

GM 69233

DRILLING PROGRAM, THE LAC DORE PROJECT

Documents complémentaires

Additional Files



Licence



License

Cette première page a été ajoutée
au document et ne fait pas partie du
rapport tel que soumis par les auteurs.

Énergie et Ressources
naturelles

Québec 

IOS Services Géoscientifiques inc.

THE LAC DORÉ PROJECT
DRILLING PROGRAM
MARCH 24 TO MARCH 28, 2013
NTS 32G16, 32J13

Presented to

Mr. Adriaan Bakker

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

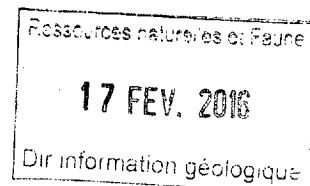
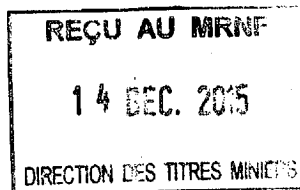
by

Gennady Ivanov, P. Geo.



GM 69233

Ville de Saguenay



1531700

Date: March 31, 2015

Project: 991

Copy 1

SOMMARY

The **Lac Doré** project is a vanadium, titanium and iron exploration project covering a group of mineral properties held 100% by VanadiumCorp Resource Inc. in the Chibougamau area, Province of Quebec. The **Lac Doré** vanadium deposit has a protracted exploration history, spanning more than 60 years. It was evaluated by drilling or trenching on numerous occasions through time, by the various owners. These results are of variable quality, and were used into historic resource calculation. The use of these data in CIM-guideline and NI-43-101 compliant resource will require thorough diligent validation. The current report describes a confirmation drilling program realized in 2013 by PacificOre Mining, aiming to duplicate four historical drill holes in preparation of an eventual resource estimate.

The drilling program has been conducted by Mr. Christian Derosier, P. Geo., former vice-president of PacificOre Resources, who resigned of his functions prior to complete reporting of this program. His report, which included only the drill logs without and description of the program or interpretation of the results, has been deposited at the MERN repository subsequently to the writing of the current report. However, since these holes had to be taken as due diligent in the course of the ongoing resource calculation, required that the holes being relogged, properly sampled and reassayed. In compliance with MRNF who requires that every drill logs being signed by a professional geologist, and in compliance with OGQ regulation who do not allows a professional geologist to sign a report he did not wrote himself, the 2013 drill core has been relogged by the author in order to submit a compliant assessment report on behalf of VanadiumCorp.

The drilling campaign included 4 holes for a total 600 metres of drilling completed between March 24 to March 28, 2013, and conducted by Chibougamau Diamond Drilling Ltd. A total of 317.05 metres of mineralized core, grouped into 122 samples, were split and submitted in 2013 by PacificOre Mining for analyse to ALS Canada Ltd. Laboratory. These 122 mineralized intervals were resampled in 2014 by IOS Services Géoscientifiques Inc and reanalyzed by Corem, plus 223.76 metres for 88 samples of low grade mineralized core and adjacent barren intervals were resampled in 2014 by IOS Services Géoscientifiques Inc. in order to obtain continuous un-interrupted intervals. The mineralized intervals tested during the drilling campaign confirmed the location and continuity of the historic intersections described by SOQUEM, and Jalore Mining. Mineralized intervals did replicated reasonably the historical assay values for Oxides, Fe₂O₃, TiO₂, V and V₂O₅.

DISCUSSION ABOUT DRILLING RESULTS	41
CONCLUSION AND RECOMMENDATIONS	43
REFERENCES.....	44

LIST OF FIGURES

Figure 1: Project location	1
Figure 2: Property map	2
Figure 3: Regional geology.....	3
Figure 4: Geology of Lac Doré deposit.....	4
Figure 5: Binary diagram of the vanadium assays between Corem and ALS Minerals.....	40

LIST OF PICTURES

Picture 1: Localisation of drill hole LD-13-04	6
Picture 2: DDH LD-13-01 3.00-6.20 m. Gabbroic anorthosite	9
Picture 3: DDH LD-13-01 9.00 m. Gabbroic anorthosite	10
Picture 4: DDH LD-13-01 5.74 m. Contact between fine grained gabbro and gabbroic anorthosite	10
Picture 5: DDH LD-13-01 21.00 m. Mineralized layered zone	10
Picture 6: DDH LD-13-01 18.00 m. Layered ferrogabbro	11
Picture 7: DDH LD-13-01 27.00 m. Gabbroic anorthosite	11
Picture 8: DDH LD-13-01 36.00 m. Mineralized layered zone	12
Picture 9: DDH LD-13-01 78.00 m. Anorthosite gabbro	12
Picture 10: DDH LD-13-01 83.00 m. Dyke of fine grained gabbro in anorthosite gabbro.....	12
Picture 11: DDH LD-13-01 85.00 m. Contact between a fine grained gabbro dyke and gabbroic anorthosite.....	13
Picture 12: DDH LD-13-01 105.00 m. Mineralized layered zone	13
Picture 13: DDH LD-13-01 135.00 m. Mineralized ferrogabbro layered with anorthosite.....	13
Picture 14: DDH LD-13-01 138.00 m. Layered zone.....	14
Picture 15: DDH LD-13-01 141.00 m. Gabbroic anorthosite	14
Picture 16: DDH LD-13-01 147.00 m. Mineralized layered zone	15
Picture 17: DDH LD-13-02 9.00 m. Gabbroic anorthosite	17
Picture 18: DDH LD-13-02 69.22 m. Contact between a fine grained gabbro dyke and anorthosite gabbro	17
Picture 19: DDH LD-13-02 105.00 m. Mineralized layered zone	18
Picture 20: DDH LD-13-02 98.00 m. Ferrogabbro layered with magnetite.....	18
Picture 21: DDH LD-13-02 111.00 m. Gabbroic anorthosite	19

Picture 22:	DDH LD-13-02 129.00 m. Mineralized layered zone	19
Picture 23:	DDH LD-13-02 138.00 m. Magnetite layered with ferrogabbro	20
Picture 24:	DDH LD-13-03 3.00 m. Gabbroic anorthosite	22
Picture 25:	DDH LD-13-03 9.00 m. Mineralized layered zone	22
Picture 26:	DDH LD-13-03 12.00 m. Anorthosite gabbro	23
Picture 27:	DDH LD-13-03 78.00 m. Mineralized layered zone	23
Picture 28:	DDH LD-13-03 92.5 m. Carbonate veinlets in ferrogabbro	24
Picture 29:	DDH LD-13-03 96.00 m. Anorthosite gabbro	24
Picture 30:	DDH LD-13-03 102.00 m. Mineralized layered zone	25
Picture 31:	DDH LD-13-03 128.00 m. Granophyre xenoliths in layered ferrogabbro	25
Picture 32:	DDH LD-13-04 12.00 m. Mineralized layered zone	27
Picture 33:	DDH LD-03-04 24.00 m. Anorthosite gabbro	28
Picture 34:	DDH LD-13-04 18.00 m. Plagioclase cumulates in anorthosite gabbro	28
Picture 35:	DDH LD-13-04 31.00 m. Layered anorthositic gabbro and anorthosite	29
Picture 36:	DDH LD-13-04 28.30 m. Contact between a fine grained gabbro dyke and gabbroic anorthosite	29
Picture 37:	DDH LD-13-04 51.00 m. Mineralized layered zone	30
Picture 38:	DDH LD-13-04 48.00 m. Injections at the contact between ferrogabbro and anorthosite	30
Picture 39:	DDH LD-13-04 99.00 m. Gabbroic anorthosite	31
Picture 40:	DDH LD-13-04 89.00 m. Gabbroic anorthosite	31
Picture 41:	DDH LD-13-04 81.78 m. Granophyre zenolith in layered ferrogabbro	31
Picture 42:	DDH LD-13-04 99.00 m. Gabbroic anorthosite	33
Picture 43:	DDH LD-13-04 102.00 m. Mineralized layered zone	33
Picture 44:	DDH LD-13-04 141.00 m. Mineralized layered ferrogabbro	33

LIST OF TABLES

Table 1:	Vanadium, iron and titanium grades in different facies	4
Table 2:	Localisation of historical drill holes	6
Table 3:	2013 confirmation holes equivalents	7
Table 4:	Total sampling of the mineralized core and low grade mineralized core	8
Table 5:	Mineralized intersection of 2013	33
Table 6:	QCQA result on 2013 drilling reference materials	36
Table 7:	Analytical correlation of the 2013 and 2014 results for V ₂ O ₅ by the XRF (Method A25) method	39
Table 8:	Analytic correlation of the 2013 and 2014 results for Fe ₂ O ₃ by the XRF (Method A25)	39
Table 9:	Analytic correlation of the 2013 and 2014 results for TiO ₂ by the XRF (Method A25)	40

TABLE OF CONTENTS

SOMMARY	II
LIST OF FIGURES.....	IV
LIST OF PICTURES	IV
LIST OF TABLES.....	V
LIST OF GRAPHICS	VI
LIST OF APPENDICES	VI
INTRODUCTION.....	1
TERMS OF REFERENCE	1
LOCATION OF THE PROJECT	2
Property.....	2
Physiography.....	2
Access.....	3
PROPERTY GEOLOGY	3
Regional geology.....	3
Local geology	3
Mineralization	4
EXPLORATION HISTORY.....	5
Drilling program	7
LITHOLOGICAL DESCRIPTION OF THE 2013 DRILLING CORE.....	8
Summary description of the LD-13-01 hole	8
Summary description of the LD-13-02 hole	17
Summary description of the LD-13-03 hole	22
Summary description of the LD-13-04 hole	27
MINERALIZED INTERSECTIONS	34
Sampling and assaying by PacificOre Mining.....	35
Sampling, grinding and magnetic separation by IOS.....	35
Analytical Protocol (submitted by IOS)	36
QUALITY CONTROL	37
PacificOre Mining	37
IOS Services Géoscientifiques inc.	38

LIST OF GRAPHICS

Graphics 1 to 4: Comparison of the results (Sio₂, FeO₃, TiO₂, V₂O₅) Corem in 2014 and in 2013 to ALS Minerals..... appendix 4, page 6

LIST OF APPENDICES

Appendix 1: Log sheet and sections

Table 1: Detailed log sheets

Table 2: Sections

Appendix 2: Samples Preparation

Table 1: Samples preparation

Table 2: Davis Tube testing, notes and general comments

Table 3: Grindability test for the rod mills

Table 4: Grindability test: XRF results and Davis tube testing

Table 5: Quality control: crushing

Table 6a: Quality control on particle size analyser: F500 reference material

Table 6b: Quality control on particle size analyser: G1MRI13 reference material

Table 6c: Quality control on particle size analyser: G2MRI14 reference material

Table 7: Quality control: reject Davis tube treatment

Table 8: Quality control: visual examination of Davis tube magnetic concentrate, reject concentrate and reject

Appendix 3: Sample Analysis

Table 1: X-Ray fluorescence analysis (Method A25) on head samples (Corem)

Table 2: X-Ray fluorescence analysis (Method A25) on Davis Tube concentrates (Corem)

Table 3: Sample analysis (X-Ray fluorescence analyzer) on Davis Tube concentrates (IOS)

Table 4: ICP-MS analysis after the sodium peroxide fusion (20 elements, Method B119) on Davis Tube concentrates (Corem)

Table 5: Result of samples submitted by PacificOre Mining (ALS Minerals)

Appendix 4: Analytical Quality Control

- Table 1a:** JSS831-2 certified reference material analysis with head samples and Davis tube concentrates (Method A25, Corem)
- Table 1b:** JSS831-2 certified reference material analysis by hand-held XRF (IOS)
- Table 1c:** JSS831-2 certified reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, Method B119, Corem)
- Table 2a:** SARM-12 certified reference material analysis with head samples and Davis tube concentrates (Method A25, Corem)
- Table 2b:** SARM-12 certified reference material analysis by hand-held XRF (IOS)
- Table 2c:** SARM-12 certified reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, Method B119, Corem)
- Table 3:** BCS-CRM517 certified reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, Method B119, Corem)
- Table 4a:** Quartz < 90 µm internal reference material analysis with head samples and Davis tube concentrates (Method A25, Corem)
- Table 4b:** Quartz insert at pulverization analysis with head samples (Method A25, Corem)
- Table 4c:** Blank internal reference material analysis by hand-held XRF (IOS)
- Table 4d:** Quartz < 90 µm internal reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, method B119, Corem)
- Table 5a:** MRI99-10 internal reference material analysis with head samples (Method A25, Corem)
- Table 5b:** MRI99-10 internal reference material analysis by hand-held XRF (IOS)
- Table 6a:** MRI99-11 internal reference material analysis with head samples (Method A25, Corem)
- Table 6b:** MRI99-11 internal reference material analysis (Davis tube concentrate) (Method A25, Corem)
- Table 6c:** MRI99-11 internal reference material analysis by hand-held XRF (IOS)
- Table 6d:** MRI99-11 internal reference material analysis by hand-held XRF (Davis tube concentrate) (IOS)
- Table 7a:** MRI99-08 internal reference material analysis with Davis tube concentrates (Method A25, Corem)
- Table 7b:** MRI99-08 internal reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, method B119, Corem)
- Table 8:** Certified reference material analysis (Corem)
- Table 9:** Replicates analysis (Corem)

Table 10a: Comparison of Corem and ALS Minerals results, X-Ray fluorescence on head samples

Table 10b: Comparison of Corem and IOS results, X-Ray fluorescence analysis on Davis tube concentrates

Table 11: Results of blank and certified reference material inserted by PacificOre Mining (ALS Minerals)

Appendix 5: Certificates of Analysis

Table 1: Certificates of analysis for head sample (Method A25, Corem)

Table 2: Certificates of analysis for Davis tube concentrate (Method A25, Corem)

Table 3: Certificate of analysis for Davis tube concentrate (hand-held XRF, IOS)

Table 4: Certificate of analysis for Davis tube concentrate (20 elements, Method B119, Corem)

Table 5: Certificate of analysis for head samples submit by PacificOre Mining (ALS Minerals)

Appendix 6: Particle Size Analyser

Table 1: Graphs for sample of grindability test

Table 2: Graphs for sample

Table 3a: Graphs for reference material F500

Table 3b: Graphs for reference material G1MRI13

Table 3c: Graphs for reference material G2MRI14

Appendix 7: PacificOre Mining information

Table 1: PacificOre Mining sample preparation

Table 2: Reference materials certificates of CDN resources used by PacificOre Mining for QAQC

Table 3: Alloyed steel ring mill composition used by CEAQ for samples pulverization

INTRODUCTION

The **Lac Doré** project is a vanadium, titanium and iron exploration project covering a group of mineral properties held 100% by VanadiumCorp Resource Inc. in the Chibougamau area, Province of Quebec (**figure 1**). The claims encompass part of the magnetite series of the Lac Doré anorthosite, more specifically the former East and West historical deposits, on which McKenzie Bay Resources commissioned a feasibility study to SNC-Lavalin in 2002. Another segment of this magnetite series is currently being developed into a mine by BlackRock Metals.

TERMS OF REFERENCE

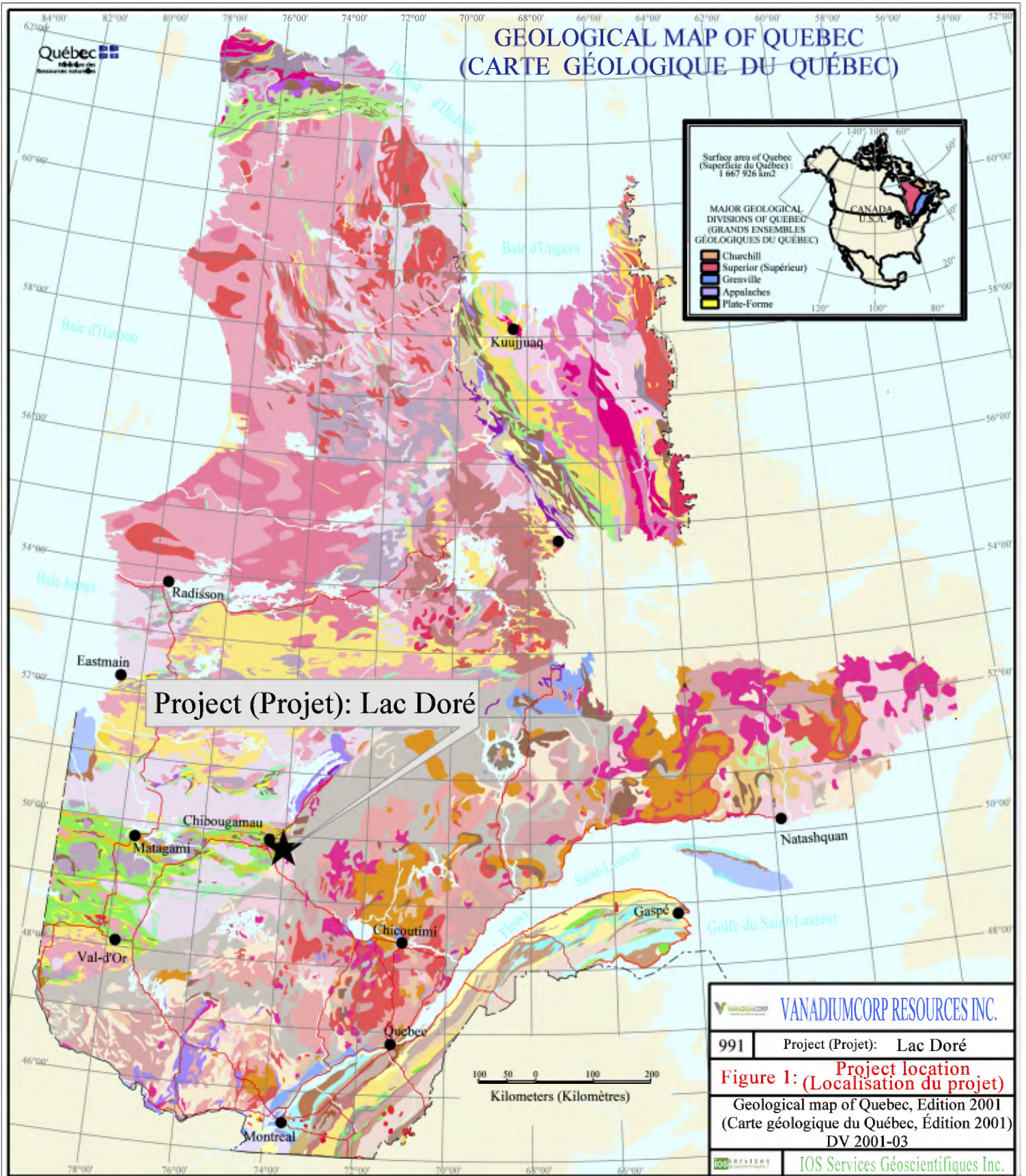
IOS has been hired to write a 43-101 compliant report by VanadiumCorp Resource on their Lac Doré North properties, as well as to collaborate to the ongoing resource calculation. While reviewing work conducted by VanadiumCorp Resource, PacificOre Mining, Apella Resources or Novawest Resources, the author of the technical report, Mr. Réjean Girard, noted that the 2013 drilling program was not available as assessment file to the MERNQ at the moment of the due diligence, although it has been submitted on a subsequent date. The program was conducted and the core logged by Mr. Christian Derosier, P. Geo and former vice-president of PacificOre Mining, who resigned of his function. Since the MERNQ regulation stipulates that each of the drill hole descriptions, or logs, being signed by its author, and due to the improbable collaboration of Mr Derosier, its has been decided that the hole being relogged in order to produce a compliant report. Mr Derosier's Geotics database was made available to the author. The quality of logging of Mr Derosier was judged acceptable, but sampling and assaying procedures were not judged adequate.

The core has been described in details by the author, Mr Gennady Ivanov, P.Geo, Ph.D., who took free inspiration from Mr Derosier description. Meterage and sample intervals were measured and photographs taken. Collar location were measured by hand-held GPS device by Mr Girard, in the course of his mandatory field visit, and subsequently measured with the use of a DGPS.

Coarse reject were recovered from the TJCM, and sample prepared for Davis tube magnetite separation in IOS facilities, while assaying of headgrade and magnetite concentrates was completed by Corem.

To the author knowledge, the initial purpose of the drill program was to twins a set of historical holes from either Jalore Mining, MRN and SOQUEM. A similar test program was

GEOLOGICAL MAP OF QUEBEC (CARTE GÉOLOGIQUE DU QUÉBEC)



VANADIUMCORP RESOURCES INC.

991 Project (Projet): Lac Doré

Figure 1: (Localisation du projet)

Geological map of Quebec, Edition 2001
(Carte géologique du Québec, Édition 2001)
DV 2001-03

IOS Services Géoscientifiques Inc.

conducted by SNC-Lavalin in 2002 as part of their due diligence of the resources, which report is publically available as assessment at MERNQ. Numerous fragments of the information relative to the current program were not disclosed or made available to the author, and the conduct of the program needed to be "reconstructed" by the author.

LOCATION OF THE PROJECT

The **Lac Doré** vanadium project is located 30 km southeast of the town of Chibougamau, central Québec. The property covers an area of 68 km² and consists of 71 posted claims, 16 hectares each, plus one map designated cell of 55 hectares (**figure 2**). The project includes two discontinuous groups of claims, **Lac Doré** and **Lac Doré North**, separated by a one kilometre gap. These properties extend over 4.5 kilometres along a northeast-southwest axis, encompassing part of the former Western deposit, the entire Eastern deposit and part of the North-Eastern deposit. The drilling program was within **Lac Doré** property only

The **Lac Doré** property is located in Lemoine and Rinfret unsurveyed townships, straddling NTS map-sheets 32G/16 (Chibougamau) and 32H/13 (Lac Mitsisso), about 30 km southeast of the town of Chibougamau, Quebec and 50 km by road (**figures 1 and 2**). Its boundaries are latitudes 49°48'54" and 49°51'58" North and longitudes 73°56'15" and 74°01'20" West WGS-84(UTMX: 570316 to 576674, UTM Y: 5518516 to 5524285, NAD-83).

PROPERTY

The Lac Doré property is made of 42 posted claims, 16 hectares each, duly registered under Appella Resources (**figure 2**).

PHYSIOGRAPHY

The **Lac Doré** deposit is located on a north-easterly trending hill culminating at a 530 metres elevation, limiting the Lac Doré lowlands to the north which have an elevation of 410 metres. A relief, reaching 120 metres, is therefore present at the site. The mineralized zone extends parallel to the stratigraphy, as expressed by the crest of the elongated hill.

The property is located along the line of height of land between the St-Lawrence River to the South and James Bay to the North. Drainage to the north of the watercross flows toward Chibougamau Lake, via Villefagnan and Armitage rivers, and then to the James

Bay. Drainage to the south of watershed flows toward Lac St-Jean, by way of the Boisvert River. No large lake is present on the property, the largest being Laugon Lake to the Southwest. The property is well drained, with limited bogs and swamps on its southern limit. Most of the property was logged and reforested in the last 3 decades.

ACCESS

The property is accessible from the paved highway number 167 between Chibougamau and St-Félicien (Lac-St-Jean). At kilometre 197, access is provided by the forestry road number 210 (known as "*Chemin de la mine Lemoine*" or "*Chemin Gagnon Frères*"). A network of poorly maintained forestry road access the property at different locations from the Lemoine road. A distance of about 85 kilometres separates the centre of the property from the town of Chibougamau.

PROPERTY GEOLOGY

REGIONAL GEOLOGY

The **Lac Doré** project is hosted in the Lac Doré anorthositic Complex (**figure 3**), aged at 2.728 Ga. This Archean complex is at the core of the Eastern end of the Northern domain of the Abitibi Greenstone Belt, Abitibi sub-Province, Superior Province in the Canadian Shield. The regional stratigraphy is dominantly East-West trending, South or North verging depending on the side of the anticline, with a metamorphic facies grading southward from greenschist to amphibolite, ages of the rocks lying between 2.759 and 2.728 Ga (Chown et al., 1992, Goutier et al., 1991).

LOCAL GEOLOGY

The Lac Doré Complex is a lopolith, a sub-tabular intrusive body of mafic to anorthositic composition, strongly differentiated near its summit. The lopolith is emplaced within the Waconichi Formation, a felsic volcanic and sedimentary pile. The deposit is hosted in a homoclinal sequence of magnetite bearing layers within the South flank of Complex. Top of stratigraphy is to the south.

The layered sequence consists up of 450 to 900 metres of rhythmically layered beds rich in magnetite and ilmenite rich anorthositic gabbro. Internal stratigraphy is defined as (Allard 1967):

- Footwall anorthosite, free of magnetite.

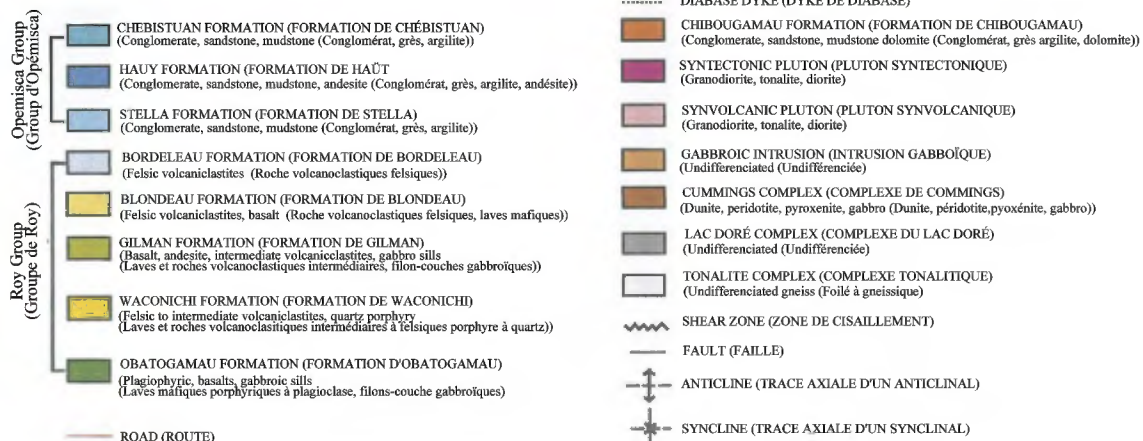
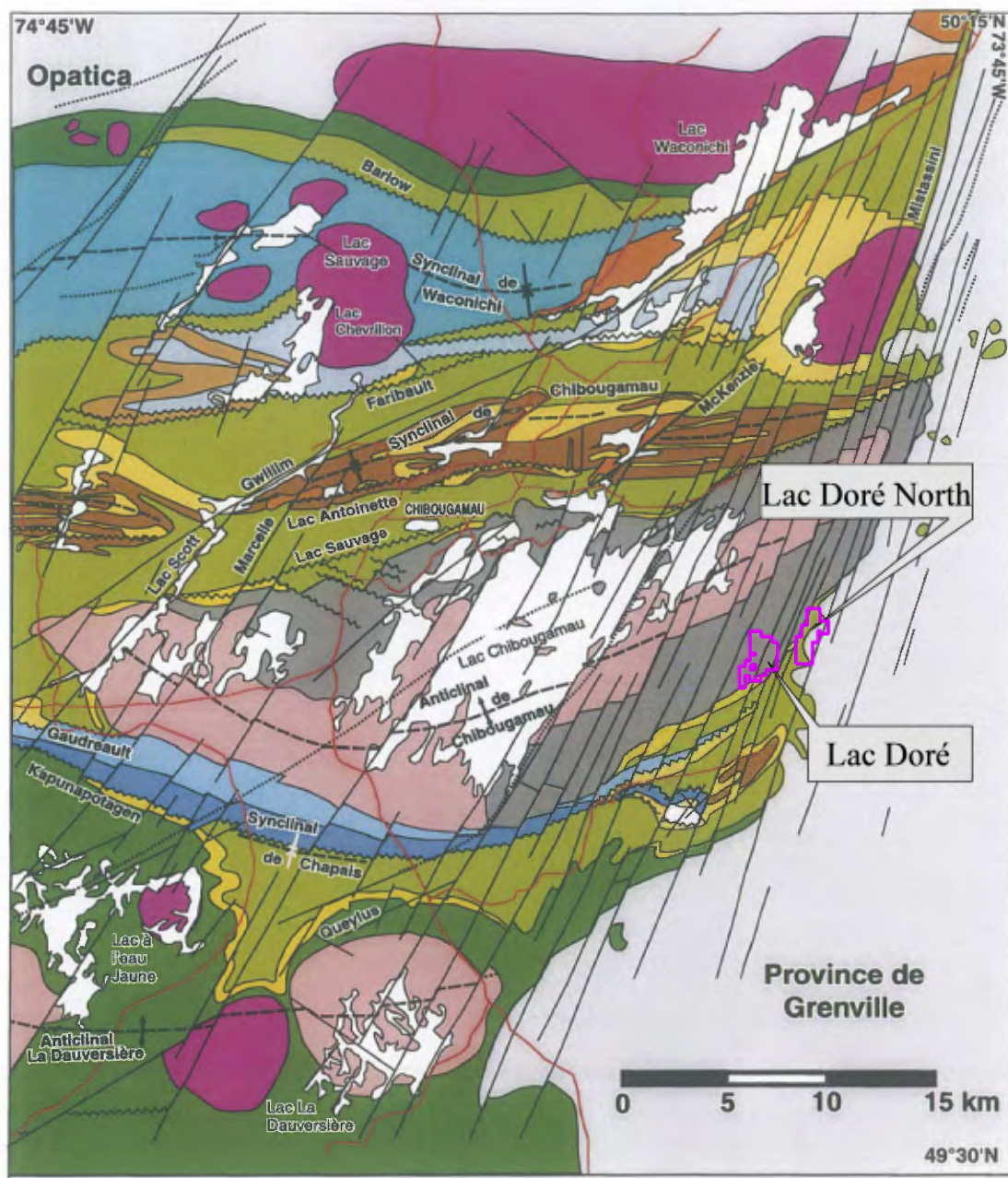


Figure 3: Geology of Chibougamau region

- P0: Anorthosite locally with layered magnetite (10-15%).
- P1: Gabbro, pyroxenite with layered magnetite (15-40%).
- P2: Pyroxenite-gabbro with > 40% layered magnetite-ilmenite.
- P3: Pyroxenite with 20-40% layered ilmenite-magnetite.
- Hanging wall, mainly gabbro and pyroxenite.

The vanadium grade decreases sharply towards the stratigraphic top of the layered series as one proceeds southeastward. This is related to the early partition of vanadium in the magnetite which progressively depleted the magma during magmatic differentiation.

All holes of the current program are located in P2 layered series.

MINERALIZATION

Vanadiferous mineralization at Lac Doré is composed of titaniferous magnetite and ilmenite, hosted in layered anorthosite, anorthositic gabbros and gabbros (**figure 4**). Magnetite and ilmenite, associated in various proportions depending on stratigraphy, are found either as massive beds, decimeters to metres in thickness, or as dissemination within anorthosite and gabbros. Overall, the deposit contains about 30% magnetite, the main vanadium hosting mineral, plus 10% ilmenite. Typical abundances and vanadium grades for the various units as estimated from McKenzie Bay channel samples (Tremblay et al., 1998) are provided in **table 1**.

	Thickness ¹	V ₂ O ₅	Fe ₂ O ₃	TiO ₂	% Mgt ²
P0	32 m	0.194%	20.1%	1.74%	10%
P1	49 m.	0.340%	41.5%	4.27%	15-30%
P2	97 m.	0.486%	64.3%	9.20%	> 40%
P3	38 m.	0.163%	48.6%	6.43%	20-30%
Total	216 m.	0.353%	49.8%	6.49%	

Table 1: Vanadium, iron and titanium grades in different facies.

The magnetite itself consists of 80% titaniferous magnetite and 20% very minute intergrowths of ilmenite exsolutions. For a typical sample from P2, it is calculated that 86% of the vanadium is hosted in magnetite, 8% of vanadium is in ilmenite (exsolutions plus granular grains) and 5% is hosted in ferromagnesian minerals (Girard, R., 2014).

¹ Average thickness as calculated from sampling.

² Visual estimation, since Davis tube testing was not available at the time.

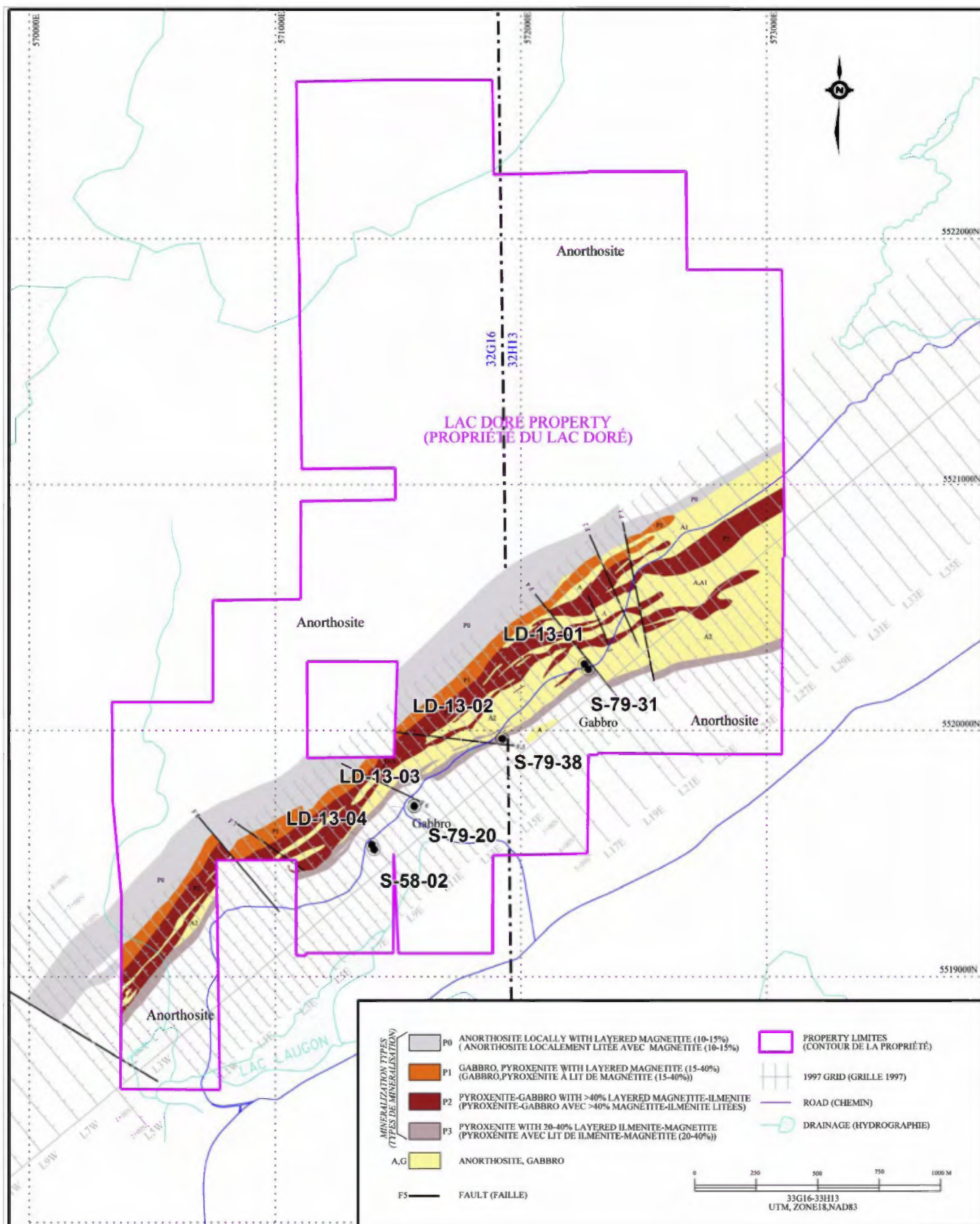


Figure 4: Geology of Lac Doré Deposit. Location of boreholes realized in 2013 and historical drill holes from the confirmation drilling program.

EXPLORATION HISTORY

The **Lac Doré** vanadium deposit has a protracted exploration history, spanning more than 60 years. It was evaluated by drilling or trenching on numerous occasions through time, by the various past owners. These results are of variable quality, but sufficient to be incorporated into a resource calculation, assuming diligent validation. A total of 54 holes are available on the property, for 15 006 metres:

- 1958: Jalore Mining, 5 holes for 773.38 metres
- 1970: MRN, 1 holes for 183.49 metres
- 1973: MRN, 9 holes for 914.99 metres
- 1979: SOQUEM, 19 holes for 3 425.85 metres
- 1997: McKenzie Bay Resources, 27 trenches for 7 225.21 metres
- 2001: McKenzie Bay Resources, 3 holes for 438 metres
- 2002: McKenzie Bay Resources, 3 holes for 450 metres
- 2009: Apella Resources, 10 holes for 995.65 metres
- 2013: PacificOre Mining, 4 holes for 600 metres

A prefeasibility on the project has been conducted in 2000 by Cambior and a full bankable feasibility in 2002 by SNC-Lavallin, on behalf of McKenzie Bay Resources, which documents were not available to PacificOre Mining. The reader is invited to consult the recent NI 43-101 technical report for an extensive review (Girard, R., 2014).

The current report describes a confirmation drilling program realized in 2013 by PacificOre Mining, including four holes (LD-13-01 to LD-13-04), which aims to duplicate four historical drill holes (**table 2**).

The Lac Doré project, drilling program, March 2013 NTS 32G16, 32J13

No_drill_hole	NAD83_X_m	NAD83_Y_m	Elevation_m	Azimuth	Dip	Depth_m	Size	Claim	Canton	Contractor	Start_date	End_date
LD-13-01	572277	5520248	501	321	-50	150	Carotte_NQ	CDC-5274540	RINFRET	Chibougamau Diamond Drilling	2013-03-25	2013-03-26
LD-13-02	571927	5519965	496	321	-60	150	Carotte_NQ	CDC-5274544	RINFRET	Chibougamau Diamond Drilling	2013-03-24	2013-03-25
LD-13-03	571567	5519690	492	321	-45	150	Carotte_NQ	CDC-5274544	RINFRET	Chibougamau Diamond Drilling	2013-03-25	2013-03-26
LD-13-04	571395	5519533	506	321	-50	150	Carotte_NQ	CDC-5274548	RINFRET	Chibougamau Diamond Drilling	2013-03-27	2013-03-28
S-79-31	572260	5520269	493	324	-50	188.92	Carotte_BQ	CDC-5274540	RINFRET	Forage Contact Ltd.	1979-09-08	1979-09-13
S-79-38	571925	5519965	496	324	-60	256.1	Carotte_BQ	CDC-5274544	RINFRET	Forage Contact Ltd.	1979-10-04	1979-10-25
S-79-20	571567	5519692	494	324	-50	152.45	Carotte_BQ	CDC-5274544	RINFRET	Forage Contact Ltd.	1979-07-13	1979-07-24
S-58-02	571404	5519515	512	323	-35	214.58	Carotte_ATX	CDC-5274548	RINFRET	Longyear Ltd.	1958-07-25	1958-07-29

Table 2: Localization of boreholes realized in 2013 and coordinates of historical drill holes from the confirmation drilling program.



Picture 1: Localisation of drill hole LD-13-04.

DRILLING PROGRAM

The four holes drilled for PacificOre Mining, for a total of 600 metres (Press-release, March 20, 2013) aimed to duplicate former SOQUEM and Jalore holes, as shown in **table 3**.

2013 Hole	Historic hole	Line	Station
LD-13-01	S-77-31	43+00E	1+75N
LD-13-02	S-77-38	38+50E	1+50N
LD-13-04	S-58-02 ⁴	35+00E	1+75N
LD-13-03 ⁵	S-77-20	33+00E ⁶	1+50N

Table 3: 2013 confirmation holes equivalents.

Holes were drilled between March 24 and March 28, 2013 by Chibougamau Diamond drilling Inc. Collars were initially located apparently with the use of handheld GPS, based on the then available coordinates of the historic holes, itself of low reliability. Old drill pads were apparently not located by PacificOre. Coordinates were checked by the author in the course of its mandatory visit, and subsequently measured by DGPS (Block 2015). Deviations were measured with the use of acid test, thus providing only plunge deviations. The program was apparently supervised by Mr Christian Derosier, P.Geo, and logged using a Geotic database. Logs are according to industry standards and of adequate quality. Casing were left in the ground. The core is NQ in diameter, and was stored in core-racks at PacificOre Mining warehouse in Chibougamau. It has been recovered since then by our employee, and shipped for permanent storage in IOS facility. The coreboxes were recycled old boxes, partly rotten, and required to be changes to new ones, thus causing supplementary manipulation of the core. Thorough verification of the lithological description were made by the author, including detailed photographs and additional sampling of the core. Data were compiled in GeotLog 6.8.3. database (**appendix 1**).

A total of 317.05 metres of mineralized core grouped into 122 samples were split and submitted in 2013 for analyse to ALS Canada Ltd. by PacificOre Mining. Coarse rejects from these samples were recovered in 2014 by IOS Services Géoscientifiques inc. and reanalyzed by Corem. Also, 223.76 metres for 88 samples of low grade mineralized core and adjacent barren intervals were sampled in 2014 in order to obtain continuous uninterrupted intervals. **Table 4** presents the total sample (210) including 2013 reanalysis

⁴ Confusion is present in PacificOre logs, where it is indicated that LD-13-04 is a twin of DDH-71-02, which does not exist. It probably referred to Jalore's S-2 drilled in 1957, but assayed only in 1971 by the MRN.

⁵ Tagged as LD-13-4a in the field.

⁶ Indicated as on line 34+00 on the database, but on line 33+00 on the map.

and 2014 samples for a total of 540.19 metres. Drill site were visited by the author on a few occasions (**picture 1**).

No drill hole	NAD83_X_m Author	NAD83_Y_m Author	Elevation_m Author	NAD83_X_m PacificOre	NAD83_Y_m PacificOre	Number of Samples	Sampled core length m
LD-13-01	572277	5520247	500	572277	5520248	58	138.41
LD-13-02	571926	5519968	490	571927	5519965	40	106.40
LD-13-03 (4a)	571567	5519691	486	571567	5519690	53	148.80
LD-13-04	571398	5519533	502	571395	5519533	59	147.20

Table 4: Total sampling of the mineralized core and low grade mineralized core submitted.

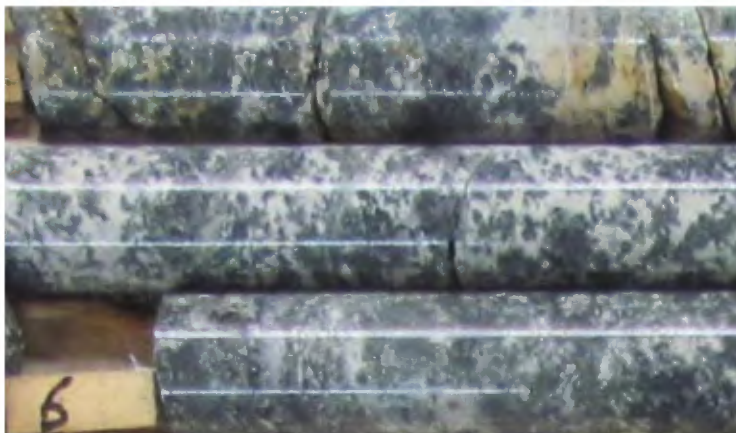
LITHOLOGICAL DESCRIPTION OF THE 2013 DRILLING CORE

A synopsis of the lithological descriptions (summary description) of the core is hereafter provided. Full lithological description, the magnetic susceptibility of core, and the results of acid testing, and a chemical analysis of samples are provided in drill logs (**appendix 1**).

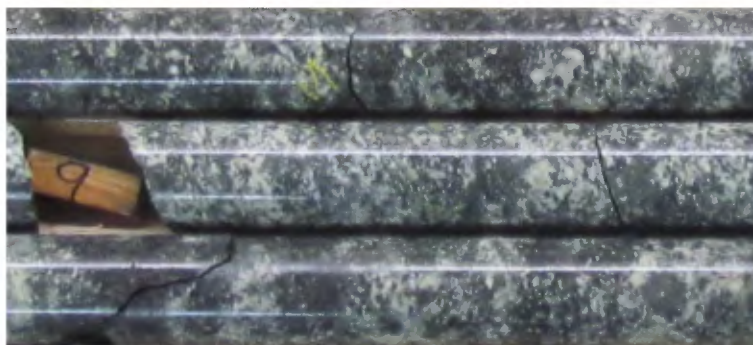
SUMMARY DESCRIPTION OF THE LD-13-01 HOLE

LD-13-01	Lithology	Summary description
0.00-2.60 m	Overburden	
2.60-17.93 m	Gabbroic anorthosite (picture 2)	Grey to dark grey color, massive, numerous joints form surface to 9.0 m coarse grained bleached feldspars, sometimes pinkish. Dyke of microgabbro, dark grey-green, very fine grained is intersect in interval of 5.35 5.74 m, 6.5-6.82 m (picture 4). Highly disseminated magnetite up to 2%, becoming more chloritized from 13.75 m to the end, schistosity varies from 45° to 65° to CA.0.
17.93-24.07 m	Mineralized layered zone (picture 5)	Alternance of semi-massive to massive bands of oxides with chloritized ferrogabbro. Presence of carbonate as interstice filings. Feldspars are saussuritized. Orientation of plagioclase slabs varies from 55° to 65° to CA (picture 6).
24.07-30.53 m	Gabbroic anorthosite (picture 7)	Cream to pinkish cream and dark green colored, massive, coarse grained with large masses of altered feldspars. Well disseminated oxides up to 3%. Small portions are brecciated with chlorite being the cement. Creep ("fluage") is also observed from 28.12 to 28.25 m.

30.53-37.47 m	Mineralized layered zone (picture 8)	Alternance of semi-massive to massive bands of oxides with chloritized ferrogabbro. More massive at the beginning becoming semi-massive at depth.
37.47-92.89 m	Anorthosite gabbroic (picture 9)	Dark green, very coarse grained, content cumulate plagioclase. Feldspars are bleached and saussuritized. Pyroxenes and amphiboles are totally chloritized. Some fractures at 20° CA, with carbonate. Regularly spaced chlorite-carbonate veinlets at 45° to CA, every 1.50 m. Dyke of microgabbro (picture 10), dark grey-green, very fine grained is intersect in interval of 83.00 - 85.05 m (pictures 10 and 11).
92.89-138.00 m	Mineralized layered zone (picture 12)	Alternance of bands with ferrogabbro, gabbro anorthositic and magnetite varying from massive oxides to semi-massive texture with some intervals of gabbroic anorthosite and ferrogabbro towards the end (picture 13). When present, feldspars are saussuritized and bleached. Pyroxenes and amphiboles are chloritized. Orientation of plagioclase slabs at 60° to CA. The most massive intersections of oxides also show the presence of calcite veinlets and stringers at 45° to CA or 25° to CA.
138.00-141.00 m	Layered zone (picture 14)	Alternance with highly chloritized ferrogabbro layered and anorthositic gabbro, magmatic stratification varies from 65° to 75° to CA. The upper part is slightly magnetic. The lower part is barren. Marked by the foliation of chlorite.
141.00-143.00 m	Anorthosite gabbroic (picture 15)	Massive, medium to coarse grained, fractured, chloritized. Several joints show a lixiviation of carbonate, leaving open cavities with quartz coating.
143.00-150.00 m	Mineralized layered zone (picture 16)	Alternance with mineralized fine grained ferrogabbro and chloritized and slightly mineralized anorthosite gabbroic. Layering at 75°. Presence of several massive bands of magnetite composed over 65% oxide of volume.



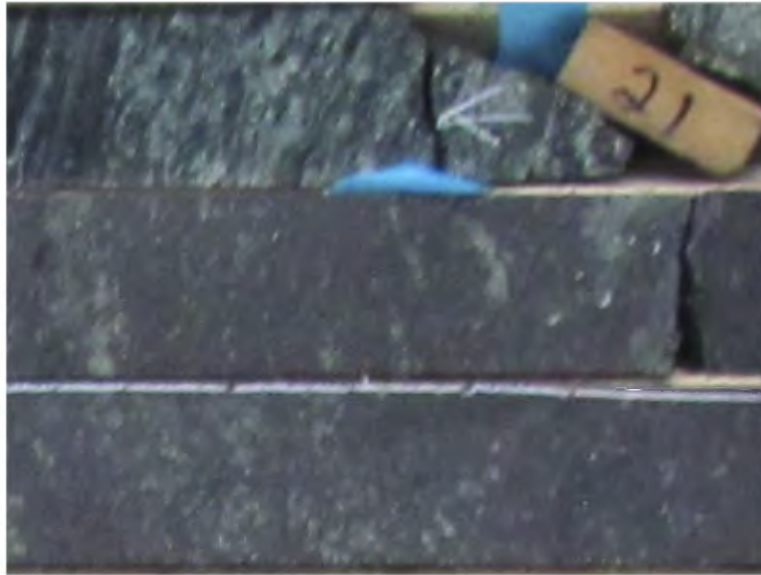
Picture 2: DDH LD-13-01 3.00-6.20m. Gabbroic anorthosite.



Picture 3: DDH LD-13-01 9.00 m. Gabbroic anorthosite.



Picture 4: DDH LD-13-01 5.74 m. Contact between fine grained gabbro and gabbroic anorthosite.



Picture 5: DDH LD-13-01 21.00 m. Mineralized layered zone.



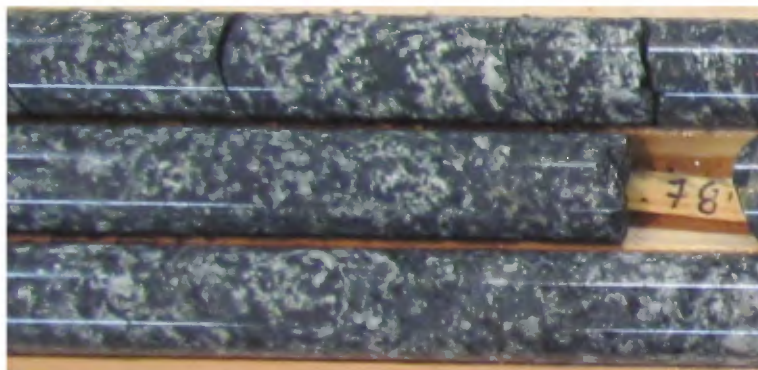
Picture 6: DDH LD-13-01 18.00 m. Layered ferrogabbro.



Picture 7: DDH LD-13-01 27.00 m. Gabbroic anorthosite.



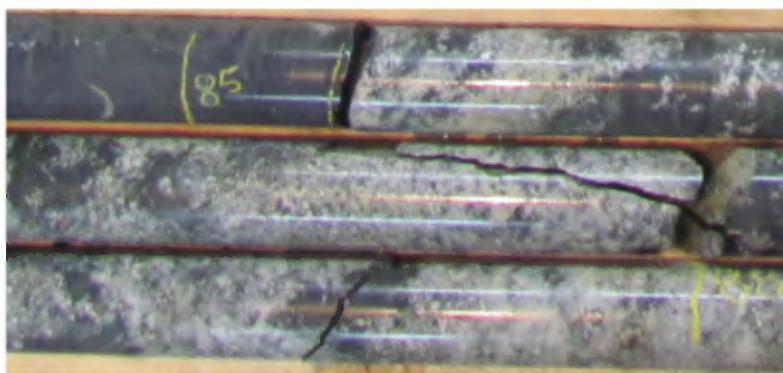
Picture 8: DDH LD-13-01 36.00 m. Mineralized layered zone.



Picture 9: DDH LD-13-01 78.00 m. Anorthositic gabbro.



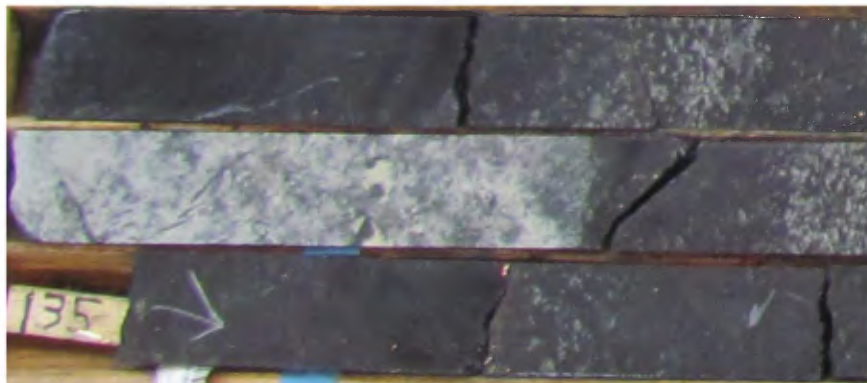
Picture 10: DDH LD-13-01 83.00 m. Dyke of fine grained gabbro in anorthositic gabbro.



Picture 11: DDH LD-13-01 85.00 m. Contact between a fine grained gabbro dyke and gabbroic anorthosite.



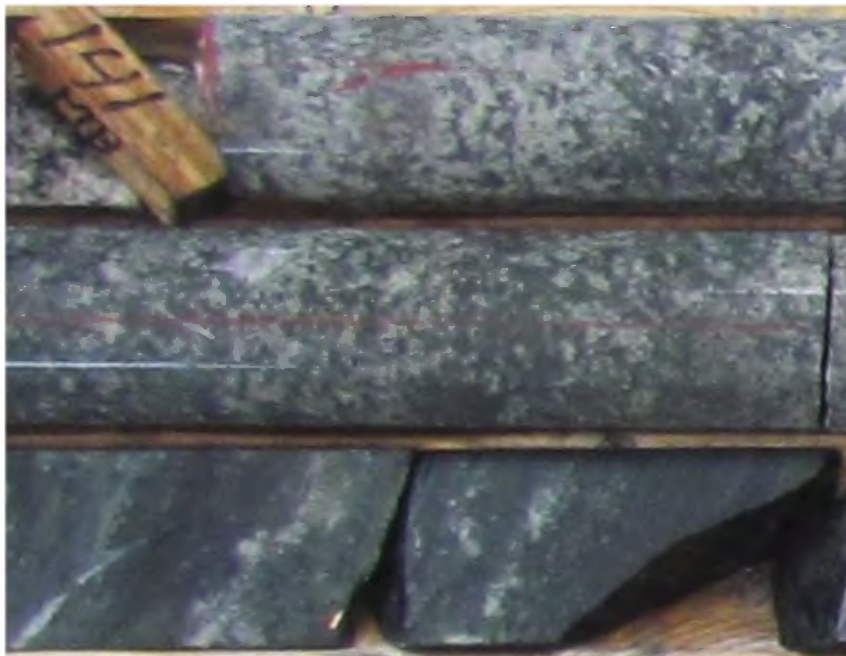
Picture 12: DDH LD-13-01 105.00 m. Mineralized layered zone.



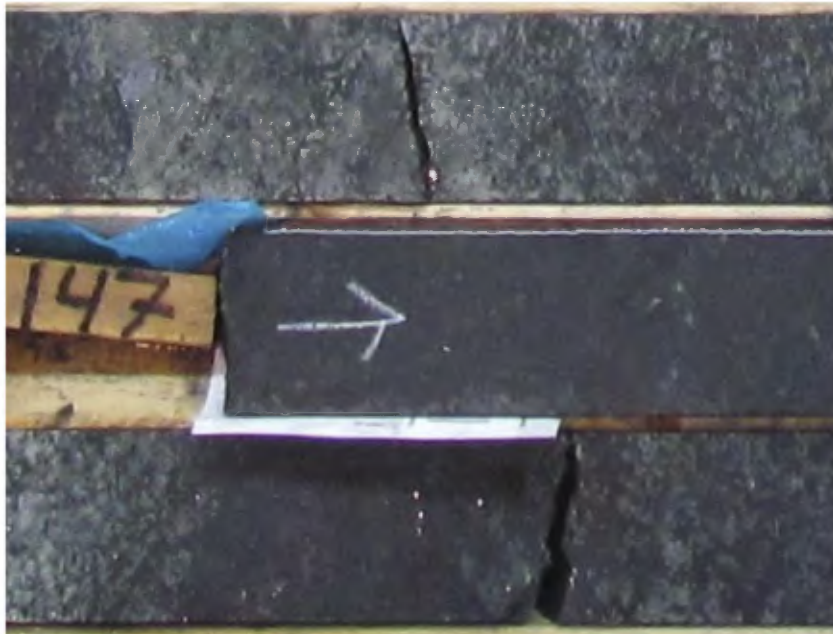
Picture 13: DDH LD-13-01 135.00 m. Mineralized ferrogabbro layered with anorthosite.



Picture 14: DDH LD-13-01 138.00 m. Layered zone.



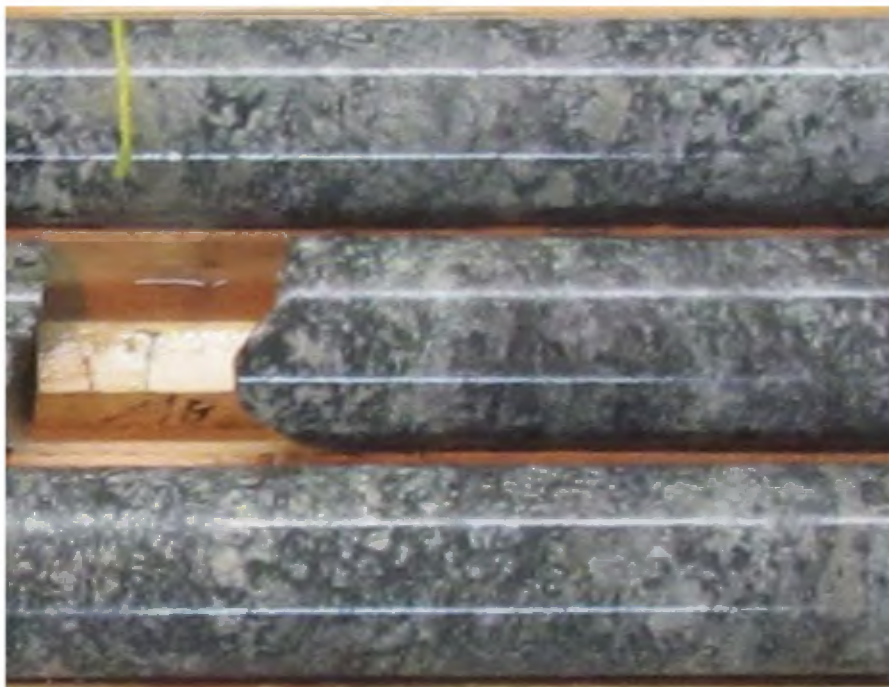
Picture 15: DDH LD-13-01 141.00 m. Gabbroic anorthosite.



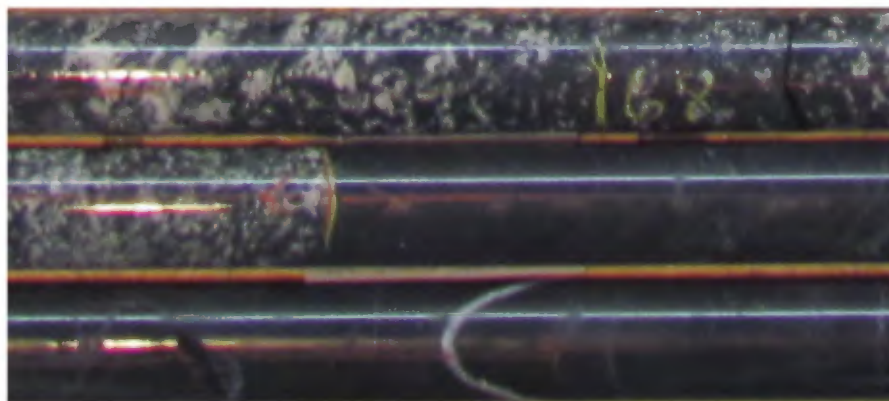
Picture 16: DDH LD-13-01 147.00 m. Mineralized layered zone.

SUMMARY DESCRIPTION OF THE LD-13-02 HOLE

LD-13-02	Lithology	Summary description
0.00-2.45 m	Overburden	
2.45-77.00 m	Gabbroic anorthosite (<i>picture 17</i>)	Layered serie with short bands of gabbro anorthositic. The rock is medium to coarse grained, composed of bleached feldspars and chloritized pyroxenes. Schistosity sometimes well developed at 45° to CA. Very well disseminated fine grained magnetite is appearing from 45.50 m, less than 2% oxide. From 54.50 m the gabbro anorthositic dark grey-green facies is dominant: coarse altered feldspars, bleached on their margins, elongated chloritized amphiboles, disseminated magnetite up to 2-4%, schistosity averages 45° to CA, visible micro folding, very few fractures at 25° to CA or 45° to CA with chlorite coating. Stokwerk of hair like carbonate - quartz stringers. Numerous fractures following the quartz-carbonate veinlets, at 45 and 60° to CA. Dyke of fine grained gabbro localize in 69.28 – 72.95 m interval (<i>picture 18</i>).
77.00-111.00 m	Mineralized layered zone (<i>picture 19</i>)	Ferrogabbro, massive, medium to coarse grained with magnetite semi-massive to massive fine grained. Layered 45° (<i>picture 20</i>). Highly chloritized pyroxenes and amphiboles. Altered feldspars. Alternance of disseminated and semi-massive to massive oxide containing layers.
111.00-124.35 m	Gabbroic anorthosite (<i>picture 21</i>)	Light to medium grey-green. Very massive, hard, grey feldspars and chlorite filling the interstices. Very disseminated magnetite as interstitial crystals associated to chlorite. From 111.00 m to 112.00 m, several carbonate stringers at 30-40° to CA.
124.35-150.00 m	Mineralized layered zone (<i>picture 22</i>)	Of ferrogabbro layered at 40° to CA, with magnetite composed semi- to massive oxide more or less brecciated layers (<i>picture 23</i>). Up to 45% oxide. The matrix between the magnetite blebs is mainly made of chlorite and altered amphiboles. Numerous stringers and veinlets of carbonate-chlorite at 10°, 30°, 45°, and 80° to CA. As well as chlorite with minor carbonate stringers from 126.27 m to 132.00 m.



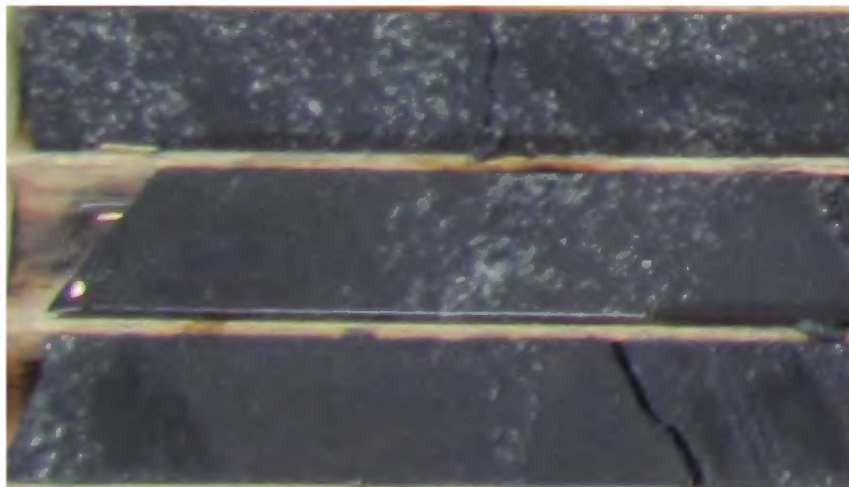
Picture 17: DDH LD-13-02 9.00 m. Gabbroic anorthosite.



Picture 18: DDH LD-13-02 69.22 m. Contact between a fine grained gabbro dyke and anorthositic gabbro.



Picture 19: DDH LD-13-02 105.00 m. Mineralized layered zone.



Picture 20: DDH LD-13-02 98.00 m. Ferrogabbro layered with magnetite.



Picture 21: DDH LD-13-02 111.00 m. Gabbroic anorthosite.



Picture 22: DDH LD-13-02 129.00 m. Mineralized layered zone.



Picture 23: DDH LD-13-02 138.00 m. Magnetite layered with ferrogabbro.

SUMMARY DESCRIPTION OF THE LD-13-03 HOLE

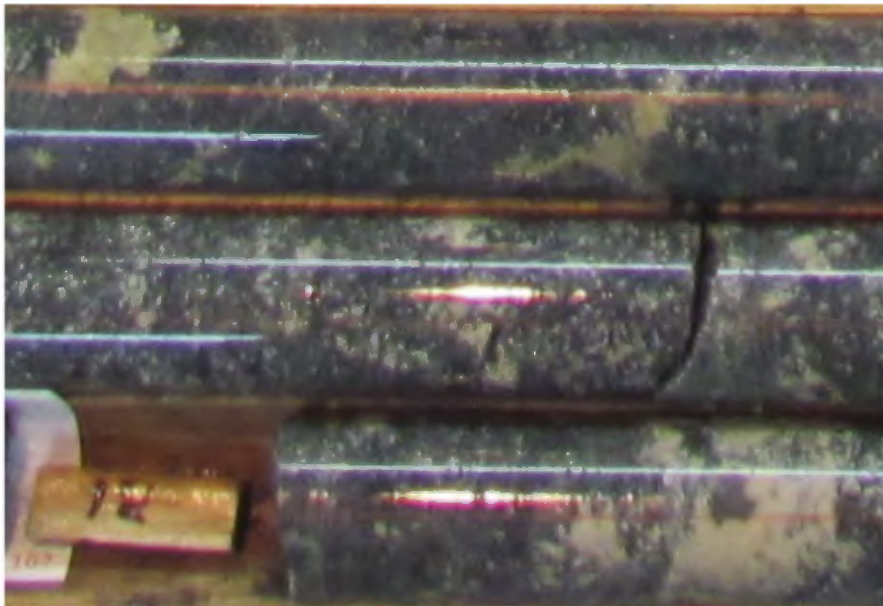
LD-13-03	Lithology	Summary description
0.00-1.00 m	Overburden	
1.00-4.80 m	Gabbroic anorthosite (picture 24)	Light grey-green color, highly broken up. Highly lost core.
4.80-11.90 m	Mineralized layered zone (picture 25)	Ferrogabbro, dark green, fine grained, containing highly chloritized pyroxenes, layered under 65° CA by the magnetite composed over 50% oxides spread in alternance of massive and semi- massive layers.
11.90-61.84 m	Anorthosite gabbro (picture 26)	Massive, medium to coarse grained, dark green, contained of cumulates of bleached and epidotized plagioclase. Very rare stringers of carbonate at 60° to CA. Thin mineralized layered zone is localized at interval of 47.00-51.18 m. Zone composed of layered gabbro anorthositic and ferrogabbro, highly chloritized and thin layers of fine grained massive magnetite; layers under 60° to CA
61.84-94.69 m	Mineralized layered zone (picture 27)	Ferrogabbro fine grained chloritized layered with magnetite massive, semi-massive, medium to coarse grained. Very hard rock. Mineralization is present as heavy dissemination to massive cm layers. Magmatic stratification under 60° to CA. Few calcite veinlets at 45° to CA. From 89.00 to 94.69 m, numerous calcite stringers and veinlets at 30° and 60° to CA (picture 28). Dyke of microgabbro massive localized in 69.05-70.50 m, 89.46–89.54 m, 90.70–90.91 m, 92.67–92.71 m.
94.69-100.96 m	Anorthositic gabbro (picture 29)	Layered at 60° to CA with anorthosite gabbroic, dark grey-green to light grey green color, massive, weakly mineralized, almost barren in the upper half and with highly mineralized as disseminated magnetite in the second half. At 97.40-97.80 m thin mineralized zone in layered ferrogabbro and magnetite. The dyke of microgabbro localized in 97.80-100.96 m interval.
100.96-150.00 m	Mineralized layered zone (picture 30)	Massive to semi-massive magnetite bands layered with highly chloritized and schistozed ferrogabbro. Some sections of more or less barren anorthositic gabbro and anorthosite gabbroic, localized in 119.66-121.10 m, 124.50-125.06 m, 131.95-132.40 m and 148.10-150.00 m. Layers under 60° to CA. The dyke of microgabbro localized in 104.00-104.45 m interval. Xenoliths of granophyre intersected in 128.80-129.00 m (picture 31). Numerous calcite stringers and veinlets at 30° and 60° to CA



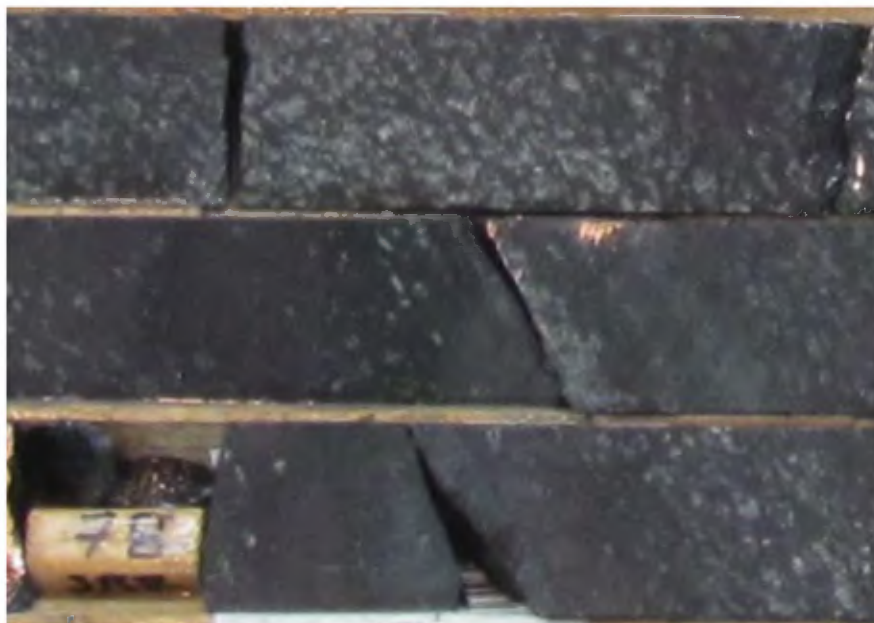
Picture 24: DDH LD-13-03 3.00 m. Gabbroic anorthosite.



Picture 25: DDH LD-13-03 9.00 m. Mineralized layered zone.



Picture 26: DDH LD-13-03 12.00 m. Anorthositic gabbro.



Picture 27: DDH LD-13-03 78.00 m. Mineralized layered zone.



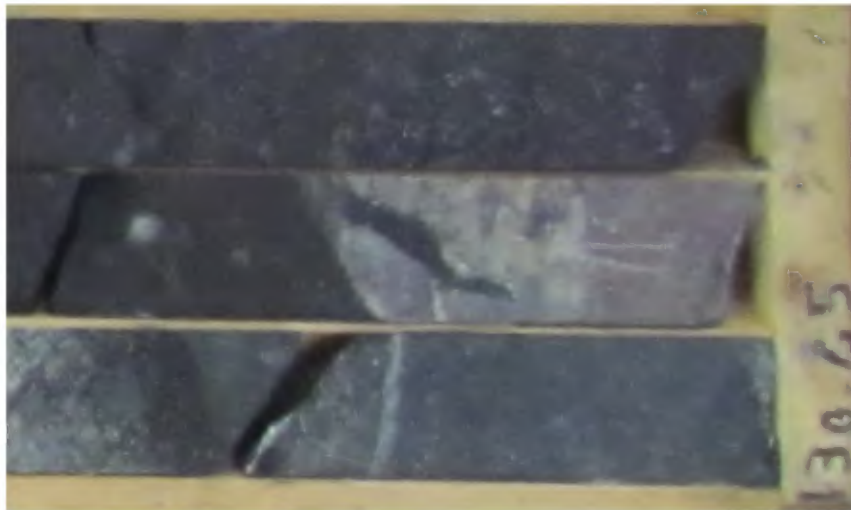
Picture 28: DDH LD-13-03 92.5 m. Carbonate veinlets in ferrogabbro.



Picture 29: DDH LD-13-03 96.00 m. Anorthositic gabbro.



Picture 30: DDH LD-13-03 102.00 m. Mineralized layered zone.

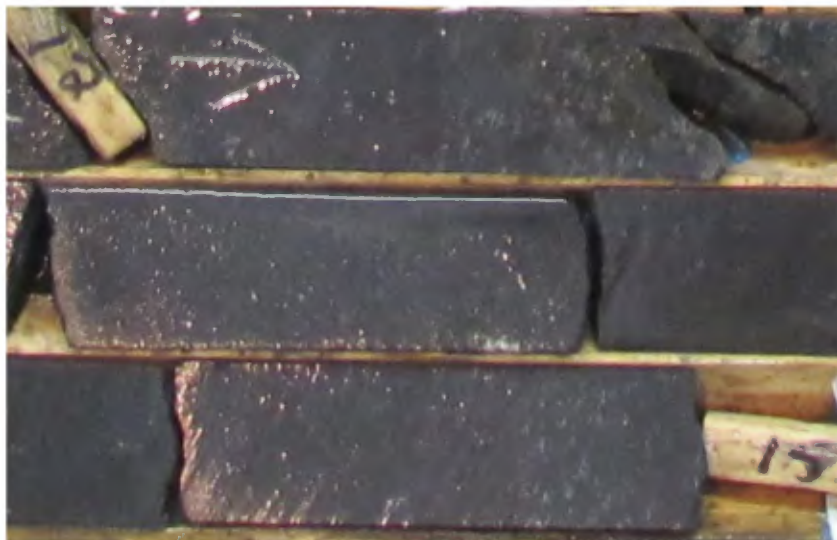


Picture 31: DDH LD-13-03 128.00 m. Granophyre xenoliths in layered ferrogabbro.

SUMMARY DESCRIPTION OF THE LD-13-04 HOLE

LD-13-04	Lithology	Summary description
0.00-2.80 m	Overburden	
2.80-17.76 m	Mineralized layered zone (picture 32)	Ferrogabbro; fine grained, schistozed, altered, feldspars are saussuritized, some remain bleached and oriented following S0 60° to CA. Interbanded magnetite is semi-massive to massive texture. Several cm thick, fine grained and schistozed chlorite containing bands are spread along the mineralized zone. Some fractures at 60° to CA with rust coating at 5.25 m, 12.50 m, and 13.25 m. Calcite stringers appeared from 17.00 m to 17.76 m. Sharp lower contact at 87° to CA.
17.76-47.83 m	Anorthositic gabbro (picture 33)	Very coarse grained; cumulates of plagioclase agglomerates diving in darker interstices altered, with more chlorite (picture 34). Looks like a coarse porphyry texture (picture 35). Several open joints spaced from 10-20 cm to 0.75 m with water circulation. Rust and carbonates on walls. At 21.85-22.50 and 30.02-30.57 mineralized layered zones is intersect. Very fine grained gabbro formed dyke in 28.00-28.50 m, 37.14-38.85 m and 42.02-42.73 m intervals, contacts at 48-50° to CA (picture 36).
47.83-71.14 m	Mineralized layered zone (picture 37)	Ferrogabbro fine grained texture, schistozed, altered, chloritized, feldspars are saussuritized, some remain bleached and oriented following magmatic layering at 60° to CA, interbanded with magnetite layers up to 50% oxide, disseminated to massive textures; some calcite stringers and veinlets is localized. The 65.22-67.65 m and 70.08-70.94 m intervals composed from anorthosite gabbroic interbands, with disseminated magnetite content, the rock is coarse grained, highly brecciated, and deformed. Sharp upper injection contact at 60° to CA (picture 38). Lower contact more wavy, undulating, 90° to CA.
71.14-102.00 m	Gabbroic anorthosite (picture 39)	Massive, very coarse grained; cumulates of plagioclase, agglomerates cm size, diving in darker interstices altered, with more chlorite, highly brecciated and deformed (picture 40). Layering is at 70° to CA. At 76.71-78.54 m; dyke of gabbro massive, fine to medium grained texture, upper contact at 55° to CA and lower contact at 75° to CA. Mineralized layered zone is localized in 78.54-84.40 m and 90.73-97.20 m. Zone consist from gabbro anorthositic to ferrogabbro layers with an

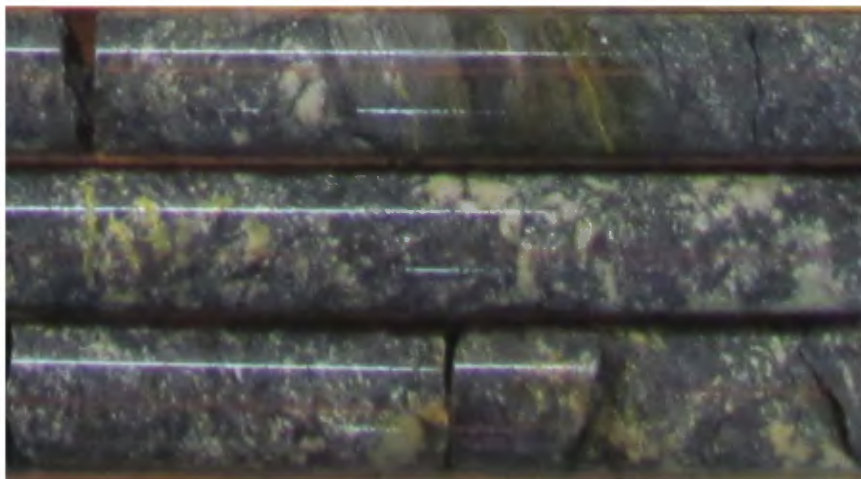
		accumulation of semi-massive to massive oxide in cm thick bands of magnetite. In 81.78–82.34 m is intersecting xenoliths composed of granophyre with upper contact marked by a chloritic crust (picture 41). Orientation of the magmatic stratification is at 60° to CA (picture 42). Rare carbonate stringers.
102.00-150.00 m	Mineralized layered zone (picture 43)	Ferrogabbro fine grained texture, with disseminated magnetite bands, layered from the magnetite is semi-massive to massive textures (picture 44). Zone is deformed, containing considerable calcite veinlets and blebs. Start with a highly schistosed chloritized ferrogabbro, ends with the normal alternance of semi-massive magnetite and ferrogabbro. At 114.42-120.00 m and 130.40-134.62 m is intersect gabbro anorthositic, massive, coarse grained, light to dark grey-green, at 109.03-111.00 m and 120.00-123.86 m is localizing bands of ferrogabbro very fine grained, highly schistosed and chloritized.



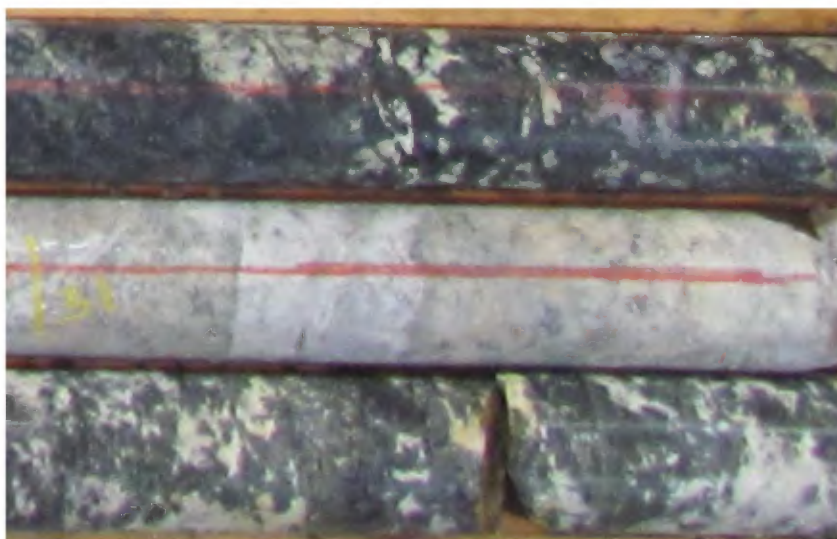
Picture 32: DDH LD-13-04 12.00 m. Mineralized layered zone.



Picture 33: DDH LD-13-04 24.00 m. Anorthositic gabbro.



Picture 34: DDH LD-13-04 18.00 m. Plagioclase cumulates in anorthositic gabbro.



Picture 35: DDH LD-13-04 31.00 m. Layered anorthositic gabbro and anorthosite.



Picture 36: DDH LD -13-04 28.30 m. Contact between a fine grained gabbro dyke and gabbroic anorthosite.



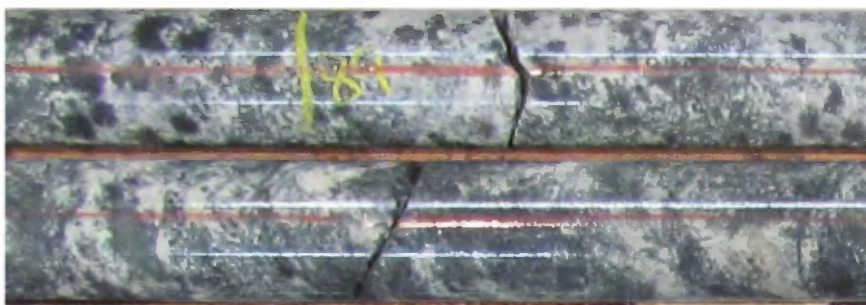
Picture 37: DDH LD-13-04 51.00 m. Mineralized layered zone.



Picture 38: DDH LD-13-04 48.00 m. Injections at the contact between ferrogabbro and anorthosite.



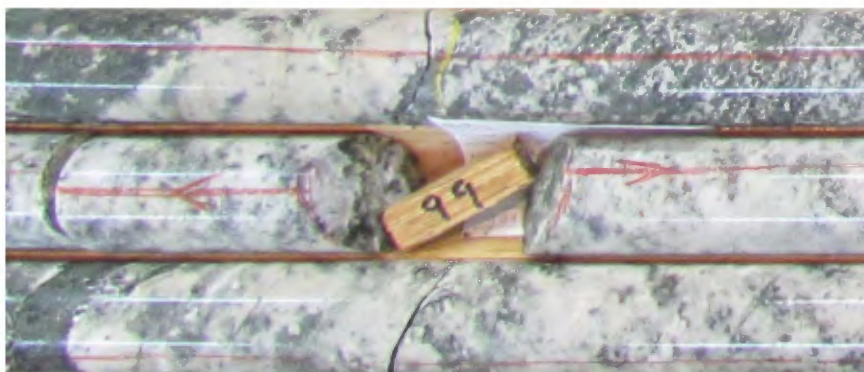
Picture 39: DDH LD-13-04 99.00 m. Gabbroic anorthosite.



Picture 40: DDH LD-13-04 89.00 m. Gabbroic anorthosite.



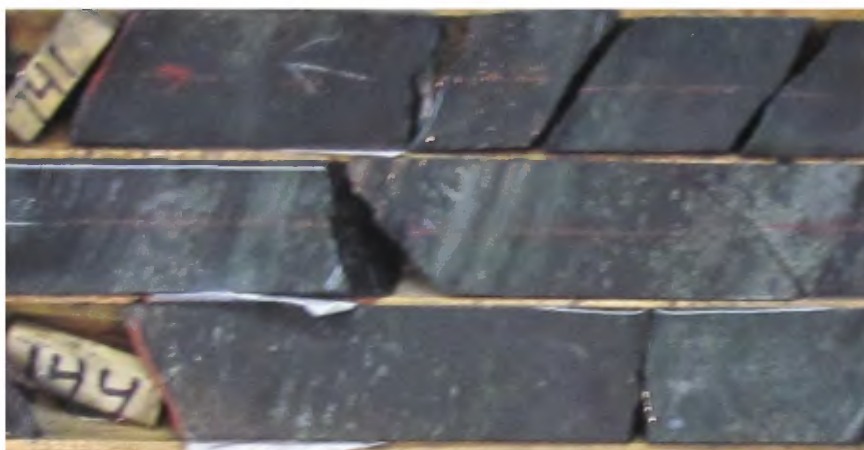
Picture 41: DDH LD-13-04 81.78 m. Granophyre xenolith in layered ferrogabbro.



Picture 42: DDH LD-13-04 99.00 m. Gabbroic anorthosite.



Picture 43: DDH LD-13-04 102.00 m. Mineralized layered zone.



Picture 44: DDH LD-13-04 141.00 m. Mineralized layered ferrogabbro.

MINERALIZED INTERSECTIONS

Mineralized intersections were calculated, both on 2013 and historic holes. Limits of intervals were based upon visual description of mineralogy and lithofacies of the core (**table 5**). Notice that intersections were not extracted using rigorous parameters with Gemcom, do not include internal nor external dilution, and may thus differs from the one to be reported from resources calculation. It can be noted that the mineralization is broken into multiples zones in each holes.

Drill	Zone	Description	From_m	To_m	Length_m	Fe ₂ O ₃ (%)	TiO ₂ (%)	V ₂ O ₅ (%)
LD-13-01	Zone 1	Mineralized layered zone	17.93	24.07	6.14	50.20	10.75	0.49
LD-13-01	Zone 2	Mineralized layered zone	30.53	37.47	6.94	64.86	14.12	0.73
LD-13-01	Zone 3	Mineralized layered zone	92.89	138	45.11	52.67	10.15	0.66
LD-13-01	Zone 4	Mineralized layered zone	143	150	7	50.55	8.84	0.69
S-79-31	Zone 1	Mineralized Zone	6.1	15.1	9	30.83	8.873	0.38
S-79-31	Zone 2	Mineralized Zone	18.5	29	10.5	45.98	14.293	0.67
S-79-31	Zone 3	Mineralized Zone	72.95	151.5	78.55	37.91	10.068	0.61
S-79-31	Zone 4	Mineralized Zone	163.8	183.8	20	26.96	6.017	0.51
LD-13-02	Zone 1	Mineralized layered zone	77	111	34	51.53	11.43	0.52
LD-13-02	Zone 2	Mineralized layered zone	124.35	150	25.65	53.68	11.00	0.66
S-79-38	Zone 1	Mineralized Zone	79.6	109.6	30	42.1	13.578	0.58
S-79-38	Zone 2	Mineralized Zone	124.65	173.3	48.65	41.6	11.524	0.7
S-79-38	Zone 3	Mineralized Zone	180.4	199.9	19.5	36.58	8.751	0.68
LD-13-03	Zone 1	Mineralized layered zone	4.8	11.9	7.1	48.86	11.55	0.45
LD-13-03	Zone 2	Mineralized layered zone	47	51.18	4.18	32.67	6.97	0.34
LD-13-03	Zone 3	Mineralized layered zone	61.84	150	88.16	37.82	6.24	0.47
S-79-20	All zones	Mineralized Zone	41.5	151.6	110.1	21.12	5.381	0.36
S-79-20	Zone 1	Mineralized Zone	52.33	73.33	21	36.66	10.381	0.61
S-79-20	Zone 2	Mineralized Zone	73.33	83.1	9.77	30.5	7.837	0.51
S-79-20	Zone 3	Mineralized Zone	94	116.1	22.1	27.7	6.374	0.5
S-79-20	Zone 4	Mineralized Zone	125.5	137.5	12	23.95	5.047	0.42
S-79-20	Zone 5	Mineralized Zone	145.5	151.6	6.1	28.01	5.925	0.49
LD-13-04	Zone 1	Mineralized layered zone	2.8	17.76	14.96	52.45	12.10	0.37
LD-13-04	Zone 2	Mineralized layered zone	47.83	71.14	23.31	46.725	10.78	0.43
LD-13-04	Zone 3	Mineralized layered zone	78.54	97.2	18.66	38.505	8.18	0.38
LD-13-04	Zone 4	Mineralized layered zone	102	150	48	39.83	6.90	0.48
S-58-02	All zones	Mineralized Zone	6.1	214.57	208.47	18.57	n.a.	n.a.

Table 5: Mineralized intersection of 2013 diamond drilling program and historic holes equivalents.

SAMPLING AND ASSAYING BY PACIFICORE MINING

A total of 317.05 metres of mineralized core, grouped into 122 samples were split and submitted for assaying by PacificOre Mining (**appendix 3, table 5**, certificates in **appendix 5, table 5**). Only mineralized intervals, apparently with more than 15% magnetite, were sampled by PacificOre. Adjacent low-grade host rocks were not sampled. This makes the sampling being discontinuous, causing calculated intervals to be short and multiples. To circumvent such issue, a supplementary 223.76 metres of core, mostly representing low-grade intervals as well as short barren intervals, were sampled by the author in order to obtain continuous un-interrupted intervals. These represent 88 supplementary samples, which were prepared and submitted for assaying.

The core was halved with a diamond saw apparently by Glen McCormick Exploration staff. Procedures seem according to industry standards. The samples were bagged and shipped to CEAQ facilities in Chibougamau for crushing and pulverizing. No chain of custody was implemented by PacificOre Mining.

Samples were prepared for assaying at the *Centre d'Étude Appliquée au Quaternaire (CEAQ)*, a Chibougamau based preparation laboratory run by the *Table Jamesienne de concertation minière (TJCM, now operated by EXP inc.)*, a local mining development organization. Samples were dried, crushed to 70% passing 2 mm with a jaw crusher, split to 250 grams with a riffle splitter, and pulverized with a disk mill. Quality of milling was monitored by sieving every ten samples or so (**appendix 7, table 1**). A concern is raised since the pulverization was conducted using alloyed steel bowls containing vanadium.

Samples were then shipped by the CAEQ to ALS Minerals in Val-d'Or, who rerouted them to their Vancouver facility for assaying. Major oxides and vanadium were analyzed using XRF on a borate glass bead, plus trace elements by ICP-AES/ICP-MS after aqua-regia digestion for selected samples (**appendix 3, table 5**). Results were transmitted electronically to PacificOre Mining, who integrated them into their database. Originals of certificates were provided by ALS to the author (**appendix 5, table 5**).

SAMPLING, GRINDING AND MAGNETIC SEPARATION BY IOS

The crushing leftover from CEAQ were returned to IOS Services Géoscientifiques inc. for milling and magnetite concentration with the use of a Davis tube. The rejects were aliquoted to 500 g with a riffle splitter. Other core interval selected for assaying by the author were halved with a diamond saw, crushed about 70% minus 2 mm with a "Terminator" jaw crusher with manganese steel jaws, and splitted to 500 g. Pulverization

was conducted using mini rod mills⁷, calibrated with a grindability test to insure proper magnetite liberation (average 97.4% minus 75 microns). An aliquote of the pulps was submitted to magnetic separation with the use of a Davis tube. The head sample and magnetite concentrate were then shipped to Corem laboratory for analysis. The IOS samples preparation is presented in **appendix 2**, the results in **appendix 3**, the quality control analysis in **appendix 4** and the certificates in **appendix 5**. It can be summarized as follow:

- Splitting of the core in 2 halves with a diamond saw.
- Drying.
- Crushing (**appendix 2, table 1**).
- Riffle split (**appendix 2, table 1**).
- Milling (**appendix 2, table 1**).
- Grain size distribution (**appendix 2, table 1** and **appendix 6, table 2**).
- Davis tube testing (**appendix 2, table 2**).
- Notes and general comments for all steps (**appendix 2, table 2**).
- Grindability test for the rod mills (**appendix 2, tables 3 and 4**).

The quality control during preparation carried by IOS included:

- Crushing (**appendix 2, table 5**).
- Insertion of reference material during grain size distribution (**appendix 2, tables 6a, 6b, 6c** and **appendix 6, tables 3a, 3b and 3c**).
- Reject Davis tube treatment (**appendix 2, table 7**).
- Visual examination of Davis tube magnetite concentrate, rejects concentrates and rejects (**appendix 2, table 8**).

Samples were assayed by XRF for major elements, including iron, titanium and phosphorus. Magnetite concentration was conducted with a Davis tube magnetite separator, and the concentrate assayed by XRF.

ANALYTICAL PROTOCOL (SUBMITTED BY IOS)

Samples were shipped to Corem, in Québec City, for analysis. Head grade (**appendix 3, table 1**) and titano-magnetite concentrates (**appendix 3, table 2**) were analyzed for major oxides by X-Ray fluorescence after the fusion in glass disc (Corem Method A25). Also, seventy seven Davis tube concentrate (hole LD-13-01 to LD-13-03) were analyzed for 20 elements by ICP-MS after a sodium peroxide fusion (Corem Method B119) for the determination of contaminant. The result are presented in **appendix 3, table 4**.

⁷ The mini Rod Mills used are made of a non-magnetic steel alloy, in order to prevent its files to be recovered by the Davis tube.

All titano-magnetite concentrates produced by Davis tube testing were analyzed in IOS with a portable X-Ray fluorescence spectrometer, before shipping to Corem (**appendix 3, table 3**), in order to control their quality.

Certificates of analysis provided by Corem are presented in **appendix 5, tables 1, 2 and 4** and the IOS certificate is presented in **appendix 5, table 3**.

QUALITY CONTROL

PACIFICORE MINING

PacificOre Mining implemented a quality control procedure for assaying of their core samples. The 2013 drill logs indicate that eight (8) reference materials were inserted among the samples, distributed irregularly, representing 6.5% of the population. The result are presented in **appendix 4, table 11**. These include three (3) blank materials, referred as "Graymont limestone", which shall be devoid of vanadium. Five other analyses refer to "SITA, SITB or SITD" (**table 6**) internal reference materials which were prepared by CDN Resources Laboratories from Langley, B.C., and certified by Smee and Associates. Certificates are provided in **appendix 7, table 2**.

Analysis	Material	V% measured	V% Certified
M742131	Lime	0.01%	0%?
M742185	Lime	<0.01%	0%?
M742159	Lime	0.01%	0%?
M742219	SITA	0.10%	0.095% ± 0.008%
M742152	SITB	0.11%	0.101% ± 0.004%
M742162	SITB	0.11%	0.101% ± 0.004%
M742125	SITD	0.29%	0.273% ± 0.018%
54951 ⁸	DITB	0.27%	0.273% ± 0.018%
M742142	LD	0.13%	0.121% ± 0.004%

Table 6: QCQA results on 2013 drilling reference materials.

Although the population is not large enough to be considered as statistically representative, it can be noted that every analysis exceeds the certified grade by about 0.01-0.02% V, or 10% relative. Such discrepancy is close to the detection limits of the methods, which may cause to remain unnoticed. Certification procedure was provided to

⁸ A ninth sample, with a different number sequence, is indicated in the database, but not present in the certificate. It is likely a database artifact from a previous program.

the author and a thorough review would be required prior to conclude about the quality of the assays. Coefficient of variation of these certifications is large, between 5-10%, which is of a concern as it shows a low precision of the method which will propagate to the resource estimates.

The CEAQ used an alloyed steel ring mill for pulverization, the steel of which containing up to 1.0% V (**appendix 7, table 3**). It was noted by the author, in a previous project, that milling of magnetite-rich samples cause a severe wear to the mill, which contributes up to 1% of the sample weight, or 1% of iron in the analysis. The current vanadium content of the steel could then contribute to 0.01% vanadium to the sample, comparable to the standard-deviation indicated for the assays and detection limit of the method. This would not be seen in the reference material, since they were not prepared by CEAQ. It is uncertain if the pulverization of the "blank" limestone would have caused such wearing, calcite being much softer than steel, while magnetite is of comparable hardness.

ALS Minerals is an ISO-9001 accredited facility. It is uncertain if ALS had its ISO-17025 accreditation for vanadium assays. CEAQ does not have any accreditation.

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES INC.

In order to ensure quality of its work, IOS Services Géoscientifiques implemented a quality control and quality assurance program regarding assaying of samples from this drilling project. Since these holes were confirmation holes, it was of utmost importance that assays being conducted in a manner to be comparable with the historical ones, especially assays from the 1997-2002 programs. The protocol included systematic insertion of blanks, certified and internal reference materials to each shipment to the commercial laboratories. The blanks served for the detection of possible contamination from the laboratories, while the certified and internal standards serve to check the precision and accuracy of the analytical technique.

The **tables 7 to 9** present the results of mineralized sample analysis for V_2O_5 , Fe_2O_3 and TiO_2 by Corem (resampling performed by IOS in 2014) and by ALS Minerals (samples submitted by PacificOre Mining in 2013). Ratios of 2014 to 2013 vanadium assays suggest a systematic overestimation of grades in 2013.

No_Sondage	From_m	To_m	Length_m	2013- V ₂ O ₅ (%)	2014- V ₂ O ₅ (%)	Ratio 2014/2013 (%)
LD-13-01						
Zone 1/composite	17.93	24.07	6.14	0.59	0.49	83.05
Zone 2/composite	30.53	37.47	6.94	0.83	0.73	87.95
Zone 3/composite	92.89	138	45.11	0.71	0.66	92.95
Zone 4/composite	143	150	7	0.74	0.69	93.24
LD-13-02						
Zone 1/composite	77	111	34	0.61	0.52	85.25
Zone 2/composite	124.35	150	25.65	0.75	0.66	88.00
LD-13-03						
Zone 1/composite	4.8	11.9	7.1	0.50	0.45	90.00
Zone 2/composite	47	51.18	4.18	0.34	0.34	100.00
Zone 3/composite	61.84	150	88.16	0.48	0.47	97.91
LD-13-04						
Zone 1/composite	2.8	17.76	14.96	0.43	0.37	86.05
Zone 2/composite	47.83	71.14	23.31	0.48	0.43	89.58
Zone 3/composite	78.54	97.2	18.66	0.40	0.38	95.00
Zone 4/composite	102	150	48	0.42	0.48	114.29

Table 7: Analytical correlation of the 2013 and 2014 results for V₂O₅ by the XRF (Method A25).

No_Sondage	From_m	To_m	Length_m	2013- Fe ₂ O ₃ (%)	2014- Fe ₂ O ₃ (%)	Ratio 2014/2013 (%)
LD-13-01						
Zone 1/composite	17.93	24.07	6.14	52.50	50.20	95.62
Zone 2/composite	30.53	37.47	6.94	65.14	64.86	99.57
Zone 3/composite	92.89	138	45.11	51.90	52.67	101.48
Zone 4/composite	143	150	7	50.69	50.55	99.72
LD-13-02						
Zone 1/composite	77	111	34	52.27	51.53	98.58
Zone 2/composite	124.35	150	25.65	54.16	53.68	99.11
LD-13-03						
Zone 1/composite	4.8	11.9	7.1	48.93	48.86	99.86
Zone 2/composite	47	51.18	4.18	31.70	32.67	103.06
Zone 3/composite	61.84	150	88.16	36.62	37.82	103.28

LD-13-04						
Zone 1/composite	2.8	17.76	14.96	52.41	52.45	100.08
Zone 2/composite	47.83	71.14	23.31	45.32	46.73	103.11
Zone 3/composite	78.54	97.2	18.66	34.85	38.51	110.50
Zone 4/composite	102	150	48	32.52	39.83	122.48

Table 8: Analytic correlation of the 2013 and 2014 results for Fe_2O_3 by the XRF (Method A25).

No_Sondage	From_m	To_m	Length_m	2013- TiO_2 (%)	2014- TiO_2 (%)	Ratio 2014/2013 (%)
LD-13-01						
Zone 1/composite	17.93	24.07	6.14	11.51	10.75	93.40
Zone 2/composite	30.53	37.47	6.94	14.28	14.12	98.88
Zone 3/composite	92.89	138	45.11	10.11	10.15	100.40
Zone 4/composite	143	150	7	9.00	8.84	98.22
LD-13-02						
Zone 1/composite	77	111	34	11.80	11.43	96.86
Zone 2/composite	124.35	150	25.65	11.13	11.00	98.83
LD-13-03						
Zone 1/composite	4.8	11.9	7.1	11.72	11.55	98.55
Zone 2/composite	47	51.18	4.18	6.66	6.97	104.65
Zone 3/composite	61.84	150	88.16	5.87	6.24	106.30
LD-13-04						
Zone 1/composite	2.8	17.76	14.96	12.18	12.10	99.34
Zone 2/composite	47.83	71.14	23.31	10.69	10.78	100.84
Zone 3/composite	78.54	97.2	18.66	7.81	8.18	104.74
Zone 4/composite	102	150	48	5.83	6.90	118.35

Table 9: Analytic correlation of the 2013 and 2014 results for TiO_2 by the XRF (Method A25).

Corem applied its own quality control protocol which includes certified and internal reference material plus replicates. Their analytical quality control is presented in **appendix 4**.

A binary plot of the Corem and ALS results suggest that ALS results are overestimated by 9.8% (**figure 5**), in accordance to what is noted from the reference material. Results from both laboratories are in close agreement in regard of titanium, iron or silica (**appendix 4**).

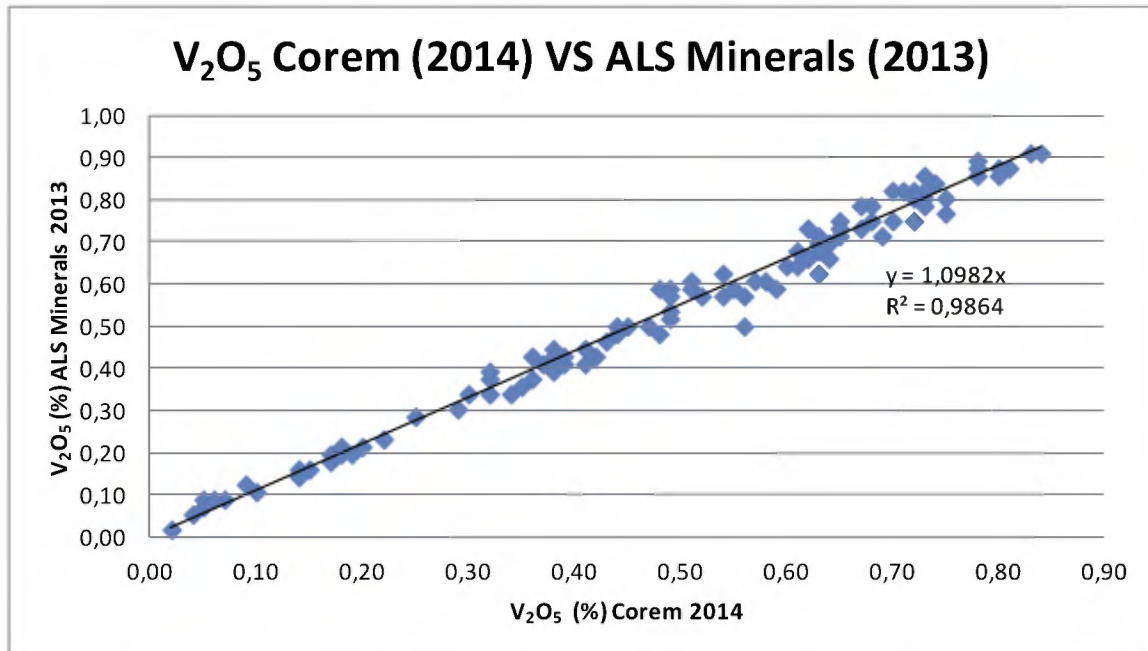


Figure 5: Binary diagram of the vanadium assays between Corem and ALS Minerals. Although regression is quite good (98%), the two set of analysis differs by almost 10%. Considering that reference material inserted among ALS samples are also overestimated by 10%, and that reference material inserted among Corem are close to certified values, it is concluded that results from ALS Minerals are overestimated by 10% for vanadium.

DISCUSSION ABOUT DRILLING RESULTS

Duplication drilling completed in 2013 program confirmed the geological and mineralogical context, and the general concordance of thickness of the mineralized intersections as indicated by historical work. Such conclusions were obvious. However, detailed correlation between historic holes and confirmation holes are not feasible, due to the following:

- Despite the continuity of the mineralized envelope, the various layers within the Lac Doré magnetite series are notoriously discontinuous on a small scale, as witness in some of the large trenches cleaned by McKenzie Bay Resources in 1997. Layers are wimpy, discontinuous, and interrupted by local tectonic discontinuities and anorthosite injections. Small scale correlations, at a scale smaller than 10 metres are just impossible. This do not impair the larger scale correlations, since a gradational stratigraphy has been described across the entire length of the deposit and that no stacking or hiatus were noted.

- The exact location of historic hole collar were not know at the time of drilling. Attempt to locate these collars in 1997 failed for most of them. No evidence of historical holes were noted by the author in vicinity of 2013 holes, but such thin evidences were found in 2014 (Block, 2015). Recall that historical holes were located with the use of a surveyed grid based on a local datum, which grid was very partially preserved in 1997, and that 2012 Apella grid mimicked the 1997 one. Therefore, most historical hole are located with a 10 metres accuracy, enough to enable a sufficiently dependable resource calculation, but not enough to enable detailed comparison between 2013 and historic twins.
- Some 2013 holes did not had the same inclination than their historic counterpart.
- 2013 holes were significantly shorter than historic holes, enabling only partial comparison.
- QCQA protocols of 2013 assays did not included fully certified reference material. Although a round-robin has been conducted on their internal reference material, strict correlation to their historic counterpart is not accurately possible. Discrepancies were noted between the IRM assays and their certified values in the order of 10% of their values. Reanalysis of the samples by Corem indicated a significant scattering, although no clear bias between both methods is detected. Furthermore, SOQUEM assays were considered under evaluated by 13% compared to 1997 re-assays, while no certification is available for Jalore assays. No common reference material was inserted between both programs. Therefore, accuracy of 2013 cannot be estimated accurately.

Due to these issues, only statistical comparison is feasible between 2013 and historic holes, which is not attempted here.

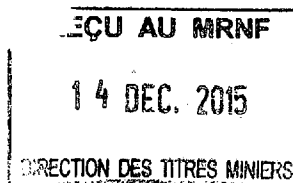
CONCLUSION AND RECOMMENDATIONS

An initial 600 m diamond drilling program was conducted to test confirm results from historic drill holes, in the ultimate objective of certifying eventual resource estimation on the Lac Doré Property.

The mineral-bearing intervals tested during the drilling campaign confirmed the approximate location and continuity of the intersections described by SOQUEM and Jalore Mining. General trends and abundance of lithofacies as well assays were approximately replicated. Although detailed comparison is not feasible, the 2013 holes are considered of sufficient quality to be incorporated into an eventual resource calculation.

Lac Doré Project, March 31, 2015

Gennady Ivanov, P. Geo.
OGQ n° 1130



Only the three hands signed printed copy of the current report are to be considered as original. Any electronic reproduction of the current document, even if provided by the author, are not to be considered as official or original, and cannot be used against the author liability. Two copies of the original documents were remitted to the client, while one is archived by the author.

REFERENCES

- ALLARD, G.O., 1967. *Final report. The Geology of the Northwest Quarter of Rinfret Township, Abitibi and Roberval Counties, Québec* (A Progress Report on a study of the Dore Lake Complex). DP 076 (97-109-126)
- CHOWN and al. (1992). *Tectonic evolution of the Northern Volcanic zone, Abitibi belt, Québec*. Canadian Journal of Earth Sciences; Volume 29, p. 2211-2225
- GIRARD, R., BARRETTE, J. P. (2012). *St-Charles de Bouget titano-magnetite project, fall 2011 and winter 2012, drilling program NTS 22D11*. IOS Services Géoscientifiques. Volume 1: Report and appendices 1 to 3. 39 pages.
- GIRARD, R., 2014. *The lac Doré Project An integrated vanadium project in the Lac Doré Complex Chibougamau, Québec, Canada NI-43-101 Technical report for Vanadiumcorp Resources Inc.*, in press
- GOUTHIER and al. (1991). *Géologie du secteur de l'indice aurifère Dessureault, Fosse du Labrador - Rapport intérimaire*, 19 pages, 2 carte (échelle 1x 1/500, 1x 1/10 000) et 1 coupe/2F, 1 microfiche (MB 91-10)
- TREMBLAY, C. and al. (1998). *Rapport des travaux d'évaluation pour 1997, projet de vanadium du lac Doré*. 13 cartes, 14 microfiches, 566 p. (GM 56112)

APPENDIX 1

LOG SHEET AND SECTIONS

Table 1: Detailed log sheets

Table 2: Sections

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Sondage : LD-13-01

Titre minier : CDC-5274540

Section : 43+00E (SOQUEM - 1979)

Canton : RINFRET

Niveau : 1+75N

Rang :

Place de travail : Chibougamau

Foré par : Chibougamau Diamond Drilling Ltd.

Lot :

Décrit par : Gennady Ivanov P. Geo.

Du : 25/03/2013

Date de description : 06/05/2014

Au : 26/03/2013

Collet

UTM,ZONE18,NAD83

Azimut : 321.00°

Plongée : -50.00°

Longueur : 150.00 m

Est 572,277.0

Nord 5,520,248.0

Élévation 501.0

Déviations

Type	Profondeur	Azimut	Plongée	Invalidé	Description
Acide	50.00	322.00°	-50.00°	Non	
Acide	102.00	323.00°	-53.00°	Non	
Acide	150.00	324.00°	-53.00°	Non	

Description

Twin of S-31 (1977)

Dimension de la carotte : Carotte NQ

Cimenté : Non

Entreposé : Oui

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
0.00	2.60	MO Overburden No previous casing has been observed. Location of this present hole is based on drilling material left on site and previous location maps.							
2.60	17.93	I3H; GG; MA; DI MG; SC Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Massive; Magnetite dissemination; Schistosed 65° Anorthosite gabbroic, grey to dark grey color, massive, numerous joints form surface to 9.0 m; coarse grained bleached feldspars, sometimes pinkish. Highly disseminated magnetite up to 2%, becoming more choritized from 13.75 m to the end, schistosity varies from 45° to 65° to CA.	2.60	5.93	99110072	3.33	12.00	1.410	0.07
	4.22	4.27							
		I3A; GF Gabbro; Grained fine 45° Dyke of gabbro, fine to medium grained, net contact at 45° to CA							
		4.32	4.37						
		VEI;0.03;Cb Cl;C;85°;; Vein 0.03 Carbonate Chlorite Compression 85° Veinlet							
	5.35	5.74							
		I3A; GT; CNTE Gabbro; Grained very fine; Contact eruptive 65° Gabbro, very fine grained, dark grey color, forme dyke with eruptive contacts at 65° to CA. Injection of carbonate stringers.	5.93	8.93	99110073	3.00	12.30	1.450	0.07
	6.53	6.62							
		I3A; GT; CNTE Gabbro; Grained very fine; Contact eruptive 55° Gabbro, very fine grained, dark grey color, eruptive contacts at 55° to CA	8.93 11.93 14.93	11.93 14.93 17.93	99110074 99110055 99110056	3.00 3.00 3.00	12.80 14.10 18.90	1.550 1.630 2.950	0.08 0.08 0.13
		15.05	15.25						
		FRC Fractured 55° Zone of fracture with circulation of water. Rusty. Fracture perpendicular to S0.							
	15.15	17.92							
		I3H; GM; AE; SC; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained medium ; Altered; Schistosed 60°; Magnetite dissemination Anorthosine gabgroic, medium grained, consist well schistozed section orientad at 60° to CA. Bleached feldspars surrounded by chloritized amphiboles and pyroxenes, rare magnetic oxide they appear at 17.90 m.							
17.93	24.07	MZ; LZ; I3D; I3DM; MA; SMA; ST Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Layered	17.93 21.00	21.00 24.07	M742127 M742128	3.07 3.07	51.40 49.00	11.000 10.500	0.48 0.49

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
24.07	30.53	Mineralized zone; Layred zone: alternance of semi-massive to massive bands of oxides with chloritized ferrogabbro. Presence of carbonate as interstice filings. Feldspars are saussuritized. S0 varies from 55° to 65° to CA.							
		I3H; GG; MA; DI MG	24.07	25.00	M742129	0.93	12.00	1.530	0.07
		Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Massive;	25.00	27.00	99110057	2.00	13.40	1.970	0.08
		Magnetite dissemination	27.00	30.00	99110058	3.00	12.20	1.650	0.08
		Anorthosite gabbroic, cream to pinkish cream and dark grenn coloured, massive, coarse grained with large masses of altered feldspars. Well disseminated oxides up to 3%. Small portions are brecciated with chlorite being the cement. Fluage is also observed from 28.12 to 28.25 m.	30.00	30.53	M742130	0.53	17.40	3.310	0.17
30.30	30.37	I3H; SC; AE							
		Anorthosite gabbroic ; Schistosed 60°; Altered							
		Anorthosite gabbtoic, well schistozed at 60° to CA, altered with high chlorite quantity.							
30.53	37.47	MZ; LZ; I3D; I3DM; MA; SMA; ST	30.53	33.00	M742132	2.47	65.30	14.400	0.72
		Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro;	33.00	36.00	M742133	3.00	66.30	14.300	0.74
		Magnetitite; Massive; Semi-massive; Layered	36.00	37.47	M742134	1.47	61.20	13.300	0.71
		Mineralized zone; Layered zone: alternance of semi-massive to massive bands of oxides with chloritized ferrogabbro. More massive at the beginning becoming semi-massive at depth.							
37.47	38.70	I3I; GF; AE; SW; STR; SC	37.47	38.97	99110059	1.50	11.60	1.440	0.07
		Gabbro anorthositic ; Grained fine; Altered; Stockwerk; Stringers; Schistosed							
		Gabbro anorthositic fine grained, highly schistozed and chloritized. Stockwerk of carbonate-chlorite stringers. Most are parallel to schistosity at 60° to CA. Almost barren.							
38.70	83.00	I3I; GO; CU PG; AE; VNL; FA	38.97	41.97	99110060	3.00	14.20	1.680	0.09
		Gabbro anorthositic ; Grained very coarse ; Cumulat plagioclase; Altered; Veinlets; Fractures	41.97	42.63	99110061	0.66	14.50	1.960	0.10
		Gabbro anorthositic dark green, very coarse grained, content cumulat plagioclase. Feldspars are bleached and saussuritized. Pyroxenes and amphiboles are totally chloritized. Some fractures at 20° CA, with carbonate.	42.63	45.63	99110062	3.00	13.80	1.720	0.09
		From 66.00 m to 73.65 m, the rock is very homogeneous. Same composition and same texture.							
		Regularly spaced chlorite-carbonate veinlets at 45° to CA, every 1.50 m.							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
43.30	43.75	I3I; SC; STR Gabbro anorthositic ; Schistosed 60°; Stringers Gabbro anorthositic, schistosed; numerous carbonate stringers parallel to schistosity at 60° to CA	45.63	46.63	99110063	1.00	17.80	2.690	0.15
46.63	47.63	I3I; ST; MZ; DI MG Gabbro anorthositic ; Layered 60°; Mineralized; Magnetite dissemination Band of gabbro anorthositic layered at 60° to CA, mineralized up to 15% oxides dissemination..	46.63	47.63	M742135	1.00	42.10	8.310	0.45
			47.63	48.63	99110064	1.00	17.30	2.340	0.12
			48.63	51.63	99110066	3.00	18.50	3.760	0.20
50.00	50.80	CS; I3I; DF; AE Shear zone 60°; Gabbro anorthositic ; Deformed; Altered Shear zone, consist of gabbro anorthositic, highly deformed, consist recemented shear zone, non mineralized. Presence of epidote in association with carbonate from 50.35 to 50.47 m, from 50.47m to 50.80m chloritized with some pyrrhotite.	51.63	54.63	99110076	3.00	15.60	2.090	0.11
51.67	51.97	CS; I3I; DF; AE; STR Shear zone 60°; Gabbro anorthositic ; Deformed; Altered; Stringers Recemented shear zone at 60° to CA, consist of gabbro anorthositic deformed, altered with chlorite abundance and stringers of carbonate. Interval non mineralized.							
52.80	52.81	FRC Fractured 20° Open fracture with carbonate and chlorite coating.	54.63	57.63	99110077	3.00	15.00	1.740	0.09
61.25	61.40	FRC Fractured 20° Open Joint							
64.00	64.28	FRC Fractured 10° Open fracture.	66.62	69.62	99110078	3.00	17.80	1.870	0.11
			69.62	72.62	99110079	3.00	18.10	1.770	0.10
			72.62	73.62	99110067	1.00	19.20	1.870	0.10
73.62	74.45	I3D; GF; AE; MZ; CNT-N; VN Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Mineralized; Contact net 45°; Veins Band of ferrogabbro mineralized with fine grained chlorite and coarse grained magnetite up to 25% oxides. Net contact at 45° to CA. From 74.05 m to 74.12 m: carbonate-quartz-epidote vein follwed by an aphanitic chloritized zone.	73.62	74.45	M742136	0.83	37.20	7.860	0.43
			74.45	75.67	99110068	1.22	20.40	2.800	0.15

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
75.67	75.87	I3I; AE; SC; CNT-N Gabbro anorthositic ; Altered; Schistosed; Contact net 50° Gabbro anorthositic, highly chloritized, well developed schistosity , net upper contact at 50° to CA.	75.67	78.67	99110080	3.00	17.70	1.940	0.11
78.05	78.10	I3I; AE; SC; VNL Gabbro anorthositic ; Altered; Schistosed 30°; Veinlets Gabbro anorthositic, altered, schistosed at 30° to CA, chlorite-sericite-caronate veinlet.	78.67	81.67	99110081	3.00	18.20	1.990	0.11
80.75	80.81	I3I; AE; SC; CS Gabbro anorthositic ; Altered; Schistosed; Shear zone 45° Gabbro anorthositic, altered, schistosed at 45° to CA. Recemented shear zone.	81.67	83.00	99110082	1.33	19.80	1.830	0.10
83.00	85.05	I3A; GT; VN Gabbro; Grained very fine; Veins Dyke of microgabbro, dark grey-green color, very fine grained. Some later carbonate-epidote-chlorite veins, max 1 cm thick with dissolved carbonate and crystallized aragonite?	83.00	85.05	99110083	2.05	14.90	1.370	0.06
85.05	92.89	I3I; GG; FA; CNT-N Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Fractured; Contact net 60° Gabbro anorthositic coarse grained, highly fractured. Fractures at 45° to CA and 25-30, 15-20° to CA. Circulation of water. Needles of carbonate with crystallized epidote in fractures. Calcite has been dissolved. Few quartz. At 88.75 and 92.70 m: open fractures at 25° to CA. Net lower contact at 60° to CA	85.05	86.89	99110084	1.84	16.20	1.100	0.11
			86.89	89.89	99110086	3.00	14.20	1.330	0.10
			89.89	92.89	99110069	3.00	13.80	1.600	0.09
90.81	92.90	I3H; MA; GG; FA Anorthosite gabbroic ; Massive; Grained coarse 60°; Fractured Anorthosite gabbroic, massive, coarse grained, layered, magmatic stratification is at 55-60° to CA. At 92.00.92.70 m open fractures at 25° to CA with carbonate and epidote.							
92.89	93.05	MZ; I3DM; MA; PQPG Mineralized Zone; Magnetitite; Massive; Plagioclase Porphyroblastic 60° Mineralized zone.	92.89	96.00	M742137	3.11	51.90	10.700	0.61

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse							
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)	
93.05	93.70	Bands of magnetite layered with ferrogabbro, massive, fine grained, consist above 40% oxides. Orientation of plagioclase dalles at 60° to CA. I3H; GG; MA; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Massive; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic, massive, coarse grained, less than 5% disseminated oxides.								
93.70	138.00	MZ; LZ; I3D; I3I; I3DM; MA; SMA; ST; AE; VNL Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Gabbro anorthositic ; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Layered 60°; Altered; Veinlets Mineralized zone. Layered zone: consist of alternance of bands with ferrogabbro, gabbro anorthositic and magnetitite varying from massive oxides to semi-massive texture with some intervals of gabbroic anorthosite and ferrogabbro towards the end. When present, feldspars are saussuritized and bleached. Pyroxenes and amphiboles are chloritized. S0= 60° to CA. The most massive intersections of oxides also show the presence of calcite veinlets and stringers at 45° to CA or 25° to CA.	96.00 98.72	98.72 99.09	M742138 M742139	2.72 0.37	57.90 53.80	12.000 0.610	0.70 0.07	
	98.73	99.05	VEI;;Cb Su Qz;T;35°;Po30 Py35 Cp01; Vein Carbonate Sulphides Quartz Tension 35° Pyrrhotite 30% Pyrite 35% Chalcopyrite 1% Massive sulphides with ovoid blebs of calcite-quartz. Manganese coating in fractures as well as quartz crystals (1mm long).	99.09	102.00	M742140	2.91	56.80	11.500	0.73
	99.35	99.47	VEI;;Cb Su Qz;T;45°;Py05 Po07; Vein Carbonate Sulphides Quartz Tension 45° Pyrite 5% Pyrrhotite 7% Sulphides are on the hanging wall.							
	100.00	100.10	FRC Fractured 10° Open fracture with calcite.	102.00 105.00	105.00 108.00	M742141 M742143	3.00 3.00	63.20 50.00	12.800 10.000	0.81 0.62
106.70	107.15	I3H; GG; ST; PQPG; AE Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Layered 60°; Plagioclase Porphyroblastic; Altered Anorthosite gabbroic, coarse grained, layered at 60° to CA, mineralized with magnetite dissemination up to 40% oxides, bleached feldspar slabs up to 4 mm long..	108.00 111.00	111.00 114.00	M742144 M742145	3.00 3.00	61.30 45.80	12.200 9.170	0.78 0.58	

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
111.78	112.65	I3H; GG; ST; MZ; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Layered 60°; Mineralized; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic, goarse grained, bleached feldspars, layered at 65° to CA, with thin layers of oxides at a 25 cm interval, up to 25% oxides							
113.15	113.30	I3H; GG; MZ; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained coarse 60°; Mineralized; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic, goarse grained, bleached feldspars, layered at 60° to CA, with thin layers of oxides at a 25 cm interval, up to 25% oxides	114.00	117.00	M742146	3.00	58.60	11.400	0.75
114.55	114.98	I3H; GG; ST; MZ; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Layered 60°; Mineralized; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic, goarse grained, bleached feldspars, layered at 60° to CA, with thin layers of oxides at a 25 cm interval, up to 30% oxides							
115.51	115.59	I3H; GF; SC; MZ; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained fine; Schistosed 70°; Mineralized; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic medium to fine grained, well schistosed at 70° to CA, mineralized, with magnetite dissemination up to 35% oxides,							
116.18	116.55	I3H; GG; SC; MZ; DI MG; STR Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Schistosed 75°; Mineralized; Magnetite dissemination; Stringers Anorthosite gabbroic, coarse grained, schistozed at 75° to CA, mineralized with magnetite dissemination up to 25% oxides, several stringers of chlorite-carbonate. .	117.00	120.00	M742147	3.00	56.60	10.900	0.73
117.47	117.85	I3H; GG; SC; MZ; DI MG; STR Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Schistosed 65°; Mineralized; Magnetite dissemination; Stringers Anorthosite gabbroic, coarse grained, schistozed at 65° to CA, mineralized with magnetite dissemination up to 25% oxides, several stringers of chlorite-carbonate. .							
118.29	118.57	I3H; GG; MZ; DI MG; STR Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Mineralized; Magnetite dissemination; Stringers Anorthosite gabbroic, coarse grained, schistozed at 65° to CA,	120.00	123.00	M742148	3.00	60.20	11.600	0.80

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
		mineralized with magnetite dissemination up to 25% oxides, several stringers of chlorite-carbonate. .							
121.15	121.17	VEI;Cc Cl Su;T;75°;Py35 Po05; Vein Calcite Chlorite Sulphides Tension 75° Pyrite 35% Pyrrhotite 5% Sulphides on the footwall.	123.00	126.00	M742149	3.00	62.40	11.700	0.84
			126.00	129.00	M742150	3.00	30.40	5.660	0.39
126.25	127.68	I3H; GM; AE; MZ; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained medium ; Altered; Mineralized; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic, medium grained, bleached feldspars, less chloritized, mineralized with magnetite dissemination up to 20%.							
127.68	128.92	I3H; GO; ST; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained very coarse ; Layered 60°; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic, much coarser, layered at 60° to CA, barren with small bands (1-5 cm) of disseminated magnetite.	129.00	132.00	M742151	3.00	53.40	9.790	0.72
129.08	129.65	I3H; GO; ST; DI MG Anorthosite gabbroic ; Grained very coarse ; Layered 60°; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic, much coarser, layered at 60° to CA, barren with cm bands of disseminated magnetite.							
130.00	130.30	I3D; GF; FA; VNL Ferrogabbro; Grained fine; Fractured; Veinlets 30° Ferrogabbro, fine grained, fractured, with calcite veinlets at 30° to CA. Broken core but excellent recovery almost 100%,							
130.35	130.45	I3D; GF; AE Ferrogabbro; Grained fine; Altered Ferrogabbro, fine grained, altered, large circular bleb of chlorite-calcite and minor epidote. Chlorite forms the shell.	132.00	135.00	M742153	3.00	42.30	7.590	0.56
132.49	133.74	I3H; GG; AE; DI MG; CNT-N Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Altered; Magnetite dissemination; Contact net 75° Anorthosite gabbroic, coarse grained, with bleached feldspars and elongated chlorite, very low oxide content, almost barren, upper and lower contacts is net at 75° to CA.	135.00	136.24	M742154	1.24	57.80	9.760	0.73
135.96	136.23	CS; I3D; GF; AE; SC; MZ; DI MG Shear zone; Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Schistosed; Mineralized; Magnetite dissemination Recemented shear zone: ferrogabbro. fine grained, highly chloritized and schistozed with mineralized bands up to 25-30%	136.24	138.00	M742155	1.76	27.00	3.110	0.22

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
138.00	141.00	oxide. LZ; I3D; I3I; AE; FO; ST Layered Zone; Ferrogabbro; Gabbro anorthositic ; Alteration; Foliation; Layered 65° Layered zone consist of alternance with highly chloritized ferrogabbro layered and anorthositic gabbro, magmatic stratification varies from 65° to 75° to CA. The upper part is slightly magnetic. The lower part is barren. Marked by the foliation of chlorite.	138.00	141.00	99110070	3.00	16.50	1.450	0.11
	140.85	141.00 FRC Fractured 25° Open fracture with small crystals of quartz. The carbonate has been lixiviated.							
141.00	143.00	I3H; GG; GM; MA; FA; AE Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Grained medium ; Massive; Fractured; Alteration Anorthosite gabbroic massive, medium to coarse grained, fractured, chloritized. Several joints show a lixiviation of carbonate, leaving open cavities with quartz coating.	141.00	143.00	99110071	2.00	11.60	1.260	0.09
143.00	150.00	MZ; LZ; I3D; GF; I3DM; MA; I3H; AE; ST Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Magnetitite; Massive; Anorthosite gabbroic ; Alteration; Layered 75° Mineralized zone; Layered zone consist of alternance with mineralized fine grained ferrogabbro and chloritized and slightly mineralized anorthosite gabbroic. Layering at 75°. Presence of several massive bands of magnetitite composed about 45-50% oxide in average.	143.00 143.76 147.00	143.76 147.00 150.00	M742156 M742157 M742158	0.76 3.24 3.00	14.60 58.30 51.30	2.110 10.300 8.970	0.14 0.80 0.70
150.00	Fin du sondage Nombre d'échantillons : 58 Nombre d'échantillons QAQC : 4 Longueur totale échantillonnée : 138.41								

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Sondage : LD-13-02

Titre minier : CDC-5274544

Section : 38+50 (Soquem 1977)

Canton : RINFRET

Niveau : 1+50

Rang :

Place de travail : Chibougamau

Foré par : Chibougamau Diamond Driling Ltd.

Lot :

Décrit par : Gennady Ivanov P. Geo.

Du : 24/03/2013

Date de description : 08/05/2014

Au : 25/03/2013

Collet

UTM,ZONE18,NAD83

Azimut : 321.00°

Plongée : -60.00°

Longueur : 150.00 m

Est 571,927.0

Nord 5,519,965.0

Élévation 496.0

Déviaton

Type	Profondeur	Azimut	Plongée	Invalide	Description
Acide	51.00	322.00°	-60.00°	Non	
Acide	102.00	324.00°	-64.00°	Non	
Acide	150.00	324.00°	-62.00°	Non	

Description

Twin of S-38 (1977)

Dimension de la carotte : Carotte NQ

Cimenté : Non

Entreposé : Oui

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
0.00	2.45	MO Overburden Black soil, humus. Two 2ft long casing (BW) have been found at 0.50m of the new hole.							
2.45	54.50	I3H; GG; GM; ST; I3I; DI MG; SC Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Grained medium ; Layered; Gabbro anorthositic ; Magnetite dissemination; Schistosed 45° Anorthosite gabbroic with short intersections of gabbro anorthositic. Medium to coarse grained. Bleached feldspars and chloritized pyroxenes. Schistosity sometimes well developed at 45° to CA. Very well disseminated fine grained magnetite is appearing from 45.50 m. Less than 2% oxide.							
	3.50	3.55	I3H; SC Anorthosite gabbroic ; Schistosed 45° Anorthosite gabbroic, highly schistosed zone at 45° to CA						
	8.50	8.75	I3A; GT; SC; SW; STR; CNT-N Gabbro; Grained very fine; Schistosed; Stokwerk; Stringers; Contact net 85° Very fine grained gabbro. Stockwerk of hairline like stringers of carbonate. Lower contact at 85° to CA						
		9.75	9.76	FRC Fractured 45° Fracture with rust coating at 45° to CA.					
		9.90	9.91	FRC Fractured 35° Fracture with rust coating.					
		13.05	13.24	FRC Fractured 45° Fractures at 45° to CA with rust.					
	13.40	13.51	XM; I1H; DF; SC Xenolith; Granophyre; Deformed; Schistosed Xenolith of granophyre, pink to white, rich in quartz, deformed, schistozed.						
		13.46	13.47	FRC Fractured 45° With rust coating.					
		15.73	15.92	FRC Fractured 45° Several fractures at 45° and 60° to CA.					

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
16.20	16.25	I3H; CORR; CAV Anorthosite gabbroic; Corroded; Cavities Anorthosite gabbroic, corroded to small cavities with needles of quartz.							
	16.95	17.43	CNR Core Not recovered Start with a fracture at 25° to CA. Gravel recovered.						
18.45	18.68	I3I; GM; GF Gabbro anorthositic ; Grained medium ; Grained fine 30° Gabbro anorthositic, fine to medium grained, schistozed at 30° to CA.							
21.10	21.20	I3I; GF; FA; SC Gabbro anorthositic ; Grained fine; Fractured; Schistosed 60° Gabbro anorthositic, fine grained, light to medium grey color, schistozed at 60° to CA., fractured.							
22.50	24.74	I3H; GO; CU PG; AE; DF Anorthosite gabbroic ; Grained very coarse ; Cumulat plagioclase; Altered; Deformed Anorthosite gabbroic, very coarse grained; felspar cumulat aggregats more or less bleached at the periphery, breccia like aspect.							
24.74	25.20	I3H; GM; GG; SC Anorthosite gabbroic ; Grained medium ; Grained coarse ; Schistosed 60° Dark grey, medium to coarse grained. Schistosity at 60° to CA is better visible.							
25.20	28.00	I3H; GO; CU PG; AE; DF Anorthosite gabbroic ; Grained very coarse ; Cumulat plagioclase; Altered; Deformed Anorthosite gabbroic, very coarse grained; felspar cumulat aggregats more or less bleached at the periphery, breccia like aspect.							
28.39	28.43	I3A; GF; CNT-N Gabbro; Grained fine; Contact net 30° Thin gabbro dyke at 30° to CA. Needles of chloritized pyroxene on both margin. Needles are mostly perpendicular to contact.							
	30.80	30.81	FRC Fractured 45°						

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
		With circulation of water.							
31.15	31.16	FRC Fractured 60° Similar to above.							
31.50	31.70	FRC Fractured 25° With water circulation.							
32.07	32.08	FRC Fractured 45° With quartz and chlorite, rust.							
32.15	32.20	I3I; CORR; CAV; ANG Gabbro anorthositic ; Corroded; Cavities; Oriented 55° Gabbro anorthositic, corroded to cavities and geodes with needles of quartz up to 1cm wide oriented at 55° to CA.							
33.30	33.32	FRC Fractured 25° Cut a small quartz veinlet at 90° .							
34.00	34.05	VEI;0.01;Qz;T;30°;; Vein 0.01 Quartz Tension 30° Thin quartz veinlet							
34.70	34.75	FRC Fractured 45° With quartz.							
36.70	37.30	I3G; MA; GO Anorthosite; Massive; Grained very coarse Anorthosite, massive, light grey green color, very coarse grained.	43.60	46.90	99110087	3.30	9.00	1.180	0.04
46.90	47.25	I3I; GM; GF; SC Gabbro anorthositic ; Grained medium ; Grained fine; Schistosed 45° Gabbro anorthositic, dark grey, fine to medium grained, schistosity well visible in the finer grained portion at 45° to CA.	46.90	48.00	99110088	1.10	8.20	0.990	0.04
48.00	49.10	I3H; GM; ST; MZ Anorthosite gabbroic ; Grained medium ; Layered 45°; Mineralized Anorthosite gabbroic, medium grained, layered, with disseminated oxides, up to 5%. Some are more concentrated in thin layers.	48.00	49.10	M742102	1.10	10.30	1.440	0.05

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
49.10	49.32	I3D; GF; AE; MZ; ST; I3DM; SMA; SC Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Mineralized; Layered 45°; Magnetite; Semi-massive; Schistosed Layered zone: ferrogabbro, fine grained, chloritized, schistosed at 45° to CA interbanded with magnetite bands, semi-massive, up to 40% oxide. Schistosity at 45° to CA. Contacts at 45° to CA, relatively net.. Oxides more disseminated at depth.	49.10	50.24	M742101	1.14	25.80	5.130	0.18
49.32	49.85	I3I; GM; MA; CNT-N Gabbro anorthositic ; Grained medium ; Massive; Contact net 45° Gabbro anorthositic, medium grained massive, a great many of the ferromagnesian minerals. Band is net contacts at 45° to CA.							
49.85	50.24	I3D; GF; AE; SC; ST; I3DM; MA Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Schistosed 45°; Layered; Magnetite; Massive Layered zone: ferrogabbro, fine grained, chloritized, schistosed at 45° to CA interbanded with magnetite bands, massive texture, up to 50% oxide. Massive oxides at the top, diminishing towards depth.							
50.24	53.45	I3I; GG; AE; FO; DI MG Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Altered; Foliation 45°; Magnetite dissemination Gabbro anorthositic, coarse grained, altered with chloritized pyroxene, folied, amphibole needles oriented at 45° to CA.. From 52.95 to 53.18 m: coarse grained gabbro with disseminated magnetite.	50.24 53.00	53.00 54.50	M742103 M742104	2.76 1.50	10.20 18.50	1.460 2.640	0.05 0.09
53.45	53.70	I3A; GF; GT; CNTE Gabbro; Grained fine; Grained very fine; Contact eruptive 45° Two dykes consists the fine grained gabbro at 60° to CA. Lower contact at 45° to CA.							
54.38	54.48	I3I; GF; AE; CNT-N; DI MG Gabbro anorthositic ; Grained fine; Altered; Contact net 70°; Magnetite dissemination Gabbro anorthositic fine grained, chloritized, net contact at 70° to CA, contain very well fine dissemination of magnetite up to 10% oxide.							
54.50	69.28	I3I; MA; GG; DI MG; AE; SC Gabbro anorthositic ; Massive; Grained coarse ; Magnetite	54.50 57.50	57.50 60.50	99110089 99110090	3.00 3.00	14.90 14.20	2.150 1.930	0.07 0.06

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
69.28	72.95	dissemination; Alteration; Schistosed	60.50	63.50	99110091	3.00	15.70	2.320	0.08
		Gabbro anorthositic dark grey-green. Coarse altered feldspars, bleached on their margins. Elongated cholitized amphiboles.	63.50	66.50	99110092	3.00	15.20	2.250	0.08
		Schistosity averages 45° to CA. Visible microfolding. Disseminated magnetite: 2-4%.Massive, very few fractures at 25° to CA or 45° to CA with chlorite coating.	66.50	69.28	99110093	2.78	17.70	2.750	0.11
		I3A; GF; SW; STR; VNL; FA	69.28	72.95	99110094	3.67	9.10	1.080	0.02
72.95	77.00	Gabbro; Grained fine; Stockwerk; Stringers; Veinlets; Fractured 45°							
		Dyke of fine grained gabbro. Stokwerk of hair like carbonate - quartz stringers. Numerous fractures following the QC veinlets, at 45 and 60° to CA.							
		I3I; MA; GG; DI MG; FA; FA; AE; FA	72.95	75.50	99110096	2.55	15.60	2.220	0.09
		Gabbro anorthositic ; Massive; Grained coarse ; Magnetite dissemination; Fractured; Fractured; Alteration; Fractured 45°	75.50	77.00	99110097	1.50	17.70	2.580	0.10
77.00	111.00	Gabbro anorthositic dark grey-green. Coarse altered feldspars, bleached on their margins. Elongated cholitized amphiboles. Schistosity averages 45° to CA. Visible microfolding. Disseminated magnetite: 2-4%.Massive, very few fractures at 25° to CA or 45° to CA with chlorite coating.. Chloritized amphiboles are elongated follwing the S0 45° , rare fractures at 50° to CA or 40° to CA.							
		MZ; LZ; I3D; MA; GG; DI MG; I3DM; MA; SMA; AE; ST	77.00	78.47	M742105	1.47	13.20	1.510	0.06
		Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Massive; Grained coarse ; Magnetite dissemination; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Alteration; Layered 45°	78.47	81.00	M742106	2.53	56.30	13.400	0.51
		Mineralized zone; Layered zone: ferrogabbro, massive, medium to coarse grained with magnetitite semi-massive to massive fine grained . Layered 45°. Highly chloritized pyroxenes and amphiboles. Altered feldspars. Alternance of disseminated and semi-massive to massive oxide containing layers.	81.00	84.00	M742107	3.00	48.70	10.700	0.44
83.82	84.62	I3D; GM; PQPG; ANG	84.00	87.00	M742108	3.00	50.50	11.900	0.49
85.30	85.60	Ferrogabbro; Grained medium ; Plagioclase Porphyroblastic; Oriented 45°							
		Ferrogabbro, medium grained, less mineralized band up to 25% oxide; bleached feldspars slabs is oriented at 45° to CA. .							
		I3G; GG; CNT-N; STR							
		Anorthosite; Grained coarse ; Contact net 45°; Stringers							
		Anorthosite, coarse grained band with net contacts at 45° to CA.							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
86.70	88.53	Stringers of chlorite perpendicular to contacts. I3DM; MA; SMA; CNT-N Magnetitite; Massive; Semi-massive; Contact net 45° Magnetitite, massive to semi-massive bands, oxide up to 80%; net contact of bands oriented at 45° to CA.	87.00	90.00	M742109	3.00	62.60	15.500	0.65
89.12	89.33	I3G; GG; AE; FO Anorthosite; Grained coarse ; Altered; Foliation 45° Anorthosite, coarse grained, with more chloritized amphiboles oriented at 45° to CA, few magnetite crystal dissemination.							
89.33	89.90	I3DM; MA; SMA; ANG Magnetitite; Massive; Semi-massive; Oriented 45° Magnetitite, massive to semi-massive oxide bands then massive at depth: net contact of bands oriented at 45° to CA.							
89.90	90.19	I3I; GG; CNT-N; MZ Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Contact net 45°; Mineralized Gabbro anorthositic, coarse grained, net contact at 45° to CA, mineralized up to 30% oxide. From 90.05 to 90.10 m:some elongated blebs of pyrrhotite.	90.00	93.00	M742110	3.00	40.60	8.340	0.36
90.19	91.20	I3D; GM; AE; MZ; PQPG; ANG Ferrogabbro; Grained medium ; Altered; Mineralized; Plagioclase Porphyroblastic; Oriented 45° Ferrogabbro, medium grained, chloritized and oxidized, mineralized up to 15% oxides. Bleached feldspars from 90.75 m to 90.87 m oriented at 45° to CA..	93.00 96.00	96.00 99.00	M742111 M742112	3.00 3.00	64.80 61.30	14.900 13.500	0.68 0.65
96.60	96.62	FRC Fractured 30° Old recemented shear zone, fractured. 2 cm of schistosed chlorite.							
98.20	98.22	FRC Fractured 30° Same as above.	99.00 102.00 105.00 108.30	102.00 105.00 108.30 111.00	M742113 M742114 M742115 M742116	3.00 3.00 3.30 2.70	65.30 62.80 57.10 11.90	14.600 13.800 11.900 1.280	0.73 0.71 0.62 0.06
108.90	108.91	VEI;0.01;Cb Qz Ep;T;60°;; Vein 0.01 Carbonate Quartz Epidote Tension 60° 1/2 cm thick veinlet.							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
108.91	108.94	VEI;Qz Cb;T;45°;; Vein Quartz Carbonate Tension 45° Qtz-Carb-Chlorite							
109.16	109.20	VEI;0;Cb Ep;T;45°;; Vein 0 Carbonate Epidote Tension 45° Epidote-carbonate vein.							
110.48	110.71	I3G; MA; GG; SC; AE; STR; VNL Anorthosite; Massive; Grained coarse ; Schistosed; Altered; Stringers; Veinlets Anorthosite, massive, coarse grained, schistozed at 25° to CA, altered with numerous stringers and veinlets of chlorite-epidote-carbonate as very fine fillings of fractures.							
111.00	124.35	I3H; MA; GG; DI MG; AE; STR Anorthosite gabbroic ; Massive; Grained coarse ; Magnetite dissemination; Alteration; Stringers 40° Anorthosite gabbroic light to medium grey-green. Very massive, hard, grey feldspars and chlorite filling the interstices. Very disseminated magnetite as insterticial crystals associated to chlorite. From 111.00 m to 112.00 m, several carbonate stringers at 30 -40° to CA.	111.00	114.00	99110098	3.00	13.60	2.000	0.11
			114.00	117.00	99110099	3.00	10.10	1.380	0.06
114.50	115.20	I3H; GO; BR; FO Anorthosite gabbroic ; Grained very coarse ; Brecciated; Foliation 35° Anorthosite gabbroic, Very coarse grained, brecciated aspect, foliation at .35° to CA							
115.45	116.57	I3H; GM; BR Anorthosite gabbroic ; Grained medium ; Brecciated Anorthosite gabbroic, medium grained, light grey color, small intersection of brecciated rock.							
116.57	124.35	I3H; GG; DI MG; STR; VNL; ANG Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Magnetite dissemination; Stringers; Veinlets; Oriented 30° Anorthosite gabbroic, coarse grained, darker grey color, massive.Less than 5% oxide in small blebs or stringers. Several stringers and veinlets of chlorite and carbonate at 30° to CA. From 123.15 m to 123.36 m alteration with diffused epidote.	117.00	120.00	99110100	3.00	15.50	1.820	0.07
			120.00	123.00	99110101	3.00	16.60	1.600	0.07
			123.00	124.35	99110102	1.35	12.70	1.090	0.06

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
124.35	126.27	I3I; GM; ST; I3D; GM; SW; STR Gabbro anorthositic ; Grained medium ; Layered 40°; Ferrogabbro; Grained medium ; Stokwerk; Stringers Layered Zone . Dark grey-green medium grained ferrogabbro in layering at 40° with an anorthositic gabbro. Stokwerk of carbonate-chlorite stringers.	124.35	126.27	M742117	1.92	14.10	2.070	0.10
	125.50	125.52 VEI;0.02;Cl Cb;C;30°;; Vein 0.02 Chlorite Carbonate Compression 30° Parallel to S0							
126.27	150.00	MZ; LZ; I3D; I3DM; SMA; MA; BR; ST; AE; VNL; STR Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Magnetitite; Semi-massive; Massive; Brecciated; Layered 40°; Alteration; Veinlets; Stringers Mineralized Zone; Layered zone of ferrogabbro layered 40°, with magnetitite composed semi to massive oxide more or less brecciated layers. Up to 45% oxide. The matrix between the magnetite blebs is mainly made of chlorite and altered amphiboles. Numerous stringers and veinlets of carbonate-chlorite at 10°, 30°, 45°, and 80° to CA. As well as chlorite with minor carbonate stringers from 126.27 m to 132.00 m.	126.27	129.00	M742118	2.73	59.70	12.600	0.70
126.80	127.24	I3I; MA; GM; PQPG; ANG; MZ Gabbro anorthositic ; Massive; Grained medium ; Plagioclase Porphyroblastic; Oriented 45°; Mineralized Gabbro anorthositic massive, medium grained, contain bleached feldspars, oriented at 45° to CA, mineralized up to 25% oxides.							
127.24	130.75	I3D; GF; AE; PQPG; ANG; ST; I3DM; MA; SMA Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Plagioclase Porphyroblastic; Oriented 45°; Layered; Magnetitite; Massive; Semi-massive Ferrogabbro, fine grained, altered, chloritized and sericitized feldspars oriented at 45° to CA; layered with magnetitite masive, semi-massive, more than 50% oxide.	129.00	132.00	M742119	3.00	63.10	13.400	0.78
	129.30	129.37 VEI;;Cb;T;20°;; Vein Carbonate Tension 20° Thre carbonate veinlets at 20 ° to CA.							
130.75	131.30	I3D; COA; ST; MZ; DI Ferrogabbro; Coarse grained; Layered; Mineralized; Dissemination Ferrogabbro, coarse grained, layered, mineralized about 40%							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse							
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)	
131.30	133.80	oxides dissemination, contain highly chloritized feldspars slabs and agglomerats, I3D; ST; MZ; I3DM; MA; SMA Ferrogabbro; Layered; Mineralized; Magnetitite; Massive; Semi-massive Ferrogabbro mineralized, layered with magnetitite bands, semi massive to massive texture.								
	131.68	131.69	VEI;0.02;Cb;T;88°;; Vein 0.02 Carbonate Tension 88° Accompanied y several parallel stringers of carbonate or chlorite-carbonate.	132.00	135.00	M742120	3.00	54.20	11.200	0.65
133.80	136.10	I3D; GM; AE; MZ; PQPG; ANG Ferrogabbro; Grained medium ; Altered; Mineralized; Plagioclase Porphyroblastic; Oriented 55° Ferrogabbro, medium grained, compose to bleached and chloritized feldspars, chlorite and magnetite, up to 50% of mass. Feldspars elongated parallel to S0= 55° to CA.	135.00	138.00	M742121	3.00	58.50	12.200	0.72	
136.10	136.18	I3A; GF; CNTE Gabbro; Grained fine; Contact eruptive 45° Gabbro, fine grained, grey color, forme of dyke with the net chloritized contacts at 45° to CA..								
136.44	136.85	I3DM; MA; ST Magnetitite; Massive; Layered 45° Magnetitite, massive, layered at 45° to CA from manetitite bands with disseminated altered feldspars.								
137.94	138.05	I3DM; MA; ST Magnetitite; Massive; Layered 45° Magnetitite, massive, layered at 45° to CA.	138.00	141.00	M742122	3.00	57.90	11.900	0.72	
139.12	139.20	I3DM; MA; ST Magnetitite; Massive; Layered 45° Magnetitite, massive, layered at 45° to CA.								
139.36	139.57	I3DM; MA; ST Magnetitite; Massive; Layered 45° Magnetitite, massive, layered at 45° to CA.	141.00	144.00	M742123	3.00	53.70	10.900	0.67	
144.00	144.17	I3I; GM; CNT-N Gabbro anorthositic ; Grained medium ; Contact net 45° Gabbro anorthositic, medium grained, net upper contact with a semi-massive oxide band, lower contact gradationnal, darker.oxides increase gradationally.	144.00	147.00	M742124	3.00	58.60	11.700	0.74	

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
144.31	145.17	I3D; FA Ferrogabbro; Fractured 30° Ferrogabbro fractured; fractured zone consist of two sets of fractures at 30° CA in direction opposed. Excellent recovery despite the circonstances.	147.00	150.00	M742126	3.00	49.60	9.920	0.63
145.17	145.47	I3DM; MA; ST; STR Magnetitite; Massive; Layered 45°; Stringers Magnetitite, massive, layered at 45° to CA.. Stringers of chlorite-carbonate.							
147.97	148.15	I3DM; MA; ST; STR Magnetitite; Massive; Layered 45°; Stringers Magnetitite, massive, layered at 45° to CA.. Stringers of chlorite-carbonate.							
149.17	149.70	I3H; MA; GM; MZ; DI MG Anorthosite gabbroic ; Massive; Grained medium ; Mineralized; Magnetite dissemination Anorthosite gabbroic grey, massive, medium grained, mineralized up to 15% oxide, hard, no fractured.							
150.00	Fin du sondage Nombre d'échantillons : 40 Nombre d'échantillons QAQC : 1 Longueur totale échantillonnée : 106.40								

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Sondage : LD-13-03

Titre minier : CDC-5274544

Section : 34+00E (SOQUEM- 1979)

Canton : RINFRET

Niveau : 1+50N

Rang :

Place de travail : Chribouagamau

Foré par : Chibougamau Diamond Drilling Ltd.

Lot :

Décrit par : Gennady Ivanov P. Geo.

Du : 25/03/2013

Date de description : 09/05/2014

Au : 26/03/2013

Collet

UTM,ZONE18,NAD83

Azimut : 321.00°

Plongée : -45.00°

Longueur : 150.00 m

Est 571,567.0

Nord 5,519,690.0

Élévation 492.0

Déviaton

Type	Profondeur	Azimut	Plongée	Invalide	Description
Acide	51.00	322.00°	-52.00°	Non	
Acide	102.00	322.00°	-53.00°	Non	
Acide	150.00	322.00°	-53.00°	Non	

Description

Twin of Hole S-20.

Dimension de la carotte : Carotte NQ

Cimenté : Non

Entreposé : Oui

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
0.00	1.00	MO Overburden Black soil, humus.							
1.00	4.80	I3H; FG; LC Anorthosite gabbroic ; Fragmented; Lost core Anorthosite gabbroic, light grey-green color, highly broken up. Lost core. We have about 2 m of blocks in the core box representing 3 m of drilling.	1.80	4.80	99110103	3.00	12.00	1.630	0.06
4.80	11.90	MZ; LZ; I3D; GF; AE; I3DM; ST	4.80	8.00	M742160	3.20	50.10	11.800	0.45
		Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Magnetitite; Layered 65°	8.00	11.00	M742161	3.00	44.10	10.400	0.41
		Mineralized zone; Layered zone: ferrogabbro, dark green, fine grained, containing highly chloritized pyroxenes, layered under 65° CA by the magnetitite composed over 50% oxides spread in alternance of massive and semi- massive layers .	11.00	11.90	M742163	0.90	60.30	14.500	0.62
11.90	47.00	I3I; MA; GM; GG; CU PG; STR	11.90	14.90	99110104	3.00	11.50	1.610	0.07
		Gabbro anorthositic ; Massive; Grained medium ; Grained coarse ; Cumulat plagioclase; Stringers 60° Gabbro anorthositic, massive, medium to coarse grained, dark green, contained of cumulats of bleached and epidotized plagioclase. Very rare stringers of carbonate at 60° to CA. At 22.30 m: 0.5 cm calcite-quartz veinlet. 85° to CA.	14.90	17.90	99110106	3.00	12.00	1.610	0.08
15.65	15.72	SZ; I3I; SC	17.90	20.90	99110107	3.00	11.10	1.320	0.07
		Shear Zone; Gabbro anorthositic ; Schistosed 70°	20.90	23.90	99110108	3.00	13.80	1.870	0.09
		Shear zone: gabbro anorthositic fine grained, highly schistosed at 70° to CA, recemented from chlorite.	23.90	26.90	99110109	3.00	12.70	1.390	0.07
25.30	25.38	SZ; I3I; SC	26.90	29.90	99110110	3.00	14.60	1.730	0.10
		Shear Zone; Gabbro anorthositic ; Schistosed 60° Shear zone: gabbro anorthositic fine grained, highly schistosed at 60° to CA, recemented from chlorite.	29.90	32.90	99110111	3.00	16.10	2.040	0.11
30.00	37.00	FZ	32.90	35.90	99110112	3.00	14.50	1.890	0.10
		Fault Zone 35° Sevveral open fractures at 30-60° to CA with rust coating and traces of water. Considerable blocks of gabbro anorthositic in the core box.	35.90	38.90	99110113	3.00	13.90	1.600	0.09
37.01	37.25	AEZ; I3I; SC; CS	38.90	41.90	99110114	3.00	14.00	1.600	0.09
		Alteration zone; Gabbro anorthositic ; Schistosed 60°; Shear zone Alteration zone: highly schistosed and altered gabbro	41.90	44.90	99110116	3.00	13.30	1.510	0.10

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
42.69	42.78	anorthositic; containing epidote, chlorite, highly saussuritized feldspars.Shear zone AEZ; I3I; SC; CS Alteration zone; Gabbro anorthositic ; Schistosed 60°; Shear zone Alteration zone: highly schistozed and altered gabbro anorthositic, compozed recemented shear zone, containing fine chlorite, calcite, dark green amphibole and epidote. Shear zone at 60° to CA							
43.34	43.55	AEZ; I3I; SC; CS Alteration zone; Gabbro anorthositic ; Schistosed 60°; Shear zone Alteration zone: highly schistozed and altered gabbro anorthositic, compozed recemented shear zone, containing chlorite, calcite, and epidote. Shear zone at 60° to CA							
43.80	43.85	AEZ; I3I; SC; CS Alteration zone; Gabbro anorthositic ; Schistosed 60°; Shear zone Alteration zone: highly schistozed and altered gabbro anorthositic, compozed recemented shear zone, containing chlorite, calcite, and epidote. Shear zone at 60° to CA							
44.16	44.23	AEZ; I3I; SC; CS Alteration zone; Gabbro anorthositic ; Schistosed 70°; Shear zone Alteration zone: highly schistozed and altered gabbro anorthositic.Chlorite-sericite-epidote on both sides. Calcite more in the middle. Shear zone at 70° to CA	44.90	47.00	99110117	2.10	14.30	1.620	0.11
46.32	46.47	I3A; GT; CNTE Gabbro; Grained very fine; Contact eruptive 60° Dyke of microgabbro. The upper contact is medium grained over 2 cm and the core is micrograined.Contact eruptive at 60° to CA							
47.00	51.18	MZ; LZ; I3I; I3D; GF; AE; I3DM; ST Mineralized Zone; Layered Zone; Gabbro anorthositic ; Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Magnetitite; Layered Mineralized zone; Layered zone: gabbro anorthositic layered with highly chloritized ferrogabbro, and fine grained massive magnetitite; layers under 60° to CA	47.00	49.75	M742164	2.75	35.20	8.530	0.41
47.03	47.33	I3A; GT; AE; STR; CNTE							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description		Analyse						
		De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
47.44	47.45	49.75	51.78	M742165	2.03	27.80	3.980	0.20
Gabbro; Grained very fine; Altered; Stringers; Contact eruptive 60° Highly chloritized fine grained gabbro (microgabbro) injected by hair like stringers of calcite-chlorite parallel to S0 60° to CA.								
I3A; GT; CNTE Gabbro; Grained very fine; Contact eruptive 65° Dyke of microgabbro.Contact eruptive at 65° to CA								
47.45	48.00							
I3I; GM Gabbro anorthositic ; Grained medium Layer of gabbro anorthositic medium grained, non mineralized, contact at 65° to CA								
48.00	48.55							
I3D; AE; MZ; SC Ferrogabbro; Altered; Mineralized; Schistosed 60° Ferrogabbro highly chloritised ans schistozed at 60° to CA; from 48.06 m to 48.20 m highly mineralized up to 60% oxide, over 9 cm thick.								
48.55	48.77							
I3H; GG; AE Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Altered Anorthosite gabbroic, coarse grained, highly chloritized towards depth.								
48.77	49.75							
MZ; I3DM; MA; ST; VNL Mineralized Zone; Magnetitite; Massive; Layered 60°; Veinlets Mineralized zone compozed by magnetitite, massive, semi-massive, layered at 60° to CA, numerous calcite veinlets and interstitial fillings.								
49.75	50.13							
VFG; SCH Very fine-grained; Schistosed 60° Highly chloritized. Apparition of bleached feldspar at bottom.								
50.13	50.51							
I3I; ST Gabbro anorthositic ; Layered 60° Gabbro anorthositic, dark grey-green band, layered at 60° to CA								
50.51	50.69							
I3I; SC Gabbro anorthositic ; Schistosed 60° Gabbro anorthositic, highly schistozed at 60° to CA. Looks like a microgabbro.								
50.69	50.94							
I3D; GF; DF; AE; ST; STR Ferrogabbro; Grained fine; Deformed; Altered; Layered 60°; Stringers Ferrogabbro, fine grained, layered at 60° to CA, deformed, highly								

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
50.94	51.18	chloritized.Several stringers of carbonate at different angles. MZ; I3DM; MA; CNTC Mineralized Zone; Magnetitite; Massive; Contact clean 60° Mineralized zone: massive magnetitite band, hard, highly magnetic. Sharp contacts at 60 ° to CA.							
51.18	61.84	I3H; GG; CU PG; AE; FO	51.18	54.18	99110118	3.00	8.40	1.130	0.06
		Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Cumulat plagioclase; Altered; Foliation 60°	54.18	57.18	99110119	3.00	7.40	0.880	0.05
		Anorthosite gabbroic, coarse grained, containing of cumulats of bleached feldspars, forming large highly disseminated blebs; mineral folation by 60° to CA	57.18	60.18	99110120	3.00	7.30	0.830	0.04
			60.18	61.84	99110121	1.66	9.10	1.280	0.06
60.65	60.69	VN Veins 60° Vein of feldspar-chlorite-amphibole and quartz. Contact at 60° to AC							
61.35	61.40	VN Veins 60° Vein of feldspar-chlorite-amphibole and quartz. Contact at 60° to AC. Much more feldspar.							
61.84	69.05	MZ; LZ; I3I; GM; I3D; I3DM; ST Mineralized Zone; Layered Zone; Gabbro anorthositic ; Grained medium ; Ferrogabbro; Magnetitite; Layered 60° Mineralized zone; Layered zone: altered gabbro anorthositic layered with highly chloritized ferrogabbro and fine grained magnetitite. Mineralization is present as heavy dissemination to massive cm layers; layers under 60° to CA	61.84	65.00	M742166	3.16	54.20	11.700	0.64
65.00	65.52	I3D; GT; SC; STR Ferrogabbro; Grained very fine; Schistosed 60°; Stringers Ferrogabbro, very fine grained, highly schistosed. Considerable stringers of chlorite-carbonate parallel to schistosity.	65.00	67.00	M742167	2.00	46.50	9.480	0.54
			67.00	69.05	M742168	2.05	54.10	11.400	0.68
69.05	70.50	I3A; MA; GT; AE; STR Gabbro; Massive; Grained very fine; Altered; Stringers 45° Gabbro (microgabbro), very fine grained, massive, altered, highly chloritized, nonmagnetic, without visial mineralization.Very rare stringers of carbonate at 45° to CA..	69.05	70.50	99110122	1.45	10.70	0.600	0.02
70.50	94.69	MZ; LZ; I3D; GF; AE; I3DM; SMA; MA; ST; STR; VNL Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Grained	70.50	73.47	M742169	2.97	57.20	11.300	0.73

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
		fine; Altered; Magnetitite; Semi-massive; Massive; Layered 60°; Stringers; Veinlets Mineralized zone; Layered zone: ferrogabbro fine grained chloritized layered with magnetitite massive, semi-massive, medium to coarse grained. Very hard rock. Zebra skin aspect. Ribbon type. Stratification under 60° to CA.. Few calcite veinlets at 45° to CA. From 89.00 to 94.69 m, numerous calcite stringers and veinlets at 30° and 60° to CA. One calcite veinlet at 0° to CA.	73.47	75.00	M742170	1.53	30.30	3.500	0.22
			75.00	78.00	M742171	3.00	50.30	9.390	0.63
75.97	76.42	I3D; GT; MA; CNTC Ferrogabbro; Grained very fine; Massive; Contact clean 45° Ferrogabbro, very fine grained, dark green color, massive, clean contacts at 45° to CA.	78.00	81.00	M742172	3.00	55.40	10.300	0.73
80.25	80.35	I3D; GT; MA; CNTC Ferrogabbro; Grained very fine; Massive; Contact clean 45° Ferrogabbro, very fine grained, dark green color, massive, clean contacts at 45° to CA.	81.00	84.00	M742173	3.00	55.00	10.500	0.73
82.14	82.20	I3D; GT; MA; CNTC Ferrogabbro; Grained very fine; Massive; Contact clean 45° Ferrogabbro, very fine grained, dark green color, massive, clean contacts at 45° to CA.							
82.67	82.85	I3D; GT; MA; CNTC Ferrogabbro; Grained very fine; Massive; Contact clean 45° Ferrogabbro, very fine grained, dark green color, massive, clean contacts at 45° to CA.	84.00	87.00	M742174	3.00	29.40	5.260	0.37
			87.00	90.00	M742175	3.00	44.50	7.600	0.56
87.96	88.05	I3I; ST; NMZ Gabbro anorthositic ; Layered 60°; Non mineralized Gabbro anorthositic, layered at 60° to CA, non mineralized.							
89.46	89.54	I3A; GT; NMZ; CNT-N Gabbro; Grained very fine; Non mineralized; Contact net 60° Microgabbro, very fine grained, non mineralized,. Contacts is net at 60°	90.00	93.00	M742176	3.00	49.50	8.240	0.63
90.70	90.91	I3A; GT; NMZ; CNT-N Gabbro; Grained very fine; Non mineralized; Contact net 60°							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
92.57	92.71	Microgabbro, very fine grained, non mineralized,. Contacts is net at 60° I3A; GT; NMZ; STR Gabbro; Grained very fine; Non mineralized; Stringers Microgabbro, very fine grained, non mineralized,. Contacts is net at 60°. With many stringers of calcite.	93.00	96.00	M742179	3.00	37.60	6.380	0.48
	94.15	94.29							
		VEI;0.14;Cc Cl;C;60°;; Vein 0.14 Calcite Chlorite Compression 60° Sharp upper contact.							
94.69	97.40	I3I; MA; ST; I3H; DI MG; SA Gabbro anorthositic ; Massive; Layered; Anorthosite gabbroic ; Magnetite dissemination; Stratified 60° Gabbro anorthositic ; massive; layered with anorthosite gabbroic, dark grey-green to light grey green rocks, massive, nonmineralized in the upper half and with highly disseminated magnetite in the second half.	96.00	99.00	M742177	3.00	18.00	2.500	0.17
	96.92	97.00							
		XM; I1H; GG; AE; DF Xenolith; Granophyre; Grained coarse ; Altered; Deformed Xenolith of granophyre compozed by an pink to cream feldspars, some quartz and high chlorite content in the central part. May be a recemented shear zone.							
97.40	97.80	MZ; LZ; I3D; GF; AE; ST; I3DM; SMA; GM; STR; VNL Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Layered 60°; Magnetitite; Semi-massive; Grained medium ; Stringers; Veinlets Mineralized zone; Layered zone: ferrogabbro fine grained chloritized layered with magnetitite massive, semi-massive, medium to coarse grained. Very hard rock. Zebra skin aspect. Ribbon type. Layers under 60° to CA..Numerous calcite stringers and veinlets at 30° and 60° to CA							
97.80	100.96	I3A; GT; MA; STR Gabbro; Grained very fine; Massive; Stringers 60° Gabbro (microgabbro), very fine grained, massive, slightly magnetic. Sharp contacts at 60° to CA. Highly broken up following the numerous calcite stringers at 30° and 60° to CA. Good recovery.	99.00	102.00	M742178	3.00	18.70	2.670	0.17
	100.60	100.61							
		VEI;0.01;Cc;T;30°;Py10; Vein 0.01 Calcite Tension 30° Pyrite 10% 2-3 mm cubic pyrite in association to calcite.							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
100.72	100.82	VEI;0.03;Qz;T;30°;; Vein 0.03 Quartz Tension 30° Crystallized quartz. Forms an elongated geode.							
100.96	150.00	MZ; LZ; I3D; AE; SC; I3I; ST; I3DM; MA; SMA; STR; VNL Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Altered; Schistosed; Gabbro anorthositic ; Layered 60°; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Stringers; Veinlets Mineralized zone; Layered zone: massive to semi-massive magnetitite bands layered with highly chloritized and schistosed ferrogabbro. Some sections of more or less barren anorthositic gabbro and anorthosite gabbroic, localized in 119.66 – 121.10 m, 124.50 – 125.06 m, 131.95 – 132.40 m and 148.10 – 150.00 m. Layers under 60° to CA. The dyke of microgabbro localized in 104.00-104.45 m interval. Numerous calcite stringers and veinlets at 30° and 60° to CA	102.00	105.00	M742180	3.00	31.10	4.290	0.35
	102.35	102.46	VEI;0.1;Fp Cl;T;;; Vein 0.1 Feldspath (alkaline) Chlorite Tension 1 cm thick margins look like a microgabbro.						
104.00	104.45	I3A; GT; NMZ; CNT-N Gabbro; Grained very fine; Non mineralized; Contact net 60° Microgabbro, very fine grained, dark green color, non mineralized,. Contacts is net at 60°.to CA.	105.00	108.00	M742181	3.00	51.20	8.720	0.69
			108.00	111.00	M742182	3.00	37.00	5.650	0.47
			111.00	114.00	M742183	3.00	31.70	4.540	0.38
			114.00	117.00	M742184	3.00	44.50	7.170	0.60
			117.00	120.00	99110123	3.00	28.60	3.950	0.35
119.66	121.10	I3I; ST; GM; GO; BR Gabbro anorthositic ; Layered 60°; Grained medium ; Grained very coarse ; Brecciated Gabbro anorthositic, layered 60°, weakly mineralized, medium to coarse grained, very coarse grained and brecciated in the second half. Bleached feldspar consists of the agregats of plagioclase cumulats, prevails in the upper part. .	120.00	123.00	M742186	3.00	37.10	5.860	0.49
121.10	124.50	I3D; GF; AE; ST; I3DM; MA Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Layered 60°; Magnetitite; Massive Ferrogabbro, massive, very fine grained, chloritized layered with thin bands of massive magnetite. (0.05 to 0.25 m thick)	123.00	126.00	M742187	3.00	24.90	3.330	0.29
124.50	125.06	I3I; GG; ST Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Layered 60° Gabbro anorthositic, layered 60°, weakly mineralized, medium to coarse grained	126.00	129.00	M742188	3.00	55.50	9.110	0.78

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
128.80	129.00	XM; I1H; AE; DF Xenolith; Granophyre; Altered; Deformed Xenolith of granophyre composed by an pink to cream feldspars, some quartz and high chlorite with some blebs of calcite. May be a recemented shear zone. Probable contacts oriented at 62° to CA.	129.00	132.00	M742189	3.00	18.90	1.720	0.15
131.95	132.40	I3H; GM; ST Anorthosite gabbroic ; Grained medium ; Layered 60°	132.00	135.00	M742190	3.00	24.10	2.340	0.19
		Anorthosite gabbroic, medium grained, green to pink-grey-green color, layred at 60 to CA.	135.00	138.00	M742191	3.00	28.70	4.230	0.36
			138.00	141.00	M742192	3.00	45.10	7.220	0.64
140.39	140.74	I3DM; ST; MA Magnetitite; Layered 60°; Massive	141.00	144.00	M742193	3.00	26.80	3.710	0.32
		Massive magnetite.	144.00	147.00	M742194	3.00	35.40	4.610	0.42
			147.00	150.00	M742195	3.00	30.20	4.300	0.38
148.10	150.00	I3I; ST; I3DM; MA Gabbro anorthositic ; Layered 60°; Magnetitite; Massive Gabbro anorthositic, dark green, containing disseminated magnetite and elongated bleached feldspar, 3-4 mm long, layered with the massive magnetitite bands of cm thickness.							
150.00	Fin du sondage Nombre d'échantillons : 53 Nombre d'échantillons QAQC : 2 Longueur totale échantillonnée : 148.80								

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Sondage : LD-13-04

Titre minier : CDC-5274548

Section : L550E (Apella-2012)

Canton : RINFRET

Niveau : 1+75N

Rang :

Place de travail : Chibougamau

Foré par : Chibougamau Diamond Drilling Ltd.

Lot :

Décrit par : Gennady Ivanov P.Geo.

Du : 27/03/2013

Date de description : 13/05/2014

Au : 28/03/2013

Collet

UTM,ZONE18,NAD83

Azimut : 321.00°

Plongée : -50.00°

Longueur : 150.00 m

Est 571,398.0

Nord 5,519,533.0

Élévation 506.0

Déviaton

Type	Profondeur	Azimut	Plongée	Invalide	Description
Acide	51.00	322.00°	-50.00°	Non	
Acide	102.00	322.00°	-50.00°	Non	
Acide	150.00	322.00°	-53.00°	Non	

Description

Twin DDH 71-02 or S-2

Dimension de la carotte : Carotte NQ

Cimenté : Non

Entreposé : Oui

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
0.00	2.80	MO Overburden This hole was set-up directly on the rock but because of the irregular surface and the slope, some sediment and logs have been put under the drill rig to have it totally horizontal. The elevation given was taken on the surface rock once the rig was gone.							
2.80	17.76	MZ; LZ; I3D; GF; SC; ST; I3DM; RU; MA; SMA; FA; STR Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Schistosed; Layered 60°; Magnetitite; Banded; Massive; Semi-massive; Fractured; Stringers Mineralized zone; Layered zone: ferrogabbro; fine grained, schistosed, altered, feldspars are saussuritized, some remain bleached and oriented following S0 60° to CA. Interbanded magnetitite is semi-massive to massive texture. Several cm thick, fine grained and schistosed chlorite containing bands are spread along the mineralized zone. Some fractures at 60° to CA with rust coating at 5.25 m, 12,50 m , 13,25m. Apparition of calcite stringers from 17.00m to 17.76 m. Sharp lower contact at 87° to CA.	2.80	6.00	M742196	3.20	49.40	10.500	0.30
			6.00	9.00	M742197	3.00	50.40	11.200	0.32
			9.00	12.00	M742198	3.00	54.70	12.700	0.38
9.06	10.00	I3A; GF; MA; CNTE Gabbro; Grained fine; Massive; Contact eruptive 65° Gabbro dark grey to black color, very fine grained, small dyke.Sharp upper and lower conacts at 65° to CA.	12.00	15.00	M742199	3.00	49.20	11.900	0.38
13.63	13.94	SZ; AE Shear Zone 60°; Altered Shear zone at 60° to CA; altered with chlorite, carbonate, some epidote. Looks like a recemented shear zone.	15.00	17.76	M742200	2.76	59.30	14.500	0.49
17.76	21.85	I3H; GO; CU PG; AE Anorthosite gabbroic ; Grained very coarse ; Cumulat plagioclase; Altered Anorthosite gabbroic dark grey-green color, very coarse cumulate of plagioclase; the interstices between plagioclase agglomerates are filled by the chloritized pyroxenes, almost barren.	17.76	19.00	M742201	1.24	10.20	1.260	0.04
			19.00	22.00	99110124	3.00	11.30	1.630	0.05
	21.25	21.26 FRC Fractured 30° With coating of rust. Circulation of water.							
21.85	22.50	MZ; LZ; I3H; I3I; ST; MZ; DI MG Mineralized Zone; Layered Zone; Anorthosite gabbroic ; Gabbro anorthositic ; Layered 60°; Mineralized; Magnetite dissemination Mineralized zone;	22.00	22.50	M742202	0.50	25.40	4.690	0.14

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
22.50	28.00	Layered zone composed from a anorthosite gabbroic bands to an gabbro anorthositic bands with an accumulation of oxide in between; stratification at 60° to CA.							
		I3I; GO; CU PG; FA	22.50	25.00	99110126	2.50	14.60	2.020	0.07
		Gabbro anorthositic ; Grained very coarse ; Cumulat plagioclase; Fractured	25.00	28.00	99110127	3.00	13.70	1.820	0.06
		Gabbro anorthositic, very coarse grained; cumulate of plagioclase agglomerates diving in darker interstices altered, with more chlorite. Looks like a coarse porphyry texture. Several open joints spaced from 10-20 cm to 0.75 m with water circulation. Rust and carbonates on walls.							
	25.50	26.00 FRC							
		Fractured 50°							
		Numerous open joints at 55° to CA and 40° to CA. Calcite and rust coatings.							
28.00	28.50	I3A; GT; STR	28.00	28.50	99110128	0.50	15.50	1.800	0.04
		Gabbro; Grained very fine; Stringers 65°							
		Gabbro dark grey to black color, very fine grained, injected by numerous calcite stringers preferred at 65° to CA and just as other different angles .							
28.50	30.02	I3I; GO; CU PG; DI MG; FA	28.50	30.02	99110129	1.52	16.10	2.460	0.08
		Gabbro anorthositic ; Grained very coarse ; Cumulat plagioclase; Magnetite dissemination; Fractured 60°							
		Gabbro anorthositic, very coarse grained; cumulate of plagioclase agglomerates diving in darker interstices altered, with more chlorite. Looks like a coarse porphyry texture.Disseminated mineralisation from 29.45 to 29.63 m. Three open joints with rust coating at 60 and 45° to CA.							
30.02	30.57	MZ; LZ; I3D; GF; AE; ST; I3DM; SMA	30.02	30.57	M742203	0.55	43.50	9.800	0.32
		Mineralized Zone; Layered Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Altered; Layered 60°; Magnetitite; Semi-massive							
		Mineralized zone;							
		Layered zone: ferrogabbro, fine grained, schistosed, altered, chloritized, feldspars are saussuritized, some remain bleached and oriented following S0 60° to CA. Interbanded magnetitite up to 50% oxide is semi-massive to massive texture.							
30.57	37.14	I3H; GG; MA; FA	30.57	33.57	99110130	3.00	8.60	0.950	0.03
		Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Massive;	33.57	37.14	99110131	3.57	11.10	1.410	0.04
		Fractured 45°							
		Anorthosite gabbroic, massive, coarse grained, light to dark							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description		Analyse						
		De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
37.14	38.85	grey-green. From 30.57 m to 31.50 m, the rock is totally made of cream to pink feldspars, slight silicification. Few joints at 45° to CA. From 31.50 m to the end of interval, conventional gabbroic anorthosite. I3A; GT; MA; CNTE Gabbro; Grained very fine; Massive; Contact eruptive 50° Microgabbro, very fine grained, medium grey-green color, massive. Sharp upper and lower conacts at 48-50° to CA.						
38.85	42.02	37.14	38.85	99110132	1.71	12.10	1.020	0.04
38.85	42.02	I3H; GG; MA; ST Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Massive; Layered 50° Anorthosite gabbroic, massive, coarse grained, light to dark grey-green, weakly layered at 50° to CA						
	40.80	38.85	42.02	99110133	3.17	8.20	0.760	0.02
	40.80	41.12 FRC Fractured 10° Combined with a 45° to CA joint.						
42.02	42.73	42.02	42.73	99110134	0.71	9.70	0.730	0.02
42.73	47.83	I3A; GT; MA; STR Gabbro; Grained very fine; Massive; Stringers 60° Microgabbro, very fine grained, massive, dark grey color; several calcite stringers at 60° to CA, very sharp contacts is parallel or in angular relative to S0 50° to CA from banking anorthosite.						
42.73	47.83	42.73	44.87	99110136	2.14	8.80	0.870	0.03
		44.87	47.83	99110137	2.96	10.30	0.900	0.04
	45.34	I3H; GG; MA; CNTC Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Massive; Contact clean 50° Anorthosite gabbroic, massive, coarse grained, light to dark grey-green. Sharp lower contact at 50° to CA with more chlorite.						
	45.34	47.23 FRC Fractured 30° Several open fractures with some mud and manganese coatings. Good Recovery despite the numerous parallel fractures and the lot of small blocks.						
47.83	65.22	47.83	51.00	M742204	3.17	43.00	10.000	0.37
		MZ; LZ; I3I; I3D; ST; I3DM; MA; SMA; DI Mineralized Zone; Layered Zone; Gabbro anorthositic ; Ferrogabbro; Layered 50°; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Dissemination Mineralized zone; Layered zone: gabbro anorthositic and ferrogabbro bands layered with magnetitite bands of 0.10 to 0.50 m thick containing of disseminated to massive oxide. Orientation of the magmatic stratification is at 50° to CA..						

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
49.15	49.30	I3I; GM; ST Gabbro anorthositic ; Grained medium ; Layered 60° Gabbro anorthositic layer S0= 60° to CA, medium grained. Sharp contact on top and gradationnal at depth.	51.00	54.00	M742205	3.00	55.50	13.500	0.52
51.06	51.15	I3I; GG; ST Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Layered 60° Gabbro anorthositic layer S0= 60° to CA., coarse grained. Sharp contact on top and gradationnal at depth.							
51.27	51.30	SZ Shear Zone 60° Shear zone at 60° to CA, recemented with feldspars, carbonates and chlorite on margins.							
51.95	52.40	I3DM; MA; ST Magnetitite; Massive; Layered 60° Magnetitite massive with some chloritized pyroxenes in interstices, layered at 60° to CA.	54.00	57.00	M742206	3.00	54.10	12.900	0.51
			57.00	60.00	M742207	3.00	42.60	9.500	0.39
			60.00	63.00	M742208	3.00	55.90	13.000	0.54
			63.00	65.23	M742209	2.23	66.40	15.700	0.65
65.22	67.65	I3H; GG; BR; DF; VN Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Brecciated; Deformed; Veins 60° Anorthosite gabbroic, coarse grained, highly brecciated and deformed. Chlorite localised in irregular mass and veinlets. Near lower contact, two veins of pyrite-pyrrhotite with chlorite and carbonate, up to 4 cm in thickness, inclinaison to 60° to CA	65.23	67.65	99110138	2.42	12.30	1.880	0.07
67.65	70.08	MZ; I3D; ST; I3DM; STR; VNL Mineralized Zone; Ferrogabbro; Layered 60°; Magnetitite; Stringers; Veinlets Mineralized zone; Layered zone: ferrogabbro fine grained texture, schistosed, altered, chloritized, feldspars are saussuritized, some remain bleached and oriented following S0 60° to CA. layered with magnetitite bands up to 50% oxide, characterized from the disseminated to massive textures; some calcite stringers and veinlets .	67.65	69.57	M742210	1.92	61.90	13.800	0.61
			69.57	71.14	M742211	1.57	20.30	4.370	0.18
70.08	70.94	I3H; GG; BR; DF; ST Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Brecciated; Deformed; Layered 60° Anorthosite gabbroic, coarse grained, highly brecciated and deformed. Chlorite localized in irregular mass and veinlets. One 2 cm thick of massive magnetite layer with chlorite at .60° to CA.							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
70.94	71.14	MZ; I3D; SC; ST; I3DM; DI; SMA Mineralized Zone; Ferrogabbro; Schistosed; Layered 60°; Magnetitite; Dissemination; Semi-massive Mineralized zone; Ferrogabbro fine grained texture, layered, schistosed, altered, chloritized. Interbanded magnetitite up to 50% oxide is disseminated to semi-massive textures with up to 60% chlorite. Sharp upper contact at 60`to CA. Lower contact more wavy, ondulating, 90° to CA.							
71.14	76.71	I3H; GG; BR; DF; BRM Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Brecciated; Deformed; Breccia magmatic Anorthosite gabbroic massive, coarse grained, highly brecciated and deformed. Aspect of magmatic breccia.	71.14	73.71	99110139	2.57	10.60	1.330	0.06
			73.71	76.71	99110140	3.00	10.40	1.300	0.06
76.71	78.54	I3A; GF; MA; CNTE; FA Gabbro; Grained fine; Massive; Contact eruptive 55°; Fractured Gabbro massive, fine to medium grained texture. Upper contact at 55° to CA and lower contact at 75° to CA. Some joints cut the core at 45° to CA.	76.71	78.54	99110141	1.83	9.50	0.670	0.03
78.54	84.40	MZ; I3D; SC; ST; I3DM; MA; SMA; VNL Mineralized Zone; Ferrogabbro; Schistosed; Layered 75°; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Veinlets Mineralized zone; Ferrogabbro fine grained texture, schistosed, altered, chloritized, layered at 75° to CA from the magnetitite up to 50% oxide is semi-massive to massive textures. Few calcite veinlets fill joints.	78.54	81.00	M742212	2.46	62.60	14.400	0.65
			81.00	84.40	M742213	3.40	54.30	12.200	0.57
81.78	82.34	XM; I1H; GG; AE; ME; CNT-N Xenolith; Granophyre; Grained coarse ; Altered; Metamorphised; Contact net 65° Xenolith, composed of granophyre, pink color, coarse grained, deformed. Upper contact is net, oriented at 65° to CA, marked by a chloritic crust of metamorphism, lower contact is gradational, of assimilation, oriented at 55° to CA.							
82.80	83.33	I3H; GG; DF; CNTC Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Deformed; Contact clean 75° Anorthosite gabbroic coarse grained, highly deformed. Wavy upper contact at 75° to CA. Lower contact is marked by the presence of pyrite-pyrrhotite blebs with bandlets of massive							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
84.40	90.73	chlorite. I3H; MA; GO; CU PG; ST Anorthosite gabbroic ; Massive; Grained very coarse ; Cumulat plagioclase; Layered 70° Anorthosite gabbroic, massive, very coarse grained; cumulate of plagioclase agglomerates cm size, diving in darker interstices altered, with more chlorite. Looks like a coarse porphyry texture. Is at to see layering at 70° to CA.	84.40	87.73	99110142	3.33	10.90	1.370	0.06
			87.73	90.73	99110143	3.00	10.40	1.380	0.06
90.73	97.20	MZ; LZ; I3I; GG; I3D; GF; I3DM; MA; SMA; ST; STR Mineralized Zone; Layered Zone; Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Ferrogabbro; Grained fine; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Layered 60°; Stringers Mineralized zone; Layered zone composed from a gabbro anorthositic layers to ferrogabbro layers with an accumulation of semi-massive to massive oxide in magnetitite bands of 0.10 to 0.50 m thick. Orientation of the magmatic stratification is at 60° to CA. Rare carbonate stringers..	90.73	93.00	M742214	2.27	61.40	13.800	0.67
			93.00	95.00	M742215	2.00	42.40	9.150	0.44
93.14	93.55	I3I; GG; ST; DF Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Layered 65°; Deformed Gabbro anorthositic contained 2cm thick bands of massive chlorite. Highly deformed.							
94.38	96.27	I3I; ST; I3DM; SMA Gabbro anorthositic ; Layered 65°; Magnetitite; Semi-massive Gabbro anorthositic with disseminated to semi-massive narrow layers of magnetite at 65° to CA.	95.00	97.20	M742216	2.20	40.10	7.900	0.38
96.80	96.91	I3I; GG; ST; DI MG Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Layered; Magnetite dissemination Gabbro anorthositic, coarse grained, layered, contained dissemination up to 15% oxides.							
97.20	102.00	I3H; GG; SC; VNL Anorthosite gabbroic ; Grained coarse ; Schistosed 60°; Veinlets Anorthosite gabbroic, coarse grained, starting with a more chloritized section (Anorthositic gabbro), changing at 98.25 m to a pure gabbroic anorthosite. Rare carbonate veinlets (5mm) at 99.15 m.45° to CA. At 100.20 m : Schistosed chlorite band at 60° to CA. Lower contact at 50°	97.20	99.00	99110144	1.80	7.80	0.270	0.02
			99.00	102.00	99110146	3.00	6.10	0.260	0.02

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse							
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)	
102.00	109.03	to CA MZ; I3D; GF; ST; I3DM; MA; SMA; STR; VNL Mineralized Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Layered 55°; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Stringers; Veinlets Mineralized zone; Ferrogabbro fine grained texture,with disseminated magnetite bands, layered at 55° to CA from the magnetitite is semi-massive to massive textures. From 107.80 to the end, numerous stringers and veinlets of carbonate.	102.00	105.00	M742217	3.00	59.60	13.100	0.68	
	105.00	105.09	I3G; GG; CNTC Anorthosite; Grained coarse ; Contact clean 62° Anorthosite, coarse grained, contact clean at 62° to CA, compozed to 95% felspar.	105.00	108.00	M742218	3.00	53.10	11.300	0.62
				108.00	109.00	M742220	1.00	43.00	8.420	0.49
				109.00	111.00	99110147	2.00	10.50	0.790	0.05
109.03	111.00	I3D; GF; DI; FO; VNL Ferrogabbro; Grained fine; Dissemination; Foliation; Veinlets Ferrogabbro, very fine grained, highly chloritized, folied at 60° to CA, containing to the weakly dissemination of magnetite. Calcite in the form of veinlets and irregular interstitial masses up to 15% of the whole rock.								
	110.65	111.05	FRC Fractured 0° With chlorite coating. Open fracture.							
111.00	114.42	MZ; I3D; GF; DI; SC; ST; I3DM; MA; SMA; VNL Mineralized Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Dissemination; Schistosed 10°; Layered; Magnetitite; Massive; Semi-massive; Veinlets Mineralized zone; Ferrogabbro fine grained texture, with disseminated magnetite bands, layered from the magnetitite is semi-massive to massive textures. Zone is deformed, containing considerable calcite veinlets and blebs. Start with a highly schistozed chloritized ferrogabbro, ends with the normal alternance of semi-massive magnetite and ferrogabbro. From 114.02 to 114.42, zone is highly deformed and schistozed, with the abundance of carbonate and chlorite, schistosity at 10° to CA	111.00	114.42	M742221	3.42	49.20	10.300	0.63	
	112.70	112.80	VEI;0.05;Cc;T;0°;; Vein 0.05 Calcite Tension 0° Fracture filling							

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
114.42	115.45	I3A; GF; MA; CNTE; FA Gabbro; Grained fine; Massive; Contact eruptive 60°; Fractured Gabbro massive, fine grained texture, dark grey green color. Sharp contacts: Uper - at 65° to CA and lower - at 60° to CA. Some joints cut the core at 45° to CA.	114.42	115.44	99110148	1.02	12.50	0.960	0.04
			115.44	117.00	M742222	1.56	29.40	4.290	0.25
115.45	120.00	I3I; GG; MA; CNTC Gabbro anorthositic ; Grained coarse ; Massive; Contact clean 60° Gabbro anorthositic, massive, coarse grained, light to dark grey-green. Sharp lower contact at 60° to CA with more chlorite.	117.00	120.00	M742223	3.00	15.90	0.590	0.02
120.00	123.86	I3D; GT; DI; SC; STR; VNL Ferrogabbro; Grained very fine; Dissemination; Schistosed 60°; Stringers; Veinlets Ferrogabbro, very fine grained, highly schistosed and chloritized, containing to the weakly dissemination of oxide content, with considerable calcite stringers and veinlets. Schistosity varies from 45 to 90° to CA.	120.00	123.00	M742224	3.00	34.90	5.080	0.34
			123.00	126.00	99110149	3.00	42.00	7.510	0.55
123.86	130.40	MZ; I3D; GF; DI; ST; I3DM; SMA; MA; FA; VNL Mineralized Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Dissemination; Layered 60°; Magnetitite; Semi-massive; Massive; Fractured; Veinlets Mineralized zone; Ferrogabbro fine grained texture, with disseminated magnetite bands, layered from the magnetitite is semi-massive to massive textures. The calcite veinlets are disappearing. Some at 30° CA as fracture fillings. near the top. From 129.0 to 130.40, the quantity of oxides is diminishing gradationally.	126.00	129.00	M742225	3.00	60.80	11.000	0.83
			129.00	132.00	M742226	3.00	24.00	2.660	0.20
130.40	134.62	I3I; GM; MA; RU; DI MG Gabbro anorthositic ; Grained medium ; Massive; Banded 60°; Magnetite dissemination Gabbro anorthositic, medium to coarse grained, massive to banded at 60° to CA, low magnetite dissemination, sparce fractures at 30° CA.	132.00	134.62	99110150	2.62	14.60	1.920	0.14
134.62	149.69	MZ; I3D; GF; DI; ST; I3DM; MA; SMA Mineralized Zone; Ferrogabbro; Grained fine; Dissemination; Layered 65°; Magnetitite; Massive; Semi-massive Mineralized zone;	134.62	138.00	M742227	3.38	42.80	7.060	0.55
			138.00	141.00	M742228	3.00	54.20	9.530	0.75
			141.00	144.00	99110151	3.00	47.40	7.830	0.65
			144.00	147.00	M742229	3.00	43.60	7.280	0.59

VANADIUMCORP RESOURCE INC.

Description			Analyse						
			De	À	N° d'échantillon	Longueur	Fe2O3 (%)	TiO2 (%)	V2O5 (%)
149.69	150.00	I3H; MA; GM; GG; GF; ST; DI MG; MZ Anorthosite gabbroic ; Massive; Grained medium ; Grained coarse ; Grained fine; Layered; Magnetite dissemination; Mineralized Anorthosite gabbroic, massive, coarse, medium to fine grained, layered, with disseminated mineralization and highly disseminated magnetite bands.	147.00	150.00	M742230	3.00	43.90	7.320	0.61
150.00	Fin du sondage Nombre d'échantillons : 59 Nombre d'échantillons QAQC : 2 Longueur totale échantillonnée : 147.20								

NUMÉRIQUE

Page(s) de dimension(s) hors standard numérisée(s) et positionnée(s) à la suite des présentes pages standard

DIGITAL FORMAT

Non-standard size page(s) scanned and placed after these standard pages

APPENDIX 2

SAMPLES PREPARATION

Sample preparation protocol.....	p. 2
Core splitting.....	p. 2
Drying	p. 2
Crushing	p. 2
Splitting	p. 2
Pulverization	p. 2
Particle size analyze	p. 3
Davis Tube magnetic separation	p. 3
Liberation test	p. 3
Notes and general comments.....	p. 4
Quality control on samples preparation	p. 4
Sieving of crushed samples.....	p. 4
Particle size analyzing of the reference material	p. 4
Visual examination of Davis tube magnetic concentrates	p. 5
Portable X-Ray fluorescence spectrometer or Davis tube magnetic concentrates...	p. 5

Table 1: Samples preparation

Table 2: Davis Tube testing, notes and general comments

Table 3: Grindability test for the rod mills

Table 4: Grindability test: XRF results and Davis tube testing

Table 5: Quality control: crushing

Table 6a: Quality control on particle size analyser: F500 reference material

Table 6b: Quality control on particle size analyser: G1MRI13 reference material

Table 6c: Quality control on particle size analyser: G2MRI14 reference material

Table 7: Quality control: reject Davis tube treatment

Table 8: Quality control: visual examination of Davis tube magnetic concentrate, reject concentrate and reject

SAMPLE PREPARATION PROTOCOL

The crushing material ("*coarse rejects*") of 122 samples of 2013 drilling campaign was returned to IOS Services Géoscientifiques inc. for the milling and the magnetite concentration with the Davis Tube testing. The samples of intervals were resampled are splitting, prepared (crushing, riffle split, milling) and concentrate with Davis Tube testing. The head sample and magnetite concentrate are shipped to Corem laboratory for analysis. Results are presented within **appendix 2** and **6**. Steps of the preparation sequence are summarized as follow:

Core splitting

For the intersection not previously sampled by PacificOre, the core was divided in two pieces along its length using a diamond saw. A piece is preserved in the core box for references and the other piece is bagged in a plastic bag. The bagged piece is the sample.

Drying

Bags that contained core sample are unwrapped and stored in a forced air drying room.

Crushing

Core samples were crushed using a Terminator 6" jaw crusher. Results are presented in **appendix 2, table 1**. The optimal particle size is that 70% of material is less than 2 mm.

Splitting

The crushed samples are divided in one or two aliquots plus one reject using a riffle splitter. Results are presented in **appendix 2, table 1**. A 200 to 250 g aliquot was bagged and stored for possible ring mill pulverization (for sample returned only). A 500 to 530 g aliquot was prepared for pulverization. The reject material is bagged and stored at IOS's facility.

Pulverization

The 500 to 530 g aliquot is pulverized using an IOS's custom built mini rod mill (**appendix 2, table 1**). The mini rod mill consists in a rotating non-magnetic alloy steel cylindrical drum where about 24 steel rods of various sizes are inserted. Testing is made at the beginning of each project to calibrate the rotating velocity and pulverization time in order to obtain fineness enabling proper liberation of the magnetite (**appendix 2, tables 3 and 4**). A fineness of 85% passing 75 μm was required for the current project.

Particle size analyse

The particle size obtained from pulverization are analyzed using a Fritsch laser particle size analyser (**appendix 2, table 1**) that measured the passing fraction of material at various mesh (38 µm, 45 µm, 63 µm, 75 µm, 106 µm, 125 µm, 250 µm, 500 µm and 1000 µm). Particle size distribution graphs are presented in **appendix 6, table 2**.

For each sample, three particle size analyses were processed and averaged. Additional analyses were processed when results were unstable.

Davis tube magnetic separation

A Davis Tube testing is the industry standards process for the magnetic separation of iron ore. Results are presented in **appendix 2, table 3**. The Davis Tube settings were:

- Inclination of 45°.
- Water flow of 400 mL/min for 2013 samples and 600 mL/min for additional 2014 samples.
- Amperage of 1.5A, 3.20 kGauss.
- 50 to 70 oscillations per minute.

The magnetic separation is made on 5 to 50 g of material. Larger quantities were not required to increase the amount of recovered magnetite, considering that such low magnetite abundance render the sample to be considered as barren.

Before the insertion in the Davis Tube, the material is slurred in water. The slurry is inserted gradually within the tube. When most non-magnetic material is eliminated, the amperage is decreased to 0.5A and the oscillation increased at 70 cps for about 10 minutes. A minimum of 2.5 g of magnetic material was needed for geochemical analysis. Some samples needed 2 to 3 passes in the tube to obtain the minimal weight. Details on the process are available in **table 2** of the **appendix 2**.

Notes and general comments

Particular notes and general comments on each steps of the treatment made by various operators are presented in the **table 2** of the **appendix 2**, the name of various steps was shortened as follow:

- C.M. : Terminator crusher
- Q. : Quartering (riffle splitter)
- Rod M. : Rod mill

- A.G. : Particle size analyser
- T.D. : Davis tube

LIBERATION TEST

Liberation testing was performed to optimize pulverization time in mini rod mills and determine the liberation mesh of the magnetite in order to obtain the best purity of the magnetite concentrate. This testing consisted to measure the particle size of material submitted to various pulverization time lasts. The material used for testing is the sample M742113. Pulverization time was set between 5 to 60 minutes, with increments of 5 minutes. Aliquots were tested with the Fritsch particle size laser analyser to obtain grain size distribution (**appendix 2, table 3**) and with the Davis Tube magnetic separator to evaluate liberation. Particle size distribution graphs are presented in **appendix 6, table 1**. Each tested aliquote were submitted to Davis tube testing, and purity of magnetite was tested. Davis magnetic concentrates and non-magnetic rejects were analysed using a portable X-Ray fluorescence spectrometer (**appendix 2, table 4**). Results are validated by a visual examination using a binocular. Liberation has been obtained after 45 minutes of pulverization for a 98,2% passing 75 µm.

QUALITY CONTROL ON SAMPLES PREPARATION

A four (4) steps quality control protocol was implemented.

1. Sieving of crushed samples

The optimal particle size of the crushing was that 70% of the material being less than 2 mm. The average obtain is $72.1 \pm 9.8\%$ of material passing 2 mm. Four samples out of ten were sieved to test compliancy. However, coarseness of material is balanced by using a longer time for pulverization. Representativeness is considered sufficient since this type of material is not prone to nugget effect.

No control by sieving was made for samples crushed by IOS.

2. Particle size analyses of the reference material

The Fritsch laser particle size analyser was calibrated every day and controlled by analysing the F-500 reference material provided by Fritsch and by G1MRI13 and G2MRI14 IOS internal reference material. Analyses of this material were process at the beginning of each day and every 20 samples (**appendix 2, tables 6a, 6b, 6c**). Particle size distribution

graphs for each reference material analyses are presented in the **tables 3a, 3b and 3c** of the **appendix 6**.

3. Visual examination of Davis Tube magnetic concentrate

Every 10 to 15 samples, a sample is selected to control the quality of the pulverization and the Davis Tube magnetic separation. After a first pass, the non-magnetic tails were reprocessed in the Davis Tube to recover the non recuperated magnetite (**appendix 2, table 7**).

Magnetic concentrates of the selected samples from first and second passes and the tails of the second pass were examined under the microscope by Natacha Fournier, P. Geo (**appendix 2, table 8**). The examination was carried on dried material using a Leica M205-C or a Leica MS5 episcopic polarizing stereomicroscope.

The magnetite concentrate, to be of acceptable quality, must contain a minimum of 85% magnetite, either free or as polymineralic aggregates. Three samples within the project did not meet this specification, M742105, M742203, M742224 with 60% or 80% magnetite (**appendix 2, table 8**). The magnetite concentrate M742105 was not analyzed because the percentage of magnetite in the sample is too low (0.12% mag concentrate). The samples M7422203 and M742224 were reprocessed at Davis tube in order to increase the purity of magnetite; the visual evaluation was not recorded following the reprocessing.

4. Portable X-Ray fluorescence spectrometer of Davis tube magnetic concentrate

Portable X-Ray fluorescence spectrometer (XRF) analyses of the magnetite concentrates (**appendix 3, table 3**) has been used to assure the quality of the titano-magnetite concentrates. For every sample, three measurements were made and averaged. The concentrates must contain at least 53% of metallic iron, representing 75% Fe_2O_3 . One sample (M742108) in this project has XRF analyses of less than 75% Fe_2O_3 (74.64%). One sample (M742199) have chemical analyzes, performed at ALS, of less than 80% Fe_2O_3 (79.2%).

Sample	DRILL HOLE DESCRIPTION				JAW CRUSHER (6")		RIFFLE SPLIT				ROD MILLS			
	Hole number	From	To	Lenght	Initial weight	Crushed weight	Initial weight	Weight for Ring Mills	Aliquote for Rod Mills	Remainin g weight	Initial weight	Duration	Milled weight	Weigh for head sample analysis
Nb. analysis:	210	(m)	(m)	(m)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(min)	(g)	
99110072	LD-13-01	2,6	5,9	3,3	8461	8229	8229		517,0	7705	516,0	45	513,0	49,0
99110073	LD-13-01	5,9	8,9	3,0	8021	7860	7860		504,0	7347	504,0	45	499,0	36,0
99110074	LD-13-01	8,9	11,9	3,0	7581	7406	7406		520,0	6879	520,0	45	514,0	37,0
99110055	LD-13-01	11,9	14,9	3,0	8044	7805	7805		502,0	7289	501,0	45	500,0	47,0
99110056	LD-13-01	14,9	17,9	3,0	8115	7831	7831		520,0	7298	520,0	45	514,0	45,0
M742127	LD-13-01	17,9	21,0	3,1			8849	220	516,0	8106	515,1	45	500,4	49,8
M742128	LD-13-01	21,0	24,1	3,1			8715	205	500,0	8002	499,6	45	485,3	49,9
M742129	LD-13-01	24,1	25,0	0,9			2038	214	519,0	793	518,4	45	516,6	49,2
99110057	LD-13-01	25,0	27,0	2,0	5229	5103	5103		503,0	4598	503,0	45	501,0	31,0
99110058	LD-13-01	27,0	30,0	3,0	7645	7517	7517		525,0	6988	525,0	45	523,0	37,0
M742130	LD-13-01	30,0	30,5	0,5			1168	201	515,0	448	514,7	45	511,0	48,9
M742132	LD-13-01	30,5	33,0	2,5			7627	244	506,0	6868	505,8	45	491,7	49,9
M742133	LD-13-01	33,0	36,0	3,0			9966	218	506,0	9234	505,6	45	482,1	49,9
M742134	LD-13-01	36,0	37,5	1,5			4437	221	502,0	3708	501,8	45	479,7	50,0
99110059	LD-13-01	37,5	39,0	1,5	3660	3581	3581		500,0	3070	500,0	45	493,0	39,0
99110060	LD-13-01	39,0	42,0	3,0	7569	7298	7298		516,0	6770	517,0	45	513,0	44,0
99110061	LD-13-01	42,0	42,6	0,7	1747	1735	1735		495,0	1236	495,0	45	490,0	45,0
99110062	LD-13-01	42,6	45,6	3,0	8027	7735	7735		521,0	7212	520,0	45	515,0	38,0
99110063	LD-13-01	45,6	46,6	1,0	2817	2791	2791		510,0	2280	509,0	45	504,0	46,0
M742135	LD-13-01	46,6	47,6	1,0			2781	214	511,0	2054	510,8	45	493,8	50,0
99110064	LD-13-01	47,6	48,6	1,0	2877	2845	2845		521,0	2321	521,0	45	514,0	36,0
99110066	LD-13-01	48,6	51,6	3,0	7643	7332	7332		511,0	6814	512,0	45	504,0	48,0
99110076	LD-13-01	51,6	54,6	3,0	7882	7635	7635		507,0	7113	508,0	45	502,0	32,0
99110077	LD-13-01	54,6	57,6	3,0	7744	7403	7403		520,0	6878	521,0	45	514,0	40,0
99110078	LD-13-01	66,6	69,6	3,0	7870	7686	7686		512,0	7166	509,0	45	499,0	36,0
99110079	LD-13-01	69,6	72,6	3,0	7718	7343	7343		507,0	6827	508,0	45	497,0	40,0
99110067	LD-13-01	72,6	73,6	1,0	2788	2741	2741		509,0	2228	509,0	45	501,0	30,0
M742136	LD-13-01	73,6	74,5	0,8			2211	248	512,0	1448	511,6	45	492,2	49,4
99110068	LD-13-01	74,5	75,7	1,2	3002	2962	2960		516,0	2440	516,0	45	509,0	43,0
99110080	LD-13-01	75,7	78,7	3,0	8121	7906	7906		511,0	7390	509,0	45	498,0	43,0
99110081	LD-13-01	78,7	81,7	3,0	7910	7805	7805		520,0	7282	520,0	45	511,0	35,0
99110082	LD-13-01	81,7	83,0	1,3	3201	3140	3140		513,0	2621	514,0	45	504,0	37,0
99110083	LD-13-01	83,0	85,1	2,1	4648	4609	4609		504,0	4102	504,0	45	501,0	34,0
99110084	LD-13-01	85,1	86,9	1,8	4497	4459	4459		519,0	3935	520,0	45	512,0	37,0
99110086	LD-13-01	86,9	89,9	3,0	7162	7085	7085		513,0	6565	514,0	45	509,0	43,0
99110069	LD-13-01	89,9	92,9	3,0	7287	7070	7070		513,0	6546	512,0	45	511,0	47,0
M742137	LD-13-01	92,9	96,0	3,1			8368	221	509,0	7632	508,1	45	487,4	49,5
M742138	LD-13-01	96,0	98,7	2,7			8266	235	503,0	7522	502,0	45	481,9	50,0
M742139	LD-13-01	98,7	99,1	0,4			816	224	510,0	77	509,8	45	507,3	49,1
M742140	LD-13-01	99,1	102,0	2,9			5006	200	509,0	4292	509,1	45	489,5	48,7
M742141	LD-13-01	102,0	105,0	3,0			9287	234	507,0	8539	506,8	45	481,6	48,8
M742143	LD-13-01	105,0	108,0	3,0			8539	216	508,0	7809	507,9	45	491,1	49,7
M742144	LD-13-01	108,0	111,0	3,0			9332	226	507,0	8592	507,0	45	475,8	49,9
M742145	LD-13-01	111,0	114,0	3,0			8489	250	507,0	7725	506,1	45	488,6	49,9
M742146	LD-13-01	114,0	117,0	3,0			8754	206	514,0	8025	513,2	45	490,7	48,0
M742147	LD-13-01	117,0	120,0	3,0			9096	242	514,0	8331	514,3	45	490,4	48,6
M742148	LD-13-01	120,0	123,0	3,0			9186	222	518,0	8439	517,9	45	491,9	50,0
M742149	LD-13-01	123,0	126,0	3,0			9659	238	509,0	8904	508,6	45	479,4	50,0
M742150	LD-13-01	126,0	129,0	3,0			7420	243	514,0	6659	513,2	45	506,6	49,8
M742151	LD-13-01	129,0	132,0	3,0			8340	240	507,0	7585	506,1	45	487,3	49,8
M742153	LD-13-01	132,0	135,0	3,0			8169	230	501,0	7433	500,8	45	495,2	49,8
M742154	LD-13-01	135,0	136,2	1,2			3406	208	514,0	2681	513,5	45	485,8	49,8

Sample	PARTICLE SIZE OF ROD MILLS PRODUCT									
	% Passing (38 µm)	% Passing (45 µm)	% Passing (63 µm)	% Passing (75 µm)	% Passing (106 µm)	% Passing (125 µm)	% Passing (150 µm)	% Passing (250 µm)	% Passing (500 µm)	% Passing (1000 µm)
Nb. analysis:	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)
99110072										
99110073										
99110074										
99110055										
99110056										
M742127	78,2	84,6	95,4	98,5	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742128	78,5	84,6	95,3	98,5	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742129	79,5	85,6	95,9	98,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110057										
99110058										
M742130	79,5	85,5	95,9	98,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742132	76,9	82,4	93,7	97,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742133	71,5	77,4	89,7	94,8	99,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742134	74,6	80,7	92,0	96,2	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110059										
99110060										
99110061										
99110062										
99110063										
M742135	79,4	84,6	94,6	98,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110064										
99110066										
99110076										
99110077										
99110078										
99110079										
99110067										
M742136	79,4	84,8	94,9	98,2	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110068										
99110080										
99110081										
99110082										
99110083										
99110084										
99110086										
99110069										
M742137	72,4	78,5	91,3	96,1	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742138	73,7	79,5	90,7	95,3	99,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742139	86,0	91,0	98,1	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742140	71,1	77,2	89,4	94,5	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742141	71,7	77,8	90,1	95,0	99,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742143	73,1	79,3	91,3	96,0	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742144	71,2	77,3	89,5	94,6	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742145	74,3	80,3	91,6	96,0	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742146	75,0	80,8	91,8	96,0	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742147	74,4	80,4	91,9	96,2	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742148	71,6	77,7	89,8	94,7	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742149	72,4	78,1	89,7	94,7	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742150	74,7	80,2	91,5	96,0	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742151	73,2	79,1	90,6	95,2	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742153	78,7	84,4	94,5	97,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742154	77,2	82,5	92,5	96,4	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0

Sample	DRILL HOLE DESCRIPTION				JAW CRUSHER (6")		RIFFLE SPLIT				ROD MILLS			
	Hole number	From	To	Lenght	Initial weight	Crushed weight	Initial weight	Weight for Ring Mills	Aliquote for Rod Mills	Remainin g weight	Initial weight	Duration	Milled weight	Weigh for head sample analysis
Nb. analysis:	210	(m)	(m)	(m)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(min)	(g)	
M742155	LD-13-01	136,2	138,0	1,8			4281	207	515,0	3554	515,2	45	502,7	49,8
99110070	LD-13-01	138,0	141,0	3,0	7091	6806	6806		512,0	6287	512,0	45	505,0	48,0
99110071	LD-13-01	141,0	143,0	2,0	4765	4641	4641		499,0	4137	500,0	45	495,0	49,0
M742156	LD-13-01	143,0	143,8	0,8			1712	201	508,0	999	507,1	45	505,9	50,0
M742157	LD-13-01	143,8	147,0	3,2			10022	227	514,0	9262	513,4	45	487,2	50,0
M742158	LD-13-01	147,0	150,0	3,0			8759	218	503,0	8031	502,9	45	485,2	49,5
99110087	LD-13-02	43,6	46,9	3,3	8746	8660	8660		518,0	8130	517,0	45	514,0	40,0
99110088	LD-13-02	46,9	48,0	1,1	3057	3030	3030		516,0	2512	516,0	45	512,0	43,0
M742102	LD-13-02	48,0	49,1	1,1			2229	222	516,0	1486	515,7	45	509,6	46,2
M742101	LD-13-02	49,1	50,2	1,1			2631	231	507,0	1889	506,5	45	494,8	39,1
M742103	LD-13-02	50,2	53,0	2,8			6325	249	504,0	5562	502,9	45	497,4	47,3
M742104	LD-13-02	53,0	54,5	1,5			3493	248	528,0	2712	527,7	45	516,2	38,8
99110089	LD-13-02	54,5	57,5	3,0	8044	7981	7981		518,0	7457	518,0	45	513,0	46,0
99110090	LD-13-02	57,5	60,5	3,0	7903	7800	7800		512,0	7280	513,0	45	506,0	44,0
99110091	LD-13-02	60,5	63,5	3,0	7917	7828	7828		504,0	7319	504,0	45	498,0	46,0
99110092	LD-13-02	63,5	66,5	3,0	8280	8157	8157		502,0	7645	503,0	45	498,0	36,0
99110093	LD-13-02	66,5	69,3	2,8	8338	8242	7734		507,0	7220	507,0	45	503,0	50,0
99110094	LD-13-02	69,3	73,0	3,7	10120	9958	9958		505,0	9448	505,0	45	502,0	32,0
99110096	LD-13-02	73,0	75,5	2,6	7377	7249	7249		502,0	6740	503,0	45	496,0	33,0
99110097	LD-13-02	75,5	77,0	1,5	4571	4519	4519		506,0	4009	507,0	45	499,0	42,0
M742105	LD-13-02	77,0	78,5	1,5			3093	230	522,0	2337	520,8	45	512,1	32,7
M742106	LD-13-02	78,5	81,0	2,5			7744	228	516,0	6993	515,4	45	487,7	37,0
M742107	LD-13-02	81,0	84,0	3,0			8580	221	514,0	7837	513,2	45	487,8	41,5
M742108	LD-13-02	84,0	87,0	3,0			9115	207	505,0	8398	504,5	45	485,7	43,9
M742109	LD-13-02	87,0	90,0	3,0			9120	242	515,0	8358	514,6	45	497,0	43,6
M742110	LD-13-02	90,0	93,0	3,0			8543	235	512,0	7791	510,9	45	488,5	49,0
M742111	LD-13-02	93,0	96,0	3,0			10333	207	505,0	9614	504,9	45	483,5	50,0
M742112	LD-13-02	96,0	99,0	3,0			10040	229	516,0	9289	516,1	45	488,1	50,0
M742113	LD-13-02	99,0	102,0	3,0			3100	221		2878				
M742114	LD-13-02	102,0	105,0	3,0			9783	236	501,0	9040	500,7	45	476,3	49,1
M742115	LD-13-02	105,0	108,3	3,3			10155	211	504,0	9434	504,2	45	478,5	50,0
M742116	LD-13-02	108,3	111,0	2,7			6531	228	506,0	5792	505,2	45	502,1	50,0
99110098	LD-13-02	111,0	114,0	3,0	8131	8028	8028		514,0	7510	515,0	45	509,0	46,0
99110099	LD-13-02	114,0	117,0	3,0	7689	7634	7634		518,0	7108	518,0	45	514,0	44,0
99110100	LD-13-02	117,0	120,0	3,0	6519	6478	6478		500,0	5973	501,0	45	495,0	38,0
99110101	LD-13-02	120,0	123,0	3,0	9075	8957	8957		500,0	8452	501,0	45	493,0	37,0
99110102	LD-13-02	123,0	124,4	1,3	3981	3953	3953		515,0	3436	514,0	45	509,0	43,0
M742117	LD-13-02	124,4	126,3	1,9			4446	227	503,0	3714	502,3	45	499,1	47,0
M742118	LD-13-02	126,3	129,0	2,7			8711	226	502,0	7978	501,7	45	465,4	50,0
M742119	LD-13-02	129,0	132,0	3,0			9588	213	512,0	8858	511,6	45	471,6	49,9
M742120	LD-13-02	132,0	135,0	3,0			8803	235	502,0	8058	501,8	45	465,6	50,0
M742121	LD-13-02	135,0	138,0	3,0			9767	249	513,0	9000	512,4	45	489,7	49,9
M742122	LD-13-02	138,0	141,0	3,0			9348	250	504,0	8590	503,5	45	480,9	49,8
M742123	LD-13-02	141,0	144,0	3,0			9458	225	505,0	8724	505,0	45	481,1	50,0
M742124	LD-13-02	144,0	147,0	3,0			8208	232	507,0	7464	506,7	45	480,2	49,9
M742126	LD-13-02	147,0	150,0	3,0			8777	215	504,0	8053	503,8	45	490,6	49,9
99110103	LD-13-03	1,8	4,8	3,0	2429	2426	2426		518,0	1906	518,0	45	513,0	46,0
M742160	LD-13-03	4,8	8,0	3,2			8704	215	514,0	7967	514,0	45	495,7	49,0
M742161	LD-13-03	8,0	11,0	3,0			8194	207	509,0	7471	508,6	45	497,4	50,0
M742163	LD-13-03	11,0	11,9	0,9			2577	213	509,0	1853	508,4	45	484,2	49,5
99110104	LD-13-03	11,9	14,9	3,0	7386	7313	7313		499,0	6808	499,0	45	495,0	47,0

Sample	PARTICLE SIZE OF ROD MILLS PRODUCT									
	% Passing (38 µm)	% Passing (45 µm)	% Passing (63 µm)	% Passing (75 µm)	% Passing (106 µm)	% Passing (125 µm)	% Passing (150 µm)	% Passing (250 µm)	% Passing (500 µm)	% Passing (1000 µm)
Nb. analysis:	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)
M742155	77,3	83,3	93,7	97,3	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110070										
99110071										
M742156	75,5	81,3	92,4	96,5	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742157	75,0	80,7	91,4	95,6	99,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742158	75,6	81,7	93,0	97,0	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110087										
99110088										
M742102	84,2	89,6	97,7	99,5	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742101	83,2	88,1	96,5	98,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742103	82,9	88,4	97,1	99,2	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742104	84,1	89,1	97,3	99,3	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110089										
99110090										
99110091										
99110092										
99110093										
99110094										
99110096										
99110097										
M742105	83,9	89,1	97,3	99,3	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742106	76,9	81,2	92,3	96,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742107	78,6	82,9	93,3	97,4	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742108	77,5	82,7	93,8	97,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742109	81,8	86,8	95,9	98,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742110	76,7	82,1	92,8	96,8	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742111	75,9	81,2	92,0	96,3	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742112	78,3	83,9	94,3	97,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742113	78,4	83,9	94,3	97,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742114	77,4	82,8	93,3	97,2	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742115	78,8	83,9	93,7	97,3	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742116	82,3	87,8	96,9	99,2	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110098										
99110099										
99110100										
99110101										
99110102										
M742117	82,2	87,3	96,3	98,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742118	75,2	80,0	90,6	95,2	99,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742119	76,2	81,5	92,4	96,6	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742120	77,0	82,2	92,9	97,0	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742121	78,4	83,9	94,4	97,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742122	76,7	81,3	91,5	95,7	99,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742123	78,4	83,3	93,6	97,4	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742124	75,1	80,0	91,4	96,0	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742126	79,3	84,6	94,9	98,1	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110103										
M742160	78,5	84,6	94,7	97,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742161	78,2	84,2	94,7	98,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742163	76,8	82,7	93,6	97,3	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110104										

Sample	DRILL HOLE DESCRIPTION				JAW CRUSHER (6")		RIFFLE SPLIT				ROD MILLS			
	Hole number	From	To	Lenght	Initial weight	Crushed weight	Initial weight	Weight for Ring Mills	Aliquote for Rod Mills	Remainin g weight	Initial weight	Duration	Milled weight	Weigh for head sample analysis
Nb. analysis:	210	(m)	(m)	(m)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(min)	(g)	
99110106	LD-13-03	14,9	17,9	3,0	8143	8016	8016		514,0	7480	514,0	45	510,0	49,0
99110107	LD-13-03	17,9	20,9	3,0	8091	7928	7928		511,0	7408	511,0	45	505,0	31,0
99110108	LD-13-03	20,9	23,9	3,0	8285	8118	8118		510,0	7604	511,0	45	505,0	32,0
99110109	LD-13-03	23,9	26,9	3,0	7736	7675	7675		502,0	7161	506,0	45	497,0	43,0
99110110	LD-13-03	26,9	29,9	3,0	8151	8066	8066		503,0	7557	503,0	45	496,0	36,0
99110111	LD-13-03	29,9	32,9	3,0	7005	6873	6873		503,0	6364	503,0	45	498,0	46,0
99110112	LD-13-03	32,9	35,9	3,0	6709	6636	6636		507,0	6124	507,0	45	503,0	40,0
99110113	LD-13-03	35,9	38,9	3,0	8209	8011	8011		516,0	7490	516,0	45	509,0	37,0
99110114	LD-13-03	38,9	41,9	3,0	8693	8611	8611		509,0	8088	510,0	45	503,0	35,0
99110116	LD-13-03	41,9	44,9	3,0	8666	8557	8557		507,0	8047	508,0	45	501,0	36,0
99110117	LD-13-03	44,9	47,0	2,1	6205	6142	6142		519,0	5617	520,0	45	513,0	46,0
M742164	LD-13-03	47,0	49,8	2,8			7095	225	504,0	6360	504,1	45	488,4	49,8
M742165	LD-13-03	49,8	51,8	2,0			3162	229	502,0	2427	501,2	45	488,9	50,0
99110118	LD-13-03	51,2	54,2	3,0	7197	7128	7128		502,0	6620	502,0	45	498,0	37,0
99110119	LD-13-03	54,2	57,2	3,0	7211	7113	7113		507,0	6600	506,0	45	504,0	38,0
99110120	LD-13-03	57,2	60,2	3,0	7057	7036	7036		504,0	6525	505,0	45	500,0	38,0
99110121	LD-13-03	60,2	61,8	1,7	3753	3720	3720		505,0	3210	504,0	45	502,0	34,0
M742166	LD-13-03	61,8	65,0	3,2			8957	244	508,0	8199	507,5	45	484,7	50,0
M742167	LD-13-03	65,0	67,0	2,0			5247	217	506,0	4521	505,3	45	492,3	49,4
M742168	LD-13-03	67,0	69,1	2,1			5457	248	511,0	4693	510,9	45	483,5	49,5
99110122	LD-13-03	69,1	70,5	1,5	2933	2903	2903		514,0	2385	515,0	45	512,0	48,0
M742169	LD-13-03	70,5	73,5	3,0			9298	213	502,0	8577	501,4	45	470,5	50,0
M742170	LD-13-03	73,5	75,0	1,5			3683	230	505,0	2947	504,4	45	487,2	49,8
M742171	LD-13-03	75,0	78,0	3,0			8822	212	506,0	8098	506,0	45	485,2	49,6
M742172	LD-13-03	78,0	81,0	3,0			8098	242	506,0	7347	505,4	45	479,7	49,0
M742173	LD-13-03	81,0	84,0	3,0			8250	232	516,0	7495	514,7	45	492,1	49,8
M742174	LD-13-03	84,0	87,0	3,0			6222	236	514,0	5466	513,9	45	506,2	50,0
M742175	LD-13-03	87,0	90,0	3,0			7466	215	501,0	6745	500,7	45+45	482,5	49,5
M742176	LD-13-03	90,0	93,0	3,0			7588	212	506,0	6865	506,1	45	481,6	49,9
M742179	LD-13-03	93,0	96,0	3,0			6692	232	519,0	5934	518,8	45	503,7	50,0
M742177	LD-13-03	96,0	99,0	3,0			5927	225	508,0	5188	508,0	45	505,4	50,0
M742178	LD-13-03	99,0	102,0	3,0			5454	244	508,0	4699	507,7	45	507,3	49,7
M742180	LD-13-03	102,0	105,0	3,0			7237	212	506,0	6514	505,8	45	495,8	49,8
M742181	LD-13-03	105,0	108,0	3,0			7875	229	518,0	7123	517,8	45	502,7	50,0
M742182	LD-13-03	108,0	111,0	3,0			7397	233	509,0	6650	509,0	45	501,5	49,5
M742183	LD-13-03	111,0	114,0	3,0			6958	222	507,0	6225	506,5	45	498,0	49,5
M742184	LD-13-03	114,0	117,0	3,0			7533	211	505,0	6811	504,8	45	495,5	49,7
99110123	LD-13-03	117,0	120,0	3,0	7017	6882	6882		506,0	6372	506,0	45	496,0	37,0
M742186	LD-13-03	120,0	123,0	3,0			7354	238	507,0	6604	507,2	45	500,7	49,8
M742187	LD-13-03	123,0	126,0	3,0			6849	230	507,0	6107	506,1	45	502,1	49,3
M742188	LD-13-03	126,0	129,0	3,0			8502	209	517,0	7771	516,5	45	502,6	49,7
M742189	LD-13-03	129,0	132,0	3,0			6446	230	503,0	5709	502,9	45	492,6	49,7
M742190	LD-13-03	132,0	135,0	3,0			6805	234	504,0	6062	503,6	45	492,8	49,9
M742191	LD-13-03	135,0	138,0	3,0			6730	223	518,0	5983	517,5	45	510,2	49,9
M742192	LD-13-03	138,0	141,0	3,0			8136	229	509,0	7392	508,2	45	493,7	50,0
M742193	LD-13-03	141,0	144,0	3,0			7086	239	514,0	6327	514,2	45	505,6	49,8
M742194	LD-13-03	144,0	147,0	3,0			7691	245	508,0	6933	507,2	45	495,6	50,0
M742195	LD-13-03	147,0	150,0	3,0			7278	238	508,0	6527	507,4	45	499,0	49,5
M742196	LD-13-04	2,8	6,0	3,2			8045	230	507,0	7301	507,1	45	488,2	49,5
M742197	LD-13-04	6,0	9,0	3,0			8441	222	515,0	7696	514,8	45	493,5	49,9

Sample	PARTICLE SIZE OF ROD MILLS PRODUCT									
	% Passing (38 µm)	% Passing (45 µm)	% Passing (63 µm)	% Passing (75 µm)	% Passing (106 µm)	% Passing (125 µm)	% Passing (150 µm)	% Passing (250 µm)	% Passing (500 µm)	% Passing (1000 µm)
Nb. analysis:	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)
99110106										
99110107										
99110108										
99110109										
99110110										
99110111										
99110112										
99110113										
99110114										
99110116										
99110117										
M742164	78,8	84,6	94,8	98,1	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742165	77,8	83,8	94,3	97,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110118										
99110119										
99110120										
99110121										
M742166	80,1	85,5	94,7	97,7	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742167	82,7	88,1	96,7	99,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742168	79,1	84,7	94,7	98,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110122										
M742169	81,1	86,0	94,7	97,7	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742170	82,0	85,8	92,7	95,7	99,4	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742171	86,3	90,5	97,3	99,2	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742172	79,5	83,5	91,5	95,1	99,4	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742173	79,4	83,9	92,7	96,2	99,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742174	80,4	85,5	94,8	97,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742175	82,8	87,5	95,8	98,4	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742176	81,6	86,5	95,4	98,3	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742179	80,9	85,3	93,7	97,0	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742177	83,9	89,0	97,0	99,1	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742178	83,9	88,6	96,5	98,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742180	86,4	90,3	96,0	97,9	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742181	82,0	86,1	93,4	96,4	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742182	79,7	83,9	91,7	95,1	99,2	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0
M742183	79,9	84,1	92,1	95,4	99,4	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0
M742184	81,4	85,4	92,9	96,2	99,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110123	80,1	85,9	95,2	98,1	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742186	79,6	84,5	93,9	97,3	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742187	79,1	84,3	94,3	97,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742188	77,3	81,7	91,9	96,2	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742189	80,3	84,8	93,7	97,2	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742190	82,1	86,6	95,0	98,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742191	81,2	86,2	95,3	98,3	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742192	81,6	86,8	95,8	98,5	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742193	82,5	87,4	95,9	98,5	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742194	81,6	86,2	94,9	97,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742195	81,0	85,6	94,7	97,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742196	79,8	85,0	94,6	97,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742197	81,2	86,0	94,0	97,0	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0

Sample	DRILL HOLE DESCRIPTION				JAW CRUSHER (6")		RIFFLE SPLIT				ROD MILLS			
	Hole number	From	To	Lenght	Initial weight	Crushed weight	Initial weight	Weight for Ring Mills	Aliquote for Rod Mills	Remainin g weight	Initial weight	Duration	Milled weight	Weigh for head sample analysis
Nb. analysis:	210	(m)	(m)	(m)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(min)	(g)	
M742198	LD-13-04	9,0	12,0	3,0			8752	214	516,0	8014	515,7	45	502,7	49,7
M742199	LD-13-04	12,0	15,0	3,0			8277	203	503,0	7563	502,5	45	485,5	50,0
M742200	LD-13-04	15,0	17,8	2,8			7655	228	513,0	6908	512,0	45	495,5	49,6
M742201	LD-13-04	17,8	19,0	1,2			2593	208	520,0	1863	519,6	45	516,9	50,0
99110124	LD-13-04	19,0	22,0	3,0	6226	6176	6176		512,0	5661	512,0	45	507,0	43,0
M742202	LD-13-04	22,0	22,5	0,5			721	210	507,0	0	507,3	45	503,0	49,4
99110126	LD-13-04	22,5	25,0	2,5	5473	5433	5433		501,0	4930	501,0	45	497,0	45,0
99110127	LD-13-04	25,0	28,0	3,0	6488	6445	6445		508,0	5932	509,0	45	502,0	37,0
99110128	LD-13-04	28,0	28,5	0,5	1093	1083	1083		505,0	575	507,0	45	502,0	48,0
99110129	LD-13-04	28,5	30,0	1,5	3099	3071	3071		520,0	2548	520,0	45	513,0	48,0
M742203	LD-13-04	30,0	30,6	0,6			1113	206	515,0	379	513,9	45	502,3	49,3
99110130	LD-13-04	30,6	33,6	3,0	6088	6026	6026		518,0	5504	519,0	45	516,0	42,0
99110131	LD-13-04	33,6	37,1	3,6	7438	7355	7355		520,0	6829	520,0	45	516,0	42,0
99110132	LD-13-04	37,1	38,9	1,7	3489	3455	3455		500,0	2953	500,0	45	492,0	38,0
99110133	LD-13-04	38,9	42,0	3,2	6545	6435	6435		503,0	5928	504,0	45	498,0	42,0
99110134	LD-13-04	42,0	42,7	0,7	1435	1416	1416		512,0	904	511,0	45	504,0	47,0
99110136	LD-13-04	42,7	44,9	2,1	4343	4292	4292		517,0	3773	519,0	45	514,0	44,0
99110137	LD-13-04	44,9	47,8	3,0	6027	5974	5974		503,0	5469	504,0	45	500,0	45,0
M742204	LD-13-04	47,8	51,0	3,2			8207	237	509,0	7454	509,1	45	499,1	49,4
M742205	LD-13-04	51,0	54,0	3,0			9472	239	509,0	8715	508,8	45	498,3	49,6
M742206	LD-13-04	54,0	57,0	3,0			8532	209	512,0	7805	511,3	45	501,5	49,9
M742207	LD-13-04	57,0	60,0	3,0			8266	213	505,0	7542	504,8	45	496,2	49,8
M742208	LD-13-04	60,0	63,0	3,0			8982	217	518,0	8239	517,5	45	505,8	50,0
M742209	LD-13-04	63,0	65,2	2,2			6951	222	514,0	6210	513,9	45	499,3	49,7
99110138	LD-13-04	65,2	67,7	2,4	4872	4821	4821		505,0	4313	506,0	45	500,0	41,0
M742210	LD-13-04	67,7	69,6	1,9			6168	226	505,0	5432	504,9	45	484,2	49,5
M742211	LD-13-04	69,6	71,1	1,6			3262	226	508,0	2525	507,7	45	502,9	50,0
99110139	LD-13-04	71,1	73,7	2,6	5604	5550	5550		515,0	5031	516,0	45	512,0	42,0
99110140	LD-13-04	73,7	76,7	3,0	6082	6028	6028		515,0	5511	514,0	45	511,0	42,0
99110141	LD-13-04	76,7	78,5	1,8	4032	3983	3983		519,0	3461	520,0	45	515,0	42,0
M742212	LD-13-04	78,5	81,0	2,5			7952	246	505,0	7194	505,2	45	482,9	50,0
M742213	LD-13-04	81,0	84,4	3,4			9825	220	511,0	9089	510,8	45	501,0	49,5
99110142	LD-13-04	84,4	87,7	3,3	6738	6668	6668		509,0	6153	508,0	45	504,0	45,0
99110143	LD-13-04	87,7	90,7	3,0	6364	6309	6309		510,0	5793	509,0	45	506,0	36,0
M742214	LD-13-04	90,7	93,0	2,3			6854	232	507,0	6110	507,0	45	496,2	49,1
M742215	LD-13-04	93,0	95,0	2,0			5241	200	507,0	4531	506,4	45	501,0	49,6
M742216	LD-13-04	95,0	97,2	2,2			5574	225	506,0	4840	505,8	45	499,3	49,4
99110144	LD-13-04	97,2	99,0	1,8	3697	3654	3654		503,0	3150	504,0	45	498,0	36,0
99110146	LD-13-04	99,0	102,0	3,0	6478	6434	6434		516,0	5915	517,0	45	515,0	47,0
M742217	LD-13-04	102,0	105,0	3,0			8605	239	501,0	7859	501,2	45	480,8	49,9
M742218	LD-13-04	105,0	108,0	3,0			8532	229	504,0	7792	504,2	45	487,6	49,6
M742220	LD-13-04	108,0	109,0	1,0			2223	218	505,0	1497	504,8	45	489,1	49,7
99110147	LD-13-04	109,0	111,0	2,0	4197	4142	4142		513,0	3624	514,0	45	509,0	46,0
M742221	LD-13-04	111,0	114,4	3,4			9419	219	508,0	8685	508,2	45	487,6	49,7
99110148	LD-13-04	114,4	115,4	1,0	2215	2194	2194		511,0	1682	512,0	45	508,0	39,0
M742222	LD-13-04	115,4	117,0	1,6			3353	220	507,0	2621	506,1	45	488,6	49,7
M742223	LD-13-04	117,0	120,0	3,0			6333	200	512,0	5612	510,9	45	504,9	48,1
M742224	LD-13-04	120,0	123,0	3,0			7227	210	515,0	6496	514,7	45	510,0	49,2
99110149	LD-13-04	123,0	126,0	3,0	8080	7893	7893		521,0	7368	522,0	45	504,0	44,0
M742225	LD-13-04	126,0	129,0	3,0			8448	220	517,0	7705	517,1	45	497,8	49,9
M742226	LD-13-04	129,0	132,0	3,0			6956	226	504,0	6222	504,1	45	493,5	49,7

Sample	PARTICLE SIZE OF ROD MILLS PRODUCT									
	% Passing (38 µm)	% Passing (45 µm)	% Passing (63 µm)	% Passing (75 µm)	% Passing (106 µm)	% Passing (125 µm)	% Passing (150 µm)	% Passing (250 µm)	% Passing (500 µm)	% Passing (1000 µm)
Nb. analysis:	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)
M742198	80,7	85,8	94,4	97,5	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742199	81,9	87,4	96,4	98,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742200	80,9	86,7	96,3	98,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742201	77,9	82,6	93,3	97,5	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110124										
M742202	80,0	84,9	94,5	97,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110126										
99110127										
99110128										
99110129										
M742203	75,1	80,3	91,3	95,9	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110130										
99110131										
99110132										
99110133										
99110134										
99110136										
99110137										
M742204	79,0	83,6	93,8	97,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742205	78,6	84,1	94,2	97,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742206	74,4	79,7	91,4	96,2	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742207	80,8	86,1	95,1	98,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742208	82,1	87,5	96,2	98,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742209	76,5	82,1	92,7	96,7	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110138										
M742210	76,6	82,4	93,1	97,0	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742211	80,8	86,6	96,2	98,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110139										
99110140										
99110141										
M742212	81,9	87,4	96,5	98,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742213	80,6	86,3	95,9	98,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110142										
99110143										
M742214	83,8	89,3	97,5	99,4	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742215	77,9	83,6	94,1	97,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742216	79,9	85,3	94,9	98,1	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110144										
99110146										
M742217	78,9	84,4	94,2	97,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742218	79,3	85,1	95,2	98,3	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742220	81,8	87,7	96,6	99,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110147										
M742221	80,5	85,6	94,3	97,4	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110148										
M742222	79,5	84,5	93,3	96,7	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742223	88,8	92,9	98,4	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742224	85,1	90,5	98,1	99,6	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110149	82,9	88,9	97,2	99,1	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742225	79,3	84,7	94,4	97,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742226	82,7	87,9	96,3	98,7	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0

Sample	DRILL HOLE DESCRIPTION				JAW CRUSHER (6")		RIFFLE SPLIT				ROD MILLS			
	Hole number	From	To	Lenght	Initial weight	Crushed weight	Initial weight	Weight for Ring Mills	Aliquote for Rod Mills	Remainin g weight	Initial weight	Duration	Milled weight	Weigh for head sample analysis
Nb. analysis:	210	(m)	(m)	(m)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(min)	(g)	
99110150	LD-13-04	132,0	134,6	2,6	5872	5800	5800		517,0	5280	518,0	45	512,0	44,0
M742227	LD-13-04	134,6	138,0	3,4			8623	246	512,0	7858	511,2	45	497,2	49,5
M742228	LD-13-04	138,0	141,0	3,0			8463	215	506,0	7737	505,9	45	491,7	50,0
99110151	LD-13-04	141,0	144,0	3,0	4102	4063	4063		515,0	3545	515,0	45	495,0	40,0
M742229	LD-13-04	144,0	147,0	3,0			7913	243	509,0	7156	509,0	45	500,6	50,0
M742230	LD-13-04	147,0	150,0	3,0			8015	236	516,0	7257	515,5	45	504,8	49,9

Sample	PARTICLE SIZE OF ROD MILLS PRODUCT									
	% Passing (38 µm)	% Passing (45 µm)	% Passing (63 µm)	% Passing (75 µm)	% Passing (106 µm)	% Passing (125 µm)	% Passing (150 µm)	% Passing (250 µm)	% Passing (500 µm)	% Passing (1000 µm)
Nb. analysis:	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)
99110150										
M742227	80,5	84,1	93,4	97,3	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742228	78,8	82,2	91,7	96,3	99,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
99110151	80,6	87,0	96,5	98,9	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742229	81,9	87,1	95,5	98,2	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0
M742230	77,1	82,4	92,4	96,3	99,8	100,0	100,0	100,0	100,0	100,0

Sample	FIRST DAVIS TUBE TESTING (DTT)						SECOND SEPARATION DAVIS TUBE TESTER (DTT)						THIRD DAVIS TUBE TESTING (DTT)						MAGNETIC CONCENTRATE REPROCESSING				
	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT
Nb. analysis:	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)					
99110072	5.06	0.00	0.00	5.05	8.51	13.56																	
99110073	5.56	0.02	0.36	5.49	8.24	13.73																	
99110074	5.07	0.01	0.20	5.06	8.50	13.56																	
99110055	10.13	0.04	0.39	9.14	8.78	17.92																	
99110056	10.38	0.03	0.29	9.92	8.49	18.41																	
M742127	19.54	6.56	33.57	12.49	8.36	20.85																	
M742128	19.90	5.97	30.00	13.78	8.33	22.11																	
M742129	30.14	0.06	0.20	29.63	8.47	38.10																	
99110057	10.49	0.03	0.29	10.20	8.53	18.73																	
99110058	10.53	<0.01		9.86	8.46	18.32																	
M742130	30.14	0.01	0.03	29.35	8.17	37.52																	
M742132	19.88	11.17	56.19	8.32	8.36	16.68																	
M742133	20.89	11.92	57.06	8.86	8.54	17.40																	
M742134	19.74	10.16	51.47	9.46	8.42	17.88																	
99110059	5.02	0.02	0.40	4.95	8.76	13.71																	
99110060	9.20	0.02	0.22	9.16	8.42	17.58																	
99110061	5.99	0.02	0.33	5.88	5.77	14.35																	
99110062	5.23	0.01	0.10	5.19	8.68	13.87																	
99110063	5.30	0.17	3.21	4.97	8.22	13.19																	
M742135	20.21	4.91	24.29	15.20	8.34	23.54													4.87	4.64	0.03	8.47	8.5
99110064	5.75	0.06	1.04	5.58	8.66	14.24																	
99110066	5.12	0.01	0.20	5.06	8.92	13.98																	
99110076	5.47	0.02	0.37	5.19	8.65	13.84																	
99110077	5.55	0.01	0.18	5.32	8.26	13.58																	
99110078	5.04	0.01	0.20	4.81	8.47	13.28																	
99110079	5.26	0.02	0.38	5.06	8.57	13.63																	
99110067	5.05	0.02	0.40	4.87	8.65	13.52																	
M742136	20.54	3.08	15.00	17.30	8.10	25.40													3.05	2.84	0.04	8.83	8.86
99110068	5.61	0.07	1.25	5.38	8.50	13.88																	
99110080	5.10	0.01	0.20	4.90	8.36	13.26																	
99110081	5.25	0.02	0.38	5.03	8.31	13.34																	
99110082	5.03	0.03	0.60	4.82	8.91	13.73																	
99110083	5.24	<0.01		5.00	8.63	13.63																	
99110084	5.28	<0.01		4.05	4.41	8.46																	
99110086	5.55	<0.01		5.35	8.51	13.86																	
99110069	4.93	0.01	0.20	4.77	8.27	13.04																	
M742137	20.19	6.46	32.00	13.54	8.48	22.02													6.21	6.06	0.04	8.32	8.33
M742138	21.01	7.74	36.84	13.11	8.41	21.52																	
M742139	20.03	4.11	20.52	15.12	8.34	23.46																	
M742140	19.99	6.53	32.67	13.13	8.55	21.68																	
M742141	20.62	9.11	44.18	11.05	8.57	19.62																	
M742143	19.65	5.13	26.11	14.16	8.61	22.77																	
M742144	19.90	8.43	42.36	10.85	8.38	19.23																	
M742145	20.35	5.48	26.93	14.43	8.31	22.74													5.44	5.13	0.06	8.49	8.47
M742146	19.84	9.53	48.03	9.92	8.28	18.20																	
M742147	20.72	8.27	39.91	12.01	8.56	20.57																	
M742148	20.30	7.81	38.47	11.89	8.58	20.47																	
M742149	20.69	10.01	48.38	10.04	8.38	18.42																	
M742150	20.48	2.87	14.01	17.16	8.11	25.27													2.85	2.73	0.01	8.59	8.62
M742151	20.29	7.92	39.03	11.97	8.62	20.59													7.91	7.66	0.04	8.36	8.51
M742153	21.91	7.37	33.64	13.92	8.43	22.35																	
M742154	20.73	10.37	50.02	10.06	8.32	18.38													10.35	10.03	0.03	8.36	8.53
M742155	20.25	1.14	5.63	18.79	8.58	27.37	21.61	1.20	5.55	19.71	8.59	28.73	15.52	2.98	5.19	14.57	8.27/8.50	31.34					
99110070	5.28	0.01	0.19	4.56	8.60	13.16																	
99110071	5.11	0.00	0.00	5.00	8.18	13.18																	
M742156	20.46	0.30	1.47	19.92	8.02	27.94																	
M742157	20.56	10.61	51.61	9.55	8.33	17.88																	
M742158	21.57	7.62	35.33	13.62	8.51	22.13																	
99110087	5.07	0.01	0.20	4.47	8.44	12.91																	
99110088	5.23	<0.01		5.03	8.68	13.71																	
M742102	52.48	0.08	0.15	51.78	8.52	60.30																	
M742101	21.70	1.38	6.36	19.90	8.42	28.32	22.17	1.38	6.22	20.52	8.35	28.87							2.69	2.55	0.02	8.65	8.42
M742103	51.02	0.04	0.08	50.67	8.53	59.20																	
M742104	22.53	0.08	0.36	21.72	8.73	30.45																	
99110089	5.24	0.01	0.19	5.18	8.43	13.61																	
99110090	5.81	0.03	0.52	5.73	8.56	14.29																	
99110091	8.51	0.03	0.35	8.47	8.48	16.95																	
99110092	7.70	0.02	0.26	7.65	8.62	16.27																	
99110093	7.64	0.03	0.39	7.51	8.18	15.69																	

Sample	NOTES AND GENERAL COMMENTS
Nb. analysis:	
99110072	
99110073	
99110074	
99110055	C.M.: Le matériel est passé deux fois dans le concasseur.
99110056	T.D.: Perte de rejet.
M742127	R.M.: Collant.
M742128	
M742129	Q.: Échantillon repris. Poids ini. 1314, aliquot Rod Mills 519 g et restant 793 g.T.D.: Filtre percé.
99110057	
99110058	
M742130	
M742132	Q.: Sac percé. R.M.: Collant.
M742133	R.M.: Collant.
M742134	R.M.: Collant.
99110059	T.D.: Sans le bain ultrason.
99110060	
99110061	
99110062	
99110063	
M742135	R.M.: Collant.
99110064	
99110066	
99110076	Perte au quartage.
99110077	
99110078	
99110079	C.M.: Échappé une roche par terre.
99110067	
M742136	R.M.: Collant.
99110068	
99110080	
99110081	
99110082	
99110083	
99110084	
99110086	
99110069	
M742137	T.D.: Repassé le rejet.
M742138	
M742139	
M742140	Q.: Sac pas fermé, perte importante, récupéré 3362 g possiblement contaminé et ensaché séparément. R.M.: Collant.
M742141	R.M.: Très collant.
M742143	R.M.: Collant. T.D.: Filtre percé. Possible perte de concentré.
M742144	R.M.: Très collant.
M742145	R.M.: Collant. T.D.: Filtre percé.
M742146	R.M.: Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742147	R.M.: Très collant.
M742148	R.M.: Très collant.
M742149	R.M.: Très collant.
M742150	R.M.: Très collant.
M742151	R.M.: Collant. T.D.: Filtre percé.
M742153	
M742154	R.M.: Très collant.
M742155	R.M.: Collant. T.D.: Pas assez de matériel, fait une 2ième séparation. T.D.: Pas assez de matériel refait une troisième séparation. T.D.: Repris du matériel souche et ensuite combiner les portions magnétite et passer au bain ultason. Vider 3 fois, changer le filtre en cours de traitement car ne se vidait pas.
99110070	
99110071	
M742156	
M742157	Q.: Légère perte. R.M.: Collant.
M742158	R.M.: Collant.
99110087	
99110088	
M742102	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods.
M742101	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods. T.D.: Refait une deuxième séparation car pas assez de matériel.
M742103	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods.
M742104	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods.
99110089	
99110090	
99110091	
99110092	
99110093	Q.: Reprise au quartage car tiges entremêlées au rod mills. R.M.:Refait la pulvérisation.

Sample	FIRST DAVIS TUBE TESTING (DTT)						SECOND SEPARATION DAVIS TUBE TESTER (DTT)						THIRD DAVIS TUBE TESTING (DTT)						MAGNETIC CONCENTRATE REPROCESSING				
	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT
Nb. analysis:	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)					
99110094	8.05	0.01	0.12	7.83	8.53	16.36																	
99110096	5.07	0.02	0.39	4.79	8.57	13.36																	
99110097	6.38	0.02	0.31	6.16	8.40	14.56																	
M742105	51.11	0.06	0.12	50.12	8.50	58.62																	
M742106	21.25	9.94	46.78	11.10	8.37	19.47																	
M742107	19.85	7.39	37.23	12.08	8.45	20.53																	
M742108	19.70	8.35	42.39	11.10	8.15	19.25																	
M742109	19.31	11.25	58.26	7.68	8.58	16.26																	
M742110	19.40	4.77	24.59	13.96	8.42	22.38													4.69	4.48	0.04	8.63	8.71
M742111	19.33	11.79	60.99	7.24	8.47	15.71																	
M742112	20.51	11.17	54.46	8.83	8.16	16.99																	
M742113	20.02	12.73	63.59	6.95	8.31	15.26																	
M742114	20.53	11.72	57.09	8.12	8.64	16.76																	
M742115	19.73	9.37	47.49	10.00	8.25	18.25																	
M742116	27.48	0.01	0.04	27.10	8.46	35.56																	
99110098	6.44	0.02	0.31	6.22	8.56	14.78																	
99110099	6.51	0.02	0.31	6.23	8.52	14.75																	
99110100	7.23	0.01	0.14	7.11	8.28	15.39																	
99110101	15.62	0.02	0.13	15.37	8.43	23.80																	
99110102	10.82	0.02	0.18	10.53	8.17	18.70																	
M742117	26.74	0.23	0.86	26.17	8.50	34.67																	
M742118	20.89	10.91	52.23	9.56	8.29	17.85													10.84	10.11	0.16	8.38	8.8
M742119	20.16	11.31	56.10	8.33	8.55	16.88													11.26	10.4	0.14	8.35	8.8
M742120	20.40	9.11	44.66	10.99	8.46	19.45													9.08	8.5	0.11	8.71	9.06
M742121	20.44	10.70	52.35	9.43	8.38	17.81																	
M742122	19.46	10.22	52.52	8.84	8.44	17.28																	
M742123	20.42	9.45	46.28	10.35	8.43	18.78													9.39	9.01	0.08	8.76	8.96
M742124	19.45	10.41	53.52	8.57	8.55	17.12													10.33	10.03	0.04	8.15	8.39
M742126	19.95	8.76	43.91	10.86	8.58	19.44																	
99110103	6.21	<0.01		6.07	8.47	14.54																	
M742160	21.77	5.70	26.18	15.72	8.43	24.15													5.68	5.45	0.04	8.66	8.73
M742161	20.04	3.17	15.82	16.45	8.30	24.75													3.16	2.98	0.03	8.63	8.73
M742163	21.09	9.01	42.72	11.77	8.29	20.06																	
99110104	6.75	0.02	0.30	6.57	8.51	15.08																	
99110106	10.53	0.02	0.19	10.23	8.56	18.79																	
99110107	6.98	<0.01		6.85	8.40	15.25																	
99110108	8.49	0.03	0.35	8.46	8.31	16.77																	
99110109	8.44	0.03	0.36	8.40	8.41	16.81																	
99110110	6.26	0.01	0.16	6.22	8.63	14.85																	
99110111	5.55	<0.01		5.47	8.21	13.68																	
99110112	5.08	0.01	0.20	4.95	8.24	13.19																	
99110113	7.38	0.02	0.27	7.29	8.40	15.69																	
99110114	5.64	0.02	0.35	5.63	8.40	14.03																	
99110116	5.90	0.03	0.51	5.85	8.41	14.26																	
99110117	6.03	0.01	0.17	5.97	8.26	14.23																	
M742164	21.18	3.13	14.78	17.76	8.54	26.30	23.37	3.47	14.85	19.66	8.39	28.05							6.56	6.25	0.06	8.18	8.35
M742165	24.85	1.50	6.03	23.22	8.41	31.63	24.49	1.52	6.21	22.92	8.30	31.22							3.01	2.88	0.01	8.72	8.78
99110118	6.95	<0.01		6.90	8.23	15.13																	
99110119	6.74	<0.01		6.66	8.49	15.15																	
99110120	10.74	0.01	0.09	10.65	8.37	19.02																	
99110121	6.81	0.01	0.15	6.57	8.41	14.98																	
M742166	21.24	8.34	39.27	12.56	8.33	20.89													8.32	7.94	0.06	8.57	8.84
M742167	22.58	5.87	26.00	16.58	8.39	24.97																	
M742168	20.16	6.71	33.28	13.18	8.61	21.79																	
99110122	6.81	<0.01		6.62	8.66	15.28																	
M742169	23.43	10.91	46.56	12.06	8.20	20.26																	
M742170	24.87	4.10	16.49	20.68	8.33	29.01	15.93	2.36	14.81	13.12	8.79	21.91							4.06	3.54	0.12	8.46	8.61
M742171	23.12	9.16	39.62	12.23	8.31	20.54																	
M742172	23.14	9.82	42.44	12.93	8.29	21.22																	
M742173	21.34	9.12	42.74	11.85	8.42	20.27																	
M742174	20.88	2.78	13.33	17.73	8.54	26.27													2.77	2.63	0.01	8.37	8.41
M742175	21.60	6.95	32.18	14.32	8.49	22.81													6.93	6.63	0.04	8.29	8.4
M742176	21.73	7.90	36.36	13.23	8.47	21.70													7.82	7.44	0.05	8.57	8.83
M742179	20.12	5.38	26.74	14.65	8.41	23.06													5.37	5.03	0.03	8.68	8.68
M742177	27.59	1.11	4.02	26.19	8.25	34.44	30.53	1.23	4.03	28.54	8.31	36.85											
M742178	27.09	1.33	4.91	25.40	8.36	33.76	29.03	1.40	4.82	29.91	8.36	35.27											
M742180	22.48	3.22	14.32	19.05	8.29	27.34													3.2	3.06	0.01	8.21	8.25
M742181	20.21	8.89	43.99	10.73	8.12	18.85																	
M742182	22.39	5.74	25.64	15.78	8.52	24.30																	

Sample	NOTES AND GENERAL COMMENTS
Nb. analysis:	
99110094	
99110096	
99110097	
M742105	T.D.: Repassé le rejet.
M742106	
M742107	R.M.: Très collant.
M742108	R.M.: Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742109	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods. Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742110	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods. Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742111	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods. Très collant.
M742112	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods. Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742113	
M742114	R.M.: Balance pas calibrer pour peser les rods. Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742115	R.M.: Très collant. T.D.: Repassé le rejet.
M742116	
99110098	
99110099	
99110100	
99110101	
99110102	
M742117	
M742118	R.M.: Très collant.
M742119	R.M.: Très collant.
M742120	Q.: Sac percé. R.M.: Très collant.
M742121	R.M.: Collant.
M742122	R.M.: Collant.
M742123	R.M.: Collant.
M742124	Q.: Sac percé. R.M.: Très collant.
M742126	R.M.: Très collant. T.D.: Perte de concentré.
99110103	
M742160	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant.
M742161	Q.: Pas de tag.
M742163	Q.: Pas de tag. R.M.: Très collant. T.D.: Légère perte de matériel lors de l'alimentation.
99110104	
99110106	Q.: Perte à l'ensachage.
99110107	
99110108	
99110109	Q.: Perte au quartage. R.M.: Erreur probable sur le poids de l'aliquot pour le rod mills au quartage.
99110110	
99110111	
99110112	
99110113	
99110114	
99110116	
99110117	
M742164	Q.: Pas de tag. R.M.: Très collant. T.D.: Refait par erreur.
M742165	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant. T.D.: Pas assez de matériel, fait une 2ième séparation. T.D.: Manque de matériel.
99110118	
99110119	C.M.: Échappé un morceau de carotte à la pesée.
99110120	
99110121	
M742166	Q.: Pas de tag. R.M.: Très collant.
M742167	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant.
M742168	Q.: Pas de tag. R.M.: Très collant.
99110122	
M742169	Q.: Pas de tag. R.M.: Très collant.
	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant. T.D.: Beaucoup de silicate dans le concentré. Refait une deuxième séparation car contamination du concentré. T.D.: Repris du matériel souche car contamination du concentré, vider 4 fois.
M742170	Repasser magnétite dans le bain ultason.
M742171	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant. T.D.: Perte de rejet.
M742172	Q.: Pas de tag. R.M.: Très collant.
M742173	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant.
M742174	Q.: Pas de tag. T.D.: Beaucoup de silicate dans le concentré.
M742175	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant. Rods mêlées, remis 45 minutes.
M742176	Q.: Pas de tag. R.M.: Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742179	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant.
M742177	Q.: Pas de tag. T.D.: Filtre percé. Pas assez de matériel, refait une deuxième séparation.
M742178	Q.: Pas de tag. T.D.: Filtre percé. Pas assez de matériel, refait une deuxième séparation.
M742180	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant.
M742181	Q.: Pas de tag. R.M.: Collant.
M742182	Q.: Pas de tag. T.D.: Filtre percé.

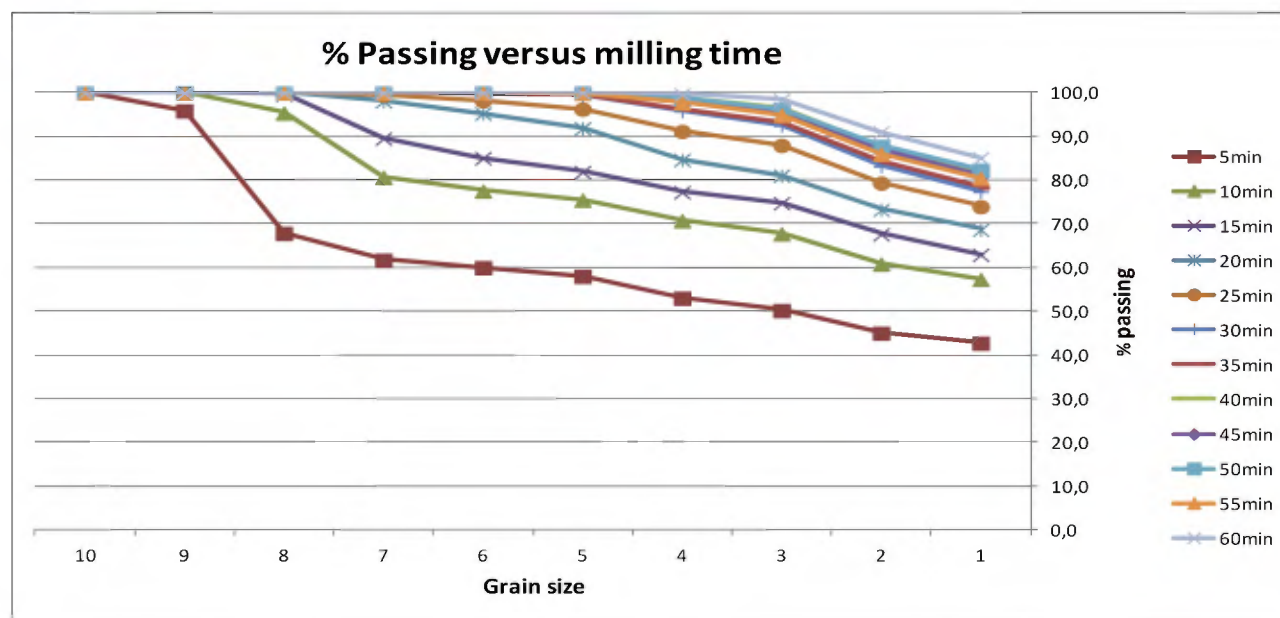
Sample	FIRST DAVIS TUBE TESTING (DTT)						SECOND SEPARATION DAVIS TUBE TESTER (DTT)						THIRD DAVIS TUBE TESTING (DTT)						MAGNETIC CONCENTRATE REPROCESSING				
	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT
Nb. analysis:	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)
M742183	22,28	4,51	20,24	17,25	8,60	25,85													4,47	4,27	0,04	8,61	8,82
M742184	21,72	7,91	36,42	13,07	8,35	21,42																	
99110123	22,62	3,20	14,15	19,17	8,42	27,59																	
M742186	20,28	5,40	26,63	14,23	8,49	22,72													5,39	5,06	0,08	8,47	8,79
M742187	27,28	3,62	13,27	23,03	8,23	31,26																	
M742188	21,22	9,92	46,75	10,61	8,36	18,97																	
M742189	29,74	0,65	2,19	28,56	8,60	37,15	70,91	1,60	2,26	69,00	8,54	77,54											
M742190	30,31	2,45	8,08	27,65	8,58	36,23	14,79	3,23	7,16	-8,43	8,43								3,23	3,1	0,04	8,79	8,92
M742191	25,97	3,71	14,29	22,04	8,44	30,48													3,66	3,53	0,02	8,58	8,71
M742192	20,17	5,62	27,86	14,23	8,80	23,03													5,55	5,32	0,04	8,22	8,43
M742193	25,27	3,23	12,78	21,61	8,43	30,04													3,2	3,05	0,02	8,27	8,41
M742194	21,70	5,01	23,09	16,37	8,15	24,52													4,98	4,68	0,05	8,54	8,79
M742195	20,28	3,09	15,24	16,85	8,44	25,29																	
M742196	22,81	7,00	30,69	15,49	8,43	23,92													6,98	6,4	0,12	8,38	8,78
M742197	20,48	6,54	31,93	13,64	8,30	21,94													6,48	5,94	0,1	8,4	8,74
M742198	21,06	8,57	40,69	12,32	8,16	20,48																	
M742199	20,47	6,17	30,14	14,13	8,31	22,44																	
M742200	21,08	10,04	47,63	10,64	8,23	18,87																	
M742201	30,01	0,05	0,17	29,75	8,18	37,93																	
99110124	5,33	<0,01		5,11	8,40	13,51																	
M742202	20,31	0,12	0,59	19,87	8,35	28,22																	
99110126	7,62	0,02	0,26	7,46	8,68	16,14																	
99110127	5,88	0,01	0,17	5,81	8,66	14,47																	
99110128	5,44	<0,01		5,35	8,38	13,73																	
99110129	6,26	<0,01		6,17	8,56	14,73																	
M742203	21,69	2,45	11,30	19,00	8,57	27,57													2,33	2,17	0,05	8,42	8,58
99110130	9,07	0,01	0,11	8,99	8,75	17,74																	
99110131	5,31	<0,01		5,22	8,50	13,72																	
99110132	5,01	0,02	0,40	4,97	8,35	13,32																	
99110133	5,15	<0,01		5,14	8,29	13,43																	
99110134	5,52	<0,01		5,44	8,51	13,95																	
99110136	5,78	<0,01		5,73	8,40	14,13																	
99110137	5,16	<0,01		5,16	8,31	13,47																	
M742204	20,02	4,35	21,73	15,56	8,45	24,01													4,34	3,96	0,09	8,62	8,93
M742205	20,15	8,42	41,79	11,55	8,06	19,61																	
M742206	21,69	7,06	32,55	14,41	8,45	22,86																	
M742207	20,20	4,49	22,23	15,61	8,32	23,93																	
M742208	20,17	8,56	42,44	11,47	8,43	19,90																	
M742209	21,50	10,43	48,51	10,80	8,44	19,24																	
99110138	5,23	0,03	0,57	5,12	8,43	13,55																	
M742210	21,51	9,72	45,19	11,63	8,61	20,24																	
M742211	35,75	1,40	3,92	33,99	8,49	42,48	45,92	1,83	3,99	43,41	8,54	51,95											
99110139	5,09	<0,01		4,91	8,38	13,29																	
99110140	5,06	<0,01		4,99	8,67	13,66																	
99110141	5,21	<0,01		5,24	8,21	13,45																	
M742212	19,88	10,71	53,87	8,83	8,47	17,30																	
M742213	19,90	8,00	40,20	11,56	8,68	20,24																	
99110142	5,37	0,01	0,19	5,17	8,37	13,54																	
99110143	5,25	<0,01		5,08	8,17	13,25																	
M742214	20,05	8,96	44,69	10,81	8,53	19,34																	
M742215	21,80	5,42	24,86	16,13	8,67	24,80																	
M742216	20,69	4,61	22,28	15,95	8,41	24,36													4,59	4,37	0,04	8,75	9,08
99110144	5,20	<0,01		5,14	8,16	13,30																	
99110146	5,67	<0,01		5,55	8,52	14,07																	
M742217	20,35	9,60	47,17	10,52	8,23	18,75																	
M742218	20,17	7,41	36,74	12,61	8,53	21,14																	
M742220	21,06	3,74	17,76	17,20	8,57	25,77													3,66	3,35	0,1	8,31	8,56
99110147	5,48	<0,01		5,35	8,39	13,74																	
M742221	21,44	6,32	29,48	14,79	8,68	23,47													6,26	5,82	0,07	8,71	9,14
99110148	5,18	<0,01		5,01	8,33	13,34																	
M742222	23,91	3,32	13,89	20,30	8,47	28,77													2,87	2,66	0,04	8,32	8,32
M742223	31,42	2,83	9,01	28,25	8,25	36,50	15,44	3,15	6,72	14,06	8,63/8,71	31,40							3,15	3,01	0,03	8,37	8,44
M742224	20,93	3,65	17,44	16,88	8,36	25,24													3,58	3,32	0,05	8,36	8,51
99110149	20,02	4,90	24,48	14,82	8,37	23,19																	
M742225	21,88	11,80	53,93	10,05	8,23	18,28																	
M742226	27,71	1,51	5,45	25,90	8,68	34,58	35,93	1,99	5,54	33,45	8,38	41,83							3,4	3,16	0,04	8,37	8,5
99110150	5,84	0,02	0,34	5,69	8,25	13,94																	
M742227	22,38	6,54	29,22	15,35	8,59	23,94																	

Sample	NOTES AND GENERAL COMMENTS
Nb. analysis:	
M742183	
M742184	T.D.: Filtre percé.
99110123	R.M.: Le matériel colle sur les rods. T.D.: Repassé la magnétite dans le tube et le bain.
M742186	
M742187	
M742188	R.M.: Collant.
M742189	R.M.: Collant. T.D.: Pas assez de matériel, refait une deuxième séparation.
M742190	R.M.: Collant. T.D.: Mag pas beau. Pas assez de matériel refait une deuxième séparation. T.D.: Repris du matériel souche et ensuite combiner les portions magnétite et passer au bain ultason. Vider 3 fois. Pas sure du poids du filtre après.
M742191	
M742192	
M742193	
M742194	R.M.: Collant.
M742195	
M742196	R.M.: Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742197	R.M.: Très collant.
M742198	R.M.: Collant.
M742199	R.M.: Très collant.
M742200	R.M.: Collant. T.D.: Filtre percé.
M742201	T.D.: Filtre percé.
99110124	
M742202	T.D.: Filtre percé.
99110126	
99110127	
99110128	
99110129	Q.: Erreur sur le poids initial, recopié celui du concassage.
M742203	Q.: Perte légère au quartage. T.D.: Filtre percé.
99110130	
99110131	
99110132	S.: Bout d'environ 16cm de déjà scié a environ 38,5m.
99110133	
99110134	
99110136	
99110137	
M742204	
M742205	
M742206	T.D.: Perte de concentré après la pesée. Filtre percé.
M742207	
M742208	
M742209	R.M.: Collant.
99110138	
M742210	R.M.: Très collant.
M742211	T.D.: Pas assez de matériel, refait une deuxième séparation. T.D.: Poids total mag: 3.23 g.
99110139	
99110140	
99110141	
M742212	R.M.: Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742213	
99110142	
99110143	
M742214	T.D.: Filtre percé.
M742215	T.D.: Filtre percé.
M742216	
99110144	
99110146	
M742217	R.M.: Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742218	R.M.: Très collant.
M742220	R.M.: Très collant.
99110147	
M742221	R.M.: Très collant.
99110148	
M742222	R.M.: Très collant. T.D.: Concentré pas beau.
M742223	Q.: Matériel très volatil. T.D.: Concentré vraiment pas beau. Refait une deuxième séparation. T.D.: Repris du matériel souche et ensuite combiner les portions magnétite et passer au bain ultason. Savon, vider 4 fois, changer le filtre en cours de traitement car ne se vidait pas.
M742224	
99110149	R.M.: Matériel colle sur les rods. T.D.: Repassé la magnétite dans le bain ultason.
M742225	R.M.: Très collant. T.D.: Filtre percé.
M742226	T.D.: Pas assez de matériel, refait une deuxième séparation. T.D.: Poids total mag: 3.47 g.
99110150	
M742227	R.M.: Collant.

Sample	FIRST DAVIS TUBE TESTING (DTT)						SECOND SEPARATION DAVIS TUBE TESTER (DTT)						THIRD DAVIS TUBE TESTING (DTT)						MAGNETIC CONCENTRATE REPROCESSING				
	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Recovery	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Head weight	Concentrate weight	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT
Nb. analysis:	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(g)	(g)	(g)					
M742228	22,45	9,90	44,10	12,08	8,82	20,90																	
99110151	20,18	6,01	29,78	13,95	8,36	22,31																	
M742229	20,76	6,10	29,38	13,89	8,70	22,59																	
M742230	23,19	7,05	30,40	15,50	8,52	24,02																	

Sample	NOTES AND GENERAL COMMENTS
Nb. analysis:	
M742228	
99110151	Prendre 1/4 de la carotte R.M.: Matériel coole sur les rods. T.D.: Repassé la magnétite après le bain ultrason.
M742229	
M742230	

Time (min) / granulometry	38 μ m	45 μ m	63 μ m	75 μ m	106 μ m	125 μ m	150 μ m	250 μ m	500 μ m	1000 μ m
5	42,8	45,1	50,3	53,1	58,1	60,1	61,8	67,9	95,9	100
10	57,4	60,9	67,8	70,8	75,5	77,6	80,7	95,4	100	100
15	63,0	67,7	74,8	77,3	81,9	85,1	89,6	99,6	100	100
20	68,7	73,3	81,1	84,7	91,9	95,3	98,1	100	100	100
25	74,0	79,4	88,0	91,2	96,3	98,2	99,5	100	100	100
30	77,4	83,2	92,5	95,8	99,3	99,9	100,0	100	100	100
35	78,4	84,2	93,3	96,3	99,4	99,9	100	100	100	100
40	81,4	87,5	96,4	98,7	100,0	100	100	100	100	100
45	81,0	86,8	95,7	98,2	100,0	100	100	100	100	100
50	82,4	87,8	96,3	98,7	100,0	100	100	100	100	100
55	80,5	86,0	94,9	97,7	99,9	100	100	100	100	100
60	85,1	91,0	98,4	99,7	100,0	100	100	100	100	100



Sample	XRF RESULTS AND DAVIS TUBE TESTING (DTT)									
	Head weight	Weight concentrate	Recovery	X-Ray fluorescence analysis of concentrate		Tail weight	X-Ray fluorescence analysis of tail		Filter weight before DTT	Filter weight after DTT
	(g)	(g)	(%)	(% Fe)	(% Fe error)	(g)	(% Fe)	(% Fe error)	(g)	(g)
5 min	20,18	14,11	69,92	53,71	2,03	5,91	22,22	0,65	8,46	14,37
10 min	19,97	13,31	66,65	56,19	2,15	6,17	23,57	0,71	8,59	14,76
15 min	20,40	13,17	64,56	57,36	2,19	5,94	23,79	0,74	8,25	14,19
20 min	20,40	13,05	63,97	57,05	2,19	6,89	23,27	0,70	8,43	15,32
25 min	20,00	12,88	64,40	58,15	2,22	6,64	23,51	0,71	8,40	15,04
30 min	20,19	12,84	63,60	57,37	2,20	7,05	24,75	0,75	8,50	15,55
35 min	20,86	13,23	63,42	57,89	2,20	7,17	24,77	0,78	8,34	15,51
40 min	20,58	13,07	63,51	58,29	2,24	7,09	24,66	0,76	8,43	15,52
45 min	20,02	12,73	63,59	58,35	2,25	6,95	22,35	0,68	8,31	15,26
50 min	20,55	13,06	63,55	58,84	2,30	7,00	17,79	0,55	8,46	15,46
55 min	20,19	13,21	65,43	56,30	2,10	6,76	24,70	0,77	8,62	15,38
60 min	20,06	12,96	64,61	57,73	2,23	6,76	25,46	0,80	8,31	15,07

Sample	Hole number	Initial weight	Weight > 8 mm	Weight 4-8 mm	Weight 2-4 mm	Weight < 2 mm	% > 8 mm	% 4-8 mm	% 2-4 mm	% passing < 2 mm	Comments
14	14	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	(%)	(%)	(%)	(%)	
M742101	LD-13-02	228,0	0,0	6,0	34,0	187,0	0,0	2,6	14,9	82,0	
M742110	LD-13-02	292,0	0,0	21,0	94,0	177,0	0,0	7,2	32,2	60,6	
M742120	LD-13-02	242,0	0,0	5,0	51,0	186,0	0,0	2,1	21,1	76,9	
M742130	LD-13-01	448,0	0,0	12,0	85,0	350,0	0,0	2,7	19,0	78,1	
M742140	LD-13-01	261,0	0,0	21,0	70,0	170,0	0,0	8,0	26,8	65,1	
M742150	LD-13-01	249,0	0,0	19,0	56,0	175,0	0,0	7,6	22,5	70,3	
M742160	LD-13-03	284,0	0,0	44,0	77,0	162,0	0,0	15,5	27,1	57,0	
M742170	LD-13-03	201,0	0,0	37,0	58,0	106,0	0,0	18,4	28,9	52,7	
M742177	LD-13-03	222,0	0,0	2,0	39,0	182,0	0,0	0,9	17,6	82,0	
M742190	LD-13-03	224,0	0,0	3,0	38,0	184,0	0,0	1,3	17,0	82,1	
M742200	LD-13-04	318,0	0,0	6,0	72,0	240,0	0,0	1,9	22,6	75,5	
M742210	LD-13-04	227,0	0,0	2,0	42,0	184,0	0,0	0,9	18,5	81,1	
M742220	LD-13-04	175,0	0,0	7,0	37,0	131,0	0,0	4,0	21,1	74,9	
M742230	LD-13-04	323,0	0,0	17,0	78,0	229,0	0,0	5,3	24,1	70,9	

# Standard	Range of particle sizes			Date	Comment
	d10%	d50%	d90%		
Confidence limit Min.	5 µm	13 µm	19 µm		
Confidence limit Max.	12 µm	20 µm	36 µm		
Unit	(µm)	(µm)	(µm)		
F500-1	8,9	18,7	32,7	2014-07-28	
F500-2	8,4	18,4	32,1	2014-08-18	
F500-3	8,5	17,8	31,0	2014-10-29	

# Standard	Range of particle sizes			Date	Comment
	d10%	d50%	d90%		
Confidence limit Min.	2 µm	22 µm	65 µm		
Confidence limit Max.	4 µm	29 µm	111 µm		
Unit	(µm)	(µm)	(µm)		
G1MRI13_1	3,2	29,5	95,3	2014-07-28	
G1MRI13_2	2,7	27,6	92,9	2014-07-29	
G1MRI13_3	2,3	28,2	88,2	2014-07-30	
G1MRI13_4	3,0	27,8	87,5	2014-07-31	
G1MRI13_5	3,0	27,9	95,3	2014-08-18	

# Standard	Range of particle sizes			Date	Comment
	d10%	d50%	d90%		
Confidence limit Min.	1 µm	15 µm	48 µm		
Confidence limit Max.	2 µm	17 µm	54 µm		
Unit	(µm)	(µm)	(µm)		
G2MRI14	1,6	15,2	49,9	2014-10-29	

REJECT DAVIS TUBE TREATMENT						
Sample	Reject weight	Concentrate weight	Tail weight	Filter weight before DTT	Filter weight after DTT	Comments
	(g)	(g)	(g)	(g)	(g)	
M742105-R	48,20	0,02	47,33	8,28	55,61	T.D.: Filtre percé.
M742115-R	8,70	0,03	8,31	8,54	16,85	T.D.: Filtre percé.
M742127-R	11,09	0,11	10,78	8,51	19,29	T.D.: Panne électrique, pris échantillon dans le tube et repassé. Filtre percé.
M742137-R	11,67	0,04	11,56	8,20	19,76	
M742148-R	10,39	0,09	10,33	8,60	18,93	
M742161-R	14,96	0,03	14,94	8,49	23,43	
M742171-R	10,95	0,04	10,95	8,32	19,27	
M742182-R	14,17	0,02	13,62	8,46	22,08	
M742193-R	20,40	0,05	19,79	8,48	28,27	T.D.: Filtre percé.
M742203-R	17,65	0,03	17,47	8,52	25,99	
M742213-R	9,57	0,03	9,34	8,19	17,53	T.D.: Filtre percé.
M742224-R	15,29	0,06	14,79	8,78	23,57	

Sample	Provenance (treatment)	Mineralogist	Day	Initial weight (g)	Time (min)	Type of sample			Magnetite free	Magnetite with polymneral	Silicates/carbonates	Sample comments
M742105	Tube Davis	Natacha	2014-05-15	0,06	5	Concentré	1,5	0,5	60	20	20	T.D.: Magnétite non libre, fragments oxydés.
M742105	Tube Davis	Natacha	2014-05-15	0,02	5	Concentré rejet	1,5	0,5	60	20	20	T.D.: Magnétite non libre, fragments oxydés.
M742105	Tube Davis	Natacha	2014-05-15	47,33	5	Rejet	1,5	0,5	1		4	
M742115	Tube Davis	Natacha	2014-05-15	9,37	10	Concentré	1,5	0,5	93		7	
M742115	Tube Davis	Natacha	2014-05-15	0,03	10	Concentré rejet	1,5	0,5	55		45	
M742115	Tube Davis	Natacha	2014-05-15	47,33	5	Rejet	1,5	0,5	20		80	
M742127	Tube Davis	Natacha	2014-05-16	6,39	5	Concentré	0,2	0,2	93		7	
M742127	Tube Davis	Natacha	2014-05-16	0,11	5	Concentré rejet	1,5	0,5	90		10	
M742127	Tube Davis	Natacha	2014-05-16	10,78	5	Rejet	1,5	0,5	30		70	
M742137	Tube Davis	Natacha	2014-05-22	6,06	5	Concentré	1,5	0,5	88		12	
M742137	Tube Davis	Natacha	2014-05-22	0,04	5	Concentré rejet	1,5	0,5	60		40	
M742137	Tube Davis	Natacha	2014-05-22	11,56	5	Rejet	1,5	0,5	35		65	
M742148	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	7,81	5	Concentré	1,5	0,5	88		12	
M742148	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	0,09	5	Concentré rejet	1,5	0,5	60		40	
M742148	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	10,33	5	Rejet	1,5	0,5	35		65	
M742161	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	2,98	5	Concentré	1,5	0,5	92		8	
M742161	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	0,03	5	Concentré rejet	1,5	0,5	50		50	
M742161	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	14,94	5	Rejet	1,5	0,5	25		75	
M742171	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	9,16	5	Concentré	1,5	0,5	94		6	
M742171	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	0,04	5	Concentré rejet	1,5	0,5	60		40	
M742171	Tube Davis	Natacha	2014-05-26	10,95	5	Rejet	1,5	0,5	25		75	
M742182	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	5,74	5	Concentré	1,5	0,5	90		10	
M742182	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	0,20	5	Concentré rejet	1,5	0,5	65		35	
M742182	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	13,62	5	Rejet	1,5	0,5	80		20	
M742193	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	3,05	5	Concentré	1,5	0,5	88		12	
M742193	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	0,50	5	Concentré rejet	1,5	0,5	60		40	
M742193	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	19,79	5	Rejet	1,5	0,5	80		20	
M742203	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	2,45	5	Concentré	1,5	0,5	80		20	
M742203	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	0,03	5	Concentré rejet	1,5	0,5	20		80	
M742203	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	17,47	5	Rejet	1,5	0,5	20		80	
M742213	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	8,00	5	Concentré	1,5	0,5	95		5	
M742213	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	0,30	5	Concentré rejet	1,5	0,5	65		35	
M742213	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	9,34	5	Rejet	1,5	0,5	25		75	
M742224	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	3,65	5	Concentré	1,5	0,5	80		20	
M742224	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	0,06	5	Concentré rejet	1,5	0,5	50		50	
M742224	Tube Davis	Natacha	2014-06-05	14,79	5	Rejet	1,5	0,5	25		75	

APPENDIX 3

SAMPLE ANALYSIS

Analytical protocol.....p. 1

Table 1: X-Ray fluorescence analysis (Method A25) on head samples (Corem)

Table 2: X-Ray fluorescence analysis (Method A25) on Davis tube concentrates (Corem)

Table 3: Sample analysis (X-Ray fluorescence analyzer) on Davis tube concentrates (IOS)

Table 4: ICP-MS analysis after the sodium peroxide fusion (20 elements, method B119) on Davis tube concentrates (Corem)

Table 5: Result of samples submitted by PacificOre Mining

ANALYTICAL PROTOCOL

A total of 210 head samples (**appendix 3, table 1**) were analysed for major oxides by wavelength dispersive X-Ray Fluorescence (XRF) after lithium borate (mix of metaborate and tetraborate) fusion (Method A25) by Corem laboratory at Quebec. This method provides 14 oxides and LOI.

A total of 109 Davis Tube concentrates were assayed for major oxides by X-Ray fluorescence after lithium borate (mix of metaborate and tetraborate) fusion (Method A25), same method as the head material (**appendix 3, table 2**).

All titano-magnetite concentrates from Davis tube testing were also analyzed in IOS with a hand-held X-Ray fluorescence spectrometer, prior to shipping to COREM (**appendix 3, table 3**). For all samples, three analyses was made and averaged. Two concentrate were not analysed for an unknown reason, samples M742113 and M742171.

Of the Davis Tube magnetite concentrates, a subset of 86 from holes LD-13-01 to LD-13-03, were also assayed for 20 traces elements (**appendix 3, table 4**). The traces elements were analysed by ICP-MS after sodium peroxide fusion (Method B119). Abundance of contaminants in magnetite concentrates were needed to evaluated the possible hindrance they may cause to pure electrolyte manufacturing, results were transmitted to the National Research Concile of Canada.

Certificates of analysis provided by Corem are presented in **appendix 5, tables 1, 2 and 4** and the IOS certificate is presented in **appendix 5, table 3**.

The **appendix 3, table 5** contains the result of 122 samples submitted by PacificOre Mining. Samples were prepared for assaying at the *Centre d'Étude Appliquée au Quaternaire (CEAQ)*, to Chibougamau based preparation laboratory run by the *Table Jamesienne de concertation minière (TJCM)*, a local mining development organization. Samples were dried, crushed to 70% passing 2 mm with a jaw crusher, split to 250 grams with a riffle splitter, and pulverized with a disk mill. Quality of milling was monitored by sieving every ten samples or so. Samples were then shipped by the CAEQ to ALS Minerals in Val-d'Or, who rerouted them to their Vancouver facility for assaying. Major oxides and vanadium were analyzed using XRF on a borate glass bead, plus trace elements by ICP-AES/ICP-MS after Aqua-Regia digestion for selected samples (**appendix 3, table 5**). Original certificates were provided by ALS to the author (**appendix 5, table 5**).

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE (A25) HEAD SAMPLE															
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			SiO2	Al2O3	Fe2O3	MgO	CaO	Na2O	K2O	TiO2	MnO	P2O5	Cr2O3	V2O5	ZrO2	ZnO	LOI	
Nb	210						D.L.	0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1	
Compte	Historique							782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	
99 Percentile	Historique							101,0	26,6	81,5	23,06	54,43	6,62	2,90	53,81	0,67	39,90	0,24	1,20	0,13	0,09	7,4	
Moyenne	Historique							31,8	10,2	32,3	4,32	6,51	1,55	0,29	10,73	0,21	1,83	0,04	0,24	0,00	0,02	0,0	
Ecart-type	Historique							27,6	8,7	25,0	4,86	8,92	1,89	0,55	13,30	0,15	6,53	0,07	0,27	0,04	0,03	2,5	
Maximum	Historique							101,0	27,6	94,7	32,70	56,40	7,91	5,27	57,60	1,13	41,80	1,02	1,23	0,38	0,48	19,1	
Minimum	Historique							0,2	-0,2	0,0	-0,06	-0,01	-0,10	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-4,6	
Compte	Projet							210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	
Moyenne	Projet							31,2	14,9	31,9	3,78	7,37	1,95	0,18	5,81	0,22	0,01	0,04	0,32	-0,02	0,03	1,7	
Ecart-type	Projet							14,0	5,2	19,6	2,20	3,32	1,43	0,16	4,70	0,08	0,06	0,03	0,27	0,00	0,03	1,9	
Maximum	Projet							56,3	25,6	66,4	24,20	12,50	7,13	0,88	15,70	0,45	0,59	0,32	0,84	-0,02	0,22	19,1	
Minimum	Projet							7,7	4,0	6,1	0,98	1,33	0,11	-0,01	0,26	0,06	-0,01	-0,01	0,02	-0,02	-0,01	-1,3	
991	99110072	LD-13-01	2,6	5,9	3,3	88699	2014-09-12	45,6	19,7	12,0	3,94	11,10	2,83	0,31	1,41	0,16	0,02	0,02	0,07	-0,02	0,03	2,4	
991	99110073	LD-13-01	5,9	8,9	3,0	88699	2014-09-12	45,3	19,8	12,3	4,04	10,30	2,92	0,57	1,45	0,19	-0,01	0,02	0,07	-0,02	0,04	2,6	
991	99110074	LD-13-01	8,9	11,9	3,0	88699	2014-09-12	45,0	19,7	12,8	4,19	9,32	3,03	0,71	1,55	0,22	-0,01	0,02	0,08	-0,02	0,02	2,8	
991	99110055	LD-13-01	11,9	14,9	3,0	88698	2014-09-15	44,2	18,9	14,1	4,25	8,22	4,19	0,42	1,63	0,21	-0,01	-0,01	0,08	-0,02	0,02	3,2	
991	99110056	LD-13-01	14,9	17,9	3,0	88698	2014-09-15	41,3	17,1	18,9	4,96	8,12	2,82	0,22	2,95	0,34	0,02	0,02	0,13	-0,02	0,17	2,6	
991	M742127	LD-13-01	17,9	21,0	3,1	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	17,00	9,40	51,40	3,43	3,93	0,68	0,22	11,00	0,45	0,01	0,04	0,48	-0,02	0,11	0,3	
991	M742128	LD-13-01	21,0	24,1	3,1	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	19,20	9,70	49,00	3,49	4,91	0,74	0,26	10,50	0,38	-0,01	0,04	0,49	-0,02	0,08	0,4	
991	M742129	LD-13-01	24,1	25,0	0,9	88543	2014-09-05	44,60	20,90	12,00	3,63	10,00	3,53	0,07	1,53	0,14	-0,01	0,01	0,07	-0,02	0,02	2,7	
991	99110057	LD-13-01	25,0	27,0	2,0	88698	2014-09-15	44,2	19,3	13,4	4,01	11,80	2,31	0,14	1,97	0,17	-0,01	0,02	0,08	-0,02	0,01	2,3	
991	99110058	LD-13-01	27,0	30,0	3,0	88698-version2	2014-09-15	45,3	20,2	12,2	3,76	11,30	2,52	0,12	1,65	0,15	0,01	0,03	0,08	-0,02	0,01	2,6	
991	M742130	LD-13-01	30,0	30,5	0,5	88543	2014-09-05	39,40	19,50	17,40	3,59	10,60	2,55	0,23	3,31	0,22	0,01	0,03	0,17	-0,02	0,02	2,2	
991	M742132	LD-13-01	30,5	33,0	2,5	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	8,50	5,80	65,30	2,91	1,73	0,12	0,11	14,40	0,30	-0,01	0,08	0,72	-0,02	0,04	-0,9	
991	M742133	LD-13-01	33,0	36,0	3,0	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	7,80	5,70	66,30	3,00	1,33	0,13	0,19	14,30	0,33	-0,01	0,05	0,74	-0,02	0,05	-0,8	
991	M742134	LD-13-01	36,0	37,5	1,5	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	9,70	7,90	61,20	2,30	2,48	0,24	0,31	13,30	0,28	-0,01	0,03	0,71	-0,02	0,05	0,5	
991	99110059	LD-13-01	37,5	39,0	1,5	88698	2014-09-15	44,8	16,3	11,6	3,89	9,13	4,45	0,19	1,44	0,14	0,11	0,01	0,07	-0,02	0,01	7,2	
991	99110060	LD-13-01	39,0	42,0	3,0	88698	2014-09-15	43,9	18,2	14,2	4,88	11,70	2,29	0,20	1,68	0,17	-0,01	0,02	0,09	-0,02	0,01	2,1	
991	99110061	LD-13-01	42,0	42,6	0,7	88698	2014-09-15	43,0	18,3	14,5	4,63	11,60	2,62	0,11	1,96	0,17	-0,01	0,03	0,10	-0,02	0,01	2,6	
991	99110062	LD-13-01	42,6	45,6	3,0	88698	2014-09-15	43,5	18,3	13,8	4,55	11,10	2,81	0,25	1,72	0,17	-0,01	0,02	0,09	-0,02	0,01	2,9	
991	99110063	LD-13-01	45,6	46,6	1,0	88698	2014-09-15	41,7	17,6	17,8	4,49	11,40	2,16	0,18	2,69	0,18	-0,01	0,02	0,15	-0,02	0,01	1,4	
991	M742135	LD-13-01	46,6	47,6	1,0	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	22,90	13,90	42,10	2,64	6,15	1,16	0,18	8,31	0,22	-0,01	0,03	0,45	-0,02	0,03	0,7	
991	99110064	LD-13-01	47,6	48,6	1,0	88698	2014-09-15	41,0	17,6	17,3	4,82	11,50	2,12	0,18	2,34	0,18	0,01	0,03	0,12	-0,02	0,02	2,1	
991	99110066	LD-13-01	48,6	51,6	3,0	88698	2014-09-15	38,4	18,0	18,5	4,01	11,00	2,15	0,19	3,76	0,21	0,01	0,02	0,20	-0,02	0,05	2,6	
991	99110076	LD-13-01	51,6	54,6	3,0	88699	2014-09-12	41,2	19,2	15,6	4,45	11,60	2,14	0,22	2,09	0,16	0,01	0,03	0,11	-0,02	0,02	2,9	
991	99110077	LD-13-01	54,6	57,6	3,0	88699	2014-09-12	41,8	19,6	15,0	4,45	11,40	2,28	0,19	1,74	0,16	0,01	0,02	0,09	-0,02	0,01	2,8	
991	99110078	LD-13-01	66,6	69,6	3,0	88699	2014-09-12	40,3	17,9	17,8	5,75	10,90	1,99	0,27	1,87	0,20	-0,01	0,02	0,11	-0,02	0,03	2,7	
991	99110079	LD-13-01	69,6	72,6	3,0	88699	2014-09-12	39,5	18,4	18,1	5,72	9,97	2,09	0,30	1,77	0,23	-0,01	0,03	0,10	-0,02	0,05	3,2	
991	99110067	LD-13-01	72,6	73,6	1,0	88698	2014-09-15	39,1	18,7	19,2	5,89	9,53	1,94	0,43	1,87	0,18	-0,01	0,01	0,10	-0,02	0,02	3,3	
991	M742136	LD-13-01	73,6	74,5	0,8	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	24,90	14,20	37,20	2,92	8,91	0,74	0,32	7,86	0,27	-0,01	0,04	0,43	-0,02	0,02	1,7	
991	99110068	LD-13-01	74,5	75,7	1,2	88698	2014-09-15	37,5	18,8	20,4	4,61	10,20	1,68	0,33	2,80	0,19	-0,01	0,03	0,15	-0,02	0,01	2,7	
991	99110080	LD-13-01	75,7	78,7	3,0	88699	2014-09-12	39,6	18,8	17,7	5,47	10,30	2,04	0,21	1,94	0,20	-0,01	0,02	0,11	-0,02	0,02	3,1	
991	99110081	LD-13-01	78,7	81,7	3,0	88699	2014-09-12	39,9	18,2	18,2	5,80	9,96	1,99	0,34	1,99	0,20	-0,01	0,02	0,11	-0,02	0,02	3,0	
991	99110082	LD-13-01	81,7	83,0	1,3	88699	2014-09-12	38,5	18,9	19,8	5,96	8,32	1,87	0,25	1,83	0,18	-0,01	0,01	0,10	-0,02	0,02	3,9	
991	99110083	LD-13-01	83,0	85,1	2,1	88699	2014-09-12	48,6	17,1	14,9	4,99	4,73	4,67	0,20	1,37	0,13	0,25	0,02	0,06	-0,02	0,02	2,7	
991	99110084	LD-13-01	85,1	86,9	1,8	88699	2014-09-12	38,5	23,0	16,2	3,86	11,20	2,07	0,17	1,10	0,13	-0,01	0,03	0,11	-0,02	0,02	3,5	
991	99110086	LD-13-01	86,9	89,9	3,0	88699	2014-09-12	40,2	23,7	14,2	2,75	12,00	2,56	0,21	1,33	0,13	-0,01	0,03	0,10	-0,02	0,01	3,0	
991	99110069	LD-13-01	89,9	92,9	3,0	88698	2014-09-15	41,2	23,3	13,8	3,46	9,99	2,99	0,24	1,60	0,13	-0,01,0						

PROJECT NUMBER	SAMPLE	HOLE NUMBER	DRILLING			CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE (A25) HEAD SAMPLE															
			DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			SiO2 %	Al2O3 %	Fe2O3 %	MgO %	CaO %	Na2O %	K2O %	TiO2 %	MnO %	P2O5 %	Cr2O3 %	V2O5 %	ZrO2 %	ZnO %	LOI %	
Nb	210						D.L.	0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1	
Compte	Historique							782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	
99 Percentile	Historique							101,0	26,6	81,5	23,06	54,43	6,62	2,90	53,81	0,67	39,90	0,24	1,20	0,13	0,09	7,4	
Moyenne	Historique							31,8	10,2	32,3	4,32	6,51	1,55	0,29	10,73	0,21	1,83	0,04	0,24	0,00	0,02	0,0	
Ecart-type	Historique							27,6	8,7	25,0	4,86	8,92	1,89	0,55	13,30	0,15	6,53	0,07	0,27	0,04	0,03	2,5	
Maximum	Historique							101,0	27,6	94,7	32,70	56,40	7,91	5,27	57,60	1,13	41,80	1,02	1,23	0,38	0,48	19,1	
Minimum	Historique							0,2	-0,2	0,0	-0,06	-0,01	-0,10	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-4,6	
Compte	Projet							210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	
Moyenne	Projet							31,2	14,9	31,9	3,78	7,37	1,95	0,18	5,81	0,22	0,01	0,04	0,32	-0,02	0,03	1,7	
Ecart-type	Projet							14,0	5,2	19,6	2,20	3,32	1,43	0,16	4,70	0,08	0,06	0,03	0,27	0,00	0,03	1,9	
Maximum	Projet							56,3	25,6	66,4	24,20	12,50	7,13	0,88	15,70	0,45	0,59	0,32	0,84	-0,02	0,22	19,1	
Minimum	Projet							7,7	4,0	6,1	0,98	1,33	0,11	-0,01	0,26	0,06	-0,01	-0,01	0,02	-0,02	-0,01	-1,3	
991	M742155	LD-13-01	136,2	138,0	1,8	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	32,90	16,10	27,00	7,18	6,92	1,80	0,16	3,11	0,28	-0,01	0,02	0,22	-0,02	0,03	3,2	
991	99110070	LD-13-01	138,0	141,0	3,0	88698	2014-09-15	40,1	20,3	16,5	5,60	8,93	2,74	0,14	1,45	0,18	-0,01	0,03	0,11	-0,02	0,02	3,6	
991	99110071	LD-13-01	141,0	143,0	2,0	88699	2014-09-12	43,2	24,1	11,6	2,75	9,64	3,53	0,70	1,26	0,11	-0,01	0,04	0,09	-0,02	0,01	3,0	
991	M742156	LD-13-01	143,0	143,8	0,8	88543	2014-09-05	41,10	22,60	14,60	2,89	9,27	2,99	0,88	2,11	0,15	0,04	0,02	0,14	-0,02	0,02	3,0	
991	M742157	LD-13-01	143,8	147,0	3,2	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	12,00	9,60	58,30	2,75	3,28	0,32	0,07	10,30	0,32	-0,01	0,07	0,80	-0,02	0,07	-0,1	
991	M742158	LD-13-01	147,0	150,0	3,0	88543/88624	2014-09-05/204-09-15	17,20	12,10	51,30	2,26	5,14	0,64	0,15	8,97	0,26	-0,01	0,08	0,70	-0,02	0,04	0,5	
991	99110087	LD-13-02	43,6	46,9	3,3	88699	2014-09-12	47,2	22,7	9,0	2,43	10,80	3,63	0,11	1,18	0,11	-0,01	0,02	0,04	-0,02	-0,01	2,6	
991	99110088	LD-13-02	46,9	48,0	1,1	88699	2014-09-12	50,6	21,2	8,2	2,32	8,59	4,94	0,11	0,99	0,11	-0,01	0,02	0,04	-0,02	-0,01	2,7	
991	M742102	LD-13-02	48,0	49,1	1,1	88542	2014-09-05	46,40	21,70	10,3	2,85	11,70	3,0	0,14	1,44	0,13	-0,01	0,03	0,05	-0,02	-0,01	2,1	
991	M742101	LD-13-02	49,1	50,2	1,1	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	36,10	16,30	25,8	3,52	8,48	2,2	0,19	5,13	0,20	-0,01	0,02	0,18	-0,02	0,02	1,5	
991	M742103	LD-13-02	50,2	53,0	2,8	88542	2014-09-05	46,30	22,40	10,2	2,49	11,00	3,6	0,17	1,46	0,13	0,01	0,03	0,05	-0,02	-0,01	2,2	
991	M742104	LD-13-02	53,0	54,5	1,5	88542	2014-09-05	44,10	14,40	18,5	5,16	10,50	2,4	0,19	2,64	0,22	0,02	0,02	0,09	-0,02	0,01	1,3	
991	99110089	LD-13-02	54,5	57,5	3,0	88699	2014-09-12	44,2	16,8	14,9	4,48	11,20	2,56	0,13	2,15	0,20	0,03	0,02	0,07	-0,02	-0,01	2,9	
991	99110090	LD-13-02	57,5	60,5	3,0	88699	2014-09-12	44,6	18,1	14,2	4,32	11,30	2,53	0,15	1,93	0,18	-0,01	0,03	0,06	-0,02	0,01	2,2	
991	99110091	LD-13-02	60,5	63,5	3,0	88700	2014-09-12	42,2	18,0	15,7	4,28	10,80	2,57	0,15	2,32	0,19	-0,01	0,02	0,08	-0,02	0,02	2,6	
991	99110092	LD-13-02	63,5	66,5	3,0	88700	2014-09-12	43,9	17,4	15,2	4,24	11,30	2,54	0,17	2,25	0,19	-0,01	0,03	0,08	-0,02	0,02	2,0	
991	99110093	LD-13-02	66,5	69,3	2,8	88700	2014-09-12	42,5	16,2	17,7	4,71	11,40	2,39	0,25	2,75	0,21	-0,01	0,02	0,11	-0,02	0,02	1,3	
991	99110094	LD-13-02	69,3	73,0	3,7	88700	2014-09-12	55,5	15,7	9,1	3,79	5,60	6,82	0,17	1,08	0,14	0,32	0,05	0,02	-0,02	0,04	1,0	
991	99110096	LD-13-02	73,0	75,5	2,6	88700	2014-09-12	43,8	17,3	15,6	4,63	11,10	2,50	0,24	2,22	0,20	-0,01	0,03	0,09	-0,02	0,02	1,8	
991	99110097	LD-13-02	75,5	77,0	1,5	88700	2014-09-12	42,2	16,0	17,7	5,21	11,80	2,02	0,23	2,58	0,21	-0,01	0,03	0,10	-0,02	0,02	1,3	
991	M742105	LD-13-02	77,0	78,5	1,5	88542	2014-09-05	43,60	20,00	13,2	4,19	11,60	2,6	0,22	1,51	0,15	0,01	0,02	0,06	-0,02	0,01	1,8	
991	M742106	LD-13-02	78,5	81,0	2,5	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	13,60	9,20	56,3	2,28	2,79	0,7	0,06	13,40	0,27	-0,01	0,02	0,51	-0,02	0,04	-0,4	
991	M742107	LD-13-02	81,0	84,0	3,0	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	20,10	10,00	48,7	3,84	4,43	1,0	0,08	10,70	0,27	-0,01	0,03	0,44	-0,02	0,04	0,0	
991	M742108	LD-13-02	84,0	87,0	3,0	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	16,70	11,70	50,5	1,88	3,70	1,2	0,11	11,90	0,28	-0,01	0,04	0,49	-0,02	0,04	-0,4	
991	M742109	LD-13-02	87,0	90,0	3,0	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	9,10	6,40	62,6	2,32	2,85	0,3	0,03	15,50	0,39	-0,01	0,06	0,65	-0,02	0,13	-1,1	
991	M742110	LD-13-02	90,0	93,0	3,0	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	23,00	13,30	40,6	3,16	6,35	1,1	0,08	8,34	0,39	0,01	0,02	0,36	-0,02	0,22	1,3	
991	M742111	LD-13-02	93,0	96,0	3,0	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	8,50	6,30	64,8	2,49	1,85	0,2	0,03	14,90	0,41	-0,01	0,03	0,68	-0,02	0,06	-1,3	
991	M742112	LD-13-02	96,0	99,0	3,0	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	11,00	7,70	61,3	2,58	2,28	0,5	0,06	13,50	0,35	-0,01	0,05	0,85	-0,02	0,05	-0,8	
991	M742113	LD-13-02	99,0	102,0	3,0	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	8,20	6,60	65,3	2,46	1,61	0,3	0,02	14,60	0,27	-0,01	0,13	0,73	-0,02	0,05	-1,3	
991	M742114	LD-13-02	102,0	105,0	3,0	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	10,20	7,60	62,8	2,36	2,00	0,5	0,06	13,80	0,27	-0,01	0,05	0,71	-0,02	0,05	-1,1	
991	M742115	LD-13-02	105,0	108,3	3,3	88542/88624	2014-09-05/204-09-15	13,30	9,10	57,1	2,5	2,97	0,6	0,08	11,90	0,28	-0,01	0,03	0,62	-0,02	0,05	-0,5	
991	M742116	LD-13-02	108,3	111,0	2,7	88542	2014-09-05	45,30	22,20	11,9	2,6	10,50	3,9	0,14	1,28	0,14	0,02	0,02	0,06	-0,02	0,02	2,0	
991	99110098	LD-13-02	111,0	114,0	3,0	88700	2014-09-12	44,8	19,1	13,6	3,72	11,40	3,09	0,27	2,00	0,18	0,08	0,04	0,11	-0,02	0,02	1,4	
991	99110099	LD-13-02	114,0	117,0	3,0	88700	2014-09-12	50,6	18,9	10,1	2,82	8,88	5,11	0,27	1,38	0,13	0,02	0,04	0,06	-0,02	0,09	1,0	
991	99110100	LD-13-02	117,0	120,0	3,0	88700	2014-09-12	45,3	18,4	15,5	3,90	9,21	3,60	0,18	1,82	0,20	0,01						

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE (A25) HEAD SAMPLE															
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			SiO2 %	Al2O3 %	Fe2O3 %	MgO %	CaO %	Na2O %	K2O %	TiO2 %	MnO %	P2O5 %	Cr2O3 %	V2O5 %	ZrO2 %	ZnO %	LOI %	
Nb	210						D.L.	0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1	
Compte	Historique							782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	
99 Percentile	Historique							101,0	26,6	81,5	23,06	54,43	6,62	2,90	53,81	0,67	39,90	0,24	1,20	0,13	0,09	7,4	
Moyenne	Historique							31,8	10,2	32,3	4,32	6,51	1,55	0,29	10,73	0,21	1,83	0,04	0,24	0,00	0,02	0,0	
Ecart-type	Historique							27,6	8,7	25,0	4,86	8,92	1,89	0,55	13,30	0,15	6,53	0,07	0,27	0,04	0,03	2,5	
Maximum	Historique							101,0	27,6	94,7	32,70	56,40	7,91	5,27	57,60	1,13	41,80	1,02	1,23	0,38	0,48	19,1	
Minimum	Historique							0,2	-0,2	0,0	-0,06	-0,01	-0,10	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-4,6	
Compte	Projet							210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	
Moyenne	Projet							31,2	14,9	31,9	3,78	7,37	1,95	0,18	5,81	0,22	0,01	0,04	0,32	-0,02	0,03	1,7	
Ecart-type	Projet							14,0	5,2	19,6	2,20	3,32	1,43	0,16	4,70	0,08	0,06	0,03	0,27	0,00	0,03	1,9	
Maximum	Projet							56,3	25,6	66,4	24,20	12,50	7,13	0,88	15,70	0,45	0,59	0,32	0,84	-0,02	0,22	19,1	
Minimum	Projet							7,7	4,0	6,1	0,98	1,33	0,11	-0,01	0,26	0,06	-0,01	-0,01	0,02	-0,02	-0,01	-1,3	
991	99110107	LD-13-03	17,9	20,9	3,0	88700	2014-09-12	45,8	21,0	11,1	3,30	10,40	3,41	0,17	1,32	0,13	-0,01	0,03	0,07	-0,02	-0,01	2,9	
991	99110108	LD-13-03	20,9	23,9	3,0	88700	2014-09-12	43,8	18,9	13,8	3,98	11,40	2,70	0,17	1,87	0,18	-0,01	0,02	0,09	-0,02	-0,01	2,9	
991	99110109	LD-13-03	23,9	26,9	3,0	88700	2014-09-12	45,3	19,7	12,7	3,85	10,30	3,32	0,13	1,39	0,15	-0,01	0,03	0,07	-0,02	-0,01	2,6	
991	99110110	LD-13-03	26,9	29,9	3,0	88700	2014-09-12	44,1	18,0	14,6	4,49	11,40	2,57	0,12	1,73	0,19	-0,01	0,02	0,10	-0,02	-0,01	2,4	
991	99110111	LD-13-03	29,9	32,9	3,0	88701	2014-09-12	43,1	16,6	16,1	5,08	10,90	2,54	0,16	2,04	0,20	0,01	0,02	0,11	-0,02	0,01	2,8	
991	99110112	LD-13-03	32,9	35,9	3,0	88701	2014-09-12	43,8	18,1	14,5	4,63	10,20	3,04	0,37	1,89	0,19	0,02	0,02	0,10	-0,02	0,02	3,0	
991	99110113	LD-13-03	35,9	38,9	3,0	88701	2014-09-12	43,5	18,3	13,9	4,39	11,20	2,93	0,29	1,60	0,18	-0,01	0,03	0,09	-0,02	0,01	3,3	
991	99110114	LD-13-03	38,9	41,9	3,0	88701	2014-09-12	42,8	18,4	14,0	4,44	10,50	3,14	0,57	1,60	0,18	-0,01	0,02	0,09	-0,02	-0,01	3,5	
991	99110116	LD-13-03	41,9	44,9	3,0	88701	2014-09-12	42,1	18,6	13,3	4,04	11,60	3,21	0,30	1,51	0,16	-0,01	0,02	0,10	-0,02	-0,01	3,9	
991	99110117	LD-13-03	44,9	47,0	2,1	88701	2014-09-12	44,2	17,9	14,3	4,44	11,00	2,80	0,11	1,62	0,18	0,02	0,02	0,11	-0,02	-0,01	2,8	
991	M742164	LD-13-03	47,0	49,8	2,8	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	26,00	12,10	35,2	3,48	8,69	1,1	0,10	8,53	0,35	0,04	0,07	0,41	-0,02	0,12	3,2	
991	M742165	LD-13-03	49,8	51,8	2,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	34,40	16,10	27,8	4,44	8,36	1,3	0,11	3,98	0,23	0,06	0,03	0,20	-0,02	0,07	2,9	
991	99110118	LD-13-03	51,2	54,2	3,0	88701	2014-09-12	45,0	23,2	8,4	1,88	11,20	4,13	0,20	1,13	0,08	0,02	0,03	0,06	-0,02	-0,01	2,9	
991	99110119	LD-13-03	54,2	57,2	3,0	88701	2014-09-12	45,5	25,4	7,4	1,84	10,90	4,03	0,61	0,88	0,07	-0,01	0,04	0,05	-0,02	0,01	2,5	
991	99110120	LD-13-03	57,2	60,2	3,0	88701	2014-09-12	46,6	25,1	7,3	1,84	11,40	4,05	0,50	0,83	0,07	-0,01	0,03	0,04	-0,02	-0,01	2,4	
991	99110121	LD-13-03	60,2	61,8	1,7	88701	2014-09-12	45,1	24,1	9,1	2,06	11,80	3,83	0,11	1,28	0,09	-0,01	0,04	0,06	-0,02	-0,01	2,5	
991	M742166	LD-13-03	61,8	65,0	3,2	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	15,30	10,20	54,2	2,29	3,93	0,5	0,05	11,70	0,26	0,01	0,03	0,64	-0,02	0,04	0,4	
991	M742167	LD-13-03	65,0	67,0	2,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	22,10	11,10	46,5	2,37	4,22	1,7	0,10	9,48	0,23	0,08	0,05	0,54	-0,02	0,03	0,5	
991	M742168	LD-13-03	67,0	69,1	2,1	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	15,10	10,20	54,1	2,2	4,38	0,5	0,07	11,40	0,26	-0,01	0,03	0,68	-0,02	0,03	0,4	
991	99110122	LD-13-03	69,1	70,5	1,5	88701	2014-09-12	56,3	16,8	10,7	2,55	4,75	7,13	0,15	0,60	0,07	0,12	0,04	0,02	-0,02	-0,01	0,9	
991	M742169	LD-13-03	70,5	73,5	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	13,40	9,40	57,2	2,64	3,26	0,4	0,04	11,30	0,27	-0,01	0,05	0,73	-0,02	0,04	0,3	
991	M742170	LD-13-03	73,5	75,0	1,5	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	34,70	9,10	30,3	11,4	6,84	0,7	0,04	3,50	0,26	-0,01	0,16	0,22	-0,02	0,02	2,6	
991	M742171	LD-13-03	75,0	78,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	17,80	10,70	50,3	3,07	4,20	0,9	0,07	9,39	0,24	0,03	0,04	0,63	-0,02	0,04	0,2	
991	M742172	LD-13-03	78,0	81,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	14,90	9,90	55,4	2,78	4,18	0,6	0,07	10,30	0,25	-0,01	0,07	0,73	-0,02	0,04	0,1	
991	M742173	LD-13-03	81,0	84,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	15,60	9,50	55,0	3,01	4,03	0,6	0,08	10,50	0,27	0,02	0,07	0,73	-0,02	0,07	-0,1	
991	M742174	LD-13-03	84,0	87,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	31,70	18,60	29,4	1,66	8,46	2,2	0,29	5,26	0,15	0,01	0,04	0,37	-0,02	0,02	1,6	
991	M742175	LD-13-03	87,0	90,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	23,40	11,70	44,5	4,08	5,25	1,3	0,13	7,60	0,22	-0,01	0,05	0,56	-0,02	0,03	0,8	
991	M742176	LD-13-03	90,0	93,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	19,60	10,10	49,5	4,35	4,93	0,8	0,12	8,24	0,25	-0,01	0,06	0,63	-0,02	0,03	1,0	
991	M742179	LD-13-03	93,0	96,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	23,00	13,20	37,6	3,37	7,01	1,8	0,68	6,38	0,31	-0,01	0,05	0,48	-0,02	0,03	5,3	
991	M742177	LD-13-03	96,0	99,0	3,0	88544	2014-09-03	43,00	17,10	18,0	4,08	7,82	3,5	0,77	2,50	0,16	0,12	0,02	0,17	-0,02	0,01	2,4	
991	M742178	LD-13-03	99,0	102,0	3,0	88544	2014-09-03	44,80	14,00	18,7	5,04	8,30	3,3	0,49	2,67	0,20	0,21	0,03	0,17	-0,02	0,02	1,8	
991	M742180	LD-13-03	102,0	105,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	35,10	11,20	31,1	7,27	7,91	1,5	0,15	4,29	0,24	0,02	0,05	0,35	-0,02	0,02	1,2	
991	M742181	LD-13-03	105,0	108,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	19,10	10,10	51,2	3,87	4,94	0,7	0,08	8,72	0,24	-0,01	0,07	0,69	-0,02	0,03	-0,3	
991	M742182	LD-13-03	108,0	111,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	30,20	11,60	37,0	5,76	7,49	1,2	0,07	5,65	0,24	-0,01	0,05	0,47	-0,02	0,03	0,1	
991	M742183	LD-13-03	111,0	114,0	3,0	88544/88820	2014-09-03/2014-09-16	33,70	11,90	31,7,													

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE (A25) HEAD SAMPLE														
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			SiO2 %	Al2O3 %	Fe2O3 %	MgO %	CaO %	Na2O %	K2O %	TiO2 %	MnO %	P2O5 %	Cr2O3 %	V2O5 %	ZrO2 %	ZnO %	LOI %
Nb	210						D.L.	0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1
Compte	Historique							782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782
99 Percentile	Historique							101,0	26,6	81,5	23,06	54,43	6,62	2,90	53,81	0,67	39,90	0,24	1,20	0,13	0,09	7,4
Moyenne	Historique							31,8	10,2	32,3	4,32	6,51	1,55	0,29	10,73	0,21	1,83	0,04	0,24	0,00	0,02	0,0
Ecart-type	Historique							27,6	8,7	25,0	4,86	8,92	1,89	0,55	13,30	0,15	6,53	0,07	0,27	0,04	0,03	2,5
Maximum	Historique							101,0	27,6	94,7	32,70	56,40	7,91	5,27	57,60	1,13	41,80	1,02	1,23	0,38	0,48	19,1
Minimum	Historique							0,2	-0,2	0,0	-0,06	-0,01	-0,10	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-4,6
Compte	Projet							210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210
Moyenne	Projet							31,2	14,9	31,9	3,78	7,37	1,95	0,18	5,81	0,22	0,01	0,04	0,32	-0,02	0,03	1,7
Ecart-type	Projet							14,0	5,2	19,6	2,20	3,32	1,43	0,16	4,70	0,08	0,06	0,03	0,27	0,00	0,03	1,9
Maximum	Projet							56,3	25,6	66,4	24,20	12,50	7,13	0,88	15,70	0,45	0,59	0,32	0,84	-0,02	0,22	19,1
Minimum	Projet							7,7	4,0	6,1	0,98	1,33	0,11	-0,01	0,26	0,06	-0,01	-0,01	0,02	-0,02	-0,01	-1,3
991	M742201	LD-13-04	17,8	19,0	1,2	88545	2014-09-03	45,20	22,60	10,2	2,77	12,50	3,1	0,07	1,26	0,11	-0,01	0,03	0,04	-0,02	-0,01	2,2
991	99110124	LD-13-04	19,0	22,0	3,0	88701	2014-09-12	45,4	20,8	11,3	3,28	11,70	3,11	0,11	1,63	0,13	-0,01	0,02	0,05	-0,02	-0,01	2,3
991	M742202	LD-13-04	22,0	22,5	0,5	88545	2014-09-03	38,10	12,60	25,4	5,67	10,10	1,3	0,13	4,69	0,25	-0,01	0,01	0,14	-0,02	0,02	1,6
991	99110126	LD-13-04	22,5	25,0	2,5	88701	2014-09-12	44,2	18,8	14,6	4,12	11,20	2,76	0,15	2,02	0,17	-0,01	0,03	0,07	-0,02	0,01	1,8
991	99110127	LD-13-04	25,0	28,0	3,0	88701	2014-09-12	44,8	19,0	13,7	3,97	11,40	2,76	0,18	1,82	0,16	0,01	0,03	0,06	-0,02	0,01	1,8
991	99110128	LD-13-04	28,0	28,5	0,5	88701	2014-09-12	47,7	15,2	15,5	4,50	8,40	4,27	0,18	1,80	0,21	0,59	0,03	0,04	-0,02	0,02	1,4
991	99110129	LD-13-04	28,5	30,0	1,5	88701	2014-09-12	44,0	17,4	16,1	3,84	10,20	2,83	0,13	2,46	0,19	0,03	0,03	0,08	-0,02	0,01	2,5
991	M742203	LD-13-04	30,0	30,6	0,6	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	22,00	11,00	43,5	4,43	4,60	0,3	0,06	9,80	0,28	0,01	0,03	0,32	-0,02	0,02	3,0
991	99110130	LD-13-04	30,6	33,6	3,0	88701	2014-09-12	47,1	23,1	8,6	2,02	9,75	4,22	0,60	0,95	0,10	0,02	0,03	0,03	-0,02	-0,01	3,0
991	99110131	LD-13-04	33,6	37,1	3,6	88702	2014-09-15	44,2	22,3	11,1	2,81	10,10	3,52	0,30	1,41	0,11	-0,01	0,02	0,04	-0,02	-0,01	3,6
991	99110132	LD-13-04	37,1	38,9	1,7	88702	2014-09-15	49,0	15,0	12,1	7,52	10,10	1,65	0,06	1,02	0,17	0,16	0,06	0,04	-0,02	-0,01	3,1
991	99110133	LD-13-04	38,9	42,0	3,2	88702	2014-09-15	46,8	23,8	8,2	2,32	10,80	3,56	0,38	0,76	0,09	0,01	0,03	0,02	-0,02	-0,01	2,7
991	99110134	LD-13-04	42,0	42,7	0,7	88702	2014-09-15	48,8	17,1	9,7	6,70	8,28	2,46	0,02	0,73	0,12	0,14	0,04	0,02	-0,02	0,01	4,8
991	99110136	LD-13-04	42,7	44,9	2,1	88702	2014-09-15	47,5	22,6	8,8	2,65	10,40	3,60	0,24	0,87	0,10	-0,01	0,03	0,03	-0,02	-0,01	3,0
991	99110137	LD-13-04	44,9	47,8	3,0	88702	2014-09-15	45,9	23,2	10,3	2,60	8,25	4,67	0,30	0,90	0,09	-0,01	0,02	0,04	-0,02	-0,01	3,3
991	M742204	LD-13-04	47,8	51,0	3,2	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	22,10	12,70	43,0	2,96	4,77	1,1	0,06	10,00	0,26	-0,01	0,02	0,37	-0,02	0,03	1,9
991	M742205	LD-13-04	51,0	54,0	3,0	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	14,30	9,40	55,5	1,78	3,37	0,6	0,02	13,50	0,29	-0,01	0,02	0,52	-0,02	0,03	0,0
991	M742206	LD-13-04	54,0	57,0	3,0	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	15,50	10,00	54,1	1,73	3,61	0,7	0,07	12,90	0,28	-0,01	0,03	0,51	-0,02	0,04	-0,1
991	M742207	LD-13-04	57,0	60,0	3,0	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	24,00	13,00	42,6	2,13	5,66	1,7	0,11	9,50	0,23	0,04	0,04	0,39	-0,02	0,03	0,8
991	M742208	LD-13-04	60,0	63,0	3,0	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	14,30	8,60	55,9	2,75	3,15	0,6	0,04	13,00	0,29	-0,01	0,05	0,54	-0,02	0,04	-0,1
991	M742209	LD-13-04	63,0	65,2	2,2	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	7,70	6,30	66,4	2,53	1,46	0,1	-0,01	15,70	0,33	-0,01	0,07	0,65	-0,02	0,05	-0,7
991	99110138	LD-13-04	65,2	67,7	2,4	88702	2014-09-15	44,0	20,9	12,3	2,26	9,33	4,78	0,22	1,88	0,12	-0,01	0,03	0,07	-0,02	-0,01	3,3
991	M742210	LD-13-04	67,7	69,6	1,9	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	10,30	6,30	61,9	3,55	2,02	0,2	0,07	13,80	0,32	-0,01	0,02	0,61	-0,02	0,05	-0,1
991	M742211	LD-13-04	69,6	71,1	1,6	88545	2014-09-03	38,10	18,20	20,3	3,07	9,61	2,8	0,33	4,37	0,19	-0,01	-0,01	0,18	-0,02	-0,01	2,8
991	99110139	LD-13-04	71,1	73,7	2,6	88702	2014-09-15	45,5	21,3	10,6	3,07	11,10	3,01	0,24	1,33	0,13	-0,01	0,02	0,06	-0,02	-0,01	3,2
991	99110140	LD-13-04	73,7	76,7	3,0	88702	2014-09-15	45,5	21,0	10,4	3,20	11,00	3,23	0,19	1,30	0,13	-0,01	0,03	0,06	-0,02	-0,01	2,9
991	99110141	LD-13-04	76,7	78,5	1,8	88702	2014-09-15	48,3	17,6	9,5	8,15	8,74	3,06	0,31	0,67	0,13	0,11	0,05	0,03	-0,02	-0,01	2,6
991	M742212	LD-13-04	78,5	81,0	2,5	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	8,70	6,80	62,6	2,96	1,60	0,1	0,04	14,40	0,31	-0,01	0,02	0,65	-0,02	0,05	-0,5
991	M742213	LD-13-04	81,0	84,4	3,4	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	16,00	9,20	54,3	2,16	2,82	1,3	0,12	12,20	0,28	-0,01	0,04	0,57	-0,02	0,05	0,0
991	99110142	LD-13-04	84,4	87,7	3,3	88702	2014-09-15	45,5	20,7	10,9	3,05	11,00	3,45	0,15	1,37	0,11	-0,01	0,03	0,06	-0,02	-0,01	2,8
991	99110143	LD-13-04	87,7	90,7	3,0	88702	2014-09-15	45,2	22,2	10,4	2,81	11,60	3,16	0,36	1,38	0,11	-0,01	0,03	0,06	-0,02	-0,01	2,6
991	M742214	LD-13-04	90,7	93,0	2,3	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	10,60	7,70	61,4	2,74	2,21	0,3	0,05	13,80	0,29	-0,01	0,08	0,67	-0,02	0,04	-0,3
991	M742215	LD-13-04	93,0	95,0	2,0	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	21,70	13,20	42,4	3,19	5,70	1,1	0,06	9,15	0,23	-0,01	0,10	0,44	-0,02	0,03	1,1
991	M742216	LD-13-04	95,0	97,2	2,2	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	25,20	13,80	40,1	3,75	5,77	1,3	0,07	7,90	0,23	0,01	0,06	0,38	-0,02	0,03	1,2
991	99110144	LD-13-04	97,2	99,0	1,8	88702	2014-09-15	46,6	22,9	7,8	4,04	11,70	2,68	0,58	0,27	0,11	-0,01	0,03	0,02	-0		

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE (A25) HEAD SAMPLE														
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			SiO2 %	Al2O3 %	Fe2O3 %	MgO %	CaO %	Na2O %	K2O %	TiO2 %	MnO %	P2O5 %	Cr2O3 %	V2O5 %	ZrO2 %	ZnO %	LOI %
Nb	210						D.L.	0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1
Compte	Historique							782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782	782
99 Percentile	Historique							101,0	26,6	81,5	23,06	54,43	6,62	2,90	53,81	0,67	39,90	0,24	1,20	0,13	0,09	7,4
Moyenne	Historique							31,8	10,2	32,3	4,32	6,51	1,55	0,29	10,73	0,21	1,83	0,04	0,24	0,00	0,02	0,0
Écart-type	Historique							27,6	8,7	25,0	4,86	8,92	1,89	0,55	13,30	0,15	6,53	0,07	0,27	0,04	0,03	2,5
Maximum	Historique							101,0	27,6	94,7	32,70	56,40	7,91	5,27	57,60	1,13	41,80	1,02	1,23	0,38	0,48	19,1
Minimum	Historique							0,2	-0,2	0,0	-0,06	-0,01	-0,10	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-4,6
Compte	Projet							210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210	210
Moyenne	Projet							31,2	14,9	31,9	3,78	7,37	1,95	0,18	5,81	0,22	0,01	0,04	0,32	-0,02	0,03	1,7
Écart-type	Projet							14,0	5,2	19,6	2,20	3,32	1,43	0,16	4,70	0,08	0,06	0,03	0,27	0,00	0,03	1,9
Maximum	Projet							56,3	25,6	66,4	24,20	12,50	7,13	0,88	15,70	0,45	0,59	0,32	0,84	-0,02	0,22	19,1
Minimum	Projet							7,7	4,0	6,1	0,98	1,33	0,11	-0,01	0,26	0,06	-0,01	-0,01	0,02	-0,02	-0,01	-1,3
991	M742229	LD-13-04	144,0	147,0	3,0	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	23,10	13,80	43,6	2,6	5,56	1,5	0,23	7,28	0,19	-0,01	0,09	0,59	-0,02	0,03	1,3
991	M742230	LD-13-04	147,0	150,0	3,0	88545/88820	2014-09-03/2014-09-16	21,50	14,40	43,9	2,2	7,04	0,9	0,10	7,32	0,19	-0,01	0,11	0,61	-0,02	0,03	1,0

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING			CALCULATION FROM A25 ANALYSIS ON DAVIS TUBE CONCENTRATE								X-RAY FLUORESCENCE (A25) DAVIS TUBE CONCENTRATE														
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	% Fe	% Ti	% V	% Si	Ulvospinel	Magnétite	Titanomagagnétite	CERTIFICATE	SiO2	Al2O3	Fe2O3	MgO	CaO	Na2O	K2O	TiO2	MnO	P2O5	Cr2O3	V2O5	ZrO2	ZnO	LOI
													%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Nb	109											0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1
Compte	Historique				129	129	129	129	129	129	129	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156
99 Percentile	Historique				67.49	8.97	1.01	2.31	41.88	88.81	95.63	99.9	3.8	96.5	3.47	1.49	0.13	0.08	14.83	0.63	0.33	0.86	1.80	-0.02	0.09	0.2	
Moyenne	Historique				61.04	5.07	0.69	1.13	23.67	68.03	91.69	9.8	1.4	80.4	0.59	0.31	0.01	0.00	7.67	0.19	0.00	0.18	1.09	-0.02	0.04	-2.7	
Ecart-type	Historique				6.15	2.24	0.19	4.06	10.48	12.27	8.44	27.1	0.9	24.6	0.72	0.31	0.06	0.02	4.27	0.12	0.06	0.26	0.49	0.00	0.03	1.7	
Maximum	Historique				68.75	9.59	1.04	46.74	44.79	93.47	95.74	100.0	4.0	98.3	3.49	1.50	0.13	0.10	16.00	0.64	0.34	2.73	1.85	-0.02	0.11	14.5	
Minimum	Historique				0.14	-0.01	-0.01	0.14	-0.03	0.21	0.18	0.3	-0.2	0.2	-0.04	-0.01	-0.04	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.02	-0.01	-3.5	
Compte	Projet				109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	
Moyenne	Projet				61.30	5.20	0.72	0.79	24.28	67.97	92.25	1.7	1.5	87.6	0.48	0.29	0.01	-0.01	8.67	0.19	-0.01	0.17	1.28	-0.02	0.04	-2.9	
Ecart-type	Projet				2.85	2.22	0.17	0.36	10.38	10.71	2.11	0.8	0.5	4.1	0.30	0.17	0.06	0.01	3.71	0.08	0.00	0.27	0.30	0.00	0.02	1.7	
Maximum	Projet				68.75	9.59	1.04	2.43	44.79	93.47	95.74	5.2	3.0	98.3	2.42	1.19	0.13	0.10	16.00	0.38	-0.01	2.73	1.85	-0.02	0.11	14.5	
Minimum	Projet				55.39	0.05	0.02	0.14	0.22	47.28	80.41	0.3	0.4	79.2	-0.04	0.08	-0.04	-0.01	0.08	-0.01	-0.01	0.03	0.03	-0.02	-0.01	-3.5	
991	M742127	LD-13-01	17.9	21.0	61.41	6.05	0.61	0.56	28.27	65.36	93.63	88543/88624/90184	1.2	1.0	87.8	0.34	0.18	-0.04	-0.01	10.10	0.33	-0.01	0.10	1.08	-0.02	0.05	-3.28
991	M742128	LD-13-01	21.0	24.1	60.84	6.17	0.63	0.84	28.83	63.91	92.74	88543/88624/90184	1.8	1.2	86.7	0.44	0.34	0.04	0.01	10.30	0.28	-0.01	0.10	1.13	-0.02	0.04	-3.26
991	M742132	LD-13-01	30.5	33.0	60.92	7.07	0.62	0.42	33.03	61.40	94.43	88543/88624/90184	0.9	0.9	87.1	0.38	0.12	-0.04	-0.01	11.80	0.22	-0.01	0.13	1.11	-0.02	0.03	-3.41
991	M742133	LD-13-01	33.0	36.0	61.62	6.41	0.63	0.47	29.95	64.49	94.44	88543/88624/90184	1.0	1.0	88.1	0.44	0.12	-0.04	-0.01	10.70	0.23	-0.01	0.06	1.13	-0.02	0.04	-3.37
991	M742134	LD-13-01	36.0	37.5	59.80	7.01	0.65	0.70	32.75	60.04	92.80	88543/88624/90184	1.5	1.4	85.5	0.45	0.27	-0.04	0.03	11.70	0.22	-0.01	0.06	1.16	-0.02	0.03	-3.10
991	M742135	LD-13-01	46.6	47.6	64.00	3.04	0.78	0.84	14.22	78.64	92.86	88543/88624/90184	1.8	1.5	91.5	0.38	0.25	0.08	-0.01	5.08	0.10	-0.01	0.10	1.39	-0.02	0.04	-3.07
991	M742136	LD-13-01	73.6	74.5	60.08	4.15	0.78	1.50	19.40	69.65	89.05	88543/88624/90184	3.2	1.9	85.9	0.57	0.80	0.08	0.10	6.93	0.16	-0.01	0.13	1.40	-0.02	0.03	-2.69
991	M742137	LD-13-01	92.9	96.0	67.49	1.62	0.88	0.33	7.59	88.06	95.64	88543/88624/90184	0.7	0.8	96.5	0.19	0.10	-0.04	-0.01	2.71	0.06	-0.01	0.19	1.57	-0.02	0.04	-3.35
991	M742138	LD-13-01	96.0	98.7	64.90	1.95	0.83	0.75	9.13	83.42	92.54	88543/88624/90184	1.6	1.5	92.8	0.42	0.26	-0.04	-0.01	3.26	0.07	-0.01	0.17	1.49	-0.02	0.02	-2.73
991	M742139	LD-13-01	98.7	99.1	58.12	0.05	0.02	0.14	0.22	80.19	80.41	88543/88624/90184	0.3	0.4	83.1	-0.04	0.10	-0.04	-0.01	0.08	-0.01	-0.01	0.03	0.03	-0.02	-0.01	14.50
991	M742140	LD-13-01	99.1	102.0	65.46	1.25	0.89	0.56	5.85	86.45	92.30	88543/88624/90184	1.2	1.1	93.6	0.31	0.21	-0.04	-0.01	2.09	0.05	-0.01	0.08	1.59	-0.02	0.04	-2.34
991	M742141	LD-13-01	102.0	105.0	65.46	2.62	0.84	0.51	12.23	82.04	94.28	88543/88624/90184	1.1	1.2	93.6	0.36	0.14	-0.04	-0.01	4.37	0.14	-0.01	0.10	1.50	-0.02	0.06	-3.11
991	M742143	LD-13-01	105.0	108.0	66.23	1.82	0.95	0.70	8.51	85.68	94.19	88543/88624/90184	1.5	1.3	94.7	0.25	0.28	0.04	-0.01	3.04	0.07	-0.01	0.18	1.69	-0.02	0.04	-3.14
991	M742144	LD-13-01	108.0	111.0	65.39	2.31	0.86	0.61	10.81	82.93	93.74	88543/88624/90184	1.3	1.4	93.5	0.38	0.21	-0.04	-0.01	3.86	0.10	-0.01	0.19	1.53	-0.02	0.06	-3.04
991	M742145	LD-13-01	111.0	114.0	64.48	3.92	0.82	0.42	18.31	76.50	94.80	88543/88624/90184	0.9	0.9	92.2	0.24	0.15	-0.04	-0.01	6.54	0.16	-0.01	0.20	1.47	-0.02	0.04	-3.24
991	M742146	LD-13-01	114.0	117.0	60.01	5.98	0.72	0.75	27.91	63.68	91.59	88543/88624/90184	1.6	1.4	85.8	0.48	0.23	0.05	-0.01	9.97	0.20	-0.01	0.07	1.29	-0.02	0.02	-3.07
991	M742147	LD-13-01	117.0	120.0	63.37	4.13	0.83	0.70	19.29	74.27	93.56	88543/88624/90188	1.5	1.3	90.6	0.36	0.25	0.04	-0.01	6.89	0.15	-0.01	0.07	1.49	-0.02	0.02	-3.08
991	M742148	LD-13-01	120.0	123.0	66.02	1.61	0.91	0.51	7.50	86.09	93.59	88543/88624/90188	1.1	1.2	94.4	0.34	0.18	-0.04	-0.01	2.68	0.07	-0.01	0.15	1.62	-0.02	0.04	-2.89
991	M742149	LD-13-01	123.0	126.0	63.72	4.03	0.82	0.51	18.84	75.07	93.91	88543/88624/90188	1.1	1.4	91.1	0.38	0.17	-0.04	-0.01	6.73	0.14	-0.01	0.10	1.47	-0.02	0.04	-3.14
991	M742150	LD-13-01	126.0	129.0	65.53	3.39	0.95	0.33	15.82	79.67	95.48	88543/88624/90188	0.7	0.7	93.7	0.12	0.14	-0.04	-0.01	5.65	0.11	-0.01	0.20	1.69	-0.02	0.02	-3.41
991	M742151	LD-13-01	129.0	132.0	63.93	4.26	0.84	0.42	19.88	74.64	94.52	88543/88624/90188	0.9	0.9	91.4	0.24	0.12	0.05	-0.01	7.10	0.18	-0.01	0.12	1.50	-0.02	0.04	-3.26
991	M742153	LD-13-01	132.0	135.0	61.76	5.73	0.78	0.47	26.76	66.89	93.65	88543/88624/90188	1.0	1.2	88.3	0.27	0.17	0.04	0.02	9.56	0.27	-0.01	0.12	1.40	-0.02	0.07	-3.31
991	M742154	LD-13-01	135.0	136.2	60.64	6.59	0.72	0.47	30.79	62.56	93.35	88543/88624/90188	1.0	1.1	86.7	0.45	0.10	-0.04	-0.01	11.00	0.35	-0.01	0.15	1.28	-0.02	0.07	-3.28
991	M742155	LD-13-01	136.2	138.0	63.23	3.76	0.66	0.93	17.58	75.26	92.84	88543/88624/90188	2.0	1.2	90.4	0.61	0.31	0.06	0.02	6.28	0.22	-0.01	0.21	1.18	-0.02	-0.01	-3.02
991	M742157	LD-13-01	143.8	147.0	60.36	6.05	0.75	0.65	28.27	63.91	92.18	88543/88624/90188	1.4	1.7	86.3	0.49	0.24	0.05	0.01	10.10	0.27	-0.01	0.12	1.34	-0.02	0.06	-3.07
991	M742158	LD-13-01	147.0	150.0	64.27	3.33	0.87	0.65	15.54	78.12	93.66	88543/88624/90188	1.4	1.3	91.9	0.32	0.26	0.06	-0.01	5.55	0.13	-0.01	0.18	1.55	-0.02	0.04	-3.06
991	M742101	LD-13-02	49.1	50.2	64.90	3.87	0.73	0.33	18.06	77.25	95.31	88542/88624/90070	0.7	0.6	92												

PROJECT NUMBER	SAMPLE Nb	HOLE NUMBER	DRILLING		CALCULATION FROM A25 ANALYSIS ON DAVIS TUBE CONCENTRATE										X-RAY FLUORESCENCE (A25) DAVIS TUBE CONCENTRATE															
			DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	% Fe	% Ti	%V	%Si	Ulvo-spinel	Magnétite	Titano- magnétite	CERTIFICATE	SiO2	Al2O3	Fe2O3	MgO	CaO	Na2O	K2O	TiO2	MnO	P2O5	Cr2O3	V2O5	ZrO2	ZnO	LOI			
													%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
												0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1
Compte	Historique				129	129	129	129	129	129	129		156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156	156			
99 Percentile	Historique				67,49	8,97	1,01	2,31	41,88	88,81	95,63		99,9	3,8	96,5	3,47	1,49	0,13	0,08	14,83	0,63	0,33	0,86	1,80	-0,02	0,09	0,2			
Moyenne	Historique				61,04	5,07	0,69	1,13	23,67	68,03	91,89		9,8	1,4	80,4	0,59	0,31	0,01	0,00	7,67	0,19	0,00	0,18	1,09	-0,02	0,04	-2,7			
Ecart-type	Historique				6,15	2,24	0,19	4,06	10,48	12,27	8,44		27,1	0,9	24,6	0,72	0,31	0,06	0,02	4,27	0,12	0,06	0,28	0,49	0,00	0,03	1,7			
Maximum	Historique				68,75	9,59	1,04	46,74	44,79	93,47	95,74		100,0	4,0	98,3	3,49	1,50	0,13	0,10	16,00	0,64	0,34	2,73	1,85	-0,02	0,11	14,5			
Minimum	Historique				0,14	-0,01	-0,01	0,14	-0,03	0,21	0,18		0,3	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-3,5			
Compte	Projet				109	109	109	109	109	109	109		109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109	109			
Moyenne	Projet				61,30	5,20	0,72	0,79	24,28	67,97	92,25		1,7	1,5	87,6	0,48	0,29	0,01	-0,01	8,67	0,19	-0,01	0,17	1,28	-0,02	0,04	-2,9			
Ecart-type	Projet				2,85	2,22	0,17	0,36	10,38	10,71	2,11		0,8	0,5	4,1	0,30	0,17	0,06	0,01	3,71	0,08	0,00	0,27	0,30	0,00	0,02	1,7			
Maximum	Projet				68,75	9,59	1,04	2,43	44,79	93,47	95,74		5,2	3,0	98,3	2,42	1,19	0,13	0,10	16,00	0,38	-0,01	2,73	1,85	-0,02	0,11	14,5			
Minimum	Projet				55,39	0,05	0,02	0,14	0,22	47,28	80,41		0,3	0,4	79,2	-0,04	0,08	-0,04	-0,01	0,08	-0,01	-0,01	0,03	0,03	-0,02	-0,01	-3,5			
991	M742182	LD-13-03	108,0	111,0	60,43	5,40	0,86	0,93	25,22	66,11	91,34	88544/88820/90190	2,0	2,1	86,4	0,61	0,36	0,05	-0,01	9,01	0,21	-0,01	0,19	1,54	-0,02	0,07	-3,19			
991	M742183	LD-13-03	111,0	114,0	60,43	5,58	0,86	0,84	26,06	65,53	91,60	88544/88820/90190	1,8	1,7	86,4	0,65	0,29	-0,04	-0,01	9,31	0,24	-0,01	0,21	1,54	-0,02	0,07	-3,24			
991	M742184	LD-13-03	114,0	117,0	59,94	5,72	0,82	0,89	26,71	64,41	91,12	88544/88820/90190	1,9	2,5	85,7	0,61	0,35	0,05	-0,01	9,54	0,21	-0,01	0,18	1,46	-0,02	0,07	-3,23			
991	99110123	LD-13-03	117,0	120,0	58,61	5,74	0,91	1,22	26,79	62,52	89,31	88544/88820/90190	2,6	2,7	83,8	0,81	0,55	0,08	-0,01	9,57	0,25	-0,01	0,33	1,62	-0,02	0,07	-3,3			
991	M742186	LD-13-03	120,0	123,0	57,49	5,78	0,81	1,59	27,01	60,82	87,83	88544/88820/90190	3,4	3,0	82,2	0,92	0,74	0,10	-0,01	9,65	0,24	-0,01	0,22	1,45	-0,02	0,08	-3,08			
991	M742187	LD-13-03	123,0	126,0	59,94	4,40	0,89	1,12	20,55	68,66	89,21	88544/88820/90190	2,4	2,5	85,7	0,75	0,39	0,06	-0,01	7,34	0,18	-0,01	0,30	1,58	-0,02	0,05	-3,24			
991	M742188	LD-13-03	126,0	129,0	61,97	4,22	0,85	0,61	19,71	72,05	91,76	88544/88820/90190	1,3	2,7	88,6	0,51	0,20	0,05	-0,01	7,04	0,16	-0,01	0,28	1,51	-0,02	0,06	-3,13			
991	M742190	LD-13-03	132,0	135,0	63,58	1,71	0,80	1,78	8,01	82,35	90,36	88544/88820/90190	3,8	1,0	90,9	1,29	0,62	-0,04	-0,01	2,86	0,10	-0,01	0,20	1,42	-0,02	0,02	-2,91			
991	M742191	LD-13-03	135,0	138,0	65,60	1,51	1,04	0,84	7,05	85,81	92,87	88544/88820/90190	1,8	1,3	93,8	0,44	0,31	0,08	-0,01	2,52	0,06	-0,01	0,17	1,85	-0,02	0,03	-3,20			
991	M742192	LD-13-03	138,0	141,0	66,93	1,08	1,00	0,42	5,07	89,02	94,09	88544/88820/90190	0,9	1,7	95,7	0,28	0,14	-0,04	-0,01	1,81	0,04	-0,01	0,15	1,78	-0,02	0,04	-3,13			
991	M742193	LD-13-03	141,0	144,0	62,74	3,06	1,01	1,03	14,28	76,86	91,14	88544/88820/90190	2,2	1,6	89,7	0,70	0,36	-0,04	-0,01	5,10	0,15	-0,01	0,22	1,80	-0,02	0,03	-2,86			
991	M742194	LD-13-03	144,0	147,0	61,55	3,39	0,83	1,59	15,84	74,14	89,98	88544/88820/90190	3,4	1,8	88,0	1,24	0,64	0,04	-0,01	5,66	0,16	-0,01	0,20	1,49	-0,02	0,04	-2,99			
991	M742195	LD-13-03	147,0	150,0	64,00	1,84	1,01	1,12	8,59	82,53	91,12	88544/88820/90190	2,4	2,0	91,5	0,58	0,43	0,06	-0,01	3,07	0,09	-0,01	0,30	1,81	-0,02	0,03	-3,04			
991	M742196	LD-13-04	2,8	6,0	58,33	8,69	0,35	0,61	40,59	52,60	93,19	88545/88820	1,3	0,8	83,4	0,43	0,16	-0,04	-0,01	14,50	0,33	-0,01	0,03	0,62	-0,02	0,06	-3,21			
991	M742197	LD-13-04	6,0	9,0	56,58	9,59	0,34	0,75	44,79	47,28	92,07	88545/88820	1,6	1,0	80,9	0,49	0,23	-0,04	-0,01	16,00	0,35	-0,01	0,03	0,61	-0,02	0,06	-3,20			
991	M742198	LD-13-04	9,0	12,0	57,28	9,05	0,39	0,84	42,27	49,99	92,26	88545/88820	1,8	1,2	81,9	0,59	0,21	0,05	-0,01	15,10	0,30	-0,01	0,04	0,69	-0,02	0,05	-3,12			
991	M742199	LD-13-04	12,0	15,0	55,39	8,75	0,40	1,54	40,87	48,34	89,22	88545/88820	3,3	2,0	79,2	0,68	0,63	0,12	0,02	14,60	0,28	-0,01	0,04	0,72	-0,02	0,03	-2,90			
991	M742200	LD-13-04	15,0	17,8	57,84	8,57	0,46	0,75	40,03	52,31	92,34	88545/88820	1,6	1,3	82,7	0,46	0,24	-0,04	-0,01	14,30	0,26	-0,01	0,06	0,83	-0,02	0,04	-3,16			
991	M742203	LD-13-04	30,0	30,6	68,75	0,49	0,80	0,42	2,27	93,47	95,74	88545/88820	0,9	0,6	96,3	0,19	0,11	-0,04	-0,01	0,81	0,02	-0,01	0,14	1,42	-0,02	-0,01	-3,32			
991	M742204	LD-13-04	47,8	51,0	59,45	8,15	0,54	0,47	38,07	55,89	93,96	88545/88820	1,0	0,8	85,0	0,23	0,13	-0,04	-0,01	13,60	0,24	-0,01	0,07	0,96	-0,02	-0,01	-3,27			
991	M742205	LD-13-04	51,0	54,0	58,19	8,03	0,53	0,84	37,51	54,53	92,04	88545/88820	1,8	1,5	83,2	0,35	0,29	0,05	-0,01	13,40	0,25	-0,01	0,05	0,95	-0,02	0,01	-3,18			
991	M742206	LD-13-04	54,0	57,0	62,39	4,97	0,65	0,75	23,21	70,21	93,42	88545/88820	1,6	1,3	89,2	0,27	0,25	0,05	-0,01	8,29	0,15	-0,01	0,07	1,16	-0,02	0,03	-3,27			
991	M742207	LD-13-04	57,0	60,0	63,44	4,35	0,68	0,65	20,32	73,65	93,98	88545/88820	1,4	1,1	90,7	0,23	0,25	0,06	-0,01	7,26	0,14	-0,01	0,13	1,21	-0,02	0,06	-3,34			
991	M742208	LD-13-04	60,0	63,0	58,68	8,15	0,55	0,84	38,07	54,82	92,89	88545/88820	1,8	1,3	83,9	0,46	0,30	0,05	-0,01	13,60	0,25	-0,01	0,09	0,99	-0,02	0,01	-3,29			
991	M742209	LD-13-04	63,0	65,2	63,51	4,27	0,63	0,42	19,93	74,02	93,95	88545/88820	0,9	1,4	90,8	0,35	0,09	-0,04	-0,01	7,12	0,14	-0,01	0,11	1,13	-0,02	0,06	-3,15			
991	M742210	LD-13-04	67,7	69,6	63,09	3,79	0,63	0,65	17,69	74,99	92,68	88545/88820	1,4	1,4	90,2	0,58	0,18	-0,04	-0,01	6,32	0,13	-0,01	0,03	1,12	-0,02	0,06	-2,88			
991	M742212	LD-13-04	75,5	81,0	58,82	7,31	0,58	0,75	34,15	57,72	91,87	88545/88820	1,6	1,8	84,1	0,64	0,20	-0,04	-0,01	12,20	0,23	-0,01	0,04	1,04	-0,02	0,06	-3,07			
991	M742213	LD-13-04	81,0	84,4	61,41	5,92	0,67	0,47	27,66	65,78	93,44	88545/88820	1,0	1,5	87,8	0,32	0,13	0,05	-0,01	9,88	0,19	-0,01	0,07	1,19	-0,02	0,07	-3,27			
991	M742214	LD-13-04	90,7	93,0	62,11	5,46	0,67	0,51	25,50	68,24	93,74	88545/88820	1,1	1,2	88,8	0,38	0,17	-0,04	-0,01	9,11	0,16	-0,01	0,14							

Project	UNITS	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	Ulvospinel	Magnétite	Titano-	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																			
					Calculated	Calculated	Calculated	Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba	Ba Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error		
Compte	Historique				2151	2144	2144	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique				2151	2144	2144	105	3652	8	3652	89	3652	31	3652	1	3652	10	3652	3652	3652	184	3652	171	3652		
Moyenne	Historique				17.13	71.81	88.99	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	32.134	2.533	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002		
Ecart-type (σ)	Historique				9.18	14.31	9.08	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	12.920	0.511	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002		
Maximum	Historique				41.30	102.55	104.72	#DIV/0!	0.037	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	99.412	3.349	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.032		
Minimum	Historique				0.01	19.72	23.15	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	14.540	0.126	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001		
X+2σ	Historique				35.50	100.43	107.16	#DIV/0!	0.038	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	57.974	3.555	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.006		
X-2σ	Historique				-1.23	43.18	70.83	#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	6.294	1.512	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	-0.002		
N > X+2σ	Historique				23.00	4.00	0.00	3	0	3	8	3	0	3	380	3	0	3	0	118	0	2	2	3	20		
N < X-2σ	Historique				0.00	155.00	165.00	3	177	3	84	3	162	3	31	3	5	3	9	0	121	2	145	3	0		
Compte	Projet				428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428			
Moyenne	Projet				21.39	71.75	93.14	0.020	0.019	0.005	0.005	0.006	0.006	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	31.078	2.539	0.003	0.002	0.002	0.002		
Ecart-type	Projet				9.21	10.79	3.95	0.004	0.005	#DIV/0!	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	0.000	0.000	2.903	0.164	0.002	0.000	0.001	0.000		
Maximum	Projet				41.30	100.45	102.43	0.030	0.030	0.005	0.008	0.007	0.009	0.002	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	52.263	3.002	0.005	0.003	0.003	0.002		
Minimum	Projet				0.43	39.35	64.88	0.015	0.010	0.005	0.003	0.005	0.003	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	16.006	1.527	0.002	0.001	0.002	0.001		
X+2σ	Projet				39.81	93.33	101.05	0.027	0.029	#DIV/0!	0.007	0.008	0.009	0.002	0.003	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	36.884	2.867	0.006	0.003	0.003	0.002		
X-2σ	Projet				2.97	50.18	85.23	0.013	0.009	#DIV/0!	0.003	0.004	0.003	0.002	0.001	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	25.272	2.212	0.000	0.001	0.001	0.002		
991	%	M742101	ModCF fe-ios		16.75	83.92	100.67	< LOD	0.018	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	25.999	2.912	< LOD	0.003	< LOD	0.002		
991	%	M742101	ModCF fe-ios		16.97	83.23	100.20	0.019	0.012	< LOD	0.006	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	26.379	2.825	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742101	ModCF fe-ios		17.10	81.57	98.68	< LOD	0.028	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.442	2.796	< LOD	0.003	< LOD	0.002		
991	%	M742101	ModCF fe-ios	Avg of 14-16	16.94	82.91	99.85	< LOD	0.022	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	26.607	2.844	< LOD	0.003	< LOD	0.002		
991	%	M742106			30.64	59.48	90.12	< LOD	0.024	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.005	2.394	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742106			31.09	60.05	91.13	< LOD	0.016	< LOD	0.005	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.258	2.451	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742106			31.26	58.87	90.13	< LOD	0.018	< LOD	0.004	< LOD	0.006	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.020	2.387	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	%	M742106		Avg of 9-11	30.99	59.47	90.46	< LOD	0.020	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.761	2.411	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742107			28.76	61.71	90.47	< LOD	0.016	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.537	2.431	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742107			28.05	57.99	86.03	< LOD	0.022	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	36.704	2.215	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742107			29.86	61.43	91.30	0.022	0.011	< LOD	0.007	< LOD	0.005	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.727	2.500	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742107		Avg of 13-15	28.89	60.38	89.27	< LOD	0.018	< LOD	0.006	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.323	2.382	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742108			34.63	56.33	90.96	< LOD	0.025	< LOD	0.006	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.001	33.328	2.444	< LOD	0.002	< LOD	0.002			
991	%	M742108			33.80	56.08	89.69	< LOD	0.015	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.229	2.367	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742108			25.52	39.35	64.88	< LOD	0.013	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	52.263	1.527	0.005	0.001	0.003	0.001		
991	%	M742108		Avg of 17-19	31.25	50.59	81.84	< LOD	0.018	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	39.840	2.113	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742109			33.24	57.86	91.10	< LOD	0.016	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.228	2.424	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742109			35.12	59.86	94.98	< LOD	0.024	< LOD	0.005	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.365	2.588	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742109			33.46	55.77	89.23	< LOD	0.020	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.636	2.321	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742109		Avg of 21-23	33.94	57.83	91.77	< LOD	0.020	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.743	2.444	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742110	ModCF fe-ios		32.27	59.76	92.02	< LOD	0.023	< LOD	0.005	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.527	2.432	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742110	ModCF fe-ios		33.21	62.70	95.90	< LOD	0.017	< LOD	0.007	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.593	2.600	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742110	ModCF fe-ios		33.15	61.53	94.68	0.019	0.011	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.247	2.553	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742110	ModCF fe-ios	Avg of 18-20	32.87	61.33	94.20	< LOD	0.019	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.456	2.528	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742111			34.17	55.37	89.55	< LOD	0.015	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.349	2.341	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742111			35.05	55.93	90.98	0.016	0.010	< LOD	0.006	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.208	2.403	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742111			34.39	53.97	88.36	< LOD	0.023	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD											

Project 2013-991; Appendix 3, Table 3; Page 2 of 24

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																
			Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error	
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	428	428	
N > LD	Historique		2163	3652	3056	3652	2275	3652	2231	3652	3326	3652	55	3652	589	3652	5	428	
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.034	#DIV/0!	0.015	#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.080	0.437	0.061	#DIV/0!	0.193	#DIV/0!	1.109	0.000	0.005	
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.014	#DIV/0!	0.061	1.108	0.028	#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.351	0.001	0.001	
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.057	#DIV/0!	0.071	#DIV/0!	0.265	17.351	0.366	#DIV/0!	0.304	#DIV/0!	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	0.074	0.013	#DIV/0!	0.050	#DIV/0!	0.241	0.006	0.002	
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.053	#DIV/0!	0.027	#DIV/0!	0.059	#DIV/0!	0.201	2.653	0.116	#DIV/0!	0.295	#DIV/0!	1.811	0.002	0.008	
X-2σ	Historique		#DIV/0!	0.016	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	-0.041	-1.780	0.005	#DIV/0!	0.091	#DIV/0!	0.407	-0.001	0.003	
N > X+2σ	Historique		2	0	1	116	3	338	2	102	22	74	3	7	1	164	5	20	
N < X-2σ	Historique		2	18	1	0	3	108	2	0	0	0	3	93	1	84	0	12	
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	
Moyenne	Projet		0.148	0.027	0.117	0.016	0.810	0.062	4.580	0.158	0.270	0.045	#DIV/0!	0.115	23.743	1.796	0.007	0.005	
Ecart-type	Projet		0.054	0.003	0.157	0.005	0.169	0.006	1.972	0.050	0.100	0.004	#DIV/0!	0.018	12.236	0.307	0.001	0.001	
Maximum	Projet		0.283	0.050	1.491	0.057	1.151	0.071	8.843	0.265	0.831	0.062	0.000	0.190	29.967	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Projet		0.034	0.023	0.020	0.010	0.030	0.019	0.093	0.026	0.118	0.036	0.000	0.090	1.874	1.135	0.006	0.002	
X+2σ	Projet		0.257	0.033	0.430	0.026	1.147	0.075	8.523	0.259	0.471	0.052	#DIV/0!	0.151	48.216	2.409	0.009	0.008	
X-2σ	Projet		0.039	0.022	-0.197	0.006	0.473	0.049	0.637	0.058	0.070	0.038	#DIV/0!	0.079	-0.730	1.183	0.006	0.003	
991	%	M742101	0.077	0.026	0.145	0.017	0.832	0.063	3.587	0.140	0.183	0.043	< LOD	0.126	< LOD	2.314	< LOD	0.004	
991	%	M742101	0.082	0.025	0.121	0.016	0.837	0.063	3.633	0.138	0.147	0.041	< LOD	0.101	< LOD	2.255	< LOD	0.004	
991	%	M742101	0.112	0.026	0.152	0.017	0.823	0.062	3.662	0.140	0.156	0.044	< LOD	0.109	< LOD	2.362	< LOD	0.004	
991	%	M742101	0.090	0.026	0.139	0.016	0.830	0.063	3.627	0.139	0.162	0.043	< LOD	0.112	< LOD	2.310	< LOD	0.005	
991	%	M742106	0.178	0.027	0.023	0.012	0.632	0.060	6.560	0.209	0.205	0.045	< LOD	0.157	< LOD	2.510	< LOD	0.004	
991	%	M742106	0.160	0.027	< LOD	0.029	0.617	0.061	6.656	0.214	0.271	0.043	< LOD	0.142	< LOD	2.596	< LOD	0.005	
991	%	M742106	0.169	0.027	0.020	0.012	0.594	0.060	6.693	0.213	0.244	0.046	< LOD	0.107	< LOD	2.717	< LOD	0.007	
991	%	M742106	0.169	0.027	< LOD	0.022	0.614	0.060	6.636	0.212	0.240	0.044	< LOD	0.136	< LOD	2.608	< LOD	0.005	
991	%	M742107	0.166	0.027	0.028	0.012	0.628	0.061	6.159	0.198	0.416	0.052	< LOD	0.169	< LOD	1.506	< LOD	0.007	
991	%	M742107	0.151	0.025	0.032	0.012	0.618	0.058	6.005	0.188	0.482	0.051	< LOD	0.122	< LOD	1.779	< LOD	0.007	
991	%	M742107	0.193	0.028	0.036	0.013	0.600	0.060	6.394	0.206	0.483	0.053	< LOD	0.116	< LOD	1.530	< LOD	0.005	
991	%	M742107	0.170	0.027	0.032	0.012	0.615	0.060	6.186	0.197	0.460	0.052	< LOD	0.136	< LOD	1.605	< LOD	0.006	
991	%	M742108	0.198	0.028	0.054	0.013	0.633	0.063	7.415	0.232	0.254	0.047	< LOD	0.111	< LOD	2.221	< LOD	0.004	
991	%	M742108	0.194	0.028	0.049	0.013	0.588	0.061	7.195	0.221	0.304	0.045	< LOD	0.125	< LOD	1.543	< LOD	0.003	
991	%	M742108	0.165	0.024	0.038	0.010	0.468	0.048	5.465	0.162	0.225	0.039	< LOD	0.090	< LOD	1.495	< LOD	0.003	
991	%	M742108	0.185	0.027	0.047	0.012	0.563	0.057	6.692	0.205	0.261	0.044	< LOD	0.109	< LOD	1.753	< LOD	0.003	
991	%	M742109	0.235	0.029	0.059	0.013	0.612	0.062	7.117	0.221	0.205	0.044	< LOD	0.114	< LOD	1.674	< LOD	0.004	
991	%	M742109	0.240	0.030	0.054	0.014	0.674	0.065	7.520	0.234	0.225	0.044	< LOD	0.107	< LOD	1.710	< LOD	0.007	
991	%	M742109	0.213	0.028	0.052	0.013	0.630	0.062	7.164	0.218	0.189	0.043	< LOD	0.110	< LOD	1.708	< LOD	0.004	
991	%	M742109	0.229	0.029	0.055	0.013	0.639	0.063	7.267	0.224	0.206	0.044	< LOD	0.110	< LOD	1.697	< LOD	0.005	
991	%	M742110	0.221	0.029	0.036	0.012	0.624	0.061	6.909	0.217	0.224	0.044	< LOD	0.101	< LOD	2.602	< LOD	0.003	
991	%	M742110	0.254	0.030	0.027	0.013	0.694	0.064	7.110	0.224	0.245	0.045	< LOD	0.142	< LOD	2.108	< LOD	0.005	
991	%	M742110	0.273	0.031	0.029	0.013	0.670	0.064	7.097	0.222	0.265	0.047	< LOD	0.162	< LOD	1.715	< LOD	0.006	
991	%	M742110	0.249	0.030	0.030	0.013	0.663	0.063	7.039	0.221	0.244	0.045	< LOD	0.135	< LOD	2.141	< LOD	0.005	
991	%	M742111	0.255	0.029	0.023	0.012	0.649	0.063	7.317	0.225	0.196	0.043	< LOD	0.124	< LOD	2.264	< LOD	0.004	
991	%	M742111	0.257	0.030	< LOD	0.018	0.699	0.063	7.504	0.228	0.246	0.044	< LOD	0.103	< LOD	1.500	< LOD	0.007	
991	%	M742111	0.259	0.030	< LOD	0.027	0.666	0.063	7.363	0.224	0.216	0.044	< LOD	0.156	< LOD	1.808	< LOD	0.005	
991	%	M742111	0.257	0.030	< LOD	0.021	0.671	0.063	7.395	0.226	0.219	0.044	< LOD	0.128	< LOD	1.857	< LOD	0.005	
991	%	M742112	0.230	0.029	0.041	0.013	0.695	0.062	6.941	0.216	0.245	0.044	< LOD	0.103	< LOD	1.599	< LOD	0.004	
991	%	M742112	0.208	0.028	0.040	0.013	0.660	0.062	7.112	0.221	0.250	0.045	< LOD	0.106	< LOD	1.854	< LOD	0.006	
991	%	M742112	0.234	0.029	0.022	0.013	0.703	0.064	6.915	0.218	0.274	0.046	< LOD	0.144	< LOD	1.599	< LOD	0.006	
991	%	M742112	0.224	0.029	0.034	0.013	0.686	0.063	6.989	0.218	0.256	0.045	< LOD	0.118	< LOD	1.684	< LOD	0.005	
991	%	M742114	0.185	0.028	0.048	0.013	0.754	0.065	7.054	0.220	0.219	0.044	< LOD	0.104	< LOD	1.699	< LOD	0.005	
991	%	M742114	0.210	0.029	0.049	0.013	0.747	0.065	7.097	0.225	0.210	0.044	< LOD	0.107	< LOD	2.190	< LOD	0.004	
991	%	M742114	0.174	0.027	0.035	0.013	0.731	0.065	7.039	0.219	0.249	0.045	< LOD	0.144	< LOD	1.645	< LOD	0.007	
991	%	M742114	0.189	0.028	0.044	0.013	0.744	0.065	7.063	0.222	0.226	0.044	< LOD	0.118	< LOD	1.845	< LOD	0.005	
991	%	M742115	0.170	0.027	0.040	0.013	0.744	0.062	6.526	0.203	0.274	0.047	< LOD	0.152	< LOD	1.836	< LOD	0.006	
991	%	M742115	0.180	0.027	0.044	0.013	0.705	0.062	6.454	0.200	0.288	0.043	< LOD	0.158	< LOD	1.621	< LOD	0.004	
991	%	M742115	0.162	0.026	0.021	0.012	0.753	0.063	6.413	0.201	0.252	0.043	< LOD	0.097	< LOD	2.127	< LOD	0.004	
991	%	M742115	0.171	0.027	0.035	0.013	0.734	0.062	6.464	0.201	0.271	0.044	< LOD	0.136	< LOD	1.862	< LOD	0.005	
991	%	M742118	0.177	0.027	0.079	0.014	0.810	0.065	6.731	0.210	0.318	0.045	< LOD	0.137	< LOD	1.994	< LOD	0.005	
991	%	M742118	0.170	0.028	0.073	0.015	0.851	0.071	7.168	0.231	0.278	0.049	< LOD	0.137	< LOD	2.333	< LOD	0.007	
991	%	M742118	0.168	0.027	0.079	0.014	0.847	0.066	6.840	0.213	0.252	0.046	< LOD	0.108	< LOD	1.679	< LOD	0.006	
991	%	M742118	0.172	0.028	0.077	0.015	0.836	0.067											

Project	UNITS	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	Ulvospinel	Magnétite	Titano-	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																					
					Calculated	Calculated	Calculated	Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Bal	Bal Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error				
Compte	Historique				2151	2144	2144	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique				2151	2144	2144	105	3652	8	3652	89	3652	31	3652	1	3652	10	3652	3652	3652	184	3652	171	3652				
Moyenne	Historique				17.13	71.81	88.99	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	32.134	2.533	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002				
Ecart-type (σ)	Historique				9.18	14.31	9.08	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	12.920	0.511	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001				
Maximum	Historique				41.30	102.55	104.72	#DIV/0!	0.037	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	99.412	3.349	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.032				
Minimum	Historique				0.01	19.72	23.15	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	14.540	0.126	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001				
X+2σ	Historique				35.50	100.43	107.16	#DIV/0!	0.038	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	57.974	3.555	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.006				
X'-2σ	Historique				-1.23	43.18	70.83	#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	6.294	1.512	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	-0.002				
N > X+2σ	Historique				23.00	4.00	0.00	3	0	3	8	3	0	3	380	3	0	3	0	118	0	2	2	3	20				
N < X-2σ	Historique				0.00	155.00	165.00	3	177	3	84	3	162	3	31	3	5	3	9	0	121	2	145	3	0				
Compte	Projet				428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet				21.39	71.75	93.14	0.020	0.019	0.005	0.005	0.006	0.006	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	31.078	2.539	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002		
Ecart-type	Projet				9.21	10.79	3.95	0.004	0.005	#DIV/0!	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	0.000	0.000	2.903	0.164	0.002	0.000	0.001	0.000				
Maximum	Projet				41.30	100.45	102.43	0.030	0.030	0.005	0.008	0.007	0.009	0.002	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	52.263	3.002	0.005	0.003	0.003	0.002				
Minimum	Projet				0.43	39.35	64.88	0.015	0.010	0.005	0.003	0.005	0.003	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	16.006	1.527	0.002	0.001	0.002	0.001				
X+2σ	Projet				39.81	93.33	101.05	0.027	0.029	#DIV/0!	0.007	0.008	0.009	0.002	0.003	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	36.884	2.867	0.006	0.003	0.003	0.002				
X-2σ	Projet				2.97	50.18	85.23	0.013	0.009	#DIV/0!	0.003	0.004	0.003	0.002	0.001	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	25.272	2.212	0.000	0.001	0.001	0.002				
991	%	M742121		Avg of 57-59	28.64	61.52	90.16	< LOD	0.016	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.699	2.408	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742122			31.18	60.34	91.52	< LOD	0.024	< LOD	0.006	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.639	2.450	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742122			30.77	60.33	91.10	< LOD	0.016	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.006	2.451	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742122			30.32	58.21	88.53	< LOD	0.015	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.839	2.320	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742122		Avg of 61-63	30.76	59.63	90.38	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.495	2.407	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742123	ModCF fe-ios		29.47	61.19	90.66	< LOD	0.024	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.260	2.407	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742123	ModCF fe-ios		29.75	60.23	89.98	0.018	0.010	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.729	2.364	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742123	ModCF fe-ios		30.32	62.40	92.72	< LOD	0.025	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.753	2.476	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742123	ModCF fe-ios	Avg of 34-36	29.85	61.27	91.12	< LOD	0.021	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.914	2.416	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742124	ModCF fe-ios		29.39	65.52	94.91	< LOD	0.026	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.233	2.603	< LOD	0.003	< LOD	0.002				
991	%	M742124	ModCF fe-ios		30.28	66.23	96.51	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.004	2.677	< LOD	0.003	< LOD	0.002				
991	%	M742124	ModCF fe-ios		29.68	65.17	94.85	< LOD	0.024	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.295	2.573	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742124	ModCF fe-ios	Avg of 38-40	29.78	65.64	95.43	< LOD	0.023	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.844	2.618	< LOD	0.003	< LOD	0.002				
991	%	M742126	ModCF fe-ios		29.94	60.99	90.93	< LOD	0.016	< LOD	0.006	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.021	2.408	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742126	ModCF fe-ios		30.49	61.10	91.60	0.017	0.011	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.491	2.497	< LOD	0.003	< LOD	0.002				
991	%	M742126	ModCF fe-ios		31.02	61.75	92.77	< LOD	0.025	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.720	2.566	0.002	0.001	< LOD	0.002				
991	%	M742126	ModCF fe-ios	Avg of 13-15	30.48	61.28	91.77	< LOD	0.019	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.411	2.490	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742127	ModCF fe-ios		22.36	68.66	91.02	< LOD	0.024	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.157	2.396	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742127	ModCF fe-ios		23.73	73.64	97.36	0.023	0.012	< LOD	0.005	0.006	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.542	2.749	< LOD	0.003	< LOD	0.002				
991	%	M742127	ModCF fe-ios		23.46	71.41	94.87	< LOD	0.017	< LOD	0.005	0.005	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.315	2.596	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742127	ModCF fe-ios	Avg of 17-19	23.18	71.23	94.42	< LOD	0.019	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.671	2.580	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742128	ModCF fe-ios		23.88	66.24	90.12	< LOD	0.015	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.785	2.376	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742128	ModCF fe-ios		24.65	66.49	91.14	< LOD	0.016	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.947	2.438	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742128	ModCF fe-ios		23.97	65.58	89.55	< LOD	0.019	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.218	2.352	< LOD	0.002	< LOD	0.002				
991	%	M742128	ModCF fe-ios	Avg of 21-23	24.17	66.10	90.27	< LOD	0.017	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.650									

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																											
			Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error		
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique		1120	3652	236	3652	5	3652	20	3652	6	3652	0	3652	13	3652	6	3652	2152	3652	51	3652	1405	3652	68	3652	3544	3652		
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.046	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.018	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.129	61.636	2.324		
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.026	12.850	0.516		
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.067	#DIV/0!	0.017	#DIV/0!	0.026	#DIV/0!	0.063	#DIV/0!	0.163	75.858	3.173		
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.010	15.979	0.038		
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.062	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.042	#DIV/0!	0.182	87.336	3.356		
X'-2σ	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.031	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.077	35.937	1.293		
N > X+2σ	Historique		3	21	3	20	3	0	3	20	3	39	3	231	3	281	3	3	3	9	2	21	1	36	3	0	0	0		
N < X-2σ	Historique		3	0	3	216	3	9	3	4	3	2	3	0	3	128	3	130	2	162	3	103	3	178	13	125				
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	0.051	0.040	0.034	0.007	0.026	0.015	0.039	0.019	#DIV/0!	0.103	62.593	2.387		
Ecart-type	Projet		0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	0.007	0.007	0.016	0.001	0.017	0.003	0.026	0.006	#DIV/0!	0.005	3.874	0.193		
Maximum	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.003	0.000	0.008	0.000	0.003	0.058	0.067	0.167	0.017	0.065	0.024	0.210	0.042	0.000	0.142	73.659	2.972		
Minimum	Projet		0.002	0.001	0.002	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.043	0.020	0.006	0.004	0.014	0.008	0.021	0.012	0.000	0.081	41.219	1.370		
X+2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	0.065	0.055	0.066	0.010	0.059	0.021	0.091	0.031	#DIV/0!	0.113	70.342	2.774		
X-2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	0.037	0.025	0.002	0.004	-0.007	0.009	-0.012	0.008	#DIV/0!	0.094	54.844	2.000		
991	%	M742121	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.037	0.007	< LOD	0.013	0.029	0.015	< LOD	0.100	58.815	2.226		
991	%	M742122	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.046	0.042	0.008	< LOD	0.018	0.029	0.015	< LOD	0.101	59.229	2.249		
991	%	M742122	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.041	0.008	< LOD	0.012	< LOD	0.021	< LOD	0.102	59.016	2.255		
991	%	M742122	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.041	0.007	< LOD	0.013	< LOD	0.020	< LOD	0.098	57.258	2.124		
991	%	M742122	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.038	0.042	0.007	< LOD	0.014	< LOD	0.021	< LOD	0.100	58.501	2.209		
991	%	M742123	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.051	0.028	0.006	< LOD	0.014	< LOD	0.021	< LOD	0.100	58.991	2.213		
991	%	M742123	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.029	0.006	< LOD	0.012	0.031	0.014	< LOD	0.098	58.434	2.166		
991	%	M742123	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.032	0.007	< LOD	0.014	0.022	0.014	< LOD	0.101	60.288	2.273		
991	%	M742123	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.040	0.030	0.006	< LOD	0.013	0.024	0.014	< LOD	0.100	59.238	2.217		
991	%	M742124	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.037	0.007	< LOD	0.014	0.031	0.016	< LOD	0.105	62.081	2.402		
991	%	M742124	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.058	0.038	0.008	< LOD	0.019	0.035	0.016	< LOD	0.106	63.042	2.470		
991	%	M742124	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.055	0.034	0.007	< LOD	0.022	< LOD	0.022	< LOD	0.103	61.975	2.386		
991	%	M742124	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.049	0.036	0.007	< LOD	0.018	0.029	0.015	< LOD	0.105	62.366	2.419		
991	%	M742126	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.047	0.042	0.007	< LOD	0.019	< LOD	0.021	< LOD	0.101	59.077	2.207		
991	%	M742126	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.037	0.007	< LOD	0.013	< LOD	0.033	< LOD	0.104	59.438	2.287		
991	%	M742126	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.043	0.037	0.007	< LOD	0.013	< LOD	0.023	< LOD	0.106	60.171	2.352		
991	%	M742126	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.041	0.039	0.007	< LOD	0.015	< LOD	0.026	< LOD	0.103	59.562	2.282		
991	%	M742127	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.041	0.037	0.007	< LOD	0.018	0.029	0.014	< LOD	0.100	60.838	2.256		
991	%	M742127	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.047	0.009	< LOD	0.015	< LOD	0.038	< LOD	0.120	65.122	2.583		
991	%	M742127	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.041	0.008	< LOD	0.016	0.024	0.015	< LOD	0.104	63.380	2.449		
991	%	M742127	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.038	0.042	0.008	< LOD	0.016	< LOD	0.028	< LOD	0.108	63.114	2.429		
991	%	M742128	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.																		

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																
			Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error	
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	428	428	
N > LD	Historique		2163	3652	3056	3652	2275	3652	2231	3652	3326	3652	55	3652	589	3652	5	428	
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.034	#DIV/0!	0.015	#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.080	0.437	0.061	#DIV/0!	0.193	#DIV/0!	1.109	0.000	0.005	
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.014	#DIV/0!	0.061	1.108	0.028	#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.351	0.001	0.001	
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.057	#DIV/0!	0.071	#DIV/0!	0.265	17.351	0.366	#DIV/0!	0.304	#DIV/0!	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	0.074	0.013	#DIV/0!	0.050	#DIV/0!	0.241	0.006	0.002	
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.053	#DIV/0!	0.027	#DIV/0!	0.059	#DIV/0!	0.201	2.653	0.116	#DIV/0!	0.295	#DIV/0!	1.811	0.002	0.008	
X'-2σ	Historique		#DIV/0!	0.016	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	-0.041	-1.780	0.005	#DIV/0!	0.091	#DIV/0!	0.407	-0.001	0.003	
N > X+2σ	Historique		2	0	1	116	3	338	2	102	22	74	3	7	1	164	5	20	
N < X-2σ	Historique		2	18	1	0	3	108	2	0	0	0	3	93	1	84	0	12	
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	
Moyenne	Projet		0.148	0.027	0.117	0.016	0.810	0.062	4.580	0.158	0.270	0.045	#DIV/0!	0.115	23.743	1.796	0.007	0.005	
Ecart-type	Projet		0.054	0.003	0.157	0.005	0.169	0.006	1.972	0.050	0.100	0.004	#DIV/0!	0.018	12.236	0.307	0.001	0.001	
Maximum	Projet		0.283	0.050	1.491	0.057	1.151	0.071	8.843	0.265	0.831	0.062	0.000	0.190	29.967	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Projet		0.034	0.023	0.020	0.010	0.030	0.019	0.093	0.026	0.118	0.036	0.000	0.090	1.874	1.135	0.006	0.002	
X+2σ	Projet		0.257	0.033	0.430	0.026	1.147	0.075	8.523	0.259	0.471	0.052	#DIV/0!	0.151	48.216	2.409	0.009	0.008	
X-2σ	Projet		0.039	0.022	-0.197	0.006	0.473	0.049	0.637	0.058	0.070	0.038	#DIV/0!	0.079	-0.730	1.183	0.006	0.003	
991	%	M742121	0.161	0.027	0.038	0.013	0.777	0.064	6.133	0.198	0.262	0.045	< LOD	0.102	< LOD	2.200	< LOD	0.005	
991	%	M742122	0.173	0.027	0.026	0.013	0.826	0.065	6.676	0.211	0.358	0.049	< LOD	0.149	< LOD	1.935	< LOD	0.003	
991	%	M742122	0.185	0.028	0.021	0.013	0.811	0.065	6.588	0.210	0.271	0.046	< LOD	0.103	< LOD	2.177	< LOD	0.004	
991	%	M742122	0.194	0.027	0.020	0.012	0.790	0.063	6.493	0.202	0.320	0.046	< LOD	0.137	< LOD	1.791	< LOD	0.007	
991	%	M742122	0.184	0.027	0.022	0.013	0.809	0.065	6.586	0.208	0.316	0.047	< LOD	0.129	< LOD	1.968	< LOD	0.005	
991	%	M742123	0.172	0.027	0.033	0.013	0.850	0.067	6.311	0.201	0.332	0.050	< LOD	0.113	< LOD	1.709	< LOD	0.006	
991	%	M742123	0.166	0.026	0.035	0.013	0.816	0.064	6.369	0.199	0.364	0.049	< LOD	0.155	< LOD	1.517	< LOD	0.004	
991	%	M742123	0.183	0.027	0.038	0.013	0.828	0.066	6.493	0.205	0.359	0.050	< LOD	0.110	< LOD	1.473	< LOD	0.006	
991	%	M742123	0.174	0.027	0.035	0.013	0.831	0.066	6.391	0.202	0.352	0.050	< LOD	0.126	< LOD	1.566	< LOD	0.005	
991	%	M742124	0.167	0.028	0.063	0.014	0.826	0.067	6.292	0.204	0.246	0.047	< LOD	0.128	< LOD	1.580	< LOD	0.005	
991	%	M742124	0.170	0.028	0.060	0.014	0.907	0.069	6.483	0.211	0.239	0.045	< LOD	0.107	< LOD	1.746	< LOD	0.004	
991	%	M742124	0.170	0.027	0.046	0.014	0.854	0.070	6.356	0.208	0.245	0.046	< LOD	0.108	< LOD	2.215	< LOD	0.006	
991	%	M742124	0.169	0.028	0.057	0.014	0.863	0.069	6.377	0.208	0.243	0.046	< LOD	0.115	< LOD	1.847	< LOD	0.005	
991	%	M742126	0.166	0.027	0.108	0.015	0.812	0.066	6.410	0.202	0.329	0.048	< LOD	0.104	< LOD	1.488	< LOD	0.005	
991	%	M742126	0.186	0.029	0.106	0.015	0.832	0.067	6.529	0.210	0.351	0.048	< LOD	0.113	< LOD	1.621	< LOD	0.007	
991	%	M742126	0.189	0.029	0.116	0.016	0.798	0.067	6.642	0.215	0.297	0.047	< LOD	0.107	< LOD	1.591	< LOD	0.004	
991	%	M742126	0.181	0.028	0.110	0.015	0.814	0.067	6.527	0.209	0.325	0.048	< LOD	0.108	< LOD	1.567	< LOD	0.005	
991	%	M742127	0.220	0.028	0.050	0.013	0.881	0.059	4.787	0.162	0.199	0.042	< LOD	0.102	< LOD	2.164	< LOD	0.006	
991	%	M742127	0.244	0.031	0.065	0.014	0.684	0.062	5.080	0.177	0.166	0.044	< LOD	0.117	< LOD	1.865	< LOD	0.004	
991	%	M742127	0.211	0.029	0.062	0.013	0.716	0.061	5.024	0.172	0.197	0.042	< LOD	0.114	< LOD	2.492	< LOD	0.005	
991	%	M742127	0.225	0.029	0.059	0.013	0.693	0.061	4.964	0.170	0.187	0.043	< LOD	0.111	< LOD	2.174	< LOD	0.005	
991	%	M742128	0.199	0.028	0.059	0.013	0.666	0.060	5.114	0.169	0.269	0.045	< LOD	0.157	< LOD	1.544	< LOD	0.004	
991	%	M742128	0.238	0.029	0.058	0.013	0.710	0.061	5.278	0.174	0.292	0.045	< LOD	0.100	< LOD	1.498	< LOD	0.005	
991	%	M742128	0.205	0.028	0.060	0.013	0.642	0.058	5.133	0.169	0.291	0.046	< LOD	0.119	< LOD	1.727	< LOD	0.003	
991	%	M742128	0.214	0.028	0.059	0.013	0.673	0.060	5.175	0.171	0.284	0.045	< LOD	0.126	< LOD	1.590	< LOD	0.004	
991	%	M742132	0.166	0.027	0.079	0.014	0.701	0.062	6.028	0.193	0.151	0.041	< LOD	0.104	< LOD	1.647	< LOD	0.003	
991	%	M742132	0.167	0.028	0.081	0.014	0.747	0.063	6.088	0.200	0.179	0.041	< LOD	0.108	< LOD	2.433	< LOD	0.004	
991	%	M742132	0.141	0.025	0.061	0.012	0.649	0.056	5.398	0.169	0.199	0.040	< LOD	0.107	< LOD	1.428	< LOD	0.006	
991	%	M742132	0.158	0.027	0.073	0.013	0.699	0.060	5.838	0.188	0.176	0.041	< LOD	0.106	< LOD	1.836	< LOD	0.004	
991	%	M742133	0.185	0.029	0.033	0.013	0.749	0.064	5.645	0.191	0.183	0.043	< LOD	0.127	< LOD	2.152	< LOD	0.006	
991	%	M742133	0.146	0.026	0.034	0.013	0.698	0.061	5.498	0.180	0.203	0.042	< LOD	0.102	< LOD	1.511	< LOD	0.005	
991	%	M742133	0.170	0.027	0.031	0.013	0.745	0.062	5.583	0.184	0.186	0.040	< LOD	0.162	< LOD	1.480	< LOD	0.006	
991	%	M742133	0.167	0.027	0.033	0.013	0.730	0.062	5.575	0.185	0.190	0.042	< LOD	0.131	< LOD	1.714	< LOD	0.006	
991	%	M742134	0.173	0.027	0.031	0.013	0.737	0.063	5.786	0.190	0.284	0.044	< LOD	0.148	< LOD	2.253	< LOD	0.007	
991	%	M742134	0.169	0.027	0.037	0.013	0.793	0.066	6.038	0.199	0.233	0.045	< LOD	0.108	< LOD	1.937	< LOD	0.006	
991	%	M742134	0.180	0.028	0.032	0.012	0.731	0.061	5.914	0.194	0.250	0.045	< LOD	0.127	< LOD	2.238	< LOD	0.007	
991	%	M742134	0.174	0.027	0.033	0.013	0.754	0.063	5.912	0.194	0.256	0.045	< LOD	0.128	< LOD	2.143	< LOD	0.007	
991	%	M742135	0.069	0.024	0.068	0.014	0.845	0.060	2.863	0.115	0.229	0.045	< LOD	0.104	< LOD	1.523	< LOD	0.005	
991	%	M742135	0.068	0.023	0.062	0.013	0.832	0.056	2.661	0.106	0.270	0.043	< LOD	0.157	< LOD	2.064	< LOD	0.005	
991	%	M742135	0.077	0.024	0.063	0.014	0.841	0.059	2.771	0.113	0.218	0.045	< LOD	0.106	< LOD	1.885	< LOD	0.007	
991	%	M742135	0.071	0.024	0.064	0.013	0.839	0.058	2.785	0.112	0.239	0.044	< LOD	0.122	< LOD	1.758	< LOD	0.006	
991	%	M742136	0.126	0.025	0.088	0.014	0.878	0.060	3.700	0.133	0.491	0.054	< LOD	0.134	< LOD	2.151	< LOD	0.005	
991	%	M742136	0.134	0.026	0.088	0.015	0.918	0.064	3.905	0.144	0.541	0.056	< LOD	0.117	< LOD	2.447	< LOD	0.008	
991	%	M742136	0.146	0.026	0.096	0.015	0.918												

Project	UNITS	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	Ulvospinel	Magnétite	Titano-	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																			
					Calculated	Calculated	Calculated	Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba	Ba Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error		
Compte	Historique				2151	2144	2144	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique				2151	2144	2144	105	3652	8	3652	89	3652	31	3652	1	3652	10	3652	3652	3652	184	3652	171	3652		
Moyenne	Historique				17.13	71.81	88.99	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	32.134	2.533	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002		
Ecart-type (σ)	Historique				9.18	14.31	9.08	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	12.920	0.511	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002		
Maximum	Historique				41.30	102.55	104.72	#DIV/0!	0.037	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	99.412	3.349	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.032		
Minimum	Historique				0.01	19.72	23.15	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	14.540	0.128	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001		
X+2σ	Historique				35.50	100.43	107.16	#DIV/0!	0.038	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	57.974	3.555	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.006		
X'-2σ	Historique				-1.23	43.18	70.83	#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	6.294	1.512	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	-0.002		
N > X+2σ	Historique				23.00	4.00	0.00	3	0	3	8	3	0	3	380	3	0	3	0	118	0	2	2	3	20		
N < X-2σ	Historique				0.00	155.00	165.00	3	177	3	84	3	162	3	31	3	5	3	9	0	121	2	145	3	0		
Compte	Projet				428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet				21.39	71.75	93.14	0.020	0.019	0.005	0.005	0.006	0.006	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	31.078	2.539	0.003	0.002	0.002	0.002		
Ecart-type	Projet				9.21	10.79	3.95	0.004	0.005	#DIV/0!	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	0.000	0.000	2.903	0.164	0.002	0.000	0.001	0.000		
Maximum	Projet				41.30	100.45	102.43	0.030	0.030	0.005	0.008	0.007	0.009	0.002	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	52.263	3.002	0.005	0.003	0.003	0.002		
Minimum	Projet				0.43	39.35	64.88	0.015	0.010	0.005	0.003	0.005	0.003	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	16.006	1.527	0.002	0.001	0.002	0.001		
X+2σ	Projet				39.81	93.33	101.05	0.027	0.029	#DIV/0!	0.007	0.008	0.009	0.002	0.003	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	36.884	2.867	0.006	0.003	0.003	0.002		
X-2σ	Projet				2.97	50.18	85.23	0.013	0.009	#DIV/0!	0.003	0.004	0.003	0.002	0.001	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	25.272	2.212	0.000	0.001	0.001	0.002		
991	%	M742139	ModCF fe-ios		0.49	72.02	72.51	< LOD	0.015	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	17.844	2.037	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742139	ModCF fe-ios	Avg of 38-40	0.45	72.87	73.32	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	17.162	2.095	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742140	ModCF fe-ios		5.41	92.88	98.30	< LOD	0.027	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	26.010	2.837	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742140	ModCF fe-ios		5.23	91.25	96.48	< LOD	0.030	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.064	2.751	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742140	ModCF fe-ios		5.28	89.73	95.01	< LOD	0.017	< LOD	0.007	< LOD	0.005	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.688	2.642	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742140	ModCF fe-ios	Avg of 42-44	5.31	91.29	96.60	< LOD	0.025	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.247	2.744	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742141	ModCF fe-ios		10.88	82.92	93.60	< LOD	0.016	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.065	2.556	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742141	ModCF fe-ios		10.03	83.88	93.71	< LOD	0.025	< LOD	0.005	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.022	2.541	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742141	ModCF fe-ios		10.51	84.20	94.71	< LOD	0.024	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.272	2.594	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742141	ModCF fe-ios	Avg of 46-48	10.41	83.60	94.01	< LOD	0.022	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.786	2.564	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742143	ModCF fe-ios		7.27	92.86	100.13	< LOD	0.019	< LOD	0.006	0.007	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	26.052	2.920	< LOD	0.003	< LOD	0.002		
991	%	M742143	ModCF fe-ios		7.04	90.44	97.47	< LOD	0.018	< LOD	0.008	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.022	2.735	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742143	ModCF fe-ios		6.58	88.48	95.05	< LOD	0.021	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.896	2.672	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742143	ModCF fe-ios	Avg of 50-52	6.96	90.59	97.55	< LOD	0.019	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.990	2.775	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742144	ModCF fe-ios		9.00	85.34	94.35	< LOD	0.016	< LOD	0.007	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.376	2.614	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742144	ModCF fe-ios		9.12	88.51	97.62	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.013	2.767	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742144	ModCF fe-ios		8.98	84.99	93.97	< LOD	0.017	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.682	2.560	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742144	ModCF fe-ios	Avg of 54-56	9.03	86.28	95.32	< LOD	0.017	< LOD	0.006	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.690	2.647	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742145	ModCF fe-ios		16.10	80.57	96.67	< LOD	0.025	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.769	2.731	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742145	ModCF fe-ios		15.99	82.53	98.52	0.018	0.012	< LOD	0.006	< LOD	0.006	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.469	2.794	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742145	ModCF fe-ios		15.90	82.35	98.25	< LOD	0.023	< LOD	0.005	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.637	2.761	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742145	ModCF fe-ios	Avg of 10-12	16.00	81.82	97.81	< LOD	0.022	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.958	2.762	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742146	ModCF fe-ios		24.83	67.60	92.43	< LOD	0.016	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.019	2.478	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742146	ModCF fe-ios		24.94	68.88	93.81	< LOD	0.023	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.056	2.553	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742146	ModCF fe-ios		25.22	66.62	91.84	< LOD	0.016	< LOD	0.006	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.367	2.465	< LOD	0.003	< LOD	0.002		
991	%	M742146	ModCF fe-ios	Avg of 62-64	25.00	67.70	92.69	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.814	2.499	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742147	ModCF fe-ios		16.01	77.55																					

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																											
			Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error		
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique		1120	3652	236	3652	5	3652	20	3652	6	3652	0	3652	13	3652	6	3652	2152	3652	51	3652	1405	3652	68	3652	3544	3652		
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.046	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.018	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.129	61.636	2.324		
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.026	12.850	0.516		
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.067	#DIV/0!	0.017	#DIV/0!	0.026	#DIV/0!	0.063	#DIV/0!	0.163	75.858	3.173		
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.010	15.979	0.038		
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.062	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.042	#DIV/0!	0.182	87.336	3.356		
X'-2σ	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.031	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.077	35.937	1.293		
N > X+2σ	Historique		3	21	3	20	3	0	3	20	3	39	3	231	3	281	3	3	3	9	2	21	1	36	3	0	0	0		
N < X-2σ	Historique		3	0	3	216	3	9	3	4	3	2	3	0	3	128	3	130	2	162	3	103	3	178	13	125				
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.051	0.040	0.034	0.007	0.026	0.015	0.039	0.019	#DIV/0!	0.103	62.593	2.387	
Ecart-type	Projet		0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	0.007	0.007	0.016	0.001	0.017	0.003	0.026	0.006	#DIV/0!	0.005	3.874	0.193		
Maximum	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.003	0.000	0.008	0.000	0.003	0.058	0.067	0.167	0.017	0.065	0.024	0.210	0.042	0.000	0.142	73.659	2.972		
Minimum	Projet		0.002	0.001	0.002	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.043	0.020	0.006	0.004	0.014	0.008	0.021	0.012	0.000	0.081	41.219	1.370		
X+2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	0.065	0.055	0.066	0.010	0.059	0.021	0.091	0.031	#DIV/0!	0.113	70.342	2.774		
X-2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	0.037	0.025	0.002	0.004	-0.007	0.009	-0.012	0.008	#DIV/0!	0.094	54.844	2.000		
991	%	M742139	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	< LOD	0.007	0.065	0.012	0.200	0.024	< LOD	0.131	52.345	1.753		
991	%	M742139	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	< LOD	0.007	0.067	0.012	0.204	0.025	< LOD	0.109	52.941	1.807		
991	%	M742140	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.039	0.029	0.007	< LOD	0.017	0.028	0.017	< LOD	0.109	69.898	2.756		
991	%	M742140	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.034	0.008	< LOD	0.015	0.039	0.017	< LOD	0.107	68.621	2.666		
991	%	M742140	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.036	0.029	0.007	< LOD	0.022	0.031	0.016	< LOD	0.104	67.552	2.666		
991	%	M742140	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.038	0.031	0.007	< LOD	0.018	0.033	0.017	< LOD	0.107	68.690	2.662		
991	%	M742141	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.062	0.009	< LOD	0.014	0.024	0.015	< LOD	0.103	65.324	2.465		
991	%	M742141	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.048	0.066	0.010	< LOD	0.013	< LOD	0.022	< LOD	0.102	65.549	2.456		
991	%	M742141	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.051	0.058	0.009	< LOD	0.021	0.026	0.015	< LOD	0.103	66.163	2.505		
991	%	M742141	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.044	0.062	0.010	< LOD	0.016	0.023	0.015	< LOD	0.103	65.679	2.478		
991	%	M742143	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.040	0.028	0.007	< LOD	0.014	< LOD	0.025	< LOD	0.111	70.806	2.838		
991	%	M742143	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.038	0.024	0.007	< LOD	0.024	< LOD	0.037	< LOD	0.106	68.939	2.662		
991	%	M742143	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.033	0.007	< LOD	0.013	< LOD	0.023	< LOD	0.106	67.290	2.601		
991	%	M742143	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.038	0.028	0.007	< LOD	0.017	< LOD	0.028	< LOD	0.108	69.012	2.701		
991	%	M742144	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.041	0.046	0.008	< LOD	0.015	0.036	0.016	< LOD	0.104	66.238	2.524		
991	%	M742144	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.067	0.048	0.009	< LOD	0.013	< LOD	0.024	< LOD	0.108	68.581	2.878		
991	%	M742144	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.052	0.037	0.008	< LOD	0.014	< LOD	0.036	< LOD	0.103	65.972	2.481		
991	%	M742144	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.053	0.044	0.008	< LOD	0.014	< LOD	0.028	< LOD	0.105	66.931	2.561		
991	%	M742145	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.028	0.007	< LOD	0.014	< LOD	0.024	< LOD	0.108	66.330	2.801		
991	%	M742145	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.036	0.028	0.007	< LOD	0.024	< LOD	0.034	< LOD	0.109	67.692	2.969		
991	%	M742145	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.041	0.026	0.007	< LOD	0.014	0.024	0.016	< LOD	0.107	67.517	2.633		
991	%	M742145	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	&																			

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																
			Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error	
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	428	428	
N > LD	Historique		2163	3652	3056	3652	2275	3652	2231	3652	3326	3652	55	3652	589	3652	5	428	
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.034	#DIV/0!	0.015	#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.080	0.437	0.061	#DIV/0!	0.193	#DIV/0!	1.109	0.000	0.005	
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.014	#DIV/0!	0.061	1.108	0.028	#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.351	0.001	0.001	
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.057	#DIV/0!	0.071	#DIV/0!	0.265	17.351	0.366	#DIV/0!	0.304	#DIV/0!	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	0.074	0.013	#DIV/0!	0.050	#DIV/0!	0.241	0.006	0.002	
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.053	#DIV/0!	0.027	#DIV/0!	0.059	#DIV/0!	0.201	2.653	0.116	#DIV/0!	0.295	#DIV/0!	1.811	0.002	0.008	
X-2σ	Historique		#DIV/0!	0.016	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	-0.041	-1.780	0.005	#DIV/0!	0.091	#DIV/0!	0.407	-0.001	0.003	
N > X+2σ	Historique		2	0	1	116	3	338	2	102	22	74	3	7	1	164	5	20	
N < X-2σ	Historique		2	18	1	0	3	108	2	0	0	0	3	93	1	84	0	12	
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	
Moyenne	Projet		0.148	0.027	0.117	0.016	0.810	0.062	4.580	0.158	0.270	0.045	#DIV/0!	0.115	23.743	1.796	0.007	0.005	
Ecart-type	Projet		0.054	0.003	0.157	0.005	0.169	0.006	1.972	0.050	0.100	0.004	#DIV/0!	0.018	12.236	0.307	0.001	0.001	
Maximum	Projet		0.283	0.050	1.491	0.057	1.151	0.071	8.843	0.265	0.831	0.062	0.000	0.190	29.967	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Projet		0.034	0.023	0.020	0.010	0.030	0.019	0.093	0.026	0.118	0.036	0.000	0.090	1.874	1.135	0.006	0.002	
X+2σ	Projet		0.257	0.033	0.430	0.026	1.147	0.075	8.523	0.259	0.471	0.052	#DIV/0!	0.151	48.216	2.409	0.009	0.008	
X-2σ	Projet		0.039	0.022	-0.197	0.006	0.473	0.049	0.637	0.058	0.070	0.038	#DIV/0!	0.079	-0.730	1.183	0.006	0.003	
991	%	M742139	< LOD	0.030	< LOD	0.015	0.034	0.019	0.104	0.027	0.196	0.048	< LOD	0.119	29.181	1.710	< LOD	0.005	
991	%	M742139	< LOD	0.030	< LOD	0.017	0.030	0.020	0.097	0.027	0.217	0.048	< LOD	0.117	29.210	1.697	< LOD	0.005	
991	%	M742140	< LOD	0.035	0.078	0.014	0.979	0.061	1.159	0.076	0.188	0.041	< LOD	0.098	< LOD	1.750	< LOD	0.006	
991	%	M742140	< LOD	0.034	0.059	0.013	0.936	0.057	1.120	0.071	0.215	0.042	< LOD	0.099	1.874	1.135	< LOD	0.009	
991	%	M742140	< LOD	0.033	0.060	0.013	0.951	0.058	1.131	0.072	0.169	0.039	< LOD	0.100	< LOD	1.652	< LOD	0.005	
991	%	M742140	< LOD	0.034	0.066	0.013	0.955	0.059	1.137	0.073	0.191	0.041	< LOD	0.099	< LOD	1.701	< LOD	0.007	
991	%	M742141	0.099	0.024	0.067	0.013	0.878	0.058	2.287	0.099	0.169	0.040	< LOD	0.092	< LOD	1.649	< LOD	0.005	
991	%	M742141	0.074	0.023	0.076	0.013	0.893	0.057	2.148	0.095	0.153	0.039	< LOD	0.103	< LOD	1.605	< LOD	0.005	
991	%	M742141	0.087	0.024	0.080	0.014	0.918	0.060	2.250	0.100	0.145	0.040	< LOD	0.098	< LOD	1.586	< LOD	0.008	
991	%	M742141	0.086	0.024	0.074	0.014	0.896	0.058	2.228	0.098	0.156	0.039	< LOD	0.098	< LOD	1.613	< LOD	0.006	
991	%	M742143	0.062	0.025	0.151	0.017	1.036	0.064	1.557	0.087	0.267	0.043	< LOD	0.098	< LOD	1.623	< LOD	0.009	
991	%	M742143	0.045	0.024	0.133	0.016	1.017	0.061	1.507	0.082	0.266	0.043	< LOD	0.114	< LOD	1.770	< LOD	0.004	
991	%	M742143	0.040	0.024	0.136	0.016	1.006	0.061	1.408	0.081	0.175	0.044	< LOD	0.101	< LOD	1.540	< LOD	0.005	
991	%	M742143	0.049	0.024	0.140	0.016	1.020	0.062	1.490	0.083	0.236	0.043	< LOD	0.104	< LOD	1.644	< LOD	0.006	
991	%	M742144	0.089	0.025	0.136	0.015	0.909	0.058	1.928	0.091	0.224	0.043	< LOD	0.101	< LOD	1.301	< LOD	0.004	
991	%	M742144	0.064	0.025	0.161	0.016	0.957	0.060	1.952	0.092	0.187	0.042	< LOD	0.102	< LOD	1.468	< LOD	0.008	
991	%	M742144	0.081	0.024	0.142	0.016	0.937	0.059	1.923	0.090	0.223	0.043	< LOD	0.101	< LOD	1.702	< LOD	0.004	
991	%	M742144	0.078	0.024	0.146	0.016	0.934	0.059	1.934	0.091	0.211	0.043	< LOD	0.101	< LOD	1.490	< LOD	0.005	
991	%	M742145	0.134	0.027	0.144	0.016	0.905	0.063	3.447	0.132	0.225	0.042	< LOD	0.132	< LOD	1.463	< LOD	0.007	
991	%	M742145	0.114	0.026	0.151	0.017	0.908	0.064	3.423	0.133	0.194	0.042	< LOD	0.119	< LOD	1.671	< LOD	0.008	
991	%	M742145	0.105	0.026	0.134	0.016	0.924	0.064	3.404	0.132	0.226	0.044	< LOD	0.131	< LOD	1.416	< LOD	0.006	
991	%	M742145	0.118	0.026	0.143	0.016	0.912	0.064	3.425	0.132	0.215	0.043	< LOD	0.128	< LOD	1.517	< LOD	0.007	
991	%	M742146	0.156	0.026	0.041	0.013	0.839	0.063	5.317	0.176	0.263	0.044	< LOD	0.098	< LOD	1.705	< LOD	0.007	
991	%	M742146	0.171	0.027	0.028	0.013	0.816	0.064	5.339	0.178	0.274	0.045	< LOD	0.104	< LOD	1.430	< LOD	0.005	
991	%	M742146	0.156	0.026	0.052	0.013	0.849	0.063	5.400	0.177	0.283	0.045	< LOD	0.144	< LOD	1.617	< LOD	0.004	
991	%	M742146	0.161	0.027	0.040	0.013	0.835	0.063	5.352	0.177	0.273	0.045	< LOD	0.115	< LOD	1.584	< LOD	0.005	
991	%	M742147	0.092	0.024	0.059	0.013	0.871	0.060	3.429	0.127	0.217	0.041	< LOD	0.119	< LOD	1.463	< LOD	0.004	
991	%	M742147	0.095	0.023	0.048	0.012	0.839	0.057	3.330	0.121	0.229	0.040	< LOD	0.094	< LOD	1.281	< LOD	0.006	
991	%	M742147	0.098	0.025	0.059	0.013	0.900	0.062	3.521	0.132	0.224	0.043	< LOD	0.102	< LOD	1.630	< LOD	0.005	
991	%	M742147	0.095	0.024	0.055	0.013	0.870	0.060	3.427	0.126	0.223	0.041	< LOD	0.105	< LOD	1.458	< LOD	0.005	
991	%	M742148	< LOD	0.050	0.128	0.016	0.986	0.061	1.306	0.079	0.206	0.041	< LOD	0.114	< LOD	1.825	< LOD	0.004	
991	%	M742148	< LOD	0.034	0.110	0.015	0.977	0.059	1.222	0.074	0.214	0.042	< LOD	0.176	< LOD	2.241	< LOD	0.004	
991	%	M742148	0.038	0.023	0.112	0.015	0.962	0.059	1.266	0.076	0.202	0.041	< LOD	0.103	< LOD	2.382	< LOD	0.005	
991	%	M742148	< LOD	0.040	0.117	0.015	0.975	0.060	1.265	0.076	0.207	0.041	< LOD	0.131	< LOD	2.149	< LOD	0.005	
991	%	M742149	0.124	0.026	0.071	0.014	0.850	0.061	3.624	0.135	0.206	0.042	< LOD	0.117	< LOD	1.952	< LOD	0.005	
991	%	M742149	0.089	0.025	0.066	0.014	0.898	0.063	3.692	0.138	0.232	0.043	< LOD	0.102	< LOD	1.503	< LOD	0.006	
991	%	M742149	0.101	0.024	0.071	0.013	0.880	0.059	3.550	0.128	0.204	0.040	< LOD	0.094	< LOD	1.380	< LOD	0.004	
991	%	M742149	0.105	0.025	0.069	0.014	0.876	0.061	3.622	0.134	0.214	0.042	< LOD	0.104	< LOD	1.612	< LOD	0.005	
991	%	M742150	0.085	0.025	0.137	0.016	1.004	0.063	2.904	0.116	0.199	0.040	< LOD	0.156	< LOD	1.857	< LOD	0.004	
991	%	M742150	0.071	0.025	0.136	0.016	1.062	0.067	3.109	0.124	0.172	0.042	< LOD	0.121	< LOD	1.980	< LOD	0.004	
991	%	M742150	0.078	0.024	0.128	0.016	1.062	0.067	3.068	0.122	0.208	0.042	< LOD	0.119	< LOD	1.325	< LOD	0.005	
991	%	M742150	0.078	0.025	0.134	0.016	1.043	0.065	3.027	0.120	0.193	0.041	< LOD	0.132	< LOD	1.721	< LOD	0.004	
991	%	M742151	0.142	0.027	0.074	0.014	0.920	0.064	3.698	0.137	0.157	0.041	< LOD	0.145	< LOD	1.336	< LOD	0.006	
991	%	M742151	0.148	0.026	0.084	0.014	0.915	0.060	3										

Project	UNITS	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	Ulvospinel	Magnétite	Titano-	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																					
					Calculated	Calculated	Calculated	Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba	Ba Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error				
Compte	Historique				2151	2144	2144	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique				2151	2144	2144	105	3652	8	3652	89	3652	31	3652	1	3652	10	3652	3652	3652	184	3652	171	3652				
Moyenne	Historique				17.13	71.81	88.99	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	32.134	2.533	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002				
Ecart-type (σ)	Historique				9.18	14.31	9.08	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	12.920	0.511	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001				
Maximum	Historique				41.30	102.55	104.72	#DIV/0!	0.037	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	99.412	3.349	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002				
Minimum	Historique				0.01	19.72	23.15	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	14.540	0.126	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001				
X+2σ	Historique				35.50	100.43	107.16	#DIV/0!	0.038	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	57.974	3.555	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.006				
X'-2σ	Historique				-1.23	43.18	70.83	#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	6.294	1.512	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	-0.002				
N > X+2σ	Historique				23.00	4.00	0.00	3	0	3	8	3	0	3	380	3	0	3	0	118	0	2	2	3	20				
N < X-2σ	Historique				0.00	155.00	165.00	3	177	3	84	3	162	3	31	3	5	3	9	0	121	2	145	3	0				
Compte	Projet				428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet				21.39	71.75	93.14	0.020	0.019	0.005	0.005	0.006	0.006	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	31.078	2.539	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002		
Ecart-type	Projet				9.21	10.79	3.95	0.004	0.005	#DIV/0!	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	0.000	0.000	2.903	0.164	0.002	0.000	0.001	0.000				
Maximum	Projet				41.30	100.45	102.43	0.030	0.030	0.005	0.008	0.007	0.009	0.002	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	52.263	3.002	0.005	0.003	0.003	0.002				
Minimum	Projet				0.43	39.35	64.88	0.015	0.010	0.005	0.003	0.005	0.003	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	16.006	1.527	0.002	0.001	0.002	0.001				
X+2σ	Projet				39.81	93.33	101.05	0.027	0.029	#DIV/0!	0.007	0.008	0.009	0.002	0.003	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	36.884	2.867	0.006	0.003	0.003	0.002				
X-2σ	Projet				2.97	50.18	85.23	0.013	0.009	#DIV/0!	0.003	0.004	0.003	0.002	0.001	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	25.272	2.212	0.000	0.001	0.001	0.002				
991	%	M742155	ModCF fe-ios		14.76	75.65	90.41	< LOD	0.011	< LOD	0.007	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.456	2.393	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742155	ModCF fe-ios		16.22	82.85	99.07	< LOD	0.012	< LOD	0.008	< LOD	0.007	0.004	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.054	2.852	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	%	M742155	ModCF fe-ios	Avg of 26-28	15.59	79.47	95.05	< LOD	0.023	0.011	< LOD	0.007	0.006	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.993	2.635	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	%	M742157	ModCF fe-ios		25.35	67.84	93.19	< LOD	0.024	< LOD	0.006	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.304	2.527	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742157	ModCF fe-ios		25.41	67.90	93.31	< LOD	0.017	< LOD	0.006	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.073	2.568	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742157	ModCF fe-ios		24.95	67.67	92.63	< LOD	0.024	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.001	31.791	2.495	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	%	M742157	ModCF fe-ios	Avg of 22-24	25.24	67.80	93.04	< LOD	0.022	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.002	31.389	2.529	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	%	M742158	ModCF fe-ios		13.38	83.47	96.85	< LOD	0.029	< LOD	0.006	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.578	2.717	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742158	ModCF fe-ios		13.17	81.81	94.98	< LOD	0.017	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.867	2.641	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742158	ModCF fe-ios		14.11	80.63	94.74	< LOD	0.023	< LOD	0.005	0.006	0.004	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.122	2.620	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742158	ModCF fe-ios	Avg of 26-28	13.55	81.97	95.52	< LOD	0.023	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.523	2.660	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742160	ModCF fe-ios		25.03	69.99	95.02	< LOD	0.016	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.363	2.599	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742160	ModCF fe-ios		24.17	68.00	92.17	< LOD	0.016	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.455	2.454	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742160	ModCF fe-ios		25.04	69.67	94.71	< LOD	0.021	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.628	2.558	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742160	ModCF fe-ios	Avg of 30-32	24.75	69.22	93.97	< LOD	0.017	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.149	2.537	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742161	ModCF fe-ios		5.47	91.43	96.90	< LOD	0.017	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.833	2.711	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742161	ModCF fe-ios		5.71	93.67	99.38	< LOD	0.019	< LOD	0.005	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	26.983	2.849	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742161	ModCF fe-ios		5.49	91.66	97.15	< LOD	0.017	< LOD	0.006	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.602	2.730	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742161	ModCF fe-ios	Avg of 34-36	5.55	92.26	97.81	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.139	2.763	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742163	ModCF fe-ios		25.45	69.26	94.72	< LOD	0.023	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.496	2.581	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742163	ModCF fe-ios		23.63	68.06	91.69	< LOD	0.026	< LOD	0.005	0.007	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.691	2.455	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742163	ModCF fe-ios		25.24	66.34	91.58	< LOD	0.022	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.787	2.434	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	%	M742163	ModCF fe-ios	Avg of 42-44	24.77	67.89	92.66	< LOD	0.024	< LOD	0.00.																		

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																												
			Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error			
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652			
N > LD	Historique		1120	3652	236	3652	5	3652	20	3652	6	3652	0	3652	13	3652	6	3652	2152	3652	51	3652	1405	3652	68	3652	3544	3652			
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.046	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.018	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.129	61.636	2.324			
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.026	12.850	0.516			
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.067	#DIV/0!	0.017	#DIV/0!	0.026	#DIV/0!	0.063	#DIV/0!	0.163	75.858	3.173			
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.010	15.979	0.038			
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.062	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.042	#DIV/0!	0.182	87.336	3.356			
X'-2σ	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.031	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.077	35.937	1.293			
N > X+2σ	Historique		3	21	3	20	3	0	3	20	3	39	3	231	3	281	3	3	3	9	2	21	1	36	3	0	0	0			
N < X-2σ	Historique		3	0	3	216	3	9	3	4	3	2	3	0	3	0	3	128	3	130	2	162	1	103	3	178	13	125			
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428			
Moyenne	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	0.007	0.016	0.001	0.017	0.003	0.026	0.006	#DIV/0!	0.005	3.874	0.193
Ecart-type	Projet		0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	0.007	0.007	0.016	0.001	0.017	0.003	0.026	0.006	#DIV/0!	0.005	3.874	0.193			
Maximum	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.003	0.000	0.008	0.000	0.003	0.058	0.067	0.167	0.017	0.065	0.024	0.210	0.042	0.000	0.142	73.659	2.972			
Minimum	Projet		0.002	0.001	0.002	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.043	0.020	0.006	0.004	0.014	0.008	0.021	0.012	0.000	0.081	41.219	1.370			
X+2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	0.065	0.055	0.066	0.010	0.059	0.021	0.091	0.031	#DIV/0!	0.113	70.342	2.774			
X-2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	0.037	0.025	0.002	0.004	-0.007	0.009	-0.012	0.008	#DIV/0!	0.094	54.844	2.000			
991	%	M742155	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	< LOD	0.006	< LOD	0.012	0.047	0.016	< LOD	0.099	62.097	2.285			
991	%	M742155	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.047	0.010	0.005	< LOD	0.024	0.038	0.017	< LOD	0.110	68.039	2.721			
991	%	M742155	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.039	0.008	0.005	< LOD	0.017	0.039	0.016	< LOD	0.105	65.275	2.517			
991	%	M742157	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.034	0.060	0.009	< LOD	0.017	0.028	0.015	< LOD	0.103	61.743	2.348			
991	%	M742157	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.043	0.167	0.017	0.015	0.010	0.032	0.016	< LOD	0.104	61.812	2.373			
991	%	M742157	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.067	0.010	< LOD	0.014	0.032	0.015	< LOD	0.102	61.423	2.331			
991	%	M742157	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.098	0.012	< LOD	0.015	0.031	0.016	< LOD	0.103	61.659	2.350			
991	%	M742158	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.055	0.030	0.007	< LOD	0.014	0.028	0.016	< LOD	0.107	67.070	2.803			
991	%	M742158	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.062	0.031	0.007	< LOD	0.018	0.040	0.017	< LOD	0.105	65.764	2.525			
991	%	M742158	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.039	0.036	0.008	< LOD	0.016	0.044	0.016	< LOD	0.104	65.375	2.509			
991	%	M742158	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.052	0.032	0.007	< LOD	0.016	0.037	0.016	< LOD	0.105	66.070	2.548			
991	%	M742160	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.027	0.006	< LOD	0.016	0.024	0.015	< LOD	0.104	63.138	2.439			
991	%	M742160	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.051	0.020	0.008	< LOD	0.012	0.031	0.014	< LOD	0.100	61.268	2.299			
991	%	M742160	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.020	0.006	< LOD	0.016	< LOD	0.025	< LOD	0.103	62.913	2.398			
991	%	M742160	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.039	0.022	0.006	< LOD	0.015	< LOD	0.023	< LOD	0.102	62.440	2.379			
991	%	M742161	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.042	< LOD	0.007	< LOD	0.015	< LOD	0.036	< LOD	0.106	68.876	2.858			
991	%	M742161	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	< LOD	0.007	< LOD	0.018	< LOD	0.039	< LOD	0.110	70.613	2.792			
991	%	M742161	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.007	0.005	< LOD	0.013	0.026	0.016	< LOD	0.107	69.049	2.884			
991	%	M742161	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.039	< LOD	0.007	< LOD	0.015	< LOD	0.033	< LOD	0.107	69.513	2.711			
991	%	M742163	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.024	0.006	< LOD	0.014	0.025	0.015	< LOD	0.104	62.823	2.409			
991	%	M742163	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.020	0.006	< LOD	0.014	0.022	0.014	< LOD	0.101	61.038	2.294			
991	%	M742163	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD																								

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																
			Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error	
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	428	428	
N > LD	Historique		2163	3652	3056	3652	2275	3652	2231	3652	3326	3652	55	3652	589	3652	5	428	
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.034	#DIV/0!	0.015	#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.080	0.437	0.061	#DIV/0!	0.193	#DIV/0!	1.109	0.000	0.005	
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.014	#DIV/0!	0.061	1.108	0.028	#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.351	0.001	0.001	
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.057	#DIV/0!	0.071	#DIV/0!	0.265	17.351	0.366	#DIV/0!	0.304	#DIV/0!	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	0.074	0.013	#DIV/0!	0.050	#DIV/0!	0.241	0.006	0.002	
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.053	#DIV/0!	0.027	#DIV/0!	0.059	#DIV/0!	0.201	2.653	0.116	#DIV/0!	0.295	#DIV/0!	1.811	0.002	0.008	
X'-2σ	Historique		#DIV/0!	0.016	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	-0.041	-1.780	0.005	#DIV/0!	0.091	#DIV/0!	0.407	-0.001	0.003	
N > X+2σ	Historique		2	0	1	116	3	338	2	102	22	74	3	7	1	164	5	20	
N < X-2σ	Historique		2	18	1	0	3	108	2	0	0	0	3	93	1	84	0	12	
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	
Moyenne	Projet		0.148	0.027	0.117	0.016	0.810	0.062	4.580	0.158	0.270	0.045	#DIV/0!	0.115	23.743	1.796	0.007	0.005	
Ecart-type	Projet		0.054	0.003	0.157	0.005	0.169	0.006	1.972	0.050	0.100	0.004	#DIV/0!	0.018	12.236	0.307	0.001	0.001	
Maximum	Projet		0.283	0.050	1.491	0.057	1.151	0.071	8.843	0.265	0.831	0.062	0.000	0.190	29.967	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Projet		0.034	0.023	0.020	0.010	0.030	0.019	0.093	0.026	0.118	0.036	0.000	0.090	1.874	1.135	0.006	0.002	
X+2σ	Projet		0.257	0.033	0.430	0.026	1.147	0.075	8.523	0.259	0.471	0.052	#DIV/0!	0.151	48.216	2.409	0.009	0.008	
X-2σ	Projet		0.039	0.022	-0.197	0.006	0.473	0.049	0.637	0.058	0.070	0.038	#DIV/0!	0.079	-0.730	1.183	0.006	0.003	
991	%	M742155	0.137	0.025	0.149	0.015	0.705	0.055	3.180	0.119	0.213	0.042	< LOD	0.099	< LOD	1.755	< LOD	0.005	
991	%	M742155	0.176	0.029	0.146	0.016	0.786	0.060	3.474	0.133	0.242	0.046	< LOD	0.120	< LOD	1.622	< LOD	0.008	
991	%	M742155	0.158	0.027	0.142	0.016	0.767	0.058	3.337	0.127	0.248	0.044	< LOD	0.115	< LOD	1.840	< LOD	0.007	
991	%	M742157	0.219	0.029	0.071	0.014	0.874	0.065	5.428	0.180	0.269	0.045	< LOD	0.165	< LOD	1.633	< LOD	0.005	
991	%	M742157	0.207	0.029	0.064	0.014	0.837	0.066	5.441	0.183	0.303	0.047	< LOD	0.106	< LOD	1.636	< LOD	0.004	
991	%	M742157	0.195	0.028	0.072	0.014	0.830	0.064	5.343	0.178	0.244	0.046	< LOD	0.118	< LOD	2.147	< LOD	0.005	
991	%	M742157	0.207	0.029	0.069	0.014	0.847	0.065	5.404	0.180	0.272	0.046	< LOD	0.130	< LOD	1.805	< LOD	0.005	
991	%	M742158	0.094	0.025	0.135	0.016	0.964	0.063	2.865	0.116	0.227	0.042	< LOD	0.100	< LOD	1.430	< LOD	0.006	
991	%	M742158	0.121	0.026	0.131	0.016	0.976	0.063	2.820	0.114	0.228	0.043	< LOD	0.131	< LOD	1.389	< LOD	0.007	
991	%	M742158	0.099	0.025	0.123	0.015	0.892	0.061	3.021	0.119	0.275	0.042	< LOD	0.156	< LOD	1.881	< LOD	0.005	
991	%	M742158	0.105	0.026	0.130	0.016	0.944	0.062	2.902	0.117	0.243	0.042	< LOD	0.129	< LOD	1.566	< LOD	0.006	
991	%	M742160	0.134	0.026	0.043	0.013	0.691	0.060	5.359	0.180	0.195	0.041	< LOD	0.116	< LOD	2.103	< LOD	0.005	
991	%	M742160	0.147	0.026	0.026	0.012	0.690	0.058	5.176	0.170	0.189	0.040	< LOD	0.144	< LOD	1.794	< LOD	0.003	
991	%	M742160	0.148	0.026	0.037	0.013	0.681	0.060	5.362	0.178	0.210	0.043	< LOD	0.100	< LOD	1.803	< LOD	0.006	
991	%	M742160	0.143	0.026	0.036	0.012	0.687	0.059	5.299	0.176	0.191	0.041	< LOD	0.120	< LOD	1.900	< LOD	0.005	
991	%	M742161	< LOD	0.034	0.049	0.013	0.851	0.056	1.172	0.074	0.165	0.041	< LOD	0.148	< LOD	1.600	< LOD	0.006	
991	%	M742161	< LOD	0.035	0.058	0.013	0.882	0.057	1.222	0.075	0.183	0.041	< LOD	0.095	< LOD	1.594	< LOD	0.006	
991	%	M742161	< LOD	0.034	0.055	0.013	0.858	0.056	1.175	0.073	0.177	0.041	< LOD	0.100	< LOD	2.096	< LOD	0.006	
991	%	M742161	< LOD	0.034	0.054	0.013	0.864	0.056	1.189	0.074	0.175	0.041	< LOD	0.114	< LOD	1.763	< LOD	0.006	
991	%	M742163	0.157	0.027	0.058	0.014	0.708	0.062	5.450	0.182	0.235	0.042	< LOD	0.136	< LOD	1.637	< LOD	0.006	
991	%	M742163	0.136	0.026	0.044	0.013	0.719	0.060	5.059	0.169	0.220	0.042	< LOD	0.165	< LOD	1.551	< LOD	0.008	
991	%	M742163	0.151	0.026	0.054	0.013	0.724	0.061	5.404	0.178	0.253	0.044	< LOD	0.132	< LOD	2.012	< LOD	0.005	
991	%	M742163	0.148	0.026	0.052	0.013	0.717	0.061	5.304	0.176	0.236	0.043	< LOD	0.144	< LOD	1.733	< LOD	0.006	
991	%	M742164	0.158	0.028	0.198	0.018	0.860	0.063	4.192	0.150	0.319	0.047	< LOD	0.102	< LOD	2.529	< LOD	0.005	
991	%	M742164	0.155	0.028	0.198	0.018	0.914	0.064	4.211	0.152	0.280	0.047	< LOD	0.147	< LOD	2.607	< LOD	0.005	
991	%	M742164	0.168	0.028	0.190	0.018	0.872	0.063	4.233	0.151	0.352	0.047	< LOD	0.097	< LOD	1.713	< LOD	0.007	
991	%	M742164	0.160	0.028	0.195	0.018	0.882	0.063	4.212	0.151	0.317	0.047	< LOD	0.115	< LOD	2.283	< LOD	0.006	
991	%	M742165	0.069	0.026	0.229	0.019	1.022	0.063	1.833	0.091	0.155	0.042	< LOD	0.099	< LOD	1.922	< LOD	0.005	
991	%	M742165	0.062	0.025	0.229	0.019	1.028	0.064	1.856	0.093	0.159	0.042	< LOD	0.101	< LOD	1.496	< LOD	0.005	
991	%	M742165	0.059	0.024	0.217	0.017	0.940	0.058	1.694	0.084	0.156	0.038	< LOD	0.092	< LOD	1.584	< LOD	0.005	
991	%	M742165	0.064	0.025	0.225	0.018	0.997	0.062	1.794	0.089	0.157	0.040	< LOD	0.097	< LOD	1.667	< LOD	0.005	
991	%	M742166	0.159	0.027	0.035	0.013	0.833	0.065	5.996	0.198	0.205	0.044	< LOD	0.105	< LOD	1.600	< LOD	0.005	
991	%	M742166	0.130	0.023	0.032	0.011	0.712	0.057	5.188	0.161	0.212	0.041	< LOD	0.120	< LOD	1.376	< LOD	0.005	
991	%	M742166	0.143	0.026	0.030	0.013	0.871	0.067	5.828	0.191	0.238	0.046	< LOD	0.144	< LOD	1.502	< LOD	0.004	
991	%	M742166	0.144	0.026	0.032	0.013	0.805	0.063	5.670	0.183	0.218	0.044	< LOD	0.123	< LOD	1.493	< LOD	0.004	
991	%	M742167	0.080	0.024	0.102	0.014	0.912	0.059	2.278	0.100	0.341	0.046	< LOD	0.098	< LOD	1.812	< LOD	0.005	
991	%	M742167	0.078	0.025	0.088	0.014	0.864	0.059	2.141	0.098	0.270	0.045	< LOD	0.147	< LOD	1.579	< LOD	0.008	
991	%	M742167	0.080	0.025	0.083	0.015	0.966	0.063	2.267	0.104	0.327	0.046	< LOD	0.119	< LOD	1.852	< LOD	0.006	
991	%	M742167	0.079	0.025	0.091	0.014	0.914	0.060	2.229	0.101	0.313	0.046	< LOD	0.121	< LOD	1.748	< LOD	0.006	
991	%	M742168	0.052	0.024	0.061	0.014	0.828	0.062	2.609	0.111	0.316	0.046	< LOD	0.097	< LOD	1.496	< LOD	0.006	
991	%	M742168	0.062	0.023	0.062	0.013	0.889	0.057	2.586	0.104	0.307	0.044	< LOD	0.093	< LOD	2.112	< LOD	0.005	
991	%	M742168	0.075	0.024	0.063	0.013	0.993	0.060	2.627	0.109	0.297	0.047	< LOD	0.101	< LOD	1.585	< LOD	0.005	
991	%	M742168	0.063	0.024	0.062	0.013	0.903	0.060	2.607	0.108	0.307	0.046	< LOD	0.097	< LOD	1.731	< LOD	0.005	
991	%	M742169	0.168	0.027	0.057	0.013	0.820	0.0.											

Project	UNITS	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	Ulvospinel	Magnétite	Titano-	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																					
					Calculated	Calculated	Calculated	Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba	Ba Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error				
Compte	Historique				2151	2144	2144	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique				2151	2144	2144	105	3652	8	3652	89	3652	31	3652	1	3652	10	3652	3652	3652	184	3652	171	3652				
Moyenne	Historique				17,13	71,81	88,99	#DIV/0!	0,025	#DIV/0!	0,007	#DIV/0!	0,009	#DIV/0!	0,003	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	32,134	2,533	#DIV/0!	0,003	#DIV/0!	0,002		
Ecart-type (σ)	Historique				9,18	14,31	9,08	#DIV/0!	0,006	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	12,920	0,511	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,002		
Maximum	Historique				41,30	102,55	104,72	#DIV/0!	0,037	#DIV/0!	0,010	#DIV/0!	0,013	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,003	99,412	3,349	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,032		
Minimum	Historique				0,01	19,72	23,15	#DIV/0!	0,008	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,003	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,001	14,540	0,126	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,001		
X+2σ	Historique				35,50	100,43	107,16	#DIV/0!	0,038	#DIV/0!	0,010	#DIV/0!	0,013	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,003	57,974	3,555	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,006		
X'-2σ	Historique				-1,23	43,18	70,83	#DIV/0!	0,012	#DIV/0!	0,003	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,001	6,294	1,512	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	-0,002		
N > X+2σ	Historique				23,00	4,00	0,00	3	0	3	8	3	0	3	380	3	0	3	0	3	0	118	0	2	2	3	20		
N < X-2σ	Historique				0,00	155,00	165,00	3	177	3	84	3	162	3	31	3	5	3	9	0	121	2	145	3	0				
Compte	Projet				428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428			
Moyenne	Projet				21,39	71,75	93,14	0,020	0,019	0,005	0,005	0,006	0,006	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	31,078	2,539	0,003	0,002	0,002	0,002			
Ecart-type	Projet				9,21	10,79	3,95	0,004	0,005	#DIV/0!	0,001	0,001	0,001	0,000	0,000	#DIV/0!	0,000	0,000	0,000	0,000	2,903	0,164	0,002	0,000	0,001	0,000			
Maximum	Projet				41,30	100,45	102,43	0,030	0,030	0,005	0,008	0,007	0,009	0,002	0,003	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	52,263	3,002	0,005	0,003	0,003	0,002			
Minimum	Projet				0,43	39,35	64,88	0,015	0,010	0,005	0,003	0,005	0,003	0,002	0,001	0,002	0,001	0,002	0,001	0,002	16,006	1,527	0,002	0,001	0,002	0,001			
X+2σ	Projet				39,81	93,33	101,05	0,027	0,029	#DIV/0!	0,007	0,008	0,009	0,002	0,003	#DIV/0!	0,002	0,002	0,002	0,002	36,884	2,867	0,006	0,003	0,003	0,002			
X-2σ	Projet				2,97	50,18	85,23	0,013	0,009	#DIV/0!	0,003	0,004	0,003	0,002	0,001	#DIV/0!	0,002	0,002	0,002	0,002	25,272	2,212	0,000	0,001	0,001	0,002			
991	%	M742173	ModCF fe-ios		19,34	70,45	89,79	< LOD	0,020	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,623	2,432	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742173	ModCF fe-ios		19,99	70,50	90,50	< LOD	0,016	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,113	2,427	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742173	ModCF fe-ios		20,85	72,90	93,75	< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,659	2,590	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742173	ModCF fe-ios	Avg of 14-16	20,06	71,28	91,35	< LOD	0,017	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,465	2,483	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742174	ModCF fe-ios		17,31	77,21	94,52	< LOD	0,016	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,198	2,559	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742174	ModCF fe-ios		16,80	77,19	93,99	< LOD	0,026	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,557	2,542	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742174	ModCF fe-ios		17,32	78,78	96,10	< LOD	0,024	< LOD	0,005	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,070	2,635	< LOD	0,003	< LOD	0,002		
991	%	M742174	ModCF fe-ios	Avg of 50-52	17,14	77,72	94,87	< LOD	0,022	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,942	2,578	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742175	ModCF fe-ios		26,27	68,18	94,45	< LOD	0,024	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,442	2,606	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742175	ModCF fe-ios		26,35	69,28	95,63	< LOD	0,026	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,628	2,571	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742175	ModCF fe-ios		25,73	67,59	93,32	< LOD	0,023	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,320	2,532	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742175	ModCF fe-ios	Avg of 54-56	26,11	68,35	94,47	< LOD	0,024	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,464	2,570	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742176	ModCF fe-ios		22,98	74,06	97,03	< LOD	0,028	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,491	2,703	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742176	ModCF fe-ios		22,90	72,10	95,00	< LOD	0,017	< LOD	0,007	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,049	2,606	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742176	ModCF fe-ios		20,80	64,51	85,31	0,016	0,010	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,201	2,166	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742176	ModCF fe-ios	Avg of 58-60	22,23	70,22	92,45	< LOD	0,020	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,914	2,491	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742179	ModCF fe-ios		27,83	62,58	90,41	0,018	0,010	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,467	2,413	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742179	ModCF fe-ios		27,45	63,81	91,27	< LOD	0,020	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,838	2,448	< LOD	0,003	< LOD	0,002		
991	%	M742179	ModCF fe-ios		27,65	62,09	89,73	0,021	0,011	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,926	2,375	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742179	ModCF fe-ios	Avg of 6-8	27,64	62,83	90,47	< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,417	2,412	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742180	ModCF fe-ios		16,40	77,42	93,82	< LOD	0,027	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,718	2,573	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742180	ModCF fe-ios		14,83	71,27	86,11	< LOD	0,016	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	36,412	2,200	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742180	ModCF fe-ios		16,76	80,03	96,78	0,026	0,011	< LOD	0,004	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,504	2,710	< LOD	0,003	< LOD	0,002		
991	%	M742180	ModCF fe-ios	Avg of 10-12	16,00	76,24	92,24	< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002														

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																											
			Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error		
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique		1120	3652	236	3652	5	3652	20	3652	6	3652	0	3652	13	3652	6	3652	2152	3652	51	3652	1405	3652	68	3652	3544	3652		
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.046	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.018	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.129	61.636	2.324		
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.026	12.850	0.516		
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.067	#DIV/0!	0.017	#DIV/0!	0.026	#DIV/0!	0.063	#DIV/0!	0.163	75.858	3.173		
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.010	15.979	0.038		
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.062	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.042	#DIV/0!	0.182	87.336	3.356		
X'-2σ	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.031	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.077	35.937	1.293		
N > X+2σ	Historique		3	21	3	20	3	0	3	20	3	39	3	231	3	281	3	3	3	9	2	21	1	36	3	0	0	0		
N < X-2σ	Historique		3	0	3	216	3	9	3	4	3	2	3	0	3	0	3	128	3	130	2	162	3	103	3	178	13	125		
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	0.051	0.040	0.034	0.007	0.026	0.015	0.039	0.019	#DIV/0!	0.103	62.593	2.387		
Ecart-type	Projet		0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	0.007	0.007	0.016	0.001	0.017	0.003	0.026	0.006	#DIV/0!	0.005	3.874	0.193		
Maximum	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.003	0.000	0.008	0.000	0.003	0.058	0.067	0.167	0.017	0.065	0.024	0.210	0.042	0.000	0.142	73.659	2.972		
Minimum	Projet		0.002	0.001	0.002	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.043	0.020	0.006	0.004	0.014	0.008	0.021	0.012	0.000	0.081	41.219	1.370		
X+2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	0.065	0.055	0.066	0.010	0.059	0.021	0.091	0.031	#DIV/0!	0.113	70.342	2.774		
X-2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	0.037	0.025	0.002	0.004	-0.007	0.009	-0.012	0.008	#DIV/0!	0.094	54.844	2.000		
991	%	M742173	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.048	0.075	0.010	< LOD	0.012	0.030	0.015	< LOD	0.102	60.627	2.296		
991	%	M742173	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.051	0.073	0.010	< LOD	0.015	< LOD	0.022	< LOD	0.101	60.992	2.277
991	%	M742173	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.004	< LOD	0.003	< LOD	0.053	0.074	0.010	< LOD	0.012	0.024	0.016	< LOD	0.129	63.155	2.427
991	%	M742173	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.051	0.074	0.010	< LOD	0.013	0.024	0.015	< LOD	0.111	61.592	2.330		
991	%	M742174	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.032	0.007	< LOD	0.013	0.037	0.015	< LOD	0.102	64.501	2.428		
991	%	M742174	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.034	0.038	0.007	< LOD	0.014	0.054	0.016	< LOD	0.102	64.233	2.407		
991	%	M742174	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.040	0.008	< LOD	0.013	0.053	0.017	< LOD	0.104	65.642	2.497		
991	%	M742174	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.034	0.037	0.007	< LOD	0.013	0.048	0.016	< LOD	0.103	64.792	2.444		
991	%	M742175	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.045	0.008	< LOD	0.017	0.029	0.015	< LOD	0.105	62.448	2.420		
991	%	M742175	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.034	0.051	0.008	< LOD	0.017	< LOD	0.022	< LOD	0.103	63.283	2.391		
991	%	M742175	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.039	0.043	0.008	< LOD	0.013	0.037	0.016	< LOD	0.103	61.749	2.364		
991	%	M742175	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.046	0.008	< LOD	0.015	0.027	0.015	< LOD	0.104	62.493	2.392		
991	%	M742176	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.046	0.045	0.008	< LOD	0.013	0.033	0.016	< LOD	0.107	65.053	2.544		
991	%	M742176	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.057	0.038	0.008	< LOD	0.013	0.030	0.015	< LOD	0.104	63.601	2.443		
991	%	M742176	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.033	0.007	< LOD	0.011	0.026	0.013	< LOD	0.094	57.060	2.032		
991	%	M742176	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.046	0.039	0.007	< LOD	0.012	0.030	0.015	< LOD	0.102	61.904	2.340		
991	%	M742179	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.042	0.046	0.008	< LOD	0.013	0.028	0.015	< LOD	0.101	59.174	2.237		
991	%	M742179	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.044	0.008	< LOD	0.014	< LOD	0.023	< LOD	0.142	59.879	2.273		
991	%	M742179	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.034	0.042	0.007	< LOD	0.019	0.032	0.015	< LOD	0.100	58.727	2.199		
991	%	M742179	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.037	0.044	0.008	< LOD	0.015	0.027	0.015	< LOD	0.114	59.260	2.236		
991	%	M742180	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.026	0.006	< LOD	0.019	0.049	0.017	< LOD	0.104	64.202	2.447		
991	%	M742180	< LOD	0.002	< LOD																									

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																
			Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error	
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	428	428	
N > LD	Historique		2163	3652	3056	3652	2275	3652	2231	3652	3326	3652	55	3652	589	3652	5	428	
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.034	#DIV/0!	0.015	#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.080	0.437	0.061	#DIV/0!	0.193	#DIV/0!	1.109	0.000	0.005	
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.014	#DIV/0!	0.061	1.108	0.028	#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.351	0.001	0.001	
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.057	#DIV/0!	0.071	#DIV/0!	0.265	17.351	0.366	#DIV/0!	0.304	#DIV/0!	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	0.074	0.013	#DIV/0!	0.050	#DIV/0!	0.241	0.006	0.002	
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.053	#DIV/0!	0.027	#DIV/0!	0.059	#DIV/0!	0.201	2.653	0.116	#DIV/0!	0.295	#DIV/0!	1.811	0.002	0.008	
X-2σ	Historique		#DIV/0!	0.016	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	-0.041	-1.780	0.005	#DIV/0!	0.091	#DIV/0!	0.407	-0.001	0.003	
N > X+2σ	Historique		2	0	1	116	3	338	2	102	22	74	3	7	1	164	5	20	
N < X-2σ	Historique		2	18	1	0	3	108	2	0	0	0	3	93	1	84	0	12	
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	
Moyenne	Projet		0.148	0.027	0.117	0.016	0.810	0.062	4.580	0.158	0.270	0.045	#DIV/0!	0.115	23.743	1.796	0.007	0.005	
Ecart-type	Projet		0.054	0.003	0.157	0.005	0.169	0.006	1.972	0.050	0.100	0.004	#DIV/0!	0.018	12.236	0.307	0.001	0.001	
Maximum	Projet		0.283	0.050	1.491	0.057	1.151	0.071	8.843	0.265	0.831	0.062	0.000	0.190	29.967	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Projet		0.034	0.023	0.020	0.010	0.030	0.019	0.093	0.026	0.118	0.036	0.000	0.090	1.874	1.135	0.006	0.002	
X+2σ	Projet		0.257	0.033	0.430	0.026	1.147	0.075	8.523	0.259	0.471	0.052	#DIV/0!	0.151	48.216	2.409	0.009	0.008	
X-2σ	Projet		0.039	0.022	-0.197	0.006	0.473	0.049	0.637	0.058	0.070	0.038	#DIV/0!	0.079	-0.730	1.183	0.006	0.003	
991	%	M742173	0.136	0.026	0.089	0.014	0.851	0.062	4.141	0.148	0.425	0.050	< LOD	0.107	< LOD	1.737	< LOD	0.002	
991	%	M742173	0.151	0.026	0.088	0.014	0.875	0.062	4.281	0.149	0.392	0.048	< LOD	0.131	< LOD	1.561	< LOD	0.002	
991	%	M742173	0.151	0.027	0.095	0.015	0.917	0.065	4.465	0.157	0.443	0.051	< LOD	0.105	< LOD	1.486	< LOD	0.002	
991	%	M742173	0.146	0.026	0.091	0.014	0.881	0.063	4.296	0.151	0.420	0.050	< LOD	0.114	< LOD	1.565	< LOD	0.002	
991	%	M742174	0.080	0.024	0.140	0.016	1.088	0.068	3.708	0.137	0.199	0.044	< LOD	0.106	< LOD	1.779	< LOD	0.007	
991	%	M742174	0.115	0.025	0.147	0.016	1.089	0.066	3.997	0.132	0.168	0.043	< LOD	0.105	< LOD	1.464	< LOD	0.008	
991	%	M742174	0.100	0.025	0.166	0.017	1.038	0.066	3.708	0.136	0.181	0.043	< LOD	0.141	< LOD	1.474	< LOD	0.006	
991	%	M742174	0.098	0.025	0.151	0.016	1.071	0.067	3.671	0.135	0.183	0.043	< LOD	0.117	< LOD	1.572	< LOD	0.007	
991	%	M742175	0.175	0.028	0.082	0.015	0.920	0.068	5.624	0.188	0.206	0.042	< LOD	0.098	< LOD	1.732	< LOD	0.004	
991	%	M742175	0.156	0.027	0.084	0.015	0.912	0.067	5.641	0.184	0.226	0.043	< LOD	0.110	< LOD	1.521	< LOD	0.007	
991	%	M742175	0.146	0.027	0.100	0.015	0.871	0.066	5.510	0.183	0.221	0.044	< LOD	0.102	< LOD	2.164	< LOD	0.005	
991	%	M742175	0.159	0.027	0.089	0.015	0.901	0.067	5.591	0.185	0.218	0.043	< LOD	0.104	< LOD	1.805	< LOD	0.005	
991	%	M742176	0.153	0.027	0.086	0.015	0.971	0.068	4.920	0.171	0.244	0.045	< LOD	0.098	< LOD	2.184	< LOD	0.005	
991	%	M742176	0.156	0.027	0.099	0.015	0.871	0.064	4.904	0.167	0.233	0.044	< LOD	0.103	< LOD	1.893	< LOD	0.006	
991	%	M742176	0.137	0.025	0.070	0.013	0.783	0.058	4.453	0.148	0.188	0.041	< LOD	0.099	< LOD	1.996	< LOD	0.006	
991	%	M742176	0.149	0.026	0.085	0.014	0.875	0.063	4.759	0.162	0.222	0.043	< LOD	0.100	< LOD	1.958	< LOD	0.006	
991	%	M742179	0.185	0.028	0.074	0.014	0.851	0.065	5.959	0.193	0.174	0.042	< LOD	0.128	< LOD	2.271	< LOD	0.007	
991	%	M742179	0.208	0.028	0.069	0.014	0.838	0.066	5.878	0.192	0.208	0.043	< LOD	0.106	< LOD	2.290	< LOD	0.004	
991	%	M742179	0.208	0.028	0.078	0.014	0.835	0.064	5.920	0.191	0.203	0.042	< LOD	0.142	< LOD	2.225	< LOD	0.005	
991	%	M742179	0.201	0.028	0.074	0.014	0.841	0.065	5.919	0.192	0.195	0.042	< LOD	0.125	< LOD	2.262	< LOD	0.005	
991	%	M742180	0.127	0.026	0.134	0.016	0.905	0.063	3.511	0.132	0.319	0.047	< LOD	0.104	< LOD	1.821	< LOD	0.005	
991	%	M742180	0.123	0.024	0.134	0.015	0.814	0.056	3.176	0.117	0.309	0.044	< LOD	0.101	< LOD	1.329	< LOD	0.005	
991	%	M742180	0.144	0.027	0.149	0.017	0.944	0.065	3.588	0.136	0.309	0.046	< LOD	0.101	< LOD	1.503	< LOD	0.006	
991	%	M742180	0.131	0.026	0.139	0.016	0.888	0.061	3.425	0.128	0.312	0.046	< LOD	0.102	< LOD	1.551	< LOD	0.005	
991	%	M742181	0.165	0.027	0.093	0.015	0.860	0.065	5.435	0.181	0.261	0.046	< LOD	0.104	< LOD	1.535	< LOD	0.002	
991	%	M742181	0.157	0.027	0.083	0.014	0.854	0.064	5.401	0.177	0.291	0.046	< LOD	0.103	< LOD	1.459	< LOD	0.002	
991	%	M742181	0.180	0.028	0.082	0.014	0.866	0.066	5.381	0.180	0.335	0.048	< LOD	0.160	< LOD	1.544	< LOD	0.002	
991	%	M742181	0.167	0.027	0.086	0.014	0.860	0.065	5.406	0.180	0.296	0.046	< LOD	0.123	< LOD	1.513	< LOD	0.002	
991	%	M742182	0.160	0.027	0.131	0.016	0.950	0.067	4.987	0.169	0.328	0.048	< LOD	0.106	< LOD	1.480	< LOD	0.005	
991	%	M742182	0.180	0.029	0.129	0.017	1.008	0.071	5.156	0.179	0.337	0.051	< LOD	0.108	< LOD	1.638	< LOD	0.008	
991	%	M742182	0.178	0.028	0.113	0.015	0.956	0.067	4.897	0.167	0.319	0.046	< LOD	0.110	< LOD	1.474	< LOD	0.004	
991	%	M742182	0.173	0.028	0.125	0.016	0.971	0.068	5.013	0.172	0.328	0.048	< LOD	0.108	< LOD	1.531	< LOD	0.006	
991	%	M742183	0.221	0.030	0.135	0.017	0.975	0.070	5.415	0.182	0.284	0.047	< LOD	0.107	< LOD	1.564	< LOD	0.006	
991	%	M742183	0.209	0.028	0.136	0.016	0.929	0.066	5.191	0.171	0.298	0.045	< LOD	0.100	< LOD	1.630	< LOD	0.006	
991	%	M742183	0.178	0.028	0.143	0.017	0.989	0.070	5.369	0.182	0.297	0.050	< LOD	0.112	< LOD	2.251	< LOD	0.005	
991	%	M742183	0.203	0.029	0.138	0.017	0.964	0.069	5.325	0.179	0.293	0.047	< LOD	0.106	< LOD	1.815	< LOD	0.006	
991	%	M742184	0.187	0.028	0.123	0.016	0.933	0.067	5.424	0.178	0.304	0.048	< LOD	0.121	< LOD	1.800	< LOD	0.006	
991	%	M742184	0.183	0.028	0.103	0.015	0.853	0.065	5.198	0.174	0.336	0.047	< LOD	0.147	< LOD	1.685	< LOD	0.004	
991	%	M742184	0.167	0.028	0.111	0.015	0.930	0.066	5.223	0.175	0.337	0.049	< LOD	0.108	< LOD	1.431	< LOD	0.006	
991	%	M742184	0.179	0.028	0.112	0.015	0.905	0.066	5.282	0.176	0.326	0.048	< LOD	0.125	< LOD	1.639	< LOD	0.005	
991	%	M742186	0.185	0.027	0.150	0.016	0.891	0.065	5.249	0.171	0.522	0.054	< LOD	0.105	< LOD	1.661	< LOD	0.005	
991	%	M742186	0.169	0.027	0.133	0.016	0.870	0.066	5.279	0.173	0.514	0.054	< LOD	0.107	< LOD	1.510	< LOD	0.007	
991	%	M742186	0.195	0.028	0.151	0.016	0.877	0.064	5.183	0.170	0.529	0.053	< LOD	0.110	< LOD	2.116	< LOD	0.004	
991	%	M742186	0.183	0.027	0.145	0.016													

Project	UNITS	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	Ulvospinel	Magnétite	Titano-	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																							
					Calculated	Calculated	Calculated	Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba	Ba Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error						
Compte	Historique				2151	2144	2144	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique				2151	2144	2144	105	3652	8	3652	89	3652	31	3652	1	3652	10	3652	3652	3652	184	3652	171	3652						
Moyenne	Historique				17.13	71.81	88.99	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	32.134	2.533	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002		
Ecart-type (σ)	Historique				9.18	14.31	9.08	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	12.920	0.511	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002		
Maximum	Historique				41.30	102.55	104.72	#DIV/0!	0.037	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.003	99.412	3.349	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002		
Minimum	Historique				0.01	19.72	23.15	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	14.540	0.126	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001		
X+2σ	Historique				35.50	100.43	107.16	#DIV/0!	0.038	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	57.974	3.555	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.006		
X'-2σ	Historique				-1.23	43.18	70.83	#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	6.294	1.512	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	-0.002		
N > X+2σ	Historique				23.00	4.00	0.00	3	0	3	8	3	0	3	380	3	0	3	0	3	0	118	0	2	2	3	0	20	0		
N < X-2σ	Historique				0.00	155.00	165.00	3	177	3	84	3	162	3	31	3	5	3	9	0	121	2	145	3	0	0	0	0	0		
Compte	Projet				428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet				21.39	71.75	93.14	0.020	0.019	0.005	0.005	0.006	0.006	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	31.078	2.539	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002		
Ecart-type	Projet				9.21	10.79	3.95	0.004	0.005	#DIV/0!	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	0.000	0.000	0.000	2.903	0.164	0.002	0.000	0.001	0.000	0.000	0.001	0.000		
Maximum	Projet				41.30	100.45	102.43	0.030	0.030	0.005	0.008	0.007	0.009	0.002	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	52.263	3.002	0.005	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002		
Minimum	Projet				0.43	39.35	64.88	0.015	0.010	0.005	0.003	0.005	0.003	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	16.006	1.527	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001		
X+2σ	Projet				39.81	93.33	101.05	0.027	0.029	#DIV/0!	0.007	0.008	0.009	0.002	0.003	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	0.002	36.884	2.867	0.006	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002		
X-2σ	Projet				2.97	50.18	85.23	0.013	0.009	#DIV/0!	0.003	0.004	0.003	0.002	0.001	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	0.002	25.272	2.212	0.000	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002	0.002		
991	%	M742190	ModCF fe-ios	Avg of 13-15	7.51	87.18	94.69	< LOD	0.024	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.027	2.620	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742191	ModCF fe-ios		6.59	88.17	94.76	0.019	0.012	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.811	2.630	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742191	ModCF fe-ios		6.84	91.05	97.69	< LOD	0.029	< LOD	0.007	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.657	2.775	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742191	ModCF fe-ios		6.89	92.45	99.34	< LOD	0.019	< LOD	0.007	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	26.463	2.901	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742191	ModCF fe-ios	Avg of 26-28	6.71	90.56	97.26	< LOD	0.022	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.977	2.769	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742192	ModCF fe-ios		4.65	92.78	97.43	< LOD	0.026	< LOD	0.005	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.056	2.739	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742192	ModCF fe-ios		4.40	88.67	93.07	< LOD	0.016	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.331	2.544	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742192	ModCF fe-ios		4.64	91.93	96.57	< LOD	0.024	< LOD	0.005	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.708	2.689	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742192	ModCF fe-ios	Avg of 30-32	4.56	91.13	95.69	< LOD	0.022	< LOD	0.005	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.365	2.657	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742193	ModCF fe-ios		13.31	82.83	96.13	0.018	0.012	< LOD	0.005	0.006	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.843	2.695	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742193	ModCF fe-ios		12.73	80.90	93.63	0.022	0.011	< LOD	0.007	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.597	2.534	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742193	ModCF fe-ios		13.52	82.94	96.46	< LOD	0.017	< LOD	0.005	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.626	2.683	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742193	ModCF fe-ios	Avg of 34-36	13.18	82.22	95.41	0.018	0.012	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.355	2.638	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742194	ModCF fe-ios		14.23	75.56	89.79	< LOD	0.016	< LOD	0.006	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.428	2.403	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742194	ModCF fe-ios		14.25	78.10	92.35	< LOD	0.025	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.527	2.533	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742194	ModCF fe-ios		14.43	77.03	91.46	< LOD	0.027	< LOD	0.007	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.154	2.486	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742194	ModCF fe-ios	Avg of 38-40	14.31	76.89	91.20	< LOD	0.023	< LOD	0.006	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.380	2.474	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742195	ModCF fe-ios		7.83	87.09	94.92	< LOD	0.022	< LOD	0.005	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.613	2.689	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742195	ModCF fe-ios		7.58	86.13	93.71	0.024	0.011	< LOD	0.007	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.492	2.627	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742195	ModCF fe-ios		7.81	86.59	94.40	< LOD	0.017	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.020	2.667	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742195	ModCF fe-ios	Avg of 25-27	7.74	86.60	94.34	< LOD	0.019	< LOD	0.006	< LOD	0.007																		

Project 2013-991: Appendix 3, Table 3: Page 17 of 24

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																
			Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error	
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	428	428	
N > LD	Historique		2163	3652	3056	3652	2275	3652	2231	3652	3326	3652	55	3652	589	3652	5	428	
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.034	#DIV/0!	0.015	#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.080	0.437	0.061	#DIV/0!	0.193	#DIV/0!	1.109	0.000	0.005	
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.014	#DIV/0!	0.061	1.108	0.028	#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.351	0.001	0.001	
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.057	#DIV/0!	0.071	#DIV/0!	0.265	17.351	0.366	#DIV/0!	0.304	#DIV/0!	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	0.074	0.013	#DIV/0!	0.050	#DIV/0!	0.241	0.006	0.002	
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.053	#DIV/0!	0.027	#DIV/0!	0.059	#DIV/0!	0.201	2.653	0.116	#DIV/0!	0.295	#DIV/0!	1.811	0.002	0.008	
X-2σ	Historique		#DIV/0!	0.016	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	-0.041	-1.780	0.005	#DIV/0!	0.091	#DIV/0!	0.407	-0.001	0.003	
N > X+2σ	Historique		2	0	1	116	3	338	2	102	22	74	3	7	1	164	5	20	
N < X-2σ	Historique		2	18	1	0	3	108	2	0	0	0	3	93	1	84	0	12	
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	
Moyenne	Projet		0.148	0.027	0.117	0.016	0.810	0.062	4.580	0.158	0.270	0.045	#DIV/0!	0.115	23.743	1.796	0.007	0.005	
Ecart-type	Projet		0.054	0.003	0.157	0.005	0.169	0.006	1.972	0.050	0.100	0.004	#DIV/0!	0.018	12.236	0.307	0.001	0.001	
Maximum	Projet		0.283	0.050	1.491	0.057	1.151	0.071	8.843	0.265	0.831	0.062	0.000	0.190	29.967	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Projet		0.034	0.023	0.020	0.010	0.030	0.019	0.093	0.026	0.118	0.036	0.000	0.090	1.874	1.135	0.006	0.002	
X+2σ	Projet		0.257	0.033	0.430	0.026	1.147	0.075	8.523	0.259	0.471	0.052	#DIV/0!	0.151	48.216	2.409	0.009	0.008	
X-2σ	Projet		0.039	0.022	-0.197	0.006	0.473	0.049	0.637	0.058	0.070	0.038	#DIV/0!	0.079	-0.730	1.183	0.006	0.003	
991	%	M742190	0.072	0.024	0.139	0.015	0.845	0.056	1.609	0.083	0.412	0.049	< LOD	0.109	< LOD	1.803	< LOD	0.005	
991	%	M742191	0.047	0.023	0.111	0.015	1.147	0.066	1.411	0.083	0.306	0.046	< LOD	0.100	< LOD	1.942	< LOD	0.006	
991	%	M742191	0.054	0.024	0.127	0.016	1.151	0.067	1.421	0.084	0.317	0.046	< LOD	0.100	< LOD	1.710	< LOD	0.006	
991	%	M742191	0.047	0.025	0.144	0.017	1.121	0.067	1.475	0.086	0.328	0.048	< LOD	0.100	< LOD	1.649	< LOD	0.006	
991	%	M742191	0.049	0.024	0.127	0.016	1.140	0.067	1.436	0.084	0.317	0.046	< LOD	0.100	< LOD	1.767	< LOD	0.006	
991	%	M742192	0.035	0.023	0.102	0.015	1.086	0.064	0.995	0.073	0.210	0.042	< LOD	0.099	< LOD	1.554	< LOD	0.007	
991	%	M742192	0.045	0.023	0.100	0.014	0.977	0.058	0.943	0.069	0.191	0.041	< LOD	0.096	< LOD	1.321	< LOD	0.005	
991	%	M742192	< LOD	0.034	0.113	0.015	1.083	0.062	0.993	0.071	0.172	0.041	< LOD	0.108	< LOD	1.658	< LOD	0.007	
991	%	M742192	0.034	0.023	0.105	0.015	1.049	0.061	0.977	0.071	0.191	0.041	< LOD	0.101	< LOD	1.511	< LOD	0.006	
991	%	M742193	0.115	0.026	0.157	0.017	1.101	0.067	2.849	0.117	0.278	0.046	< LOD	0.115	< LOD	1.657	< LOD	0.005	
991	%	M742193	0.151	0.026	0.150	0.016	1.072	0.065	2.725	0.111	0.319	0.044	< LOD	0.100	< LOD	1.330	< LOD	0.006	
991	%	M742193	0.104	0.026	0.153	0.016	1.085	0.066	2.895	0.117	0.291	0.045	< LOD	0.097	< LOD	1.431	< LOD	0.005	
991	%	M742193	0.123	0.026	0.153	0.016	1.086	0.066	2.823	0.115	0.296	0.045	< LOD	0.104	< LOD	1.473	< LOD	0.005	
991	%	M742194	0.111	0.025	0.135	0.015	0.891	0.060	3.047	0.118	0.521	0.052	< LOD	0.101	< LOD	1.652	< LOD	0.004	
991	%	M742194	0.109	0.025	0.143	0.016	0.914	0.061	3.052	0.119	0.531	0.052	< LOD	0.100	< LOD	1.708	< LOD	0.004	
991	%	M742194	0.131	0.026	0.131	0.015	0.881	0.060	3.090	0.120	0.543	0.054	< LOD	0.100	< LOD	1.557	< LOD	0.005	
991	%	M742194	0.117	0.025	0.137	0.015	0.896	0.060	3.063	0.119	0.532	0.053	< LOD	0.100	< LOD	1.639	< LOD	0.004	
991	%	M742195	0.083	0.026	0.225	0.018	1.096	0.064	1.677	0.088	0.319	0.045	< LOD	0.165	< LOD	1.693	< LOD	0.004	
991	%	M742195	0.081	0.025	0.205	0.018	1.080	0.064	1.624	0.087	0.323	0.047	< LOD	0.101	< LOD	1.492	< LOD	0.007	
991	%	M742195	0.082	0.025	0.234	0.019	1.076	0.064	1.672	0.087	0.278	0.043	< LOD	0.095	< LOD	1.445	< LOD	0.004	
991	%	M742195	0.076	0.025	0.221	0.018	1.084	0.064	1.658	0.087	0.307	0.045	< LOD	0.121	< LOD	1.543	< LOD	0.005	
991	%	M742196	0.229	0.029	< LOD	0.018	0.465	0.061	7.792	0.243	0.180	0.042	< LOD	0.153	< LOD	2.284	< LOD	0.004	
991	%	M742196	0.253	0.029	< LOD	0.019	0.444	0.057	7.412	0.225	0.200	0.042	< LOD	0.121	< LOD	2.258	< LOD	0.005	
991	%	M742196	0.264	0.031	< LOD	0.029	0.476	0.062	7.916	0.251	0.237	0.045	< LOD	0.108	< LOD	2.463	< LOD	0.004	
991	%	M742196	0.249	0.030	< LOD	0.022	0.461	0.060	7.707	0.240	0.206	0.043	< LOD	0.128	< LOD	2.335	< LOD	0.004	
991	%	M742197	0.250	0.030	< LOD	0.017	0.435	0.062	8.764	0.262	0.249	0.046	< LOD	0.106	< LOD	1.809	< LOD	0.004	
991	%	M742197	0.253	0.030	< LOD	0.021	0.427	0.061	8.663	0.262	0.235	0.045	< LOD	0.146	< LOD	2.676	< LOD	0.004	
991	%	M742197	0.264	0.031	< LOD	0.025	0.429	0.062	8.843	0.265	0.248	0.045	< LOD	0.114	< LOD	1.788	< LOD	0.005	
991	%	M742197	0.256	0.030	< LOD	0.021	0.430	0.062	8.757	0.263	0.244	0.045	< LOD	0.122	< LOD	2.091	< LOD	0.004	
991	%	M742198	0.239	0.030	< LOD	0.018	0.500	0.062	8.026	0.251	0.200	0.044	< LOD	0.106	< LOD	2.350	< LOD	0.005	
991	%	M742198	0.222	0.029	< LOD	0.020	0.469	0.060	7.826	0.237	0.222	0.043	< LOD	0.102	< LOD	1.674	< LOD	0.006	
991	%	M742198	0.233	0.030	< LOD	0.019	0.480	0.061	7.878	0.245	0.235	0.045	< LOD	0.129	< LOD	1.901	< LOD	0.006	
991	%	M742198	0.232	0.030	< LOD	0.019	0.483	0.061	7.910	0.244	0.219	0.044	< LOD	0.112	< LOD	1.975	< LOD	0.006	
991	%	M742199	0.209	0.028	< LOD	0.028	0.496	0.060	7.672	0.235	0.423	0.051	< LOD	0.123	< LOD	1.597	< LOD	0.005	
991	%	M742199	0.210	0.029	< LOD	0.026	0.535	0.060	7.520	0.231	0.413	0.050	< LOD	0.158	< LOD	1.595	< LOD	0.007	
991	%	M742199	0.204	0.028	< LOD	0.017	0.501	0.060	7.674	0.234	0.386	0.051	< LOD	0.107	< LOD	1.605	< LOD	0.005	
991	%	M742199	0.208	0.028	< LOD	0.024	0.511	0.060	7.622	0.233	0.407	0.050	< LOD	0.129	< LOD	1.599	< LOD	0.006	
991	%	M742200	0.221	0.030	0.026	0.012	0.563	0.063	7.864	0.247	0.247	0.045	< LOD	0.143	< LOD	1.818	< LOD	0.006	
991	%	M742200	0.204	0.029	0.031	0.012	0.566	0.062	7.750	0.242	0.227	0.044	< LOD	0.115	< LOD	1.858	< LOD	0.006	
991	%	M742200	0.208	0.029	0.032	0.013	0.611	0.063	7.682	0.235	0.248	0.045	< LOD	0.147	< LOD	1.637	< LOD	0.007	
991	%	M742200	0.211	0.029	0.030	0.012	0.580	0.063	7.759	0.241	0.241	0.045	< LOD	0.135	< LOD	1.771	< LOD	0.007	
991	%	M742203	< LOD	0.038	0.105	0.015	0.874	0.055	0.440	0.056	0.118	0.040	< LOD	0.119	< LOD	1.879	< LOD	0.005	
991	%	M742203	< LOD	0.033	0.129	0.015	0.879	0.055	0.424	0.055	0.123	0.040	< LOD	0.101	< LOD	1.329	< LOD	0.006	
991	%	M742203	< LOD	0.034	0.104	0.014	0.805	0.051	0.409	0.052	0.14								

Project	UNITS	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	Ulvospinel	Magnétite	Titano-	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																					
					Calculated	Calculated	Calculated	Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba	Ba Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error				
Compte	Historique				2151	2144	2144	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique				2151	2144	2144	105	3652	8	3652	89	3652	31	3652	1	3652	10	3652	3652	3652	184	3652	171	3652				
Moyenne	Historique				17.13	71.81	88.99	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	32.134	2.533	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002				
Ecart-type (σ)	Historique				9.18	14.31	9.08	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	12.920	0.511	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002				
Maximum	Historique				41.30	102.55	104.72	#DIV/0!	0.037	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	99.412	3.349	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002				
Minimum	Historique				0.01	19.72	23.15	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	14.540	0.126	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001				
X+2σ	Historique				35.50	100.43	107.16	#DIV/0!	0.038	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.013	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	57.974	3.555	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.006				
X-2σ	Historique				-1.23	43.18	70.83	#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	6.294	1.512	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	-0.002				
N > X+2σ	Historique				23.00	4.00	0.00	3	0	3	8	3	0	3	380	3	0	3	0	118	0	2	2	3	20				
N < X-2σ	Historique				0.00	155.00	165.00	3	177	3	84	3	162	3	31	3	5	3	9	0	121	2	145	3	0				
Compte	Projet				428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet				21.39	71.75	93.14	0.020	0.019	0.005	0.005	0.006	0.006	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	31.078	2.539	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002			
Ecart-type	Projet				9.21	10.79	3.95	0.004	0.005	#DIV/0!	0.001	0.001	0.001	0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	0.000	0.000	2.903	0.164	0.002	0.000	0.001	0.000	0.000	0.000		
Maximum	Projet				41.30	100.45	102.43	0.030	0.030	0.005	0.008	0.007	0.009	0.002	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	52.263	3.002	0.005	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002		
Minimum	Projet				0.43	39.35	64.88	0.015	0.010	0.005	0.003	0.005	0.003	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	16.006	1.527	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001		
X+2σ	Projet				39.81	93.33	101.05	0.027	0.029	#DIV/0!	0.007	0.008	0.009	0.002	0.003	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	36.884	2.867	0.006	0.003	0.003	0.002	0.002	0.002		
X-2σ	Projet				2.97	50.18	85.23	0.013	0.009	#DIV/0!	0.003	0.004	0.003	0.002	0.001	#DIV/0!	0.002	0.002	0.002	25.272	2.212	0.000	0.001	0.001	0.002	0.002	0.002		
991	%	M742206	ModCF fe-ios		19.65	74.37	94.03	< LOD	0.017	< LOD	0.007	0.006	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.027	2.574	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742206	ModCF fe-ios	Avg of 16-18	19.46	74.64	94.09	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.005	2.570	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742207	ModCF fe-ios		17.52	79.29	96.82	< LOD	0.020	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.835	2.747	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742207	ModCF fe-ios		17.25	77.50	94.75	< LOD	0.017	< LOD	0.006	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.376	2.615	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742207	ModCF fe-ios		18.00	77.76	95.76	< LOD	0.023	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.600	2.689	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742207	ModCF fe-ios	Avg of 20-22	17.59	78.18	95.78	< LOD	0.020	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.604	2.684	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742208	ModCF fe-ios		33.82	59.62	93.44	< LOD	0.017	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.536	2.530	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742208	ModCF fe-ios		33.89	59.97	93.88	< LOD	0.021	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.215	2.561	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742208	ModCF fe-ios		33.17	58.45	91.62	< LOD	0.021	< LOD	0.004	< LOD	0.005	0.002	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.860	2.448	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742208	ModCF fe-ios	Avg of 24-26	33.63	59.35	92.97	< LOD	0.020	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.870	2.513	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742209	ModCF fe-ios		17.81	79.55	97.36	< LOD	0.025	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.623	2.705	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742209	ModCF fe-ios		17.33	79.20	96.54	< LOD	0.017	< LOD	0.006	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.237	2.665	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742209	ModCF fe-ios		16.94	78.64	95.59	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.002	29.906	2.637	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002			
991	%	M742209	ModCF fe-ios	Avg of 28-30	17.36	79.13	96.49	< LOD	0.020	< LOD	0.005	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.255	2.669	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742210	ModCF fe-ios		13.79	77.88	91.67	< LOD	0.024	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.779	2.471	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742210	ModCF fe-ios		14.66	82.19	96.85	0.018	0.012	< LOD	0.006	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.671	2.722	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742210	ModCF fe-ios		14.50	78.67	93.17	0.017	0.011	< LOD	0.007	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.505	2.542	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742210	ModCF fe-ios	Avg of 32-34	14.31	79.58	93.90	< LOD	0.019	< LOD	0.006	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.319	2.578	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742212	ModCF fe-ios		30.13	63.91	94.04	< LOD	0.027	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.104	2.570	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742212	ModCF fe-ios		28.97	62.25	91.22	< LOD	0.024	< LOD	0.006	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	33.160	2.434	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742212	ModCF fe-ios		29.83	62.55	92.39	< LOD	0.026	< LOD	0.006	< LOD	0.006	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.307	2.498	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742212	ModCF fe-ios	Avg of 36-38	29.64	62.91	92.55	< LOD	0.026	< LOD	0.006	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	32.190	2.501	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742213	ModCF fe-ios		25.68	72.92	98.60	< LOD	0.026	< LOD	0.005	< LOD	0.009	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	27.589	2.787	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	%	M742213	ModCF fe-ios		25.08	71.37	96.44	< LOD	0.018	< LOD	0.005	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD													

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																											
			Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error		
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique		1120	3652	236	3652	5	3652	20	3652	6	3652	0	3652	13	3652	6	3652	2152	3652	51	3652	1405	3652	68	3652	3544	3652		
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.046	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.018	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.129	61.636	2.324		
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.026	12.850	0.516		
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.067	#DIV/0!	0.017	#DIV/0!	0.026	#DIV/0!	0.063	#DIV/0!	0.163	75.858	3.173		
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.010	15.979	0.038		
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.062	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.042	#DIV/0!	0.182	87.336	3.356		
X'-2σ	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.031	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.077	35.937	1.293		
N > X+2σ	Historique		3	21	3	20	3	0	3	20	3	39	3	231	3	281	3	3	3	9	2	21	1	36	3	0	0	0		
N < X-2σ	Historique		3	0	3	216	3	9	3	4	3	2	3	0	3	128	3	130	2	162	3	103	3	178	13	125				
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	0.051	0.040	0.034	0.007	0.026	0.015	0.039	0.019	#DIV/0!	0.103	62.593	2.387		
Ecart-type	Projet		0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	0.007	0.007	0.016	0.001	0.017	0.003	0.026	0.006	#DIV/0!	0.005	3.874	0.193		
Maximum	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.003	0.000	0.008	0.000	0.003	0.058	0.067	0.167	0.017	0.065	0.024	0.210	0.042	0.000	0.142	73.659	2.972		
Minimum	Projet		0.002	0.001	0.002	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.043	0.020	0.006	0.004	0.014	0.008	0.021	0.012	0.000	0.081	41.219	1.370		
X+2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	0.065	0.055	0.066	0.010	0.059	0.021	0.091	0.031	#DIV/0!	0.113	70.342	2.774		
X-2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	0.037	0.025	0.002	0.004	-0.007	0.009	-0.012	0.008	#DIV/0!	0.094	54.844	2.000		
991	%	M742206	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.027	0.006	< LOD	0.013	< LOD	0.030	< LOD	0.104	63.621	2.449		
991	%	M742206	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.026	0.006	< LOD	0.013	< LOD	0.025	< LOD	0.104	63.714	2.439		
991	%	M742207	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.066	0.040	0.008	< LOD	0.016	0.028	0.016	< LOD	0.108	66.116	2.617		
991	%	M742207	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.046	0.040	0.008	< LOD	0.018	< LOD	0.023	< LOD	0.105	64.680	2.487		
991	%	M742207	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.044	0.008	< LOD	0.018	0.025	0.016	< LOD	0.108	65.247	2.558		
991	%	M742207	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.049	0.041	0.008	< LOD	0.017	0.025	0.016	< LOD	0.107	65.348	2.554		
991	%	M742208	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.054	0.013	0.005	< LOD	0.017	< LOD	0.036	< LOD	0.104	60.029	2.313		
991	%	M742208	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.040	0.010	0.005	< LOD	0.021	< LOD	0.036	< LOD	0.105	60.314	2.345		
991	%	M742208	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.032	0.017	0.005	< LOD	0.013	< LOD	0.021	< LOD	0.102	58.856	2.239		
991	%	M742208	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.042	0.013	0.005	< LOD	0.017	< LOD	0.031	< LOD	0.103	59.733	2.299		
991	%	M742209	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.053	0.009	< LOD	0.013	0.026	0.016	< LOD	0.106	66.446	2.581		
991	%	M742209	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.054	0.041	0.008	< LOD	0.018	< LOD	0.035	< LOD	0.106	65.956	2.541		
991	%	M742209	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.059	0.031	0.007	< LOD	0.015	< LOD	0.023	< LOD	0.105	65.356	2.515		
991	%	M742209	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.050	0.042	0.008	< LOD	0.015	< LOD	0.027	< LOD	0.106	65.919	2.546		
991	%	M742210	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.041	0.008	< LOD	0.013	< LOD	0.022	< LOD	0.102	63.230	2.378		
991	%	M742210	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.040	0.043	0.008	< LOD	0.016	0.048	0.017	< LOD	0.106	66.779	2.593		
991	%	M742210	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.057	0.009	< LOD	0.014	0.024	0.015	< LOD	0.102	64.158	2.420		
991	%	M742210	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.047	0.008	< LOD	0.014	0.029	0.016	< LOD	0.104	64.723	2.464		
991	%	M742212	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.056	0.009	< LOD	0.018	< LOD	0.034	< LOD	0.105	61.286	2.383		
991	%	M742212	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.046	0.052	0.008	< LOD	0.020	< LOD	0.031	< LOD	0.101	59.505	2.249		
991	%	M742212	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.054	0.009	< LOD	0.017	< LOD	0.034	< LOD	0.103	60.158	2.304		
991	%	M742212	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002																		

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																
			Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error	
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	428	428	
N > LD	Historique		2163	3652	3056	3652	2275	3652	2231	3652	3326	3652	55	3652	589	3652	5	428	
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.034	#DIV/0!	0.015	#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.080	0.437	0.061	#DIV/0!	0.193	#DIV/0!	1.109	0.000	0.005	
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.014	#DIV/0!	0.061	1.108	0.028	#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.351	0.001	0.001	
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.057	#DIV/0!	0.071	#DIV/0!	0.265	17.351	0.366	#DIV/0!	0.304	#DIV/0!	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	0.074	0.013	#DIV/0!	0.050	#DIV/0!	0.241	0.006	0.002	
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.053	#DIV/0!	0.027	#DIV/0!	0.059	#DIV/0!	0.201	2.653	0.116	#DIV/0!	0.295	#DIV/0!	1.811	0.002	0.008	
X-2σ	Historique		#DIV/0!	0.016	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	-0.041	-1.780	0.005	#DIV/0!	0.091	#DIV/0!	0.407	-0.001	0.003	
N > X+2σ	Historique		2	0	1	116	3	338	2	102	22	74	3	7	1	164	5	20	
N < X-2σ	Historique		2	18	1	0	3	108	2	0	0	0	3	93	1	84	0	12	
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	
Moyenne	Projet		0.148	0.027	0.117	0.016	0.810	0.062	4.580	0.158	0.270	0.045	#DIV/0!	0.115	23.743	1.796	0.007	0.005	
Ecart-type	Projet		0.054	0.003	0.157	0.005	0.169	0.006	1.972	0.050	0.100	0.004	#DIV/0!	0.018	12.236	0.307	0.001	0.001	
Maximum	Projet		0.283	0.050	1.491	0.057	1.151	0.071	8.843	0.265	0.831	0.062	0.000	0.190	29.967	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Projet		0.034	0.023	0.020	0.010	0.030	0.019	0.093	0.026	0.118	0.036	0.000	0.090	1.874	1.135	0.006	0.002	
X+2σ	Projet		0.257	0.033	0.430	0.026	1.147	0.075	8.523	0.259	0.471	0.052	#DIV/0!	0.151	48.216	2.409	0.009	0.008	
X-2σ	Projet		0.039	0.022	-0.197	0.006	0.473	0.049	0.637	0.058	0.070	0.038	#DIV/0!	0.079	-0.730	1.183	0.006	0.003	
991	%	M742206	0.099	0.025	0.042	0.013	0.730	0.058	4.208	0.149	0.221	0.042	< LOD	0.097	< LOD	2.203	< LOD	0.004	
991	%	M742206	0.101	0.025	0.043	0.013	0.722	0.059	4.166	0.148	0.213	0.042	< LOD	0.123	< LOD	1.733	< LOD	0.005	
991	%	M742207	0.108	0.026	0.080	0.014	0.751	0.059	3.752	0.141	0.288	0.047	< LOD	0.124	< LOD	1.768	< LOD	0.005	
991	%	M742207	0.101	0.025	0.087	0.014	0.725	0.058	3.693	0.137	0.262	0.046	< LOD	0.107	< LOD	1.485	< LOD	0.005	
991	%	M742207	0.118	0.026	0.079	0.014	0.775	0.059	3.855	0.141	0.248	0.046	< LOD	0.107	< LOD	1.835	< LOD	0.006	
991	%	M742207	0.109	0.026	0.082	0.014	0.750	0.059	3.767	0.140	0.266	0.046	< LOD	0.113	< LOD	1.696	< LOD	0.005	
991	%	M742208	0.207	0.029	0.048	0.013	0.657	0.064	7.242	0.227	0.245	0.047	< LOD	0.126	< LOD	1.605	< LOD	0.004	
991	%	M742208	0.201	0.029	0.043	0.013	0.674	0.065	7.256	0.229	0.278	0.047	< LOD	0.103	< LOD	1.765	< LOD	0.004	
991	%	M742208	0.194	0.028	0.042	0.013	0.666	0.064	7.102	0.222	0.240	0.046	< LOD	0.108	< LOD	1.752	< LOD	0.007	
991	%	M742208	0.201	0.029	0.045	0.013	0.668	0.064	7.200	0.226	0.254	0.047	< LOD	0.112	< LOD	1.707	< LOD	0.005	
991	%	M742209	0.092	0.025	0.088	0.014	0.720	0.058	3.813	0.140	0.131	0.041	< LOD	0.103	< LOD	1.839	< LOD	0.008	
991	%	M742209	0.080	0.024	0.069	0.013	0.712	0.057	3.711	0.136	0.177	0.041	< LOD	0.099	< LOD	1.529	< LOD	0.006	
991	%	M742209	0.091	0.025	0.079	0.014	0.691	0.056	3.628	0.134	0.172	0.040	< LOD	0.094	< LOD	1.582	< LOD	0.004	
991	%	M742209	0.088	0.025	0.079	0.014	0.707	0.057	3.717	0.137	0.160	0.041	< LOD	0.099	< LOD	1.650	< LOD	0.006	
991	%	M742210	0.086	0.024	0.025	0.011	0.671	0.053	2.953	0.115	0.196	0.040	< LOD	0.097	< LOD	1.917	< LOD	0.007	
991	%	M742210	0.084	0.024	0.030	0.012	0.698	0.056	3.139	0.123	0.217	0.044	< LOD	0.101	< LOD	1.596	< LOD	0.004	
991	%	M742210	0.063	0.023	0.036	0.012	0.651	0.054	3.105	0.119	0.227	0.043	< LOD	0.102	< LOD	1.610	< LOD	0.007	
991	%	M742210	0.078	0.024	0.030	0.012	0.673	0.054	3.065	0.119	0.214	0.042	< LOD	0.100	< LOD	1.708	< LOD	0.006	
991	%	M742212	0.151	0.027	< LOD	0.029	0.745	0.063	6.451	0.209	0.200	0.044	< LOD	0.107	< LOD	2.200	< LOD	0.006	
991	%	M742212	0.180	0.027	< LOD	0.027	0.693	0.062	6.202	0.198	0.204	0.043	< LOD	0.107	< LOD	1.710	< LOD	0.004	
991	%	M742212	0.189	0.028	0.020	0.012	0.668	0.062	6.388	0.205	0.213	0.044	< LOD	0.148	< LOD	1.605	< LOD	0.006	
991	%	M742212	0.173	0.027	< LOD	0.025	0.702	0.062	6.347	0.204	0.206	0.044	< LOD	0.120	< LOD	1.838	< LOD	0.005	
991	%	M742213	0.149	0.027	0.042	0.014	0.842	0.066	5.498	0.189	0.214	0.045	< LOD	0.108	< LOD	2.273	< LOD	0.005	
991	%	M742213	0.134	0.026	0.042	0.013	0.807	0.063	5.369	0.179	0.202	0.042	< LOD	0.103	< LOD	1.618	< LOD	0.005	
991	%	M742213	0.128	0.026	0.048	0.013	0.786	0.063	5.297	0.181	0.166	0.043	< LOD	0.115	< LOD	2.032	< LOD	0.005	
991	%	M742213	0.137	0.027	0.044	0.013	0.812	0.064	5.388	0.183	0.194	0.044	< LOD	0.109	< LOD	1.974	< LOD	0.005	
991	%	M742214	0.122	0.026	0.090	0.014	0.788	0.062	4.886	0.167	0.202	0.043	< LOD	0.107	< LOD	1.570	< LOD	0.006	
991	%	M742214	0.126	0.026	0.085	0.014	0.766	0.062	4.809	0.166	0.207	0.043	< LOD	0.103	< LOD	1.845	< LOD	0.008	
991	%	M742214	0.135	0.026	0.081	0.014	0.747	0.061	4.847	0.165	0.193	0.042	< LOD	0.166	< LOD	1.426	< LOD	0.004	
991	%	M742214	0.127	0.026	0.086	0.014	0.767	0.062	4.848	0.166	0.201	0.043	< LOD	0.125	< LOD	1.614	< LOD	0.006	
991	%	M742215	0.119	0.027	0.215	0.018	0.808	0.062	4.403	0.155	0.247	0.044	< LOD	0.103	< LOD	1.827	< LOD	0.006	
991	%	M742215	0.086	0.025	0.199	0.018	0.783	0.060	4.405	0.154	0.235	0.043	< LOD	0.098	< LOD	1.545	< LOD	0.005	
991	%	M742215	0.121	0.027	0.198	0.017	0.813	0.060	4.323	0.151	0.274	0.046	< LOD	0.107	< LOD	2.147	< LOD	0.004	
991	%	M742215	0.109	0.026	0.204	0.018	0.801	0.061	4.377	0.153	0.252	0.045	< LOD	0.103	< LOD	1.840	< LOD	0.005	
991	%	M742216	0.077	0.024	0.112	0.015	0.799	0.059	3.794	0.138	0.174	0.043	< LOD	0.102	< LOD	2.087	< LOD	0.005	
991	%	M742216	0.102	0.025	0.123	0.015	0.819	0.061	3.826	0.139	0.171	0.041	< LOD	0.099	< LOD	2.215	< LOD	0.005	
991	%	M742216	0.129	0.026	0.120	0.016	0.823	0.063	3.880	0.144	0.178	0.042	< LOD	0.102	< LOD	2.402	< LOD	0.006	
991	%	M742216	0.103	0.025	0.118	0.015	0.813	0.061	3.833	0.140	0.175	0.042	< LOD	0.101	< LOD	2.235	< LOD	0.005	
991	%	M742217	0.173	0.026	0.042	0.013	0.721	0.062	6.025	0.190	0.347	0.048	< LOD	0.105	< LOD	1.726	< LOD	0.007	
991	%	M742217	0.161	0.027	0.030	0.013	0.766	0.065	6.375	0.207	0.417	0.051	< LOD	0.106	< LOD	1.553	< LOD	0.006	
991	%	M742217	0.173	0.027	0.031	0.012	0.739	0.063	6.122	0.194	0.364	0.047	< LOD	0.101	< LOD	1.735	< LOD	0.004	
991	%	M742217	0.169	0.027	0.034	0.013	0.742	0.063	6.174	0.197	0.376	0.049	< LOD	0.104	< LOD	1.671	< LOD	0.006	
991	%	M742218	0.170	0.026	0.036	0.012	0.753	0.060	5.844	0.185	0.402	0.052	< LOD	0.132	< LOD	1.518	< LOD	0.006	
991	%	M742218	0.162	0.027	0.033	0.013	0.801												

Project	UNITS	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	Ulvospinel	Magnétite	Titano-	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																					
					Calculated	Calculated	magnétite	Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba	Ba Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error				
Compte	Historique				2151	2144	2144	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique				2151	2144	2144	105	3652	8	3652	89	3652	31	3652	1	3652	10	3652	3652	3652	184	3652	171	3652				
Moyenne	Historique				17,13	71,81	88,99	#DIV/0!	0,025	#DIV/0!	0,007	#DIV/0!	0,009	#DIV/0!	0,003	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	32,134	2,533	#DIV/0!	0,003	#DIV/0!	0,002		
Ecart-type (σ)	Historique				9,18	14,31	9,08	#DIV/0!	0,006	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	12,920	0,511	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,002		
Maximum	Historique				41,30	102,55	104,72	#DIV/0!	0,037	#DIV/0!	0,010	#DIV/0!	0,013	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,003	99,412	3,349	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,032		
Minimum	Historique				0,01	19,72	23,15	#DIV/0!	0,008	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,003	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,001	14,540	0,126	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,001		
X+2σ	Historique				35,50	100,43	107,16	#DIV/0!	0,038	#DIV/0!	0,010	#DIV/0!	0,013	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,003	57,974	3,555	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,006		
X-2σ	Historique				-1,23	43,18	70,83	#DIV/0!	0,012	#DIV/0!	0,003	#DIV/0!	0,004	#DIV/0!	0,001	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,001	6,294	1,512	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	-0,002		
N > X+2σ	Historique				23,00	4,00	0,00	3	0	3	8	3	0	3	380	3	0	3	0	3	0	118	0	2	2	3	20		
N < X-2σ	Historique				0,00	155,00	165,00	3	177	3	84	3	162	3	31	3	5	3	9	0	121	2	145	3	0				
Compte	Projet				428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428			
Moyenne	Projet				21,39	71,75	93,14	0,020	0,019	0,005	0,005	0,006	0,006	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	31,078	2,539	0,003	0,002	0,002	0,002			
Ecart-type	Projet				9,21	10,79	3,95	0,004	0,005	#DIV/0!	0,001	0,001	0,001	0,000	0,000	#DIV/0!	0,000	0,000	0,000	0,000	2,903	0,164	0,002	0,000	0,001	0,000			
Maximum	Projet				41,30	100,45	102,43	0,030	0,030	0,005	0,008	0,007	0,009	0,002	0,003	0,002	0,002	0,002	0,002	0,002	52,263	3,002	0,005	0,003	0,003	0,002			
Minimum	Projet				0,43	39,35	64,88	0,015	0,010	0,005	0,003	0,005	0,003	0,002	0,001	0,002	0,001	0,002	0,001	0,002	16,006	1,527	0,002	0,001	0,002	0,001			
X+2σ	Projet				39,81	93,33	101,05	0,027	0,029	#DIV/0!	0,007	0,008	0,009	0,002	0,003	#DIV/0!	0,002	0,002	0,002	0,002	36,884	2,867	0,006	0,003	0,003	0,002			
X-2σ	Projet				2,97	50,18	85,23	0,013	0,009	#DIV/0!	0,003	0,004	0,003	0,002	0,001	#DIV/0!	0,002	0,002	0,002	0,002	25,272	2,212	0,000	0,001	0,001	0,002			
991	%	M742222	ModCF fe-ios		16,60	72,90	89,50	0,023	0,011	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,275	2,418	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742222	ModCF fe-ios		17,44	77,88	95,32	< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,243	2,703	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742222	ModCF fe-ios	Avg of 41-43	16,88	74,04	90,92	0,019	0,011	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,065	2,477	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742223	ModCF fe-ios		1,63	86,45	88,08	< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,750	2,412	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742223	ModCF fe-ios		1,94	86,83	88,77	0,025	0,011	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,686	2,444	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742223	ModCF fe-ios		1,56	83,45	85,01	< LOD	0,015	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,984	2,26	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742223	ModCF fe-ios	Avg of 45-47	1,71	85,57	87,29	< LOD	0,016	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,807	2,372	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742224	ModCF fe-ios		8,12	85,79	93,91	0,021	0,011	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,337	2,594	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742224	ModCF fe-ios		8,10	86,05	94,15	< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,099	2,611	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742224	ModCF fe-ios		8,02	85,69	93,71	< LOD	0,023	< LOD	0,007	< LOD	0,008	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,758	2,59	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742224	ModCF fe-ios	Avg of 49-51	8,08	85,84	93,93	< LOD	0,019	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,731	2,598	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742225	ModCF fe-ios		26,19	67,11	93,30	< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,352	2,534	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742225	ModCF fe-ios		26,26	67,88	94,14	< LOD	0,027	< LOD	0,007	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,741	2,590	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742225	ModCF fe-ios		26,22	68,67	94,90	< LOD	0,019	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,099	2,620	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742225	ModCF fe-ios	Avg of 54-56	26,22	67,89	94,11	< LOD	0,021	< LOD	0,006	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,731	2,581	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742227	ModCF fe-ios		27,47	67,65	95,12	< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,825	2,654	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742227	ModCF fe-ios		26,46	67,86	94,32	< LOD	0,028	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,311	2,615	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742227	ModCF fe-ios		25,21	62,41	87,62	< LOD	0,025	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,310	2,303	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742227	ModCF fe-ios	Avg of 66-68	26,38	65,98	92,35	< LOD	0,024	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,815	2,524	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742228	ModCF fe-ios		25,19	68,50	93,69	< LOD	0,017	< LOD	0,005	0,006	0,004	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,943	2,572	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742228	ModCF fe-ios		24,58	67,02	91,60	< LOD	0,024	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,522	2,460	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742228	ModCF fe-ios		24,50	67,44	91,93	< LOD	0,027	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,222	2,480	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742228	ModCF fe-ios	Avg of 70-72	24,75	67,65	92,41	< LOD	0,023	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,896	2,504	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742229	ModCF fe-ios		18,99	76,26	95,26	< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,700	2,668	< LOD	0,002	< LOD	0,002		
991	%	M742229	ModCF fe-ios		18,86	74,77	93,63	< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,008	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,879	2,570	< LOD	0,002</				

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																											
			Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error		
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652		
N > LD	Historique		1120	3652	236	3652	5	3652	20	3652	6	3652	0	3652	13	3652	6	3652	2152	3652	51	3652	1405	3652	68	3652	3544	3652		
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.046	#DIV/0!	0.007	#DIV/0!	0.018	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.129	61.636	2.324		
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.026	12.850	0.516		
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.067	#DIV/0!	0.017	#DIV/0!	0.026	#DIV/0!	0.063	#DIV/0!	0.163	75.858	3.173		
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.010	15.979	0.038		
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.062	#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.025	#DIV/0!	0.042	#DIV/0!	0.182	87.336	3.356		
X-2σ	Historique		#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.031	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.011	#DIV/0!	0.008	#DIV/0!	0.077	35.937	1.293		
N > X+2σ	Historique		3	21	3	20	3	0	3	20	3	39	3	231	3	281	3	3	3	9	2	21	1	36	3	0	0	0		
N < X-2σ	Historique		3	0	3	216	3	9	3	4	3	2	3	0	3	0	3	128	3	130	2	162	1	103	3	178	13	125		
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428		
Moyenne	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.051	0.040	0.034	0.007	0.026	0.015	0.039	0.019	#DIV/0!	0.103	62.593	2.387	
Ecart-type	Projet		0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	0.007	0.007	0.016	0.001	0.017	0.003	0.026	0.006	#DIV/0!	0.005	3.874	0.193		
Maximum	Projet		0.002	0.002	0.002	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.003	0.000	0.008	0.000	0.003	0.058	0.067	0.167	0.017	0.065	0.024	0.210	0.042	0.000	0.142	73.659	2.972		
Minimum	Projet		0.002	0.001	0.002	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.043	0.020	0.006	0.004	0.014	0.008	0.021	0.012	0.000	0.081	41.219	1.370		
X+2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	0.065	0.055	0.066	0.010	0.059	0.021	0.091	0.031	#DIV/0!	0.113	70.342	2.774		
X-2σ	Projet		0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.002	0.037	0.025	0.002	0.004	-0.007	0.009	-0.012	0.009	#DIV/0!	0.094	54.844	2.000		
991	%	M742222	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.031	0.032	0.007	< LOD	0.018	0.078	0.018	< LOD	0.100	61.028	2.262		
991	%	M742222	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.042	0.036	0.008	< LOD	0.015	0.058	0.018	< LOD	0.107	65.050	2.577		
991	%	M742222	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.034	0.007	< LOD	0.015	0.066	0.017	< LOD	0.102	61.996	2.344		
991	%	M742223	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.044	0.044	0.008	< LOD	0.015	0.133	0.022	< LOD	0.101	63.350	2.347		
991	%	M742223	0.002	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.033	0.05	0.008	< LOD	0.014	0.145	0.022	< LOD	0.1	63.785	2.341		
991	%	M742223	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.032	0.041	0.007	0.014	0.009	0.125	0.02	< LOD	0.096	61.148	2.191		
991	%	M742223	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.045	0.008	< LOD	0.014	0.134	0.021	< LOD	0.099	62.761	2.293		
991	%	M742224	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.049	< LOD	0.01	< LOD	0.015	0.051	0.017	< LOD	0.103	66.12	2.495		
991	%	M742224	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.045	0.013	0.005	< LOD	0.02	0.055	0.018	< LOD	0.104	66.296	2.509		
991	%	M742224	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.034	0.007	0.005	< LOD	0.02	0.063	0.018	< LOD	0.104	65.996	2.527		
991	%	M742224	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.043	< LOD	0.008	< LOD	0.018	0.056	0.018	< LOD	0.104	66.137	2.51		
991	%	M742225	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.031	0.007	< LOD	0.014	0.036	0.015	< LOD	0.102	61.634	2.356		
991	%	M742225	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.040	0.039	0.008	< LOD	0.017	0.041	0.016	< LOD	0.104	62.224	2.408		
991	%	M742225	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.050	0.038	0.008	< LOD	0.019	0.034	0.016	< LOD	0.105	62.780	2.432		
991	%	M742225	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.042	0.036	0.007	< LOD	0.017	0.037	0.016	< LOD	0.104	62.213	2.398		
991	%	M742227	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.027	0.007	< LOD	0.013	< LOD	0.023	< LOD	0.106	62.662	2.457		
991	%	M742227	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.036	0.027	0.007	< LOD	0.017	0.025	0.016	< LOD	0.105	62.313	2.422		
991	%	M742227	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.049	0.022	0.006	< LOD	0.014	0.032	0.014	< LOD	0.098	57.744	2.133		
991	%	M742227	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.040	0.025	0.006	< LOD	0.015	0.026	0.015	< LOD	0.103	60.906	2.338		
991	%	M742228	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.034	0.035	0.007	< LOD	0.013	0.033	0.015	< LOD	0.104	62.137	2.390		
991	%	M742228	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.059	0.041	0.008	< LOD	0.012	0.045	0.016	< LOD	0.101	60.761	2.291		
991	%	M742228	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.038	0.037	0.007	< LOD	0.016	0.026	0.015	< LOD	0.102	61.024	2.307		
991	%	M742228	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD													

Project	UNITS	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																
			Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error	
Compte	Historique		3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	3652	428	428	
N > LD	Historique		2163	3652	3056	3652	2275	3652	2231	3652	3326	3652	55	3652	589	3652	5	428	
Moyenne	Historique		#DIV/0!	0.034	#DIV/0!	0.015	#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.080	0.437	0.061	#DIV/0!	0.193	#DIV/0!	1.109	0.000	0.005	
Ecart-type (σ)	Historique		#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.006	#DIV/0!	0.014	#DIV/0!	0.061	1.108	0.028	#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.351	0.001	0.001	
Maximum	Historique		#DIV/0!	0.051	#DIV/0!	0.057	#DIV/0!	0.071	#DIV/0!	0.265	17.351	0.366	#DIV/0!	0.304	#DIV/0!	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Historique		#DIV/0!	0.012	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	0.074	0.013	#DIV/0!	0.050	#DIV/0!	0.241	0.006	0.002	
X+2σ	Historique		#DIV/0!	0.053	#DIV/0!	0.027	#DIV/0!	0.059	#DIV/0!	0.201	2.653	0.116	#DIV/0!	0.295	#DIV/0!	1.811	0.002	0.008	
X-2σ	Historique		#DIV/0!	0.016	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	-0.041	-1.780	0.005	#DIV/0!	0.091	#DIV/0!	0.407	-0.001	0.003	
N > X+2σ	Historique		2	0	1	116	3	338	2	102	22	74	3	7	1	164	5	20	
N < X-2σ	Historique		2	18	1	0	3	108	2	0	0	0	3	93	1	84	0	12	
Compte	Projet		428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	428	
Moyenne	Projet		0.148	0.027	0.117	0.016	0.810	0.062	4.580	0.158	0.270	0.045	#DIV/0!	0.115	23.743	1.796	0.007	0.005	
Ecart-type	Projet		0.054	0.003	0.157	0.005	0.169	0.006	1.972	0.050	0.100	0.004	#DIV/0!	0.018	12.236	0.307	0.001	0.001	
Maximum	Projet		0.283	0.050	1.491	0.057	1.151	0.071	8.843	0.265	0.831	0.062	0.000	0.190	29.967	2.898	0.008	0.009	
Minimum	Projet		0.034	0.023	0.020	0.010	0.030	0.019	0.093	0.026	0.118	0.036	0.000	0.090	1.874	1.135	0.006	0.002	
X+2σ	Projet		0.257	0.033	0.430	0.026	1.147	0.075	8.523	0.259	0.471	0.052	#DIV/0!	0.151	48.216	2.409	0.009	0.008	
X-2σ	Projet		0.039	0.022	-0.197	0.006	0.473	0.049	0.637	0.058	0.070	0.038	#DIV/0!	0.079	-0.730	1.183	0.006	0.003	
991	%	M742222	0.207	0.030	0.525	0.027	0.720	0.056	3.555	0.129	0.279	0.045	< LOD	0.101	< LOD	1.647	< LOD	0.004	
991	%	M742222	0.196	0.032	0.536	0.029	0.790	0.060	3.734	0.141	0.324	0.048	< LOD	0.105	< LOD	2.898	< LOD	0.005	
991	%	M742222	0.191	0.030	0.538	0.028	0.742	0.057	3.614	0.132	0.298	0.045	< LOD	0.102	< LOD	2.385	< LOD	0.005	
991	%	M742223	0.072	0.032	1.491	0.057	0.072	0.023	0.349	0.036	0.718	0.057	< LOD	0.098	< LOD	2.101	< LOD	0.005	
991	%	M742223	0.074	0.032	1.463	0.055	0.112	0.023	0.415	0.035	0.831	0.062	< LOD	0.102	< LOD	1.447	< LOD	0.006	
991	%	M742223	0.106	0.032	1.43	0.053	0.092	0.022	0.335	0.033	0.708	0.056	< LOD	0.094	< LOD	1.724	< LOD	0.006	
991	%	M742223	0.084	0.032	1.461	0.055	0.092	0.023	0.367	0.035	0.752	0.058	< LOD	0.098	< LOD	1.757	< LOD	0.006	
991	%	M742224	0.063	0.025	0.32	0.021	0.784	0.054	1.738	0.085	0.333	0.047	< LOD	0.098	< LOD	1.62	< LOD	0.007	
991	%	M742224	0.071	0.025	0.327	0.021	0.802	0.054	1.735	0.084	0.302	0.045	< LOD	0.099	< LOD	1.548	< LOD	0.004	
991	%	M742224	0.07	0.025	0.322	0.021	0.782	0.055	1.718	0.086	0.283	0.045	< LOD	0.099	< LOD	2.455	< LOD	0.005	
991	%	M742224	0.068	0.025	0.323	0.021	0.789	0.054	1.731	0.085	0.306	0.045	< LOD	0.099	< LOD	1.874	< LOD	0.006	
991	%	M742225	0.170	0.027	0.068	0.014	0.858	0.066	5.607	0.185	0.227	0.045	< LOD	0.190	< LOD	1.786	< LOD	0.007	
991	%	M742225	0.165	0.027	0.087	0.015	0.866	0.066	5.623	0.187	0.212	0.045	< LOD	0.108	< LOD	1.618	< LOD	0.005	
991	%	M742225	0.173	0.028	0.070	0.014	0.893	0.067	5.615	0.187	0.294	0.047	< LOD	0.145	< LOD	1.447	< LOD	0.005	
991	%	M742225	0.169	0.027	0.075	0.014	0.872	0.066	5.615	0.186	0.244	0.046	< LOD	0.147	< LOD	1.617	< LOD	0.005	
991	%	M742227	0.191	0.029	0.093	0.015	0.946	0.068	5.881	0.195	0.337	0.049	< LOD	0.106	< LOD	1.695	< LOD	0.004	
991	%	M742227	0.203	0.029	0.084	0.015	0.920	0.067	5.666	0.189	0.438	0.051	< LOD	0.104	< LOD	1.618	< LOD	0.005	
991	%	M742227	0.177	0.027	0.093	0.014	0.856	0.063	5.397	0.175	0.367	0.047	< LOD	0.098	< LOD	1.852	< LOD	0.004	
991	%	M742227	0.190	0.028	0.090	0.015	0.907	0.066	5.648	0.186	0.381	0.049	< LOD	0.103	< LOD	1.722	< LOD	0.004	
991	%	M742228	0.140	0.027	0.110	0.015	0.911	0.066	5.393	0.180	0.275	0.046	< LOD	0.142	< LOD	1.499	< LOD	0.006	
991	%	M742228	0.142	0.026	0.101	0.015	0.855	0.063	5.263	0.174	0.267	0.045	< LOD	0.156	< LOD	1.758	< LOD	0.005	
991	%	M742228	0.155	0.027	0.100	0.015	0.902	0.065	5.245	0.174	0.286	0.045	< LOD	0.102	< LOD	1.533	< LOD	0.005	
991	%	M742228	0.146	0.027	0.104	0.015	0.890	0.065	5.300	0.176	0.276	0.046	< LOD	0.133	< LOD	1.597	< LOD	0.005	
991	%	M742229	0.118	0.026	0.161	0.017	0.960	0.066	4.067	0.149	0.272	0.046	< LOD	0.103	< LOD	1.935	< LOD	0.008	
991	%	M742229	0.093	0.025	0.148	0.016	0.972	0.064	4.038	0.144	0.293	0.045	< LOD	0.136	< LOD	1.539	< LOD	0.006	
991	%	M742229	0.119	0.026	0.144	0.016	0.952	0.064	4.068	0.146	0.302	0.047	< LOD	0.109	< LOD	1.830	< LOD	0.006	
991	%	M742229	0.110	0.026	0.151	0.016	0.961	0.065	4.058	0.146	0.289	0.046	< LOD	0.116	< LOD	1.768	< LOD	0.007	
991	%	M742230	0.117	0.026	0.179	0.017	0.874	0.061	4.119	0.144	0.229	0.044	< LOD	0.105	< LOD	1.675	< LOD	0.007	
991	%	M742230	0.114	0.027	0.202	0.018	0.936	0.065	4.470	0.157	0.332	0.046	< LOD	0.145	< LOD	1.566	< LOD	0.005	
991	%	M742230	0.141	0.027	0.185	0.018	0.928	0.065	4.328	0.154	0.304	0.048	< LOD	0.158	< LOD	1.666	< LOD	0.005	
991	%	M742230	0.124	0.026	0.189	0.017	0.913	0.064	4.306	0.152	0.289	0.046	< LOD	0.136	< LOD	1.636	< LOD	0.006	
991	%	99110123	0.221	0.03	0.247	0.02	0.979	0.069	5.434	0.183	0.476	0.053	< LOD	0.106	< LOD	1.681	< LOD	0.006	
991	%	99110123	0.215	0.029	0.226	0.019	0.999	0.068	5.191	0.172	0.41	0.049	< LOD	0.101	< LOD	1.517	< LOD	0.004	
991	%	99110123	0.195	0.028	0.217	0.018	0.926	0.065	5.114	0.168	0.51	0.053	< LOD	0.103	< LOD	2.009	< LOD	0.006	
991	%	99110123	0.21	0.029	0.23	0.019	0.968	0.067	5.246	0.174	0.466	0.052	< LOD	0.103	< LOD	1.736	< LOD	0.005	
991	%	99110149	0.148	0.026	0.109	0.015	0.895	0.063	4.763	0.159	0.152	0.041	< LOD	0.103	< LOD	1.372	< LOD	0.007	
991	%	99110149	0.139	0.026	0.097	0.015	0.906	0.064	4.779	0.162	0.184	0.04	< LOD	0.097	< LOD	2.199	< LOD	0.004	
991	%	99110149	0.147	0.026	0.097	0.015	0.952	0.066	4.846	0.165	0.216	0.043	< LOD	0.137	< LOD	2.343	< LOD	0.003	
991	%	99110149	0.145	0.026	0.101	0.015	0.918	0.065	4.796	0.162	0.184	0.042	< LOD	0.112	< LOD	1.972	< LOD	0.005	
991	%	99110151	0.101	0.026	0.153	0.017	0.937	0.065	3.352	0.132	0.16	0.043	< LOD	0.106	< LOD	1.818	< LOD	0.008	
991	%	99110151	0.101	0.026	0.134	0.016	0.995	0.065	3.351	0.131	0.196	0.041	< LOD	0.098	< LOD	2.392	< LOD	0.006	
991	%	99110151	0.099	0.024	0.135	0.015	0.975	0.062	3.193	0.122	0.181	0.042	< LOD	0.099	< LOD	1.484	< LOD	0.004	
991	%	99110151	0.09	0.025	0.141	0.016	0.969	0.064	3.299	0.128	0.179	0.042	< LOD	0.101	< LOD	1.898	< LOD	0.006	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	HOLE NUMBER	DRILLING			CERTIFICATE	DATE	B119-1											
			DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			Be mg/kg	Mg mg/kg	Al mg/kg	Si mg/kg	V mg/kg	Cr mg/kg	Mn mg/kg	Fe mg/kg	Co mg/kg	Ni mg/kg	Cu mg/kg	Zn mg/kg
Nb	77						D.L.	5	25	100	500	5	10	5		5	50	50	50
Compte	Historique							86	86	86	86	86	86	86	9	86	86	86	86
99 Percentile	Historique							-3	17140	19210	476200	10335	2590	5273	686960	449	888	392	788
Moyenne	Historique							-5	3353	8210	24764	6745	915	1564	576090	123	237	-23	372
Écart-type	Historique							1	2815	3976	85848	2237	590	911	216667	183	227	82	198
Maximum	Historique							7	20200	20400	483000	11100	3890	6310	688000	1770	1870	482	917
Minimum	Historique							-5	-25	556	-500	-5	17	60	1810	-5	-50	-50	-50
Compte	Projet							77	77	77	77	77	77	77	8	77	77	77	77
Moyenne	Projet							-5	3044	8062	8247	7237	991	1494	647875	128	259	-31	385
Écart-type	Projet							1	1397	3071	4015	1500	570	604	25453	191	228	61	180
Maximum	Projet							7	8600	15500	21900	11100	3890	2880	688000	1770	1870	376	917
Minimum	Projet							-5	323	836	528	157	199	60	611000	44	94	-50	-50
991	M742127	LD-13-01	17.9	21.0	3.1	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2220	4680	4630	6020	632	2500		110	231	-50	439
991	M742128	LD-13-01	21.0	24.1	3.1	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2700	5720	6680	6080	716	2200		75	105	-50	295
991	M742132	LD-13-01	30.5	33.0	2.5	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2510	4600	3310	6080	855	1730		96	102	-50	235
991	M742133	LD-13-01	33.0	36.0	3.0	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2810	4550	3420	6020	414	1770		95	96	-50	287
991	M742134	LD-13-01	36.0	37.5	1.5	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2840	7160	5810	6500	441	1690		94	123	-50	296
991	M742135	LD-13-01	46.6	47.6	1.0	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2750	8260	6730	8930	809	996		103	219	-50	404
991	M742136	LD-13-01	73.6	74.5	0.8	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	3470	9350	15400	7780	887	1320		115	339	-50	248
991	M742137	LD-13-01	92.9	96.0	3.1	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	1280	3770	1760	8220	1220	527		95	202	-50	358
991	M742138	LD-13-01	96.0	98.7	2.7	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2470	6760	6630	7940	1070	607		139	196	-50	186
991	M742139	LD-13-01	98.7	99.1	0.4	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	323	836	528	157	199	60		1770	1870	376	-50
991	M742140	LD-13-01	99.1	102.0	2.9	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	1920	5200	4300	8800	545	481		167	220	-50	320
991	M742141	LD-13-01	102.0	105.0	3.0	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2200	5600	3440	8000	676	1090		100	144	-50	672
991	M742143	LD-13-01	105.0	108.0	3.0	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	1530	6160	5360	9090	1210	591		76	152	-50	300
991	M742144	LD-13-01	108.0	111.0	3.0	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2290	6790	4820	7930	1220	806		103	158	-50	470
991	M742145	LD-13-01	111.0	114.0	3.0	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	1570	4380	3000	7940	1230	1210		92	164	-50	321
991	M742146	LD-13-01	114.0	117.0	3.0	88543/88624/90184	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2930	6840	6290	7180	502	1570		96	164	-50	211
991	M742147	LD-13-01	117.0	120.0	3.0	88543/88624/90941	2014-09-05/204-09-15/2015-01-22	-5	2220	6410	7850	7770	500	1250	611000	94	133	-50	141
991	M742148	LD-13-01	120.0	123.0	3.0	88543/88624/90941	2014-09-05/204-09-15/2015-01-22	7	2160	6150	5930	8760	1140	652	688000	125	185	-50	271
991	M742149	LD-13-01	123.0	126.0	3.0	88543/88624/90941	2014-09-05/204-09-15/2015-01-22	-5	2480	7350	6050	7800	710	1260	649000	125	185	-50	327
991	M742150	LD-13-01	126.0	129.0	3.0	88543/88624/90941	2014-09-05/204-09-15/2015-01-22	-5	885	3550	3300	8670	1350	942	675000	85	291	-50	109
991	M742151	LD-13-01	129.0	132.0	3.0	88543/88624/90941	2014-09-05/204-09-15/2015-01-22	-5	1690	4890	4350	8070	835	1570	657000	106	169	-50	285
991	M742153	LD-13-01	132.0	135.0	3.0	88543/88624/90941	2014-09-05/204-09-15/2015-01-22	-5	1960	6490	5320	7660	899	2290	639000	128	260	-50	543
991	M742154	LD-13-01	135.0	136.2	1.2	88543/88624/90941	2014-09-05/204-09-15/2015-01-22	-5	3050	5900	4880	6920	976	2880	641000	126	203	92	606
991	M742155	LD-13-01	136.2	138.0	1.8	88543/88624/90941	2014-09-05/204-09-15/2015-01-22	-5	3860	6170	10600	6390	1410	1910	623000	44	295	-50	-50
991	M742157	LD-13-01	143.8	147.0	3.2	88543/88624/90188	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2960	8210	7790	7080	1010	2030		133	266	-50	713
991	M742158	LD-13-01	147.0	150.0	3.0	88543/88624/90188	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	1800	6420	6630	8070	1470	1050		99	225	-50	379
991	M742101	LD-13-02	49.1	50.2	1.1	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	1020	3210	3110	7480	1340	1100		99	484	-50	275
991	M742106	LD-13-02	78.5	81.0	2.5	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3100	8740	8550	5010	341	1950		124	154	-50	275
991	M742107	LD-13-02	81.0	84.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	4800	10200	13200	4990	487	1970		109	163	-50	321
991	M742108	LD-13-02	84.0	87.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	2500	9900	9450	5130	614	2260		104	151	-50	516
991	M742109	LD-13-02	87.0	90.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3170	7890	4990	5270	671	2440		133	155	-50	491
991	M742110	LD-13-02	90.0	93.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3470	8320	8170	5360	390	2580		146	196	-50	765
991	M742111	LD-13-02	93.0	96.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3940	9120	7770	5200	321	2840		136	139	-50	600
991	M742112	LD-13-02	96.0	99.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3650	9290	8470	5880	587	2540		125	144	-50	536
991	M742113	LD-13-02	99.0	102.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3150	8340	6020	5440	1310	1960		125	170	-50	553
991	M742114	LD-13-02	102.0	105.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3300	10600	7190	6210	560	1940		131	183	-50	580
991	M742115	LD-13-02	105.0	108.3	3.3	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3150	10300	9530	6200	494	1970		109	131	-50	539
991	M742118	LD-13-02	126.3	129.0	2.7	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	4020	10700	10600	6690	911	1880		128	135	-50	541
991	M742119	LD-13-02	129.0	132.0	3.0	88542/88624/90070	2014-09-05/2014-09-15/2014-12-09	-5	3690	10100	10600	7170	1160	1730		130	131	-50	38

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				B119-1									
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)	As mg/kg	Sr mg/kg	Nb mg/kg	Mo mg/kg	Sn mg/kg	Ba mg/kg	Ta mg/kg	Pb mg/kg	Th mg/kg	
Nb	77					20	25	100	5	50	5	0,5	5	1	
Compte	Historique					86	86	86	86	86	86	86	86	86	
99 Percentile	Historique					27	60	102	25	172	1141	14,7	866	5	
Moyenne	Historique					-15	6	-95	0	46	63	0,6	64	0	
Ecart-type	Historique					14	31	31	9	78	310	6,5	555	3	
Maximum	Historique					27	143	105	56	174	2770	17,3	5150	22	
Minimum	Historique					-20	-25	-100	-5	-50	-5	-15,0	-5	-1	
Compte	Projet					77	77	77	77	77	77	77	77	77	
Moyenne	Projet					-15	4	-100	0	44	65	0,7	70	-1	
Ecart-type	Projet					14	27	0	9	78	328	6,6	587	1	
Maximum	Projet					27	39	-100	56	174	2770	17,3	5150	2	
Minimum	Projet					-20	-25	-100	-5	-50	-5	-15,0	-5	-1	
991	M742127	LD-13-01	17,9	21,0	3,1	-20	-25	-100	7	-50	6	3,8	-5	-1	
991	M742128	LD-13-01	21,0	24,1	3,1	-20	-25	-100	-5	-50	-5	8,8	-5	-1	
991	M742132	LD-13-01	30,5	33,0	2,5	-20	-25	-100	-5	-50	5	2	-5	-1	
991	M742133	LD-13-01	33,0	36,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	6	4,6	-5	-1	
991	M742134	LD-13-01	36,0	37,5	1,5	-20	-25	-100	-5	-50	17	17,3	-5	-1	
991	M742135	LD-13-01	46,6	47,6	1,0	-20	-25	-100	-5	-50	13	14,2	-5	-1	
991	M742136	LD-13-01	73,6	74,5	0,8	-20	-25	-100	-5	-50	16	1,9	19	-1	
991	M742137	LD-13-01	92,9	96,0	3,1	-20	-25	-100	-5	-50	62	4,8	-5	-1	
991	M742138	LD-13-01	96,0	98,7	2,7	-20	-25	-100	-5	-50	5	2,6	-5	-1	
991	M742139	LD-13-01	98,7	99,1	0,4	-20	-25	-100	8	-50	5	2,5	9	-1	
991	M742140	LD-13-01	99,1	102,0	2,9	-20	-25	-100	56	-50	-5	0,9	-5	-1	
991	M742141	LD-13-01	102,0	105,0	3,0	-20	-25	-100	9	-50	-5	1,3	6	-1	
991	M742143	LD-13-01	105,0	108,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	6	8,1	-5	-1	
991	M742144	LD-13-01	108,0	111,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	-5	3,2	-5	-1	
991	M742145	LD-13-01	111,0	114,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	5	2,6	-5	-1	
991	M742146	LD-13-01	114,0	117,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	6	9,3	7	-1	
991	M742147	LD-13-01	117,0	120,0	3,0	20	30	-100	-5	172	-5	-15	8	-1	
991	M742148	LD-13-01	120,0	123,0	3,0	24	30	-100	-5	174	-5	-15	8	-1	
991	M742149	LD-13-01	123,0	126,0	3,0	24	29	-100	-5	143	81	-15	5	-1	
991	M742150	LD-13-01	126,0	129,0	3,0	27	30	-100	5	127	-5	-15	8	-1	
991	M742151	LD-13-01	129,0	132,0	3,0	27	29	-100	-5	160	-5	-15	9	-1	
991	M742153	LD-13-01	132,0	135,0	3,0	25	35	-100	-5	100	107	-15	6	-1	
991	M742154	LD-13-01	135,0	136,2	1,2	24	28	-100	-5	144	-5	-15	5	-1	
991	M742155	LD-13-01	136,2	138,0	1,8	23	30	-100	5	129	5	-15	-5	-1	
991	M742157	LD-13-01	143,8	147,0	3,2	-20	30	-100	-5	90	7	2,7	-5	-1	
991	M742158	LD-13-01	147,0	150,0	3,0	-20	32	-100	-5	66	9	1	-5	-1	
991	M742101	LD-13-02	49,1	50,2	1,1	-20	-25	-100	16	59	30	-0,5	-5	-1	
991	M742106	LD-13-02	78,5	81,0	2,5	-20	-25	-100	-5	-50	33	-0,5	-5	-1	
991	M742107	LD-13-02	81,0	84,0	3,0	-20	-25	-100	5	-50	33	-0,5	-5	-1	
991	M742108	LD-13-02	84,0	87,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	31	-0,5	-5	-1	
991	M742109	LD-13-02	87,0	90,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	27	-0,5	14	-1	
991	M742110	LD-13-02	90,0	93,0	3,0	-20	-25	-100	6	120	29	-0,5	8	-1	
991	M742111	LD-13-02	93,0	96,0	3,0	-20	-25	-100	-5	134	28	-0,5	5	-1	
991	M742112	LD-13-02	96,0	99,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	172	-0,5	-5	-1	
991	M742113	LD-13-02	99,0	102,0	3,0	-20	-25	-100	5	53	20	2,7	-5	1	
991	M742114	LD-13-02	102,0	105,0	3,0	-20	-25	-100	5	-50	26	1,5	-5	-1	
991	M742115	LD-13-02	105,0	108,3	3,3	-20	-25	-100	-5	53	16	1,5	-5	-1	
991	M742118	LD-13-02	126,3	129,0	2,7	-20	-25	-100	-5	52	15	0,8	-5	-1	
991	M742119	LD-13-02	129,0	132,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	15	-0,5	-5	-1	
991	M742120	LD-13-02	132,0	135,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	21	-0,5	-5	-1	
991	M742121	LD-13-02	135,0	138,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	14	-0,5	-5	-1	
991	M742122	LD-13-02	138,0	141,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	12	-0,5	-5	-1	
991	M742123	LD-13-02	141,0	144,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	14	0,5	-5	-1	
991	M742124	LD-13-02	144,0	147,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	6	5,5	-5	-1	
991	M742126	LD-13-02	147,0	150,0	3,0	-20	-25	-100	-5	-50	8	4,5	-5	-1	
991	M742160	LD-13-03	4,8	8,0	3,2	-20	26	-100	-5	86	18	-0,5	-5	-1	
991	M742161	LD-13-03	8,0	11,0	3,0	-20	26	-100	-5	62	14	-0,5	-5	-1	
991	M742163	LD-13-03	11,0	11,9	0,9	-20	25	-100	-5	84	6	-0,5	-5	-1	
991	M742164	LD-13-03	47,0	49,8	2,8	-20	29	-100	5	65	9	-0,5	-5	-1	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CERTIFICATE	DATE	B119-1											
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			Be mg/kg	Mg mg/kg	Al mg/kg	Si mg/kg	V mg/kg	Cr mg/kg	Mn mg/kg	Fe mg/kg	Co mg/kg	Ni mg/kg	Cu mg/kg	Zn mg/kg
Nb	77						D.L.	5	25	100	500	5	10	5		5	50	50	50
Compte	Historique							86	86	86	86	86	86	86	9	86	86	86	86
99 Percentile	Historique							-3	17140	19210	476200	10335	2590	5273	686960	449	888	392	788
Moyenne	Historique							-5	3353	8210	24764	6745	915	1564	576090	123	237	-23	372
Écart-type	Historique							1	2815	3976	85848	2237	590	911	216667	183	227	82	198
Maximum	Historique							7	20200	20400	483000	11100	3890	6310	688000	1770	1870	482	917
Minimum	Historique							-5	-25	556	-500	-5	17	60	1810	-5	-50	-50	-50
Compte	Projet							77	77	77	77	77	77	77	8	77	77	77	77
Moyenne	Projet							-5	3044	8062	8247	7237	991	1494	647875	128	259	-31	385
Écart-type	Projet							1	1397	3071	4015	1500	570	604	25453	191	228	61	180
Maximum	Projet							7	8600	15500	21900	11100	3890	2880	688000	1770	1870	376	917
Minimum	Projet							-5	323	836	528	157	199	60	611000	44	94	-50	-50
991	M742165	LD-13-03	49,8	51,8	2,0	88543/88624/90188	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	1060	2830	3430	8480	2020	649		58	260	-50	101
991	M742166	LD-13-03	61,8	65,0	3,2	88543/88624/90188	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	1860	5370	6100	6410	465	1440		66	100	-50	112
991	M742167	LD-13-03	65,0	67,0	2,0	88543/88624/90188	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2210	6750	9480	7950	900	690		98	180	-50	177
991	M742168	LD-13-03	67,0	69,1	2,1	88543/88624/90188	2014-09-05/204-09-15/2014-12-09	-5	2520	8660	10500	8030	603	785		89	173	-50	154
991	M742169	LD-13-03	70,5	73,5	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	4100	11600	13000	6540	666	1620		93	132	-50	324
991	M742170	LD-13-03	73,5	75,0	1,5	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	8600	5780	21900	5290	3890	1980		89	318	53	320
991	M742171	LD-13-03	75,0	78,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3180	10300	9830	7200	496	1470		108	155	-50	551
991	M742172	LD-13-03	78,0	81,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3320	12300	11200	7170	870	1130		114	195	-50	533
991	M742173	LD-13-03	81,0	84,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3640	13100	12100	7600	863	1340		121	205	-50	917
991	M742174	LD-13-03	84,0	87,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	1720	8320	7800	9070	1340	1060		76	343	-50	426
991	M742175	LD-13-03	87,0	90,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	2700	7620	7560	7240	846	1570		101	200	-50	481
991	M742176	LD-13-03	90,0	93,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	2810	8100	7390	7530	815	1470		97	177	-50	438
991	M742179	LD-13-03	93,0	96,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	2930	8650	7150	7130	849	1760		114	226	51	489
991	M742180	LD-13-03	102,0	105,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3460	6490	9460	8090	1360	1430		90	368	-50	294
991	M742181	LD-13-03	105,0	108,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3600	11000	8220	7350	926	1600		129	253	-50	414
991	M742182	LD-13-03	108,0	111,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3620	10500	10500	7910	1250	1590		113	342	-50	650
991	M742183	LD-13-03	111,0	114,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3900	8260	8880	7790	1270	1810		90	366	-50	565
991	M742184	LD-13-03	114,0	117,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3580	12800	8300	7470	1100	1580		139	330	-50	496
991	99110123	LD-13-03	117,0	120,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	5440	14900	14300	9130	2360	2040		124	664	78	636
991	M742186	LD-13-03	120,0	123,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	5200	15500	15800	7550	1400	1800		131	320	66	615
991	M742187	LD-13-03	123,0	126,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	4350	10900	12000	8270	1920	1340		126	564	85	432
991	M742188	LD-13-03	126,0	129,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3060	13200	5880	7800	1770	1180		151	344	63	447
991	M742190	LD-13-03	132,0	135,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	7230	4420	19200	7340	1240	781		72	424	-50	197
991	M742191	LD-13-03	135,0	138,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	2850	6300	9820	9510	1130	523		84	380	-50	299
991	M742192	LD-13-03	138,0	141,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	2190	10400	4060	11100	1230	501		120	469	-50	486
991	M742193	LD-13-03	141,0	144,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	4540	8660	11500	10000	1530	1370		68	423	-50	283
991	M742194	LD-13-03	144,0	147,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	7480	9440	17100	8100	1400	1310		105	715	75	418
991	M742195	LD-13-03	147,0	150,0	3,0	88544/88820/90190	2014-09-03/2014-09-16/2014-12-09	-5	3930	11500	13400	10200	2170	758		92	608	57	357

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				B119-1									
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)	As mg/kg	Sr mg/kg	Nb mg/kg	Mo mg/kg	Sn mg/kg	Ba mg/kg	Ta mg/kg	Pb mg/kg	Th mg/kg	
Nb	77					20	25	100	5	50	5	0,5	5	1	
Compte	Historique					86	86	86	86	86	86	86	86	86	
99 Percentile	Historique					27	60	102	25	172	1141	14,7	866	5	
Moyenne	Historique					-15	6	-95	0	46	63	0,6	64	0	
Ecart-type	Historique					14	31	31	9	78	310	6,5	555	3	
Maximum	Historique					27	143	105	56	174	2770	17,3	5150	22	
Minimum	Historique					-20	-25	-100	-5	-50	-5	-15,0	-5	-1	
Compte	Projet					77	77	77	77	77	77	77	77	77	
Moyenne	Projet					-15	4	-100	0	44	65	0,7	70	-1	
Ecart-type	Projet					14	27	0	9	78	328	6,6	587	1	
Maximum	Projet					27	39	-100	56	174	2770	17,3	5150	2	
Minimum	Projet					-20	-25	-100	-5	-50	-5	-15,0	-5	-1	
991	M742165	LD-13-03	49,8	51,8	2,0	-20	26	-100	-5	53	-5	-0,5	5150	-1	
991	M742166	LD-13-03	61,8	65,0	3,2	-20	29	-100	-5	76	17	-0,5	-5	-1	
991	M742167	LD-13-03	65,0	67,0	2,0	-20	33	-100	6	65	8	2	10	2	
991	M742168	LD-13-03	67,0	69,1	2,1	-20	37	-100	7	80	9	1,2	11	2	
991	M742169	LD-13-03	70,5	73,5	3,0	-20	35	-100	6	164	42	4,6	-5	2	
991	M742170	LD-13-03	73,5	75,0	1,5	-20	28	-100	6	139	14	2,2	-5	2	
991	M742171	LD-13-03	75,0	78,0	3,0	-20	30	-100	-5	103	14	2,2	-5	1	
991	M742172	LD-13-03	78,0	81,0	3,0	-20	32	-100	-5	95	11	1	-5	1	
991	M742173	LD-13-03	81,0	84,0	3,0	-20	29	-100	-5	68	14	-0,5	-5	-1	
991	M742174	LD-13-03	84,0	87,0	3,0	-20	29	-100	5	112	15	-0,5	-5	-1	
991	M742175	LD-13-03	87,0	90,0	3,0	-20	26	-100	5	96	22	-0,5	110	-1	
991	M742176	LD-13-03	90,0	93,0	3,0	-20	27	-100	-5	91	7	-0,5	-5	-1	
991	M742179	LD-13-03	93,0	96,0	3,0	-20	-25	-100	-5	103	15	2,8	-5	-1	
991	M742180	LD-13-03	102,0	105,0	3,0	-20	27	-100	7	126	10	2	7	-1	
991	M742181	LD-13-03	105,0	108,0	3,0	-20	30	-100	-5	95	7	-0,5	100	-1	
991	M742182	LD-13-03	108,0	111,0	3,0	-20	29	-100	-5	136	6	-0,5	7	-1	
991	M742183	LD-13-03	111,0	114,0	3,0	-20	27	-100	-5	89	8	-0,5	12	-1	
991	M742184	LD-13-03	114,0	117,0	3,0	-20	28	-100	-5	96	7	-0,5	-5	-1	
991	99110123	LD-13-03	117,0	120,0	3,0	-20	31	-100	17	100	2770	5,8	15	-1	
991	M742186	LD-13-03	120,0	123,0	3,0	-20	27	-100	-5	79	12	3	7	-1	
991	M742187	LD-13-03	123,0	126,0	3,0	-20	29	-100	8	67	9	0,7	-5	-1	
991	M742188	LD-13-03	126,0	129,0	3,0	-20	27	-100	-5	89	10	3,6	-5	-1	
991	M742190	LD-13-03	132,0	135,0	3,0	-20	27	-100	5	96	31	1,7	-5	-1	
991	M742191	LD-13-03	135,0	138,0	3,0	-20	31	-100	11	109	13	11,6	22	-1	
991	M742192	LD-13-03	138,0	141,0	3,0	24	29	-100	8	109	853	14	13	-1	
991	M742193	LD-13-03	141,0	144,0	3,0	-20	32	-100	13	96	17	8,8	11	-1	
991	M742194	LD-13-03	144,0	147,0	3,0	-20	29	-100	7	70	139	7,2	38	2	
991	M742195	LD-13-03	147,0	150,0	3,0	-20	39	-100	19	171	17	7,5	14	-1	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	HOLE NUMBER	DRILLING			CERTIFICATE	DATE	ME-XRF06																V-XRF10	
			DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			SiO2	Al2O3	Fe2O3	CaO	MgO	Na2O	K2O	Cr2O3	TiO2	MnO	P2O5	SrO	BaO	LOI	Total	V		
								%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Nb Analyses: 122								0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.001	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01		
Compte	Historique							355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	129		
99 Percentile	Historique							98.76	25.27	65.61	12.15	11.22	5.81	4.28	0.22	52.56	0.46	2.860	0.14	0.24	9.62	99.96	0.51		
Moyenne	Historique							49.58	10.53	21.87	3.62	3.56	1.17	0.92	0.03	5.71	0.15	0.150	0.01	0.02	1.74	99.04	0.29		
Ecart-type	Historique							29.65	6.25	22.13	6.88	2.88	1.34	1.18	0.05	9.85	0.13	0.558	0.03	0.04	3.25	1.09	0.14		
Maximum	Historique							98.96	26.05	80.77	68.88	23.93	8.23	4.77	0.31	56.20	0.66	7.056	0.23	0.28	28.10	100.10	0.51		
Minimum	Historique							0.14	0.03	0.12	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.001	-0.01	-0.01	-3.11	82.90	-0.01			
Compte	Projet							121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121			
Moyenne	Projet							22.41	11.59	44.62	5.38	3.52	1.05	0.13	0.07	8.93	0.28	0.019	0.01	-0.01	0.95	98.95	0.30		
Ecart-type	Projet							11.09	3.93	15.74	2.70	2.63	0.90	0.15	0.05	4.15	0.07	0.026	0.01	0.00	1.37	0.41	0.14		
Maximum	Projet							48.36	22.50	66.39	12.54	23.93	5.10	0.85	0.31	15.97	0.49	0.226	0.04	0.01	7.16	99.85	0.51		
Minimum	Projet							7.65	5.82	10.37	1.24	1.56	0.10	-0.01	-0.01	0.57	0.13	0.006	-0.01	-0.01	-1.20	98.01	0.01		
991	M742127	LD-13-01	17.93	21.00	3.07	VO13062787	2013-04-30	16.05	8.73	53.63	3.61	3.12	0.59	0.19	0.05	11.81	0.49	0.016	0.01	-0.01	0.24	98.55	0.33		
991	M742128	LD-13-01	21.00	24.07	3.07	VO13062787	2013-04-30	17.74	9.23	51.37	4.48	3.10	0.65	0.23	0.07	11.22	0.42	0.014	0.01	-0.01	0.29	98.83	0.33		
991	M742129	LD-13-01	24.07	25.00	0.93	VO13062787	2013-04-30	44.75	20.47	11.97	10.14	3.52	3.25	0.06	-0.01	1.45	0.16	0.012	0.02	-0.01	2.66	98.34	0.05		
991	M742130	LD-13-01	30.00	30.53	0.53	VO13062787	2013-04-30	40.09	19.34	17.52	10.79	3.53	2.41	0.23	0.02	3.24	0.23	0.017	0.02	-0.01	2.16	99.59	0.11		
991	M742132	LD-13-01	30.53	33.00	2.47	VO13062787	2013-04-30	8.22	5.82	66.03	1.63	2.65	0.13	0.11	0.12	14.67	0.34	0.008	0.01	-0.01	-0.84	98.88	0.46		
991	M742133	LD-13-01	33.00	36.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	7.89	5.85	66.14	1.24	2.89	0.11	0.20	0.08	14.27	0.38	0.008	0.01	-0.01	-0.72	98.32	0.47		
991	M742134	LD-13-01	36.00	37.47	1.47	VO13062787	2013-04-30	9.85	7.94	61.62	2.45	2.17	0.22	0.30	0.08	13.62	0.31	0.008	0.01	0.01	0.45	99.03	0.46		
991	M742135	LD-13-01	46.63	47.63	1.00	VO13062787	2013-04-30	23.58	13.99	41.86	6.36	2.70	1.13	0.18	0.05	8.31	0.24	0.013	0.02	-0.01	0.67	99.09	0.28		
991	M742136	LD-13-01	73.62	74.45	0.83	VO13062787	2013-04-30	24.83	14.20	37.54	8.99	2.93	0.66	0.31	0.05	7.94	0.30	0.012	0.04	-0.01	1.39	99.18	0.26		
991	M742137	LD-13-01	92.89	96.00	3.11	VO13062787	2013-04-30	15.87	10.51	53.32	4.18	2.63	0.59	0.05	0.10	11.07	0.30	0.013	0.01	-0.01	0.43	99.07	0.38		
991	M742138	LD-13-01	96.00	98.72	2.72	VO13062787	2013-04-30	13.47	9.35	57.81	3.46	2.21	0.36	0.09	0.11	12.12	0.34	0.011	0.01	-0.01	-0.07	99.26	0.42		
991	M742139	LD-13-01	98.72	99.09	0.37	VO13062787	2013-04-30																		
991	M742140	LD-13-01	99.09	102.00	2.91	VO13062787	2013-04-30	13.40	8.93	56.24	3.96	2.55	0.41	0.09	0.08	11.60	0.37	0.010	0.01	-0.01	1.14	98.77	0.44		
991	M742141	LD-13-01	102.00	105.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	10.08	7.70	62.99	2.32	2.45	0.22	0.04	0.10	12.79	0.47	0.011	0.01	-0.01	-0.19	98.97	0.49		
991	M742143	LD-13-01	105.00	108.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	18.84	12.42	49.17	5.17	2.07	0.74	0.15	0.09	9.87	0.30	0.016	0.01	-0.01	0.27	99.13	0.37		
991	M742144	LD-13-01	108.00	111.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	10.99	8.62	61.09	2.95	2.26	0.16	0.02	0.14	12.45	0.39	0.014	0.01	-0.01	-0.16	98.93	0.49		
991	M742145	LD-13-01	111.00	114.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	19.67	13.14	46.06	5.83	2.48	0.59	0.10	0.11	9.18	0.32	0.012	0.03	-0.01	0.95	98.45	0.34		
991	M742146	LD-13-01	114.00	117.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	13.15	9.28	58.27	3.13	2.62	0.46	0.04	0.08	11.44	0.31	0.014	0.01	-0.01	0.20	98.97	0.45		
991	M742147	LD-13-01	117.00	120.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	13.47	9.63	57.25	3.40	2.34	0.42	0.05	0.08	11.16	0.34	0.015	0.01	-0.01	0.41	98.56	0.45		
991	M742148	LD-13-01	120.00	123.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	11.99	8.53	59.24	3.18	2.82	0.28	0.07	0.12	11.63	0.37	0.012	0.01	-0.01	0.61	98.84	0.48		
991	M742149	LD-13-01	123.00	126.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	10.87	8.57	62.17	3.00	2.35	0.25	0.03	0.11	11.83	0.34	0.011	0.01	-0.01	-0.19	99.34	0.51		
991	M742150	LD-13-01	126.00	129.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	30.80	18.21	30.23	8.75	1.67	1.95	0.24	0.05	5.64	0.19	0.015	0.02	-0.01	1.77	99.53	0.23		
991	M742151	LD-13-01	129.00	132.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	16.70	11.31	52.81	4.38	2.20	0.75	0.17	0.09	9.79	0.33	0.013	0.01	-0.01	0.63	99.18	0.42		
991	M742153	LD-13-01	132.00	135.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	27.13	16.53	36.80	6.35	1.88	1.74	0.85	0.06	6.59	0.26	0.030	0.02	0.01	1.10	99.33	0.28		
991	M742154	LD-13-01	135.00	136.24	1.24	VO13062787	2013-04-30	14.20	8.08	58.29	2.43	4.63	0.42	0.04	0.12	9.98	0.40	0.009	0.01	-0.01	0.52	99.11	0.46		
991	M742155	LD-13-01	136.24	138.00	1.76	VO13062787	2013-04-30	33.69	15.64	27.42	6.98	7.19	1.67	0.17	0.03	3.04	0.29	0.013	0.01	-0.01	3.13	99.28	0.13		
991	M742156	LD-13-01	143.00	143.76	0.76	VO13062787	2013-04-30	41.46	22.50	14.18	9.63	2.80	2.85	0.82	0.01	1.99	0.16	0.053	0.02	0.01	3.14	99.62	0.08		
991	M742157	LD-13-01	143.76	147.00	3.24	VO13062787	2013-04-30	12.64	9.41	59.16	3.49	2.71	0.32	0.06	0.12	10.57	0.36	0.010	0.01	-0.01	0.17	99.03	0.49		
991	M742158	LD-13-01	147.00	150.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	17.32	12.03	50.79	5.19	2.14	0.60	0.14	0.11	9.07	0.29	0.012	0.02	-0.01	0.72	98.43	0.42		
991	M742102	LD-13-02	48.00	49.10	1.10	VO13062787	2013-04-30	45.95	21.36	10.37	11.53	2.82	2.77	0.13	-0.01	1.46	0.14	0.011	0.02	-0.01	2.15	98.69	0.04		
991	M742101	LD-13-02	49.10	50.24	1.14	VO13062787	2013-04-30	36.39	16.34	25.83	8.56	3.43	2.05	0.18	0.02	5.20	0.22	0.019	0.01	-0.01	1.49	99.74	0.12		
991	M742103	LD-13-02	50.24	53.00	2.76	VO13062787	2013-04-30	46.01	22.19	10.57	11.03	2.54	3.39	0.14	-0.01	1.60	0.14	0.021	0.02	-0.01	2.16	99.80	0.05		
991	M742104	LD-13-02	53.00	54.50	1.50	VO13062787	2013-04-30	43.71	14.28	18.64	10.52	4.98	2.16	0.17	-0.01	2.74	0.24	0.030	0.01	-0.01	1.21	98.69	0.07		
991	M742105	LD-13-02	77.00	78.47	1.47	VO13062787	2013-04-30	44.09	19.87	13.12	11.82	4.08	2.47	0.22	-0.01	1.51	0.16	0.022	0.02	-0.01	1.77	99.15	0.05		
991	M742106	LD-13-02	78.47	81.00	2.53	VO13062787	2013-04-30	13.54	9.22	57.07	2.75	2.14	0												

Project 2013-991: Appendix 3, Table 5: Page 2 of 9

Project 2013-991: Appendix 3, Table 5: Page 3 of 9

PROJECT NUMBER	SAMPLE	HOLE NUMBER	DRILLING			CERTIFICATE	DATE	ME-XRF06																V-XRF10	
			DRILL (FROM (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			SiO2	Al2O3	Fe2O3	CaO	MgO	Na2O	K2O	Cr2O3	TiO2	MnO	P2O5	SrO	BaO	LOI	Total	V		
								%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Nb Analyses: 122							D.L.	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.001	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01		
Compte	Historique							355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	129		
99 Percentile	Historique							98.76	25.27	65.61	12.15	11.22	5.81	4.28	0.22	52.56	0.46	2.860	0.14	0.24	9.62	99.96	0.51		
Moyenne	Historique							49.58	10.53	21.87	3.62	3.56	1.17	0.92	0.03	5.71	0.15	0.150	0.01	0.02	1.74	99.04	0.29		
Ecart-type	Historique							29.65	6.25	22.13	6.88	2.88	1.34	1.18	0.05	9.85	0.13	0.558	0.03	0.04	3.25	1.09	0.14		
Maximum	Historique							98.96	26.05	80.77	68.88	23.93	8.23	4.77	0.31	56.20	0.66	7.056	0.23	0.28	28.10	100.10	0.51		
Minimum	Historique							0.14	0.03	0.12	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.01	-0.001	-0.01	-0.01	-3.11	82.90	-0.01			
Compte	Projet							121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121		
Moyenne	Projet							22.41	11.59	44.62	5.38	3.52	1.05	0.13	0.07	8.93	0.28	0.019	0.01	-0.01	0.95	98.95	0.30		
Ecart-type	Projet							11.09	3.93	15.74	2.70	2.63	0.90	0.15	0.05	4.15	0.07	0.026	0.01	0.00	1.37	0.41	0.14		
Maximum	Projet							48.36	22.50	66.39	12.54	23.93	5.10	0.85	0.31	15.97	0.49	0.226	0.04	0.01	7.16	99.85	0.51		
Minimum	Projet							7.65	5.82	10.37	1.24	1.56	0.10	-0.01	-0.01	0.57	0.13	0.006	-0.01	-0.01	-1.20	98.01	0.01		
991	M742164	LD-13-03	47.00	49.75	2.75	VO13062787	2013-04-30	27.85	12.41	33.25	8.97	3.41	1.24	0.10	0.09	7.96	0.35	0.052	0.01	-0.01	3.05	98.75	0.23		
991	M742165	LD-13-03	49.75	51.78	2.03	VO13062787	2013-04-30	33.97	15.70	28.72	8.32	4.21	1.19	0.10	0.04	4.16	0.24	0.062	0.02	-0.01	2.74	99.45	0.12		
991	M742166	LD-13-03	61.84	65.00	3.16	VO13062787	2013-04-30	15.21	10.15	54.94	3.85	2.14	0.49	0.05	0.07	12.06	0.29	0.017	0.01	-0.01	0.29	99.55	0.39		
991	M742167	LD-13-03	65.00	67.00	2.00	VO13062787	2013-04-30	23.02	11.08	46.00	4.17	2.24	1.70	0.10	0.07	9.51	0.26	0.108	0.01	-0.01	0.41	98.67	0.32		
991	M742168	LD-13-03	67.00	69.05	2.05	VO13062787	2013-04-30	15.15	10.16	54.33	4.37	2.07	0.41	0.05	0.07	11.54	0.29	0.016	0.01	-0.01	0.37	98.81	0.42		
991	M742169	LD-13-03	70.50	73.47	2.97	VO13062787	2013-04-30	13.78	9.56	57.41	3.28	2.52	0.41	0.05	0.10	11.51	0.30	0.012	0.01	-0.01	0.31	99.24	0.44		
991	M742170	LD-13-03	73.47	75.00	1.53	VO13062787	2013-04-30	35.31	9.15	30.14	6.89	11.04	0.70	0.03	0.16	3.41	0.27	0.011	-0.01	-0.01	2.45	99.57	0.13		
991	M742171	LD-13-03	75.00	78.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	18.69	10.38	51.10	4.41	3.00	0.93	0.07	0.07	9.74	0.27	0.040	0.01	-0.01	0.32	99.02	0.39		
991	M742172	LD-13-03	78.00	81.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	15.23	9.92	54.97	4.27	2.82	0.56	0.06	0.11	10.44	0.28	0.012	0.01	-0.01	0.15	98.82	0.44		
991	M742173	LD-13-03	81.00	84.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	15.87	9.52	54.88	4.11	2.88	0.61	0.07	0.11	10.48	0.30	0.021	0.01	-0.01	-0.03	98.82	0.44		
991	M742174	LD-13-03	84.00	87.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	30.91	17.99	30.69	8.25	1.66	1.99	0.27	0.05	5.69	0.18	0.017	0.02	-0.01	1.44	99.14	0.23		
991	M742175	LD-13-03	87.00	90.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	23.55	11.60	43.68	5.31	4.08	1.16	0.12	0.08	7.55	0.25	0.012	0.01	-0.01	0.93	98.32	0.32		
991	M742176	LD-13-03	90.00	93.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	20.58	10.32	47.79	5.21	4.29	0.73	0.12	0.09	8.04	0.28	0.011	0.01	-0.01	1.35	98.80	0.35		
991	M742179	LD-13-03	93.00	96.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	23.77	13.46	36.40	6.79	3.36	1.77	0.71	0.06	6.22	0.32	0.013	0.01	0.01	5.21	98.11	0.27		
991	M742177	LD-13-03	96.00	99.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	42.60	16.64	18.01	7.76	3.94	3.32	0.73	0.02	2.50	0.18	0.135	0.02	0.01	2.51	98.37	0.10		
991	M742178	LD-13-03	99.00	102.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	44.58	13.72	18.88	8.38	4.90	3.13	0.47	0.02	2.70	0.21	0.226	0.03	-0.01	1.94	99.17	0.10		
991	M742180	LD-13-03	102.00	105.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	35.20	10.93	31.04	7.95	7.01	1.36	0.15	0.05	4.33	0.26	0.028	0.01	-0.01	1.27	99.60	0.20		
991	M742181	LD-13-03	105.00	108.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	20.03	10.31	49.92	5.24	3.75	0.67	0.07	0.10	8.60	0.27	0.010	0.01	-0.01	-0.15	98.82	0.40		
991	M742182	LD-13-03	108.00	111.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	29.95	11.46	37.34	7.49	5.41	1.06	0.06	0.07	5.85	0.26	0.007	0.01	-0.01	0.12	99.09	0.28		
991	M742183	LD-13-03	111.00	114.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	33.75	11.77	31.39	8.56	6.15	1.29	0.08	0.06	4.51	0.26	0.007	0.01	-0.01	0.91	98.74	0.22		
991	M742184	LD-13-03	114.00	117.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	24.48	10.78	44.40	6.19	4.31	0.93	0.06	0.10	7.34	0.26	0.008	0.01	-0.01	-0.20	98.65	0.36		
991	M742186	LD-13-03	120.00	123.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	29.04	11.97	37.67	7.60	4.87	1.12	0.06	0.09	6.03	0.27	0.011	0.01	-0.01	0.39	99.12	0.30		
991	M742187	LD-13-03	123.00	126.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	37.78	14.74	25.18	9.73	5.60	1.62	0.10	0.05	3.47	0.21	0.009	0.01	-0.01	0.36	98.87	0.17		
991	M742188	LD-13-03	126.00	129.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	16.23	9.83	56.00	3.60	2.83	0.73	0.05	0.19	9.51	0.27	0.010	0.01	-0.01	-0.58	98.67	0.48		
991	M742189	LD-13-03	129.00	132.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	39.49	13.94	18.86	10.29	7.06	2.20	0.24	0.03	1.70	0.21	0.012	0.01	-0.01	4.78	98.81	0.09		
991	M742190	LD-13-03	132.00	135.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	36.24	15.82	23.97	7.56	7.19	1.56	0.24	0.03	2.39	0.21	0.011	0.01	-0.01	3.08	98.32	0.11		
991	M742191	LD-13-03	135.00	138.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	32.62	16.68	29.31	8.69	3.45	1.97	0.21	0.04	4.35	0.18	0.013	0.01	-0.01	1.84	99.38	0.21		
991	M742192	LD-13-03	138.00	141.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	22.05	12.60	44.74	5.86	3.00	1.10	0.15	0.08	7.37	0.24	0.008	0.01	-0.01	1.16	98.37	0.37		
991	M742193	LD-13-03	141.00	144.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	34.65	15.67	27.12	8.64	4.67	1.86	0.28	0.04	3.78	0.19	0.011	0.01	-0.01	2.48	99.41	0.19		
991	M742194	LD-13-03	144.00	147.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	30.99	11.34	34.84	7.21	7.22	1.01	0.08	0.07	4.50	0.24	0.008	0.01	-0.01	1.33	98.84	0.24		
991	M742195	LD-13-03	147.00	150.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	32.96	16.70	29.98	8.51	3.64	1.72	0.14	0.07	4.34	0.19	0.011	0.02	-0.01	1.01	99.29	0.22		
991	M742196	LD-13-04	2.80	6.00	3.20	VO13062787	2013-04-30	19.97	8.41	49.49	3.18	4.85	0.51	0.10	0.03	10.56	0.35	0.012	0.01	-0.01	0.88	98.33	0.19		
991	M742197	LD-13-04	6.00	9.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	19.01	9.10	50.11	3.33	4.48	0.63	0.11	0.03	11.23	0.35	0.014	0.01	-0.01	0.74	99.12	0.21		
991	M742198	LD-13-04	9.00	12.00	3.00	VO13062787	2013-04-30	16.17	8.16	54.59	2.67	3.64	0.65	0.07	0.04	12.66	0.35	0.012	0.01	-0.01	0.28	99.28	0.25		
991	M742199	LD-13-04	12.00																						

Project 2013-991: Appendix 3, Table 5: Page 5 of 9

PROJECT NUMBER	SAMPLE	ME-MS41																				
		P	Pb	Rb	Re	S	Sb	Sc	Se	Sn	Sr	Ta	Te	Th	Ti	Ti	U	V	W	Y	Zn	Zr
		ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm
Nb Analyses:	122	10	0.2	0.1	0.001	0.01	0.05	0.1	0.2	0.2	0.2	0.01	0.01	0.2	0.005	0.02	0.05	1	0.05	0.05	2	0.5
Compte	Historique	1051	1051	1051	1051	888	1049	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051
99 Percentile	Historique	3305.0	132.5	125.0	0.1	9.4	11.3	17.8	19.3	2.7	212.5	0.1	4.0	14.4	0.4	7.8	17.4	236.0	400.0	24.0	1620.0	134.3
Moyenne	Historique	613.3	12.5	12.5	0.0	1.8	5.4	4.9	3.2	0.4	21.5	0.0	0.4	1.9	0.1	0.4	1.9	65.6	16.6	5.7	135.0	14.4
Ecart-type	Historique	756.5	66.8	26.5	0.0	2.2	129.2	4.8	8.3	0.7	45.5	0.0	0.8	3.4	0.1	1.5	4.0	106.6	148.2	5.1	332.3	30.8
Maximum	Historique	7890.0	1625.0	187.5	0.2	10.0	4160.0	37.9	87.6	7.6	583.0	0.3	9.3	36.2	0.5	23.6	26.8	2960.0	2680.0	29.7	4370.0	240.0
Minimum	Historique	-10.0	-0.2	-0.1	0.0	0.0	-0.1	-0.1	-0.2	-0.2	-0.2	0.0	0.0	-0.2	0.0	0.0	-0.1	-1.0	-0.1	-0.1	-2.0	-0.5
Compte	Projet	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Projet	10.0	7.7	0.3	0.0	#DIV/0!	0.1	1.9	19.4	0.4	8.5	0.0	9.3	1.4	0.0	0.0	0.1	189.0	-0.1	2.7	44.0	0.8
Ecart-type	Projet	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet	10.0	7.7	0.3	0.0	0.0	0.1	1.9	19.4	0.4	8.5	0.0	9.3	1.4	0.0	0.0	0.1	189.0	-0.1	2.7	44.0	0.8
Minimum	Projet	10.0	7.7	0.3	0.0	0.0	0.1	1.9	19.4	0.4	8.5	0.0	9.3	1.4	0.0	0.0	0.1	189.0	-0.1	2.7	44.0	0.8
991	M742164																					
991	M742165																					
991	M742166																					
991	M742167																					
991	M742168																					
991	M742169																					
991	M742170																					
991	M742171																					
991	M742172																					
991	M742173																					
991	M742174																					
991	M742175																					
991	M742176																					
991	M742179																					
991	M742177																					
991	M742178																					
991	M742180																					
991	M742181																					
991	M742182																					
991	M742183																					
991	M742184																					
991	M742186																					
991	M742187																					
991	M742188																					
991	M742189																					
991	M742190																					
991	M742191																					
991	M742192																					
991	M742193																					
991	M742194																					
991	M742195																					
991	M742196																					
991	M742197																					
991	M742198																					
991	M742199																					
991	M742200																					
991	M742201																					
991	M742202																					
991	M742203																					
991	M742204																					
991	M742205																					
991	M742206																					
991	M742207																					
991	M742208																					
991	M742209																					
991	M742210																					
991	M742211																					
991	M742212																					
991	M742213																					
991	M742214																					
991	M742215																					
991	M742216																					
991	M742217																					
991	M742218																					
991	M742220																					
991	M742221																					
991	M742222																					

PROJECT NUMBER	SAMPLE	HOLE NUMBER	DRILLING			CERTIFICATE	DATE	ME-XRF06															V-XRF10	
			DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)			SiO2	Al2O3	Fe2O3	CaO	MgO	Na2O	K2O	Cr2O3	TiO2	MnO	P2O5	SrO	BaO	LOI	Total	V	
								%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Nb Analyses:	122						D.L.	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.001	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01		
Compte	Historique							355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	355	129	
99 Percentile	Historique							98,76	25,27	65,61	12,15	11,22	5,81	4,29	0,22	52,58	0,46	2,860	0,14	0,24	9,62	99,96	0,51	
Moyenne	Historique							49,59	10,53	21,87	3,62	3,56	1,17	0,92	0,03	5,71	0,15	0,150	0,01	0,02	1,74	99,04	0,29	
Ecart-type	Historique							29,65	6,25	22,13	6,88	2,88	1,34	1,18	0,05	9,85	0,13	0,558	0,03	0,04	3,25	1,09	0,14	
Maximum	Historique							98,96	26,05	80,77	68,88	23,93	6,23	4,77	0,31	56,20	0,66	7,056	0,23	0,28	28,10	100,10	0,51	
Minimum	Historique							0,14	0,03	0,12	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,001	-0,01	-0,01	-3,11	82,90	-0,01		
Compte	Projet							121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	
Moyenne	Projet							22,41	11,59	44,62	5,38	3,52	1,05	0,13	0,07	8,93	0,28	0,019	0,01	-0,01	0,95	98,95	0,30	
Ecart-type	Projet							11,09	3,93	15,74	2,70	2,63	0,90	0,15	0,05	4,15	0,07	0,026	0,01	0,00	1,37	0,41	0,14	
Maximum	Projet							48,36	22,50	66,39	12,54	23,93	5,10	0,85	0,31	15,97	0,49	0,226	0,04	0,01	7,16	99,85	0,51	
Minimum	Projet							7,65	5,82	10,37	1,24	1,56	0,10	-0,01	-0,01	0,57	0,13	0,006	-0,01	-0,01	-1,20	98,01	0,01	
991	M742223	LD-13-04	117,00	120,00	3,00	VO13062787	2013-04-30	39,61	7,09	15,62	4,73	23,93	0,10	-0,01	0,31	0,57	0,14	0,027	-0,01	-0,01	7,16	99,26	0,01	
991	M742224	LD-13-04	120,00	123,00	3,00	VO13062787	2013-04-30	30,20	9,11	33,80	5,65	9,25	1,33	0,07	0,13	4,80	0,25	0,046	-0,01	-0,01	4,40	99,04	0,19	
991	M742225	LD-13-04	126,00	129,00	3,00	VO13062787	2013-04-30	11,72	9,12	61,21	2,90	2,21	0,36	0,04	0,11	11,33	0,27	0,010	0,01	-0,01	-0,33	98,97	0,51	
991	M742226	LD-13-04	129,00	132,00	3,00	VO13062787	2013-04-30	35,52	16,79	24,43	7,81	6,27	1,92	0,12	0,02	2,72	0,19	0,014	0,01	-0,01	2,84	98,66	0,12	
991	M742227	LD-13-04	134,62	138,00	3,38	VO13062787	2013-04-30	24,85	10,81	42,56	6,52	4,85	0,83	0,06	0,08	7,09	0,27	0,009	0,01	-0,01	0,67	98,60	0,33	
991	M742228	LD-13-04	138,00	141,00	3,00	VO13062787	2013-04-30	16,93	11,58	52,55	4,74	2,13	0,68	0,02	0,12	9,42	0,25	0,010	0,01	-0,01	0,16	98,59	0,43	
991	M742229	LD-13-04	144,00	147,00	3,00	VO13062787	2013-04-30	23,79	13,94	42,08	5,71	2,47	1,48	0,24	0,11	7,14	0,21	0,013	0,01	-0,01	1,43	98,61	0,33	
991	M742230	LD-13-04	147,00	150,00	3,00	VO13062787	2013-04-30	21,76	14,42	43,73	7,22	2,19	0,87	0,08	0,14	7,38	0,22	0,019	0,02	-0,01	1,02	99,06	0,36	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	ME-MS41																														
		Ag	Al	As	Au	B	Ba	Be	Bi	Ca	Cd	Ce	Co	Cr	Cs	Cu	Fe	Ga	Ge	Hf	Hg	In	K	La	Li	Mg	Mn	Mo	Na	Nb	Ni	
		ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	%	ppm	ppm	%	ppm	ppm	
Nb Analyses:	122	0,01	0,01	0,1	0,2	10	10	0,05	0,01	0,01	0,01	0,02	0,1	1	0,05	0,2	0,01	0,05	0,05	0,02	0,01	0,005	0,01	0,2	0,1	0,01	5	0,05	0,01	0,05	0,2	
Compte	Historique	1049	1051	1038	1049	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1041	1043	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1042	
99 Percentile	Historique	3,0	4,0	4200,4	2,4	70,0	315,0	2,2	3,5	7,9	7,0	172,0	689,0	1730,0	22,4	2064,0	39,2	15,4	2,2	3,3	2,8	0,3	1,7	92,8	53,0	12,8	6065,0	30,6	0,3	21,1	2547,7	
Moyenne	Historique	0,4	1,3	167,4	-0,1	-1,5	19,6	0,2	0,4	0,8	0,6	20,4	68,0	351,0	1,7	284,0	11,9	4,0	0,3	0,4	0,2	0,0	0,2	10,2	6,0	2,9	689,6	5,3	0,0	1,3	376,1	
Ecart-type	Historique	0,9	1,2	745,3	0,6	18,8	61,4	0,4	4,3	1,5	2,1	34,3	152,9	508,7	4,5	399,9	10,1	3,3	0,4	0,8	0,6	0,1	0,4	18,1	11,6	3,9	1300,6	19,5	0,0	3,9	706,8	
Maximum	Historique	15,2	5,2	9510,0	11,8	150,0	580,0	4,3	122,0	19,0	30,5	361,0	2010,0	2100,0	53,9	3320,0	44,9	24,5	3,7	7,2	7,7	2,2	3,5	172,5	130,0	14,5	21000,0	593,0	0,4	34,8	6920,0	
Minimum	Historique	0,0	0,0	-2,0	-0,2	-10,0	-10,0	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,0	0,1	-1,0	-0,1	0,6	0,1	-0,1	-0,1	0,0	0,0	0,0	0,0	-0,2	-0,1	0,0	9,0	0,1	0,0	-0,1	0,6	
Compte	Projet	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
Moyenne	Projet	0,4	1,1	0,6	-0,2	-10,0	-10,0	0,1	0,3	3,3	0,1	7,4	2010,0	8,0	-0,1	3000,0	38,6	5,8	0,3	0,0	0,0	0,0	0,0	3,6	2,7	0,4	837,0	0,2	0,1	-0,1	1620,0	
Ecart-type	Projet	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet	0,4	1,1	0,6	-0,2	-10,0	-10,0	0,1	0,3	3,3	0,1	7,4	2010,0	8,0	-0,1	3000,0	38,6	5,8	0,3	0,0	0,0	0,0	0,0	3,6	2,7	0,4	837,0	0,2	0,1	-0,1	1620,0	
Minimum	Projet	0,4	1,1	0,6	-0,2	-10,0	-10,0	0,1	0,3	3,3	0,1	7,4	2010,0	8,0	-0,1	3000,0	38,6	5,8	0,3	0,0	0,0	0,0	0,0	3,6	2,7	0,4	837,0	0,2	0,1	-0,1	1620,0	
991	M742223																															
991	M742224																															
991	M742225																															
991	M742226																															
991	M742227																															
991	M742228																															
991	M742229																															
991	M742230																															

PROJECT NUMBER	SAMPLE	ME-MS41																					
		P	Pb	Rb	Re	S	Sb	Sc	Se	Sn	Sr	Ta	Te	Th	Ti	Tl	U	V	W	Y	Zn	Zr	
		ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm
Nb Analyses:	122	10	0,2	0,1	0,001	0,01	0,05	0,1	0,2	0,2	0,2	0,01	0,01	0,2	0,005	0,02	0,05	1	0,05	0,05	2	0,5	
Compte	Historique	1051	1051	1051	1051	888	1049	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	1051	
99 Percentile	Historique	3305,0	132,5	125,0	0,1	9,4	11,3	17,8	19,3	2,7	212,5	0,1	4,0	14,4	0,4	7,8	17,4	236,0	400,0	24,0	1620,0	134,3	
Moyenne	Historique	613,3	12,5	12,5	0,0	1,8	5,4	4,9	3,2	0,4	21,5	0,0	0,4	1,9	0,1	0,4	1,9	65,6	16,6	5,1	135,0	14,4	
Ecart-type	Historique	756,5	66,8	26,5	0,0	2,2	129,2	4,8	8,3	0,7	45,5	0,0	0,8	3,4	0,1	1,5	4,0	106,6	148,2	5,1	332,3	30,8	
Maximum	Historique	7890,0	1625,0	187,5	0,2	10,0	4160,0	37,9	87,6	7,6	583,0	0,3	9,3	36,2	0,5	23,6	26,8	2960,0	2680,0	29,7	4370,0	240,0	
Minimum	Historique	-10,0	-0,2	-0,1	0,0	0,0	-0,1	-0,1	-0,2	-0,2	-0,2	0,0	0,0	-0,2	0,0	0,0	-0,1	-1,0	-0,1	-0,1	-2,0	-0,5	
Compte	Projet	1	1	1	1	0	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
Moyenne	Projet	10,0	7,7	0,3	0,0	#DIV/0!	0,1	1,9	19,4	0,4	8,5	0,0	9,3	1,4	0,0	0,0	0,1	189,0	-0,1	2,7	44,0	0,8	
Ecart-type	Projet	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	
Maximum	Projet	10,0	7,7	0,3	0,0	0,0	0,1	1,9	19,4	0,4	8,5	0,0	9,3	1,4	0,0	0,0	0,1	189,0	-0,1	2,7	44,0	0,8	
Minimum	Projet	10,0	7,7	0,3	0,0	0,0	0,1	1,9	19,4	0,4	8,5	0,0	9,3	1,4	0,0	0,0	0,1	189,0	-0,1	2,7	44,0	0,8	
991	M742223																						
991	M742224																						
991	M742225																						
991	M742226																						
991	M742227																						
991	M742228																						
991	M742229																						
991	M742230																						

APPENDIX 4

ANALYTICAL QUALITY CONTROL

Analytical quality control.....	p. 2
IOS Quality Control	p. 2
Corem quality control	p. 5
PacificOre Mining quality control (ALS Minerals)	p. 5

Table 1a: JSS831-2 certified reference material analysis with head samples and Davis tube concentrates (Method A25, Corem)

Table 1b: JSS831-2 certified reference material analysis by hand-held XRF (IOS)

Table 1c: JSS831-2 certified reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, Method B119, Corem)

Table 2a: SARM-12 certified reference material analysis with head samples and Davis tube concentrates (Method A25, Corem)

Table 2b: SARM-12 certified reference material analysis by hand-held XRF (IOS)

Table 2c: SARM-12 certified reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, Method B119, Corem)

Table 3: BCS-CRM517 certified reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, Method B119, Corem)

Table 4a: Quartz < 90 µm internal reference material analysis with head samples and Davis tube concentrates (Method A25, Corem)

- Table 4b:** Quartz insert at pulverization analysis with head samples (Method A25, Corem)
- Table 4c:** Blank internal reference material analysis by hand-held XRF (IOS)
- Table 4d:** Quartz < 90 µm internal reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, method B119, Corem)
- Table 5a:** MRI99-10 internal reference material analysis with head samples (Method A25, Corem)
- Table 5b:** MRI99-10 internal reference material analysis by hand-held XRF (IOS)
- Table 6a:** MRI99-11 internal reference material analysis with head samples (Method A25, Corem)
- Table 6b:** MRI99-11 internal reference material analysis (Davis tube concentrate) (Method A25, Corem)
- Table 6c:** MRI99-11 internal reference material analysis by hand-held XRF (IOS)
- Table 6d:** MRI99-11 internal reference material analysis by hand-held XRF (Davis tube concentrate) (IOS)
- Table 7a:** MRI99-08 internal reference material analysis with Davis tube concentrates (Method A25, Corem)
- Table 7b:** MRI99-08 internal reference material analysis with Davis tube concentrates (20 elements, method B119, Corem)
- Table 8:** Certified reference material analysis (Corem)
- Table 9:** Replicates analysis (Corem)
- Table 10a:** Comparison of Corem and ALS Minerals results, X-Ray fluorescence on head samples
- Table 10b:** Comparison of Corem and IOS results, X-Ray fluorescence analysis on Davis tube concentrates
- Table 11:** Results of blank and certified reference material inserted by PacificOre Mining (ALS Minerals)

ANALYTICAL QUALITY CONTROL

In order to ensure quality of the analysis, IOS Services Géoscientifiques implemented a quality control and quality assurance program for this drilling project. The program includes systematically adding blanks, certified and internal reference material to all shipments to the commercial laboratories. The blanks served for the detection of possible contamination for the laboratories, while the certified and internal reference material serve to check the precision and accuracy of the analytical technique.

IOS Quality Control

- IOS introduced three types of certified reference material among samples. The first is JSS831-2, Taharoa iron sand, of the Japan Iron and Steel Federation, Nihonbashi-Kayabacho, Chuo-Ku, Tokyo, Japan. This certified reference material is commercially available from Corporation Scientifique Claisse. It was analyzed by 12 laboratories and was used by McKenzie Bay in 1997. Certified values and detection limits are presented in the header of **appendix 4, tables 1a, 1b and 1c**, and the discrepant results are highlighted in yellow:
 - Ten JSS831-2, certified reference material, were introduced with head samples and Davis tube concentrates for the Corem analysis (Method A25). The most elevated relative error on the average is the 8.2% for Na_2O (overvalued) and the relative error for the Fe_2O_3 is the 1.31% (**appendix 4, table 1a**).
 - Twenty-six analyses, each being the average of 3 readings, of JSS831-2 were analysed with the hand-held XRF analysis by IOS. The most elevated relative error is 21.0% for the calcium (overvalued) and the 16.6% for the vanadium (overvalued). Recall that the determination of vanadium by XRF present interference problem difficult to properly circumvent. The relative error for the Fe is 1.0%, for the Zn is 9.9% and 8.4% for the Ti (**appendix 4, table 1b**).
 - One JSS831-2 is analysed for multi-element with Davis tube concentrates by Corem analysis (Method B119). The values obtained are close to certified values (**appendix 4, table 1c**).
- The second certified reference material is SARM-12, commercially available from Mintek (RSA). SARM-12 is a typical magmatic iron ore from Phalaborwa Alkaline Complex in the Transvaal, South Africa. Major constituents of this powder material are magnetite and ilmenite. Thirty six laboratories participated in the analysis of this material for about 5900 results. This material has been extensively used as reference by McKenzie Bay in 1997 and subsequent programs. Certified values and detection limits are presented in the header of

appendix 4, tables 2a, 2b and 2c, and the discrepant results are highlighted in yellow:

- Nine SARM-12, certified reference material, were introduced with head samples and Davis tube concentrates for the Corem analysis (Method A25). For the Corem analysis the most elevated relative error on the average is the 28% for Al_2O_3 (overvalued), 11.8% for SiO_2 (undervalued) but the relative error for the Fe_2O_3 is the 1.3% (**appendix 4, table 2a**).
 - Five, include 1 average of SARM-12 was analyzed with the hand-held XRF analysis by IOS. For the hand-held XRF analysis the most elevated relative error is 39.7% for the calcium (overvalued) and the 15.4% for the vanadium (overvalued). Recall that the determination of vanadium by XRF present interference problem difficult to correct properly and the calcium is a light element close to the limit of the device energy spectrum and thus difficult to dose. The relative error for the Fe is 4.2% and 9.3% for the Ti (**appendix 4, table 2b**).
 - One SARM-12 was analysed for multi-element with Davis Tube concentrates by Corem analysis (Method B119). The values obtained are close to certified values except of the zinc which is overestimated (**appendix 4, table 2c**).
- The third reference material is the BCS-CRM517 Brazilian Iron Ore, commercially available from BAS, *Bureau of Analyzed Samples LTD*. This material was prepared under rigorous laboratory condition before certification analysis by 11 laboratories in Great Britain and Holland, for 16 elements and the LOI. Certified values and detection limits are presented in the header of **appendix 4, table 3**, and the discrepant results are highlighted in yellow. The values obtained are close to certified values.
- A total of 18 blanks (quartz pulverized < 90 µm pulverized with a ceramic disk Bico pulverizer) were inserted among head samples and 12 among Davis tube concentrates for analysis by Corem (Method A25). This same blank material (placebo) is introduced three times for the ICP-MS analysis after the sodium peroxide fusion by Corem (Method B119). These results are presented in **appendix 4, tables 4a and 4d**. This quartz from the *Lac Bouchette*, is a high purity quartz vein, laboratory cleaned and soaked in oxalic acid to remove any iron staining. The quartz introduces was pulverized with a ceramic disk mill (BICO) and sieving at 90 µm. Thousands of analysis are available to the author with numerous methods and laboratory. Two blank seem to contaminated in vanadium and tin and one in chromium. A blank (M742152) was the subject of a re-analysis, including a second fusion, and V, Cr and Sn results are still high. Samples M742147 to M742155 were requested to be re-analyzed since Be, Mg, Mo, V, Sn, Pb, Th and Ta were overestimated. The corrected certificate shows

improvement for Be, Mo, Pb and Th. However, detection limit for Ta was simply increased from 0.5 to 15 mg/kg so we cannot see the difference.

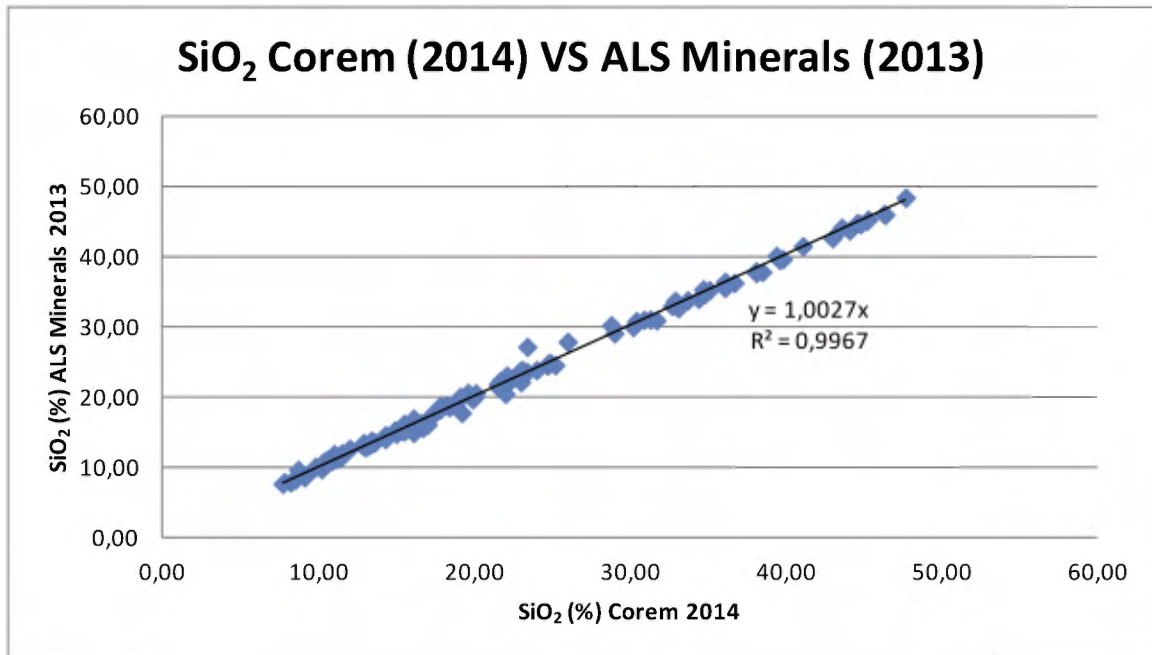
- Three quartz aliquots pulverized with a ceramic disk mill (BICO) (fraction > 90 µm) were pulverized with the rod mill to test for contamination. The result are presented in the **appendix 4, table 4b**. The rod mills seem to contaminate about 0.53% Fe₂O₃, 0.33% Al₂O₃, 0.05% in TiO₂ and 0.06% Cr₂O₃. Vanadium contamination is not detected.
- A blank (provided with the manufacturer, not the aforementioned quartz placebo) was analyzed 24 times with the hand held XRF, as presented in **appendix 4, table 4c**. This blank is normally analyzed at the beginning and end of the day to control the device. No significant problems were detected.
- IOS introduced three types of internal reference materials. This aim to assess the precision (relative variability) of the assaying procedure. The IRM not being certified, they do not address the accuracy (absolute value) of the assays. They were manufactured from material of the same project in 1999 by Corem (*Consortium de recherches minérales*) on behalf of Cambior, and made available to the author. MRI99-10 and MRI99-11 represent homogenized material from head grade of a bulk sample while MRI-99-08 is a magnetite concentrate from the same material. These reference materials are not commercially available, but abundant to the author. Results are presented in **appendix 4, tables 5, 6 and 7**:
 - 5 aliquots of MRI99-10 were introduced among head samples for analysis at Corem laboratory (**appendix 4, table 5a**). No significant problems were detected.
 - 20 analysis of MRI99-10 with hand-held XRF (IOS) are presented in **appendix 4, table 5b**. No significant problems were detected.
 - 4 aliquots of MRI99-11 were introduced among head samples for analysis at Corem laboratory (**appendix 4, table 6a**). No significant problems were detected.
 - 3 aliquots of MRI99-11 were tested for magnetite content by Davis Tube and analysis at Corem laboratory. No significant problems were detected (**appendix 4, table 6b**).
 - 25 analysis of MRI99-11 with hand-held XRF (IOS) are presented in **appendix 4, table 6c**. Some values exceed 2 to 3 times the standard deviation for the manganese and the vanadium. Recall that the determination of vanadium by XRF present interference problem difficult to correct properly.
 - 3 magnetite concentrate of MRI99-11 were tested for magnetite content by Davis Tube and analysis with hand-held XRF (IOS). For each concentrate

there are 3 analyzes with average. No significant problems were detected (**appendix 4, table 6d**).

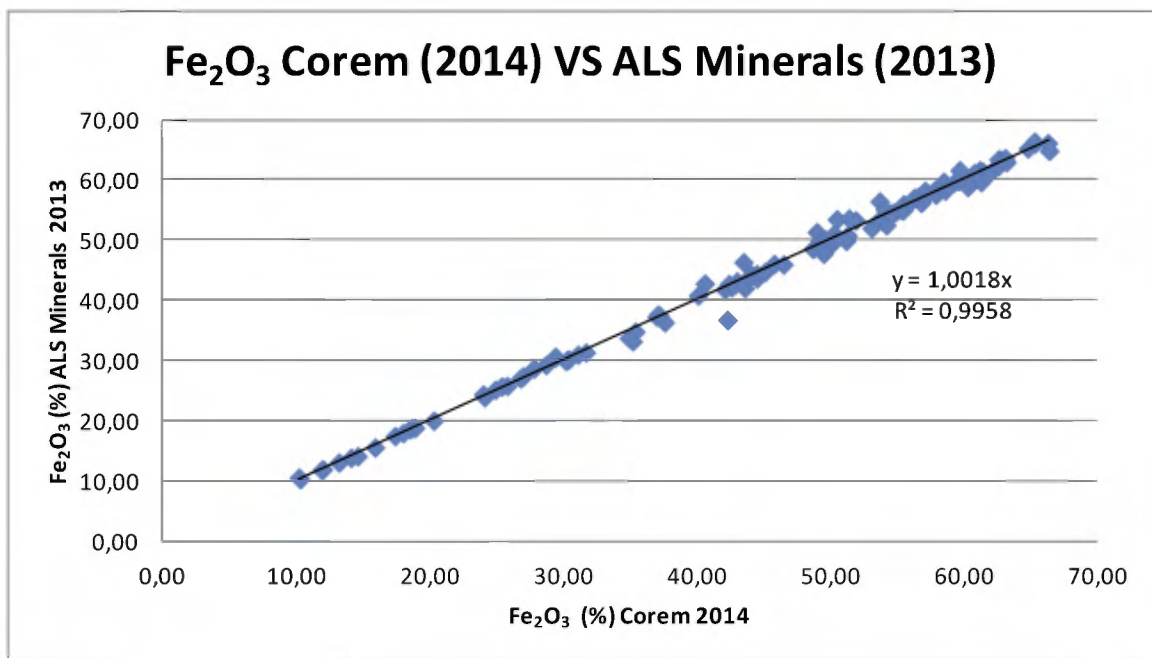
- 4 aliquots of MRI99-08 were introduced among Davis Tube concentrates for analysis at Corem laboratory (**appendix 4, table 7a**). The average result for Na_2O and TiO_2 is lower compared to the historical average.
- 3 aliquots of MRI99-08 were introduced among Davis Tube concentrates for analysis at Corem laboratory for multi-element analysis (**appendix 4, table 7b**). No significant problems were detected except of a few erratic values in yellow.

- In **appendix 4, tables 10a and 10b** the result comparison of different laboratory is presented. The first table present the results of head sample analysis by Corem (sample submitted by IOS) and by ALS Minerals (samples submitted by PacificOre Mining). The averages are similar for compared oxides (graphics 1 to 4, SiO_2 , Fe_2O_3 , TiO_2 , V_2O_5), but slightly higher than the ALS laboratory (sloping slightly higher straight 1). The differences in averages are; 0.27% for SiO_2 , 0.18% for Fe_2O_3 , 1.6% for TiO_2 and 9.8% for V_2O_5 . The second table presents the comparisons of XRF result obtain by Corem and by IOS hand-held XRF. The differences in averages obtain with hand-held XRF is; 1.29% lower for Fe, 0.68% higher for Ti and 0.15% for the V. Recall that the determination of vanadium by XRF present interference problems difficult to correct properly. Lowest concentration calculated for titano-magnetite is 80.41% (result Corem), which sample (M742139) contained 95% of pyrrhotite.

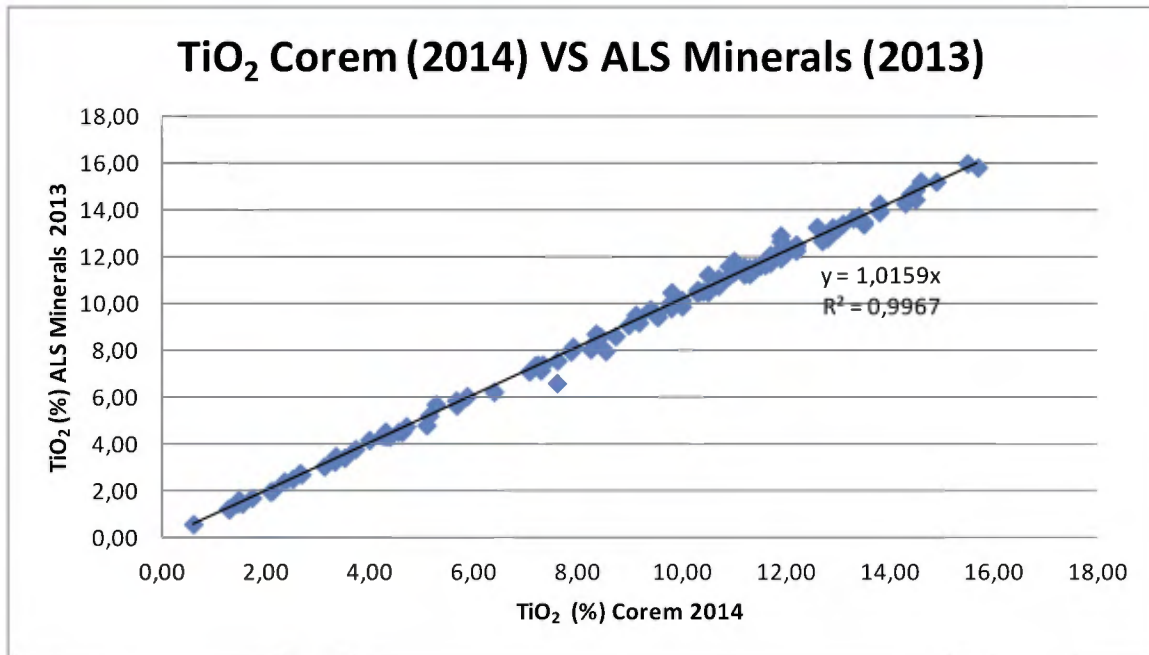
Graphics 1 to 4: Comparison of the results (SiO_2 , Fe_2O_3 , TiO_2 and V_2O_5) Corem in 2014 and in 2013 to ALS Minerals. Correlations are good, all around 1.



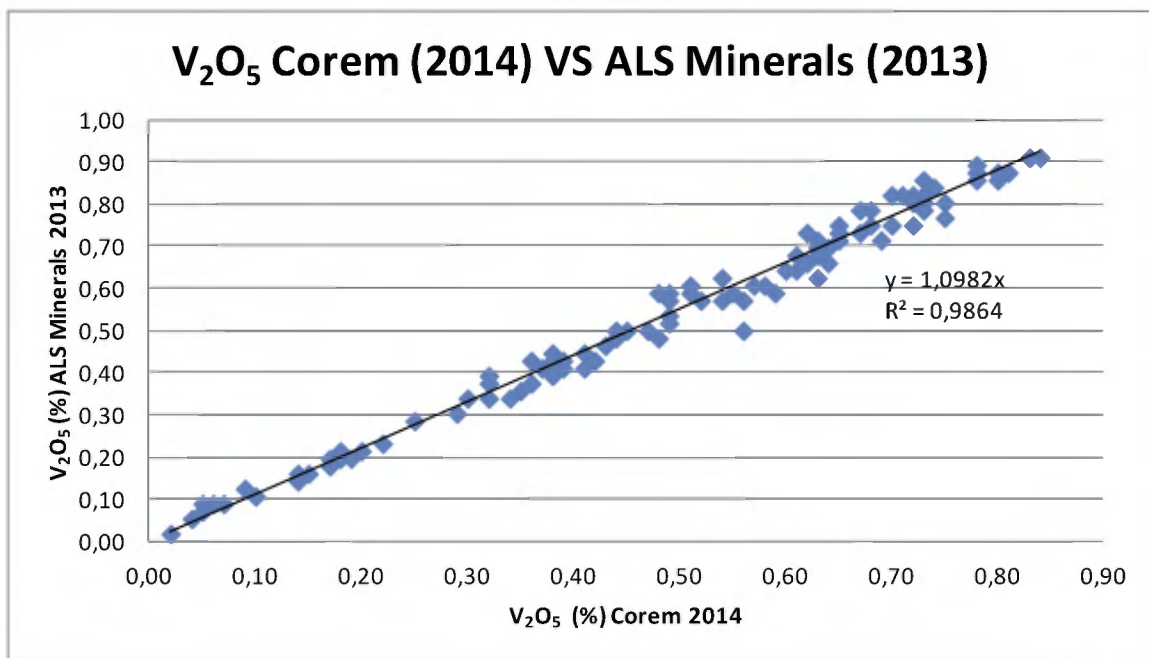
Graphic 1.



Graphic 2.



Graphic 3.



Graphic 4.

Corem quality control

Corem introduced, for X-Ray fluorescence analysis (Method A25), a set of certified reference materials (**appendix 4, table 8**). The reference materials are MRC AB, MRC FB, MRC FD and MRC VG. No significant problems were detected. For this same

method Corem has replicated 25 samples, this result being presented in **appendix 4, table 9** and no significant problem were detected.

PacificOre Mining quality control (ALS Minerals)

PacificOre Mining implemented a quality control procedure for assaying of their core samples. The result are presented in **appendix 4, table 11**. These include three (3) blank materials, referred as "Graymont limestone", which is reported as devoid of vanadium. Five other analyses refer to "SITA, SITB or SITD" internal reference materials which were prepared by CDN Resources Laboratories from Langley, B.C., and certified by Smee and Associates with material from Iron-T deposit near Matagami. Certificates are provided in **appendix 7, table 2**.



Lac Doré, March 31, 2015

Karen Gagné, chimiste
OCQ n° 2003-137

PROJECT NUMBER	SAMPLE	INSERT WITH	CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE															PAF
					SiO2 %	Al2O3 %	Fe2O3 %	MgO %	CaO %	Na2O %	K2O %	TiO2 %	MnO %	P2O5 %	Cr2O3 %	V2O5 %	ZrO2 %	ZnO %		
Nb Analyses:	10		D.L.		0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1	
Compte	Historique				12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	
N > LD	Historique				12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	
Moyenne	Historique				4,1	3,9	79,9	3,48	1,49	0,12	0,07	7,42	0,63	0,33	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,92	
Ecart-type (σ)	Historique				0,0	0,1	0,4	0,01	0,02	0,01	0,00	0,07	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,08	
Maximum	Historique				4,1	4,1	80,3	3,50	1,52	0,13	0,08	7,50	0,64	0,34	0,04	0,54	-0,02	0,09	-2,77	
Minimum	Historique				4,0	3,8	79,0	3,46	1,46	0,08	0,07	7,30	0,62	0,33	0,03	0,52	-0,02	0,09	-3,01	
X+2σ	Historique				4	4	81	4	2	0	0	8	1	0	0	1	0	0	-3	
X'-2σ	Historique				4	4	79	3	1	0	0	7	1	0	0	1	0	0	-3	
N > X+2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	1	0	0	2	0	0	0	0	0	
N < X-2σ	Historique				1	0	1	0	0	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	
Compte	Projet				10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	10	
Moyenne	Projet				4,1	3,9	79,9	3,48	1,49	0,12	0,07	7,43	0,63	0,33	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,92	
Ecart-type	Projet				0,0	0,1	0,5	0,01	0,02	0,01	0,00	0,07	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,09	
Maximum	Projet				4,1	4,1	80,3	3,50	1,52	0,13	0,08	7,50	0,64	0,34	0,04	0,54	-0,02	0,09	-2,77	
Minimum	Projet				4,0	3,8	79,0	3,46	1,46	0,11	0,07	7,30	0,62	0,33	0,03	0,52	-0,02	0,09	-3,01	
X+2σ	Projet				4,2	4,1	80,9	3,50	1,53	0,13	0,08	7,57	0,64	0,34	0,05	0,54	-0,02	0,09	-2,74	
X-2σ	Projet				4,0	3,6	78,9	3,45	1,46	0,11	0,06	7,28	0,62	0,32	0,03	0,52	-0,02	0,09	-3,10	
JSS831-2	Lower limit				4,08	3,68	80,84	3,42	1,44	0,108	0,069	7,48	0,638	0,346	0,038	0,529		0,089		
JSS831-2	Certified value				4,12	3,72	80,98	3,47	1,47	0,110	0,070	7,53	0,647	0,350	0,041	0,534		0,092		
JSS831-2	Upper limit				4,16	3,76	81,12	3,52	1,50	0,114	0,077	7,58	0,656	0,356	0,044	0,539		0,095		
991	M742159.1	Échantillons souches	88544	2014-09-03	4,1	3,8	80,3	3,49	1,51	0,11	0,07	7,49	0,63	0,33	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,83	
991	M742195.2	Échantillons souches	88545	2014-09-03	4,0	4,0	79,3	3,47	1,46	0,12	0,07	7,33	0,63	0,33	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,84	
991	M742098	Échantillons souches	88542	2014-09-05	4,1	4,1	79,0	3,47	1,48	0,12	0,07	7,30	0,63	0,33	0,04	0,52	-0,02	0,09	-3,01	
991	M742126.2	Échantillons souches	88543	2014-09-05	4,1	3,8	80,2	3,50	1,52	0,12	0,07	7,45	0,63	0,34	0,04	0,54	-0,02	0,09	-2,98	
991	99110145	Échantillons souches	88702	2014-09-15	4,1	4,0	79,4	3,46	1,49	0,12	0,07	7,35	0,62	0,33	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,99	
991	99110052	Échantillons souches	88698	2014-09-15	4,1	3,8	80,3	3,47	1,50	0,11	0,07	7,48	0,64	0,33	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,99	
991	M742098	Concentrés mag	88624	2014-09-15	4,1	3,8	80,3	3,49	1,50	0,13	0,07	7,50	0,64	0,33	0,03	0,53	-0,02	0,09	-2,77	
991	M742126.2	Concentrés mag	88624	2014-09-15	4,1	3,8	80,2	3,47	1,49	0,12	0,07	7,45	0,63	0,33	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,99	
991	M742159.1	Concentrés mag	88820	2014-09-16	4,1	3,8	80,2	3,48	1,49	0,13	0,08	7,47	0,64	0,34	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,99	
991	M742195.2	Concentrés mag	88820	2014-09-16	4,1	3,8	79,9	3,46	1,48	0,12	0,07	7,45	0,63	0,33	0,04	0,53	-0,02	0,09	-2,85	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	ANALYZE MODE	Unit	DATE / HOUR	DURATION	AVERAGE	COMMENT	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE SPECTROMETER															
								Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba1	Ba1 Error	Mo	Mo Error
Nb Analysis:	26				(sec)			%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Compte	Historique							5	47	1	47	4	47	0	47	0	47	3	47	47	47	3	47
Moyenne	Historique							0,020	0,019	0,006	0,005	0,007	0,006	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	0,002	0,002	36,216	2,319	0,003	0,002
Ecart type	Historique							0,002	0,004	#DIV/0!	0,001	0,001	0,001	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	0,000	0,000	2,146	0,180	0,001	0,000
Coefficient var.	Historique							0,085	0,229	#DIV/0!	0,196	0,154	0,218	#DIV/0!	0,159	#DIV/0!	0,000	0,000	0,128	0,059	0,077	0,333	0,175
Maximum	Historique							0,022	0,027	0,006	0,008	0,008	0,008	0,000	0,003	0,000	0,002	0,002	0,002	40,344	3,201	0,004	0,003
Minimum	Historique							0,018	0,010	0,006	0,003	0,006	0,003	0,000	0,002	0,000	0,002	0,002	0,001	26,366	2,114	0,002	0,002
Compte	Projet				26			5	26	0	26	3	26	0	26	0	26	2	26	26	26	0	26
Moyenne	Projet							0,020	0,019	#DIV/0!	0,005	0,006	0,006	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	0,002	0,002	36,315	2,292	#DIV/0!	0,002
Ecart type	Projet							0,002	0,005	#DIV/0!	0,001	0,000	0,001	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	0,000	0,000	1,499	0,112	#DIV/0!	0,000
Coefficient var.	Projet							0,085	0,270	#DIV/0!	0,172	0,000	0,237	#DIV/0!	0,154	#DIV/0!	0,000	0,000	0,141	0,041	0,049	#DIV/0!	0,183
Maximum	Projet							0,022	0,027	0,000	0,007	0,006	0,008	0,000	0,003	0,000	0,002	0,002	0,002	39,037	2,560	0,000	0,003
Minimum	Projet							0,018	0,010	0,000	0,004	0,006	0,003	0,000	0,002	0,000	0,002	0,002	0,001	32,398	2,145	0,000	0,002
JSS831-2	Limite inférieure (-2σ)																						
JSS831-2	Valeur certifiée																						
JSS831-2	Limite supérieure (+2σ)																						
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-26 06:31	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,024	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,952	2,330	< LOD	0,003
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-29 11:44	180		Calibration fer IOS	0,020	0,010	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,888	2,205	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-29 11:50	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,024	< LOD	0,004	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	36,113	2,280	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-29 11:54	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,021	< LOD	0,004	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,880	2,357	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-29 11:54	540	Avg of 5-7	Calibration fer IOS	< LOD	0,020	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	36,294	2,281	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-30 17:06	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,233	2,530	< LOD	0,003
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-30 17:10	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,027	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,271	2,341	< LOD	0,003
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-30 17:16	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,015	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,746	2,162	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-05-30 17:16	540	Avg of 5-7	Calibration fer IOS	< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	36,083	2,344	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-06-04 07:31	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,019	< LOD	0,005	< LOD	0,008	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	39,037	2,145	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-06-05 10:44	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,891	2,182	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-06-04 07:36	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,557	2,248	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-06-05 10:44	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,891	2,182	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-08-25 20:08	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,021	< LOD	0,007	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,176	2,461	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-08-25 20:12	180		Calibration fer IOS	0,020	0,011	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,033	2,189	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-08-25 20:21	180		Calibration fer IOS	0,018	0,011	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	0,002	0,001	37,367	2,204	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-08-25 20:21	540	Avg of 58-60	Calibration fer IOS	< LOD	0,018	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	36,192	2,285	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-08-27 21:35	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,017	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	0,002	0,001	32,398	2,560	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-08-28 03:05	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,784	2,330	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-08-28 09:47	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,987	2,442	< LOD	0,003
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-08-28 04:00	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,025	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	38,304	2,160	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-09-02 15:56	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,016	< LOD	0,006	0,006	0,004	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,716	2,291	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-09-03 17:52	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,025	< LOD	0,005	0,006	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	36,291	2,265	< LOD	0,002
991	JSS831-2	Mining (Cu/Zn)	%	2014-09-03 17:56	180		Calibration fer IOS	< LOD	0,025	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,774	2,198	< LOD	0,002

Project 2013-991: Appendix 4, Table 1b: Page 2 of 3

PROJECT NUMBER	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE SPECTROMETER																	
		Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Nb Analysis:	26	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Compte	Historique	47	47	47	47	27	47	47	47	47	47	47	47	8	47	0	47	1	47
Moyenne	Historique	57,290	2,153	0,529	0,039	0,021	0,013	0,351	0,047	4,130	0,145	1,291	0,076	0,144	0,132	#DIV/0!	1,623	0,007	0,005
Ecart type	Historique	1,916	0,167	0,031	0,003	0,004	0,004	0,019	0,002	0,160	0,009	0,100	0,004	0,025	0,034	#DIV/0!	0,192	#DIV/0!	0,001
Coefficient var.	Historique	0,033	0,077	0,059	0,064	0,173	0,293	0,054	0,042	0,039	0,060	0,078	0,054	0,171	0,255	#DIV/0!	0,118	#DIV/0!	0,245
Maximum	Historique	65,939	2,969	0,664	0,050	0,029	0,024	0,401	0,056	4,813	0,189	1,500	0,089	0,188	0,197	0,000	2,194	0,007	0,010
Minimum	Historique	53,322	1,963	0,453	0,035	0,016	0,010	0,301	0,043	3,806	0,131	1,081	0,069	0,123	0,076	0,000	1,313	0,007	0,003
Compte	Projet	26	26	26	26	18	26	26	26	26	26	26	26	2	26	0	26	0	26
Moyenne	Projet	57,230	2,129	0,524	0,038	0,021	0,013	0,349	0,047	4,130	0,144	1,271	0,075	0,154	0,139	#DIV/0!	1,587	#DIV/0!	0,005
Ecart type	Projet	1,336	0,105	0,024	0,002	0,003	0,004	0,023	0,002	0,143	0,006	0,098	0,004	0,030	0,032	#DIV/0!	0,207	#DIV/0!	0,001
Coefficient var.	Projet	0,023	0,049	0,046	0,043	0,147	0,303	0,066	0,032	0,035	0,040	0,077	0,049	0,193	0,228	#DIV/0!	0,130	#DIV/0!	0,227
Maximum	Projet	60,673	2,377	0,565	0,043	0,029	0,024	0,401	0,049	4,393	0,156	1,468	0,082	0,175	0,197	0,000	2,131	0,000	0,009
Minimum	Projet	54,970	1,995	0,453	0,035	0,017	0,010	0,301	0,043	3,806	0,131	1,081	0,069	0,133	0,083	0,000	1,313	0,000	0,003
JSS831-2	Limite inférieure	56,554		0,494				0,296		4,480		1,030							
JSS831-2	Valeur certifiée	56,644		0,501				0,299		4,510		1,050							
JSS831-2	Limite supérieure	56,739		0,508				0,302		4,540		1,070							
991	JSS831-2	57,691	2,173	0,540	0,039	0,018	0,010	0,345	0,047	4,136	0,145	1,236	0,074	< LOD	0,178	< LOD	1,945	< LOD	0,007
991	JSS831-2	55,975	2,048	0,521	0,038	0,020	0,010	0,338	0,046	3,993	0,139	1,171	0,072	< LOD	0,176	< LOD	1,337	< LOD	0,007
991	JSS831-2	57,472	2,117	0,494	0,037	0,020	0,010	0,336	0,046	4,076	0,141	1,263	0,074	< LOD	0,121	< LOD	1,421	< LOD	0,004
991	JSS831-2	58,680	2,197	0,537	0,039	0,029	0,011	0,301	0,047	4,139	0,146	1,224	0,073	< LOD	0,118	< LOD	1,853	< LOD	0,006
991	JSS831-2	57,376	2,121	0,517	0,038	0,023	0,011	0,325	0,047	4,070	0,142	1,219	0,073	< LOD	0,138	< LOD	1,537	< LOD	0,006
991	JSS831-2	58,398	2,353	0,561	0,043	0,021	0,011	0,376	0,047	4,074	0,150	1,243	0,076	< LOD	0,192	< LOD	1,608	< LOD	0,009
991	JSS831-2	58,193	2,179	0,548	0,039	0,019	0,011	0,372	0,047	4,120	0,144	1,286	0,075	< LOD	0,118	< LOD	1,822	< LOD	0,003
991	JSS831-2	55,940	2,005	0,497	0,036	< LOD	0,015	0,338	0,046	4,034	0,138	1,255	0,072	< LOD	0,113	< LOD	1,341	< LOD	0,006
991	JSS831-2	57,510	2,179	0,535	0,040	0,017	0,010	0,362	0,047	4,076	0,144	1,261	0,074	< LOD	0,141	< LOD	1,590	< LOD	0,006
991	JSS831-2	54,970	1,995	0,514	0,038	0,020	0,010	0,324	0,043	3,806	0,131	1,144	0,070	< LOD	0,116	< LOD	1,536	< LOD	0,006
991	JSS831-2	56,299	2,101	0,511	0,038	0,018	0,010	0,322	0,043	3,908	0,137	1,210	0,071	< LOD	0,112	< LOD	2,131	< LOD	0,005
991	JSS831-2	55,692	2,022	0,453	0,035	0,021	0,010	0,364	0,046	4,173	0,142	1,205	0,073	0,133	0,083	< LOD	1,450	< LOD	0,005
991	JSS831-2	58,909	2,276	0,565	0,041	0,022	0,011	0,343	0,048	4,339	0,153	1,443	0,082	< LOD	0,127	< LOD	1,313	< LOD	0,006
991	JSS831-2	56,390	2,025	0,506	0,037	< LOD	0,016	0,328	0,046	4,171	0,142	1,324	0,077	< LOD	0,124	< LOD	1,432	< LOD	0,005
991	JSS831-2	55,978	2,039	0,498	0,037	0,026	0,011	0,391	0,047	4,172	0,143	1,468	0,081	< LOD	0,197	< LOD	1,573	< LOD	0,005
991	JSS831-2	57,092	2,113	0,523	0,038	0,021	0,011	0,354	0,047	4,227	0,146	1,412	0,080	< LOD	0,149	< LOD	1,439	< LOD	0,005
991	JSS831-2	60,673	2,377	0,538	0,041	0,020	0,011	0,356	0,049	4,387	0,156	1,368	0,080	0,175	0,088	< LOD	1,541	< LOD	0,007
991	JSS831-2	57,710	2,165	0,520	0,039	< LOD	0,016	0,381	0,048	4,220	0,147	1,284	0,075	< LOD	0,182	< LOD	1,598	< LOD	0,005
991	JSS831-2	58,441	2,270	0,536	0,040	0,023	0,011	0,353	0,049	4,240	0,152	1,348	0,080	< LOD	0,153	< LOD	1,705	< LOD	0,006
991	JSS831-2	55,241	2,002	0,499	0,037	0,019	0,010	0,359	0,046	3,946	0,137	1,424	0,079	< LOD	0,123	< LOD	1,691	< LOD	0,006
991	JSS831-2	57,577	2,126	0,547	0,039	< LOD	0,016	0,344	0,048	4,224	0,147	1,340	0,077	< LOD	0,118	< LOD	1,861	< LOD	0,005
991	JSS831-2	57,239	2,103	0,528	0,038	< LOD	0,015	0,336	0,046	4,099	0,141	1,301	0,075	< LOD	0,116	< LOD	1,499	< LOD	0,004
991	JSS831-2	56,107	2,043	0,545	0,039	< LOD	0,015	0,329	0,044	3,937	0,136	1,199	0,072	< LOD	0,178	< LOD	1,405	< LOD	0,005

PROJECT NUMBER	SAMPLE	INSERT WITH	CERTIFICATE D.L.	DATE	Be mg/kg	Mg mg/kg	Al mg/kg	Si mg/kg	V mg/kg	Cr mg/kg	Mn mg/kg	Co mg/kg	Ni mg/kg	Cu mg/kg	Zn mg/kg	As mg/kg	Sr mg/kg	Nb mg/kg	Mo mg/kg	Sn mg/kg	Ba mg/kg	Ta mg/kg	Pb mg/kg	Th mg/kg
Nb Analyses:	1				5	25	100	500	5	10	5	5	50	50	50	20	25	100	5	50	5	0,5	5	1
Comple	Historique				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
N > LD	Historique				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Historique				-5	20200	20400	18500	2850	276	5090	165	81	66	756	-20	29	-100	-5	59	57	1,50	6	-1
Ecart-type (σ)	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Historique				-5	20200	20400	18500	2850	276	5090	165	81	66	756	-20	29	-100	-5	59	57	1,50	6	-1
Minimum	Historique				-5	20200	20400	18500	2850	276	5090	165	81	66	756	-20	29	-100	-5	59	57	1,50	6	-1
X+2σ	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
X-2σ	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
N > X+2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
N < X-2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Comple	Projet				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Projet				-5	20200	20400	18500	2850	276	5090	165	81	66	756	-20	29	-100	-5	59	57	1,50	6	-1
Ecart-type	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet				-5	20200	20400	18500	2850	276	5090	165	81	66	756	-20	29	-100	-5	59	57	1,50	6	-1
Minimum	Projet				-5	20200	20400	18500	2850	276	5090	165	81	66	756	-20	29	-100	-5	59	57	1,50	6	-1
X+2σ	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
X-2σ	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
JSS831-2	Lower limit					20600	19500	19100	2960	280	4940		73	63	720									
JSS831-2	Certified value					20900	19700	19300	2990	280	5010		77	68	740									
JSS831-2	Upper limit					21200	19900	19500	3020	300	5080		81	73	760									
991	M742099	Analyses multi-élémentaires	90070	2014-12-09	-5	20200	20400	18500	2850	276	5090	165	81	66	756	-20	29	-100	-5	59	57	1,5	6	-1

PROJECT NUMBER	SAMPLE	INSERT WITH	HOLE #	CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE														PAF
						SiO2 %	Al2O3 %	Fe2O3 %	MgO %	CaO %	Na2O %	K2O %	TiO2 %	MnO %	P2O5 %	Cr2O3 %	V2O5 %	ZrO2 %	ZnO %	
Nb Analyses:	9			D.L.		0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1
Compte	Historique					9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9
N > LD	Historique					9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9
Moyenne	Historique					0,3	1,0	94,0	2,86	1,09	0,0	-0,01	0,71	0,20	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,72
Ecart-type (σ)	Historique					0,0	0,1	0,7	0,02	0,02	0,0	0,01	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08
Maximum	Historique					0,3	1,2	94,7	2,89	1,11	0,0	0,01	0,73	0,21	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,60
Minimum	Historique					0,3	0,9	93,1	2,83	1,06	0,0	-0,01	0,70	0,20	0,09	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,81
X+2σ	Historique					0	1	95	3	1	0	0	1	0	0	0	0	0	0	-2
X'-2σ	Historique					0	1	93	3	1	0	0	1	0	0	0	0	0	0	-2
N > X+2σ	Historique					0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0
N < X-2σ	Historique					0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet					9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9	9
Moyenne	Projet					0,3	1,0	94,0	2,86	1,09	0,0	-0,01	0,71	0,20	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,72
Ecart-type	Projet					0,0	0,1	0,7	0,02	0,02	0,0	0,01	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08
Maximum	Projet					0,3	1,2	94,7	2,89	1,11	0,0	0,01	0,73	0,21	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,60
Minimum	Projet					0,3	0,9	93,1	2,83	1,06	0,0	-0,01	0,70	0,20	0,09	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,81
X+2σ	Projet					0,3	1,3	95,3	2,89	1,12	0,0	0,01	0,73	0,21	0,11	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,56
X-2σ	Projet					0,3	0,8	92,6	2,82	1,06	0,0	-0,02	0,70	0,19	0,09	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,88
SARM-12	Lower limit					0,33	0,76	95,20	2,75	1,06			0,71	0,216	0,107		0,090			
SARM-12	Certified value					0,34	0,78	95,26	2,80	1,09			0,72	0,220	0,109		0,093			
SARM-12	Upper limit					0,37	0,79	95,32	2,92	1,11			0,74	0,222	0,112		0,096			
991	M742159.2	Échantillons souches	LD-13-03	88544	2014-09-03	0,3	0,9	94,6	2,85	1,09	-0,04	-0,01	0,73	0,21	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,63
991	M742195.3	Échantillons souches	LD-13-04	88545	2014-09-03	0,3	1,1	93,4	2,85	1,08	-0,04	-0,01	0,70	0,20	0,09	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,67
991	M742099	Échantillons souches	LD-13-02	88542	2014-09-05	0,3	1,2	93,1	2,84	1,07	-0,04	-0,01	0,71	0,20	0,09	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,75
991	M742126,3	Échantillons souches	LD-13-01	88543	2014-09-05	0,3	0,9	94,7	2,89	1,11	-0,04	-0,01	0,72	0,21	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,66
991	99110053	Échantillons souches	LD-13-01	88698	2014-09-15	0,3	0,9	94,6	2,87	1,10	-0,04	-0,01	0,72	0,20	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,79
991	M742099	Concentrés mag	LD-13-02	88624	2014-09-15	0,3	1,1	93,9	2,86	1,08	-0,04	-0,01	0,71	0,20	0,09	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,60
991	M742126,3	Concentrés mag	LD-13-01	88624	2014-09-15	0,3	0,9	94,6	2,87	1,09	-0,04	0,01	0,71	0,21	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,81
991	M742159,2	Concentrés mag	LD-13-03	88820	2014-09-16	0,3	1,2	93,1	2,83	1,06	-0,04	-0,01	0,71	0,20	0,09	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,77
991	M742195,3	Concentrés mag	LD-13-04	88820	2014-09-16	0,3	1,0	93,8	2,85	1,09	-0,04	-0,01	0,71	0,21	0,10	-0,01	0,09	-0,02	0,02	-1,81

PROJECT NUMBER	SAMPLE	ANALYZE MODE	UNIT	# ANALYSZE	DATE / HOUR	DURATION	AVERAGE	COMMENT	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE SPECTROMETER															
									Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Bal	Bal Error	Mo	Mo Error
Nb Analysis:	5					(sec)			%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Compte	Historique								2	6	0	6	4	6	0	6	0	6	0	6	6	6	6	6
Moyenne	Historique								0,0195	0,02	#DIV/0!	0,01	0,01	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	28,30	2,74	#DIV/0!	0,00
Ecart type	Historique								0,00212	0,01	#DIV/0!	0,00	0,00	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	1,79	0,12	#DIV/0!	0,00
Coefficient var.	Historique								0,10879	0,38	#DIV/0!	0,13	0,14	0,19	#DIV/0!	0,19	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	0,06	0,04	#DIV/0!	0,33
Maximum	Historique								0,021	0,03	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31,28	2,88	0,00	0,00
Minimum	Historique								0,018	0,01	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26,22	2,54	0,00	0,00
Compte	Projet								2	6	0	5	3	5	0	5	0	5	0	5	5	5	5	5
Moyenne	Projet								0,0195	0,02	#DIV/0!	0,01	0,01	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	28,71	2,71	#DIV/0!	0,00
Ecart type	Projet								0,00212	0,01	#DIV/0!	0,00	0,00	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	1,65	0,12	#DIV/0!	0,00
Coefficient var.	Projet								0,10879	0,43	#DIV/0!	0,07	0,17	0,19	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	0,06	0,04	#DIV/0!	0,20
Maximum	Projet								0,021	0,03	0,00	0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31,28	2,85	0,00	0,00
Minimum	Projet								0,018	0,01	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26,88	2,54	0,00	0,00
SARM-12	Lower limit																							
SARM-12	Certified value																							
SARM-12	Upper limit																							
991	SARM 12	Mining (Cu/Zn)	%	5	2014-05-20 16:35	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0,03	< LOD	0,01	< LOD	0,01	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	26,88	2,85	< LOD	0,00
991	SARM 12	Mining (Cu/Zn)	%	62	2014-08-25 20:31	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0,02	< LOD	0,01	0,01	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	28,06	2,75	< LOD	0,00
991	SARM 12	Mining (Cu/Zn)	%	63	2014-08-25 20:35	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0,02	< LOD	0,01	< LOD	0,01	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	31,28	2,54	< LOD	0,00
991	SARM 12	Mining (Cu/Zn)	%	64	2014-08-25 20:39	180		Calibration fer-IOS	0,02	0,01	< LOD	0,01	0,01	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	28,18	2,75	< LOD	0,00
991	SARM 12	Mining (Cu/Zn)	%	65	2014-08-25 20:39	540	Avg of 62-64	Calibration fer-IOS	0,02	0,01	< LOD	0,01	0,01	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	29,17	2,68	< LOD	0,00

PROJECT NUMBER	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE SPECTROMETER																											
		Nb	Nb Error	Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error
Nb Analysis:	5	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Compte	Historique	2	6	6	6	6	6	0	6	0	6	0	6	0	6	0	6	0	6	6	6	6	6	3	6	0	6	6	6
Moyenne	Historique	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,04	0,02	0,01	0,08	0,02	0,03	0,02	#DIV/0!	0,11	69,83	2,70
Ecart type	Historique	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,01	#DIV/0!	0,00	1,79	0,12
Coefficient var.	Historique	0,28	0,41	0,13	0,00	0,08	0,22	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,19	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,19	#DIV/0!	0,19	#DIV/0!	0,09	0,17	0,08	0,04	0,04	0,18	0,39	#DIV/0!	0,03	0,03	0,04
Maximum	Historique	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,05	0,02	0,01	0,08	0,02	0,04	0,04	0,00	0,11	71,89	2,84
Minimum	Historique	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,04	0,01	0,01	0,07	0,02	0,03	0,02	0,00	0,10	66,91	2,51
Compte	Projet	1	5	5	5	5	5	0	5	0	5	0	5	0	5	0	5	0	5	5	5	5	5	3	5	0	5	5	5
Moyenne	Projet	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,04	0,02	0,01	0,08	0,02	0,03	0,02	#DIV/0!	0,11	69,41	2,67
Ecart type	Projet	#DIV/0!	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	#DIV/0!	0,00	1,65	0,11
Coefficient var.	Projet	#DIV/0!	0,35	0,14	0,00	0,06	0,25	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,20	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,00	#DIV/0!	0,20	#DIV/0!	0,10	0,14	0,07	0,04	0,04	0,18	0,24	#DIV/0!	0,03	0,02	0,04
Maximum	Projet	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,05	0,02	0,01	0,08	0,02	0,04	0,03	0,00	0,11	71,38	2,81
Minimum	Projet	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,04	0,01	0,01	0,07	0,02	0,03	0,02	0,00	0,10	66,91	2,51
SARM-12	Lower limit																												66,59
SARM-12	Certified va																												66,63
SARM-12	Upper limit																												66,67
991	SARM 12	< LOD	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,05	0,02	0,01	0,08	0,02	< LOD	0,03	< LOD	0,11	71,38	2,81
991	SARM 12	< LOD	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,04	0,02	0,01	0,07	0,02	< LOD	0,03	< LOD	0,11	69,98	2,70
991	SARM 12	< LOD	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,04	0,01	0,01	0,08	0,02	0,03	0,02	< LOD	0,10	66,91	2,51
991	SARM 12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,04	0,02	0,01	0,08	0,02	0,04	0,02	< LOD	0,11	69,86	2,71
991	SARM 12	< LOD	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,00	< LOD	0,04	0,02	0,01	0,08	0,02	0,03	0,02	< LOD	0,11	68,92	2,64

PROJECT NUMBER	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE SPECTROMETER															
		Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Nb Analysis:	5	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Compte	Historique	6	6	0	6	6	6	6	6	6	6	0	6	0	6	0	6
Moyenne	Historique	0.17	0.03	#DIV/0!	0.01	0.06	0.02	0.40	0.04	1.09	0.07	#DIV/0!	0.14	#DIV/0!	1.61	#DIV/0!	0.01
Écart type	Historique	0.01	0.00	#DIV/0!	0.00	0.01	0.00	0.03	0.00	0.07	0.00	#DIV/0!	0.01	#DIV/0!	0.17	#DIV/0!	0.00
Coefficient var.	Historique	0.07	0.04	#DIV/0!	0.04	0.20	0.02	0.07	0.02	0.06	0.03	#DIV/0!	0.10	#DIV/0!	0.11	#DIV/0!	0.28
Maximum	Historique	0.19	0.03	0.00	0.01	0.07	0.02	0.43	0.04	1.16	0.07	0.00	0.15	0.00	1.80	0.00	0.01
Minimum	Historique	0.16	0.03	0.00	0.01	0.04	0.02	0.34	0.04	0.96	0.07	0.00	0.11	0.00	1.31	0.00	0.00
Compte	Projet	5	5	0	5	5	5	5	5	5	5	0	5	0	5	0	5
Moyenne	Projet	0.17	0.03	#DIV/0!	0.01	0.06	0.02	0.39	0.04	1.09	0.07	#DIV/0!	0.14	#DIV/0!	1.58	#DIV/0!	0.01
Écart type	Projet	0.01	0.00	#DIV/0!	0.00	0.01	0.00	0.03	0.00	0.08	0.00	#DIV/0!	0.02	#DIV/0!	0.18	#DIV/0!	0.00
Coefficient var.	Projet	0.08	0.04	#DIV/0!	0.04	0.20	0.02	0.07	0.02	0.07	0.04	#DIV/0!	0.11	#DIV/0!	0.11	#DIV/0!	0.20
Maximum	Projet	0.19	0.03	0.00	0.01	0.07	0.02	0.42	0.04	1.16	0.07	0.00	0.15	0.00	1.80	0.00	0.01
Minimum	Projet	0.16	0.03	0.00	0.01	0.04	0.02	0.34	0.04	0.96	0.07	0.00	0.11	0.00	1.31	0.00	0.00
SARM-12	Lower limit	0.167						0.427		0.76							
SARM-12	Certified va	0.170						0.430		0.78							
SARM-12	Upper limit	0.172						0.443		0.79							
991	SARM 12	0.19	0.03	< LOD	0.01	0.04	0.02	0.40	0.04	0.96	0.07	< LOD	0.11	< LOD	1.31	< LOD	0.004
991	SARM 12	0.18	0.03	< LOD	0.01	0.05	0.02	0.42	0.04	1.16	0.07	< LOD	0.14	< LOD	1.56	< LOD	0.005
991	SARM 12	0.16	0.03	< LOD	0.01	0.05	0.02	0.34	0.04	1.11	0.07	< LOD	0.15	< LOD	1.80	< LOD	0.007
991	SARM 12	0.18	0.03	< LOD	0.01	0.07	0.02	0.41	0.04	1.11	0.07	< LOD	0.15	< LOD	1.58	< LOD	0.006
991	SARM 12	0.17	0.03	< LOD	0.01	0.06	0.02	0.39	0.04	1.12	0.07	< LOD	0.15	< LOD	1.65	< LOD	0.006

PROJECT NUMBER	SAMPLE	INSERT WITH	CERTIFICATE D.L.	DATE	Be mg/kg	Mg mg/kg	Al mg/kg	Si mg/kg	V mg/kg	Cr mg/kg	Mn mg/kg	Co mg/kg	Ni mg/kg	Cu mg/kg	Zn mg/kg	As mg/kg	Sr mg/kg	Nb mg/kg	Mo mg/kg	Sn mg/kg	Ba mg/kg	Ta mg/kg	Pb mg/kg	Th mg/kg
					5	25	100	500	5	10	5	5	50	50	50	20	25	100	5	50	5	0.5	5	1
Nb Analyses:	1																							
Compte	Historique				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
N > LD	Historique				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Historique				-5	16600	4320	-500	494	22	1610	216	266	482	186	-20	143	-100	-5	55	41	2.9	17	22
Ecart-type (σ)	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Historique				-5	16600	4320	-500	494	22	1610	216	266	482	186	-20	143	-100	-5	55	41	2.9	17	22
Minimum	Historique				-5	16600	4320	-500	494	22	1610	216	266	482	186	-20	143	-100	-5	55	41	2.9	17	22
X+2σ	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
X-2σ	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
N > X+2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
N < X-2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Projet				-5	16600	4320	-500	494	22	1610	216	266	482	186	-20	143	-100	-5	55	41	2.9	17	22
Ecart-type	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet				-5	16600	4320	-500	494	22	1610	216	266	482	186	-20	143	-100	-5	55	41	2.9	17	22
Minimum	Projet				-5	16600	4320	-500	494	22	1610	216	266	482	186	-20	143	-100	-5	55	41	2.9	17	22
X+2σ	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
X-2σ	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
SARM-12	Lower limit				16600	4000		504	19	1670	214	273	494	133										22
SARM-12	Certified value				16900	4100		520	21	1700	223	281	502	142										25
SARM-12	Upper limit				17600	4200		537	23	1720	232	290	509	151										27
991	M742131	Analyses multi-élémentaires	90184	2014-12-09	-5	16600	4320	-500	494	22	1610	216	266	482	186	-20	143	-100	-5	55	41	2.9	17	22

PROJECT NUMBER	SAMPLE	INSERT WITH	CERTIFICATE D.L.	DATE	Be mg/kg	Mg mg/kg	Al mg/kg	Si mg/kg	V mg/kg	Cr mg/kg	Mn mg/kg	Co mg/kg	Ni mg/kg	Cu mg/kg	Zn mg/kg	As mg/kg	Sr mg/kg	Nb mg/kg	Mo mg/kg	Sn mg/kg	Ba mg/kg	Ta mg/kg	Pb mg/kg	Th mg/kg
Nb Analyses:	1				5	25	100	500	5	10	5	5	50	50	50	20	25	100	5	50	5	0.5	5	1
Compte	Historique				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
N > LD	Historique				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Historique				-5	316	5130	5510	46	26	6310	7	-50	90	53	-20	30	-100	-5	79	150	-0.5	15	-1
Ecart-type (σ)	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Historique				-5	316	5130	5510	46	26	6310	7	-50	90	53	-20	30	-100	-5	79	150	-0.5	15	-1
Minimum	Historique				-5	316	5130	5510	46	26	6310	7	-50	90	53	-20	30	-100	-5	79	150	-0.5	15	-1
X+2σ	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
X-2σ	Historique				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
N > X+2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
N < X-2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet				1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Projet				-5	316	5130	5510	46	26	6310	7	-50	90	53	-20	30	-100	-5	79	150	-0.5	15	-1
Ecart-type	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet				-5	316	5130	5510	46	26	6310	7	-50	90	53	-20	30	-100	-5	79	150	-0.5	15	-1
Minimum	Projet				-5	316	5130	5510	46	26	6310	7	-50	90	53	-20	30	-100	-5	79	150	-0.5	15	-1
X+2σ	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
X-2σ	Projet				#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
BCM-CRM517	Lower limit					286	4990	5040	33		6720			82	43									24
BCM-CRM517	Certified value					311	5080	5190	40		6790			88	47									28
BCM-CRM517	Upper limit					336	5170	5340	47		6860			94	51									32
991	M742182	Analyses multi-élémentaires	90188	2014-12-09	-5	316	5130	5510	46	26	6310	7	-50	90	53	-20	30	-100	-5	79	150	-0.5	15	-1

PROJECT NUMBER	SAMPLE	INSERT WITH	HOLE #	CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE														PAF
						SiO2 %	Al2O3 %	Fe2O3 %	MgO %	CaO %	Na2O %	K2O %	TiO2 %	MnO %	P2O5 %	Cr2O3 %	V2O5 %	ZrO2 %	ZnO %	
Nb Analyses:	30			D.L.		0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1
Compte	Historique					30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30
N > LD	Historique					30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30
Moyenne	Historique					99,0	-0,07	0,20	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,04
Écart'-type (σ)	Historique					0,7	0,25	0,02	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08	
Maximum	Historique					100,0	0,40	0,30	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,18
Minimum	Historique					97,4	-0,20	0,20	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,10
X+2σ	Historique					100	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
X'-2σ	Historique					98	-1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
N > X+2σ	Historique					0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
N < X-2σ	Historique					1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet					30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30	30
Moyenne	Projet					99,0	-0,07	0,20	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	-0,01	0,00	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,04
Écart-type	Projet					0,7	0,25	0,02	0,00	0,00	0,0	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,08
Maximum	Projet					100,0	0,40	0,30	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,18
Minimum	Projet					97,4	-0,20	0,20	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,10
X+2σ	Projet					100,4	0,43	0,24	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,20
X-2σ	Projet					97,7	-0,56	0,17	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,12
991	M742159	Échantillons souches	LD-13-03	88544	2014-09-03	99,2	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,12
991	M742159,3	Échantillons souches	LD-13-03	88544	2014-09-03	97,7	0,4	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,13
991	M742172,1	Échantillons souches	LD-13-03	88544	2014-09-03	99,2	-0,2	0,3	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,12
991	M742195,1	Échantillons souches	LD-13-04	88545	2014-09-03	99,1	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,11
991	M742195,4	Échantillons souches	LD-13-04	88545	2014-09-03	99,2	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,02	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,15
991	M742219	Échantillons souches	LD-13-04	88545	2014-09-03	99,7	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,04
991	M742097	Échantillons souches	LD-13-02	88542	2014-09-05	99,5	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,03
991	M742100	Échantillons souches	LD-13-02	88542	2014-09-05	99,3	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,07
991	M742117,1	Échantillons souches	LD-13-02	88542	2014-09-05	99,1	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,05
991	M742126,1	Échantillons souches	LD-13-01	88543	2014-09-05	98,2	0,3	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,00
991	M742126,4	Échantillons souches	LD-13-01	88543	2014-09-05	98,1	0,4	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,05
991	M742152	Échantillons souches	LD-13-01	88543	2014-09-05	97,4	0,4	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,02
991	99110075	Échantillons souches	LD-13-01	88699	2014-09-12	99,5	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01
991	99110095	Échantillons souches	LD-13-02	88700	2014-09-12	99,2	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,02
991	99110115	Échantillons souches	LD-13-03	88701	2014-09-12	98,0	0,4	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,14
991	99110135	Échantillons souches	LD-13-04	88702	2014-09-15	99,2	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,00
991	99110051	Échantillons souches	LD-13-01	88698	2014-09-15	98,9	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01
991	99110054	Échantillons souches	LD-13-01	88698	2014-09-15	99,4	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01
991	M742097	Concentrés mag	LD-13-02	88624	2014-09-15	99,8	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,18
991	M742100	Concentrés mag	LD-13-02	88624	2014-09-15	99,8	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,18
991	M742117,1	Concentrés mag	LD-13-02	88624	2014-09-15	100,0	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,12
991	M742126,1	Concentrés mag	LD-13-01	88624	2014-09-15	99,5	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,01
991	M742126,4	Concentrés mag	LD-13-01	88624	2014-09-15	99,2	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,04
991	M742152	Concentrés mag	LD-13-01	88624	2014-09-15	99,5	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,12
991	M742159	Concentrés mag	LD-13-03	88820	2014-09-16	98,7	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,06
991	M742159,3	Concentrés mag	LD-13-03	88820	2014-09-16	99,3	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,03
991	M742172,1	Concentrés mag	LD-13-03	88820	2014-09-16	99,1	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,02
991	M742195,1	Concentrés mag	LD-13-04	88820	2014-09-16	98,5	0,3	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	0,10
991	M742195,4	Concentrés mag	LD-13-04	88820	2014-09-16	97,7	0,4	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,10
991	M742219	Concentrés mag	LD-13-04	88820	2014-09-16	99,3	-0,2	0,2	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	-0,01	0,01	-0,01	-0,01	-0,01	-0,02	-0,01	-0,02

PROJECT NUMBER	SAMPLE	HOLE #	CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE															PAF
					SiO2	Al2O3	Fe2O3	MgO	CaO	Na2O	K2O	TiO2	MnO	P2O5	Cr2O3	V2O5	ZrO2	ZnO		
					%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%		
Nb Analyses:	3		D.L.		0,03	0,08	0,01	0,06	0,01	0,1	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,01	0,02	0,01	
Compte	Historique				3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
N > LD	Historique				3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
Moyenne	Historique				97,6	0,33	0,73	0,00	0,02	0,0	-0,01	0,05	0,00	-0,01	0,06	-0,01	-0,02	-0,01	0,00	
Ecart-type (σ)	Historique				0,6	0,12	0,06	0,06	0,02	0,0	0,00	0,02	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,06	
Maximum	Historique				98,3	0,40	0,80	0,07	0,03	0,0	-0,01	0,07	0,01	-0,01	0,07	-0,01	-0,02	-0,01	0,07	
Minimum	Historique				97,2	0,20	0,70	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	0,04	-0,01	-0,01	0,06	-0,01	-0,02	-0,01	-0,04	
X+2σ	Historique				98,8	0,56	0,85	0,12	0,06	0,0	-0,01	0,08	0,03	-0,01	0,07	-0,01	-0,02	-0,01	0,12	
X'-2σ	Historique				96,5	0,10	0,62	-0,13	-0,03	0,0	-0,01	0,02	-0,02	-0,01	0,05	-0,01	-0,02	-0,01	-0,11	
N > X+2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
N < X-2σ	Historique				0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Compte	Projet				3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	
Moyenne	Projet				97,6	0,33	0,73	0,00	0,02	0,0	-0,01	0,05	0,00	-0,01	0,06	-0,01	-0,02	-0,01	0,00	
Ecart-type	Projet				0,6	0,12	0,06	0,06	0,02	0,0	0,00	0,02	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,06	
Maximum	Projet				98,3	0,40	0,80	0,07	0,03	0,0	-0,01	0,07	0,01	-0,01	0,07	-0,01	-0,02	-0,01	0,07	
Minimum	Projet				97,2	0,20	0,70	-0,04	-0,01	0,0	-0,01	0,04	-0,01	-0,01	0,06	-0,01	-0,02	-0,01	-0,04	
X+2σ	Projet				98,8	0,56	0,85	0,12	0,06	0,0	-0,01	0,08	0,03	-0,01	0,07	-0,01	-0,02	-0,01	0,12	
X-2σ	Projet				96,5	0,10	0,62	-0,13	-0,03	0,0	-0,01	0,02	-0,02	-0,01	0,05	-0,01	-0,02	-0,01	-0,11	
991	M742162	LD-13-03	88544	2014-09-03	98,30	0,20	0,80	0,07	0,03	-0,04	-0,01	0,07	0,01	-0,01	0,06	-0,01	-0,02	-0,01	0,07	
991	M742226,1	LD-13-04	88545	2014-09-03	97,40	0,40	0,70	-0,04	0,03	-0,04	-0,01	0,05	-0,01	-0,01	0,06	-0,01	-0,02	-0,01	-0,04	
991	M742131	LD-13-01	88543	2014-09-05	97,20	0,40	0,70	-0,04	-0,01	-0,04	-0,01	0,04	0,01	-0,01	0,07	-0,01	-0,02	-0,01	-0,02	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	ANALYZE MODE	UNIT	# ANALYZE	DATE / HOUR	DURATION	AVERAGE	COMMENT	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE SPECTROMETER															
									Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Ba1	Ba1 Error	Mo	Mo Error
Nb Analysis:	24					(sec)			ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm
Compte	Historique								0	45	4	45	0	45	0	45	0	45	0	45	45	45	21	45
Moyenne	Historique								#DIV/0!	0.006	0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	99.207	0.004	0.002	0.002
Ecart type	Historique								#DIV/0!	0.000	0.000	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	0.820	0.001	0.000	0.001
Coefficient var.	Historique								#DIV/0!	0.054	0.000	0.213	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	0.006	0.228	0.107	0.329
Maximum	Historique								0.000	0.006	0.002	0.003	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	99.880	0.008	0.003	0.002
Minimum	Historique								0.000	0.005	0.002	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	98.542	0.003	0.002	0.001
Compte	Projet								0	24	1	24	0	24	0	24	0	24	0	24	24	24	10	24
Moyenne	Projet								#DIV/0!	0.006	0.002	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	98.705	0.004	0.002	0.002
Ecart type	Projet								#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Coefficient var.	Projet								#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet								0.000	0.006	0.002	0.003	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	99.861	0.008	0.002	0.002
Minimum	Projet								0.000	0.005	0.002	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	98.542	0.003	0.002	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-05-04 01:54	180			< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-05-04 07:03	180			< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-05-20 14:51	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-05-20 16:20	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	6	2014-05-23 00:08	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-05-26 06:02	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-05-29 11:30	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	0.002	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.003	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-05-30 16:43	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-06-04 07:18	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	26	2014-06-05 10:28	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.005	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-07-31 14:51	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	3	2014-08-25 14:54	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	4	2014-08-25 15:06	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.003	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	5	2014-08-25 15:06	540	Avg of 2-4	Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	66	2014-08-25 20:44	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	67	2014-08-25 20:48	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	68	2014-08-25 20:51	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	69	2014-08-25 20:51	540	Avg of 66-68	Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-08-27 21:16	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-08-28 03:55	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.003	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	43	2014-08-28 09:43	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.003	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-09-02 10:30	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.003	0.001
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	56	2014-09-02 16:05	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	< LOD
991	BLANK	Mining (Cu/Zn)	%	2	2014-09-03 17:42	180		Calibration fer-IOS	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.004	0.001

Project 2014-991; Appendix 4, Table 4c; Page 2 of 3

PROJECT NUMBER	SAMPLE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE SPECTROMETER																	
		Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Nb Analysis:	24	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm
Compte	Historique	45	45	0	45	45	45	21	45	31	45	45	45	1	45	0	45	0	45
Moyenne	Historique	0.681	0.007	#DIV/0!	0.008	0.007	0.001	0.003	0.002	0.009	0.003	0.081	0.008	0.034	0.022	#DIV/0!	0.256	#DIV/0!	0.002
Écart type	Historique	0.825	0.001	#DIV/0!	0.001	0.001	0.000	0.001	0.001	0.003	0.001	0.007	0.001	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.038	#DIV/0!	0.000
Coefficient var.	Historique	0.917	0.104	#DIV/0!	0.127	0.136	0.000	0.183	0.258	0.377	0.340	0.090	0.078	#DIV/0!	0.133	#DIV/0!	0.150	#DIV/0!	0.000
Maximum	Historique	1.302	0.009	0.000	0.012	0.009	0.001	0.004	0.004	0.017	0.006	0.100	0.009	0.034	0.032	0.000	0.341	0.000	0.002
Minimum	Historique	0.026	0.006	0.000	0.007	0.004	0.001	0.002	0.002	0.004	0.002	0.058	0.006	0.034	0.017	0.000	0.191	0.000	0.002
Compte	Projet	24	24	0	24	24	24	11	24	17	24	24	24	1	24	0	24	0	24
Moyenne	Projet	1.180	0.007	#DIV/0!	0.008	0.007	0.001	0.003	0.002	0.009	0.003	0.080	0.008	0.034	0.022	#DIV/0!	0.252	#DIV/0!	0.002
Écart type	Projet	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Coefficient var.	Projet	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet	1.302	0.008	0.000	0.012	0.009	0.001	0.004	0.004	0.017	0.006	0.088	0.009	0.034	0.032	0.000	0.341	0.000	0.002
Minimum	Projet	0.026	0.006	0.000	0.007	0.004	0.001	0.002	0.002	0.004	0.002	0.058	0.006	0.034	0.017	0.000	0.191	0.000	0.002
991	BLANK	0.037	0.007	< LOD	0.007	0.008	0.001	< LOD	0.002	0.005	0.002	0.083	0.008	< LOD	0.032	< LOD	0.229	< LOD	0.002
991	BLANK	0.026	0.006	< LOD	0.008	0.007	0.001	< LOD	0.003	< LOD	0.006	0.076	0.008	< LOD	0.023	< LOD	0.222	< LOD	0.002
991	BLANK	1.269	0.006	< LOD	0.008	0.008	0.001	< LOD	0.002	0.004	0.002	0.084	0.007	< LOD	0.021	< LOD	0.341	< LOD	0.002
991	BLANK	1.269	0.006	< LOD	0.008	0.008	0.001	0.002	0.002	0.005	0.002	0.078	0.007	< LOD	0.021	< LOD	0.219	< LOD	0.002
991	BLANK	1.284	0.007	< LOD	0.009	0.008	0.001	< LOD	0.004	0.010	0.003	0.085	0.008	< LOD	0.024	< LOD	0.229	< LOD	0.002
991	BLANK	1.287	0.007	< LOD	0.008	0.007	0.001	< LOD	0.002	0.008	0.003	0.079	0.008	< LOD	0.028	< LOD	0.225	< LOD	0.002
991	BLANK	1.285	0.007	< LOD	0.011	0.004	0.001	< LOD	0.002	0.005	0.002	0.058	0.006	< LOD	0.017	< LOD	0.232	< LOD	0.002
991	BLANK	1.295	0.008	< LOD	0.008	0.008	0.001	0.004	0.002	0.010	0.003	0.079	0.007	< LOD	0.030	< LOD	0.326	< LOD	0.002
991	BLANK	1.302	0.008	< LOD	0.008	0.008	0.001	< LOD	0.003	0.017	0.003	0.080	0.008	< LOD	0.022	< LOD	0.244	< LOD	0.002
991	BLANK	1.294	0.008	< LOD	0.008	0.007	0.001	< LOD	0.003	0.014	0.003	0.088	0.009	0.034	0.017	< LOD	0.282	< LOD	0.002
991	BLANK	1.286	0.007	< LOD	0.008	0.008	0.001	< LOD	0.004	0.005	0.003	0.085	0.008	< LOD	0.021	< LOD	0.263	< LOD	0.002
991	BLANK	1.285	0.007	< LOD	0.009	0.008	0.001	< LOD	0.002	0.007	0.002	0.084	0.007	< LOD	0.023	< LOD	0.217	< LOD	0.002
991	BLANK	1.271	0.006	< LOD	0.008	0.008	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.005	0.075	0.007	< LOD	0.019	< LOD	0.264	< LOD	0.002
991	BLANK	1.281	0.007	< LOD	0.008	0.007	0.001	< LOD	0.003	< LOD	0.004	0.081	0.007	< LOD	0.021	< LOD	0.248	< LOD	0.002
991	BLANK	1.291	0.007	< LOD	0.008	0.008	0.001	0.003	0.002	0.011	0.003	0.081	0.008	< LOD	0.020	< LOD	0.191	< LOD	0.002
991	BLANK	1.290	0.007	< LOD	0.007	0.006	0.001	0.002	0.002	0.010	0.002	0.087	0.008	< LOD	0.022	< LOD	0.255	< LOD	0.002
991	BLANK	1.299	0.008	< LOD	0.008	0.008	0.001	0.004	0.002	0.011	0.003	0.085	0.008	< LOD	0.022	< LOD	0.306	< LOD	0.002
991	BLANK	1.293	0.008	< LOD	0.008	0.007	0.001	0.003	0.002	0.011	0.003	0.084	0.008	< LOD	0.021	< LOD	0.251	< LOD	0.002
991	BLANK	1.280	0.007	< LOD	0.008	0.007	0.001	0.003	0.002	0.008	0.003	0.075	0.007	< LOD	0.021	< LOD	0.214	< LOD	0.002
991	BLANK	1.274	0.007	< LOD	0.008	0.009	0.001	0.003	0.002	< LOD	0.004	0.075	0.007	< LOD	0.021	< LOD	0.287	< LOD	0.002
991	BLANK	1.273	0.006	< LOD	0.008	0.008	0.001	0.003	0.002	< LOD	0.004	0.076	0.007	< LOD	0.020	< LOD	0.225	< LOD	0.002
991	BLANK	1.279	0.007	< LOD	0.007	0.008	0.001	0.003	0.002	< LOD	0.006	0.076	0.007	< LOD	0.021	< LOD	0.237	< LOD	0.002
991	BLANK	1.283	0.007	< LOD	0.007	0.009	0.001	0.003	0.002	< LOD	0.005	0.073	0.007	< LOD	0.020	< LOD	0.216	< LOD	0.002
991	BLANK	1.294	0.008	< LOD	0.012	0.009	0.001	< LOD	0.002	0.005	0.003	0.085	0.008	< LOD	0.021	< LOD	0.332	< LOD	0.002

PROJECT NUMBER	SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	Be mg/kg	Mg mg/kg	Al mg/kg	Si mg/kg	V mg/kg	Cr mg/kg	Mn mg/kg	Fe mg/kg	Co mg/kg	Ni mg/kg	Cu mg/kg	Zn mg/kg	As mg/kg	Sr mg/kg	Nb mg/kg	Mo mg/kg	Sn mg/kg	Ba mg/kg	Ta mg/kg	Pb mg/kg	Th mg/kg
				5	25	100	500	5	10	5		5	50	50	50	20	25	100	5	50	5	0,5	5	1
Nb Analyses:	3	D.L.																						
Compte	Historique			3	3	3	3	3	3	3	1	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
N > LD	Historique			3	3	3	3	3	3	3	1	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
Moyenne	Historique			-5	-2	634	473000	14	39	72	1810	-5	-50	-50	-50	-4	10	35	-5	120	20	-3,3	2	-1
Ecart-type (σ)	Historique			0	39	69	11136	17	27	3	#DIV/0!	0	0	0	0	27	31	117	0	52	11	10,6	6	0
Maximum	Historique			-5	43	684	483000	27	69	75	1810	-5	-50	-50	-50	27	30	105	-5	150	30	5,6	6	-1
Minimum	Historique			-5	-25	556	461000	-5	17	70	1810	-5	-50	-50	-50	-20	-25	-100	-5	60	9	-15,0	-5	-1
X+2σ	Historique			-5	76	772	495271	48	93	77	#DIV/0!	-5	-50	-50	-50	50	72	270	-5	223	41	17,9	14	-1
X'-2σ	Historique			-5	-81	497	450729	-20	-15	67	#DIV/0!	-5	-50	-50	-50	-59	-51	-199	-5	16	-1	-24,5	-10	-1
N > X+2σ	Historique			0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
N < X-2σ	Historique			0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet			3	3	3	3	3	3	3	1	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
Moyenne	Projet			-5	-2	634	473000	14	39	72	1810	-5	-50	-50	-50	-4	10	35	-5	120	20	-3,3	2	-1
Ecart-type	Projet			0	39	69	11136	17	27	3	#DIV/0!	0	0	0	0	27	31	117	0	52	11	10,6	6	0
Maximum	Projet			-5	43	684	483000	27	69	75	1810	-5	-50	-50	-50	27	30	105	-5	150	30	5,6	6	-1
Minimum	Projet			-5	-25	556	461000	-5	17	70	1810	-5	-50	-50	-50	-20	-25	-100	-5	60	9	-15,0	-5	-1
X+2σ	Projet			-5	76	772	495271	48	93	77	#DIV/0!	-5	-50	-50	-50	50	72	270	-5	223	41	17,9	14	-1
X-2σ	Projet			-5	-81	497	450729	-20	-15	67	#DIV/0!	-5	-50	-50	-50	-59	-51	-199	-5	16	-1	-24,5	-10	-1
991	M742152	90941	2015-01-22	-5	43	663	483000	27	69	72	1810	-5	-50	-50	-50	27	30	105	-5	150	21	-15,0	5	-1
991	M742100	90070	2014-12-09	-5	-25	556	461000	-5	17	75		-5	-50	-50	-50	-20	-25	-100	-5	60	30	-0,5	-5	-1
991	M742185	90190	2014-12-09	-5	-25	684	475000	20	30	70		-5	-50	-50	-50	-20	26	101	-5	149	9	5,6	6	-1

PROJECT NUMBER	SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE															PAF
				SiO2	Al2O3	Fe2O3	MgO	CaO	Na2O	K2O	TiO2	MnO	P2O5	Cr2O3	V2O5	ZrO2	ZnO		
				%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%		
Nb	5	D.L.		0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1	
Compte	Historique			5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	
99 Percentile	Historique			14,0	10,3	55,9	2,01	3,58	0,2	-0,01	12,20	0,3	-0,01	0,04	0,67	-0,02	0,03	0,81	
Moyenne	Historique			13,9	10,1	55,5	1,99	3,57	0,2	-0,01	12,10	0,3	-0,01	0,04	0,66	-0,02	0,03	0,73	
Écart-type	Historique			0,1	0,1	0,3	0,02	0,01	0,0	0,00	0,12	0,0	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,08	
Maximum	Historique			14,0	10,3	55,9	2,01	3,58	0,2	-0,01	12,20	0,3	-0,01	0,04	0,67	-0,02	0,03	0,81	
Minimum	Historique			13,9	10,0	55,0	1,96	3,55	0,2	-0,01	11,90	0,3	-0,01	0,03	0,66	-0,02	0,03	0,65	
Compte	Projet			5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	5	
Moyenne	Projet			13,9	10,1	55,5	1,99	3,57	0,2	-0,01	12,10	0,3	-0,01	0,04	0,66	-0,02	0,03	0,73	
Écart-type	Projet			0,1	0,1	0,3	0,02	0,01	0,0	0,00	0,12	0,0	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,08	
Maximum	Projet			14,0	10,3	55,9	2,01	3,58	0,2	-0,01	12,20	0,3	-0,01	0,04	0,67	-0,02	0,03	0,81	
Minimum	Projet			13,9	10,0	55,0	1,96	3,55	0,2	-0,01	11,90	0,3	-0,01	0,03	0,66	-0,02	0,03	0,65	
MRI99-10	Moyenne-2σ (historique)					55,49													
MRI99-10	Moyenne (historique)				9,98	56,75													
MRI99-10	Moyenne+2σ (historique)					58,01													
991	M742206,1	88545	2014-09-03	13,9	10,0	55,5	2,00	3,57	0,2	-0,01	12,10	0,28	-0,01	0,04	0,67	-0,02	0,03	0,80	
991	M742110,1	88542	2014-09-05	13,9	10,0	55,9	1,99	3,58	0,2	-0,01	12,20	0,27	-0,01	0,04	0,67	-0,02	0,03	0,66	
991	M742142	88543	2014-09-05	14,0	10,3	55,0	2,01	3,58	0,2	-0,01	11,90	0,27	-0,01	0,04	0,66	-0,02	0,03	0,65	
991	99110085	88699	2014-09-12	14,0	10,0	55,5	1,96	3,57	0,2	-0,01	12,20	0,27	-0,01	0,03	0,66	-0,02	0,03	0,71	
991	99110125	88701	2014-09-12	13,9	10,0	55,7	1,97	3,55	0,2	-0,01	12,10	0,28	-0,01	0,04	0,66	-0,02	0,03	0,81	

Project	READING No	DATE / HOUR	XRF MODE	DURATION	UNIT	COMMENT	AVERAGE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																		
								Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	BaI	BaI Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error	
Compte	Historique							20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20		
N > LD	Historique							7	20	0	20	3	20	0	20	0	20	0	20	0	20	20	1	20	1	20
Moyenne	Historique							0.006	0.014	0.000	0.004	0.001	0.005	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	51.921	1.487	0.000	0.002	0.000	0.002	
cart-type (	Historique							0.008	0.005	0.000	0.001	0.002	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.983	0.047	0.000	0.000	0.000	0.000	
Maximum	Historique							0.020	0.022	0.000	0.006	0.006	0.007	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	54.086	1.600	0.002	0.002	0.002	0.002	
Minimum	Historique							0.013	0.008	0.000	0.003	0.005	0.003	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	49.949	1.408	0.002	0.001	0.002	0.001	
X+2σ	Historique							0.021	0.023	0.000	0.006	0.005	0.007	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	53.888	1.580	0.001	0.002	0.001	0.002	
X'-2σ	Historique							-0.010	0.005	0.000	0.003	-0.003	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	49.954	1.393	-0.001	0.002	-0.001	0.002	
N > X+2σ	Historique							0	0	0	1	3	0	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0	1	0	
N < X-2σ	Historique							0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	1	0	1	
Compte	Projet							20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	
Moyenne	Projet							0.016	0.014	#DIV/0!	0.004	0.005	0.005	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	51.921	1.487	0.002	0.002	0.002	0.002	
Écart-type	Projet							0.003	0.005	#DIV/0!	0.001	0.001	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	0.983	0.047	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	
Maximum	Projet							0.020	0.022	0.000	0.006	0.006	0.007	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	54.086	1.600	0.002	0.002	0.002	0.002	
Minimum	Projet							0.013	0.008	0.000	0.003	0.005	0.003	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	49.949	1.408	0.002	0.001	0.002	0.001	
X+2σ	Projet							0.021	0.023	#DIV/0!	0.006	0.006	0.007	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	53.888	1.580	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	
X-2σ	Projet							0.010	0.005	#DIV/0!	0.003	0.004	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	49.954	1.393	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	
991	3	2014-05-04	Mining (Cu/Zn)	180	%			0.013	0.008	< LOD	0.006	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	54.086	1.408	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	3	2014-05-04	Mining (Cu/Zn)	180	%			< LOD	0.019	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	53.263	1.449	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	3	2014-05-20	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.014	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.360	1.509	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	3	2014-05-20	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.013	< LOD	0.003	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.861	1.456	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	8	2014-05-21	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.022	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.678	1.487	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	3	2014-05-21	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.013	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	52.537	1.431	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	3	2014-05-29	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		0.014	0.009	< LOD	0.005	0.006	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	52.082	1.484	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	3	2014-05-30	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.021	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	52.586	1.457	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	3	2014-06-04	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.021	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.071	1.534	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	28	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		0.019	0.009	< LOD	0.004	0.005	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.946	1.505	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	6	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.02	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	52.616	1.454	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	7	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.014	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	52.611	1.46	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	8	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		0.02	0.01	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	49.949	1.6	0.002	0.001	< LOD	0.002	
991	9	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	540	%	Calibration fer-IOS	Avg of 6-8	< LOD	0.016	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.725	1.505	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	3	2014-08-27	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.013	< LOD	0.005	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.938	1.509	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	46	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		0.014	0.009	< LOD	0.003	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.637	1.482	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	4	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.013	< LOD	0.003	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	52.998	1.423	< LOD	0.002	0.002	0.001	
991	3	2014-09-02	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		0.016	0.009	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.038	1.524	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	53	2014-09-02	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		0.014	0.009	< LOD	0.004	0.005	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	50.406	1.557	< LOD	0.002	< LOD	0.002	
991	5	2014-09-03	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer-IOS		< LOD	0.015	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	51.047	1.498	< LOD	0.002	< LOD	0.002	

Project	READING No	DATE / HOUR	XRF MODE	DURATION	UNIT	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																							
						Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error		
Compte	Historique					20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20		
N > LD	Historique					14	20	20	20	20	0	20	0	20	0	20	0	20	0	20	0	20	20	20	11	20	4	20	
Moyenne cart-type (s)	Historique					0,002	0,001	0,010	0,001	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,029	0,032	0,005	0,009	0,008	0,004	0,017		
	Historique					0,001	0,000	0,001	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,006	0,002	0,000	0,009	0,001	0,009	0,004			
Maximum	Historique					0,003	0,002	0,011	0,001	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,039	0,036	0,006	0,032	0,010	0,029	0,025		
Minimum	Historique					0,002	0,001	0,009	0,001	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,023	0,029	0,005	0,011	0,007	0,017	0,011		
X+2σ	Historique					0,004	0,002	0,011	0,001	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,040	0,036	0,006	0,028	0,011	0,022	0,026		
X-2σ	Historique					-0,001	0,000	0,009	0,001	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,017	0,029	0,004	-0,010	0,005	-0,014	0,009		
N > X+2σ	Historique					0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	1	0	1	0		
N < X-2σ	Historique					0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0		
Compte						20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20		
Moyenne	Projet					0,002	0,001	0,010	0,001	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,029	0,032	0,005	0,017	0,008	0,021	0,017		
Ecart-type	Projet					0,000	0,000	0,001	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,006	0,002	0,000	0,006	0,001	0,005	0,004		
Maximum	Projet					0,003	0,002	0,011	0,001	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,039	0,036	0,006	0,032	0,010	0,029	0,025		
Minimum	Projet					0,002	0,001	0,009	0,001	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,023	0,029	0,005	0,011	0,007	0,017	0,011		
X+2σ	Projet					0,003	0,002	0,011	0,001	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,040	0,036	0,006	0,028	0,011	0,032	0,026		
X-2σ	Projet					0,001	0,000	0,009	0,001	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,017	0,029	0,004	0,005	0,005	0,010	0,009		
991	3	2014-05-04	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,009	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,023	0,032	0,005	0,012	0,007	< LOD	0,023		
991	3	2014-05-04	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,002	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,023	0,033	0,005	0,015	0,007	< LOD	0,016		
991	3	2014-05-20	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,002	0,009	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,025	0,031	0,005	0,013	0,007	< LOD	0,016		
991	3	2014-05-20	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,038	0,032	0,005	0,011	0,007	< LOD	0,016		
991	8	2014-05-21	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,037	0,032	0,005	< LOD	0,010	0,017	0,011		
991	3	2014-05-21	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,009	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,026	0,033	0,005	< LOD	0,009	< LOD	0,025		
991	3	2014-05-29	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,026	0,036	0,006	< LOD	0,010	< LOD	0,017		
991	3	2014-05-30	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,028	0,035	0,006	< LOD	0,010	< LOD	0,018		
991	3	2014-06-04	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,003	0,001	0,011	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,026	0,033	0,006	< LOD	0,010	< LOD	0,017		
991	28	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,024	0,033	0,005	0,019	0,007	0,029	0,012		
991	6	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,002	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,039	0,032	0,005	0,013	0,007	< LOD	0,022		
991	7	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,011	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,025	0,030	0,005	0,032	0,008	< LOD	0,02		
991	8	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,002	0,011	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,035	0,033	0,006	< LOD	0,010	< LOD	0,025		
991	9	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	540	%	< LOD	0,002	0,011	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,033	0,032	0,005	0,018	0,007	< LOD	0,022		
991	3	2014-08-27	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,003	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,028	0,030	0,005	< LOD	0,010	< LOD	0,017		
991	46	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,036	0,029	0,005	< LOD	0,010	0,018	0,011		
991	4	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,002	0,011	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,023	0,032	0,005	< LOD	0,010	< LOD	0,018		
991	3	2014-09-02	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,024	0,034	0,006	0,016	0,007	< LOD	0,016		
991	53	2014-09-02	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,024	0,032	0,005	0,018	0,007	0,02	0,011		
991	5	2014-09-03	Mining (Cu/Zn)	180	%	0,002	0,001	0,010	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,028	0,033	0,005	0,017	0,007	< LOD	0,016		

Project	READING No	DATE / HOUR	XRF MODE	DURATION	UNIT	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																			
						Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Compte	Historique					20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20
N > LD	Historique					0	20	20	20	20	20	13	20	20	20	20	20	20	20	0	20	0	20	0	20
Moyenne	Historique					0,000	0,094	39,414	1,288	0,198	0,025	0,012	0,011	0,396	0,048	5,645	0,169	2,331	0,093	0,000	0,110	0,000	1,565	0,000	0,004
cart-type	Historique					0,000	0,017	0,839	0,041	0,013	0,001	0,009	0,003	0,021	0,001	0,141	0,005	0,065	0,002	0,000	0,014	0,000	0,185	0,000	0,001
Maximum	Historique					0,000	0,129	41,126	1,390	0,219	0,026	0,029	0,020	0,430	0,050	5,906	0,178	2,500	0,097	0,000	0,145	0,000	1,964	0,000	0,006
Minimum	Historique					0,000	0,078	37,511	1,221	0,172	0,024	0,014	0,009	0,353	0,046	5,375	0,160	2,220	0,090	0,000	0,093	0,000	1,372	0,000	0,003
X+2σ	Historique					0,000	0,127	41,092	1,370	0,223	0,026	0,031	0,017	0,438	0,050	5,927	0,179	2,460	0,097	0,000	0,138	0,000	1,936	0,000	0,006
X-2σ	Historique					0,000	0,061	37,737	1,207	0,172	0,024	-0,007	0,006	0,353	0,046	5,363	0,159	2,201	0,089	0,000	0,081	0,000	1,194	0,000	0,002
N > X+2σ	Historique					0	1	1	1	1	0	0	1	0	0	0	0	1	1	0	2	0	1	0	1
N < X-2σ	Historique					0	0	1	0	1	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet					20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20	20
Moyenne	Projet					#DIV/0!	0,094	39,414	1,288	0,198	0,025	0,018	0,011	0,396	0,048	5,645	0,169	2,331	0,093	#DIV/0!	0,110	#DIV/0!	1,565	#DIV/0!	0,004
Ecart-type	Projet					#DIV/0!	0,017	0,839	0,041	0,013	0,001	0,004	0,003	0,021	0,001	0,141	0,005	0,065	0,002	#DIV/0!	0,014	#DIV/0!	0,185	#DIV/0!	0,001
Maximum	Projet					0,000	0,129	41,126	1,390	0,219	0,026	0,029	0,020	0,430	0,050	5,906	0,178	2,500	0,097	0,000	0,145	0,000	1,964	0,000	0,006
Minimum	Projet					0,000	0,078	37,511	1,221	0,172	0,024	0,014	0,009	0,353	0,046	5,375	0,160	2,220	0,090	0,000	0,093	0,000	1,372	0,000	0,003
X+2σ	Projet					#DIV/0!	0,127	41,092	1,370	0,223	0,026	0,026	0,017	0,438	0,050	5,927	0,179	2,460	0,097	#DIV/0!	0,138	#DIV/0!	1,936	#DIV/0!	0,006
X-2σ	Projet					#DIV/0!	0,061	37,737	1,207	0,172	0,024	0,011	0,006	0,353	0,046	5,363	0,159	2,201	0,089	#DIV/0!	0,081	#DIV/0!	1,194	#DIV/0!	0,002
991	3	2014-05-04	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,098	37,511	1,221	0,201	0,025	0,029	0,01	0,393	0,046	5,440	0,162	2,266	0,091	< LOD	0,105	< LOD	1,907	< LOD	0,004
991	3	2014-05-04	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,078	38,166	1,253	0,172	0,024	< LOD	0,014	0,421	0,048	5,548	0,166	2,344	0,093	< LOD	0,101	< LOD	1,582	< LOD	0,004
991	3	2014-05-20	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,104	39,854	1,306	0,180	0,024	0,02	0,01	0,430	0,048	5,650	0,169	2,425	0,094	< LOD	0,102	< LOD	1,397	< LOD	0,003
991	3	2014-05-20	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,082	39,614	1,264	0,174	0,024	< LOD	0,014	0,397	0,047	5,553	0,164	2,318	0,092	< LOD	0,111	< LOD	1,372	< LOD	0,003
991	8	2014-05-21	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,109	39,810	1,297	0,208	0,025	< LOD	0,014	0,377	0,047	5,475	0,165	2,366	0,093	< LOD	0,100	< LOD	1,885	< LOD	0,006
991	3	2014-05-21	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,092	39,055	1,242	0,180	0,024	< LOD	0,014	0,363	0,047	5,518	0,163	2,267	0,09	< LOD	0,123	< LOD	1,401	< LOD	0,003
991	3	2014-05-29	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,116	39,344	1,286	0,200	0,025	< LOD	0,014	0,376	0,047	5,573	0,168	2,318	0,092	< LOD	0,144	< LOD	1,565	< LOD	0,004
991	3	2014-05-30	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,095	38,978	1,266	0,211	0,025	0,016	0,009	0,388	0,047	5,560	0,166	2,220	0,09	< LOD	0,145	< LOD	1,796	< LOD	0,004
991	3	2014-06-04	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,107	40,218	1,331	0,201	0,025	0,021	0,01	0,395	0,048	5,648	0,171	2,367	0,093	< LOD	0,093	< LOD	1,429	< LOD	0,004
991	28	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,08	39,220	1,299	0,202	0,025	0,015	0,01	0,424	0,049	5,755	0,174	2,318	0,094	< LOD	0,105	< LOD	1,696	< LOD	0,004
991	6	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,079	38,740	1,256	0,194	0,025	0,014	0,009	0,409	0,048	5,683	0,169	2,282	0,092	< LOD	0,103	< LOD	1,457	< LOD	0,004
991	7	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,079	38,659	1,258	0,198	0,025	0,018	0,009	0,386	0,048	5,728	0,171	2,315	0,092	< LOD	0,098	< LOD	1,434	< LOD	0,005
991	8	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,083	41,126	1,390	0,203	0,026	0,02	0,01	0,422	0,05	5,841	0,178	2,359	0,096	< LOD	0,125	< LOD	1,603	< LOD	0,005
991	9	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	540	%	< LOD	0,08	39,508	1,301	0,198	0,025	0,017	0,01	0,408	0,048	5,751	0,173	2,319	0,093	< LOD	0,109	< LOD	1,498	< LOD	0,005
991	3	2014-08-27	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,122	39,495	1,308	0,206	0,026	0,016	0,009	0,376	0,047	5,597	0,17	2,294	0,092	< LOD	0,111	< LOD	1,444	< LOD	0,005
991	46	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,079	39,545	1,286	0,210	0,025	0,018	0,01	0,405	0,049	5,778	0,173	2,318	0,093	< LOD	0,104	< LOD	1,964	< LOD	0,003
991	4	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,108	38,664	1,234	0,208	0,025	0,016	0,009	0,353	0,046	5,375	0,16	2,320	0,091	< LOD	0,099	< LOD	1,404	< LOD	0,003
991	3	2014-09-02	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,129	40,286	1,324	0,187	0,025	0,017	0,01	0,377	0,049	5,730	0,173	2,270	0,092	< LOD	0,103	< LOD	1,494	< LOD	0,004
991	53	2014-09-02	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,081	40,466	1,344	0,202	0,025	< LOD	0,014	0,400	0,05	5,906	0,178	2,500	0,097	< LOD	0,102	< LOD	1,499	< LOD	0,003
991	5	2014-09-03	Mining (Cu/Zn)	180	%	< LOD	0,079	40,029	1,296	0,219	0,025	< LOD	0,02	0,413	0,049	5,790	0,172	2,428	0,096	< LOD	0,113	< LOD	1,474	< LOD	0,003

PROJECT NUMBER	SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE														
				SiO ₂ %	Al ₂ O ₃ %	Fe ₂ O ₃ %	MgO %	CaO %	Na ₂ O %	K ₂ O %	TiO ₂ %	MnO %	P ₂ O ₅ %	Cr ₂ O ₃ %	V ₂ O ₅ %	ZrO ₂ %	ZnO %	PAF %
Nb	4	D.L.		0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1
Compte	Historique			4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
99 Percentile	Historique			11,1	8,1	61,9	2,00	2,21	0,51	0,12	13,60	0,30	-0,01	0,04	0,74	-0,02	0,05	-0,66
Moyenne	Historique			10,9	8,0	61,6	1,98	2,19	0,51	0,11	13,58	0,30	-0,01	0,04	0,74	-0,02	0,05	-0,77
Écart-type	Historique			0,1	0,1	0,4	0,02	0,02	0,00	0,01	0,05	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,08
Maximum	Historique			11,1	8,1	61,9	2,00	2,21	0,51	0,12	13,60	0,30	-0,01	0,04	0,74	-0,02	0,05	-0,66
Minimum	Historique			10,8	7,9	61,0	1,96	2,17	0,51	0,11	13,50	0,29	-0,01	0,04	0,73	-0,02	0,04	-0,84
Compte	Projet			4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
Moyenne	Projet			10,9	8,0	61,6	1,98	2,19	0,51	0,11	13,58	0,30	-0,01	0,04	0,74	-0,02	0,05	-0,77
Écart-type	Projet			0,1	0,1	0,4	0,02	0,02	0,00	0,01	0,05	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,08
Maximum	Projet			11,1	8,1	61,9	2,00	2,21	0,51	0,12	13,60	0,30	-0,01	0,04	0,74	-0,02	0,05	-0,66
Minimum	Projet			10,8	7,9	61,0	1,96	2,17	0,51	0,11	13,50	0,29	-0,01	0,04	0,73	-0,02	0,04	-0,84
MRI99-11	Moyenne-2σ (historique)					60,85					13,39							
MRI99-11	Moyenne (historique)					62,51					13,95							
MRI99-11	Moyenne+2σ (historique)					64,17					14,51							
991	M742185	88544	2014-09-03	11,1	8,0	61,9	2,00	2,21	0,51	0,12	13,60	0,30	-0,01	0,04	0,74	-0,02	0,05	-0,77
991	M742125	88542	2014-09-05	10,9	8,1	61,0	1,98	2,17	0,51	0,11	13,50	0,30	-0,01	0,04	0,73	-0,02	0,05	-0,66
991	99110105	88700	2014-09-12	10,9	7,9	61,6	1,97	2,21	0,51	0,11	13,60	0,29	-0,01	0,04	0,74	-0,02	0,04	-0,84
991	99110065	88698	2014-09-15	10,8	7,9	61,7	1,96	2,18	0,51	0,11	13,60	0,30	-0,01	0,04	0,74	-0,02	0,04	-0,79

PROJECT NUMBER	SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE														
				SiO2	Al2O3	Fe2O3	MgO	CaO	Na2O	K2O	TiO2	MnO	P2O5	Cr2O3	V2O5	ZrO2	ZnO	PAF
Nb				%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Analyses:	3	D.L.		0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1
Compte	Historique			3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
99 Percentile	Historique			0,6	1,1	89,7	0,17	0,03	-0,04	0,01	9,84	0,20	-0,01	0,07	1,29	-0,02	0,06	-3,32
Moyenne	Historique			0,6	1,1	89,4	0,17	0,03	-0,04	0,01	9,82	0,20	-0,01	0,07	1,28	-0,02	0,06	-3,34
Écart-type	Historique			0,0	0,1	0,3	0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,03
Maximum	Historique			0,6	1,1	89,7	0,17	0,03	-0,04	0,01	9,84	0,20	-0,01	0,07	1,29	-0,02	0,06	-3,32
Minimum	Historique			0,6	1,0	89,2	0,16	0,03	-0,04	0,01	9,81	0,19	-0,01	0,06	1,28	-0,02	0,06	-3,37
Compte	Projet			3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
Moyenne	Projet			0,6	1,1	89,4	0,17	0,03	-0,04	0,01	9,82	0,20	-0,01	0,07	1,28	-0,02	0,06	-3,34
Écart-type	Projet			0,0	0,1	0,3	0,01	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	0,03
Maximum	Projet			0,6	1,1	89,7	0,17	0,03	-0,04	0,01	9,84	0,20	-0,01	0,07	1,29	-0,02	0,06	-3,32
Minimum	Projet			0,6	1,0	89,2	0,16	0,03	-0,04	0,01	9,81	0,19	-0,01	0,06	1,28	-0,02	0,06	-3,37
991	M742131	88824	2014-09-15	0,6	1,0	89,7	0,16	0,03	-0,04	0,01	9,81	0,19	-0,01	0,07	1,29	-0,02	0,06	-3,37
991	M742162	88820	2014-09-16	0,6	1,1	89,2	0,17	0,03	-0,04	0,01	9,81	0,20	-0,01	0,07	1,28	-0,02	0,06	-3,32
991	M742226,1	88820	2014-09-16	0,6	1,1	89,2	0,17	0,03	-0,04	0,01	9,84	0,20	-0,01	0,06	1,28	-0,02	0,06	-3,33

PROJECT	READING No	DATE / HOUR	XRF MODE	DURATION	UNIT	COMMENTAIRE	AVERAGE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																		
								Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Bal	Bal Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error	
Compte	Historique							327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	
N > LD	Historique							26	327	0	327	12	327	0	327	0	327	0	327	0	327	327	327	2	327	0
Moyenne	Historique							0.002	0.017	0.000	0.006	0.000	0.006	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	47.190	1.722	0.000	0.002	0.000	
Ecart-type	Historique							0.005	0.003	0.000	0.000	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.986	0.053	0.000	0.000	0.000	
Maximum	Historique							0.024	0.023	0.000	0.006	0.008	0.007	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	51.104	1.875	0.002	0.003	0.000	
Minimum	Historique							0.015	0.008	0.000	0.003	0.005	0.003	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	44.194	1.523	0.002	0.001	0.000	
X+2σ	Historique							0.012	0.023	0.000	0.006	0.003	0.007	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	49.163	1.828	0.000	0.002	0.000	
X-2σ	Historique							-0.009	0.012	0.000	0.004	-0.002	0.005	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	45.218	1.617	0.000	0.002	0.000	
N > X+2σ	Historique							26	4	0	2	12	0	0	0	0	0	0	0	0	10	7	2	2	0	
N < X-2σ	Historique							0	26	0	3	0	19	0	0	0	0	0	0	0	8	13	0	2	0	
Compte	Projet							25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	
Moyenne	Projet							0.018	0.016	#DIV/0!	0.004	0.006	0.005	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	47.904	1.667	0.002	0.002	#DIV/0!	
Ecart-type	Projet							0.003	0.005	#DIV/0!	0.001	0.001	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	1.027	0.064	0.000	0.000	#DIV/0!	
Maximum	Projet							0.024	0.023	0.000	0.006	0.007	0.007	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	49.730	1.767	0.002	0.003	0.000	
Minimum	Projet							0.015	0.009	0.000	0.003	0.005	0.003	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	46.123	1.549	0.002	0.001	0.000	
X+2σ	Projet							0.024	0.027	#DIV/0!	0.006	0.008	0.008	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	49.957	1.795	0.002	0.003	#DIV/0!	
X-2σ	Projet							0.012	0.005	#DIV/0!	0.003	0.004	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	45.850	1.540	0.002	0.001	#DIV/0!	
991	4	2014-05-04	Mining (Cu/Zn)	180	%			< LOD	0.020	< LOD	0.005	0.005	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	48.966	1.658	< LOD	0.002	< LOD	
991	4	2014-05-04	Mining (Cu/Zn)	180	%			< LOD	0.014	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	46.967	1.753	< LOD	0.003	< LOD	
991	4	2014-05-20	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.014	< LOD	0.006	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	46.823	1.747	< LOD	0.002	< LOD	
991	4	2014-05-20	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.021	< LOD	0.006	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	49.730	1.570	< LOD	0.002	< LOD	
991	9	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.023	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	49.072	1.605	< LOD	0.002	< LOD	
991	4	2014-05-26	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.017	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	47.531	1.681	< LOD	0.002	< LOD	
991	4	2014-05-29	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		0.017	0.009	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	47.200	1.702	< LOD	0.002	< LOD	
991	4	2014-05-30	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.023	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	46.799	1.739	0.002	0.001	< LOD	
991	4	2014-06-04	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.023	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	48.123	1.648	< LOD	0.002	< LOD	
991	27	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		0.015	0.010	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	46.833	1.715	< LOD	0.002	< LOD	
991	10	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		0.020	0.009	< LOD	0.003	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	49.203	1.574	< LOD	0.002	< LOD	
991	11	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.019	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	48.773	1.607	< LOD	0.002	< LOD	
991	12	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		0.016	0.009	< LOD	0.003	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	49.333	1.585	< LOD	0.002	< LOD	
991	13	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	540	%	Calibration fer IOS	Avg of 10-12	< LOD	0.016	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	49.103	1.589	< LOD	0.002	< LOD	
991	54	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.021	< LOD	0.004	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	47.769	1.703	< LOD	0.002	< LOD	
991	55	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		0.019	0.009	< LOD	0.003	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	49.377	1.549	< LOD	0.002	< LOD	
991	56	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		0.015	0.009	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	47.601	1.676	< LOD	0.002	< LOD	
991	57	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	540	%	Calibration fer IOS	Avg of 54-56	< LOD	0.016	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	48.249	1.643	< LOD	0.002	< LOD	
991	4	2014-08-27	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		0.018	0.009	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	47.823	1.692	< LOD	0.003	< LOD	
991	63	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.014	< LOD	0.004	0.006	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	46.123	1.741	< LOD	0.002	< LOD	
991	45	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.023	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	46.654	1.767	0.002	0.001	< LOD	
991	5	2014-08-28	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.014	< LOD	0.005	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	47.529	1.696	< LOD	0.002	< LOD	
991	4	2014-09-02	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		0.024	0.009	< LOD	0.004	0.007	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	46.973	1.720	< LOD	0.002	< LOD	
991	54	2014-09-02	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.022	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	47.615	1.670	< LOD	0.002	< LOD	
991	6	2014-09-03	Mining (Cu/Zn)	180	%	Calibration fer IOS		< LOD	0.020	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	47.419	1.657	< LOD	0.002	< LOD	

PROJECT	READING No	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																							
		Zr	Zr Error	Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error		
		%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%		
Compte	Historique	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327		
N > LD	Historique	294	327	327	327	0	327	0	327	0	327	0	327	0	327	0	327	2	327	327	10	327	41	327	
Moyenne	Historique	0.003	0.001	0.004	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.037	0.040	0.006	0.000	0.014	0.003	0.021	
Ecart-type	Historique	0.003	0.000	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.002	0.003	0.003	0.000	0.003	0.001	0.008	0.004	
Maximum	Historique	0.024	0.002	0.007	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.003	0.032	0.045	0.051	0.007	0.024	0.018	0.036	0.024
Minimum	Historique	0.002	0.001	0.003	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.030	0.017	0.031	0.006	0.011	0.007	0.017	0.011
X+2σ	Historique	0.010	0.002	0.005	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.005	0.043	0.047	0.007	0.005	0.017	0.020	0.029
X'-2σ	Historique	-0.004	0.000	0.003	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	-0.005	0.031	0.034	0.005	-0.005	0.011	-0.014	0.014
N > X+2σ	Historique	8	41	21	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	9	2	1	10	42	10	2	35	0	
N < X-2σ	Historique	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	14	10	0	0	12	0	41	
Compte	Projet	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	
Moyenne	Projet	0.002	0.001	0.006	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	0.031	0.030	0.038	0.006	0.014	0.011	0.020	0.016
Ecart-type	Projet	0.001	0.000	0.001	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	0.001	0.006	0.003	0.000	0.004	0.004	0.002	0.004
Maximum	Projet	0.003	0.002	0.007	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.003	0.032	0.045	0.044	0.007	0.024	0.018	0.023	0.026
Minimum	Projet	0.002	0.001	0.005	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	0.030	0.017	0.031	0.006	0.011	0.007	0.017	0.011
X+2σ	Projet	0.003	0.001	0.007	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.003	0.034	0.043	0.044	0.007	0.022	0.019	0.024	0.024
X-2σ	Projet	0.001	0.001	0.005	0.001	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.001	0.028	0.018	0.031	0.006	0.006	0.004	0.015	0.008
991	4	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	0.032	0.019	0.036	0.006	< LOD	0.011	< LOD	0.021
991	4	0.003	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.036	0.006	0.012	0.007	< LOD	0.018
991	4	0.003	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.032	0.036	0.006	< LOD	0.014	< LOD	0.018
991	4	0.003	0.001	0.005	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.038	0.037	0.006	0.011	0.007	< LOD	0.016
991	9	0.003	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.026	0.038	0.006	< LOD	0.013	< LOD	0.026
991	4	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.030	0.036	0.006	0.013	0.007	< LOD	0.017
991	4	0.003	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.027	0.031	0.006	< LOD	0.014	< LOD	0.017
991	4	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.027	0.042	0.006	< LOD	0.014	< LOD	0.023
991	4	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.025	0.036	0.006	< LOD	0.014	< LOD	0.017
991	27	0.003	0.001	0.005	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.034	0.038	0.006	0.011	0.007	0.019	0.012
991	10	0.002	0.001	0.007	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.025	0.040	0.006	< LOD	0.010	0.018	0.011
991	11	< LOD	0.002	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.028	0.034	0.006	0.011	0.007	< LOD	0.017
991	12	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.032	0.035	0.006	0.018	0.007	0.017	0.011
991	13	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.028	0.036	0.006	0.012	0.007	0.017	0.011
991	54	0.002	0.001	0.007	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.034	0.039	0.006	< LOD	0.015	0.020	0.012
991	55	0.002	0.001	0.005	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	0.030	0.017	0.037	0.006	< LOD	0.016	0.021	0.011
991	56	0.003	0.001	0.005	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.045	0.039	0.006	< LOD	0.010	< LOD	0.017
991	57	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.035	0.038	0.006	< LOD	0.014	0.019	0.011
991	4	0.003	0.001	0.007	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.026	0.042	0.006	0.016	0.008	< LOD	0.018
991	63	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.039	0.039	0.006	< LOD	0.017	0.023	0.012
991	45	0.003	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.028	0.043	0.007	< LOD	0.018	0.022	0.012
991	5	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.032	0.044	0.007	< LOD	0.014	< LOD	0.018
991	4	0.003	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.028	0.033	0.006	0.024	0.008	< LOD	0.018
991	54	0.002	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.003	< LOD	0.037	0.038	0.006	< LOD	0.011	< LOD	0.018
991	6	0.003	0.001	0.006	0.001	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.025	0.042	0.006	0.012	0.007	< LOD	0.017

PROJECT	READING No	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																	
		Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error
		%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Compte	Historique	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327	327
N > LD	Historique	33	327	327	327	327	327	327	90	327	327	327	327	327	327	22	327	0	327
Moyenne	Historique	0,013	0,105	42,429	1,427	0,236	0,027	0,006	0,017	0,436	0,035	5,680	0,154	1,791	0,083	0,011	0,191	0,000	0,993
Écart-type	Historique	0,039	0,018	0,794	0,044	0,013	0,001	0,010	0,005	0,017	0,005	0,368	0,014	0,079	0,003	0,043	0,032	0,000	0,188
Maximum	Historique	0,163	0,142	44,542	1,559	0,269	0,029	0,031	0,023	0,488	0,055	7,164	0,213	1,962	0,090	0,222	0,218	0,000	2,003
Minimum	Historique	0,112	0,055	39,284	1,256	0,195	0,025	0,015	0,009	0,379	0,030	5,078	0,132	1,485	0,074	0,115	0,073	0,000	0,844
X+2σ	Historique	0,092	0,141	44,017	1,516	0,263	0,029	0,026	0,026	0,471	0,045	6,416	0,183	1,949	0,089	0,098	0,255	0,000	1,370
X-2σ	Historique	-0,066	0,069	40,840	1,339	0,209	0,026	-0,014	0,008	0,401	0,025	4,944	0,126	1,632	0,078	-0,075	0,127	0,000	0,616
N > X+2σ	Historique	33	1	8	10	5	5	9	0	6	25	25	25	3	5	22	0	0	25
N < X-2σ	Historique	0	33	6	8	9	4	0	0	10	0	0	0	18	18	0	30	0	0
Compte	Projet	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25	25
Moyenne	Projet	#DIV/0!	0,093	42,728	1,448	0,217	0,026	0,019	0,012	0,438	0,052	6,872	0,201	1,613	0,078	0,146	0,097	#DIV/0!	1,611
Écart-type	Projet	#DIV/0!	0,016	0,837	0,056	0,013	0,001	0,003	0,004	0,024	0,002	0,188	0,007	0,094	0,003	0,027	0,026	#DIV/0!	0,180
Maximum	Projet	0,000	0,142	44,171	1,533	0,245	0,028	0,025	0,023	0,480	0,055	7,164	0,213	1,863	0,086	0,213	0,180	0,000	2,003
Minimum	Projet	0,000	0,079	41,320	1,338	0,195	0,025	0,015	0,009	0,393	0,049	6,431	0,186	1,485	0,074	0,115	0,073	0,000	1,370
X+2σ	Projet	#DIV/0!	0,124	44,401	1,560	0,243	0,028	0,024	0,019	0,487	0,055	7,248	0,216	1,800	0,084	0,199	0,149	#DIV/0!	1,971
X-2σ	Projet	#DIV/0!	0,061	41,054	1,335	0,191	0,025	0,013	0,004	0,390	0,049	6,497	0,187	1,425	0,072	0,093	0,044	#DIV/0!	1,251
991	4	< LOD	0,084	41,977	1,444	0,237	0,027	0,022	0,010	0,410	0,052	6,677	0,198	1,502	0,075	0,117	0,074	< LOD	1,787
991	4	< LOD	0,087	43,286	1,521	0,211	0,027	0,016	0,010	0,438	0,055	7,152	0,213	1,630	0,079	0,213	0,080	< LOD	1,833
991	4	< LOD	0,092	43,762	1,521	0,230	0,027	0,016	0,010	0,432	0,052	6,991	0,207	1,574	0,077	< LOD	0,113	< LOD	1,642
991	4	< LOD	0,081	41,441	1,365	0,223	0,026	0,017	0,009	0,393	0,049	6,431	0,186	1,541	0,074	0,152	0,076	< LOD	1,370
991	9	< LOD	0,099	41,924	1,397	0,222	0,026	0,022	0,010	0,398	0,050	6,631	0,193	1,534	0,075	0,144	0,076	< LOD	1,549
991	4	< LOD	0,107	43,339	1,468	0,210	0,026	< LOD	0,023	0,428	0,052	6,820	0,199	1,496	0,074	< LOD	0,112	< LOD	1,447
991	4	< LOD	0,142	43,449	1,481	0,230	0,027	< LOD	0,023	0,424	0,063	6,960	0,204	1,564	0,077	< LOD	0,114	< LOD	1,527
991	4	< LOD	0,104	43,845	1,516	0,213	0,027	< LOD	0,015	0,424	0,053	7,020	0,208	1,550	0,077	< LOD	0,116	< LOD	1,622
991	4	< LOD	0,083	42,756	1,435	0,202	0,026	0,022	0,010	0,436	0,051	6,764	0,196	1,485	0,074	0,150	0,079	< LOD	1,508
991	27	< LOD	0,085	43,503	1,490	0,218	0,027	0,016	0,010	0,461	0,054	7,131	0,210	1,566	0,079	0,178	0,084	< LOD	1,837
991	10	< LOD	0,080	41,554	1,365	0,198	0,025	0,017	0,010	0,417	0,051	6,709	0,193	1,634	0,078	0,165	0,077	< LOD	1,835
991	11	< LOD	0,093	42,049	1,393	0,225	0,026	0,017	0,010	0,422	0,051	6,741	0,194	1,577	0,077	< LOD	0,118	< LOD	1,402
991	12	< LOD	0,082	41,599	1,374	0,195	0,025	0,016	0,010	0,418	0,051	6,662	0,193	1,572	0,076	< LOD	0,112	< LOD	1,405
991	13	< LOD	0,085	41,734	1,377	0,206	0,025	0,017	0,010	0,419	0,051	6,704	0,194	1,594	0,077	0,125	0,077	< LOD	1,547
991	54	< LOD	0,085	42,629	1,476	0,215	0,027	0,022	0,010	0,469	0,053	6,951	0,207	1,753	0,083	0,123	0,082	< LOD	1,847
991	55	< LOD	0,079	41,320	1,338	0,202	0,025	0,017	0,010	0,449	0,050	6,963	0,196	1,555	0,076	< LOD	0,180	< LOD	1,585
991	56	< LOD	0,084	42,869	1,452	0,213	0,026	0,015	0,010	0,476	0,052	7,040	0,204	1,575	0,077	< LOD	0,117	< LOD	1,551
991	57	< LOD	0,083	42,273	1,422	0,210	0,026	0,018	0,010	0,465	0,052	6,985	0,202	1,628	0,079	< LOD	0,140	< LOD	1,661
991	4	< LOD	0,086	42,747	1,467	0,216	0,027	< LOD	0,015	0,428	0,052	6,762	0,201	1,702	0,081	0,136	0,079	< LOD	1,638
991	63	< LOD	0,085	44,171	1,517	0,214	0,026	< LOD	0,016	0,480	0,055	7,164	0,212	1,611	0,080	0,134	0,081	< LOD	2,003
991	45	< LOD	0,087	43,581	1,533	0,238	0,028	0,018	0,010	0,464	0,055	6,960	0,211	1,863	0,086	0,140	0,082	< LOD	1,873
991	5	< LOD	0,130	42,903	1,469	0,204	0,026	0,017	0,010	0,473	0,053	6,859	0,203	1,765	0,083	0,170	0,082	< LOD	1,518
991	4	< LOD	0,086	43,291	1,485	0,245	0,028	0,025	0,010	0,440	0,054	7,126	0,209	1,665	0,080	< LOD	0,116	< LOD	1,475
991	54	< LOD	0,113	42,917	1,447	0,234	0,027	0,021	0,010	0,455	0,052	6,793	0,199	1,763	0,082	0,126	0,079	< LOD	1,401
991	6	< LOD	0,096	43,275	1,441	0,216	0,026	0,020	0,010	0,444	0,052	6,815	0,197	1,615	0,077	0,115	0,073	< LOD	1,412

PROJECT	READING No	DATE	XRF MODE	DURATION	UNIT	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																							
									Ba	Ba Error	Sb	Sb Error	Sn	Sn Error	Cd	Cd Error	Pd	Pd Error	Ag	Ag Error	Bal	Bal Error	Mo	Mo Error	Nb	Nb Error	Zr	Zr Error				
									%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%				
Compte	Historique								36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36			
N > LD	Historique								1	36	0	36	1	36	0	36	0	36	0	36	0	36	36	1	36	1	36	1	36	1		
Moyenne	Historique								0.000	0.022	0.000	0.005	0.000	0.007	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	30.871	2.541	0.000	0.003	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002		
Ecart-type (σ)	Historique								0.003	0.004	0.000	0.001	0.001	0.002	0.000	0.002	0.000	0.000	0.000	0.000	2.394	0.151	0.001	0.001	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000	0.000		
Maximum	Historique								0.016	0.033	0.000	0.009	0.006	0.012	0.000	0.003	0.000	0.002	0.000	0.003	42.639	2.871	0.004	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002		
Minimum	Historique								0.016	0.011	0.000	0.004	0.006	0.004	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	27.087	1.870	0.004	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001		
X+2σ	Historique								0.006	0.031	0.000	0.008	0.002	0.011	0.000	0.003	0.000	0.002	0.000	0.003	35.659	2.843	0.001	0.004	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002		
X'-2σ	Historique								-0.005	0.013	0.000	0.003	-0.002	0.004	0.000	0.001	0.000	0.002	0.000	0.002	26.083	2.238	-0.001	0.002	-0.001	0.002	-0.001	0.002	-0.001	0.002		
N > X+2σ	Historique								1	3	0	4	1	3	0	5	0	0	0	0	3	1	1	1	0	1	0	1	0	0		
N < X-2σ	Historique								0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0		
Compte	Projet								12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12		
Moyenne	Projet								0.016	0.021	#DIV/0!	0.004	0.006	#DIV/0!	0.004	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	31.640	2.511	0.004	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002		
Ecart-type	Projet								#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	3.774	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	#DIV/0!	0.000	0.000	
Maximum	Projet								0.016	0.028	0.000	0.005	0.006	0.008	0.000	0.003	0.000	0.002	0.000	0.002	42.639	2.683	0.004	0.003	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002	0.002		
Minimum	Projet								0.016	0.011	0.000	0.004	0.006	0.004	0.000	0.002	0.000	0.002	0.000	0.002	26.235	1.870	0.004	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001		
X+2σ	Projet								#DIV/0!	0.032	#DIV/0!	0.005	#DIV/0!	0.009	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	39.187	2.949	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002		
X-2σ	Projet								#DIV/0!	0.010	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.003	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	#DIV/0!	0.002	24.093	2.072	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001	#DIV/0!	0.001		
991	62	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0.018	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.915	2.639	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	63	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0.026	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	31.740	2.512	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	64	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0.025	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.333	2.603	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	65	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742226.1	ModCF fe-ios	Avg of 62-64	< LOD	0.023	< LOD	0.005	< LOD	0.007	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.863	2.584	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	42	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		< LOD	0.026	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.490	2.563	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	43	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		< LOD	0.028	< LOD	0.004	0.006	0.004	< LOD	0.003	< LOD	0.002	< LOD	0.002	28.235	2.683	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	44	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		0.016	0.011	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.273	2.556	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	45	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742131	ModCF fe-ios	Avg of 42-44	< LOD	0.023	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	29.666	2.601	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	38	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0.022	< LOD	0.004	< LOD	0.008	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.975	2.521	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	39	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0.017	< LOD	0.004	< LOD	0.005	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	30.160	2.649	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		
991	40	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0.014	< LOD	0.004	< LOD	0.004	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	42.639	1.870	0.004	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001	0.002	0.001		
991	41	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742162	ModCF fe-ios	Avg of 38-40	< LOD	0.017	< LOD	0.004	< LOD	0.006	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	34.591	2.347	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002	< LOD	0.002		

PROJECT	READING No	DATE	XRF MODE	DURATION	UNIT	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																					
									Sr	Sr Error	Rb	Rb Error	Bi	Bi Error	As	As Error	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error		
									%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%			
Compte	Historique								36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	
N > LD	Historique								0	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	
Moyenne	Historique								0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,001	0,047	0,045	0,008	0,001	0,017	0,006	0,027
Ecart-type (σ)	Historique								0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	0,006	0,006	0,004	0,001	0,004	0,003	0,013	0,006	
Maximum	Historique								0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,003	0,038	0,055	0,056	0,009	0,021	0,021	0,039	0,037
Minimum	Historique								0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,038	0,020	0,034	0,006	0,021	0,008	0,023	0,013
X+2σ	Historique								0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,014	0,060	0,054	0,009	0,008	0,023	0,031	0,040
X'-2σ	Historique								0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	-0,012	0,034	0,037	0,007	-0,006	0,012	-0,019	0,014
N > X+2σ	Historique								0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	0	1	0	1	0	1	
N < X-2σ	Historique								0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	0	1	0	1	0	1	
Compte	Projet								12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	
Moyenne	Projet								#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	0,043	0,042	0,008	0,021	0,015	0,029	0,024	
Ecart-type	Projet								#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,000	#DIV/0!	0,010	0,005	0,001	#DIV/0!	0,003	0,005	0,009	0,008	
Maximum	Projet								0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,038	0,054	0,050	0,008	0,021	0,021	0,035	0,037
Minimum	Projet								0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,000	0,002	0,038	0,020	0,034	0,006	0,021	0,008	0,023	0,013
X+2σ	Projet								#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,062	0,052	0,009	#DIV/0!	0,022	0,040	0,041
X-2σ	Projet								#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,002	#DIV/0!	0,023	0,033	0,006	#DIV/0!	0,008	0,018	0,007
991	62	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,047	0,040	0,008	< LOD	0,016	0,023	0,015		
991	63	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,047	0,008	< LOD	0,019	< LOD	0,034			
991	64	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,035	0,039	0,008	< LOD	0,014	< LOD	0,032		
991	65	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742226.1	ModCF fe-ios	Avg of 62-64	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,045	0,042	0,008	< LOD	0,016	< LOD	0,029		
991	42	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,035	0,050	0,008	< LOD	0,012	0,032	0,015		
991	43	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,047	0,043	0,008	< LOD	0,017	0,031	0,016		
991	44	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,047	0,043	0,008	< LOD	0,014	< LOD	0,029		
991	45	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742131	ModCF fe-ios	Avg of 42-44	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,044	0,047	0,008	< LOD	0,014	< LOD	0,025		
991	38	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,039	0,038	0,007	< LOD	0,021	0,023	0,015		
991	39	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,054	0,043	0,008	< LOD	0,013	< LOD	0,037		
991	40	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,038	0,020	0,034	0,006	0,021	0,008	0,035	0,013	
991	41	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742162	ModCF fe-ios	Avg of 38-40	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,041	0,038	0,007	< LOD	0,015	< LOD	0,026		

PROJECT	READING No	DATE	XRF MODE	DURATION	UNIT	SAMPLE	CALIBRATION	AVERAGE	PORTABLE X-RAY FLUORESCENCE ANALYZER																			
									Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
									%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Compte	Historique								36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	12	12
N > LD	Historique								0	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	36	0	12
Moyenne	Historique								0,000	0,126	61,845	2,336	0,161	0,027	0,037	0,014	0,769	0,050	4,471	0,142	0,136	0,045	0,000	0,166	0,000	1,246	0,000	0,005
Ecart-type (σ)	Historique								0,000	0,018	2,127	0,136	0,017	0,001	0,012	0,005	0,038	0,010	0,529	0,024	0,033	0,014	0,000	0,047	0,000	0,445	0,000	0,001
Maximum	Historique								0,000	0,148	64,952	2,575	0,197	0,030	0,060	0,037	0,841	0,066	5,605	0,189	0,202	0,119	0,000	0,268	0,000	2,537	0,000	0,006
Minimum	Historique								0,000	0,087	51,848	1,737	0,117	0,022	0,024	0,011	0,670	0,039	3,901	0,117	0,109	0,038	0,000	0,096	0,000	0,851	0,000	0,003
X+2σ	Historique								0,000	0,162	66,098	2,608	0,194	0,030	0,061	0,023	0,846	0,070	5,528	0,189	0,202	0,119	0,000	0,260	0,000	2,135	0,000	0,006
X'-2σ	Historique								0,000	0,091	57,591	2,064	0,128	0,024	0,013	0,005	0,692	0,029	3,413	0,095	0,071	0,018	0,000	0,072	0,000	0,357	0,000	0,003
N > X+2σ	Historique								0	0	0	0	1	1	0	2	0	0	1	0	1	1	0	1	0	1	0	0
N < X-2σ	Historique								0	1	1	1	1	1	1	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet								12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12	12
Moyenne	Projet								#DIV/0!	0,102	62,004	2,352	0,149	0,026	0,034	0,013	0,796	0,062	5,161	0,172	0,130	0,040	#DIV/0!	0,113	#DIV/0!	1,790	#DIV/0!	0,005
Ecart-type	Projet								#DIV/0!	0,005	3,465	0,211	0,013	0,001	0,008	0,001	0,046	0,003	0,292	0,012	0,016	0,001	#DIV/0!	0,020	#DIV/0!	0,303	#DIV/0!	0,001
Maximum	Projet								0,000	0,107	64,952	2,526	0,169	0,027	0,046	0,014	0,840	0,066	5,605	0,189	0,154	0,042	0,000	0,165	0,000	2,537	0,000	0,006
Minimum	Projet								0,000	0,087	51,848	1,737	0,117	0,022	0,024	0,011	0,670	0,053	4,423	0,141	0,109	0,038	0,000	0,096	0,000	1,355	0,000	0,003
X+2σ	Projet								#DIV/0!	0,113	68,935	2,774	0,174	0,029	0,050	0,014	0,887	0,069	5,746	0,196	0,161	0,042	#DIV/0!	0,152	#DIV/0!	2,396	#DIV/0!	0,006
X-2σ	Projet								#DIV/0!	0,092	55,074	1,930	0,123	0,023	0,019	0,011	0,705	0,055	4,577	0,149	0,099	0,038	#DIV/0!	0,074	#DIV/0!	1,183	#DIV/0!	0,003
991	62	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0,105	63,671	2,472	0,146	0,027	0,029	0,013	0,840	0,064	5,208	0,176	0,126	0,039	< LOD	0,100	< LOD	1,654	< LOD	0,005
991	63	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0,103	62,028	2,354	0,149	0,026	0,036	0,012	0,769	0,061	5,116	0,171	0,113	0,039	< LOD	0,099	< LOD	1,672	< LOD	0,005
991	64	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742226.1	ModCF fe-ios		< LOD	0,105	63,323	2,441	0,169	0,027	0,037	0,012	0,816	0,061	5,153	0,172	0,117	0,039	< LOD	0,101	< LOD	1,758	< LOD	0,006
991	65	2014-06-05	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742226.1	ModCF fe-ios	Avg of 62-64	< LOD	0,104	63,007	2,422	0,155	0,027	0,034	0,013	0,808	0,062	5,159	0,173	0,119	0,039	< LOD	0,100	< LOD	1,695	< LOD	0,005
991	42	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		< LOD	0,103	62,904	2,394	0,154	0,026	0,046	0,013	0,818	0,063	5,363	0,178	0,137	0,041	< LOD	0,105	< LOD	1,662	< LOD	0,005
991	43	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		< LOD	0,105	64,952	2,526	0,143	0,026	0,045	0,014	0,811	0,066	5,605	0,189	0,123	0,042	< LOD	0,130	< LOD	2,537	< LOD	0,004
991	44	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742131	ModCF fe-ios		< LOD	0,102	63,173	2,393	0,143	0,026	0,038	0,013	0,810	0,063	5,293	0,176	0,109	0,040	< LOD	0,114	< LOD	1,782	< LOD	0,003
991	45	2014-08-25	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742131	ModCF fe-ios	Avg of 42-44	< LOD	0,104	63,676	2,438	0,147	0,026	0,043	0,013	0,813	0,064	5,421	0,181	0,123	0,041	< LOD	0,116	< LOD	1,994	< LOD	0,004
991	38	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0,102	62,662	2,360	0,160	0,026	0,030	0,013	0,791	0,063	5,165	0,172	0,154	0,041	< LOD	0,165	< LOD	1,572	< LOD	0,004
991	39	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0,107	63,479	2,490	0,157	0,027	0,024	0,013	0,836	0,064	5,125	0,176	0,154	0,041	< LOD	0,104	< LOD	2,114	< LOD	0,006
991	40	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	180	%	M742162	ModCF fe-ios		< LOD	0,087	51,848	1,737	0,117	0,022	0,025	0,011	0,670	0,053	4,423	0,141	0,137	0,038	< LOD	0,096	< LOD	1,355	< LOD	0,004
991	41	2014-05-23	Mining (Cu/Zn)	540	%	M742162	ModCF fe-ios	Avg of 38-40	< LOD	0,088	59,330	2,196	0,145	0,025	0,026	0,012	0,766	0,060	4,905	0,163	0,148	0,040	< LOD	0,122	< LOD	1,680	< LOD	0,005

PROJECT NUMBER	SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	X-RAY FLUORESCENCE															PAF
				SiO2 %	Al2O3 %	Fe2O3 %	MgO %	CaO %	Na2O %	K2O %	TiO2 %	MnO %	P2O5 %	Cr2O3 %	V2O5 %	ZrO2 %	ZnO %		
Nb Analyses:	4	D.L.		0,1	0,2	0,1	0,04	0,01	0,04	0,01	0,04	0,01	0,01	0,01	0,01	0,02	0,01	0,1	
Compte	Historique			17	17	17	17	17	17	17	17	17	17	17	17	17	17	17	
99 Percentile	Historique			3,8	3,6	81,9	0,98	0,64	0,27	0,06	11,10	0,32	-0,01	0,10	1,23	-0,02	0,07	-2,35	
Moyenne	Historique			3,7	3,5	80,5	0,91	0,63	0,20	0,04	10,96	0,29	-0,02	0,09	1,21	-0,02	0,06	-2,41	
Ecart-type	Historique			0,0	0,0	0,6	0,06	0,02	0,06	0,01	0,10	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,04	
Maximum	Historique			3,8	3,6	81,9	0,98	0,64	0,27	0,06	11,10	0,32	-0,01	0,10	1,23	-0,02	0,07	-2,35	
Minimum	Historique			3,7	3,5	79,7	0,78	0,60	0,11	0,02	10,80	0,27	-0,02	0,09	1,18	-0,02	0,06	-2,50	
Compte	Projet			4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	
Moyenne	Projet			3,7	3,5	80,3	0,97	0,60	0,12	0,03	10,83	0,28	-0,01	0,10	1,20	-0,02	0,06	-2,42	
Ecart-type	Projet			0,0	0,0	0,2	0,01	0,01	0,01	0,01	0,05	0,01	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,08	
Maximum	Projet			3,7	3,5	80,4	0,98	0,61	0,12	0,03	10,90	0,29	-0,01	0,10	1,21	-0,02	0,06	-2,35	
Minimum	Projet			3,7	3,5	80,0	0,95	0,60	0,11	0,02	10,80	0,27	-0,01	0,10	1,19	-0,02	0,06	-2,50	
MRI99-08	Moyenne historique-3σ			1,61	1,40	80,35	0,03	0,39	0,16	0,01	11,00	0,26	-0,02		1,14	-0,02	0,05	-3,41	
MRI99-08	Moyenne historique-3σ			2,87	2,54	83,83	0,51	0,54	0,25	0,02	11,10	0,28	0,01	0,14	1,21	0,01	0,07	-2,81	
MRI99-08	Moyenne hitorique+3σ			4,13	3,68	87,31	0,99	0,69	0,34	0,04	11,30	0,30	0,03		1,28	0,03	0,09	-2,21	
991	M742125	88624	2014-09-15	3,7	3,5	80,4	0,97	0,60	0,11	0,03	10,80	0,27	-0,01	0,10	1,20	-0,02	0,06	-2,47	
991	M742142	88624	2014-09-15	3,7	3,5	80,2	0,95	0,60	0,12	0,03	10,80	0,28	-0,01	0,10	1,19	-0,02	0,06	-2,35	
991	M742185	88820	2014-09-16	3,7	3,5	80,0	0,98	0,61	0,11	0,03	10,80	0,28	-0,01	0,10	1,20	-0,02	0,06	-2,36	
991	M742206,1	88820	2014-09-16	3,7	3,5	80,4	0,98	0,60	0,12	0,02	10,90	0,29	-0,01	0,10	1,21	-0,02	0,06	-2,50	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	INSERT WITH	CERTIFICATE D.L.	DATE	Be mg/kg	Mg mg/kg	Al mg/kg	Si mg/kg	V mg/kg	Cr mg/kg	Mn mg/kg	Co mg/kg	Ni mg/kg	Cu mg/kg	Zn mg/kg	As mg/kg	Sr mg/kg	Nb mg/kg	Mo mg/kg	Sn mg/kg	Ba mg/kg	Ta mg/kg	Pb mg/kg	Th mg/kg
Nb	3				5	25	100	500	5	10	5	5	50	50	50	20	25	100	5	50	5	0,5	5	1
Analyses:																								
Compte	Historique				3	12	12	12	3	3	12	3	3	3	12	3	3	3	3	3	3	3	3	3
99 Percentile	Historique				-5	5810	19002	18492	6719	663	2478	123	119	-50	559	-20	44	-100	-5	90	56	2,0	22	-1
Moyenne	Historique				-5	5459	18423	17468	6477	644	2230	121	113	-50	492	-20	-2	-100	-5	-2	26	0,9	14	-1
Ecart-type	Historique				0	363	585	568	396	18	150	2	5	0	27	0	40	0	0	83	27	1,3	7	0
Maximum	Historique				-5	5820	19002	18600	6720	664	2478	123	119	-50	562	-20	45	-100	-5	93	57	2,0	22	-1
Minimum	Historique				-5	4703	17100	16000	6020	632	1990	120	109	-50	464	-20	-25	-100	-5	-50	7	-0,5	8	-1
Compte	Projet				3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3
Moyenne	Projet				-5	5637	17833	17400	6477	644	2077	121	113	-50	497	-20	-2	-100	-5	-2	26	0,9	14	-1
Ecart-type	Projet				0	208	1021	1311	396	18	150	2	5	0	34	0	40	0	0	83	27	1,3	7	0
Maximum	Projet				-5	5820	19000	18600	6720	664	2250	123	119	-50	531	-20	45	-100	-5	93	57	2,0	22	-1
Minimum	Projet				-5	5410	17100	16000	6020	632	1990	120	109	-50	464	-20	-25	-100	-5	-50	7	-0,5	8	-1
991	M742142	Analyses multi-élémentaires	90184	2014-12-09	-5	5680	17400	16000	6690	632	1990	121	109	-50	464	-20	-25	-100	-5	-50	7	2,0	8	-1
991	M742117.1	Analyses multi-élémentaires d	90070	2014-12-09	-5	5820	19000	18600	6720	664	2250	123	111	-50	531	-20	-25	-100	-5	-50	14	1,3	11	-1
991	M742172.1	Analyses multi-élémentaires d	90190	2014-12-09	-5	5410	17100	17600	6020	635	1990	120	119	-50	495	-20	45	-100	-5	93	57	-0,5	22	-1

CERTIFICATE	REFERENC E MATERIAL	MÉTHODE	Al2O3	CaO	Cr2O3	Fe2O3	K2O	MgO	MnO	Na2O	P2O5	SiO2	TiO2	V2O5	ZnO	ZrO2
			Al1 (%)	Ca1 (%)	Cr1 (%)	Fe1 (%)	K1 (%)	Mg1 (%)	Mn1 (%)	Na1 (%)	P1 (%)	Si1 (%)	Ti1 (%)	V1 (%)	Zn1 (%)	Zr1 (%)
Compte	Historique		18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18
N > LD	Historique		18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18
Moyenne	Historique		13,956	9,638	0,018	14,611	0,485	7,291	0,207	2,150	0,071	49,221	0,895	0,057	0,011	-0,010
Écart-type (σ)	Historique		0,100	0,061	0,002	0,071	0,005	0,040	0,003	0,022	0,002	0,289	0,008	0,001	0,001	0,001
Maximum	Historique		14,169	9,750	0,021	14,691	0,493	7,349	0,213	2,190	0,074	49,675	0,908	0,059	0,013	-0,007
Minimum	Historique		13,696	9,493	0,014	14,416	0,474	7,177	0,203	2,108	0,067	48,357	0,878	0,054	0,009	-0,012
X+2σ	Historique		14,156	9,760	0,023	14,753	0,495	7,371	0,213	2,193	0,075	49,798	0,911	0,060	0,013	-0,007
X-2σ	Historique		13,757	9,516	0,014	14,469	0,474	7,210	0,201	2,106	0,066	48,644	0,878	0,054	0,009	-0,012
N > X+2σ	Historique		1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	2
N < X-2σ	Historique		1	1	1	1	1	1	0	0	0	1	1	1	0	0
Compte	Projet		18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18	18
Moyenne	Projet		13,956	9,638	0,018	14,611	0,485	7,291	0,207	2,150	0,071	49,221	0,895	0,057	0,011	-0,010
Écart-type	Projet		0,100	0,061	0,002	0,071	0,005	0,040	0,003	0,022	0,002	0,289	0,008	0,001	0,001	0,001
Maximum	Projet		14,169	9,750	0,021	14,691	0,493	7,349	0,213	2,190	0,074	49,675	0,908	0,059	0,013	-0,007
Minimum	Projet		13,696	9,493	0,014	14,416	0,474	7,177	0,203	2,108	0,067	48,357	0,878	0,054	0,009	-0,012
X+2σ	Projet		14,156	9,760	0,023	14,753	0,495	7,371	0,213	2,193	0,075	49,798	0,911	0,060	0,013	-0,007
X-2σ	Projet		13,757	9,516	0,014	14,469	0,474	7,210	0,201	2,106	0,066	48,644	0,878	0,054	0,009	-0,012
Valeur attendues			13,8	9,6	0,016	14,8	0,48	7,2	0,21	2,07	0,08	49,6	0,92	0,053	0,012	---
11 88542 ab0827	MRC AB	A25-2	13,943	9,657	0,019	14,611	0,493	7,304	0,210	2,164	0,072	49,242	0,897	0,058	0,010	-0,012
34 88542 ab0827	MRC AB	A25-2	13,942	9,673	0,020	14,615	0,482	7,318	0,203	2,190	0,074	49,245	0,893	0,057	0,011	-0,009
46 88542 ab0827	MRC AB	A25-2	14,068	9,750	0,019	14,688	0,489	7,349	0,208	2,156	0,072	49,675	0,899	0,056	0,012	-0,009
12 88543 ab0825	MRC AB	A25-2	14,169	9,536	0,017	14,492	0,474	7,324	0,205	2,171	0,071	48,818	0,879	0,059	0,011	-0,007
36 88543 ab0827	MRC AB	A25-2	13,992	9,680	0,021	14,664	0,486	7,336	0,210	2,145	0,073	49,257	0,878	0,056	0,010	-0,011
12 88544 ab0827	MRC AB	A25-2	13,939	9,648	0,014	14,662	0,479	7,313	0,209	2,145	0,074	49,204	0,902	0,057	0,010	-0,010
58 88544 ab0828	MRC AB	A25-2	13,970	9,670	0,021	14,650	0,490	7,266	0,206	2,167	0,068	49,395	0,899	0,056	0,011	-0,010
12 88545 ab0828	MRC AB	A25-2	13,914	9,682	0,019	14,644	0,482	7,310	0,206	2,161	0,071	49,209	0,895	0,056	0,013	-0,011
58 88545 ab0828	MRC AB	A25-2	14,068	9,548	0,017	14,546	0,482	7,256	0,210	2,137	0,068	49,166	0,888	0,058	0,011	-0,010
68 88545 ab0828	MRC AB	A25-2	14,040	9,685	0,019	14,671	0,485	7,308	0,213	2,177	0,072	49,506	0,906	0,059	0,010	-0,010
11 88624 ab0902	MRC AB	A25-2	13,965	9,658	0,015	14,691	0,486	7,289	0,206	2,148	0,070	49,571	0,908	0,059	0,009	-0,010
34 88624 ab0902	MRC AB	A25-2	13,996	9,651	0,015	14,642	0,487	7,271	0,206	2,113	0,069	49,351	0,891	0,057	0,011	-0,010
57 88624 ab0902	MRC AB	A25-2	13,856	9,601	0,019	14,551	0,485	7,238	0,208	2,108	0,067	49,083	0,898	0,057	0,011	-0,007
11 88698 ab0905	MRC AB	A25-2	13,696	9,493	0,019	14,416	0,475	7,177	0,203	2,129	0,068	48,357	0,887	0,054	0,010	-0,011
26 88698 ab0908	MRC AB	A25-2	13,917	9,664	0,020	14,603	0,490	7,289	0,210	2,123	0,070	49,166	0,897	0,058	0,010	-0,009
11 88699 ab0905	MRC AB	A25-2	13,952	9,652	0,017	14,621	0,485	7,289	0,205	2,149	0,069	49,296	0,900	0,055	0,009	-0,010
11 88700 ab0908	MRC AB	A25-2	13,903	9,644	0,021	14,630	0,485	7,320	0,203	2,149	0,070	49,304	0,890	0,059	0,011	-0,010
11 88702 ab0908	MRC AB	A25-2	13,887	9,607	0,020	14,595	0,491	7,280	0,211	2,161	0,071	49,127	0,895	0,057	0,010	-0,008
Compte	Historique		5	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
N > LD	Historique		5	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
Moyenne	Historique		0,217	0,187	0,003	95,206	-0,003	0,158	0,215	0,004	0,010	3,638	0,016	0,007	0,000	-0,016
Écart-type (σ)	Historique		0,007	0,001	0,002	0,114	0,004	0,003	0,004	0,005	0,001	0,006	0,001	0,001	0,001	0,002
Maximum	Historique		0,228	0,189	0,004	95,314	0,002	0,161	0,220	0,011	0,011	3,644	0,017	0,008	0,000	-0,013
Minimum	Historique		0,208	0,186	0,000	95,090	-0,006	0,153	0,211	-0,001	0,009	3,630	0,015	0,005	-0,001	-0,017
X+2σ	Historique		0,232	0,190	0,007	95,434	0,004	0,165	0,222	0,015	0,012	3,650	0,018	0,010	0,001	-0,012
X-2σ	Historique		0,202	0,184	-0,001	94,977	-0,010	0,151	0,207	-0,007	0,008	3,626	0,014	0,004	-0,001	-0,020
N > X+2σ	Historique		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
N < X-2σ	Historique		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet		5	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4	4
Moyenne	Projet		0,217	0,187	0,003	95,206	-0,003	0,158	0,215	0,004	0,010	3,638	0,016	0,007	0,000	-0,016
Écart-type	Projet		0,007	0,001	0,002	0,114	0,004	0,003	0,004	0,005	0,001	0,006	0,001	0,001	0,001	0,002
Maximum	Projet		0,228	0,189	0,004	95,314	0,002	0,161	0,220	0,011	0,011	3,644	0,017	0,008	0,000	-0,013
Minimum	Projet		0,208	0,186	0,000	95,090	-0,006	0,153	0,211	-0,001	0,009	3,630	0,015	0,005	-0,001	-0,017
X+2σ	Projet		0,232	0,190	0,007	95,434	0,004	0,165	0,222	0,015	0,012	3,650	0,018	0,010	0,001	-0,012
X-2σ	Projet		0,202	0,184	-0,001	94,977	-0,010	0,151	0,207	-0,007	0,008	3,626	0,014	0,004	-0,001	-0,020
Valeur attendues			0,180	0,200	---	95,600	---	0,180	0,230	---	0,025	3,710	0,022	---	---	---
23 88624 fb0902	MRC FB	A25-2	0,218	0,186	0,004	95,535	-0,004	0,159	0,221	-0,005	0,010	3,652	0,022	0,007	0,002	-0,015
46 88624 fb0902	MRC FB	A25-2	0,228	0,187	0,004	95,293	-0,005	0,159	0,220	0,011	0,011	3,641	0,016	0,008	0,000	-0,017
67 88624 fb0902	MRC FB	A25-2	0,208	0,186	0,004	95,314	0,002	0,158	0,214	0,006	0,010	3,630	0,017	0,008	0,000	-0,017
71 88624 fb0902	MRC FB	A25-2	0,217	0,189	0,000	95,090	-0,006	0,161	0,213	0,001	0,009	3,638	0,016	0,007	-0,001	-0,013
74 88624 fb0902	MRC FB	A25-2	0,214	0,186	0,003	95,126	-0,002	0,153	0,211	-0,001	0,010	3,644	0,015	0,005	0,000	-0,016

CERTIFICATE	REFERENC E MATERIAL	MÉTHOD	Al2O3 Al1 (%)	CaO Ca1 (%)	Cr2O3 Cr1 (%)	Fe2O3 Fe1 (%)	K2O K1 (%)	MgO Mg1 (%)	MnO Mn1 (%)	Na2O Na1 (%)	P2O5 P1 (%)	SiO2 Si1 (%)	TiO2 Ti1 (%)	V2O5 V1 (%)	ZnO Zn1 (%)	ZrO2 Zr1 (%)
Compte	Historique		2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
N > LD	Historique		2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
Moyenne	Historique		1,364	7,023	0,034	73,614	1,518	1,464	0,283	0,109	0,093	5,923	0,101	0,025	0,011	-0,012
Ecart-type (σ)	Historique		0,003	0,036	0,003	0,001	0,030	0,012	0,000	0,008	0,001	0,011	0,003	0,002	0,001	0,001
Maximum	Historique		1,366	7,048	0,036	73,615	1,539	1,472	0,283	0,115	0,093	5,931	0,103	0,026	0,011	-0,011
Minimum	Historique		1,362	6,997	0,032	73,613	1,496	1,455	0,283	0,103	0,092	5,915	0,099	0,023	0,010	-0,012
X+2σ	Historique		1,370	7,095	0,040	73,617	1,578	1,488	0,283	0,126	0,094	5,946	0,107	0,029	0,012	-0,010
X'-2σ	Historique		1,358	6,950	0,028	73,611	1,457	1,439	0,283	0,092	0,091	5,900	0,095	0,020	0,009	-0,013
N > X+2σ	Historique		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
N < X-2σ	Historique		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet		2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2
Moyenne	Projet		1,364	7,023	0,034	73,614	1,518	1,464	0,283	0,109	0,093	5,923	0,101	0,025	0,011	-0,012
Ecart-type	Projet		0,003	0,036	0,003	0,001	0,030	0,012	0,000	0,008	0,001	0,011	0,003	0,002	0,001	0,001
Maximum	Projet		1,366	7,048	0,036	73,615	1,539	1,472	0,283	0,115	0,093	5,931	0,103	0,026	0,011	-0,011
Minimum	Projet		1,362	6,997	0,032	73,613	1,496	1,455	0,283	0,103	0,092	5,915	0,099	0,023	0,010	-0,012
X+2σ	Projet		1,370	7,095	0,040	73,617	1,578	1,488	0,283	0,126	0,094	5,946	0,107	0,029	0,012	-0,010
X-2σ	Projet		1,358	6,950	0,028	73,611	1,457	1,439	0,283	0,092	0,091	5,900	0,095	0,020	0,009	-0,013
Valeur attendues			1,230	7,110	---	74,800	1,590	1,490	0,304	0,121	0,104	6,130	0,107	---	---	---
27 88696 fd0905	MRC FD	A25-2	1,362	6,997	0,036	73,615	1,539	1,455	0,283	0,115	0,092	5,931	0,103	0,026	0,010	-0,012
23 88699 fd0905	MRC FD	A25-2	1,366	7,048	0,032	73,613	1,496	1,472	0,283	0,103	0,093	5,915	0,099	0,023	0,011	-0,011
Compte	Historique		11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11
N > LD	Historique		11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11
Moyenne	Historique		3,486	0,884	0,111	54,341	0,093	2,832	0,120	0,485	0,024	5,476	32,686	0,281	0,019	0,031
Ecart-type (σ)	Historique		0,020	0,006	0,004	0,166	0,004	0,018	0,003	0,012	0,001	0,027	0,118	0,003	0,001	0,002
Maximum	Historique		3,517	0,892	0,118	54,783	0,098	2,862	0,125	0,508	0,025	5,528	32,982	0,287	0,021	0,034
Minimum	Historique		3,461	0,873	0,105	54,141	0,089	2,801	0,114	0,465	0,022	5,441	32,535	0,276	0,018	0,029
X+2σ	Historique		3,526	0,896	0,119	54,672	0,100	2,867	0,127	0,509	0,025	5,530	32,922	0,287	0,021	0,035
X'-2σ	Historique		3,446	0,872	0,104	54,009	0,086	2,797	0,113	0,461	0,022	5,422	32,449	0,275	0,017	0,028
N > X+2σ	Historique		0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	1	1	1	0
N < X-2σ	Historique		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Compte	Projet		11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11	11
Moyenne	Projet		3,486	0,884	0,111	54,341	0,093	2,832	0,120	0,485	0,024	5,476	32,686	0,281	0,019	0,031
Ecart-type	Projet		0,020	0,006	0,004	0,166	0,004	0,018	0,003	0,012	0,001	0,027	0,118	0,003	0,001	0,002
Maximum	Projet		3,517	0,892	0,118	54,783	0,098	2,862	0,125	0,508	0,025	5,528	32,982	0,287	0,021	0,034
Minimum	Projet		3,461	0,873	0,105	54,141	0,089	2,801	0,114	0,465	0,022	5,441	32,535	0,276	0,018	0,029
X+2σ	Projet		3,526	0,896	0,119	54,672	0,100	2,867	0,127	0,509	0,025	5,530	32,922	0,287	0,021	0,035
X-2σ	Projet		3,446	0,872	0,104	54,009	0,086	2,797	0,113	0,461	0,022	5,422	32,449	0,275	0,017	0,028
Valeur attendues			3,500	0,890	0,113	54,900	0,097	2,820	0,101	---	0,031	5,500	33,000	0,291	0,020	0,049
23 88542 vg0827	MRC VG	A25-2	3,461	0,885	0,110	54,351	0,091	2,841	0,123	0,481	0,024	5,470	32,695	0,287	0,019	0,034
38 88542 vg0827	MRC VG	A25-2	3,496	0,884	0,113	54,355	0,098	2,849	0,118	0,489	0,025	5,441	32,715	0,281	0,019	0,032
17 88543 vg0825	MRC VG	A25-2	3,476	0,878	0,108	54,317	0,089	2,853	0,125	0,465	0,025	5,469	32,694	0,282	0,018	0,030
46 88543 vg0827	MRC VG	A25-2	3,468	0,888	0,115	54,337	0,095	2,822	0,119	0,508	0,023	5,455	32,763	0,282	0,018	0,031
24 88544 vg0827	MRC VG	A25-2	3,517	0,892	0,111	54,783	0,095	2,862	0,123	0,484	0,024	5,528	32,982	0,283	0,019	0,030
70 88544 vg0828	MRC VG	A25-2	3,488	0,879	0,112	54,367	0,098	2,801	0,115	0,495	0,023	5,476	32,632	0,278	0,019	0,029
54 88545 vg0828	MRC VG	A25-2	3,474	0,887	0,109	54,334	0,093	2,829	0,121	0,490	0,023	5,503	32,664	0,281	0,018	0,033
80 88545 vg0828	MRC VG	A25-2	3,510	0,892	0,114	54,322	0,097	2,831	0,120	0,476	0,023	5,513	32,688	0,276	0,020	0,030
23 88700 vg0908	MRC VG	A25-2	3,466	0,878	0,108	54,282	0,089	2,823	0,123	0,495	0,022	5,467	32,587	0,281	0,021	0,029
23 88701 vg0908	MRC VG	A25-2	3,512	0,873	0,105	54,157	0,089	2,818	0,114	0,477	0,024	5,455	32,588	0,281	0,018	0,034
27 88702 vg0908	MRC VG	A25-2	3,475	0,888	0,118	54,141	0,093	2,825	0,122	0,473	0,024	5,461	32,535	0,278	0,018	0,031

PROJECT NUMBER	SAMPLE	CERTIFICATE	X-RAY FLUORESCENCE (A25)													
			SiO2 Si1	Al2O3 Al1	Fe2O3 Fe1	MgO Mg1	CaO Ca1	Na2O Na1	K2O K1	TiO2 Ti1	MnO Mn1	P2O5 P1	Cr2O3 Cr1	V2O5 V1	ZrO2 Zr1	ZnO Zn1
Nb Analyses:	50	D.L.	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)	(%)
991	M742097	88542	99.500	-0.200	0.200	-0.040	-0.010	-0.040	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.020	-0.010
991	M742097 Dup	22 88542 x 1	99.563	0.107	0.231	-0.008	-0.009	-0.023	-0.003	-0.004	0.006	-0.006	-0.002	0.001	-0.017	-0.002
991	M742116	88542	45.300	22.200	11.900	2.600	10.500	3.920	0.140	1.280	0.140	0.020	0.020	0.060	-0.020	0.020
991	M742116 Dup	37 88542 x 21	45.120	22.145	11.896	2.590	10.451	3.905	0.138	1.270	0.134	0.026	0.015	0.062	-0.014	0.020
991	M742100	88542	99.300	-0.200	0.200	-0.040	-0.010	-0.040	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.020	-0.010
991	M742100 Dup	45 88542 x 4	100.241	0.123	0.223	-0.008	-0.008	-0.022	0.002	-0.002	0.010	-0.005	-0.002	0.000	-0.019	-0.001
991	M742129	88543	44.600	20.900	12.000	3.630	10.000	3.530	0.070	1.530	0.140	-0.010	0.010	0.070	-0.020	0.020
991	M742129 Dup	11 88543 x 7	44.528	20.906	12.022	3.601	10.028	3.524	0.070	1.542	0.147	0.008	0.011	0.070	-0.018	0.023
991	M742132	88543	8.500	5.800	65.300	2.910	1.730	0.120	0.110	14.400	0.300	-0.010	0.080	0.720	-0.020	0.040
991	M742132 Dup	16 88543 x 10	8.555	5.882	65.278	2.912	1.734	0.133	0.109	14.363	0.303	0.003	0.079	0.718	-0.015	0.039
991	M742141	88543	9.800	7.600	63.200	2.650	2.200	0.170	0.030	12.800	0.430	-0.010	0.060	0.810	-0.020	0.090
991	M742141 Dup	45 88543 x 19	9.574	7.814	62.421	2.595	2.151	0.183	0.034	12.425	0.424	0.004	0.049	0.792	-0.017	0.095
991	M742140	88543	12.900	8.800	56.800	2.740	3.680	0.410	0.090	11.500	0.330	-0.010	0.030	0.730	-0.020	0.050
991	M742140 Dup	48 88543 x 18	12.964	8.844	56.536	2.716	3.746	0.405	0.093	11.565	0.336	0.003	0.041	0.719	-0.015	0.050
991	M742159	88544	99.200	-0.200	0.200	-0.040	-0.010	-0.040	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.020	-0.010
991	M742159 Dup	23 88544 x 1	99.443	0.113	0.226	-0.012	-0.007	-0.013	-0.003	0.006	0.005	-0.004	-0.001	0.000	-0.019	-0.002
991	M742175	88544	23.400	11.700	44.500	4.080	5.250	1.250	0.130	7.600	0.220	-0.010	0.050	0.560	-0.020	0.030
991	M742175 Dup	69 88544 x 21	23.507	11.743	44.351	4.102	5.284	1.240	0.126	7.540	0.227	0.005	0.054	0.550	-0.014	0.030
991	M742195,1	88545	99.100	-0.200	0.200	-0.040	-0.010	-0.040	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.020	-0.010
991	M742195,1 Dup	53 88545 x 1	99.830	0.119	0.214	-0.008	-0.011	-0.023	-0.001	0.007	0.010	-0.004	-0.007	0.002	-0.017	0.000
991	M742195,3	88545	0.300	1.100	93.400	2.850	1.080	-0.040	-0.010	0.700	0.200	0.090	-0.010	0.090	-0.020	0.020
991	M742195,3 Dup	57 88545 x 3	0.313	0.883	95.051	2.877	1.086	0.019	0.006	0.719	0.208	0.096	0.001	0.091	-0.013	0.021
991	M742211	88545	38.100	18.200	20.300	3.070	9.610	2.780	0.330	4.370	0.190	-0.010	-0.010	0.180	-0.020	-0.010
991	M742211 Dup	79 88545 x 21	38.213	18.199	20.291	3.085	9.634	2.797	0.328	4.348	0.191	0.007	0.015	0.182	-0.015	0.011
991	M742097	88624	99.800	-0.200	0.200	-0.040	-0.010	-0.040	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.020	-0.010
991	M742097 Dup	22 88624 x 1	99.797	0.129	0.227	-0.014	-0.011	-0.022	-0.002	-0.002	0.009	-0.004	-0.002	0.001	-0.018	-0.003
991	M742122	88624	1.800	2.500	82.700	0.450	0.290	0.100	-0.010	11.900	0.230	-0.010	0.050	1.190	-0.020	0.060
991	M742122 Dup	45 88624 x 21	1.842	2.302	83.458	0.467	0.297	0.100	0.003	12.091	0.229	-0.005	0.057	1.207	-0.015	0.060
991	M742140	88624	1.200	1.100	93.600	0.310	0.210	-0.040	-0.010	2.090	0.050	-0.010	0.080	1.590	-0.020	0.040
991	M742140 Dup	66 88624 x 41	1.198	1.132	93.807	0.326	0.214	0.011	-0.001	2.102	0.050	-0.005	0.080	1.576	-0.016	0.039
991	M742126,1	88624	99.500	-0.200	0.200	-0.040	-0.010	-0.040	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.020	-0.010
991	M742126,1 Dup	70 88624 x 26	99.094	0.132	0.225	-0.011	-0.013	-0.030	-0.003	-0.003	0.015	-0.004	-0.005	0.001	-0.017	-0.003
991	M742126,4	88624	99.200	-0.200	0.200	-0.040	-0.010	-0.040	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.020	-0.010
991	M742126,4 Dup	73 88624 x 29	100.018	0.113	0.229	-0.012	-0.011	-0.027	-0.004	-0.001	0.010	-0.004	-0.002	0.001	-0.018	-0.003
991	99110051	88698	98.900	-0.200	0.200	-0.040	-0.010	-0.040	-0.010	-0.010	0.010	-0.010	-0.010	-0.010	-0.020	-0.010
991	99110051 Dup	24 88698 x 1	99.364	0.113	0.235	-0.010	-0.013	-0.025	-0.002	-0.005	0.007	-0.005	0.001	0.003	-0.020	-0.002
991	99110063	88698	41.700	17.600	17.800	4.490	11.400	2.160	0.180	2.690	0.180	-0.010	0.020	0.150	-0.020	0.010
991	99110063 Dup	25 88698 x 13	41.630	17.624	17.778	4.499	11.368	2.138	0.175	2.674	0.176	0.005	0.027	0.145	-0.017	0.011
991	99110071	88699	43.200	24.100	11.600	2.750	9.640	3.530	0.700	1.260	0.110	-0.010	0.040	0.090	-0.020	0.010
991	99110071 Dup	22 88699 x 1	43.162	24.104	11.554	2.735	9.686	3.523	0.707	1.231	0.112	0.008	0.027	0.083	-0.017	0.012
991	99110091	88700	42.200	18.000	15.700	4.280	10.800	2.570	0.150	2.320	0.190	-0.010	0.020	0.080	-0.020	0.020
991	99110091 Dup	22 88700 x 1	42.333	18.063	15.801	4.306	10.865	2.617	0.149	2.333	0.188	0.005	0.024	0.080	-0.015	0.020
991	99110111	88701	43.100	16.600	16.100	5.080	10.900	2.540	0.160	2.040	0.200	0.010	0.020	0.110	-0.020	0.010
991	99110111 Dup	22 88701 x 1	43.072	16.491	16.021	5.081	10.915	2.551	0.159	2.017	0.205	0.011	0.028	0.110	-0.016	0.013
991	99110121	88701	45.100	24.100	9.100	2.060	11.800	3.830	0.110	1.280	0.090	-0.010	0.040	0.060	-0.020	-0.010
991	99110121 Dup	24 88701 x 11	44.917	23.912	9.083	2.075	11.797	3.834	0.113	1.288	0.095	0.007	0.044	0.069	-0.017	0.007
991	99110131	88702	44.200	22.300	11.100	2.810	10.100	3.520	0.300	1.410	0.110	-0.010	0.020	0.040	-0.020	-0.010
991	99110131 Dup	23 88702 x 1	44.196	22.293	11.105	2.809	10.121	3.549	0.296	1.407	0.114	0.009	0.022	0.044	-0.015	0.007
991	99110141	88702	48.300	17.600	9.500	8.150	8.740	3.060	0.310	0.670	0.130	0.110	0.050	0.030	-0.020	-0.010
991	99110141 Dup	24 88702 x 11	48.860	17.480	9.557	8.200	8.844	3.073	0.325	0.687	0.121	0.109	0.047	0.022	-0.007	0.008

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CERTIFICATE	COREM (A25)				ALS MINERALS	ALS MINERALS (ME-XRF06)				ALS MINERALS		CALCULATION		Calculations, Corem - ALS Minerals			
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)		SiO2 %	Fe2O3 %	TiO2 %	V2O5 %		SiO2 %	Fe2O3 %	TiO2 %	V (V-XRF10) %	V2O5 %	SiO2 %	Fe2O3 %	TiO2 %	V2O5 %			
Nb	121						0,1	0,1	0,01	0,01	CERTIFICATE	0,01	0,01	0,01	0,01	0,01							
Compte	Historique						813	813	813	813		121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	
99 Percentile	Historique						101,0	81,4	53,56	1,20		46,0	66,1	15,68	0,51	0,91	1,41	1,90	0,51	0,00			
Moyenne	Historique						31,7	32,4	10,57	0,25		22,4	44,6	8,93	0,30	0,54	-0,11	-0,08	-0,13	-0,05			
Ecart-type	Historique						27,3	24,9	13,10	0,27		11,1	15,7	4,15	0,14	0,24	0,63	1,03	0,25	0,03			
Maximum	Historique						101,0	94,7	57,60	1,23		48,4	66,4	15,97	0,51	0,91	1,56	5,50	1,00	0,06			
Minimum	Historique						0,2	0,0	-0,01	-0,01		7,7	10,4	0,57	0,01	0,02	-3,73	-3,00	-0,99	-0,13			
Compte	Projet						121	121	121	121		121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	121	
Moyenne	Projet						22,3	44,5	8,80	0,49		22,4	44,6	8,93	0,30	0,54	-0,11	-0,08	-0,13	-0,05			
Ecart-type	Projet						11,1	15,7	4,05	0,22		11,1	15,7	4,15	0,14	0,24	0,63	1,03	0,25	0,03			
Maximum	Projet						47,7	66,4	15,70	0,84		48,4	66,4	15,97	0,51	0,91	1,56	5,50	1,00	0,06			
Minimum	Projet						7,7	10,2	0,59	0,02		7,7	10,4	0,57	0,01	0,02	-3,73	-3,00	-0,99	-0,13			
991	M742127	LD-13-01	17,9	21,0	3,1	88543/88624/90184	17,00	51,40	11,00	0,48	VO13062787	16,05	53,63	11,81	0,33	0,59	0,95	-2,23	-0,81	-0,11			
991	M742128	LD-13-01	21,0	24,1	3,1	88543/88624/90184	19,20	49,00	10,50	0,49	VO13062787	17,74	51,37	11,22	0,33	0,59	1,46	-2,37	-0,72	-0,10			
991	M742129	LD-13-01	24,1	25,0	0,9	88543	44,60	12,00	1,53	0,07	VO13062787	44,75	11,97	1,45	0,05	0,09	-0,15	0,03	0,08	-0,02			
991	M742130	LD-13-01	30,0	30,5	0,5	88543	39,40	17,40	3,31	0,17	VO13062787	40,09	17,52	3,24	0,11	0,20	-0,69	-0,12	0,07	-0,03			
991	M742132	LD-13-01	30,5	33,0	2,5	88543/88624/90184	8,50	65,30	14,40	0,72	VO13062787	8,22	66,03	14,67	0,46	0,82	0,28	-0,73	-0,27	-0,10			
991	M742133	LD-13-01	33,0	36,0	3,0	88543/88624/90184	7,80	66,30	14,30	0,74	VO13062787	7,89	66,14	14,27	0,47	0,84	-0,09	0,16	0,03	-0,10			
991	M742134	LD-13-01	36,0	37,5	1,5	88543/88624/90184	9,70	61,20	13,30	0,71	VO13062787	9,85	61,62	13,62	0,46	0,82	-0,15	-0,42	-0,32	-0,11			
991	M742135	LD-13-01	46,6	47,6	1,0	88543/88624/90184	22,90	42,10	8,31	0,45	VO13062787	23,58	41,86	8,31	0,28	0,50	-0,68	0,24	0,00	-0,05			
991	M742136	LD-13-01	73,6	74,5	0,8	88543/88624/90184	24,90	37,20	7,86	0,43	VO13062787	24,83	37,54	7,94	0,26	0,46	0,07	-0,34	-0,08	-0,03			
991	M742137	LD-13-01	92,9	96,0	3,1	88543/88624/90184	15,90	51,90	10,70	0,61	VO13062787	15,87	53,32	11,07	0,38	0,68	0,03	-1,42	-0,37	-0,07			
991	M742138	LD-13-01	96,0	98,7	2,7	88543/88624/90184	12,90	57,90	12,00	0,70	VO13062787	13,47	57,81	12,12	0,42	0,75	-0,57	0,09	-0,12	-0,05			
991	M742140	LD-13-01	99,1	102,0	2,9	88543/88624/90184	12,90	56,80	11,50	0,73	VO13062787	13,40	56,24	11,60	0,44	0,79	-0,50	0,56	-0,10	-0,06			
991	M742141	LD-13-01	102,0	105,0	3,0	88543/88624/90184	9,80	63,20	12,80	0,81	VO13062787	10,08	62,99	12,79	0,49	0,87	-0,28	0,21	0,01	-0,06			
991	M742143	LD-13-01	105,0	108,0	3,0	88543/88624/90184	18,20	50,00	10,00	0,62	VO13062787	18,84	49,17	9,87	0,37	0,66	-0,64	0,83	0,13	-0,04			
991	M742144	LD-13-01	108,0	111,0	3,0	88543/88624/90184	10,50	61,30	12,20	0,78	VO13062787	10,99	61,09	12,45	0,49	0,87	-0,49	0,21	-0,25	-0,09			
991	M742145	LD-13-01	111,0	114,0	3,0	88543/88624/90184	19,90	45,80	9,17	0,58	VO13062787	19,67	46,06	9,18	0,34	0,61	0,23	-0,26	-0,01	-0,03			
991	M742146	LD-13-01	114,0	117,0	3,0	88543/88624/90184	12,80	56,60	11,40	0,75	VO13062787	13,15	56,27	11,44	0,45	0,80	-0,35	0,33	-0,04	-0,05			
991	M742147	LD-13-01	117,0	120,0	3,0	88543/88624/90188	13,50	56,60	10,90	0,73	VO13062787	13,47	57,25	11,16	0,45	0,80	0,03	-0,65	-0,26	-0,07			
991	M742148	LD-13-01	120,0	123,0	3,0	88543/88624/90188	11,50	60,20	11,60	0,80	VO13062787	11,99	59,24	11,63	0,48	0,86	-0,49	0,96	-0,03	-0,06			
991	M742149	LD-13-01	123,0	126,0	3,0	88543/88624/90188	10,50	62,40	11,70	0,84	VO13062787	10,87	62,17	11,83	0,51	0,91	-0,37	0,23	-0,13	-0,07			
991	M742150	LD-13-01	126,0	129,0	3,0	88543/88624/90188	30,40	30,40	5,66	0,39	VO13062787	30,80	30,23	5,64	0,23	0,41	-0,40	0,17	0,02	-0,02			
991	M742151	LD-13-01	129,0	132,0	3,0	88543/88624/90188	16,00	53,40	9,79	0,72	VO13062787	16,70	52,81	9,79	0,42	0,75	-0,70	0,59	0,00	-0,03			
991	M742153	LD-13-01	132,0	135,0	3,0	88543/88624/90188	23,40	42,30	7,59	0,56	VO13062787	27,13	36,80	6,59	0,28	0,50	-3,73	5,50	1,00	0,06			
991	M742154	LD-13-01	135,0	136,2	1,2	88543/88624/90188	14,30	57,80	9,76	0,73	VO13062787	14,20	58,29	9,99	0,46	0,82	0,10	-0,49	-0,23	-0,09			
991	M742155	LD-13-01	136,2	138,0	1,8	88543/88624/90188	32,90	27,00	3,11	0,22	VO13062787	33,69	27,42	3,04	0,13	0,23	-0,79	-0,42	0,07	-0,01			
991	M742156	LD-13-01	143,0	143,8	0,8	88543	41,10	14,60	2,11	0,14	VO13062787	41,46	14,18	1,99	0,08	0,14	-0,36	0,42	0,12	0,00			
991	M742157	LD-13-01	143,8	147,0	3,2	88543/88624/90188	12,00	58,30	10,30	0,80	VO13062787	12,64	59,16	10,57	0,49	0,87	-0,64	-0,86	-0,27	-0,07			
991	M742158	LD-13-01	147,0	150,0	3,0	88543/88624/90188	17,20	51,30	8,97	0,70	VO13062787	17,32	50,79	9,07	0,42	0,75	-0,12	0,51	-0,10	-0,05			
991	M742102	LD-13-02	48,0	49,1	1,1	88542	46,40	10,3	1,44	0,05	VO13062787	45,95	10,37	1,46	0,04	0,07	0,45	-0,07	-0,02	-0,02			
991	M742101	LD-13-02	49,1	50,2	1,1	88542/88624/90070	36,10	25,8	5,13	0,18	VO13062787	36,39	25,83	5,20	0,12	0,21	-0,29	-0,03	-0,07	-0,03			
991	M742103	LD-13-02	50,2	53,0	2,8	88542	46,30	10,2	1,46	0,05	VO13062787	46,01	10,57	1,60	0,05	0,09	0,29	-0,37	-0,14	-0,04			
991	M742104	LD-13-02	53,0	54,5	1,5	88542	44,10	18,5	2,64	0,09	VO13062787	43,71	18,64	2,74	0,07	0,12	0,39	-0,14	-0,10	-0,03			
991	M742105	LD-13-02	77,0	78,5	1,5	88542	43,60	13,2	1,51	0,06	VO13062787	44,09	13,12	1,51	0,05	0,09	-0,49	0,08	0,00	-0,03			
991	M742106	LD-13-02	78,5	81,0	2,5	88542/88624/90070	13,60	56,3	13,40	0,51	VO13062787	13,54	57,07	13,66	0,34	0,61	0,06	-0,77	-0,26	-0,10			
991	M742107	LD-13-02	81,0	84,0	3,0	88542/88624/90070	20,10	48,7	10,70	0,44	VO13062787	20,53	48,59	10,74	0,28	0,50	-0,43	0,11	-0,04	-0,06			
991	M742108	LD-13-02	84,0	87,0	3,0	88542/88624/90070	16,70	50,5	11,90	0,49	VO13062787	15,60	53,50	12,89	0,33	0,59	1,10	-3,00	-0,99				

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CERTIFICATE	COREM (A25)				ALS MINERALS CERTIFICATE	ALS MINERALS (ME-XRF06)				ALS MINERALS		CALCULATION		Calculations, Corem - ALS Minerals																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)		SiO2	Fe2O3	TiO2	V2O5		SiO2	Fe2O3	TiO2	V (V-XRF10)	V2O5	%	%	%	%	SiO2	Fe2O3	TiO2	V2O5																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																												
Nb	121						0,1	0,1	0,01	0,01		0,01	0,01	0,01	0,01																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					</

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CERTIFICATE	COREM (A25)				ALS MINERALS CERTIFICATE	ALS MINERALS (ME-XRF06)				ALS MINERALS	CALCULATION	Calculations, Corem - ALS Minerals			
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)		SiO2	Fe2O3	TiO2	V2O5		SiO2	Fe2O3	TiO2	V (V-XRF10)	V2O5	SiO2	Fe2O3	TiO2	V2O5	
							%	%	%	%		%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Nb	121						0,1	0,1	0,01	0,01		0,01	0,01	0,01	0,01						
Compte	Historique						813	813	813	813		121	121	121	121		121	121	121	121	
99 Percentile	Historique						101,0	81,4	53,56	1,20		46,0	66,1	15,68	0,51	0,91	1,41	1,90	0,51	0,00	
Moyenne	Historique						31,7	32,4	10,57	0,25		22,4	44,6	8,93	0,30	0,54	-0,11	-0,08	-0,13	-0,05	
Ecart-type	Historique						27,3	24,9	13,10	0,27		11,1	15,7	4,15	0,14	0,24	0,63	1,03	0,25	0,03	
Maximum	Historique						101,0	94,7	57,60	1,23		48,4	66,4	15,97	0,51	0,91	1,56	5,50	1,00	0,06	
Minimum	Historique						0,2	0,0	-0,01	-0,01		7,7	10,4	0,57	0,01	0,02	-3,73	-3,00	-0,99	-0,13	
Compte	Projet						121	121	121	121		121	121	121	121	121	121	121	121	121	
Moyenne	Projet						22,3	44,5	8,80	0,49		22,4	44,6	8,93	0,30	0,54	-0,11	-0,08	-0,13	-0,05	
Ecart-type	Projet						11,1	15,7	4,05	0,22		11,1	15,7	4,15	0,14	0,24	0,63	1,03	0,25	0,03	
Maximum	Projet						47,7	66,4	15,70	0,84		48,4	66,4	15,97	0,51	0,91	1,56	5,50	1,00	0,06	
Minimum	Projet						7,7	10,2	0,59	0,02		7,7	10,4	0,57	0,01	0,02	-3,73	-3,00	-0,99	-0,13	
991	M742213	LD-13-04	81,0	84,4	3,4	88545/88820	16,00	54,3	12,20	0,57	VO13062787	16,62	53,53	12,25	0,34	0,61	-0,62	0,77	-0,05	-0,04	
991	M742214	LD-13-04	90,7	93,0	2,3	88545/88820	10,60	61,4	13,80	0,67	VO13062787	10,59	61,44	13,96	0,41	0,73	0,01	-0,04	-0,16	-0,06	
991	M742215	LD-13-04	93,0	95,0	2,0	88545/88820	21,70	42,4	9,15	0,44	VO13062787	22,33	42,76	9,42	0,27	0,48	-0,63	-0,36	-0,27	-0,04	
991	M742216	LD-13-04	95,0	97,2	2,2	88545/88820	25,20	40,1	7,90	0,38	VO13062787	24,51	40,84	8,14	0,24	0,43	0,69	-0,74	-0,24	-0,05	
991	M742217	LD-13-04	102,0	105,0	3,0	88545/88820	11,40	59,6	13,10	0,68	VO13062787	11,33	59,87	13,39	0,42	0,75	0,07	-0,27	-0,29	-0,07	
991	M742218	LD-13-04	105,0	108,0	3,0	88545/88820	16,00	53,1	11,30	0,62	VO13062787	16,43	52,03	11,24	0,37	0,66	-0,43	1,07	0,06	-0,04	
991	M742220	LD-13-04	108,0	109,0	1,0	88545/88820	22,50	43,0	8,42	0,49	VO13062787	22,68	42,95	8,58	0,29	0,52	-0,18	0,05	-0,16	-0,03	
991	M742221	LD-13-04	111,0	114,4	3,4	88545/88820	16,30	49,2	10,30	0,63	VO13062787	16,29	49,88	10,53	0,38	0,68	0,01	-0,68	-0,23	-0,05	
991	M742222	LD-13-04	115,4	117,0	1,6	88545/88820	31,30	29,4	4,29	0,25	VO13062787	31,01	30,56	4,52	0,16	0,29	0,29	-1,16	-0,23	-0,04	
991	M742223	LD-13-04	117,0	120,0	3,0	88545/88820	39,80	15,9	0,59	0,02	VO13062787	39,61	15,62	0,57	0,01	0,02	0,19	0,28	0,02	0,00	
991	M742224	LD-13-04	120,0	123,0	3,0	88545/88820	28,80	34,9	5,08	0,34	VO13062787	30,20	33,80	4,80	0,19	0,34	-1,40	1,10	0,28	0,00	
991	M742225	LD-13-04	126,0	129,0	3,0	88545/88820	11,50	60,8	11,00	0,83	VO13062787	11,72	61,21	11,33	0,51	0,91	-0,22	-0,41	-0,33	-0,08	
991	M742226	LD-13-04	129,0	132,0	3,0	88545	36,10	24,0	2,66	0,20	VO13062787	35,52	24,43	2,72	0,12	0,21	0,58	-0,43	-0,06	-0,01	
991	M742227	LD-13-04	134,6	138,0	3,4	88545/88820	24,80	42,8	7,06	0,55	VO13062787	24,85	42,56	7,09	0,33	0,59	-0,05	0,24	-0,03	-0,04	
991	M742228	LD-13-04	138,0	141,0	3,0	88545/88820	16,10	54,2	9,53	0,75	VO13062787	16,93	52,55	9,42	0,43	0,77	-0,83	1,65	0,11	-0,02	
991	M742229	LD-13-04	144,0	147,0	3,0	88545/88820	23,10	43,6	7,28	0,59	VO13062787	23,79	42,08	7,14	0,33	0,59	-0,69	1,52	0,14	0,00	
991	M742230	LD-13-04	147,0	150,0	3,0	88545/88820	21,50	43,9	7,32	0,61	VO13062787	21,76	43,73	7,38	0,36	0,64	-0,26	0,17	-0,06	-0,03	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	DRILLING				CALCULATION FROM COREM ANALYSIS ON DAVIS TUBE								CALCULATION FROM IOS ANALYSIS ON DAVIS TUBE CONCENTRATE							
		HOLE NUMBER	DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)	% Fe	% Ti	% V	% Si	Ulvospinel	Magnétite	Titano- magnétite	% Fe	% Ti	% V	Ulvospinel	Magnétite	Titano- magnétite			
Nb Analyses:	109																				
Compte	Historique					128	128	128	128	128	128	128	124	124	124	124	124	124			
99 Percentile	Historique					67.49	8.97	1.01	1.98	41.89	88.82	95.63	69.72	7.88	1.09	36.78	92.12	99.67			
Moyenne	Historique					61.51	5.11	0.69	0.77	23.85	68.56	92.41	62.89	4.49	0.78	20.96	72.45	93.42			
Ecart-type	Historique					2.95	2.21	0.18	0.38	10.31	10.74	2.30	3.61	1.97	0.19	9.21	10.69	3.33			
Maximum	Historique					68.75	9.59	1.04	2.43	44.79	93.47	95.74	72.24	8.76	1.14	40.90	98.49	100.47			
Minimum	Historique					55.39	0.05	0.02	0.14	0.22	47.28	80.41	52.21	0.10	0.03	0.45	50.59	73.32			
Compte	Projet					109	109	109	109	109	109	109	107	107	107	107	107	107			
Moyenne	Projet					61.30	5.20	0.72	0.79	24.28	67.97	92.25	62.59	4.58	0.81	21.39	71.75	93.14			
Ecart-type	Projet					2.85	2.22	0.17	0.36	10.38	10.71	2.11	3.63	1.97	0.17	9.22	10.71	3.39			
Maximum	Projet					68.75	9.59	1.04	2.43	44.79	93.47	95.74	72.24	8.76	1.14	40.90	98.49	100.47			
Minimum	Projet					55.39	0.05	0.02	0.14	0.22	47.28	80.41	52.21	0.10	0.03	0.45	50.59	73.32			
991	M742127	LD-13-01	17.9	21.0	3.1	61.41	6.05	0.61	0.56	28.27	65.36	93.63	63.11	4.96	0.69	23.18	71.23	94.42			
991	M742128	LD-13-01	21.0	24.1	3.1	60.84	6.17	0.63	0.84	28.83	63.91	92.74	59.90	5.18	0.67	24.17	66.10	90.27			
991	M742132	LD-13-01	30.5	33.0	2.5	60.92	7.07	0.62	0.42	33.03	61.40	94.43	59.56	5.84	0.70	27.27	63.51	90.77			
991	M742133	LD-13-01	33.0	36.0	3.0	61.62	6.41	0.63	0.47	29.95	64.49	94.44	62.82	5.58	0.73	26.04	68.86	94.90			
991	M742134	LD-13-01	36.0	37.5	1.5	59.80	7.01	0.65	0.70	32.75	60.04	92.80	61.53	5.91	0.75	27.61	65.98	93.60			
991	M742135	LD-13-01	46.6	47.8	1.0	64.00	3.04	0.78	0.84	14.22	78.84	92.86	65.04	2.77	0.84	12.91	80.99	93.90			
991	M742136	LD-13-01	73.8	74.5	0.8	60.08	4.15	0.78	1.50	19.40	89.65	89.05	63.08	3.84	0.91	17.94	74.81	92.75			
991	M742137	LD-13-01	92.9	96.0	3.1	67.49	1.62	0.88	0.33	7.59	88.06	95.64	69.64	1.43	0.92	6.66	91.67	98.33			
991	M742138	LD-13-01	96.0	98.7	2.7	64.90	1.95	0.83	0.75	9.13	83.42	92.54	66.33	1.72	0.89	8.04	86.13	94.17			
991	M742139	LD-13-01	98.7	99.1	0.4	58.12	0.05	0.02	0.14	0.22	80.19	80.41	52.94	0.10	0.03	0.45	72.87	73.32			
991	M742140	LD-13-01	99.1	102.0	2.9	65.46	1.25	0.89	0.56	5.85	86.45	92.30	68.69	1.14	0.96	5.31	91.29	96.60			
991	M742141	LD-13-01	102.0	105.0	3.0	65.46	2.62	0.84	0.51	12.23	82.04	94.28	65.68	2.23	0.90	10.41	83.60	94.01			
991	M742143	LD-13-01	105.0	108.0	3.0	66.23	1.82	0.95	0.70	8.51	85.68	94.19	69.01	1.49	1.02	6.96	90.59	97.55			
991	M742144	LD-13-01	108.0	111.0	3.0	65.39	2.31	0.86	0.61	10.81	82.93	93.74	66.93	1.93	0.93	9.03	86.28	95.32			
991	M742145	LD-13-01	111.0	114.0	3.0	64.48	3.92	0.82	0.42	18.31	76.50	94.80	67.18	3.43	0.91	16.00	81.82	97.81			
991	M742146	LD-13-01	114.0	117.0	3.0	60.01	5.98	0.72	0.75	27.91	63.68	91.59	61.46	5.35	0.84	25.00	67.70	92.69			
991	M742147	LD-13-01	117.0	120.0	3.0	63.37	4.13	0.83	0.70	19.29	74.27	93.56	63.10	3.43	0.87	16.01	76.17	92.17			
991	M742148	LD-13-01	120.0	123.0	3.0	66.02	1.61	0.91	0.51	7.50	86.09	93.59	67.84	1.27	0.98	5.91	89.70	95.61			
991	M742149	LD-13-01	123.0	126.0	3.0	63.72	4.03	0.82	0.51	18.84	75.07	93.91	65.20	3.62	0.88	16.92	78.44	95.36			
991	M742150	LD-13-01	126.0	129.0	3.0	65.53	3.99	0.95	0.33	15.82	79.67	95.48	67.83	3.03	1.04	14.14	84.01	98.14			
991	M742151	LD-13-01	129.0	132.0	3.0	63.93	4.26	0.84	0.42	19.88	74.84	94.62	63.50	3.72	0.92	17.36	75.78	93.15			
991	M742153	LD-13-01	132.0	135.0	3.0	61.76	5.73	0.78	0.47	26.76	66.89	93.65	62.61	5.19	0.88	24.26	69.79	94.05			
991	M742154	LD-13-01	135.0	136.2	1.2	60.64	6.59	0.72	0.47	30.79	62.56	93.35	62.27	6.16	0.84	28.78	66.19	94.98			
991	M742155	LD-13-01	136.2	138.0	1.8	63.23	3.76	0.66	0.93	17.58	75.26	92.84	65.28	3.34	0.77	15.59	79.47	95.05			
991	M742157	LD-13-01	143.8	147.0	3.2	60.36	6.05	0.75	0.65	28.27	63.91	92.18	61.66	5.40	0.85	25.24	67.80	93.04			
991	M742158	LD-13-01	147.0	150.0	3.0	64.27	3.33	0.67	0.65	15.54	78.12	93.66	66.07	2.90	0.94	13.55	81.97	95.52			
991	M742101	LD-13-02	49.1	50.2	1.1	64.90	3.87	0.73	0.33	18.06	77.25	95.31	68.44	3.63	0.83	16.94	82.91	99.85			
991	M742106	LD-13-02	78.5	81.0	2.5	58.26	7.91	0.52	0.89	36.95	55.02	91.97	58.50	6.64	0.61	30.99	59.47	90.46			
991	M742107	LD-13-02	81.0	84.0	3.0	57.42	7.37	0.52	1.45	34.43	55.59	90.03	58.11	6.19	0.62	28.89	60.38	89.27			
991	M742108	LD-13-02	84.0	87.0	3.0	57.84	8.33	0.53	0.89	38.91	53.08	91.99	52.21	6.69	0.56	31.25	50.59	81.84			
991	M742109	LD-13-02	87.0	90.0	3.0	58.89	8.33	0.54	0.42	38.91	54.53	93.44	58.79	7.27	0.64	33.95	57.82	91.78			
991	M742110	LD-13-02	90.0	93.0	3.0	58.47	7.79	0.55	0.70	36.39	55.69	92.08	60.79	7.04	0.66	32.87	61.33	94.20			
991	M742111	LD-13-02	93.0	96.0	3.0	57.84	8.39	0.55	0.70	39.19	52.89	92.08	57.11	7.40	0.67	34.54	55.09	89.63			
991	M742112	LD-13-02	96.0	99.0	3.0	58.40	7.97	0.58	0.79	37.23	55.02	92.25	58.03	6.99	0.69	32.64	57.67	90.31			
991	M742113	LD-13-02	99.0	102.0	3.0	58.54	8.39	0.59	0.56	39.19	53.86	93.05					8				
991	M742114	LD-13-02	102.0	105.0	3.0	58.19	7.79	0.60	0.65	36.39	55.31	91.70	59.34	7.06	0.74	32.99	59.25	92.24			
991	M742115	LD-13-02	105.0	108.3	3.3	58.75	7.37	0.63	0.89	34.43	57.43	91.86	57.79	6.46	0.73	30.19	59.04	89.23			
991	M742116	LD-13-02	126.3	129.0	2.7	57.49	7.19	0.68	0.93	33.59	56.27	89.86	60.68	6.91	0.84	32.29	61.58	93.87			
991	M742119	LD-13-02	129.0	132.0	3.0	58.54	7.07	0.72	0.93	33.03	58.11	91.14	59.90	6.36	0.82	29.69	62.30	91.99			
991	M742120	LD-13-02	132.0	135.0	3.0	57.77	7.31	0.71	1.12	34.15	56.27	90.42	59.23	6.77	0.82	31.60	60.05	91.65			
991	M742121	LD-13-02	135.0	138.0	3.0	59.24	6.95	0.70	0.84	32.47	59.46	91.84	58.82	6.13	0.78	28.64	61.52	90.16			
991	M742122	LD-13-02	138.0	141.0	3.0	57.84	7.13	0.67	0.84	33.31	56.95	90.26	58.50	6.59	0.81	30.76	59.63	90.38			
991	M742123	LD-13-02	141.0	144.0	3.0	57.91	7.13	0.70	1.26	33.31	57.05	90.36	59.24	6.39	0.83	29.85	61.27	91.12			
991	M742124	LD-13-02	144.0	147.0	3.0	58.68	6.89	0.71	0.93	32.19	58.88	91.08	62.37	6.38	0.86	29.78	65.64	95.43			
991	M742126	LD-13-02	147.0	150.0	3.0	57.98	7.13	0.71													

PROJECT NUMBER	SAMPLE	HOLE NUMBER	DRILLING			CALCULATION FROM COREM ANALYSIS ON DAVIS TUBE							CALCULATION FROM IOS ANALYSIS ON DAVIS TUBE CONCENTRATE						
			DRILL (FROM) (m)	DRILL (TO) (m)	LENGHT (m)	% Fe	% Ti	% V	% Si	Ulvospinel	Magnétite	Titano- magnétite	% Fe	% Ti	% V	Ulvospinel	Magnétite	Titano- magnétite	
Nb Analyses: 109																			
Compte	Historique					128	128	128	128	128	128	128	124	124	124	124	124	124	
99 Percentile	Historique					67.49	8.97	1.01	1.98	41.89	88.82	95.63	69.72	7.88	1.09	36.78	92.12	99.67	
Moyenne	Historique					61.51	5.11	0.69	0.77	23.85	68.56	92.41	62.89	4.49	0.78	20.96	72.45	93.42	
Ecart-type	Historique					2.95	2.21	0.18	0.38	10.31	10.74	2.30	3.61	1.97	0.19	9.21	10.69	3.33	
Maximum	Historique					68.75	9.59	1.04	2.43	44.79	93.47	95.74	72.24	8.76	1.14	40.90	98.49	100.47	
Minimum	Historique					55.39	0.05	0.02	0.14	0.22	47.28	80.41	52.21	0.10	0.03	0.45	50.59	73.32	
Compte	Projet					109	109	109	109	109	109	109	107	107	107	107	107	107	
Moyenne	Projet					61.30	5.20	0.72	0.79	24.28	67.97	92.25	62.59	4.58	0.81	21.39	71.75	93.14	
Ecart-type	Projet					2.85	2.22	0.17	0.36	10.38	10.71	2.11	3.63	1.97	0.17	9.22	10.71	3.39	
Maximum	Projet					68.75	9.59	1.04	2.43	44.79	93.47	95.74	72.24	8.76	1.14	40.90	98.49	100.47	
Minimum	Projet					55.39	0.05	0.02	0.14	0.22	47.28	80.41	52.21	0.10	0.03	0.45	50.59	73.32	
991	M742217	LD-13-04	102.0	105.0	3.0	58.96	7.01	0.66	0.93	32.75	58.88	91.64	58.94	6.17	0.74	28.83	61.56	90.39	
991	M742218	LD-13-04	105.0	108.0	3.0	58.54	6.71	0.67	1.22	31.35	59.27	90.62	59.03	5.91	0.78	27.59	62.55	90.14	
991	M742220	LD-13-04	108.0	109.0	1.0	63.30	4.04	0.82	0.75	18.87	74.47	93.33	67.23	3.33	0.93	15.55	82.20	97.75	
991	M742221	LD-13-04	111.0	114.4	3.4	62.18	5.49	0.80	0.51	25.64	68.24	93.88	64.40	4.77	0.89	22.26	73.64	95.90	
991	M742222	LD-13-04	115.4	117.0	1.6	61.69	4.21	0.69	0.84	19.68	71.68	91.36	62.00	3.61	0.74	16.88	74.04	90.92	
991	M742223	LD-13-04	117.0	120.0	3.0	61.27	0.50	0.07	2.43	2.32	83.09	85.41	62.76	0.37	0.09	1.71	85.57	87.29	
991	M742224	LD-13-04	120.0	123.0	3.0	64.20	1.99	0.72	1.03	9.29	82.33	91.63	66.14	1.73	0.79	8.08	85.84	93.93	
991	99110149	LD-13-04	123.0	126.0	3.0	62.39	5.46	0.86	0.47	25.50	68.63	94.13	61.94	4.80	0.92	22.40	70.16	92.58	
991	M742225	LD-13-04	126.0	129.0	3.0	60.36	6.23	0.76	0.70	29.11	63.33	92.44	62.21	5.62	0.87	26.22	67.89	94.11	
991	M742227	LD-13-04	134.6	138.0	3.4	59.73	6.17	0.77	1.03	28.83	62.65	91.49	60.91	5.65	0.91	26.38	65.98	92.35	
991	M742228	LD-13-04	138.0	141.0	3.0	60.29	5.96	0.77	0.84	27.85	64.10	91.96	61.31	5.30	0.89	24.75	67.65	92.41	
991	99110151	LD-13-04	141.0	144.0	3.0	65.04	3.58	0.89	0.33	16.71	78.37	95.08	66.51	3.30	0.97	15.41	81.30	96.71	
991	M742229	LD-13-04	144.0	147.0	3.0	62.46	4.42	0.85	0.75	20.63	72.09	92.72	63.42	4.06	0.96	18.95	74.58	93.54	
991	M742230	LD-13-04	147.0	150.0	3.0	62.11	4.74	0.82	0.75	22.14	70.56	92.70	62.94	4.31	0.91	20.11	73.12	93.23	

PROJECT NUMBER	SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	ME-XRF06																	V-XRF10
				SiO2	Al2O3	Fe2O3	CaO	MgO	Na2O	K2O	Cr2O3	TiO2	MnO	P2O5	SrO	BaO	LOI	Total	V		
				%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	
	D.L.			0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.001	0.01	0.01	0.01			0.01	
	Compte	Historique		3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	
	Moyenne	Historique		1,18	0,32	0,12	68,81	0,69	-0,01	0,04	-0,01	0,01	-0,01	0,010	0,02	-0,01	28,03	99,19	0,0033333		
	Ecart-type	Historique		0,01	0,00	0,00	0,08	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,001	0,00	0,00	0,06	0,04	0,011547		
	Maximum	Historique		1,18	0,32	0,12	68,88	0,70	-0,01	0,05	-0,01	0,01	-0,01	0,010	0,02	-0,01	28,10	99,23	0,01		
	Minimum	Historique		1,17	0,32	0,12	68,73	0,69	-0,01	0,03	-0,01	0,01	-0,01	0,009	0,02	-0,01	28,00	99,16	-0,01		
	Compte	Projet		3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	3	
	Moyenne	Projet		1,18	0,32	0,12	68,81	0,69	-0,01	0,04	-0,01	0,01	-0,01	0,010	0,02	-0,01	28,03	99,19	0,0033333		
	Ecart-type	Projet		0,01	0,00	0,00	0,08	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,001	0,00	0,00	0,06	0,04	0,011547		
	Maximum	Projet		1,18	0,32	0,12	68,88	0,70	-0,01	0,05	-0,01	0,01	-0,01	0,010	0,02	-0,01	28,10	99,23	0,01		
	Minimum	Projet		1,17	0,32	0,12	68,73	0,69	-0,01	0,03	-0,01	0,01	-0,01	0,009	0,02	-0,01	28,00	99,16	-0,01		
	BLANK																				
	BLANK																				
	BLANK																				
991	M742131	VO13062787	2013-04-30	1,18	0,32	0,12	68,88	0,69	-0,01	0,05	-0,01	0,01	-0,01	0,009	0,02	-0,01	28,00	99,23	0,01		
991	M742159	VO13062787	2013-04-30	1,17	0,32	0,12	68,82	0,70	-0,01	0,03	-0,01	0,01	-0,01	0,010	0,02	-0,01	28,00	99,17	0,01		
991	M742185	VO13062787	2013-04-30	1,18	0,32	0,12	68,73	0,69	-0,01	0,03	-0,01	0,01	-0,01	0,010	0,02	-0,01	28,10	99,16	-0,01		
	Compte	Historique		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
	Moyenne	Historique		37	16	24	8	4	2	0	0	3	0	0	0	0	3	99	0,13		
	Ecart-type	Historique		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	
	Maximum	Historique		37	16	24	8	4	2	0	0	3	0	0	0	0	3	99	0,13		
	Minimum	Historique		37	16	24	8	4	2	0	0	3	0	0	0	0	3	99	0,13		
	Compte	Projet		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
	Moyenne	Projet		37	16	24	8	4	2	0	0	3	0	0	0	0	3	99	0,13		
	Ecart-type	Projet		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	
	Maximum	Projet		37	16	24	8	4	2	0	0	3	0	0	0	0	3	99	0,13		
	Minimum	Projet		37	16	24	8	4	2	0	0	3	0	0	0	0	3	99	0,13		
	LD	Limite inférieure					23,61						3,38							0,117	
	LD	Valeur certifiée					24,10						3,49							0,121	
	LD	Limite supérieure					24,59						3,60							0,125	
991	M742142	VO13062787	2013-04-30	37,47	16,21	23,85	8,24	3,85	1,97	0,20	0,07	3,47	0,17	0,069	0,02	-0,01	3,20	98,78	0,13		
	Compte	Historique		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
	Moyenne	Historique		43,01	15,44	18,98	9,69	5,20	2,00	0,26	0,02	2,66	0,17	0,046	0,01	-0,01	2,24	99,73	0,1		
	Ecart-type	Historique		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	
	Maximum	Historique		43,01	15,44	18,98	9,69	5,20	2,00	0,26	0,02	2,66	0,17	0,046	0,01	-0,01	2,24	99,73	0,1		
	Minimum	Historique		43,01	15,44	18,98	9,69	5,20	2,00	0,26	0,02	2,66	0,17	0,046	0,01	-0,01	2,24	99,73	0,1		
	Compte	Projet		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
	Moyenne	Projet		43,01	15,44	18,98	9,69	5,20	2,00	0,26	0,02	2,66	0,17	0,046	0,01	-0,01	2,24	99,73	0,1		
	Ecart-type	Projet		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	
	Maximum	Projet		43,01	15,44	18,98	9,69	5,20	2,00	0,26	0,02	2,66	0,17	0,046	0,01	-0,01	2,24	99,73	0,1		
	Minimum	Projet		43,01	15,44	18,98	9,69	5,20	2,00	0,26	0,02	2,66	0,17	0,046	0,01	-0,01	2,24	99,73	0,1		
	SIT A	Limite inférieure					18,76						2,59							0,087	
	SIT A	Valeur certifiée					19,10						2,66							0,095	
	SIT A	Limite supérieure					19,44						2,73							0,103	
991	M742219	VO13062787	2013-04-30	43,01	15,44	18,98	9,69	5,20	2,00	0,26	0,02	2,66	0,17	0,046	0,01	-0,01	2,24	99,73	0,10		
	Compte	Historique		2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	
	Moyenne	Historique		40,44	13,79	22,51	10,29	5,73	1,67	0,18	0,04	3,60	0,21	0,125	0,01	-0,01	0,94	99,51	0,11		
	Ecart-type	Historique		0,04	0,07	0,04	0,01	0,02	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,002	0,00	0,00	0,01	0,20	0,00		
	Maximum	Historique		40,47	13,84	22,53	10,29	5,74	1,68	0,18	0,04	3,60	0,21	0,126	0,01	-0,01	0,95	99,65	0,11		
	Minimum	Historique		40,41	13,74	22,48	10,28	5,71	1,66	0,17	0,04	3,60	0,21	0,123	0,01	-0,01	0,93	99,37	0,11		
	Compte	Projet		2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	2	
	Moyenne	Projet		40,44	13,79	22,51	10,29	5,73	1,67	0,18	0,04	3,60	0,21	0,125	0,01	-0,01	0,94	99,51	0,11		
	Ecart-type	Projet		0,04	0,07	0,04	0,01	0,02	0,01	0,01	0,00	0,00	0,00	0,002	0,00	0,00	0,01	0,20	0,00		
	Maximum	Projet		40,47	13,84	22,53	10,29	5,74	1,68	0,18	0,04	3,60	0,21	0,126	0,01	-0,01	0,95	99,65	0,11		
	Minimum	Projet		40,41	13,74	22,48	10,28	5,71	1,66	0,17	0,04	3,60	0,21	0,123	0,01	-0,01	0,93	99,37	0,11		
	SIT B	Limite inférieure					22,17						3,51							0,097	
	SIT B	Valeur certifiée					22,56						3,62							0,101	
	SIT B	Limite supérieure					22,95						3,73							0,105	
991	M742152	VO13062787	2013-04-30	40,47	13,84	22,53	10,28	5,74	1,68	0,18	0,04	3,60	0,21	0,123	0,01	-0,01	0,95	99,65	0,11		
991	M742162	VO13062787	2013-04-30	40,41	13,74	22,48	10,29	5,71	1,66	0,17	0,04	3,60	0,21	0,126	0,01	-0,01	0,93	99,37	0,11		

PROJECT NUMBER	SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	ME-XRF06																V-XRF10	
				SiO2	Al2O3	Fe2O3	CaO	MgO	Na2O	K2O	Cr2O3	TiO2	MnO	P2O5	SrO	BaO	LOI	Total	V		
				%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	
	D.L.			0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.01	0.001	0.01	0.01	0.01		0.01		
	Compte	Historique		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1		
	Moyenne	Historique		24,12	3,94	47,87	6,26	7,55	0,19	0,03	0,04	8,90	0,31	0,014	-0,01	-0,01	0,19	99,41	0,29		
	Ecart-type	Historique		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!		
	Maximum	Historique		24,12	3,94	47,87	6,26	7,55	0,19	0,03	0,04	8,90	0,31	0,014	-0,01	-0,01	0,19	99,41	0,29		
	Minimum	Historique		24,12	3,94	47,87	6,26	7,55	0,19	0,03	0,04	8,90	0,31	0,014	-0,01	-0,01	0,19	99,41	0,29		
	Compte	Projet		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1		
	Moyenne	Projet		24,12	3,94	47,87	6,26	7,55	0,19	0,03	0,04	8,90	0,31	0,014	-0,01	-0,01	0,19	99,41	0,29		
	Ecart-type	Projet		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!		
	Maximum	Projet		24,12	3,94	47,87	6,26	7,55	0,19	0,03	0,04	8,90	0,31	0,014	-0,01	-0,01	0,19	99,41	0,29		
	Minimum	Projet		24,12	3,94	47,87	6,26	7,55	0,19	0,03	0,04	8,90	0,31	0,014	-0,01	-0,01	0,19	99,41	0,29		
	SIT D	Limite inférieure				47,46							8,70						0,255		
	SIT D	Valeur certifiée				48,00							8,99						0,273		
	SIT D	Limite supérieure				48,54							9,28						0,291		
991	54951	VO13062787	2013-04-30																		
991	M742125	VO13062787	2013-04-30	24,12	3,94	47,87	6,26	7,55	0,19	0,03	0,04	8,90	0,31	0,014	-0,01	-0,01	0,19	99,41	0,29		

SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	ME-MS41																			
			Ag	Al	As	Au	B	Ba	Be	Bi	Ca	Cd	Ce	Co	Cr	Cs	Cu	Fe	Ga	Ge	Hf	Hg
D.L.			ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm
			0,01	0,01	0,1	0,2	10	10	0,05	0,01	0,01	0,01	0,02	0,1	1	0,05	0,2	0,01	0,05	0,05	0,02	0,01
Compte	Historique		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Historique		0,04	2,64	0,3	-0,2	-10	-10	-0,05	0,05	0,5	0,04	0,29	108,5	357	0,06	51,7	24,9	21,3	0,14	-0,02	-0,01
Écart-type	Historique		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Historique		0,04	2,64	0,3	-0,2	-10	-10	-0,05	0,05	0,5	0,04	0,29	108,5	357	0,06	51,7	24,9	21,3	0,14	-0,02	-0,01
Minimum	Historique		0,04	2,64	0,3	-0,2	-10	-10	-0,05	0,05	0,5	0,04	0,29	108,5	357	0,06	51,7	24,9	21,3	0,14	-0,02	-0,01
Compte	Projet		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
Moyenne	Projet		0,04	2,64	0,3	-0,2	-10	-10	-0,05	0,05	0,5	0,04	0,29	108,5	357	0,06	51,7	24,9	21,3	0,14	-0,02	-0,01
Écart-type	Projet		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet		0,04	2,64	0,3	-0,2	-10	-10	-0,05	0,05	0,5	0,04	0,29	108,5	357	0,06	51,7	24,9	21,3	0,14	-0,02	-0,01
Minimum	Projet		0,04	2,64	0,3	-0,2	-10	-10	-0,05	0,05	0,5	0,04	0,29	108,5	357	0,06	51,7	24,9	21,3	0,14	-0,02	-0,01
SIT D	Limite inférieure																					
SIT D	Valeur certifiée																					
SIT D	Limite supérieure																					
54951	VO13062787	2013-04-30	0,04	2,64	0,3	-0,2	-10	-10	-0,05	0,05	0,5	0,04	0,29	108,5	357	0,06	51,7	24,9	21,3	0,14	-0,02	-0,01
M742125	VO13062787	2013-04-30																				

SAMPLE	CERTIFICATE	DATE	ME-MS41																							
			Na	Nb	Ni	P	Pb	Rb	Re	S	Sb	Sc	Se	Sn	Sr	Ta	Te	Th	Ti	U	V	W	Y	Zn	Zr	
			%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm
D.L.			0,01	0,05	0,2	10	0,2	0,1	0,001	0,01	0,05	0,1	0,2	0,2	0,01	0,01	0,2	0,005	0,02	0,05	1	0,05	0,05	2	0,5	
Compte	Historique		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
Moyenne	Historique		0,06	-0,05	186,5	20	0,4	0,3	0,002	0,1	0,06	5,4	-0,2	-0,2	7,1	-0,01	-0,01	-0,2	0,451	-0,02	-0,05	2960	-0,05	0,44	139	-0,5
Ecart-type	Historique		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Historique		0,06	-0,05	186,5	20	0,4	0,3	0,002	0,1	0,06	5,4	-0,2	-0,2	7,1	-0,01	-0,01	-0,2	0,451	-0,02	-0,05	2960	-0,05	0,44	139	-0,5
Minimum	Historique		0,06	-0,05	186,5	20	0,4	0,3	0,002	0,1	0,06	5,4	-0,2	-0,2	7,1	-0,01	-0,01	-0,2	0,451	-0,02	-0,05	2960	-0,05	0,44	139	-0,5
Compte	Projet		1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	
Moyenne	Projet		0,06	-0,05	186,5	20	0,4	0,3	0,002	0,1	0,06	5,4	-0,2	-0,2	7,1	-0,01	-0,01	-0,2	0,451	-0,02	-0,05	2960	-0,05	0,44	139	-0,5
Ecart-type	Projet		#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!	#DIV/0!
Maximum	Projet		0,06	-0,05	186,5	20	0,4	0,3	0,002	0,1	0,06	5,4	-0,2	-0,2	7,1	-0,01	-0,01	-0,2	0,451	-0,02	-0,05	2960	-0,05	0,44	139	-0,5
Minimum	Projet		0,06	-0,05	186,5	20	0,4	0,3	0,002	0,1	0,06	5,4	-0,2	-0,2	7,1	-0,01	-0,01	-0,2	0,451	-0,02	-0,05	2960	-0,05	0,44	139	-0,5
SIT D	Limite inférieure																		5,220			2550				
SIT D	Valeur certifiée																		5,390			2730				
SIT D	Limite supérieure																		5,560			2910				
54951	VO13062787	2013-04-30	0,06	-0,05	186,5	20	0,4	0,3	0,002	0,1	0,06	5,4	-0,2	-0,2	7,1	-0,01	-0,01	-0,2	0,451	-0,02	-0,05	2960	-0,05	0,44	139	-0,5
M742125	VO13062787	2013-04-30																								

APPENDIX 5

CERTIFICATES OF ANALYSIS

- Table 1:** Certificates of analysis for head sample (Method A25, Corem)
- Table 2:** Certificates of analysis for Davis tube concentrate (Method A25, Corem)
- Table 3:** Certificate of analysis for Davis tube concentrate (hand-held XRF, IOS)
- Table 4:** Certificate of analysis for Davis tube concentrate (20 elements, Method B119, Corem)
- Table 5:** Certificate of analysis for head samples submit by PacificOre Mining (ALS Minerals)

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 7

Numéro COREM :	88542- 1	88542- 2	88542- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742097	M742098	M742099

A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	99.5 %	4.1 %	0.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	4.1 %	1.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	79.0 %	93.1 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.47 %	2.84 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	1.48 %	1.07 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.12 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	7.30 %	0.71 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.63 %	0.20 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.33 %	0.09 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.52 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.09 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-0.03 %	-3.01 %	-1.75 %

Numéro COREM :	88542- 4	88542- 5	88542- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742100	M742101	M742102

A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	99.3 %	36.1 %	46.4 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	16.3 %	21.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	25.8 %	10.3 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.52 %	2.85 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	8.48 %	11.7 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	2.16 %	2.98 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.19 %	0.14 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	5.13 %	1.44 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.20 %	0.13 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.18 %	0.05 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	-0.07 %	1.49 %	2.14 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88542- 7	88542- 8	88542- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742103	M742104	M742105
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	46.3 %	44.1 %	43.6 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	22.4 %	14.4 %	20.0 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	10.2 %	18.5 %	13.2 %
A25- 2 MgO	2.49 %	5.16 %	4.19 %
A25- 2 CaO	11.0 %	10.5 %	11.6 %
A25- 2 Na ₂ O	3.63 %	2.35 %	2.63 %
A25- 2 K ₂ O	0.17 %	0.19 %	0.22 %
A25- 2 TiO ₂	1.46 %	2.64 %	1.51 %
A25- 2 MnO	0.13 %	0.22 %	0.15 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.01 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.02 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.05 %	0.09 %	0.06 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.01 %	0.01 %
A25- 2 PAF	2.19 %	1.27 %	1.79 %

Numéro COREM :	88542- 10	88542- 11	88542- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742106	M742107	M742108
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	13.6 %	20.1 %	16.7 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	9.2 %	10.0 %	11.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	56.3 %	48.7 %	50.5 %
A25- 2 MgO	2.28 %	3.84 %	1.88 %
A25- 2 CaO	2.79 %	4.43 %	3.70 %
A25- 2 Na ₂ O	0.72 %	0.97 %	1.17 %
A25- 2 K ₂ O	0.06 %	0.08 %	0.11 %
A25- 2 TiO ₂	13.4 %	10.7 %	11.9 %
A25- 2 MnO	0.27 %	0.27 %	0.28 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.51 %	0.44 %	0.49 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-0.37 %	-0.03 %	-0.35 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 3 de 7

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88542- 13	88542- 14	88542- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742109	M742110	M742110,1

A25- 2	Analyse	2014-09-02	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2	SiO ₂	9.1 %	23.0 %	13.9 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	6.4 %	13.3 %	10.0 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	62.6 %	40.6 %	55.9 %
A25- 2	MgO	2.32 %	3.16 %	1.99 %
A25- 2	CaO	2.85 %	6.35 %	3.58 %
A25- 2	Na ₂ O	0.32 %	1.08 %	0.23 %
A25- 2	K ₂ O	0.03 %	0.08 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	15.5 %	8.34 %	12.2 %
A25- 2	MnO	0.39 %	0.39 %	0.27 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.06 %	0.02 %	0.04 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.65 %	0.36 %	0.67 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.13 %	0.22 %	0.03 %
A25- 2	PAF	-1.09 %	1.32 %	0.66 %

Numéro COREM :	88542- 16	88542- 17	88542- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742111	M742112	M742113

A25- 2	Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2	SiO ₂	8.5 %	11.0 %	8.2 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	6.3 %	7.7 %	6.6 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	64.8 %	61.3 %	65.3 %
A25- 2	MgO	2.49 %	2.58 %	2.46 %
A25- 2	CaO	1.85 %	2.28 %	1.61 %
A25- 2	Na ₂ O	0.20 %	0.49 %	0.30 %
A25- 2	K ₂ O	0.03 %	0.06 %	0.02 %
A25- 2	TiO ₂	14.9 %	13.5 %	14.6 %
A25- 2	MnO	0.41 %	0.35 %	0.27 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.05 %	0.13 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.68 %	0.65 %	0.73 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.06 %	0.05 %	0.05 %
A25- 2	PAF	-1.25 %	-0.82 %	-1.25 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 7

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88542- 19	88542- 20	88542- 21
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742114	M742115	M742116
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	10.2 %	13.3 %	45.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	7.6 %	9.1 %	22.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	62.8 %	57.1 %	11.9 %
A25- 2 MgO	2.36 %	2.50 %	2.60 %
A25- 2 CaO	2.00 %	2.97 %	10.5 %
A25- 2 Na ₂ O	0.48 %	0.61 %	3.92 %
A25- 2 K ₂ O	0.06 %	0.08 %	0.14 %
A25- 2 TiO ₂	13.8 %	11.9 %	1.28 %
A25- 2 MnO	0.27 %	0.28 %	0.14 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.05 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.71 %	0.62 %	0.06 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.05 %	0.05 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-1.09 %	-0.52 %	2.00 %

Numéro COREM :	88542- 22	88542- 23	88542- 24
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742117	M742117,1	M742118
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	47.7 %	99.1 %	10.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	18.8 %	< 0.2 %	7.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.1 %	0.2 %	59.7 %
A25- 2 MgO	1.63 %	< 0.04 %	2.59 %
A25- 2 CaO	7.37 %	< 0.01 %	2.88 %
A25- 2 Na ₂ O	5.28 %	< 0.04 %	0.23 %
A25- 2 K ₂ O	0.24 %	< 0.01 %	0.05 %
A25- 2 TiO ₂	2.07 %	< 0.01 %	12.6 %
A25- 2 MnO	0.14 %	< 0.01 %	0.29 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.02 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	< 0.01 %	0.08 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.10 %	< 0.01 %	0.70 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	< 0.01 %	0.05 %
A25- 2 PAF	2.34 %	0.05 %	0.48 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 7

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88542- 25	88542- 26	88542- 27
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742119	M742120	M742121
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	8.6 %	15.0 %	13.1 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	6.6 %	10.4 %	9.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	63.1 %	54.2 %	58.5 %
A25- 2 MgO	2.32 %	2.25 %	2.16 %
A25- 2 CaO	2.84 %	4.05 %	2.79 %
A25- 2 Na ₂ O	0.14 %	0.55 %	0.80 %
A25- 2 K ₂ O	0.02 %	0.07 %	0.05 %
A25- 2 TiO ₂	13.4 %	11.2 %	12.2 %
A25- 2 MnO	0.29 %	0.27 %	0.25 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.11 %	0.05 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.78 %	0.65 %	0.72 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.04 %	0.03 %
A25- 2 PAF	0.90 %	0.43 %	-0.62 %
Numéro COREM :	88542- 28	88542- 29	88542- 30
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742122	M742123	M742124
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	13.3 %	16.1 %	13.0 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	9.8 %	10.9 %	9.5 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	57.9 %	53.7 %	58.6 %
A25- 2 MgO	2.19 %	2.42 %	2.39 %
A25- 2 CaO	3.16 %	3.67 %	2.83 %
A25- 2 Na ₂ O	0.70 %	0.85 %	0.63 %
A25- 2 K ₂ O	0.05 %	0.06 %	0.03 %
A25- 2 TiO ₂	11.9 %	10.9 %	11.7 %
A25- 2 MnO	0.26 %	0.25 %	0.24 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %	0.06 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.72 %	0.67 %	0.74 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-0.60 %	-0.12 %	-0.42 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 6 de 7

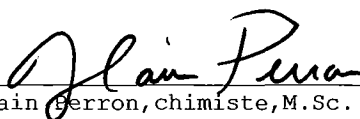
KAREN GAGNÉ

20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88542- 31	88542- 32
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742125	M742126

A25-	2	Analyse	2014-08-28	2014-08-28
A25-	2	SiO ₂	10.9 %	18.4 %
A25-	2	Al ₂ O ₃	8.1 %	12.6 %
A25-	2	Fe ₂ O ₃	61.0 %	49.6 %
A25-	2	MgO	1.98 %	2.03 %
A25-	2	CaO	2.17 %	4.73 %
A25-	2	Na ₂ O	0.51 %	1.05 %
A25-	2	K ₂ O	0.11 %	0.04 %
A25-	2	TiO ₂	13.5 %	9.92 %
A25-	2	MnO	0.30 %	0.21 %
A25-	2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %
A25-	2	Cr ₂ O ₃	0.04 %	0.08 %
A25-	2	V ₂ O ₅	0.73 %	0.63 %
A25-	2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %
A25-	2	ZnO	0.05 %	0.03 %
A25-	2	PAF	-0.66 %	-0.22 %

Responsable :



Alain Perron, chimiste, M.Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 7 de 7

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 7

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88543- 1	88543- 2	88543- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742126,1	M742126,2	M742126,3

A25- 2 Analyse	2014-08-26	2014-08-26	2014-08-26
A25- 2 SiO ₂	98.2 %	4.1 %	0.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.3 %	3.8 %	0.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	80.2 %	94.7 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.50 %	2.89 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	1.52 %	1.11 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.12 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	7.45 %	0.72 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.63 %	0.21 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.34 %	0.10 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.54 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.09 %	0.02 %
A25- 2 PAF	0 %	-2.98 %	-1.66 %

Numéro COREM :	88543- 4	88543- 5	88543- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742126,4	M742127	M742128

A25- 2 Analyse	2014-08-26	2014-08-26	2014-08-26
A25- 2 SiO ₂	98.1 %	17.0 %	19.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.4 %	9.4 %	9.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	51.4 %	49.0 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.43 %	3.49 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	3.93 %	4.91 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.66 %	0.74 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.22 %	0.26 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	11.0 %	10.5 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.45 %	0.38 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.48 %	0.49 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.11 %	0.08 %
A25- 2 PAF	0.05 %	0.31 %	0.41 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 7

Numéro COREM :	88543- 7	88543- 8	88543- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742129	M742130	M742131
A25- 2 Analyse	2014-08-26	2014-08-26	2014-08-26
A25- 2 SiO ₂	44.6 %	39.4 %	97.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	20.9 %	19.5 %	0.4 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	12.0 %	17.4 %	0.7 %
A25- 2 MgO	3.63 %	3.59 %	< 0.04 %
A25- 2 CaO	10.0 %	10.6 %	< 0.01 %
A25- 2 Na ₂ O	3.53 %	2.55 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	0.07 %	0.23 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	1.53 %	3.31 %	0.04 %
A25- 2 MnO	0.14 %	0.22 %	0.01 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.01 %	0.03 %	0.07 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.07 %	0.17 %	< 0.01 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	2.73 %	2.18 %	-0.02 %
Numéro COREM :	88543- 10	88543- 11	88543- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742132	M742133	M742134
A25- 2 Analyse	2014-08-26	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	8.5 %	7.8 %	9.7 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	5.8 %	5.7 %	7.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	65.3 %	66.3 %	61.2 %
A25- 2 MgO	2.91 %	3.00 %	2.30 %
A25- 2 CaO	1.73 %	1.33 %	2.48 %
A25- 2 Na ₂ O	0.12 %	0.13 %	0.24 %
A25- 2 K ₂ O	0.11 %	0.19 %	0.31 %
A25- 2 TiO ₂	14.4 %	14.3 %	13.3 %
A25- 2 MnO	0.30 %	0.33 %	0.28 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.08 %	0.05 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.72 %	0.74 %	0.71 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.05 %	0.05 %
A25- 2 PAF	-0.91 %	-0.77 %	0.54 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.



RAPPORT D'ANALYSE version 1

Votre référence ...: 60119

LSA-2014-28

Date de réception : 2014-08-22

Certificat émis le : 2014-09-04

KAREN GAGNÉ

20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88543- 13	88543- 14	88543- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742135	M742136	M742137
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	22.9 %	24.9 %	15.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	13.9 %	14.2 %	10.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	42.1 %	37.2 %	51.9 %
A25- 2 MgO	2.64 %	2.92 %	2.69 %
A25- 2 CaO	6.15 %	8.91 %	4.28 %
A25- 2 Na ₂ O	1.16 %	0.74 %	0.66 %
A25- 2 K ₂ O	0.18 %	0.32 %	0.05 %
A25- 2 TiO ₂	8.31 %	7.86 %	10.7 %
A25- 2 MnO	0.22 %	0.27 %	0.26 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.04 %	0.08 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.45 %	0.43 %	0.61 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.02 %	0.04 %
A25- 2 PAF	0.72 %	1.68 %	0.45 %

Numéro COREM :	88543- 16	88543- 17	88543- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742138	M742139	M742140
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	12.9 %	8.3 %	12.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	9.1 %	4.0 %	8.8 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	57.9 %	53.8 %	56.8 %
A25- 2 MgO	2.40 %	0.98 %	2.74 %
A25- 2 CaO	3.26 %	5.68 %	3.68 %
A25- 2 Na ₂ O	0.35 %	0.41 %	0.41 %
A25- 2 K ₂ O	0.09 %	0.09 %	0.09 %
A25- 2 TiO ₂	12.0 %	0.61 %	11.5 %
A25- 2 MnO	0.31 %	0.13 %	0.33 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.08 %	0.01 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.70 %	0.07 %	0.73 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	< 0.01 %	0.05 %
A25- 2 PAF	-0.08 %	19.1 %	1.05 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 7

Numéro COREM :	88543- 19	88543- 20	88543- 21
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742141	M742142	M742143
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO2	9.8 %	14.0 %	18.2 %
A25- 2 Al2O3	7.6 %	10.3 %	12.2 %
A25- 2 Fe2O3	63.2 %	55.0 %	50.0 %
A25- 2 MgO	2.65 %	2.01 %	2.06 %
A25- 2 CaO	2.20 %	3.58 %	4.95 %
A25- 2 Na2O	0.17 %	0.24 %	0.75 %
A25- 2 K2O	0.03 %	< 0.01 %	0.15 %
A25- 2 TiO2	12.8 %	11.9 %	10.0 %
A25- 2 MnO	0.43 %	0.27 %	0.28 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.06 %	0.04 %	0.06 %
A25- 2 V2O5	0.81 %	0.66 %	0.62 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.09 %	0.03 %	0.05 %
A25- 2 PAF	-0.42 %	0.65 %	0.13 %
Numéro COREM :	88543- 22	88543- 23	88543- 24
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742144	M742145	M742146
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO2	10.5 %	19.9 %	12.8 %
A25- 2 Al2O3	8.5 %	13.4 %	9.2 %
A25- 2 Fe2O3	61.3 %	45.8 %	58.6 %
A25- 2 MgO	2.36 %	2.68 %	2.70 %
A25- 2 CaO	2.82 %	5.77 %	3.06 %
A25- 2 Na2O	0.16 %	0.71 %	0.48 %
A25- 2 K2O	0.02 %	0.12 %	0.05 %
A25- 2 TiO2	12.2 %	9.17 %	11.4 %
A25- 2 MnO	0.34 %	0.29 %	0.27 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.11 %	0.08 %	0.04 %
A25- 2 V2O5	0.78 %	0.58 %	0.75 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.06 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-0.43 %	0.92 %	-0.03 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88543- 25	88543- 26	88543- 27
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742147	M742148	M742149

A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	13.5 %	11.5 %	10.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	9.9 %	8.4 %	8.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	56.6 %	60.2 %	62.4 %
A25- 2 MgO	2.43 %	2.73 %	2.44 %
A25- 2 CaO	3.47 %	3.12 %	2.89 %
A25- 2 Na ₂ O	0.47 %	0.29 %	0.24 %
A25- 2 K ₂ O	0.06 %	0.06 %	0.03 %
A25- 2 TiO ₂	10.9 %	11.6 %	11.7 %
A25- 2 MnO	0.30 %	0.34 %	0.31 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.08 %	0.06 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.73 %	0.80 %	0.84 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.05 %	0.04 %
A25- 2 PAF	0.18 %	0.25 %	-0.43 %

Numéro COREM :	88543- 28	88543- 29	88543- 30
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742150	M742151	M742152

A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	30.4 %	16.0 %	97.4 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	18.2 %	11.1 %	0.4 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	30.4 %	53.4 %	0.2 %
A25- 2 MgO	1.74 %	2.27 %	< 0.04 %
A25- 2 CaO	8.64 %	4.19 %	< 0.01 %
A25- 2 Na ₂ O	2.09 %	0.74 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	0.26 %	0.18 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	5.66 %	9.79 %	< 0.01 %
A25- 2 MnO	0.17 %	0.30 %	0.01 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.04 %	0.06 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.39 %	0.72 %	< 0.01 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	1.62 %	0.28 %	-0.02 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

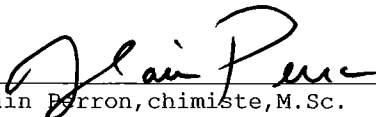
F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 6 de 7

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88543- 31	88543- 32	88543- 33
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742153	M742154	M742155
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	23.4 %	14.3 %	32.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	14.8 %	8.0 %	16.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	42.3 %	57.8 %	27.0 %
A25- 2 MgO	2.02 %	4.97 %	7.18 %
A25- 2 CaO	5.47 %	2.51 %	6.92 %
A25- 2 Na ₂ O	1.54 %	0.43 %	1.80 %
A25- 2 K ₂ O	0.72 %	0.05 %	0.16 %
A25- 2 TiO ₂	7.59 %	9.76 %	3.11 %
A25- 2 MnO	0.26 %	0.37 %	0.28 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.02 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.06 %	0.08 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.56 %	0.73 %	0.22 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.06 %	0.03 %
A25- 2 PAF	0.74 %	0.35 %	3.15 %
Numéro COREM :	88543- 34	88543- 35	88543- 36
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742156	M742157	M742158
A25- 2 Analyse	2014-08-28	2014-08-28	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	41.1 %	12.0 %	17.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	22.6 %	9.6 %	12.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.6 %	58.3 %	51.3 %
A25- 2 MgO	2.89 %	2.75 %	2.26 %
A25- 2 CaO	9.27 %	3.28 %	5.14 %
A25- 2 Na ₂ O	2.99 %	0.32 %	0.64 %
A25- 2 K ₂ O	0.88 %	0.07 %	0.15 %
A25- 2 TiO ₂	2.11 %	10.3 %	8.97 %
A25- 2 MnO	0.15 %	0.32 %	0.26 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.04 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.07 %	0.08 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.14 %	0.80 %	0.70 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	0.07 %	0.04 %
A25- 2 PAF	3.03 %	-0.09 %	0.53 %

Responsable :


Alain Barron, chimiste, M. Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 7 de 7

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88544- 1	88544- 2	88544- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742159	M742159,1	M742159,2
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	99.2 %	4.1 %	0.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	3.8 %	0.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	80.3 %	94.6 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.49 %	2.85 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	1.51 %	1.09 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.11 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	7.49 %	0.73 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.63 %	0.21 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.33 %	0.10 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.53 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.09 %	0.02 %
A25- 2 PAF	0.12 %	-2.83 %	-1.63 %
Numéro COREM :	88544- 4	88544- 5	88544- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742159,3	M742160	M742161
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	97.7 %	17.2 %	21.6 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.4 %	10.3 %	12.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	50.1 %	44.1 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	2.72 %	2.12 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	4.30 %	6.17 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.44 %	0.78 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.12 %	0.20 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	11.8 %	10.4 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.29 %	0.27 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.02 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.45 %	0.41 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.04 %	0.03 %
A25- 2 PAF	0.13 %	1.30 %	1.02 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88544- 7	88544- 8	88544- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742162	M742163	M742164
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	98.3 %	10.7 %	26.0 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.2 %	7.3 %	12.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.8 %	60.3 %	35.2 %
A25- 2 MgO	0.07 %	2.29 %	3.48 %
A25- 2 CaO	0.03 %	2.85 %	8.69 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.18 %	1.14 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.09 %	0.10 %
A25- 2 TiO ₂	0.07 %	14.5 %	8.53 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.36 %	0.35 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.04 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.06 %	0.05 %	0.07 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.62 %	0.41 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.06 %	0.12 %
A25- 2 PAF	0.07 %	0.17 %	3.20 %
Numéro COREM :	88544- 10	88544- 11	88544- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742165	M742166	M742167
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	34.4 %	15.3 %	22.1 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	16.1 %	10.2 %	11.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	27.8 %	54.2 %	46.5 %
A25- 2 MgO	4.44 %	2.29 %	2.37 %
A25- 2 CaO	8.36 %	3.93 %	4.22 %
A25- 2 Na ₂ O	1.31 %	0.52 %	1.68 %
A25- 2 K ₂ O	0.11 %	0.05 %	0.10 %
A25- 2 TiO ₂	3.98 %	11.7 %	9.48 %
A25- 2 MnO	0.23 %	0.26 %	0.23 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.06 %	0.01 %	0.08 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %	0.05 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.20 %	0.64 %	0.54 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.07 %	0.04 %	0.03 %
A25- 2 PAF	2.87 %	0.38 %	0.52 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
 Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
 Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
 Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 3 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88544- 13	88544- 14	88544- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742168	M742169	M742170
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	15.1 %	13.4 %	34.7 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	10.2 %	9.4 %	9.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	54.1 %	57.2 %	30.3 %
A25- 2 MgO	2.20 %	2.64 %	11.4 %
A25- 2 CaO	4.38 %	3.26 %	6.84 %
A25- 2 Na ₂ O	0.47 %	0.43 %	0.71 %
A25- 2 K ₂ O	0.07 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 TiO ₂	11.4 %	11.3 %	3.50 %
A25- 2 MnO	0.26 %	0.27 %	0.26 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.05 %	0.16 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.68 %	0.73 %	0.22 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.04 %	0.02 %
A25- 2 PAF	0.35 %	0.34 %	2.58 %
Numéro COREM :	88544- 16	88544- 17	88544- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742171	M742172	M742172,1
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	17.8 %	14.9 %	99.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	10.7 %	9.9 %	< 0.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	50.3 %	55.4 %	0.3 %
A25- 2 MgO	3.07 %	2.78 %	< 0.04 %
A25- 2 CaO	4.20 %	4.18 %	< 0.01 %
A25- 2 Na ₂ O	0.94 %	0.60 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	0.07 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	9.39 %	10.3 %	< 0.01 %
A25- 2 MnO	0.24 %	0.25 %	0.02 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.03 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.04 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.63 %	0.73 %	< 0.01 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	0.22 %	0.13 %	0.12 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
 Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
 Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
 Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88544- 19	88544- 20	88544- 21
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742173	M742174	M742175
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-09-03
A25- 2 SiO2	15.6 %	31.7 %	23.4 %
A25- 2 Al2O3	9.5 %	18.6 %	11.7 %
A25- 2 Fe2O3	55.0 %	29.4 %	44.5 %
A25- 2 MgO	3.01 %	1.66 %	4.08 %
A25- 2 CaO	4.03 %	8.46 %	5.25 %
A25- 2 Na2O	0.63 %	2.22 %	1.25 %
A25- 2 K2O	0.08 %	0.29 %	0.13 %
A25- 2 TiO2	10.5 %	5.26 %	7.60 %
A25- 2 MnO	0.27 %	0.15 %	0.22 %
A25- 2 P2O5	0.02 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.07 %	0.04 %	0.05 %
A25- 2 V2O5	0.73 %	0.37 %	0.56 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.07 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2 PAF	-0.07 %	1.57 %	0.80 %
Numéro COREM :	88544- 22	88544- 23	88544- 24
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742176	M742177	M742178
A25- 2 Analyse	2014-09-03	2014-09-03	2014-09-03
A25- 2 SiO2	19.6 %	43.0 %	44.8 %
A25- 2 Al2O3	10.1 %	17.1 %	14.0 %
A25- 2 Fe2O3	49.5 %	18.0 %	18.7 %
A25- 2 MgO	4.35 %	4.08 %	5.04 %
A25- 2 CaO	4.93 %	7.82 %	8.30 %
A25- 2 Na2O	0.77 %	3.52 %	3.33 %
A25- 2 K2O	0.12 %	0.77 %	0.49 %
A25- 2 TiO2	8.24 %	2.50 %	2.67 %
A25- 2 MnO	0.25 %	0.16 %	0.20 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	0.12 %	0.21 %
A25- 2 Cr2O3	0.06 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2 V2O5	0.63 %	0.17 %	0.17 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.01 %	0.02 %
A25- 2 PAF	1.04 %	2.44 %	1.78 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 8

Numéro COREM :	88544- 25	88544- 26	88544- 27
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742179	M742180	M742181

A25- 2	Analyse	2014-09-03	2014-09-03	2014-09-03
A25- 2	SiO ₂	23.0 %	35.1 %	19.1 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	13.2 %	11.2 %	10.1 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	37.6 %	31.1 %	51.2 %
A25- 2	MgO	3.37 %	7.27 %	3.87 %
A25- 2	CaO	7.01 %	7.91 %	4.94 %
A25- 2	Na ₂ O	1.78 %	1.46 %	0.69 %
A25- 2	K ₂ O	0.68 %	0.15 %	0.08 %
A25- 2	TiO ₂	6.38 %	4.29 %	8.72 %
A25- 2	MnO	0.31 %	0.24 %	0.24 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.05 %	0.05 %	0.07 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.48 %	0.35 %	0.69 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.03 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2	PAF	5.31 %	1.18 %	-0.31 %

Numéro COREM :	88544- 28	88544- 29	88544- 30
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742182	M742183	M742184

A25- 2	Analyse	2014-09-03	2014-09-03	2014-09-03
A25- 2	SiO ₂	30.2 %	33.7 %	24.7 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	11.6 %	11.9 %	11.0 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	37.0 %	31.7 %	44.5 %
A25- 2	MgO	5.76 %	6.46 %	4.60 %
A25- 2	CaO	7.49 %	8.50 %	6.18 %
A25- 2	Na ₂ O	1.15 %	1.38 %	1.00 %
A25- 2	K ₂ O	0.07 %	0.08 %	0.06 %
A25- 2	TiO ₂	5.65 %	4.54 %	7.17 %
A25- 2	MnO	0.24 %	0.24 %	0.24 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.05 %	0.05 %	0.07 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.47 %	0.38 %	0.60 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.03 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2	PAF	0.06 %	0.86 %	-0.33 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88544- 31	88544- 32	88544- 33
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742185	M742186	M742187
A25- 2 Analyse	2014-09-03	2014-09-03	2014-09-03
A25- 2 SiO ₂	11.1 %	29.0 %	38.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	8.0 %	12.2 %	14.8 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	61.9 %	37.1 %	24.9 %
A25- 2 MgO	2.00 %	5.06 %	6.11 %
A25- 2 CaO	2.21 %	7.63 %	9.90 %
A25- 2 Na ₂ O	0.51 %	1.20 %	1.71 %
A25- 2 K ₂ O	0.12 %	0.06 %	0.10 %
A25- 2 TiO ₂	13.6 %	5.86 %	3.33 %
A25- 2 MnO	0.30 %	0.24 %	0.19 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.04 %	0.07 %	0.05 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.74 %	0.49 %	0.29 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.05 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-0.77 %	0.35 %	0.28 %
Numéro COREM :	88544- 34	88544- 35	88544- 36
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742188	M742189	M742190
A25- 2 Analyse	2014-09-03	2014-09-03	2014-09-03
A25- 2 SiO ₂	16.6 %	39.6 %	36.7 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	10.1 %	13.8 %	15.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	55.5 %	18.9 %	24.1 %
A25- 2 MgO	3.05 %	7.43 %	7.64 %
A25- 2 CaO	3.72 %	10.3 %	7.60 %
A25- 2 Na ₂ O	0.80 %	2.25 %	1.65 %
A25- 2 K ₂ O	0.05 %	0.22 %	0.26 %
A25- 2 TiO ₂	9.11 %	1.72 %	2.34 %
A25- 2 MnO	0.23 %	0.21 %	0.20 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.15 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.78 %	0.15 %	0.19 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.01 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-0.68 %	4.86 %	3.14 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
 Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
 Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
 Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

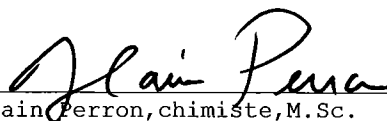
Page : 7 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88544- 37	88544- 38	88544- 39
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742191	M742192	M742193
A25- 2 Analyse	2014-09-03	2014-09-03	2014-09-03
A25- 2 SiO ₂	33.1 %	22.2 %	34.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	17.1 %	12.8 %	15.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	28.7 %	45.1 %	26.8 %
A25- 2 MgO	3.66 %	3.04 %	4.91 %
A25- 2 CaO	8.77 %	5.84 %	8.64 %
A25- 2 Na ₂ O	2.11 %	1.17 %	1.94 %
A25- 2 K ₂ O	0.21 %	0.16 %	0.28 %
A25- 2 TiO ₂	4.23 %	7.22 %	3.71 %
A25- 2 MnO	0.16 %	0.21 %	0.18 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.04 %	0.06 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.36 %	0.64 %	0.32 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 PAF	1.83 %	1.11 %	2.38 %

Numéro COREM :	88544- 40	88544- 41
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742194	M742195
A25- 2 Analyse	2014-09-03	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	30.9 %	32.7 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	11.4 %	16.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	35.4 %	30.2 %
A25- 2 MgO	7.56 %	3.87 %
A25- 2 CaO	7.08 %	8.49 %
A25- 2 Na ₂ O	1.07 %	1.82 %
A25- 2 K ₂ O	0.07 %	0.13 %
A25- 2 TiO ₂	4.61 %	4.30 %
A25- 2 MnO	0.23 %	0.17 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.05 %	0.06 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.42 %	0.38 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	0.02 %
A25- 2 PAF	1.41 %	0.86 %

Responsable :


Alain Perron, chimiste, M.Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 8 de 8

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :	88545- 1	88545- 2	88545- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742195,1	M742195,2	M742195,3
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	99.1 %	4.0 %	0.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	4.0 %	1.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	79.3 %	93.4 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.47 %	2.85 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	1.46 %	1.08 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.12 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	7.33 %	0.70 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.63 %	0.20 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.33 %	0.09 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.53 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.09 %	0.02 %
A25- 2 PAF	0.11 %	-2.84 %	-1.67 %
Numéro COREM :	88545- 4	88545- 5	88545- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742195,4	M742196	M742197
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	99.2 %	20.0 %	18.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	8.5 %	9.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	49.4 %	50.4 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	5.16 %	4.51 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	3.21 %	3.28 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.57 %	0.67 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.10 %	0.10 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	10.5 %	11.2 %
A25- 2 MnO	0.02 %	0.33 %	0.33 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.30 %	0.32 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 PAF	0.15 %	1.03 %	0.81 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :	88545- 7	88545- 8	88545- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742198	M742199	M742200
A25- 2 Analyse	2014-08-29	2014-08-29	2014-08-29
A25- 2 SiO ₂	15.5 %	17.8 %	11.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	7.9 %	10.3 %	7.5 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	54.7 %	49.2 %	59.3 %
A25- 2 MgO	3.97 %	3.14 %	2.62 %
A25- 2 CaO	2.44 %	4.26 %	2.42 %
A25- 2 Na ₂ O	0.63 %	0.74 %	0.31 %
A25- 2 K ₂ O	0.05 %	0.09 %	0.03 %
A25- 2 TiO ₂	12.7 %	11.9 %	14.5 %
A25- 2 MnO	0.32 %	0.29 %	0.30 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.01 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.38 %	0.38 %	0.49 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 PAF	0.44 %	0.95 %	-0.07 %
Numéro COREM :	88545- 10	88545- 11	88545- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742201	M742202	M742203
A25- 2 Analyse	2014-08-30	2014-08-30	2014-08-30
A25- 2 SiO ₂	45.2 %	38.1 %	22.0 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	22.6 %	12.6 %	11.0 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	10.2 %	25.4 %	43.5 %
A25- 2 MgO	2.77 %	5.67 %	4.43 %
A25- 2 CaO	12.5 %	10.1 %	4.60 %
A25- 2 Na ₂ O	3.14 %	1.32 %	0.33 %
A25- 2 K ₂ O	0.07 %	0.13 %	0.06 %
A25- 2 TiO ₂	1.26 %	4.69 %	9.80 %
A25- 2 MnO	0.11 %	0.25 %	0.28 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.01 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.04 %	0.14 %	0.32 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.02 %	0.02 %
A25- 2 PAF	2.21 %	1.62 %	3.03 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88545- 13	88545- 14	88545- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742204	M742205	M742206
A25- 2 Analyse	2014-08-30	2014-08-30	2014-08-30
A25- 2 SiO ₂	22.1 %	14.3 %	15.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	12.7 %	9.4 %	10.0 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	43.0 %	55.5 %	54.1 %
A25- 2 MgO	2.96 %	1.78 %	1.73 %
A25- 2 CaO	4.77 %	3.37 %	3.61 %
A25- 2 Na ₂ O	1.12 %	0.61 %	0.74 %
A25- 2 K ₂ O	0.06 %	0.02 %	0.07 %
A25- 2 TiO ₂	10.0 %	13.5 %	12.9 %
A25- 2 MnO	0.26 %	0.29 %	0.28 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.37 %	0.52 %	0.51 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 PAF	1.87 %	0.04 %	-0.14 %

Numéro COREM :	88545- 16	88545- 17	88545- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742206,1	M742207	M742208
A25- 2 Analyse	2014-08-30	2014-09-02	2014-09-02
A25- 2 SiO ₂	13.9 %	24.0 %	14.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	10.0 %	13.0 %	8.6 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	55.5 %	42.6 %	55.9 %
A25- 2 MgO	2.00 %	2.13 %	2.75 %
A25- 2 CaO	3.57 %	5.66 %	3.15 %
A25- 2 Na ₂ O	0.22 %	1.74 %	0.56 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.11 %	0.04 %
A25- 2 TiO ₂	12.1 %	9.50 %	13.0 %
A25- 2 MnO	0.28 %	0.23 %	0.29 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.04 %	0.04 %	0.05 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.67 %	0.39 %	0.54 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 PAF	0.80 %	0.77 %	-0.07 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88545- 19	88545- 20	88545- 21
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742209	M742210	M742211
A25- 2 Analyse	2014-09-02	2014-09-02	2014-09-02
A25- 2 SiO ₂	7.7 %	10.3 %	38.1 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	6.3 %	6.3 %	18.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	66.4 %	61.9 %	20.3 %
A25- 2 MgO	2.53 %	3.55 %	3.07 %
A25- 2 CaO	1.46 %	2.02 %	9.61 %
A25- 2 Na ₂ O	0.11 %	0.21 %	2.78 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.07 %	0.33 %
A25- 2 TiO ₂	15.7 %	13.8 %	4.37 %
A25- 2 MnO	0.33 %	0.32 %	0.19 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.07 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.65 %	0.61 %	0.18 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.05 %	0.05 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	-0.71 %	-0.11 %	2.81 %
Numéro COREM :	88545- 22	88545- 23	88545- 24
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742212	M742213	M742214
A25- 2 Analyse	2014-09-02	2014-09-02	2014-09-02
A25- 2 SiO ₂	8.7 %	16.0 %	10.6 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	6.8 %	9.2 %	7.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	62.6 %	54.3 %	61.4 %
A25- 2 MgO	2.96 %	2.16 %	2.74 %
A25- 2 CaO	1.60 %	2.82 %	2.21 %
A25- 2 Na ₂ O	0.12 %	1.30 %	0.25 %
A25- 2 K ₂ O	0.04 %	0.12 %	0.05 %
A25- 2 TiO ₂	14.4 %	12.2 %	13.8 %
A25- 2 MnO	0.31 %	0.28 %	0.29 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.04 %	0.08 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.65 %	0.57 %	0.67 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.05 %	0.05 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-0.53 %	-0.03 %	-0.32 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 8

Numéro COREM :	88545- 25	88545- 26	88545- 27
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742215	M742216	M742217

A25- 2 Analyse	2014-09-02	2014-09-02	2014-09-02
A25- 2 SiO ₂	21.7 %	25.2 %	11.4 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	13.2 %	13.8 %	8.4 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	42.4 %	40.1 %	59.6 %
A25- 2 MgO	3.19 %	3.75 %	2.39 %
A25- 2 CaO	5.70 %	5.77 %	3.10 %
A25- 2 Na ₂ O	1.11 %	1.33 %	0.22 %
A25- 2 K ₂ O	0.06 %	0.07 %	0.03 %
A25- 2 TiO ₂	9.15 %	7.90 %	13.1 %
A25- 2 MnO	0.23 %	0.23 %	0.29 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.10 %	0.06 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.44 %	0.38 %	0.68 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 PAF	1.09 %	1.17 %	0.28 %

Numéro COREM :	88545- 28	88545- 29	88545- 30
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742218	M742219	M742220

A25- 2 Analyse	2014-09-02	2014-09-02	2014-09-02
A25- 2 SiO ₂	16.0 %	99.7 %	22.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	10.6 %	< 0.2 %	11.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	53.1 %	0.2 %	43.0 %
A25- 2 MgO	2.11 %	< 0.04 %	2.95 %
A25- 2 CaO	4.14 %	< 0.01 %	5.46 %
A25- 2 Na ₂ O	0.65 %	< 0.04 %	1.57 %
A25- 2 K ₂ O	0.13 %	< 0.01 %	0.26 %
A25- 2 TiO ₂	11.3 %	< 0.01 %	8.42 %
A25- 2 MnO	0.28 %	< 0.01 %	0.28 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.04 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	< 0.01 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.62 %	< 0.01 %	0.49 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	< 0.01 %	0.03 %
A25- 2 PAF	0.41 %	0.04 %	2.09 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :	88545- 31	88545- 32	88545- 33
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742221	M742222	M742223

A25- 2	Analyse	2014-09-02	2014-09-02	2014-09-02
A25- 2	SiO ₂	16.3 %	31.3 %	39.8 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	10.4 %	9.5 %	7.2 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	49.2 %	29.4 %	15.9 %
A25- 2	MgO	2.66 %	14.4 %	24.2 %
A25- 2	CaO	6.13 %	5.43 %	4.78 %
A25- 2	Na ₂ O	0.69 %	0.26 %	0.15 %
A25- 2	K ₂ O	0.13 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	10.3 %	4.29 %	0.59 %
A25- 2	MnO	0.28 %	0.26 %	0.13 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	0.02 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.06 %	0.24 %	0.32 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.63 %	0.25 %	0.02 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.04 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2	PAF	2.62 %	3.74 %	7.21 %

Numéro COREM :	88545- 34	88545- 35	88545- 36
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742224	M742225	M742226

A25- 2	Analyse	2014-09-02	2014-09-02	2014-09-02
A25- 2	SiO ₂	28.8 %	11.5 %	36.1 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	9.2 %	9.2 %	17.3 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	34.9 %	60.8 %	24.0 %
A25- 2	MgO	8.84 %	2.28 %	6.44 %
A25- 2	CaO	5.78 %	2.85 %	7.92 %
A25- 2	Na ₂ O	1.43 %	0.39 %	2.13 %
A25- 2	K ₂ O	0.07 %	0.05 %	0.12 %
A25- 2	TiO ₂	5.08 %	11.0 %	2.66 %
A25- 2	MnO	0.24 %	0.24 %	0.19 %
A25- 2	P ₂ O ₅	0.04 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.11 %	0.06 %	0.03 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.34 %	0.83 %	0.20 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.02 %	0.04 %	0.02 %
A25- 2	PAF	4.33 %	-0.38 %	2.91 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

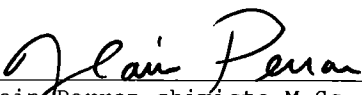
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88545- 37	88545- 38	88545- 39
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742226,1	M742227	M742228
A25- 2 Analyse	2014-09-02	2014-09-02	2014-09-03
A25- 2 SiO ₂	97.4 %	24.8 %	16.1 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.4 %	10.9 %	11.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.7 %	42.8 %	54.2 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	5.18 %	2.29 %
A25- 2 CaO	0.03 %	6.53 %	4.45 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.88 %	0.69 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.06 %	0.02 %
A25- 2 TiO ₂	0.05 %	7.06 %	9.53 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.25 %	0.23 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.06 %	0.06 %	0.09 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.55 %	0.75 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-0.04 %	0.71 %	-0.02 %

Numéro COREM :	88545- 40	88545- 41
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742229	M742230
A25- 2 Analyse	2014-09-03	2014-08-28
A25- 2 SiO ₂	23.1 %	21.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	13.8 %	14.4 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	43.6 %	43.9 %
A25- 2 MgO	2.60 %	2.20 %
A25- 2 CaO	5.56 %	7.04 %
A25- 2 Na ₂ O	1.49 %	0.93 %
A25- 2 K ₂ O	0.23 %	0.10 %
A25- 2 TiO ₂	7.28 %	7.32 %
A25- 2 MnO	0.19 %	0.19 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.09 %	0.11 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.59 %	0.61 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.03 %
A25- 2 PAF	1.27 %	0.96 %

Responsable :


Alain Perron, chimiste, M. Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 8 de 8

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88698- 1	88698- 2	88698- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110051	99110052	99110053
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	98.9 %	4.1 %	0.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	3.8 %	0.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	80.3 %	94.6 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.47 %	2.87 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	1.50 %	1.10 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.11 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	7.48 %	0.72 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.64 %	0.20 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.33 %	0.10 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.53 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.09 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-0.01 %	-2.99 %	-1.79 %
Numéro COREM :	88698- 4	88698- 5	88698- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110054	99110055	99110056
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	99.4 %	44.2 %	41.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	18.9 %	17.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	14.1 %	18.9 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	4.25 %	4.96 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	8.22 %	8.12 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	4.19 %	2.82 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.42 %	0.22 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	1.63 %	2.95 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.21 %	0.34 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.08 %	0.13 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.02 %	0.17 %
A25- 2 PAF	-0.01 %	3.18 %	2.62 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88698- 7	88698- 8	88698- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110057	99110058	99110059

A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	44.2 %	45.3 %	44.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	19.3 %	20.2 %	16.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	13.4 %	12.2 %	11.6 %
A25- 2 MgO	4.01 %	3.76 %	3.89 %
A25- 2 CaO	11.8 %	11.3 %	9.13 %
A25- 2 Na ₂ O	2.31 %	2.52 %	4.45 %
A25- 2 K ₂ O	0.14 %	0.12 %	0.19 %
A25- 2 TiO ₂	1.97 %	1.65 %	1.44 %
A25- 2 MnO	0.17 %	0.15 %	0.14 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	0.11 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.08 %	0 %	0.07 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.01 %	0.01 %
A25- 2 PAF	2.31 %	2.60 %	7.18 %

Numéro COREM :	88698- 10	88698- 11	88698- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110060	99110061	99110062

A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	43.9 %	43.0 %	43.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	18.2 %	18.3 %	18.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.2 %	14.5 %	13.8 %
A25- 2 MgO	4.88 %	4.63 %	4.55 %
A25- 2 CaO	11.7 %	11.6 %	11.1 %
A25- 2 Na ₂ O	2.29 %	2.62 %	2.81 %
A25- 2 K ₂ O	0.20 %	0.11 %	0.25 %
A25- 2 TiO ₂	1.68 %	1.96 %	1.72 %
A25- 2 MnO	0.17 %	0.17 %	0.17 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.09 %	0.10 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.01 %	0.01 %
A25- 2 PAF	2.07 %	2.56 %	2.85 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 3 de 5

Numéro COREM :	88698- 13	88698- 14	88698- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110063	99110064	99110065
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	41.7 %	41.0 %	10.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	17.6 %	17.6 %	7.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	17.8 %	17.3 %	61.7 %
A25- 2 MgO	4.49 %	4.82 %	1.96 %
A25- 2 CaO	11.4 %	11.5 %	2.18 %
A25- 2 Na ₂ O	2.16 %	2.12 %	0.51 %
A25- 2 K ₂ O	0.18 %	0.18 %	0.11 %
A25- 2 TiO ₂	2.69 %	2.34 %	13.6 %
A25- 2 MnO	0.18 %	0.18 %	0.30 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.15 %	0.12 %	0.74 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.02 %	0.04 %
A25- 2 PAF	1.39 %	2.05 %	-0.79 %
Numéro COREM :	88698- 16	88698- 17	88698- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110066	99110067	99110068
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	38.4 %	39.1 %	37.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	18.0 %	18.7 %	18.8 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	18.5 %	19.2 %	20.4 %
A25- 2 MgO	4.01 %	5.89 %	4.61 %
A25- 2 CaO	11.0 %	9.53 %	10.2 %
A25- 2 Na ₂ O	2.15 %	1.94 %	1.68 %
A25- 2 K ₂ O	0.19 %	0.43 %	0.33 %
A25- 2 TiO ₂	3.76 %	1.87 %	2.80 %
A25- 2 MnO	0.21 %	0.18 %	0.19 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.01 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.20 %	0.10 %	0.15 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.05 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2 PAF	2.55 %	3.25 %	2.70 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

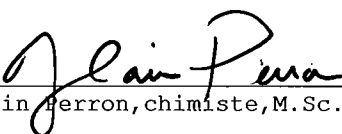
KAREN GAGNÉ

20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88698- 19	88698- 20
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110069	99110070

A25- 2	Analyse	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2	SiO ₂	41.2 %	40.1 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	23.3 %	20.3 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	13.8 %	16.5 %
A25- 2	MgO	3.46 %	5.60 %
A25- 2	CaO	9.99 %	8.93 %
A25- 2	Na ₂ O	2.99 %	2.74 %
A25- 2	K ₂ O	0.24 %	0.14 %
A25- 2	TiO ₂	1.60 %	1.45 %
A25- 2	MnO	0.13 %	0.18 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.09 %	0.11 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.02 %	0.02 %
A25- 2	PAF	3.02 %	3.61 %

Responsable :



Alain Perron, chimiste, M.Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 5

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88698- 1	88698- 2	88698- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110051	99110052	99110053
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	98.9 %	4.1 %	0.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	3.8 %	0.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	80.3 %	94.6 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.47 %	2.87 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	1.50 %	1.10 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.11 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	7.48 %	0.72 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.64 %	0.20 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.33 %	0.10 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.53 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.09 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-0.01 %	-2.99 %	-1.79 %
Numéro COREM :	88698- 4	88698- 5	88698- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110054	99110055	99110056
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	99.4 %	44.2 %	41.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	18.9 %	17.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	14.1 %	18.9 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	4.25 %	4.96 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	8.22 %	8.12 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	4.19 %	2.82 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.42 %	0.22 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	1.63 %	2.95 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.21 %	0.34 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.08 %	0.13 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.02 %	0.17 %
A25- 2 PAF	-0.01 %	3.18 %	2.62 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88698- 7	88698- 8	88698- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110057	99110058	99110059
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	44.2 %	45.3 %	44.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	19.3 %	20.2 %	16.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	13.4 %	12.2 %	11.6 %
A25- 2 MgO	4.01 %	3.76 %	3.89 %
A25- 2 CaO	11.8 %	11.3 %	9.13 %
A25- 2 Na ₂ O	2.31 %	2.52 %	4.45 %
A25- 2 K ₂ O	0.14 %	0.12 %	0.19 %
A25- 2 TiO ₂	1.97 %	1.65 %	1.44 %
A25- 2 MnO	0.17 %	0.15 %	0.14 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	0.11 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.08 %	0.08 %	0.07 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.01 %	0.01 %
A25- 2 PAF	2.31 %	2.60 %	7.18 %
Numéro COREM :	88698- 10	88698- 11	88698- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110060	99110061	99110062
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	43.9 %	43.0 %	43.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	18.2 %	18.3 %	18.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.2 %	14.5 %	13.8 %
A25- 2 MgO	4.88 %	4.63 %	4.55 %
A25- 2 CaO	11.7 %	11.6 %	11.1 %
A25- 2 Na ₂ O	2.29 %	2.62 %	2.81 %
A25- 2 K ₂ O	0.20 %	0.11 %	0.25 %
A25- 2 TiO ₂	1.68 %	1.96 %	1.72 %
A25- 2 MnO	0.17 %	0.17 %	0.17 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.09 %	0.10 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.01 %	0.01 %
A25- 2 PAF	2.07 %	2.56 %	2.85 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 3 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88698- 13	88698- 14	88698- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110063	99110064	99110065

A25- 2	Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2	SiO ₂	41.7 %	41.0 %	10.8 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	17.6 %	17.6 %	7.9 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	17.8 %	17.3 %	61.7 %
A25- 2	MgO	4.49 %	4.82 %	1.96 %
A25- 2	CaO	11.4 %	11.5 %	2.18 %
A25- 2	Na ₂ O	2.16 %	2.12 %	0.51 %
A25- 2	K ₂ O	0.18 %	0.18 %	0.11 %
A25- 2	TiO ₂	2.69 %	2.34 %	13.6 %
A25- 2	MnO	0.18 %	0.18 %	0.30 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.15 %	0.12 %	0.74 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.01 %	0.02 %	0.04 %
A25- 2	PAF	1.39 %	2.05 %	-0.79 %

Numéro COREM :	88698- 16	88698- 17	88698- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110066	99110067	99110068

A25- 2	Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2	SiO ₂	38.4 %	39.1 %	37.5 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	18.0 %	18.7 %	18.8 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	18.5 %	19.2 %	20.4 %
A25- 2	MgO	4.01 %	5.89 %	4.61 %
A25- 2	CaO	11.0 %	9.53 %	10.2 %
A25- 2	Na ₂ O	2.15 %	1.94 %	1.68 %
A25- 2	K ₂ O	0.19 %	0.43 %	0.33 %
A25- 2	TiO ₂	3.76 %	1.87 %	2.80 %
A25- 2	MnO	0.21 %	0.18 %	0.19 %
A25- 2	P ₂ O ₅	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.01 %	0.03 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.20 %	0.10 %	0.15 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.05 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2	PAF	2.55 %	3.25 %	2.70 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)
Page : 4 de 5

KAREN GAGNÉ

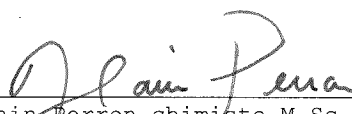
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88698- 19	88698- 20
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110069	99110070

A25- 2	Analyse	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2	SiO ₂	41.2 %	40.1 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	23.3 %	20.3 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	13.8 %	16.5 %
A25- 2	MgO	3.46 %	5.60 %
A25- 2	CaO	9.99 %	8.93 %
A25- 2	Na ₂ O	2.99 %	2.74 %
A25- 2	K ₂ O	0.24 %	0.14 %
A25- 2	TiO ₂	1.60 %	1.45 %
A25- 2	MnO	0.13 %	0.18 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.09 %	0.11 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.02 %	0.02 %
A25- 2	PAF	3.02 %	3.61 %

88698- 8 A25- 2/V₂O₅ : Version 2 : Le résultat en V₂O₅ a été modifié

Responsable :


Alain Perron, chimiste, M.Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 5

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88699- 1	88699- 2	88699- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110071	99110072	99110073
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	43.2 %	45.6 %	45.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	24.1 %	19.7 %	19.8 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	11.6 %	12.0 %	12.3 %
A25- 2 MgO	2.75 %	3.94 %	4.04 %
A25- 2 CaO	9.64 %	11.1 %	10.3 %
A25- 2 Na ₂ O	3.53 %	2.83 %	2.92 %
A25- 2 K ₂ O	0.70 %	0.31 %	0.57 %
A25- 2 TiO ₂	1.26 %	1.41 %	1.45 %
A25- 2 MnO	0.11 %	0.16 %	0.19 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.04 %	0.02 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.09 %	0.07 %	0.07 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 PAF	3.00 %	2.41 %	2.59 %
Numéro COREM :	88699- 4	88699- 5	88699- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110074	99110075	99110076
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	45.0 %	99.5 %	41.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	19.7 %	< 0.2 %	19.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	12.8 %	0.2 %	15.6 %
A25- 2 MgO	4.19 %	< 0.04 %	4.45 %
A25- 2 CaO	9.32 %	< 0.01 %	11.6 %
A25- 2 Na ₂ O	3.03 %	< 0.04 %	2.14 %
A25- 2 K ₂ O	0.71 %	< 0.01 %	0.22 %
A25- 2 TiO ₂	1.55 %	< 0.01 %	2.09 %
A25- 2 MnO	0.22 %	0.01 %	0.16 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	< 0.01 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.08 %	< 0.01 %	0.11 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 PAF	2.83 %	-0.01 %	2.91 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 5

Numéro COREM :	88699- 7	88699- 8	88699- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110077	99110078	99110079

A25- 2	Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2	SiO ₂	41.8 %	40.3 %	39.5 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	19.6 %	17.9 %	18.4 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	15.0 %	17.8 %	18.1 %
A25- 2	MgO	4.45 %	5.75 %	5.72 %
A25- 2	CaO	11.4 %	10.9 %	9.97 %
A25- 2	Na ₂ O	2.28 %	1.99 %	2.09 %
A25- 2	K ₂ O	0.19 %	0.27 %	0.30 %
A25- 2	TiO ₂	1.74 %	1.87 %	1.77 %
A25- 2	MnO	0.16 %	0.20 %	0.23 %
A25- 2	P ₂ O ₅	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.09 %	0.11 %	0.10 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.01 %	0.03 %	0.05 %
A25- 2	PAF	2.78 %	2.67 %	3.19 %

Numéro COREM :	88699- 10	88699- 11	88699- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110080	99110081	99110082

A25- 2	Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2	SiO ₂	39.6 %	39.9 %	38.5 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	18.8 %	18.2 %	18.9 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	17.7 %	18.2 %	19.8 %
A25- 2	MgO	5.47 %	5.60 %	5.96 %
A25- 2	CaO	10.3 %	9.96 %	8.32 %
A25- 2	Na ₂ O	2.04 %	1.99 %	1.87 %
A25- 2	K ₂ O	0.21 %	0.34 %	0.25 %
A25- 2	TiO ₂	1.94 %	1.99 %	1.83 %
A25- 2	MnO	0.20 %	0.20 %	0.18 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.11 %	0.11 %	0.10 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.02 %	0.02 %	0.02 %
A25- 2	PAF	3.13 %	3.03 %	3.89 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88699- 13	88699- 14	88699- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110083	99110084	99110085
A25- 2 Analyse	2014-09-10	2014-09-10	2014-09-10
A25- 2 SiO ₂	48.6 %	38.5 %	14.0 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	17.1 %	23.0 %	10.0 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.9 %	16.2 %	55.5 %
A25- 2 MgO	4.99 %	3.86 %	1.96 %
A25- 2 CaO	4.73 %	11.2 %	3.57 %
A25- 2 Na ₂ O	4.67 %	2.07 %	0.22 %
A25- 2 K ₂ O	0.20 %	0.17 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	1.37 %	1.10 %	12.2 %
A25- 2 MnO	0.13 %	0.13 %	0.27 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.25 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.06 %	0.11 %	0.66 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2 PAF	2.69 %	3.49 %	0.71 %
Numéro COREM :	88699- 16	88699- 17	88699- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110086	99110087	99110088
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	40.2 %	47.2 %	50.6 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	23.7 %	22.7 %	21.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.2 %	9.0 %	8.2 %
A25- 2 MgO	2.75 %	2.43 %	2.32 %
A25- 2 CaO	12.0 %	10.8 %	8.59 %
A25- 2 Na ₂ O	2.56 %	3.63 %	4.94 %
A25- 2 K ₂ O	0.21 %	0.11 %	0.11 %
A25- 2 TiO ₂	1.33 %	1.18 %	0.99 %
A25- 2 MnO	0.13 %	0.11 %	0.11 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.02 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.10 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	2.98 %	2.63 %	2.69 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 5

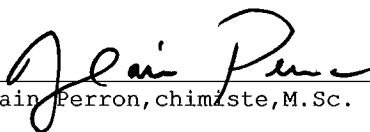
KAREN GAGNÉ

20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88699- 19	88699- 20
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110089	99110090

A25- 2	Analyse	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2	SiO ₂	44.2 %	44.6 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	16.8 %	18.1 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	14.9 %	14.2 %
A25- 2	MgO	4.48 %	4.32 %
A25- 2	CaO	11.2 %	11.3 %
A25- 2	Na ₂ O	2.56 %	2.53 %
A25- 2	K ₂ O	0.13 %	0.15 %
A25- 2	TiO ₂	2.15 %	1.93 %
A25- 2	MnO	0.20 %	0.18 %
A25- 2	P ₂ O ₅	0.03 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.07 %	0.06 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	< 0.01 %	0.01 %
A25- 2	PAF	2.92 %	2.18 %

Responsable :



Alain Perron, chimiste, M. Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 5

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :		88700- 1	88700- 2	88700- 3
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		99110091	99110092	99110093
A25- 2 Analyse		2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂		42.2 %	43.9 %	42.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃		18.0 %	17.4 %	16.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃		15.7 %	15.2 %	17.7 %
A25- 2 MgO		4.28 %	4.24 %	4.71 %
A25- 2 CaO		10.8 %	11.3 %	11.4 %
A25- 2 Na ₂ O		2.57 %	2.54 %	2.39 %
A25- 2 K ₂ O		0.15 %	0.17 %	0.25 %
A25- 2 TiO ₂		2.32 %	2.25 %	2.75 %
A25- 2 MnO		0.19 %	0.19 %	0.21 %
A25- 2 P ₂ O ₅		< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃		0.02 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅		0.08 %	0.08 %	0.11 %
A25- 2 ZrO ₂		< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO		0.02 %	0.02 %	0.02 %
A25- 2 PAF		2.63 %	1.99 %	1.25 %
Numéro COREM :		88700- 4	88700- 5	88700- 6
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		99110094	99110095	99110096
A25- 2 Analyse		2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂		55.5 %	99.2 %	43.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃		15.7 %	< 0.2 %	17.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃		9.1 %	0.2 %	15.6 %
A25- 2 MgO		3.79 %	< 0.04 %	4.63 %
A25- 2 CaO		5.60 %	< 0.01 %	11.1 %
A25- 2 Na ₂ O		6.82 %	< 0.04 %	2.50 %
A25- 2 K ₂ O		0.17 %	< 0.01 %	0.24 %
A25- 2 TiO ₂		1.08 %	< 0.01 %	2.22 %
A25- 2 MnO		0.14 %	0.01 %	0.20 %
A25- 2 P ₂ O ₅		0.32 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃		0.05 %	< 0.01 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅		0.02 %	< 0.01 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂		< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO		0.04 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 PAF		0.97 %	0.02 %	1.80 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
 Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
 Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
 Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88700- 7	88700- 8	88700- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110097	99110098	99110099
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	42.2 %	44.8 %	50.6 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	16.0 %	19.1 %	18.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	17.7 %	13.6 %	10.1 %
A25- 2 MgO	5.21 %	3.72 %	2.82 %
A25- 2 CaO	11.8 %	11.4 %	8.88 %
A25- 2 Na ₂ O	2.02 %	3.09 %	5.11 %
A25- 2 K ₂ O	0.23 %	0.27 %	0.27 %
A25- 2 TiO ₂	2.58 %	2.00 %	1.38 %
A25- 2 MnO	0.21 %	0.18 %	0.13 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.08 %	0.02 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.10 %	0.11 %	0.06 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	0.02 %	0.09 %
A25- 2 PAF	1.34 %	1.44 %	1.02 %
Numéro COREM :	88700- 10	88700- 11	88700- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110100	99110101	99110102
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	45.3 %	42.1 %	44.0 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	18.4 %	19.5 %	22.6 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	15.5 %	16.6 %	12.7 %
A25- 2 MgO	3.90 %	3.58 %	2.38 %
A25- 2 CaO	9.21 %	11.7 %	10.1 %
A25- 2 Na ₂ O	3.60 %	2.44 %	3.69 %
A25- 2 K ₂ O	0.18 %	0.17 %	0.18 %
A25- 2 TiO ₂	1.82 %	1.60 %	1.09 %
A25- 2 MnO	0.20 %	0.19 %	0.15 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.07 %	0.07 %	0.06 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2 PAF	1.58 %	1.89 %	1.87 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 3 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88700- 13	88700- 14	88700- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110103	99110104	99110105
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	41.7 %	45.4 %	10.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	24.2 %	20.7 %	7.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	12.0 %	11.5 %	61.6 %
A25- 2 MgO	2.34 %	3.41 %	1.97 %
A25- 2 CaO	12.1 %	10.8 %	2.21 %
A25- 2 Na ₂ O	3.05 %	3.39 %	0.51 %
A25- 2 K ₂ O	0.11 %	0.05 %	0.11 %
A25- 2 TiO ₂	1.63 %	1.61 %	13.6 %
A25- 2 MnO	0.12 %	0.14 %	0.29 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.06 %	0.07 %	0.74 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.01 %	0.04 %
A25- 2 PAF	2.60 %	2.33 %	-0.84 %
Numéro COREM :	88700- 16	88700- 17	88700- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110106	99110107	99110108
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	45.1 %	45.8 %	43.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	20.1 %	21.0 %	18.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	12.0 %	11.1 %	13.8 %
A25- 2 MgO	3.68 %	3.30 %	3.98 %
A25- 2 CaO	10.9 %	10.4 %	11.4 %
A25- 2 Na ₂ O	3.11 %	3.41 %	2.70 %
A25- 2 K ₂ O	0.07 %	0.17 %	0.17 %
A25- 2 TiO ₂	1.61 %	1.32 %	1.87 %
A25- 2 MnO	0.15 %	0.13 %	0.18 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.08 %	0.07 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	2.78 %	2.93 %	2.88 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

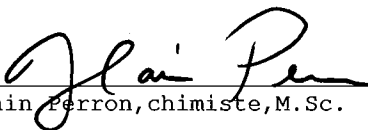
Page : 4 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88700- 19	88700- 20
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110109	99110110

A25- 2	Analyse	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2	SiO ₂	45.3 %	44.1 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	19.7 %	18.0 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	12.7 %	14.6 %
A25- 2	MgO	3.85 %	4.49 %
A25- 2	CaO	10.3 %	11.4 %
A25- 2	Na ₂ O	3.32 %	2.57 %
A25- 2	K ₂ O	0.13 %	0.12 %
A25- 2	TiO ₂	1.39 %	1.73 %
A25- 2	MnO	0.15 %	0.19 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.02 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.07 %	0.10 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	PAF	2.63 %	2.38 %

Responsable :



Alain Perron, chimiste, M. Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 5

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88701- 1	88701- 2	88701- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110111	99110112	99110113.
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	43.1 %	43.8 %	43.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	16.6 %	18.1 %	18.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	16.1 %	14.5 %	13.9 %
A25- 2 MgO	5.08 %	4.63 %	4.39 %
A25- 2 CaO	10.9 %	10.2 %	11.2 %
A25- 2 Na ₂ O	2.54 %	3.04 %	2.93 %
A25- 2 K ₂ O	0.16 %	0.37 %	0.29 %
A25- 2 TiO ₂	2.04 %	1.89 %	1.60 %
A25- 2 MnO	0.20 %	0.19 %	0.18 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.01 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.02 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.11 %	0.10 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2 PAF	2.82 %	2.95 %	3.28 %
Numéro COREM :	88701- 4	88701- 5	88701- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110114	99110115	99110116
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	42.8 %	98.0 %	42.1 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	18.4 %	0.4 %	18.6 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.0 %	0.2 %	13.3 %
A25- 2 MgO	4.44 %	< 0.04 %	4.04 %
A25- 2 CaO	10.5 %	< 0.01 %	11.6 %
A25- 2 Na ₂ O	3.14 %	< 0.04 %	3.21 %
A25- 2 K ₂ O	0.57 %	< 0.01 %	0.30 %
A25- 2 TiO ₂	1.60 %	< 0.01 %	1.51 %
A25- 2 MnO	0.18 %	< 0.01 %	0.16 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.09 %	< 0.01 %	0.10 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	3.47 %	0.14 %	3.93 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88701- 7	88701- 8	88701- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110117	99110118	99110119
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	44.2 %	45.0 %	45.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	17.9 %	23.2 %	25.4 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.3 %	8.4 %	7.4 %
A25- 2 MgO	4.44 %	1.88 %	1.84 %
A25- 2 CaO	11.0 %	11.2 %	10.9 %
A25- 2 Na ₂ O	2.80 %	4.13 %	4.03 %
A25- 2 K ₂ O	0.11 %	0.20 %	0.61 %
A25- 2 TiO ₂	1.62 %	1.13 %	0.88 %
A25- 2 MnO	0.18 %	0.08 %	0.07 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.02 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.11 %	0.06 %	0.05 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	0.01 %
A25- 2 PAF	2.78 %	2.92 %	2.52 %
Numéro COREM :	88701- 10	88701- 11	88701- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110120	99110121	99110122
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	46.6 %	45.1 %	56.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	25.1 %	24.1 %	16.8 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	7.3 %	9.1 %	10.7 %
A25- 2 MgO	1.84 %	2.06 %	2.55 %
A25- 2 CaO	11.4 %	11.8 %	4.75 %
A25- 2 Na ₂ O	4.05 %	3.83 %	7.13 %
A25- 2 K ₂ O	0.50 %	0.11 %	0.15 %
A25- 2 TiO ₂	0.83 %	1.28 %	0.60 %
A25- 2 MnO	0.07 %	0.09 %	0.07 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.12 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.04 %	0.06 %	0.02 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	2.42 %	2.54 %	0.85 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
 Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
 Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
 Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 3 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88701- 13	88701- 14	88701- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110123	99110124	99110125
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	35.9 %	45.4 %	13.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	13.2 %	20.8 %	10.0 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	28.6 %	11.3 %	55.7 %
A25- 2 MgO	6.19 %	3.28 %	1.97 %
A25- 2 CaO	9.13 %	11.7 %	3.55 %
A25- 2 Na ₂ O	1.48 %	3.11 %	0.24 %
A25- 2 K ₂ O	0.08 %	0.11 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	3.95 %	1.63 %	12.1 %
A25- 2 MnO	0.22 %	0.13 %	0.28 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.06 %	0.02 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.35 %	0.05 %	0.66 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	< 0.01 %	0.03 %
A25- 2 PAF	0.75 %	2.27 %	0.81 %
Numéro COREM :	88701- 16	88701- 17	88701- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110126	99110127	99110128
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	44.2 %	44.8 %	47.7 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	18.8 %	19.0 %	15.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	14.6 %	13.7 %	15.5 %
A25- 2 MgO	4.12 %	3.97 %	4.50 %
A25- 2 CaO	11.2 %	11.4 %	8.40 %
A25- 2 Na ₂ O	2.76 %	2.76 %	4.27 %
A25- 2 K ₂ O	0.15 %	0.18 %	0.18 %
A25- 2 TiO ₂	2.02 %	1.82 %	1.80 %
A25- 2 MnO	0.17 %	0.16 %	0.21 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.01 %	0.59 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.07 %	0.06 %	0.04 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.01 %	0.02 %
A25- 2 PAF	1.76 %	1.81 %	1.35 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 5

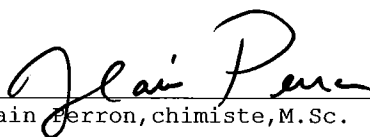
KAREN GAGNÉ

20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88701- 19	88701- 20
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110129	99110130

A25- 2	Analyse	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2	SiO ₂	44.0 %	47.1 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	17.4 %	23.1 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	16.1 %	8.6 %
A25- 2	MgO	3.84 %	2.02 %
A25- 2	CaO	10.2 %	9.75 %
A25- 2	Na ₂ O	2.83 %	4.22 %
A25- 2	K ₂ O	0.13 %	0.60 %
A25- 2	TiO ₂	2.46 %	0.95 %
A25- 2	MnO	0.19 %	0.10 %
A25- 2	P ₂ O ₅	0.03 %	0.02 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.08 %	0.03 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	PAF	2.50 %	3.03 %

Responsable :



Alain Perron, chimiste, M.Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 5

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88702- 1	88702- 2	88702- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110131	99110132	99110133
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	44.2 %	49.0 %	46.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	22.3 %	15.0 %	23.8 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	11.1 %	12.1 %	8.2 %
A25- 2 MgO	2.81 %	7.52 %	2.32 %
A25- 2 CaO	10.1 %	10.1 %	10.8 %
A25- 2 Na ₂ O	3.52 %	1.65 %	3.56 %
A25- 2 K ₂ O	0.30 %	0.06 %	0.38 %
A25- 2 TiO ₂	1.41 %	1.02 %	0.76 %
A25- 2 MnO	0.11 %	0.17 %	0.09 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.16 %	0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.02 %	0.06 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.04 %	0.04 %	0.02 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	3.62 %	3.13 %	2.72 %
Numéro COREM :	88702- 4	88702- 5	88702- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110134	99110135	99110136
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	48.8 %	99.2 %	47.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	17.1 %	< 0.2 %	22.6 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	9.7 %	0.2 %	8.8 %
A25- 2 MgO	6.70 %	< 0.04 %	2.65 %
A25- 2 CaO	8.28 %	< 0.01 %	10.4 %
A25- 2 Na ₂ O	2.46 %	< 0.04 %	3.60 %
A25- 2 K ₂ O	0.02 %	< 0.01 %	0.24 %
A25- 2 TiO ₂	0.73 %	< 0.01 %	0.87 %
A25- 2 MnO	0.12 %	0.01 %	0.10 %
A25- 2 P ₂ O ₅	0.14 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.04 %	< 0.01 %	0.03 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.02 %	< 0.01 %	0.03 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	4.78 %	0 %	2.98 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88702- 7	88702- 8	88702- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110137	99110138	99110139

A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO2	45.9 %	44.0 %	45.5 %
A25- 2 Al2O3	23.2 %	20.9 %	21.3 %
A25- 2 Fe2O3	10.3 %	12.3 %	10.6 %
A25- 2 MgO	2.60 %	2.26 %	3.07 %
A25- 2 CaO	8.25 %	9.33 %	11.1 %
A25- 2 Na2O	4.67 %	4.78 %	3.01 %
A25- 2 K2O	0.30 %	0.22 %	0.24 %
A25- 2 TiO2	0.90 %	1.88 %	1.33 %
A25- 2 MnO	0.09 %	0.12 %	0.13 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.02 %	0.03 %	0.02 %
A25- 2 V2O5	0.04 %	0.07 %	0.06 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	3.32 %	3.29 %	3.19 %

Numéro COREM :	88702- 10	88702- 11	88702- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110140	99110141	99110142

A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO2	45.5 %	48.3 %	45.5 %
A25- 2 Al2O3	21.0 %	17.6 %	20.7 %
A25- 2 Fe2O3	10.4 %	9.5 %	10.9 %
A25- 2 MgO	3.20 %	8.15 %	3.05 %
A25- 2 CaO	11.0 %	8.74 %	11.0 %
A25- 2 Na2O	3.23 %	3.06 %	3.45 %
A25- 2 K2O	0.19 %	0.31 %	0.15 %
A25- 2 TiO2	1.30 %	0.67 %	1.37 %
A25- 2 MnO	0.13 %	0.13 %	0.11 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	0.11 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.03 %	0.05 %	0.03 %
A25- 2 V2O5	0.06 %	0.03 %	0.06 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	2.90 %	2.61 %	2.83 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 3 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88702- 13	88702- 14	88702- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110143	99110144	99110145
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO2	45.2 %	46.6 %	4.1 %
A25- 2 Al2O3	22.2 %	22.9 %	4.0 %
A25- 2 Fe2O3	10.4 %	7.8 %	79.4 %
A25- 2 MgO	2.81 %	4.04 %	3.46 %
A25- 2 CaO	11.6 %	11.7 %	1.49 %
A25- 2 Na2O	3.16 %	2.68 %	0.12 %
A25- 2 K2O	0.36 %	0.58 %	0.07 %
A25- 2 TiO2	1.38 %	0.27 %	7.35 %
A25- 2 MnO	0.11 %	0.11 %	0.62 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	0.33 %
A25- 2 Cr2O3	0.03 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 V2O5	0.06 %	0.02 %	0.53 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	0.09 %
A25- 2 PAF	2.58 %	2.78 %	-2.99 %
Numéro COREM :	88702- 16	88702- 17	88702- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110146	99110147	99110148
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO2	47.1 %	48.7 %	51.1 %
A25- 2 Al2O3	25.6 %	17.0 %	15.7 %
A25- 2 Fe2O3	6.1 %	10.5 %	12.5 %
A25- 2 MgO	1.89 %	4.40 %	5.41 %
A25- 2 CaO	10.3 %	6.03 %	6.71 %
A25- 2 Na2O	4.45 %	6.60 %	5.30 %
A25- 2 K2O	0.78 %	0.07 %	0.24 %
A25- 2 TiO2	0.26 %	0.79 %	0.96 %
A25- 2 MnO	0.06 %	0.10 %	0.13 %
A25- 2 P2O5	0.01 %	0.15 %	0.18 %
A25- 2 Cr2O3	0.04 %	0.02 %	0.04 %
A25- 2 V2O5	0.02 %	0.05 %	0.04 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	2.68 %	4.64 %	1.31 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

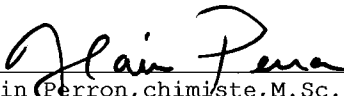
F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 5

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88702- 19	88702- 20	88702- 21
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110149	99110150	99110151
A25- 2 Analyse	2014-09-11	2014-09-11	2014-09-11
A25- 2 SiO ₂	23.0 %	42.0 %	21.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	13.4 %	21.6 %	11.1 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	42.0 %	14.6 %	47.4 %
A25- 2 MgO	2.60 %	3.33 %	3.80 %
A25- 2 CaO	6.39 %	10.9 %	5.58 %
A25- 2 Na ₂ O	1.51 %	2.93 %	0.82 %
A25- 2 K ₂ O	0.18 %	0.13 %	0.05 %
A25- 2 TiO ₂	7.51 %	1.92 %	7.83 %
A25- 2 MnO	0.21 %	0.12 %	0.22 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.05 %	0.03 %	0.08 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.55 %	0.14 %	0.65 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 PAF	2.15 %	2.09 %	0.48 %

Responsable :


Alain Perron, chimiste, M. Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 5

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 11

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88624- 1	88624- 2	88624- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742097	M742098	M742099
A25- 2 Analyse	2014-09-04	2014-09-04	2014-09-04
A25- 2 SiO2	99.8 %	4.1 %	0.3 %
A25- 2 Al2O3	< 0.2 %	3.8 %	1.1 %
A25- 2 Fe2O3	0.2 %	80.3 %	93.9 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.49 %	2.86 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	1.50 %	1.08 %
A25- 2 Na2O	< 0.04 %	0.13 %	< 0.04 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	< 0.01 %	7.50 %	0.71 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.64 %	0.20 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	0.33 %	0.09 %
A25- 2 Cr2O3	< 0.01 %	0.03 %	< 0.01 %
A25- 2 V2O5	< 0.01 %	0.53 %	0.09 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.09 %	0.02 %
A25- 2 PAF	0.18 %	-2.77 %	-1.60 %
Numéro COREM :	88624- 4	88624- 5	88624- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742100	M742101	M742106
A25- 2 Analyse	2014-09-04	2014-09-04	2014-09-04
A25- 2 SiO2	99.8 %	0.7 %	1.9 %
A25- 2 Al2O3	< 0.2 %	0.6 %	1.6 %
A25- 2 Fe2O3	0.2 %	92.8 %	83.3 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	0.13 %	0.43 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	0.08 %	0.24 %
A25- 2 Na2O	< 0.04 %	< 0.04 %	0.07 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	< 0.01 %	0.01 %
A25- 2 TiO2	< 0.01 %	6.45 %	13.2 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.12 %	0.24 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	< 0.01 %	0.20 %	0.05 %
A25- 2 V2O5	< 0.01 %	1.31 %	0.92 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.03 %	0.03 %
A25- 2 PAF	0.18 %	-3.27 %	-2.84 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 11

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88624- 7	88624- 8	88624- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742107	M742108	M742109
A25- 2 Analyse	2014-09-04	2014-09-04	2014-09-04
A25- 2 SiO2	3.1 %	1.9 %	0.9 %
A25- 2 Al2O3	1.9 %	1.9 %	1.5 %
A25- 2 Fe2O3	82.1 %	82.7 %	84.2 %
A25- 2 MgO	0.79 %	0.35 %	0.48 %
A25- 2 CaO	0.54 %	0.27 %	0.22 %
A25- 2 Na2O	0.12 %	0.12 %	< 0.04 %
A25- 2 K2O	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	12.3 %	13.9 %	13.9 %
A25- 2 MnO	0.24 %	0.28 %	0.30 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.07 %	0.09 %	0.10 %
A25- 2 V2O5	0.92 %	0.95 %	0.96 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.06 %	0.05 %
A25- 2 PAF	-2.79 %	-3.12 %	-3.18 %
Numéro COREM :	88624- 10	88624- 11	88624- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742110	M742111	M742112
A25- 2 Analyse	2014-09-04	2014-09-04	2014-09-04
A25- 2 SiO2	1.5 %	1.5 %	1.7 %
A25- 2 Al2O3	1.6 %	1.7 %	1.7 %
A25- 2 Fe2O3	83.6 %	82.7 %	83.5 %
A25- 2 MgO	0.54 %	0.61 %	0.55 %
A25- 2 CaO	0.24 %	0.21 %	0.24 %
A25- 2 Na2O	< 0.04 %	< 0.04 %	0.06 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	13.0 %	14.0 %	13.3 %
A25- 2 MnO	0.31 %	0.36 %	0.31 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.06 %	0.05 %	0.09 %
A25- 2 V2O5	0.99 %	0.98 %	1.03 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.09 %	0.07 %	0.06 %
A25- 2 PAF	-2.91 %	-2.98 %	-2.99 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 3 de 11

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88624- 13	88624- 14	88624- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742113	M742114	M742115
A25- 2 Analyse	2014-09-04	2014-09-04	2014-09-04
A25- 2 SiO ₂	1.2 %	1.4 %	1.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.5 %	2.0 %	1.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	83.7 %	83.2 %	84.0 %
A25- 2 MgO	0.49 %	0.48 %	0.48 %
A25- 2 CaO	0.15 %	0.18 %	0.28 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.07 %	0.07 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	14.0 %	13.0 %	12.3 %
A25- 2 MnO	0.24 %	0.23 %	0.24 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.20 %	0.08 %	0.07 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.06 %	1.07 %	1.13 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.06 %	0.06 %	0.06 %
A25- 2 PAF	-3.17 %	-3.09 %	-3.03 %
Numéro COREM :	88624- 16	88624- 17	88624- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742117,1	M742118	M742119
A25- 2 Analyse	2014-09-04	2014-09-04	2014-09-04
A25- 2 SiO ₂	100 %	2.0 %	2.0 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	2.2 %	1.9 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	82.2 %	83.7 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	0.61 %	0.60 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	0.28 %	0.27 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	12.0 %	11.8 %
A25- 2 MnO	< 0.01 %	0.23 %	0.22 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.13 %	0.17 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	1.21 %	1.29 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.06 %	0.04 %
A25- 2 PAF	0.12 %	-2.74 %	-2.69 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 11

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88624- 19	88624- 20	88624- 21
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742120	M742121	M742122
A25- 2 Analyse	2014-09-04	2014-09-04	2014-09-09
A25- 2 SiO2	2.4 %	1.8 %	1.8 %
A25- 2 Al2O3	2.1 %	2.1 %	2.5 %
A25- 2 Fe2O3	82.6 %	84.7 %	82.7 %
A25- 2 MgO	0.54 %	0.46 %	0.45 %
A25- 2 CaO	0.35 %	0.25 %	0.29 %
A25- 2 Na2O	0.05 %	0.08 %	0.10 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	12.2 %	11.6 %	11.9 %
A25- 2 MnO	0.24 %	0.22 %	0.23 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.11 %	0.07 %	0.05 %
A25- 2 V2O5	1.27 %	1.25 %	1.19 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.05 %	0.05 %	0.06 %
A25- 2 PAF	-2.76 %	-2.98 %	-3.14 %
Numéro COREM :	88624- 22	88624- 23	88624- 24
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742123	M742124	M742125
A25- 2 Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2 SiO2	2.7 %	2.0 %	3.7 %
A25- 2 Al2O3	2.2 %	2.0 %	3.5 %
A25- 2 Fe2O3	82.8 %	83.9 %	80.4 %
A25- 2 MgO	0.58 %	0.63 %	0.97 %
A25- 2 CaO	0.45 %	0.20 %	0.60 %
A25- 2 Na2O	0.13 %	0.06 %	0.11 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	< 0.01 %	0.03 %
A25- 2 TiO2	11.9 %	11.5 %	10.8 %
A25- 2 MnO	0.22 %	0.21 %	0.27 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.07 %	0.10 %	0.10 %
A25- 2 V2O5	1.25 %	1.26 %	1.20 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.04 %	0.06 %
A25- 2 PAF	-3.11 %	-3.07 %	-2.47 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 11

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :		88624- 25	88624- 26	88624- 27
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742126	M742126, 1	M742126, 2
A25- 2	Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2	SiO ₂	2.3 %	99.5 %	4.1 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	2.3 %	< 0.2 %	3.8 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	82.9 %	0.2 %	80.2 %
A25- 2	MgO	0.55 %	< 0.04 %	3.47 %
A25- 2	CaO	0.35 %	< 0.01 %	1.49 %
A25- 2	Na ₂ O	0.09 %	< 0.04 %	0.12 %
A25- 2	K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	0.07 %
A25- 2	TiO ₂	11.9 %	< 0.01 %	7.45 %
A25- 2	MnO	0.22 %	< 0.01 %	0.63 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	0.33 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.17 %	< 0.01 %	0.04 %
A25- 2	V ₂ O ₅	1.26 %	< 0.01 %	0.53 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.05 %	< 0.01 %	0.09 %
A25- 2	PAF	-3.11 %	-0.01 %	-2.99 %
Numéro COREM :		88624- 28	88624- 29	88624- 30
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742126, 3	M742126, 4	M742127
A25- 2	Analyse	2014-09-10	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2	SiO ₂	0.3 %	99.2 %	1.2 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	0.9 %	< 0.2 %	1.0 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	94.6 %	0.2 %	87.8 %
A25- 2	MgO	2.87 %	< 0.04 %	0.34 %
A25- 2	CaO	1.09 %	< 0.01 %	0.18 %
A25- 2	Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2	K ₂ O	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	0.71 %	< 0.01 %	10.1 %
A25- 2	MnO	0.21 %	< 0.01 %	0.33 %
A25- 2	P ₂ O ₅	0.10 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	< 0.01 %	0.10 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.09 %	< 0.01 %	1.08 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.02 %	< 0.01 %	0.05 %
A25- 2	PAF	-1.81 %	-0.04 %	-3.28 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passant.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 6 de 11

Numéro COREM :	88624- 31	88624- 32	88624- 33
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742128	M742131	M742132
A25- 2 Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2 SiO2	1.8 %	0.6 %	0.9 %
A25- 2 Al2O3	1.2 %	1.0 %	0.9 %
A25- 2 Fe2O3	86.7 %	89.7 %	87.1 %
A25- 2 MgO	0.44 %	0.16 %	0.38 %
A25- 2 CaO	0.34 %	0.03 %	0.12 %
A25- 2 Na2O	0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K2O	0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	10.3 %	9.81 %	11.8 %
A25- 2 MnO	0.28 %	0.19 %	0.22 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.10 %	0.07 %	0.13 %
A25- 2 V2O5	1.13 %	1.29 %	1.11 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.06 %	0.03 %
A25- 2 PAF	-3.26 %	-3.37 %	-3.41 %
Numéro COREM :	88624- 34	88624- 35	88624- 36
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742133	M742134	M742135
A25- 2 Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2 SiO2	1.0 %	1.5 %	1.8 %
A25- 2 Al2O3	1.0 %	1.4 %	1.5 %
A25- 2 Fe2O3	88.1 %	85.5 %	91.5 %
A25- 2 MgO	0.44 %	0.45 %	0.38 %
A25- 2 CaO	0.12 %	0.27 %	0.25 %
A25- 2 Na2O	< 0.04 %	< 0.04 %	0.08 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	0.03 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	10.7 %	11.7 %	5.08 %
A25- 2 MnO	0.23 %	0.22 %	0.10 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.06 %	0.06 %	0.10 %
A25- 2 V2O5	1.13 %	1.16 %	1.39 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-3.37 %	-3.10 %	-3.07 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :		88624- 37	88624- 38	88624- 39
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742136	M742137	M742138
A25- 2	Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2	SiO ₂	3.2 %	0.7 %	1.6 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	1.9 %	0.8 %	1.5 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	85.9 %	96.5 %	92.8 %
A25- 2	MgO	0.57 %	0.19 %	0.42 %
A25- 2	CaO	0.80 %	0.10 %	0.26 %
A25- 2	Na ₂ O	0.08 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2	K ₂ O	0.10 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	6.93 %	2.71 %	3.26 %
A25- 2	MnO	0.16 %	0.06 %	0.07 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.13 %	0.19 %	0.17 %
A25- 2	V ₂ O ₅	1.40 %	1.57 %	1.49 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.03 %	0.04 %	0.02 %
A25- 2	PAF	-2.69 %	-3.35 %	-2.73 %
Numéro COREM :		88624- 40	88624- 41	88624- 42
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742139	M742140	M742141
A25- 2	Analyse	2014-09-11	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2	SiO ₂	0.3 %	1.2 %	1.1 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	0.4 %	1.1 %	1.2 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	83.1 %	93.6 %	93.6 %
A25- 2	MgO	< 0.04 %	0.31 %	0.36 %
A25- 2	CaO	0.10 %	0.21 %	0.14 %
A25- 2	Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2	K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	0.08 %	2.09 %	4.37 %
A25- 2	MnO	< 0.01 %	0.05 %	0.14 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.08 %	0.10 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.03 %	1.59 %	1.50 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	< 0.01 %	0.04 %	0.08 %
A25- 2	PAF	14.5 %	-2.34 %	-3.11 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 8 de 11

Numéro COREM :	88624- 43	88624- 44	88624- 45
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742142	M742143	M742144
A25- 2 Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2 SiO ₂	3.7 %	1.5 %	1.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	3.5 %	1.3 %	1.4 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	80.2 %	94.7 %	93.5 %
A25- 2 MgO	0.95 %	0.25 %	0.38 %
A25- 2 CaO	0.60 %	0.28 %	0.21 %
A25- 2 Na ₂ O	0.12 %	0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	0.03 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	10.8 %	3.04 %	3.86 %
A25- 2 MnO	0.28 %	0.07 %	0.10 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.10 %	0.18 %	0.19 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.19 %	1.69 %	1.53 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.06 %	0.04 %	0.06 %
A25- 2 PAF	-2.35 %	-3.14 %	-3.04 %
Numéro COREM :	88624- 46	88624- 47	88624- 48
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742145	M742146	M742147
A25- 2 Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2 SiO ₂	0.9 %	1.6 %	1.5 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.9 %	1.4 %	1.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	92.2 %	85.8 %	90.6 %
A25- 2 MgO	0.24 %	0.46 %	0.36 %
A25- 2 CaO	0.15 %	0.23 %	0.25 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.05 %	0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	6.54 %	9.97 %	6.89 %
A25- 2 MnO	0.16 %	0.20 %	0.15 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.20 %	0.07 %	0.07 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.47 %	1.29 %	1.49 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.02 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-3.24 %	-3.07 %	-3.08 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88624- 49	88624- 50	88624- 51
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742148	M742149	M742150
A25- 2 Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2 SiO2	1.1 %	1.1 %	0.7 %
A25- 2 Al2O3	1.2 %	1.4 %	0.7 %
A25- 2 Fe2O3	94.4 %	91.1 %	93.7 %
A25- 2 MgO	0.34 %	0.38 %	0.12 %
A25- 2 CaO	0.18 %	0.17 %	0.14 %
A25- 2 Na2O	< 0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	2.68 %	6.73 %	5.65 %
A25- 2 MnO	0.07 %	0.14 %	0.11 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.15 %	0.10 %	0.20 %
A25- 2 V2O5	1.62 %	1.47 %	1.69 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.04 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-2.89 %	-3.14 %	-3.41 %
Numéro COREM :	88624- 52	88624- 53	88624- 54
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742151	M742152	M742153
A25- 2 Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2 SiO2	0.9 %	99.5 %	1.0 %
A25- 2 Al2O3	0.9 %	< 0.2 %	1.2 %
A25- 2 Fe2O3	91.4 %	0.2 %	88.3 %
A25- 2 MgO	0.24 %	< 0.04 %	0.27 %
A25- 2 CaO	0.12 %	< 0.01 %	0.17 %
A25- 2 Na2O	0.05 %	< 0.04 %	0.04 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 TiO2	7.10 %	< 0.01 %	9.56 %
A25- 2 MnO	0.18 %	0.01 %	0.27 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.12 %	< 0.01 %	0.12 %
A25- 2 V2O5	1.50 %	< 0.01 %	1.40 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	< 0.01 %	0.07 %
A25- 2 PAF	-3.26 %	0.12 %	-3.31 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)
Page : 10 de 11

KAREN GAGNÉ

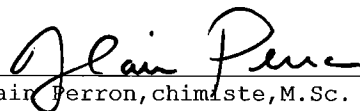
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88624- 55	88624- 56	88624- 57
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742154	M742155	M742157
A25- 2 Analyse	2014-09-09	2014-09-09	2014-09-09
A25- 2 SiO ₂	1.0 %	2.0 %	1.4 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.1 %	1.2 %	1.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	86.7 %	90.4 %	86.3 %
A25- 2 MgO	0.45 %	0.61 %	0.49 %
A25- 2 CaO	0.10 %	0.31 %	0.24 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.06 %	0.05 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2 TiO ₂	11.0 %	6.28 %	10.1 %
A25- 2 MnO	0.35 %	0.22 %	0.27 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.15 %	0.21 %	0.12 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.28 %	1.18 %	1.34 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.07 %	< 0.01 %	0.08 %
A25- 2 PAF	-3.28 %	-3.02 %	-3.07 %

Numéro COREM : 88624- 58
Nature : SOLIDES
Désignation : M742158

A25- 2 Analyse	2014-09-09
A25- 2 SiO ₂	1.4 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.3 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	91.9 %
A25- 2 MgO	0.32 %
A25- 2 CaO	0.26 %
A25- 2 Na ₂ O	0.06 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	5.55 %
A25- 2 MnO	0.13 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.18 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.55 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %
A25- 2 PAF	-3.06 %

Responsable :


Alain Perron, chimiste, M.Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 11 de 11

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 14

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88820- 1	88820- 2	88820- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742159	M742159,1	M742159,2
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	98.7 %	4.1 %	0.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	3.8 %	1.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	80.2 %	93.1 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	3.48 %	2.83 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	1.49 %	1.06 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.13 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.08 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	7.47 %	0.71 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.64 %	0.20 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	0.34 %	0.09 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	0.53 %	0.09 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.09 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-0.06 %	-2.99 %	-1.77 %
Numéro COREM :	88820- 4	88820- 5	88820- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742159,3	M742160	M742161
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	99.3 %	1.0 %	0.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	< 0.2 %	1.0 %	0.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	0.2 %	88.0 %	96.5 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	0.22 %	0.12 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	0.15 %	0.14 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	< 0.01 %	10.1 %	2.61 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.19 %	0.05 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	< 0.01 %	0.06 %	0.09 %
A25- 2 V ₂ O ₅	< 0.01 %	1.03 %	1.40 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.02 %	0.01 %
A25- 2 PAF	-0.03 %	-3.31 %	-3.27 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 14

Numéro COREM :	88820- 7	88820- 8	88820- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742162	M742163	M742164
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	0.6 %	1.5 %	1.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.1 %	1.3 %	0.8 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	89.2 %	87.1 %	89.6 %
A25- 2 MgO	0.17 %	0.40 %	0.26 %
A25- 2 CaO	0.03 %	0.24 %	0.34 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	9.81 %	10.4 %	7.94 %
A25- 2 MnO	0.20 %	0.22 %	0.23 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.07 %	0.09 %	0.27 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.28 %	1.11 %	1.37 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.06 %	0.03 %	0.03 %
A25- 2 PAF	-3.32 %	-3.10 %	-3.14 %
Numéro COREM :	88820- 10	88820- 11	88820- 12
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742165	M742166	M742167
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	0.7 %	1.3 %	1.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.6 %	1.1 %	1.4 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	95.7 %	87.1 %	92.1 %
A25- 2 MgO	0.16 %	0.28 %	0.36 %
A25- 2 CaO	0.10 %	0.19 %	0.29 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	0.04 %	0.07 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	3.31 %	11.0 %	4.18 %
A25- 2 MnO	0.07 %	0.19 %	0.08 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.32 %	0.07 %	0.14 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.62 %	1.26 %	1.52 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.01 %	0.01 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-3.43 %	-3.17 %	-2.99 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :	88820- 13	88820- 14	88820- 15
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742168	M742169	M742170
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	2.1 %	2.7 %	4.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.7 %	2.3 %	1.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	90.9 %	83.5 %	82.5 %
A25- 2 MgO	0.41 %	0.70 %	1.53 %
A25- 2 CaO	0.38 %	0.42 %	0.81 %
A25- 2 Na ₂ O	0.05 %	0.07 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	5.00 %	10.6 %	9.49 %
A25- 2 MnO	0.09 %	0.21 %	0.28 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.09 %	0.10 %	0.62 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.53 %	1.27 %	1.03 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.02 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-2.95 %	-2.84 %	-2.97 %
Numéro COREM :	88820- 16	88820- 17	88820- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742171	M742172	M742172, 1
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	1.9 %	2.3 %	99.1 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	2.0 %	2.6 %	< 0.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	86.4 %	87.2 %	0.2 %
A25- 2 MgO	0.52 %	0.60 %	< 0.04 %
A25- 2 CaO	0.32 %	0.47 %	< 0.01 %
A25- 2 Na ₂ O	0.06 %	0.06 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	9.40 %	7.32 %	< 0.01 %
A25- 2 MnO	0.19 %	0.15 %	< 0.01 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.07 %	0.14 %	< 0.01 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.38 %	1.45 %	< 0.01 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.07 %	0.08 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	-3.16 %	-2.96 %	0.02 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :	88820- 19	88820- 20	88820- 21
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742173	M742174	M742175
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO2	2.3 %	1.6 %	1.5 %
A25- 2 Al2O3	2.6 %	1.7 %	1.5 %
A25- 2 Fe2O3	86.3 %	89.9 %	86.8 %
A25- 2 MgO	0.61 %	0.27 %	0.44 %
A25- 2 CaO	0.48 %	0.19 %	0.22 %
A25- 2 Na2O	0.07 %	0.06 %	< 0.04 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	8.04 %	6.78 %	10.0 %
A25- 2 MnO	0.17 %	0.13 %	0.22 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.13 %	0.20 %	0.14 %
A25- 2 V2O5	1.43 %	1.71 %	1.41 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.11 %	0.05 %	0.06 %
A25- 2 PAF	-3.03 %	-3.36 %	-3.22 %
Numéro COREM :	88820- 22	88820- 23	88820- 24
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742176	M742179	M742180
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO2	1.6 %	1.4 %	1.9 %
A25- 2 Al2O3	1.6 %	1.8 %	1.3 %
A25- 2 Fe2O3	88.1 %	84.8 %	90.1 %
A25- 2 MgO	0.47 %	0.50 %	0.59 %
A25- 2 CaO	0.22 %	0.15 %	0.38 %
A25- 2 Na2O	0.04 %	< 0.04 %	0.05 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	8.68 %	11.0 %	6.31 %
A25- 2 MnO	0.19 %	0.24 %	0.19 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.12 %	0.13 %	0.21 %
A25- 2 V2O5	1.43 %	1.39 %	1.54 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.05 %	0.06 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-3.12 %	-2.85 %	-3.24 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :		88820- 25	88820- 26	88820- 27
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742181	M742182	M742183
A25- 2 Analyse		2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂		1.7 %	2.0 %	1.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃		2.2 %	2.1 %	1.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃		85.7 %	86.4 %	86.4 %
A25- 2 MgO		0.62 %	0.61 %	0.65 %
A25- 2 CaO		0.32 %	0.36 %	0.29 %
A25- 2 Na ₂ O		0.05 %	0.05 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O		< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂		9.96 %	9.01 %	9.31 %
A25- 2 MnO		0.21 %	0.21 %	0.24 %
A25- 2 P ₂ O ₅		< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃		0.15 %	0.19 %	0.21 %
A25- 2 V ₂ O ₅		1.38 %	1.54 %	1.54 %
A25- 2 ZrO ₂		< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO		0.05 %	0.07 %	0.07 %
A25- 2 PAF		-3.13 %	-3.19 %	-3.24 %
Numéro COREM :		88820- 28	88820- 29	88820- 30
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742184	M742185	M742186
A25- 2 Analyse		2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂		1.9 %	3.7 %	3.4 %
A25- 2 Al ₂ O ₃		2.5 %	3.5 %	3.0 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃		85.7 %	80.0 %	82.2 %
A25- 2 MgO		0.61 %	0.98 %	0.92 %
A25- 2 CaO		0.35 %	0.61 %	0.74 %
A25- 2 Na ₂ O		0.05 %	0.11 %	0.10 %
A25- 2 K ₂ O		< 0.01 %	0.03 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂		9.54 %	10.8 %	9.65 %
A25- 2 MnO		0.21 %	0.28 %	0.24 %
A25- 2 P ₂ O ₅		< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃		0.18 %	0.10 %	0.22 %
A25- 2 V ₂ O ₅		1.46 %	1.20 %	1.45 %
A25- 2 ZrO ₂		< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO		0.07 %	0.06 %	0.08 %
A25- 2 PAF		-3.23 %	-2.36 %	-3.08 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :	88820- 31	88820- 32	88820- 33
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742187	M742188	M742190

A25- 2	Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2	SiO ₂	2.4 %	1.3 %	3.8 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	2.5 %	2.7 %	1.0 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	85.7 %	88.6 %	90.9 %
A25- 2	MgO	0.75 %	0.51 %	1.29 %
A25- 2	CaO	0.39 %	0.20 %	0.62 %
A25- 2	Na ₂ O	0.06 %	0.05 %	< 0.04 %
A25- 2	K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	7.34 %	7.04 %	2.86 %
A25- 2	MnO	0.18 %	0.16 %	0.10 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.30 %	0.28 %	0.20 %
A25- 2	V ₂ O ₅	1.58 %	1.51 %	1.42 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.05 %	0.06 %	0.02 %
A25- 2	PAF	-3.24 %	-3.13 %	-2.91 %

Numéro COREM :	88820- 34	88820- 35	88820- 36
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742191	M742192	M742193

A25- 2	Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2	SiO ₂	1.8 %	0.9 %	2.2 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	1.3 %	1.7 %	1.6 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	93.8 %	95.7 %	89.7 %
A25- 2	MgO	0.44 %	0.28 %	0.70 %
A25- 2	CaO	0.31 %	0.14 %	0.36 %
A25- 2	Na ₂ O	0.08 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2	K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	2.52 %	1.81 %	5.10 %
A25- 2	MnO	0.06 %	0.04 %	0.15 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.17 %	0.15 %	0.22 %
A25- 2	V ₂ O ₅	1.85 %	1.78 %	1.80 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.03 %	0.04 %	0.03 %
A25- 2	PAF	-3.20 %	-3.13 %	-2.86 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :	88820- 37	88820- 38	88820- 39
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742194	M742195	M742195,1

A25- 2	Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2	SiO ₂	3.4 %	2.4 %	98.5 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	1.8 %	2.0 %	0.3 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	88.0 %	91.5 %	0.2 %
A25- 2	MgO	1.24 %	0.58 %	< 0.04 %
A25- 2	CaO	0.64 %	0.43 %	< 0.01 %
A25- 2	Na ₂ O	0.04 %	0.06 %	< 0.04 %
A25- 2	K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	5.66 %	3.07 %	< 0.01 %
A25- 2	MnO	0.16 %	0.09 %	0.01 %
A25- 2	P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.20 %	0.30 %	< 0.01 %
A25- 2	V ₂ O ₅	1.49 %	1.81 %	< 0.01 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.04 %	0.03 %	< 0.01 %
A25- 2	PAF	-2.99 %	-3.04 %	0.10 %

Numéro COREM :	88820- 40	88820- 41	88820- 42
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742195,2	M742195,3	M742195,4

A25- 2	Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2	SiO ₂	4.1 %	0.3 %	97.7 %
A25- 2	Al ₂ O ₃	3.8 %	1.0 %	0.4 %
A25- 2	Fe ₂ O ₃	79.9 %	93.8 %	0.2 %
A25- 2	MgO	3.46 %	2.85 %	< 0.04 %
A25- 2	CaO	1.48 %	1.09 %	< 0.01 %
A25- 2	Na ₂ O	0.12 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2	K ₂ O	0.07 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	TiO ₂	7.45 %	0.71 %	< 0.01 %
A25- 2	MnO	0.63 %	0.21 %	< 0.01 %
A25- 2	P ₂ O ₅	0.33 %	0.10 %	< 0.01 %
A25- 2	Cr ₂ O ₃	0.04 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2	V ₂ O ₅	0.53 %	0.09 %	< 0.01 %
A25- 2	ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2	ZnO	0.09 %	0.02 %	< 0.01 %
A25- 2	PAF	-2.85 %	-1.81 %	-0.1 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

Numéro COREM :	88820- 43	88820- 44	88820- 45
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742196	M742197	M742198

A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	1.3 %	1.6 %	1.8 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.8 %	1.0 %	1.2 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	83.4 %	80.9 %	81.9 %
A25- 2 MgO	0.43 %	0.49 %	0.59 %
A25- 2 CaO	0.16 %	0.23 %	0.21 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	0.05 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	14.5 %	16.0 %	15.1 %
A25- 2 MnO	0.33 %	0.35 %	0.30 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.03 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.62 %	0.61 %	0.69 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.06 %	0.06 %	0.05 %
A25- 2 PAF	-3.21 %	-3.20 %	-3.12 %

Numéro COREM :	88820- 46	88820- 47	88820- 48
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742199	M742200	M742203

A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	3.3 %	1.6 %	0.9 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	2.0 %	1.3 %	0.6 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	79.2 %	82.7 %	98.3 %
A25- 2 MgO	0.68 %	0.46 %	0.19 %
A25- 2 CaO	0.63 %	0.24 %	0.11 %
A25- 2 Na ₂ O	0.12 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	0.02 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	14.6 %	14.3 %	0.81 %
A25- 2 MnO	0.28 %	0.26 %	0.02 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.04 %	0.06 %	0.14 %
A25- 2 V ₂ O ₅	0.72 %	0.83 %	1.42 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.03 %	0.04 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	-2.90 %	-3.16 %	-3.32 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passant à 0.075 mm.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

**RAPPORT D'ANALYSE version 1****KAREN GAGNÉ**
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUESVotre référence ...: **60130**

LSA-2014-28

Date de réception : **2014-09-08**Certificat émis le : **2014-09-16**

Numéro COREM :	88820- 49	88820- 50	88820- 51
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742204	M742205	M742206
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO2	1.0 %	1.8 %	1.6 %
A25- 2 Al2O3	0.8 %	1.5 %	1.3 %
A25- 2 Fe2O3	85.0 %	83.2 %	89.2 %
A25- 2 MgO	0.23 %	0.35 %	0.27 %
A25- 2 CaO	0.13 %	0.29 %	0.25 %
A25- 2 Na2O	< 0.04 %	0.05 %	0.05 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	13.6 %	13.4 %	8.29 %
A25- 2 MnO	0.24 %	0.25 %	0.15 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.07 %	0.05 %	0.07 %
A25- 2 V2O5	0.96 %	0.95 %	1.16 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	0.01 %	0.03 %
A25- 2 PAF	-3.27 %	-3.18 %	-3.27 %
Numéro COREM :	88820- 52	88820- 53	88820- 54
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742206,1	M742207	M742208
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO2	3.7 %	1.4 %	1.8 %
A25- 2 Al2O3	3.5 %	1.1 %	1.3 %
A25- 2 Fe2O3	80.4 %	90.7 %	83.9 %
A25- 2 MgO	0.98 %	0.23 %	0.46 %
A25- 2 CaO	0.60 %	0.25 %	0.30 %
A25- 2 Na2O	0.12 %	0.06 %	0.05 %
A25- 2 K2O	0.02 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	10.9 %	7.26 %	13.6 %
A25- 2 MnO	0.29 %	0.14 %	0.25 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.10 %	0.13 %	0.09 %
A25- 2 V2O5	1.21 %	1.21 %	0.99 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.06 %	0.06 %	0.01 %
A25- 2 PAF	-2.50 %	-3.34 %	-3.29 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)**Page : 10 de 14**

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88820- 55	88820- 56	88820- 57
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742209	M742210	M742212
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-12
A25- 2 SiO ₂	0.9 %	1.4 %	1.6 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.4 %	1.4 %	1.8 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	90.8 %	90.2 %	84.1 %
A25- 2 MgO	0.35 %	0.58 %	0.64 %
A25- 2 CaO	0.09 %	0.18 %	0.20 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	7.12 %	6.32 %	12.2 %
A25- 2 MnO	0.14 %	0.13 %	0.23 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.11 %	0.03 %	0.04 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.13 %	1.12 %	1.04 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.06 %	0.06 %	0.06 %
A25- 2 PAF	-3.15 %	-2.88 %	-3.07 %
Numéro COREM :	88820- 58	88820- 59	88820- 60
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742213	M742214	M742215
A25- 2 Analyse	2014-09-12	2014-09-12	2014-09-15
A25- 2 SiO ₂	1.0 %	1.1 %	1.3 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.5 %	1.2 %	1.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	87.8 %	88.8 %	88.6 %
A25- 2 MgO	0.32 %	0.38 %	0.35 %
A25- 2 CaO	0.13 %	0.17 %	0.26 %
A25- 2 Na ₂ O	0.05 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	9.88 %	9.11 %	8.09 %
A25- 2 MnO	0.19 %	0.16 %	0.15 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.07 %	0.14 %	0.30 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.19 %	1.20 %	1.28 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.07 %	0.04 %	0.08 %
A25- 2 PAF	-3.27 %	-3.24 %	-3.19 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 11 de 14

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88820- 61	88820- 62	88820- 63
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742216	M742217	M742218
A25- 2 Analyse	2014-09-13	2014-09-13	2014-09-13
A25- 2 SiO2	0.7 %	2.0 %	2.6 %
A25- 2 Al2O3	1.1 %	1.7 %	2.0 %
A25- 2 Fe2O3	90.6 %	84.3 %	83.7 %
A25- 2 MgO	0.22 %	0.52 %	0.44 %
A25- 2 CaO	0.11 %	0.39 %	0.53 %
A25- 2 Na2O	< 0.04 %	< 0.04 %	0.08 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 TiO2	7.41 %	11.7 %	11.2 %
A25- 2 MnO	0.13 %	0.22 %	0.22 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	0.19 %	0.07 %	0.07 %
A25- 2 V2O5	1.32 %	1.17 %	1.20 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.07 %	0.03 %	0.03 %
A25- 2 PAF	-3.20 %	-2.97 %	-3.04 %
Numéro COREM :	88820- 64	88820- 65	88820- 66
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742219	M742220	M742221
A25- 2 Analyse	2014-09-13	2014-09-13	2014-09-13
A25- 2 SiO2	99.3 %	1.6 %	1.1 %
A25- 2 Al2O3	< 0.2 %	1.2 %	1.0 %
A25- 2 Fe2O3	0.2 %	90.5 %	88.9 %
A25- 2 MgO	< 0.04 %	0.28 %	0.25 %
A25- 2 CaO	< 0.01 %	0.31 %	0.25 %
A25- 2 Na2O	< 0.04 %	0.08 %	< 0.04 %
A25- 2 K2O	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO2	< 0.01 %	6.74 %	9.16 %
A25- 2 MnO	0.01 %	0.14 %	0.18 %
A25- 2 P2O5	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr2O3	< 0.01 %	0.15 %	0.14 %
A25- 2 V2O5	< 0.01 %	1.46 %	1.43 %
A25- 2 ZrO2	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	< 0.01 %	< 0.01 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-0.02 %	-3.22 %	-3.33 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 12 de 14

Numéro COREM :	88820- 67	88820- 68	88820- 69
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742222	M742223	M742224
A25- 2 Analyse	2014-09-13	2014-09-13	2014-09-13
A25- 2 SiO ₂	1.8 %	5.2 %	2.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	0.7 %	0.6 %	0.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	88.2 %	87.6 %	91.8 %
A25- 2 MgO	0.72 %	2.42 %	0.86 %
A25- 2 CaO	0.34 %	1.19 %	0.37 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	7.03 %	0.83 %	3.32 %
A25- 2 MnO	0.22 %	0.12 %	0.10 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.84 %	2.73 %	0.47 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.24 %	0.13 %	1.29 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.07 %	< 0.01 %
A25- 2 PAF	-2.88 %	-2.33 %	-2.76 %
Numéro COREM :	88820- 70	88820- 71	88820- 72
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742225	M742226,1	M742227
A25- 2 Analyse	2014-09-13	2014-09-13	2014-09-13
A25- 2 SiO ₂	1.5 %	0.6 %	2.2 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.7 %	1.1 %	1.5 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	86.3 %	89.2 %	85.4 %
A25- 2 MgO	0.47 %	0.17 %	0.67 %
A25- 2 CaO	0.24 %	0.03 %	0.46 %
A25- 2 Na ₂ O	< 0.04 %	< 0.04 %	0.06 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	10.4 %	9.84 %	10.3 %
A25- 2 MnO	0.19 %	0.20 %	0.25 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.11 %	0.06 %	0.14 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.35 %	1.28 %	1.38 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.04 %	0.06 %	0.03 %
A25- 2 PAF	-3.14 %	-3.33 %	-3.20 %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 13 de 14

KAREN GAGNÉ

20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	88820- 73	88820- 74	88820- 75
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742228	M742229	M742230
A25- 2 Analyse	2014-09-13	2014-09-13	2014-09-13
A25- 2 SiO ₂	1.8 %	1.6 %	1.6 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	1.9 %	1.4 %	1.5 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	86.2 %	89.3 %	88.8 %
A25- 2 MgO	0.43 %	0.35 %	0.34 %
A25- 2 CaO	0.32 %	0.28 %	0.33 %
A25- 2 Na ₂ O	0.05 %	0.08 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	9.95 %	7.37 %	7.91 %
A25- 2 MnO	0.20 %	0.15 %	0.17 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.16 %	0.22 %	0.28 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.38 %	1.51 %	1.46 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.05 %	0.04 %	0.04 %
A25- 2 PAF	-3.20 %	-3.24 %	-3.26 %

Numéro COREM :	88820- 76	88820- 77	88820- 78
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	99110123	99110149	99110151
A25- 2 Analyse	2014-09-13	2014-09-13	2014-09-13
A25- 2 SiO ₂	2.6 %	1.0 %	0.7 %
A25- 2 Al ₂ O ₃	2.7 %	1.0 %	0.7 %
A25- 2 Fe ₂ O ₃	83.8 %	89.2 %	93.0 %
A25- 2 MgO	0.81 %	0.22 %	0.20 %
A25- 2 CaO	0.55 %	0.15 %	0.13 %
A25- 2 Na ₂ O	0.08 %	< 0.04 %	< 0.04 %
A25- 2 K ₂ O	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 TiO ₂	9.57 %	9.11 %	5.97 %
A25- 2 MnO	0.25 %	0.17 %	0.13 %
A25- 2 P ₂ O ₅	< 0.01 %	< 0.01 %	< 0.01 %
A25- 2 Cr ₂ O ₃	0.33 %	0.16 %	0.20 %
A25- 2 V ₂ O ₅	1.62 %	1.54 %	1.59 %
A25- 2 ZrO ₂	< 0.02 %	< 0.02 %	< 0.02 %
A25- 2 ZnO	0.07 %	0.04 %	0.02 %
A25- 2 PAF	-3.33 %	-3.45 %	-3.53 %

Responsable :



Alain Perron, chimiste, M. Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 14 de 14

CERTIFICAT : IOS14-0028

À : Vanadium Corp Resource inc.

Projet : 991
Date du certificat : 2014-11-20
Nombre d'échantillons : 107, une moyenne sur 3 mesures
Type d'échantillons : Concentré de magnétite

Appareil utilisé : Microanalyseur XRF Niton XL3T-500
Mode d'analyse : Mode Cu/Zn
Unité : %

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire.
Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Ce rapport est final et remplace tout autre rapport préliminaire portant ce numéro.



Lac Doré, March 31, 2015

Signature:

Karen Gagné
Chimiste, OCQ 2003-137
Contrôle de la qualité

Page 2 de 13

Sample	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Échantillon	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
M742106	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.033	0.021	0.006	<LOD	0.015	<LOD	0.021	<LOD	0.100	58.338	2.216	0.178	0.027	0.023	0.012	0.632	0.060	6.560	0.209	0.205	0.045	<LOD	0.157	<LOD	2.510	<LOD	0.004
M742106	<LOD	0.002	<LOD	0.003	<LOD	0.034	0.026	0.006	<LOD	0.012	0.028	0.015	<LOD	0.102	58.969	2.270	0.160	0.027	<LOD	0.029	0.617	0.061	6.656	0.214	0.271	0.043	<LOD	0.142	<LOD	2.596	<LOD	0.005
M742106	<LOD	0.002	<LOD	0.003	<LOD	0.034	0.024	0.006	<LOD	0.013	<LOD	0.021	<LOD	0.100	58.203	2.211	0.169	0.027	0.020	0.012	0.594	0.060	6.693	0.213	0.244	0.046	<LOD	0.107	<LOD	2.717	<LOD	0.007
M742106	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.033	0.023	0.006	<LOD	0.014	<LOD	0.021	<LOD	0.101	58.503	2.231	0.169	0.027	<LOD	0.022	0.614	0.060	6.636	0.212	0.240	0.044	<LOD	0.136	<LOD	2.608	<LOD	0.005
M742107	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.053	0.025	0.006	<LOD	0.015	<LOD	0.021	<LOD	0.101	59.009	2.240	0.166	0.027	0.028	0.012	0.628	0.061	6.159	0.198	0.416	0.052	<LOD	0.169	<LOD	1.506	<LOD	0.007
M742107	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.052	0.029	0.006	<LOD	0.012	<LOD	0.029	<LOD	0.095	55.961	2.039	0.151	0.025	0.032	0.012	0.618	0.058	6.005	0.188	0.482	0.051	<LOD	0.122	<LOD	1.779	<LOD	0.007
M742107	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.036	0.028	0.007	<LOD	0.014	0.029	0.015	<LOD	0.103	59.361	2.292	0.193	0.028	0.036	0.013	0.600	0.060	6.394	0.206	0.463	0.053	<LOD	0.118	<LOD	1.530	<LOD	0.005
M742107	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.034	0.054	0.006	<LOD	0.020	0.025	0.014	<LOD	0.100	57.971	2.176	0.257	0.030	<LOD	0.018	0.699	0.063	7.504	0.228	0.246	0.044	<LOD	0.103	<LOD	1.500	<LOD	0.007
M742108	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.041	0.042	0.008	<LOD	0.016	0.024	0.014	<LOD	0.102	58.051	2.232	0.198	0.028	0.054	0.013	0.633	0.063	7.415	0.232	0.254	0.047	<LOD	0.111	<LOD	2.221	<LOD	0.004
M742108	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.043	0.041	0.007	<LOD	0.011	0.024	0.014	<LOD	0.100	57.359	2.153	0.194	0.028	0.049	0.013	0.588	0.061	7.195	0.221	0.304	0.045	<LOD	0.125	<LOD	1.543	<LOD	0.003
M742108	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.058	0.020	0.006	0.024	0.008	0.028	0.012	<LOD	0.081	41.219	1.370	0.185	0.024	0.038	0.010	0.468	0.048	5.465	0.162	0.225	0.039	<LOD	0.090	<LOD	1.495	<LOD	0.003
M742108	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.038	0.038	0.007	<LOD	0.013	0.025	0.013	<LOD	0.094	52.209	1.918	0.185	0.027	0.047	0.012	0.563	0.057	6.692	0.205	0.261	0.044	<LOD	0.109	<LOD	1.753	<LOD	0.003
M742109	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.045	0.042	0.008	<LOD	0.012	0.032	0.015	<LOD	0.100	58.460	2.213	0.235	0.029	0.059	0.013	0.612	0.062	7.117	0.221	0.205	0.044	<LOD	0.114	<LOD	1.674	<LOD	0.004
M742109	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.035	0.050	0.008	<LOD	0.019	<LOD	0.022	<LOD	0.104	60.852	2.360	0.240	0.030	0.054	0.014	0.674	0.065	7.520	0.234	0.225	0.044	<LOD	0.107	<LOD	1.710	<LOD	0.007
M742109	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.054	0.036	0.007	<LOD	0.019	<LOD	0.020	<LOD	0.098	57.064	2.116	0.213	0.028	0.052	0.013	0.630	0.062	7.164	0.218	0.189	0.043	<LOD	0.110	<LOD	1.708	<LOD	0.004
M742109	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.044	0.043	0.008	<LOD	0.017	0.022	0.014	<LOD	0.101	58.792	2.229	0.229	0.029	0.055	0.013	0.639	0.063	7.267	0.224	0.206	0.044	<LOD	0.110	<LOD	1.697	<LOD	0.005
M742111	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.034	0.049	0.008	<LOD	0.014	<LOD	0.020	<LOD	0.099	57.130	2.138	0.255	0.029	0.023	0.012	0.649	0.063	7.317	0.225	0.196	0.043	<LOD	0.124	<LOD	2.264	<LOD	0.004
M742111	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.034	0.054	0.008	<LOD	0.014	0.022	0.014	<LOD	0.100	57.971	2.176	0.257	0.030	<LOD	0.018	0.699	0.063	7.504	0.228	0.246	0.044	<LOD	0.103	<LOD	1.500	<LOD	0.007
M742111	<LOD	0.002	<LOD	0.003	<LOD	0.040	0.052	0.008	<LOD	0.019	<LOD	0.020	<LOD	0.098	56.226	2.093	0.259	0.030	<LOD	0.027	0.686	0.063	7.363	0.224	0.216	0.044	<LOD	0.159	<LOD	1.808	<LOD	0.005
M742111	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.036	0.052	0.008	<LOD	0.018	<LOD	0.020	<LOD	0.099	57.109	2.136	0.257	0.030	<LOD	0.021	0.671	0.063	7.395	0.226	0.219	0.044	<LOD	0.128	<LOD	1.857	<LOD	0.005
M742112	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.039	0.050	0.008	<LOD	0.017	0.024	0.014	<LOD	0.100	57.391	2.173	0.230	0.029	0.041	0.013	0.695	0.062	6.941	0.216	0.245	0.044	<LOD	0.103	<LOD	1.599	<LOD	0.004
M742112	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.045	0.047	0.008	<LOD	0.018	<LOD	0.021	<LOD	0.101	58.328	2.212	0.208	0.028	0.040	0.013	0.660	0.062	7.112	0.221	0.250	0.045	<LOD	0.106	<LOD	1.854	<LOD	0.006
M742112	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.039	0.041	0.007	<LOD	0.019	0.025	0.015	<LOD	0.101	58.365	2.227	0.234	0.029	0.022	0.013	0.703	0.064	6.915	0.218	0.274	0.046	<LOD	0.144	<LOD	1.599	<LOD	0.006
M742112	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.041	0.046	0.008	<LOD	0.018	0.022	0.014	<LOD	0.101	58.028	2.204	0.224	0.029	0.034	0.013	0.686	0.063	6.989	0.218	0.256	0.045	<LOD	0.118	<LOD	1.684	<LOD	0.005
M742114	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.044	0.053	0.008	<LOD	0.015	<LOD	0.021	<LOD	0.102	59.590	2.283	0.185	0.028	0.048	0.013	0.754	0.065	7.054	0.220	0.219	0.044	<LOD	0.104	<LOD	1.699	<LOD	0.005
M742114	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.056	0.044	0.008	<LOD	0.017	<LOD	0.022	<LOD	0.104	60.025	2.336	0.210	0.029	0.049	0.013	0.747	0.065	7.097	0.225	0.210	0.044	<LOD	0.107	<LOD	2.190	<LOD	0.004
M742114	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.033	0.048	0.008	<LOD	0.012	0.025	0.014	<LOD	0.100	58.409	2.203	0.174	0.027	0.035	0.013	0.731	0.065	7.039	0.219	0.249	0.045	<LOD	0.144	<LOD	1.645	<LOD	0.007
M742114	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.046	0.048	0.008	<LOD	0.014	<LOD	0.021	<LOD	0.102	59.342	2.274	0.189	0.028	0.044	0.013	0.744	0.065	7.063	0.222	0.226	0.044	<LOD	0.118	<LOD	1.945	<LOD	0.005
M742115	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.043	0.042	0.007	<LOD	0.013	<LOD	0.020	<LOD	0.099	57.977	2.163	0.170	0.027	0.040	0.013	0.744	0.062	6.526	0.203	0.274	0.047	<LOD	0.152	<LOD	1.836	<LOD	0.006
M742115	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.032	0.042	0.007	<LOD	0.014	<LOD	0.030	<LOD	0.097	57.420	2.114	0.180	0.027	0.044	0.013	0.705	0.062	6.454	0.200	0.288	0.043	<LOD	0.158	<LOD	1.621	<LOD	0.004
M742115	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.032	0.047	0.008	<LOD	0.014	0.029	0.014	<LOD	0.098	57.983	2.147	0.162	0.026	0.021	0.012	0.753	0.063	6.413	0.201	0.252	0.043	<LOD	0.097	<LOD	2.127	<LOD	0.004
M742115	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.036	0.044	0.007	<LOD	0.014	<LOD	0.024	<LOD	0.098	57.794	2.141	0.171	0.027	0.035	0.013	0.734	0.062	6.464	0.201	0.271	0.044	<LOD	0.136	<LOD	1.862	<LOD	0.005
M742121	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.032	0.039	0.007	<LOD	0.013	0.023	0.014	<LOD	0.101	59.056	2.240	0.160	0.027	0.038	0.013	0.777	0.064	6.149	0.198	0.235	0.044	<LOD	0.101	<LOD	2.366	<LOD	0.006
M742121	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.033	0.036	0.007	<LOD	0.013	0.030	0.014	<LOD	0.098	57.407	2.135	0.156	0.026	0.034	0.012	0.738	0.061	5.924	0.189	0.284	0.044	<LOD	0.099	<LOD	2.194	<LOD	0.003
M742121	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.047	0.026	0.037	<LOD	0.014	0.033	0.015	<LOD	0.102	59.982	2.303	0.167	0.027	0.041	0.014	0.816	0.067	6.324	0.206	0.265	0.046	<LOD	0.108	<LOD	2.039	<LOD	0.006
M742122	<LOD	0.002	<LOD	0.002	<LOD	0.035	0.037	0.007	<LOD	0.013	0.029	0.015	<LOD	0.100	58.815	2.226	0.161	0.027	0.038	0.013	0.777	0.064	6.133	0.198	0.262	0.045	<LOD	0.102	<LOD	2.200	<LOD	0.005

Sample Échantillon	Date	Duration (sec) Durée (sec)	Lecture Reading	Unité Unité	Éléments Éléments	Ba %	Ba Error %	Sb %	Sb Error %	Sn %	Sn Error %	Cd %	Cd Error %	Pd %	Pd Error %	Ag %	Ag Error %	BaI %	BaI Error %	Mo %	Mo Error %	Nb %	Nb Error %	Zr %	Zr Error %	Sr %	Sr Error %	Rb %	Rb Error %	Bi %	Bi Error %	As %	As Error %	
Element Éléments	Unit Unité	Average Moyenne																																
M742143	2014-05-20	180	52			< LOD	0,021	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,896	2,672	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742143	2014-05-20	540	53	Avg of 50-52		< LOD	0,019	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	27,990	2,775	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742144	2014-05-20	180	54			< LOD	0,016	< LOD	0,007	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,376	2,614	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742144	2014-05-20	180	55			< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,013	2,767	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742144	2014-05-20	180	56			< LOD	0,017	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,682	2,560	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742144	2014-05-20	540	57	Avg of 54-56		< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,690	2,647	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742146	2014-05-20	180	62			< LOD	0,016	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,019	2,478	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742146	2014-05-20	180	63			< LOD	0,023	< LOD	0,004	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,058	2,553	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742146	2014-05-20	180	64			< LOD	0,016	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,367	2,465	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742146	2014-05-20	540	65	Avg of 62-64		< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,814	2,499	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742147	2014-05-20	180	66			< LOD	0,016	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,177	2,505	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742147	2014-05-20	180	67			< LOD	0,015	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,664	2,307	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742147	2014-05-20	180	68			< LOD	0,016	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,710	2,573	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742147	2014-05-20	540	69	Avg of 66-68		< LOD	0,016	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,183	2,462	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742148	2014-05-20	180	70			< LOD	0,024	< LOD	0,006	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,170	2,751	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742148	2014-05-20	180	71			< LOD	0,027	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,630	2,601	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742148	2014-05-20	180	72			< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,729	2,532	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742148	2014-05-20	540	73	Avg of 70-72		< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,510	2,661	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742149	2014-05-20	180	74			< LOD	0,017	< LOD	0,006	0,006	0,004	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,445	2,644	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742149	2014-05-20	180	75			< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,283	2,738	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742149	2014-05-20	180	76			< LOD	0,016	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,731	2,480	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742149	2014-05-20	540	77	Avg of 74-76		< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,820	2,620	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742153	2014-05-20	180	86			0,020	0,011	< LOD	0,006	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,843	2,640	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742153	2014-05-20	180	87			0,020	0,011	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,709	2,583	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742153	2014-05-20	180	88			< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,450	2,513	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742153	2014-05-20	540	89	Avg of 86-88		0,018	0,011	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,667	2,579	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742157	2014-05-23	180	22			< LOD	0,024	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,304	2,527	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742157	2014-05-23	180	23			< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,973	2,565	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742157	2014-05-23	180	24			< LOD	0,024	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	0,002	0,001	31,791	2,495	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742157	2014-05-23	540	25	Avg of 22-24		< LOD	0,022	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,389	2,529	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742158	2014-05-23	180	26			< LOD	0,029	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,578	2,717	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742158	2014-05-23	180	27			< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,867	2,641	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742158	2014-05-23	180	28			< LOD	0,023	< LOD	0,005	0,006	0,004	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,122	2,620	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742158	2014-05-23	540	29	Avg of 26-28		< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,523	2,660	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742163	2014-05-23	180	42			< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,496	2,581	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742163	2014-05-23	180	43			< LOD	0,026	< LOD	0,005	0,007	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,691	2,455	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742163	2014-05-23	180	44			< LOD	0,022	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,787	2,434	< LOD	0,00													

Sample	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Échantillon	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
M742143	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,037	0,033	0,007	<LOD	0,013	<LOD	0,023	<LOD	0,106	67,290	2,601	0,040	0,024	0,136	0,016	1,006	0,061	1,408	0,081	0,175	0,044	<LOD	0,101	<LOD	1,540	<LOD	0,005
M742143	<LOD	0,002	<LOD	0,003	<LOD	0,038	0,028	0,007	<LOD	0,017	<LOD	0,028	<LOD	0,108	69,012	2,701	0,049	0,024	0,140	0,016	1,020	0,062	1,490	0,083	0,236	0,043	<LOD	0,104	<LOD	1,644	<LOD	0,006
M742144	<LOD	0,002	<LOD	0,003	<LOD	0,041	0,046	0,008	<LOD	0,015	0,036	0,016	<LOD	0,104	66,238	2,524	0,089	0,025	0,136	0,015	0,909	0,058	1,928	0,091	0,224	0,043	<LOD	0,101	<LOD	1,301	<LOD	0,004
M742144	<LOD	0,002	<LOD	0,003	<LOD	0,067	0,048	0,009	<LOD	0,013	<LOD	0,024	<LOD	0,108	68,581	2,678	0,064	0,025	0,161	0,016	0,957	0,060	1,952	0,092	0,187	0,042	<LOD	0,102	<LOD	1,468	<LOD	0,008
M742144	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,052	0,037	0,008	<LOD	0,014	<LOD	0,036	<LOD	0,103	65,972	2,481	0,081	0,024	0,142	0,016	0,937	0,059	1,923	0,090	0,223	0,043	<LOD	0,101	<LOD	1,702	<LOD	0,004
M742144	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,053	0,044	0,008	<LOD	0,014	<LOD	0,028	<LOD	0,105	66,931	2,561	0,078	0,024	0,146	0,016	0,934	0,059	1,934	0,091	0,211	0,043	<LOD	0,101	<LOD	1,490	<LOD	0,005
M742146	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,025	0,006	<LOD	0,017	0,031	0,015	<LOD	0,101	61,306	2,311	0,156	0,026	0,041	0,013	0,839	0,063	5,317	0,178	0,263	0,044	<LOD	0,098	<LOD	1,705	<LOD	0,007
M742146	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,023	0,006	<LOD	0,022	<LOD	0,035	<LOD	0,104	62,284	2,381	0,171	0,027	0,028	0,013	0,816	0,064	5,339	0,178	0,274	0,045	<LOD	0,104	<LOD	1,430	<LOD	0,005
M742146	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,018	0,006	<LOD	0,014	<LOD	0,021	<LOD	0,101	60,790	2,290	0,156	0,026	0,052	0,013	0,849	0,063	5,400	0,177	0,283	0,045	<LOD	0,144	<LOD	1,617	<LOD	0,004
M742146	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,022	0,006	<LOD	0,018	<LOD	0,026	<LOD	0,102	61,460	2,327	0,161	0,027	0,040	0,013	0,835	0,063	5,352	0,177	0,273	0,045	<LOD	0,115	<LOD	1,584	<LOD	0,005
M742147	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,014	0,005	<LOD	0,019	0,025	0,015	<LOD	0,101	64,102	2,387	0,092	0,024	0,059	0,013	0,871	0,060	3,429	0,127	0,217	0,041	<LOD	0,119	<LOD	1,463	<LOD	0,004
M742147	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,032	0,013	0,005	<LOD	0,016	<LOD	0,029	<LOD	0,097	60,763	2,193	0,095	0,023	0,048	0,012	0,839	0,057	3,330	0,121	0,229	0,040	<LOD	0,094	<LOD	1,281	<LOD	0,006
M742147	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,046	0,016	0,006	0,017	0,010	0,026	0,015	<LOD	0,103	64,422	2,450	0,098	0,025	0,059	0,013	0,900	0,062	3,521	0,132	0,224	0,043	<LOD	0,102	<LOD	1,630	<LOD	0,005
M742147	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,014	0,005	<LOD	0,016	<LOD	0,024	<LOD	0,100	63,096	2,344	0,095	0,024	0,055	0,013	0,870	0,060	3,427	0,126	0,223	0,041	<LOD	0,105	<LOD	1,458	<LOD	0,005
M742148	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,029	0,007	<LOD	0,018	0,036	0,017	<LOD	0,107	69,108	2,687	<LOD	0,050	0,128	0,016	0,986	0,061	1,306	0,079	0,206	0,041	<LOD	0,114	<LOD	1,825	<LOD	0,004
M742148	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,044	0,026	0,007	<LOD	0,013	<LOD	0,034	<LOD	0,105	66,782	2,553	<LOD	0,034	0,110	0,015	0,977	0,059	1,222	0,074	0,214	0,042	<LOD	0,176	<LOD	2,241	<LOD	0,004
M742148	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,028	0,007	<LOD	0,014	0,025	0,016	<LOD	0,104	67,631	2,585	0,038	0,023	0,112	0,015	0,962	0,059	1,266	0,078	0,202	0,041	<LOD	0,103	<LOD	2,382	<LOD	0,005
M742148	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,040	0,028	0,007	<LOD	0,015	<LOD	0,028	<LOD	0,105	67,940	2,606	<LOD	0,040	0,117	0,015	0,975	0,060	1,265	0,076	0,207	0,041	<LOD	0,131	<LOD	2,149	<LOD	0,005
M742149	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,056	0,034	0,007	<LOD	0,012	<LOD	0,023	<LOD	0,105	65,608	2,523	0,124	0,026	0,071	0,014	0,850	0,061	3,624	0,135	0,206	0,042	<LOD	0,117	<LOD	1,952	<LOD	0,005
M742149	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,032	0,007	<LOD	0,014	0,046	0,017	<LOD	0,107	66,656	2,604	0,089	0,025	0,066	0,014	0,898	0,063	3,692	0,138	0,232	0,043	<LOD	0,102	<LOD	1,503	<LOD	0,006
M742149	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,029	0,007	<LOD	0,014	0,033	0,015	<LOD	0,101	63,332	2,351	0,101	0,024	0,071	0,013	0,880	0,059	3,550	0,128	0,204	0,040	<LOD	0,094	<LOD	1,380	<LOD	0,004
M742149	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,043	0,032	0,007	<LOD	0,013	0,032	0,016	<LOD	0,104	65,199	2,493	0,105	0,025	0,069	0,014	0,876	0,061	3,622	0,134	0,214	0,042	<LOD	0,104	<LOD	1,612	<LOD	0,005
M742153	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,046	0,008	<LOD	0,019	0,037	0,016	<LOD	0,105	63,370	2,464	0,224	0,030	0,073	0,014	0,868	0,066	5,243	0,179	0,246	0,045	<LOD	0,151	<LOD	1,870	<LOD	0,005
M742153	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,042	0,053	0,009	<LOD	0,014	0,027	0,015	<LOD	0,104	62,566	2,407	0,209	0,029	0,077	0,014	0,875	0,066	5,209	0,176	0,238	0,044	<LOD	0,105	<LOD	1,616	<LOD	0,008
M742153	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,053	0,009	0,016	0,010	0,045	0,016	<LOD	0,102	61,878	2,339	0,218	0,029	0,072	0,014	0,880	0,065	5,129	0,171	0,216	0,044	<LOD	0,114	<LOD	1,569	<LOD	0,004
M742153	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,039	0,051	0,009	<LOD	0,016	0,037	0,016	<LOD	0,104	62,605	2,403	0,217	0,029	0,074	0,014	0,878	0,065	5,194	0,175	0,233	0,044	<LOD	0,123	<LOD	1,685	<LOD	0,006
M742157	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,060	0,009	<LOD	0,017	0,028	0,015	<LOD	0,103	61,743	2,348	0,219	0,029	0,071	0,014	0,874	0,065	5,428	0,180	0,269	0,045	<LOD	0,165	<LOD	1,633	<LOD	0,005
M742157	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,043	0,167	0,017	0,015	0,010	0,032	0,016	<LOD	0,104	61,912	2,373	0,207	0,026	0,064	0,014	0,837	0,066	5,441	0,183	0,303	0,047	<LOD	0,106	<LOD	1,636	<LOD	0,004
M742157	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,067	0,010	<LOD	0,014	0,032	0,015	<LOD	0,102	61,423	2,331	0,195	0,028	0,072	0,014	0,830	0,064	5,343	0,178	0,244	0,046	<LOD	0,118	<LOD	2,147	<LOD	0,005
M742157	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,037	0,098	0,012	<LOD	0,015	0,031	0,016	<LOD	0,103	61,659	2,350	0,207	0,029	0,069	0,014	0,847	0,065	5,404	0,180	0,272	0,046	<LOD	0,130	<LOD	1,805	<LOD	0,005
M742158	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,055	0,030	0,007	<LOD	0,014	0,028	0,016	<LOD	0,107	67,070	2,603	0,094	0,025	0,135	0,016	0,964	0,063	2,865	0,116	0,227	0,042	<LOD	0,100	<LOD	1,430	<LOD	0,006
M742158	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,062	0,031	0,007	<LOD	0,018	0,040	0,017	<LOD	0,105	65,764	2,525	0,121	0,026	0,131	0,016	0,976	0,063	2,820	0,114	0,228	0,043	<LOD	0,131	<LOD	1,389	<LOD	0,007
M742158	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,039	0,036	0,008	<LOD	0,016	0,044	0,016	<LOD	0,104	65,375	2,509	0,099	0,025	0,123	0,015	0,892	0,061	3,021	0,119	0,275	0,042	<LOD	0,156	<LOD	1,881	<LOD	0,005
M742158	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,052	0,032	0,007	<LOD	0,016	0,037	0,016	<LOD	0,105	66,070	2,546	0,105	0,026	0,130	0,016	0,944	0,062	2,902	0,117	0,243	0,042	<LOD	0,129	<LOD	1,566	<LOD	0,006
M742163	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,024	0,006	<LOD	0,014	0,025	0,015	<LOD	0,104	62,823	2,409	0,157	0,027	0,058	0,014	0,708	0,062	5,450	0,182	0,235	0,042	<LOD	0,136	<LOD	1,637	<LOD	0,004
M742163	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,037	0,020	0,006	<LOD	0,014	0,022	0,014	<LOD	0,101	61,038	2,294	0,136	0,026	0,044	0,013	0,719	0,060	5,059	0,169	0,220	0,042	<LOD	0,165	<LOD	1,551	<LOD	0,

Sample Échantillon	Date	Duration (sec) Durée (sec)	Lecture Reading	Unité Unité	Éléments Éléments	Ba %	Ba Error %	Sb %	Sb Error %	Sn %	Sn Error %	Cd %	Cd Error %	Pd %	Pd Error %	Ag %	Ag Error %	BaI %	BaI Error %	Mo %	Mo Error %	Nb %	Nb Error %	Zr %	Zr Error %	Sr %	Sr Error %	Rb %	Rb Error %	Bi %	Bi Error %	As %	As Error %	
Unité Unité	Average																																	
M742198	2014-05-30	180	37			< LOD	0,017	< LOD	0,007	< LOD	0,007	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,680	2,582	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742198	2014-05-30	180	38			< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,457	2,434	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742198	2014-05-30	180	39			< LOD	0,017	< LOD	0,004	< LOD	0,007	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,353	2,502	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742198	2014-05-30	540	40	Avg of 37-39		< LOD	0,019	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,830	2,506	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742199	2014-05-30	180	41			< LOD	0,016	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,107	2,381	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742199	2014-05-30	180	42			< LOD	0,016	< LOD	0,004	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,361	2,377	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742199	2014-05-30	180	43			0,017	0,010	< LOD	0,006	0,007	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,989	2,329	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742199	2014-05-30	540	44	Avg of 41-43		< LOD	0,016	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,486	2,362	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742200	2014-05-30	180	45			< LOD	0,026	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,631	2,595	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742200	2014-05-30	180	46			< LOD	0,017	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,683	2,586	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742200	2014-05-30	180	47			0,021	0,011	< LOD	0,007	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,381	2,506	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742200	2014-05-30	540	48	Avg of 45-47		< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,898	2,566	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742205	2014-06-04	180	12			< LOD	0,015	< LOD	0,004	0,005	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,223	2,289	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742205	2014-06-04	180	13			< LOD	0,023	< LOD	0,006	0,005	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	35,247	2,314	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742205	2014-06-04	180	14			< LOD	0,016	< LOD	0,006	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,217	2,471	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742205	2014-06-04	540	15	Avg of 12-14		< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,229	2,358	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742206	2014-06-04	180	16			< LOD	0,020	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,984	2,588	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742206	2014-06-04	180	17			< LOD	0,017	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,024	2,598	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742206	2014-06-04	180	18			< LOD	0,017	< LOD	0,007	0,006	0,004	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,027	2,574	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742206	2014-06-04	540	19	Avg of 16-18		< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,005	2,570	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742207	2014-06-04	180	20			< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,835	2,747	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742207	2014-06-04	180	21			< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,376	2,615	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742207	2014-06-04	180	22			< LOD	0,023	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,600	2,689	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742207	2014-06-04	540	23	Avg of 20-22		< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,604	2,684	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742208	2014-06-04	180	24			< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,536	2,530	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742208	2014-06-04	180	25			< LOD	0,021	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,215	2,561	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742208	2014-06-04	180	26			< LOD	0,021	< LOD	0,004	< LOD	0,005	0,002	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,880	2,448	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742208	2014-06-04	540	27	Avg of 24-26		< LOD	0,020	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,870	2,513	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742209	2014-06-04	180	28			< LOD	0,025	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,623	2,705	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742209	2014-06-04	180	29			< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,237	2,665	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742209	2014-06-04	180	30			< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,906	2,637	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742209	2014-06-04	540	31	Avg of 28-30		< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,255	2,669	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742210	2014-06-04	180	32			< LOD	0,024	< LOD	0,004	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,779	2,471	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742210	2014-06-04	180	33			0,018	0,012	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	27,671	2,722	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742210	2014-06-04	180	34			0,017	0,011	< LOD	0,007	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,506	2,542	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742210	2014-06-04	540	35	Avg of 32-34		< LOD	0,019	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,319	2,578	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742212	2014-06-04	180	36			< LOD	0,027	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,104	2,570	< LOD	0,003													

Sample	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Echantillon	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
M742198	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,045	0,008	<LOD	0,017	<LOD	0,022	<LOD	0,104	60,271	2,359	0,239	0,030	<LOD	0,018	0,500	0,062	8,026	0,251	0,200	0,044	<LOD	0,106	<LOD	2,350	<LOD	0,005
M742198	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,035	0,007	<LOD	0,012	<LOD	0,020	<LOD	0,100	58,750	2,213	0,222	0,029	<LOD	0,020	0,469	0,060	7,826	0,237	0,222	0,043	<LOD	0,102	<LOD	1,674	<LOD	0,008
M742198	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,041	0,008	<LOD	0,020	0,025	0,015	<LOD	0,103	58,714	2,273	0,233	0,030	<LOD	0,019	0,480	0,061	7,878	0,245	0,235	0,045	<LOD	0,129	<LOD	1,901	<LOD	0,006
M742198	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,041	0,007	<LOD	0,016	<LOD	0,021	<LOD	0,103	59,245	2,282	0,232	0,030	<LOD	0,019	0,483	0,061	7,910	0,244	0,219	0,044	<LOD	0,112	<LOD	1,975	<LOD	0,006
M742199	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,023	0,006	<LOD	0,013	<LOD	0,021	<LOD	0,100	57,001	2,154	0,209	0,028	<LOD	0,028	0,496	0,060	7,672	0,235	0,423	0,051	<LOD	0,123	<LOD	1,597	<LOD	0,005
M742199	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,028	0,006	0,015	0,009	0,023	0,014	<LOD	0,100	56,876	2,153	0,210	0,029	<LOD	0,026	0,535	0,060	7,520	0,231	0,413	0,050	<LOD	0,158	<LOD	1,596	<LOD	0,007
M742199	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,024	0,006	<LOD	0,012	<LOD	0,020	<LOD	0,099	56,164	2,105	0,204	0,028	<LOD	0,017	0,501	0,060	7,674	0,234	0,386	0,051	<LOD	0,107	<LOD	1,605	<LOD	0,005
M742199	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,041	0,026	0,006	<LOD	0,013	<LOD	0,021	<LOD	0,104	63,726	2,436	0,104	0,025	0,050	0,013	0,705	0,058	4,147	0,148	0,216	0,042	<LOD	0,100	<LOD	1,644	<LOD	0,004
M742200	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,035	0,007	<LOD	0,013	0,025	0,015	<LOD	0,105	60,381	2,372	0,221	0,030	0,026	0,012	0,563	0,063	7,864	0,247	0,247	0,045	<LOD	0,143	<LOD	1,818	<LOD	0,006
M742200	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,045	0,029	0,007	<LOD	0,016	<LOD	0,032	<LOD	0,105	60,489	2,360	0,204	0,029	0,031	0,012	0,566	0,062	7,750	0,242	0,227	0,044	<LOD	0,115	<LOD	1,858	<LOD	0,006
M742200	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,026	0,006	<LOD	0,018	<LOD	0,021	<LOD	0,103	59,787	2,281	0,208	0,029	0,032	0,013	0,611	0,063	7,662	0,235	0,248	0,045	<LOD	0,147	<LOD	1,637	<LOD	0,007
M742200	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,030	0,007	<LOD	0,016	<LOD	0,025	<LOD	0,104	60,219	2,338	0,211	0,029	0,030	0,012	0,580	0,063	7,759	0,241	0,241	0,045	<LOD	0,135	<LOD	1,771	<LOD	0,007
M742205	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,040	0,012	0,005	<LOD	0,016	<LOD	0,021	<LOD	0,098	56,779	2,103	0,179	0,027	<LOD	0,029	0,626	0,061	6,878	0,213	0,281	0,044	<LOD	0,143	<LOD	2,265	<LOD	0,006
M742205	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,044	0,011	0,005	<LOD	0,013	<LOD	0,031	<LOD	0,099	56,897	2,125	0,183	0,027	0,025	0,012	0,599	0,060	6,776	0,211	0,245	0,044	<LOD	0,105	<LOD	2,072	<LOD	0,004
M742205	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,014	0,005	<LOD	0,015	<LOD	0,021	<LOD	0,102	59,643	2,264	0,163	0,027	0,020	0,012	0,601	0,061	7,045	0,219	0,259	0,044	<LOD	0,109	<LOD	1,609	<LOD	0,005
M742205	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,039	0,012	0,005	<LOD	0,015	<LOD	0,024	<LOD	0,100	57,773	2,164	0,175	0,027	<LOD	0,021	0,609	0,061	6,900	0,215	0,262	0,044	<LOD	0,119	<LOD	1,982	<LOD	0,005
M742206	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,027	0,006	<LOD	0,014	<LOD	0,025	<LOD	0,104	63,796	2,433	0,100	0,025	0,036	0,013	0,731	0,060	4,143	0,148	0,201	0,042	<LOD	0,172	<LOD	1,353	<LOD	0,006
M742206	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,041	0,026	0,006	<LOD	0,014	<LOD	0,021	<LOD	0,104	63,726	2,436	0,104	0,025	0,050	0,013	0,705	0,058	4,147	0,148	0,216	0,042	<LOD	0,100	<LOD	1,644	<LOD	0,004
M742206	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,027	0,006	<LOD	0,013	<LOD	0,030	<LOD	0,104	63,621	2,449	0,099	0,025	0,042	0,013	0,730	0,058	4,208	0,149	0,221	0,042	<LOD	0,097	<LOD	2,203	<LOD	0,004
M742206	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,026	0,006	<LOD	0,013	<LOD	0,025	<LOD	0,104	63,714	2,439	0,101	0,025	0,043	0,013	0,722	0,059	4,166	0,148	0,213	0,042	<LOD	0,123	<LOD	1,733	<LOD	0,005
M742207	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,066	0,040	0,008	<LOD	0,016	0,028	0,016	<LOD	0,108	66,116	2,617	0,108	0,026	0,080	0,014	0,751	0,059	3,752	0,141	0,288	0,047	<LOD	0,124	<LOD	1,768	<LOD	0,005
M742207	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,046	0,040	0,008	<LOD	0,018	<LOD	0,023	<LOD	0,105	64,680	2,487	0,101	0,025	0,087	0,014	0,725	0,058	3,693	0,137	0,262	0,046	<LOD	0,107	<LOD	1,485	<LOD	0,005
M742207	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,044	0,008	<LOD	0,018	0,025	0,016	<LOD	0,108	65,247	2,558	0,118	0,026	0,079	0,014	0,775	0,059	3,855	0,141	0,248	0,046	<LOD	0,107	<LOD	1,835	<LOD	0,006
M742207	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,049	0,041	0,008	<LOD	0,017	0,025	0,016	<LOD	0,107	65,248	2,554	0,109	0,026	0,082	0,014	0,750	0,059	3,767	0,140	0,286	0,046	<LOD	0,113	<LOD	1,696	<LOD	0,005
M742208	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,054	0,013	0,005	<LOD	0,017	<LOD	0,036	<LOD	0,104	60,029	2,313	0,207	0,029	0,048	0,013	0,657	0,064	7,242	0,227	0,245	0,047	<LOD	0,128	<LOD	1,605	<LOD	0,004
M742208	<LOD	0,002	<LOD	0,003	<LOD	0,040	0,010	0,005	<LOD	0,021	<LOD	0,036	<LOD	0,105	60,314	2,345	0,201	0,029	0,043	0,013	0,674	0,065	7,256	0,229	0,278	0,047	<LOD	0,103	<LOD	1,765	<LOD	0,004
M742208	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,032	0,017	0,005	<LOD	0,013	<LOD	0,021	<LOD	0,102	58,556	2,239	0,194	0,028	0,042	0,013	0,666	0,064	7,102	0,222	0,240	0,046	<LOD	0,108	<LOD	1,752	<LOD	0,007
M742208	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,042	0,013	0,005	<LOD	0,017	<LOD	0,031	<LOD	0,103	59,733	2,299	0,201	0,029	0,045	0,013	0,666	0,064	7,200	0,226	0,254	0,047	<LOD	0,112	<LOD	1,707	<LOD	0,005
M742209	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,053	0,009	<LOD	0,013	0,026	0,016	<LOD	0,106	66,446	2,581	0,092	0,025	0,088	0,014	0,720	0,058	3,613	0,140	0,131	0,041	<LOD	0,103	<LOD	1,839	<LOD	0,008
M742209	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,054	0,041	0,008	<LOD	0,018	<LOD	0,035	<LOD	0,106	65,956	2,541	0,080	0,024	0,069	0,013	0,712	0,057	3,711	0,136	0,177	0,041	<LOD	0,099	<LOD	1,529	<LOD	0,006
M742209	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,059	0,031	0,007	<LOD	0,015	<LOD	0,023	<LOD	0,105	65,356	2,515	0,091	0,025	0,079	0,014	0,691	0,056	3,628	0,134	0,172	0,040	<LOD	0,094	<LOD	1,582	<LOD	0,004
M742209	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,050	0,042	0,008	<LOD	0,015	<LOD	0,027	<LOD	0,106	65,919	2,546	0,088	0,025	0,079	0,014	0,707	0,057	3,717	0,137	0,160	0,041	<LOD	0,099	<LOD	1,650	<LOD	0,006
M742210	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,041	0,008	<LOD	0,013	<LOD	0,022	<LOD	0,102	63,230	2,378	0,086	0,024	0,025	0,011	0,671	0,053	2,953	0,115	0,196	0,040	<LOD	0,097	<LOD	1,917	<LOD	0,007
M742210	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,040	0,043	0,008	<LOD	0,016	0,048	0,017	<LOD	0,106	66,779	2,593	0,084	0,024	0,030	0,012	0,698	0,056	3,139	0,123	0,217	0,044	<LOD	0,101	<LOD	1,596	<LOD	0,004
M742210	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,057	0,009	<LOD	0,014	0,024	0,015	<LOD	0,102	64,158	2,420	0,063	0,023	0,036	0,012	0,651	0,054	3,105	0,119	0,227	0,043	<LOD	0,102	<LOD	1,610	<LOD	0,007
M742210	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,047	0,008	<LOD	0,014	0,029	0,016	<LOD	0,104	64,723	2,464	0,078	0,024	0,030	0,012	0,673	0,054	3,065	0,119	0,214	0,042	<LOD	0,100	<LOD	1,708	<LOD	0,006
M742212																																

Sample Échantillon	Date	Duration (sec) Durée (sec)	Lecture Reading	Unité/Unité Moyenne	Element/Éléme %	Ba Error %	Sb %	Sb Error %	Sn %	Sn Error %	Cd %	Cd Error %	Pd %	Pd Error %	Ag %	Ag Error %	Bal %	Bal Error %	Mo %	Mo Error %	Nb %	Nb Error %	Zr %	Zr Error %	Sr %	Sr Error %	Rb %	Rb Error %	Bi %	Bi Error %	As %	As Error %	
M742101	2014-08-25	180	16		< LOD	0,028	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	27,442	2,796	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742101	2014-08-25	540	17	Avg of 14-16	< LOD	0,022	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	26,607	2,844	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742110	2014-08-25	180	18		< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,527	2,432	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742110	2014-08-25	180	19		< LOD	0,017	< LOD	0,007	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,593	2,600	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742110	2014-08-25	180	20		0,019	0,011	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,247	2,553	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742110	2014-08-25	540	21	Avg of 18-20	< LOD	0,019	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,456	2,528	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742118	2014-08-25	180	22		< LOD	0,015	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,977	2,406	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742118	2014-08-25	180	23		< LOD	0,018	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	27,542	2,735	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742118	2014-08-25	180	24		< LOD	0,016	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,513	2,444	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742118	2014-08-25	540	25	Avg of 22-24	< LOD	0,016	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,944	2,528	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742119	2014-08-25	180	26		< LOD	0,015	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,518	2,418	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742119	2014-08-25	180	27		< LOD	0,015	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,040	2,380	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742119	2014-08-25	180	28		< LOD	0,022	< LOD	0,007	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,347	2,477	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742119	2014-08-25	540	29	Avg of 26-28	< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,302	2,425	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742120	2014-08-25	180	30		0,016	0,010	< LOD	0,004	0,005	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,472	2,365	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742120	2014-08-25	180	31		< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,149	2,533	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742120	2014-08-25	540	32		< LOD	0,023	< LOD	0,004	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,001	2,400	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742120	2014-08-25	180	33	Avg of 30-32	< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,541	2,433	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742123	2014-08-25	180	34		< LOD	0,024	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,280	2,407	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742123	2014-08-25	180	35		0,018	0,010	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,729	2,364	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742123	2014-08-25	180	36		< LOD	0,025	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,753	2,476	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742123	2014-08-25	540	37	Avg of 34-36	< LOD	0,021	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,914	2,416	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742124	2014-08-25	180	38		< LOD	0,026	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,233	2,603	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742124	2014-08-25	180	39		< LOD	0,018	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,004	2,677	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742124	2014-08-25	180	40		< LOD	0,024	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,296	2,573	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742124	2014-08-25	540	41	Avg of 38-40	< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,844	2,618	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742135	2014-08-25	180	46		< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,382	2,653	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742135	2014-08-25	180	47		0,020	0,011	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,520	2,388	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742135	2014-08-25	180	48		< LOD	0,026	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,656	2,627	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742135	2014-08-25	540	49	Avg of 46-48	< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,553	2,556	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742136	2014-08-25	180	50		< LOD	0,015	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,007	2,334	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742136	2014-08-25	180	51		0,027	0,012	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,659	2,624	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742136	2014-08-25	180	52		< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,225	2,591	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742136	2014-08-25	540	53	Avg of 50-52	0,019	0,011	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,297	2,516	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742137	2014-08-27	180	6		< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,009	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,727	2,653	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742137	2014-08-27	180	7		< LOD	0,019	< LOD	0,007	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	25,716	2,991	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742137	2014-08-27	180	8		< LOD	0,023	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	27,359	2,812	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742137	2014-08-27	540	9	Avg of 6-8	< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	27,301	2,919	< LOD														

Sample	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Échantillon	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
M742101	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,022	0,007	<LOD	0,020	0,039	0,018	<LOD	0,109	67,555	2,678	0,112	0,026	0,152	0,017	0,823	0,062	3,662	0,140	0,156	0,044	<LOD	0,109	<LOD	2,362	<LOD	0,004
M742101	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,042	0,026	0,007	<LOD	0,019	0,046	0,018	<LOD	0,109	68,439	2,726	0,090	0,026	0,139	0,016	0,830	0,063	3,627	0,139	0,162	0,043	<LOD	0,112	<LOD	2,310	<LOD	0,005
M742110	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,056	0,079	0,010	<LOD	0,014	0,027	0,014	<LOD	0,101	59,350	2,245	0,221	0,029	0,036	0,012	0,624	0,061	6,909	0,217	0,224	0,044	<LOD	0,101	<LOD	2,602	<LOD	0,003
M742110	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,075	0,010	<LOD	0,013	0,028	0,015	<LOD	0,104	61,945	2,389	0,254	0,030	0,027	0,013	0,694	0,064	7,110	0,224	0,245	0,045	<LOD	0,142	<LOD	2,108	<LOD	0,005
M742110	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,066	0,009	<LOD	0,020	0,033	0,015	<LOD	0,103	61,071	2,323	0,273	0,031	0,029	0,013	0,670	0,064	7,097	0,222	0,265	0,047	<LOD	0,162	<LOD	1,715	<LOD	0,006
M742110	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,042	0,073	0,010	<LOD	0,015	0,029	0,015	<LOD	0,102	60,789	2,319	0,249	0,030	0,030	0,013	0,663	0,063	7,039	0,221	0,244	0,045	<LOD	0,135	<LOD	2,141	<LOD	0,005
M742118	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,048	0,008	<LOD	0,016	0,026	0,014	<LOD	0,100	58,814	2,205	0,177	0,027	0,079	0,014	0,810	0,065	6,731	0,210	0,318	0,045	<LOD	0,137	<LOD	1,994	<LOD	0,005
M742118	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,058	0,009	<LOD	0,013	0,035	0,016	<LOD	0,107	63,800	2,520	0,170	0,028	0,073	0,015	0,851	0,071	7,168	0,231	0,278	0,046	<LOD	0,137	<LOD	2,333	<LOD	0,007
M742118	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,044	0,047	0,008	<LOD	0,014	<LOD	0,021	<LOD	0,101	59,420	2,235	0,168	0,027	0,079	0,014	0,847	0,066	6,840	0,213	0,252	0,046	<LOD	0,108	<LOD	1,679	<LOD	0,006
M742118	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,038	0,051	0,008	<LOD	0,014	0,026	0,015	<LOD	0,102	60,678	2,320	0,172	0,028	0,077	0,015	0,836	0,067	6,913	0,218	0,283	0,047	<LOD	0,127	<LOD	2,002	<LOD	0,006
M742119	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,032	0,033	0,007	<LOD	0,019	0,029	0,014	<LOD	0,099	59,822	2,235	0,149	0,026	0,101	0,014	0,810	0,063	6,240	0,196	0,257	0,042	<LOD	0,098	<LOD	2,191	<LOD	0,003
M742119	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,043	0,032	0,007	<LOD	0,013	0,032	0,014	<LOD	0,099	59,114	2,188	0,162	0,027	0,113	0,015	0,807	0,065	6,397	0,200	0,276	0,045	<LOD	0,104	<LOD	1,852	<LOD	0,006
M742119	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,044	0,035	0,007	<LOD	0,015	<LOD	0,021	<LOD	0,099	60,773	2,278	0,183	0,028	0,100	0,015	0,832	0,065	6,437	0,201	0,272	0,045	<LOD	0,123	<LOD	1,501	<LOD	0,006
M742119	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,040	0,033	0,007	<LOD	0,016	0,027	0,014	<LOD	0,100	59,903	2,233	0,164	0,027	0,105	0,015	0,816	0,064	6,358	0,199	0,268	0,044	<LOD	0,108	<LOD	1,848	<LOD	0,005
M742120	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,037	0,007	<LOD	0,013	0,035	0,015	<LOD	0,099	58,212	2,165	0,194	0,027	0,058	0,014	0,828	0,066	6,802	0,212	0,337	0,047	<LOD	0,138	<LOD	2,095	<LOD	0,006
M742120	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,038	0,007	<LOD	0,014	0,028	0,015	<LOD	0,103	60,600	2,328	0,174	0,028	0,065	0,014	0,821	0,066	6,791	0,216	0,304	0,047	<LOD	0,131	<LOD	2,056	<LOD	0,004
M742120	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,038	0,007	<LOD	0,014	0,032	0,014	<LOD	0,099	58,874	2,203	0,178	0,027	0,054	0,014	0,814	0,066	6,701	0,211	0,306	0,048	<LOD	0,106	<LOD	2,033	<LOD	0,006
M742120	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,038	0,007	<LOD	0,014	0,032	0,015	<LOD	0,100	59,228	2,232	0,182	0,027	0,059	0,014	0,821	0,066	6,765	0,213	0,316	0,048	<LOD	0,126	<LOD	2,061	<LOD	0,006
M742123	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,051	0,028	0,006	<LOD	0,014	<LOD	0,021	<LOD	0,100	58,991	2,213	0,172	0,027	0,033	0,013	0,850	0,067	6,311	0,201	0,332	0,050	<LOD	0,113	<LOD	1,709	<LOD	0,006
M742123	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,037	0,029	0,006	<LOD	0,012	0,031	0,014	<LOD	0,098	58,434	2,166	0,166	0,026	0,035	0,013	0,816	0,064	6,369	0,199	0,384	0,049	<LOD	0,155	<LOD	1,517	<LOD	0,004
M742123	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,032	0,007	<LOD	0,014	0,022	0,014	<LOD	0,101	60,288	2,273	0,183	0,027	0,038	0,013	0,828	0,066	6,493	0,205	0,359	0,050	<LOD	0,110	<LOD	1,473	<LOD	0,006
M742123	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,040	0,030	0,006	<LOD	0,013	0,024	0,014	<LOD	0,100	59,238	2,217	0,174	0,027	0,035	0,013	0,831	0,066	6,391	0,202	0,352	0,050	<LOD	0,126	<LOD	1,566	<LOD	0,005
M742124	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,037	0,007	<LOD	0,014	0,031	0,016	<LOD	0,105	62,081	2,402	0,167	0,028	0,063	0,014	0,826	0,067	6,292	0,204	0,246	0,047	<LOD	0,128	<LOD	1,580	<LOD	0,005
M742124	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,058	0,038	0,008	<LOD	0,019	0,035	0,016	<LOD	0,106	63,042	2,470	0,170	0,028	0,060	0,014	0,907	0,069	6,483	0,211	0,239	0,045	<LOD	0,107	<LOD	1,746	<LOD	0,004
M742124	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,055	0,034	0,007	<LOD	0,022	<LOD	0,022	<LOD	0,103	61,975	2,386	0,170	0,027	0,046	0,014	0,854	0,070	6,356	0,208	0,245	0,046	<LOD	0,108	<LOD	2,215	<LOD	0,006
M742124	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,049	0,036	0,007	<LOD	0,018	0,029	0,015	<LOD	0,105	62,366	2,419	0,169	0,028	0,057	0,014	0,863	0,069	6,377	0,208	0,243	0,046	<LOD	0,115	<LOD	1,847	<LOD	0,005
M742135	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,049	0,026	0,007	<LOD	0,019	<LOD	0,023	<LOD	0,105	66,404	2,534	0,089	0,024	0,068	0,014	0,845	0,060	2,863	0,115	0,229	0,045	<LOD	0,104	<LOD	1,523	<LOD	0,005
M742135	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,051	0,019	0,006	<LOD	0,015	0,031	0,015	<LOD	0,099	62,401	2,299	0,068	0,023	0,062	0,013	0,832	0,056	2,991	0,106	0,270	0,043	<LOD	0,157	<LOD	2,064	<LOD	0,005
M742135	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,046	0,030	0,007	<LOD	0,013	0,024	0,015	<LOD	0,104	66,312	2,528	0,077	0,024	0,063	0,014	0,841	0,059	2,771	0,113	0,218	0,045	<LOD	0,106	<LOD	1,685	<LOD	0,007
M742135	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,049	0,025	0,006	<LOD	0,016	0,026	0,015	<LOD	0,103	65,039	2,453	0,071	0,024	0,064	0,013	0,839	0,058	2,765	0,112	0,239	0,044	<LOD	0,122	<LOD	1,758	<LOD	0,006
M742136	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,025	0,006	<LOD	0,013	0,052	0,015	<LOD	0,097	60,602	2,211	0,126	0,025	0,088	0,014	0,878	0,060	3,700	0,133	0,491	0,054	<LOD	0,134	<LOD	2,151	<LOD	0,005
M742136	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,026	0,006	<LOD	0,022	0,046	0,017	<LOD	0,105	64,568	2,493	0,134	0,026	0,088	0,015	0,918	0,064	3,905	0,144	0,541	0,056	<LOD	0,117	<LOD	2,447	<LOD	0,008
M742136	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,051	0,022	0,006	<LOD	0,014	0,058	0,017	<LOD	0,103	64,076	2,472	0,146	0,026	0,096	0,015	0,918	0,064	3,918	0,145	0,517	0,055	<LOD	0,126	<LOD	2,858	<LOD	0,005
M742136	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,040	0,024	0,006	<LOD	0,016	0,052	0,016	<LOD	0,102	63,082	2,392	0,135	0,026	0,091	0,015	0,905	0,063	3,841	0,140	0,517	0,055	<LOD	0,126	<LOD	2,485	<LOD	0,006
M742137	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,048	0,030	0,007	<LOD	0,016	<LOD	0,024	<LOD	0,105	67,633	2,584	0,041	0,023	0,123	0,015	0,899	0,056	1,370	0,076	0,130	0,037	<LOD	0,103	<LOD	1,281	<LOD	0,007
M742137	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,047	0,031	0,008	<LOD	0,022	<LOD	0,026	<LOD	0,114	71,438	2,922	0,075	0,026	0,141	0,016	0,925	0,060	1,486	0,083	0,148	0,039	<LOD	0,159	<LOD	1,929	<LOD</	

Sample Échantillon	Date	Duration (sec) Durée (sec)	Lecture Reading	Unité Unité	Éléments Moyenne	Ba %	Ba Error %	Sb %	Sb Error %	Sn %	Sn Error %	Cd %	Cd Error %	Pd %	Pd Error %	Ag %	Ag Error %	Bal %	Bal Error %	Mo %	Mo Error %	Nb %	Nb Error %	Zr %	Zr Error %	Sr %	Sr Error %	Rb %	Rb Error %	Bi %	Bi Error %	As %	As Error %		
M742175	2014-08-28	180	54			< LOD	0,024	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,442	2,606	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742175	2014-08-28	180	55			< LOD	0,026	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,628	2,571	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742175	2014-08-28	180	56			< LOD	0,023	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,320	2,532	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742175	2014-08-28	540	57	Avg of 54-56		< LOD	0,024	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,464	2,570	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742176	2014-08-28	180	58			< LOD	0,028	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,491	2,703	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742176	2014-08-28	180	59			< LOD	0,017	< LOD	0,007	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,049	2,606	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742176	2014-08-28	180	60			0,016	0,010	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	37,201	2,166	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742176	2014-08-28	540	61	Avg of 58-60		< LOD	0,020	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,614	2,491	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742179	2014-08-28	180	6			0,018	0,010	< LOD	0,005	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,487	2,413	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742179	2014-08-28	180	7			< LOD	0,020	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	32,838	2,448	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742179	2014-08-28	180	8			0,021	0,011	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,926	2,375	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742179	2014-08-28	540	9	Avg of 6-8		< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,417	2,412	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742180	2014-08-28	180	10			< LOD	0,027	< LOD	0,004	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,718	2,573	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742180	2014-08-28	180	11			< LOD	0,016	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	36,412	2,200	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742180	2014-08-28	180	12			0,026	0,011	< LOD	0,004	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,504	2,710	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742180	2014-08-28	540	13	Avg of 10-12		< LOD	0,020	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,878	2,495	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742183	2014-08-28	180	18			0,018	0,011	< LOD	0,007	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,520	2,679	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742183	2014-08-28	180	19			< LOD	0,016	< LOD	0,005	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,814	2,452	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742183	2014-08-28	180	20			0,017	0,011	< LOD	0,007	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,983	2,543	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742183	2014-08-28	540	21	Avg of 18-20		< LOD	0,017	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,806	2,591	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742186	2014-08-28	180	22			0,015	0,010	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,982	2,293	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742186	2014-08-28	180	23			< LOD	0,021	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,467	2,315	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742186	2014-08-28	180	24			0,017	0,010	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,426	2,309	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742186	2014-08-28	540	25	Avg of 22-24		< LOD	0,017	< LOD	0,004	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	34,625	2,305	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742191	2014-08-28	180	26			0,019	0,012	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,811	2,630	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742191	2014-08-28	180	27			< LOD	0,029	< LOD	0,007	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	27,857	2,775	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	0,001	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD
M742191	2014-08-28	180	28			< LOD	0,019	< LOD	0,007	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	26,463	2,901	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742191	2014-08-28	540	29	Avg of 26-28		< LOD	0,024	< LOD	0,006	< LOD	0,006	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	27,977	2,759	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742192	2014-08-28	180	30			< LOD	0,026	< LOD	0,005	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,056	2,739	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742192	2014-08-28	180	31			< LOD	0,016	< LOD	0,004	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	31,331	2,544	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742192	2014-08-28	180	32			< LOD	0,024	< LOD	0,005	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,708	2,689	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742192	2014-08-28	540	33	Avg of 30-32		< LOD	0,022	< LOD	0,005	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,365	2,657	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742193	2014-08-28	180	34			0,018	0,012	< LOD	0,005	< LOD	0,006	< LOD	0,004	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,843	2,695	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742193	2014-08-28	180	35			0,022	0,011	< LOD	0,007	< LOD	0,008	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	30,597	2,534	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742193	2014-08-28	180	36			< LOD	0,017	< LOD	0,005	< LOD	0,009	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	28,626	2,683	< LOD	0,003	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742193	2014-08-28	540	37	Avg of 34-36		0,018	0,012	< LOD	0,006	< LOD	0,007	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	29,355	2,638	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742194	2014-08-28	180	38			< LOD	0,016	< LOD	0,006	< LOD	0,005	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	33,428	2,403	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	
M742194	2014-08-28	180	39																																

Sample	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
Échantillon	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
M742175	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,037	0,045	0,008	<LOD	0,017	0,029	0,015	<LOD	0,105	62,448	2,420	0,175	0,028	0,082	0,015	0,920	0,088	5,624	0,188	0,206	0,042	<LOD	0,098	<LOD	1,732	<LOD	0,004
M742175	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,051	0,008	<LOD	0,017	<LOD	0,022	<LOD	0,103	63,283	2,391	0,156	0,027	0,084	0,015	0,912	0,067	5,641	0,184	0,226	0,043	<LOD	0,110	<LOD	1,521	<LOD	0,007
M742175	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,039	0,043	0,008	<LOD	0,013	0,037	0,016	<LOD	0,103	61,749	2,364	0,146	0,027	0,100	0,015	0,871	0,066	5,510	0,183	0,221	0,044	<LOD	0,102	<LOD	2,164	<LOD	0,005
M742175	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,046	0,008	<LOD	0,015	0,027	0,015	<LOD	0,104	62,493	2,392	0,159	0,027	0,089	0,015	0,901	0,067	5,591	0,185	0,218	0,043	<LOD	0,104	<LOD	1,805	<LOD	0,005
M742176	<LOD	0,002	<LOD	0,003	<LOD	0,046	0,045	0,008	<LOD	0,013	0,033	0,016	<LOD	0,107	65,053	2,544	0,153	0,027	0,086	0,015	0,971	0,068	4,920	0,171	0,244	0,045	<LOD	0,098	<LOD	2,184	<LOD	0,005
M742176	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,057	0,038	0,008	<LOD	0,013	0,030	0,015	<LOD	0,104	63,601	2,443	0,156	0,027	0,099	0,015	0,871	0,064	4,904	0,167	0,233	0,044	<LOD	0,103	<LOD	1,693	<LOD	0,006
M742176	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,033	0,007	<LOD	0,011	0,026	0,013	<LOD	0,094	57,060	2,032	0,137	0,025	0,070	0,013	0,783	0,058	4,453	0,148	0,188	0,041	<LOD	0,099	<LOD	1,996	<LOD	0,006
M742176	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,046	0,039	0,007	<LOD	0,012	0,030	0,015	<LOD	0,102	61,904	2,340	0,149	0,026	0,085	0,014	0,875	0,063	4,759	0,162	0,222	0,043	<LOD	0,100	<LOD	1,958	<LOD	0,006
M742179	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,042	0,046	0,008	<LOD	0,013	0,028	0,015	<LOD	0,101	59,174	2,237	0,185	0,028	0,074	0,014	0,851	0,065	5,959	0,193	0,174	0,042	<LOD	0,128	<LOD	2,271	<LOD	0,007
M742179	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,044	0,008	<LOD	0,014	<LOD	0,023	<LOD	0,142	59,879	2,273	0,208	0,028	0,069	0,014	0,838	0,066	5,878	0,192	0,208	0,043	<LOD	0,106	<LOD	2,290	<LOD	0,004
M742179	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,034	0,042	0,007	<LOD	0,019	0,032	0,015	<LOD	0,100	58,727	2,199	0,208	0,028	0,078	0,014	0,835	0,064	5,920	0,191	0,203	0,042	<LOD	0,142	<LOD	2,225	<LOD	0,005
M742179	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,037	0,044	0,008	<LOD	0,015	0,027	0,015	<LOD	0,114	59,260	2,236	0,201	0,028	0,074	0,014	0,841	0,065	5,919	0,192	0,195	0,042	<LOD	0,125	<LOD	2,262	<LOD	0,005
M742180	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,026	0,006	<LOD	0,019	0,049	0,017	<LOD	0,104	64,202	2,447	0,127	0,026	0,134	0,016	0,905	0,063	5,311	0,132	0,319	0,047	<LOD	0,104	<LOD	1,821	<LOD	0,005
M742180	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,031	0,022	0,005	<LOD	0,015	0,025	0,014	<LOD	0,095	58,971	2,087	0,123	0,024	0,134	0,015	0,814	0,056	3,176	0,117	0,309	0,044	<LOD	0,101	<LOD	1,329	<LOD	0,005
M742180	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,028	0,007	<LOD	0,015	0,031	0,017	<LOD	0,107	66,264	2,572	0,144	0,027	0,149	0,017	0,944	0,065	3,988	0,136	0,309	0,046	<LOD	0,101	<LOD	1,503	<LOD	0,006
M742180	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,025	0,006	<LOD	0,016	0,035	0,016	<LOD	0,102	63,146	2,369	0,131	0,026	0,139	0,016	0,888	0,061	3,425	0,128	0,312	0,046	<LOD	0,102	<LOD	1,551	<LOD	0,005
M742183	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,058	0,057	0,009	<LOD	0,014	0,037	0,016	<LOD	0,106	64,318	2,490	0,221	0,030	0,135	0,017	0,975	0,070	5,415	0,162	0,284	0,047	<LOD	0,107	<LOD	1,564	<LOD	0,006
M742183	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,032	0,055	0,008	<LOD	0,014	0,045	0,016	<LOD	0,101	61,181	2,277	0,209	0,028	0,136	0,016	0,929	0,066	5,191	0,171	0,298	0,045	<LOD	0,100	<LOD	1,630	<LOD	0,006
M742183	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,059	0,009	<LOD	0,015	0,041	0,016	<LOD	0,105	63,909	2,469	0,173	0,028	0,143	0,017	0,989	0,070	5,369	0,182	0,297	0,050	<LOD	0,112	<LOD	2,251	<LOD	0,005
M742183	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,042	0,057	0,009	<LOD	0,014	0,041	0,016	<LOD	0,104	63,138	2,412	0,203	0,029	0,138	0,017	0,964	0,069	5,325	0,179	0,283	0,047	<LOD	0,106	<LOD	1,815	<LOD	0,006
M742186	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,044	0,056	0,008	<LOD	0,017	0,039	0,015	<LOD	0,097	57,903	2,116	0,185	0,027	0,150	0,016	0,891	0,065	5,249	0,171	0,522	0,054	<LOD	0,105	<LOD	1,661	<LOD	0,005
M742186	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,055	0,008	<LOD	0,013	0,035	0,014	<LOD	0,097	58,462	2,137	0,169	0,027	0,133	0,016	0,870	0,066	5,279	0,173	0,514	0,054	<LOD	0,107	<LOD	1,510	<LOD	0,007
M742186	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,031	0,055	0,008	<LOD	0,013	0,048	0,015	<LOD	0,097	58,497	2,141	0,195	0,028	0,151	0,016	0,877	0,064	5,183	0,170	0,529	0,053	<LOD	0,110	<LOD	2,116	<LOD	0,004
M742186	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,036	0,055	0,008	<LOD	0,014	0,041	0,015	<LOD	0,097	58,287	2,131	0,183	0,027	0,145	0,016	0,879	0,065	5,237	0,172	0,522	0,054	<LOD	0,108	<LOD	1,763	<LOD	0,005
M742191	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,025	0,006	<LOD	0,013	0,042	0,017	<LOD	0,104	67,075	2,559	0,047	0,023	0,111	0,015	1,147	0,066	1,411	0,083	0,306	0,046	<LOD	0,100	<LOD	1,942	<LOD	0,006
M742191	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,044	0,022	0,006	<LOD	0,016	0,049	0,018	<LOD	0,108	69,184	2,697	0,054	0,024	0,127	0,016	1,151	0,067	1,421	0,084	0,317	0,046	<LOD	0,100	<LOD	1,710	<LOD	0,006
M742191	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,062	0,024	0,007	<LOD	0,021	0,055	0,020	<LOD	0,112	70,321	2,817	0,047	0,025	0,144	0,017	1,121	0,067	1,475	0,086	0,328	0,048	<LOD	0,100	<LOD	1,649	<LOD	0,006
M742191	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,047	0,023	0,007	<LOD	0,017	0,049	0,018	<LOD	0,108	68,860	2,591	0,049	0,024	0,127	0,016	1,140	0,067	1,436	0,084	0,317	0,046	<LOD	0,100	<LOD	1,767	<LOD	0,006
M742192	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,047	0,028	0,007	<LOD	0,014	0,045	0,018	<LOD	0,107	69,441	2,678	0,035	0,023	0,102	0,015	1,086	0,064	0,995	0,073	0,210	0,042	<LOD	0,099	<LOD	1,554	<LOD	0,007
M742192	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,033	0,030	0,007	<LOD	0,013	0,026	0,016	<LOD	0,103	66,342	2,486	0,045	0,023	0,100	0,014	0,977	0,058	0,943	0,069	0,191	0,041	<LOD	0,096	<LOD	1,321	<LOD	0,005
M742192	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,035	0,036	0,008	<LOD	0,014	0,045	0,017	<LOD	0,105	68,823	2,631	<LOD	0,034	0,113	0,015	1,083	0,062	0,993	0,071	0,172	0,041	<LOD	0,108	<LOD	1,658	<LOD	0,007
M742192	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,039	0,031	0,007	<LOD	0,013	0,038	0,017	<LOD	0,105	68,202	2,598	0,034	0,023	0,105	0,015	1,049	0,061	0,977	0,071	0,191	0,041	<LOD	0,101	<LOD	1,511	<LOD	0,006
M742193	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,041	0,019	0,006	<LOD	0,013	0,047	0,017	<LOD	0,107	66,566	2,576	0,115	0,026	0,157	0,017	1,101	0,067	2,849	0,171	0,278	0,046	<LOD	0,115	<LOD	1,657	<LOD	0,005
M742193	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,032	0,022	0,006	<LOD	0,014	0,043	0,016	<LOD	0,102	64,884	2,417	0,151	0,026	0,150	0,016	1,072	0,065	2,725	0,111	0,319	0,044	<LOD	0,100	<LOD	1,330	<LOD	0,006
M742193	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,047	0,021	0,006	<LOD	0,022	0,054	0,018	<LOD	0,106	66,753	2,562	0,104	0,026	0,153	0,016	1,085	0,066	2,895	0,117	0,291	0,045	<LOD	0,097	<LOD	1,431	<LOD	0,005
M742193	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,040	0,021	0,006	<LOD	0,017	0,048	0,017	<LOD	0,105	66,068	2,518	0,123	0,026	0,153	0,016	1,086	0,066	2,823	0,115	0,296	0,045	<LOD	0,104	<LOD	1,473	<	

Sample Échantillon	Date	Duration (sec) Durée (sec)	Lecture Reading	Element/Éléme Unit/Unité Moyenne Average	Ba %	Ba Error %	Sb %	Sb Error %	Sn %	Sn Error %	Cd %	Cd Error %	Pd %	Pd Error %	Ag %	Ag Error %	Bal %	Bal Error %	Mo %	Mo Error %	Nb %	Nb Error %	Zr %	Zr Error %	Sr %	Sr Error %	Rb %	Rb Error %	Bi %	Bi Error %	As %	As Error %
M742204	2014-09-02	180	59		0,029	0,010	<LOD	0,006	0,005	0,003	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	33,219	2,333	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
M742204	2014-09-02	540	60	Avg of 57-59	0,027	0,011	<LOD	0,005	<LOD	0,005	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	32,733	2,388	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
M742216	2014-09-02	180	61		<LOD	0,023	<LOD	0,005	<LOD	0,006	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	31,883	2,500	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
M742216	2014-09-02	180	62		<LOD	0,024	<LOD	0,005	<LOD	0,006	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	31,243	2,501	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
M742216	2014-09-02	180	63		<LOD	0,024	<LOD	0,004	<LOD	0,008	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	29,533	2,645	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
M742216	2014-09-02	540	64	Avg of 61-63	<LOD	0,024	<LOD	0,005	<LOD	0,007	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	30,886	2,549	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110123	2014-09-03	180	7		<LOD	0,017	<LOD	0,006	<LOD	0,008	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	31,221	2,562	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110123	2014-09-03	180	8		<LOD	0,016	<LOD	0,005	<LOD	0,005	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	33,734	2,396	0,002	0,001	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110123	2014-09-03	180	9		0,020	0,011	<LOD	0,006	<LOD	0,006	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	35,384	2,287	<LOD	0,003	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110123	2014-09-03	540	10	Avg of 7-9	<LOD	0,016	<LOD	0,005	<LOD	0,006	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	33,446	2,408	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110149	2014-09-03	180	11		<LOD	0,016	<LOD	0,005	<LOD	0,008	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	31,937	2,461	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110149	2014-09-03	180	12		<LOD	0,017	<LOD	0,004	<LOD	0,005	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	32,067	2,457	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110149	2014-09-03	180	13		<LOD	0,017	<LOD	0,004	<LOD	0,006	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	31,538	2,481	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110149	2014-09-03	540	14	Avg of 11-13	<LOD	0,017	<LOD	0,005	<LOD	0,006	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	31,847	2,466	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110151	2014-09-03	180	15		0,019	0,012	<LOD	0,008	<LOD	0,008	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	27,201	2,809	<LOD	0,003	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110151	2014-09-03	180	16		<LOD	0,027	<LOD	0,005	<LOD	0,006	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	27,302	2,791	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110151	2014-09-03	180	17		<LOD	0,019	<LOD	0,004	<LOD	0,006	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	31,729	2,511	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002
99110151	2014-09-03	540	18	Avg of 15-17	<LOD	0,021	<LOD	0,006	<LOD	0,007	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	28,744	2,704	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002	<LOD	0,002

Sample	Se	Se Error	Pb	Pb Error	W	W Error	Zn	Zn Error	Cu	Cu Error	Ni	Ni Error	Co	Co Error	Fe	Fe Error	Mn	Mn Error	Cr	Cr Error	V	V Error	Ti	Ti Error	Ca	Ca Error	K	K Error	S	S Error	Au	Au Error
%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%	%
Echantillon																																
M742204	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,028	0,006	0,004	< LOD	0,014	< LOD	0,028	< LOD	0,097	58,437	2,129	0,226	0,028	0,034	0,012	0,589	0,061	7,266	0,218	0,186	0,043	< LOD	0,105	< LOD	1,594	< LOD	0,003
M742204	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,038	< LOD	0,007	< LOD	0,015	< LOD	0,026	< LOD	0,099	58,889	2,188	0,197	0,027	0,029	0,012	0,625	0,063	7,292	0,223	0,188	0,042	< LOD	0,105	< LOD	1,948	< LOD	0,004
M742216	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,033	0,050	0,008	< LOD	0,014	0,033	0,016	< LOD	0,102	63,066	2,381	0,077	0,024	0,112	0,015	0,799	0,059	3,794	0,138	0,174	0,043	< LOD	0,102	< LOD	2,087	< LOD	0,005
M742216	< LOD	0,002	< LOD	0,003	< LOD	0,037	0,046	0,008	< LOD	0,014	< LOD	0,022	< LOD	0,102	63,610	2,383	0,102	0,025	0,123	0,015	0,819	0,061	3,826	0,139	0,171	0,041	< LOD	0,099	< LOD	2,215	< LOD	0,005
M742216	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,037	0,059	0,009	< LOD	0,014	0,027	0,016	< LOD	0,106	65,230	2,525	0,129	0,026	0,120	0,016	0,823	0,063	3,880	0,144	0,178	0,042	< LOD	0,102	< LOD	2,402	< LOD	0,006
M742216	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,036	0,052	0,009	< LOD	0,014	0,026	0,015	< LOD	0,103	63,969	2,429	0,103	0,025	0,118	0,015	0,813	0,061	3,833	0,140	0,175	0,042	< LOD	0,101	< LOD	2,235	< LOD	0,005
99110123	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,038	0,047	0,008	0,021	0,010	0,072	0,019	< LOD	0,118	61,263	2,364	0,221	0,030	0,247	0,020	0,979	0,069	5,434	0,163	0,476	0,053	< LOD	0,108	< LOD	1,681	< LOD	0,006
99110123	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,041	0,050	0,008	< LOD	0,014	0,057	0,016	< LOD	0,100	59,084	2,209	0,215	0,029	0,226	0,019	0,999	0,068	5,191	0,172	0,410	0,049	< LOD	0,101	< LOD	1,517	< LOD	0,004
99110123	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,042	0,038	0,007	< LOD	0,013	0,069	0,016	< LOD	0,096	57,515	2,096	0,195	0,028	0,217	0,018	0,926	0,065	5,114	0,168	0,510	0,053	< LOD	0,103	< LOD	2,009	< LOD	0,006
99110123	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,041	0,045	0,008	0,015	0,009	0,066	0,017	< LOD	0,105	59,287	2,223	0,210	0,029	0,230	0,019	0,968	0,067	5,246	0,174	0,466	0,052	< LOD	0,103	< LOD	1,736	< LOD	0,005
99110149	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,032	0,028	0,006	< LOD	0,013	< LOD	0,033	< LOD	0,101	61,938	2,305	0,148	0,026	0,109	0,015	0,895	0,063	4,763	0,159	0,152	0,041	< LOD	0,103	< LOD	1,372	< LOD	0,007
99110149	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,051	0,024	0,006	< LOD	0,013	0,022	0,014	< LOD	0,101	61,756	2,313	0,139	0,026	0,097	0,015	0,906	0,064	4,779	0,162	0,184	0,040	< LOD	0,097	< LOD	2,199	< LOD	0,004
99110149	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,031	0,030	0,007	< LOD	0,019	< LOD	0,022	< LOD	0,101	62,135	2,335	0,147	0,026	0,097	0,015	0,952	0,066	4,846	0,165	0,216	0,043	< LOD	0,137	< LOD	2,343	< LOD	0,003
99110149	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,038	0,028	0,006	< LOD	0,015	< LOD	0,025	< LOD	0,101	61,943	2,318	0,145	0,026	0,101	0,015	0,918	0,065	4,796	0,162	0,184	0,042	< LOD	0,112	< LOD	1,972	< LOD	0,005
99110151	< LOD	0,002	< LOD	0,003	< LOD	0,046	0,017	0,006	< LOD	0,015	0,037	0,017	< LOD	0,109	68,010	2,686	0,101	0,026	0,153	0,017	0,937	0,065	3,352	0,132	0,160	0,043	< LOD	0,106	< LOD	1,818	< LOD	0,008
99110151	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,033	0,016	0,006	< LOD	0,021	0,038	0,017	< LOD	0,108	67,864	2,681	0,101	0,026	0,134	0,016	0,995	0,065	3,351	0,131	0,196	0,041	< LOD	0,098	< LOD	2,392	< LOD	0,006
99110151	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,032	0,016	0,005	< LOD	0,013	0,035	0,016	< LOD	0,102	63,665	2,394	0,069	0,024	0,135	0,015	0,975	0,062	3,193	0,122	0,181	0,042	< LOD	0,099	< LOD	1,484	< LOD	0,004
99110151	< LOD	0,002	< LOD	0,002	< LOD	0,037	0,016	0,006	< LOD	0,016	0,037	0,017	< LOD	0,107	66,513	2,587	0,090	0,025	0,141	0,016	0,969	0,064	3,299	0,128	0,179	0,042	< LOD	0,101	< LOD	1,898	< LOD	0,006

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :		90188- 1	90188- 2	90188- 3
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742147	M742148	M742149
B119-	1 Analyse	2014-12-02	2014-12-02	2014-12-02
B119-	1 Be	10 mg/kg	10 mg/kg	9 mg/kg
B119-	1 Mg	2200 mg/kg	2080 mg/kg	2250 mg/kg
B119-	1 Al	6350 mg/kg	8820 mg/kg	6590 mg/kg
B119-	1 Si	7850 mg/kg	5930 mg/kg	6050 mg/kg
B119-	1 V	7720 mg/kg	8670 mg/kg	7630 mg/kg
B119-	1 Cr	466 mg/kg	1480 mg/kg	649 mg/kg
B119-	1 Mn	1150 mg/kg	605 mg/kg	1130 mg/kg
B119-	1 Co	92 mg/kg	116 mg/kg	119 mg/kg
B119-	1 Ni	143 mg/kg	269 mg/kg	219 mg/kg
B119-	1 Cu	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg
B119-	1 Zn	162 mg/kg	462 mg/kg	350 mg/kg
B119-	1 As	26 mg/kg	28 mg/kg	24 mg/kg
B119-	1 Sr	41 mg/kg	40 mg/kg	36 mg/kg
B119-	1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg
B119-	1 Mo	15 mg/kg	14 mg/kg	10 mg/kg
B119-	1 Sn	118 mg/kg	137 mg/kg	110 mg/kg
B119-	1 Ba	20 mg/kg	18 mg/kg	13 mg/kg
B119-	1 Ta	3.5 mg/kg	4.3 mg/kg	2.9 mg/kg
B119-	1 Pb	74 mg/kg	71 mg/kg	65 mg/kg
B119-	1 Th	13 mg/kg	12 mg/kg	11 mg/kg

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	90188- 4	90188- 5	90188- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742150	M742151	M742152
B119- 1 Analyse	2014-12-02	2014-12-02	2014-12-02
B119- 1 Be	10 mg/kg	11 mg/kg	9 mg/kg
B119- 1 Mg	913 mg/kg	1570 mg/kg	44 mg/kg
B119- 1 Al	3370 mg/kg	4580 mg/kg	617 mg/kg
B119- 1 Si	3300 mg/kg	4350 mg/kg	483000 mg/kg
B119- 1 V	8920 mg/kg	7890 mg/kg	23 mg/kg
B119- 1 Cr	1230 mg/kg	783 mg/kg	37 mg/kg
B119- 1 Mn	858 mg/kg	1420 mg/kg	79 mg/kg
B119- 1 Co	83 mg/kg	97 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Ni	279 mg/kg	178 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 Cu	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 Zn	250 mg/kg	302 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 As	24 mg/kg	23 mg/kg	20 mg/kg
B119- 1 Sr	37 mg/kg	35 mg/kg	34 mg/kg
B119- 1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	120 mg/kg
B119- 1 Mo	14 mg/kg	10 mg/kg	12 mg/kg
B119- 1 Sn	91 mg/kg	110 mg/kg	126 mg/kg
B119- 1 Ba	18 mg/kg	17 mg/kg	14 mg/kg
B119- 1 Ta	1.6 mg/kg	1.2 mg/kg	8.0 mg/kg
B119- 1 Pb	68 mg/kg	70 mg/kg	58 mg/kg
B119- 1 Th	12 mg/kg	12 mg/kg	10 mg/kg

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)
Page : 3 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	90188- 7	90188- 8	90188- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742153	M742154	M742155
B119- 1 Analyse	2014-12-02	2014-12-02	2014-12-02
B119- 1 Be	8 mg/kg	6 mg/kg	6 mg/kg
B119- 1 Mg	1850 mg/kg	2870 mg/kg	3630 mg/kg
B119- 1 Al	6130 mg/kg	5560 mg/kg	5980 mg/kg
B119- 1 Si	5320 mg/kg	4880 mg/kg	10600 mg/kg
B119- 1 V	7520 mg/kg	6910 mg/kg	6220 mg/kg
B119- 1 Cr	852 mg/kg	1500 mg/kg	1710 mg/kg
B119- 1 Mn	2080 mg/kg	2580 mg/kg	1710 mg/kg
B119- 1 Co	119 mg/kg	120 mg/kg	45 mg/kg
B119- 1 Ni	260 mg/kg	212 mg/kg	291 mg/kg
B119- 1 Cu	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 Zn	549 mg/kg	591 mg/kg	77 mg/kg
B119- 1 As	21 mg/kg	21 mg/kg	< 20 mg/kg
B119- 1 Sr	37 mg/kg	34 mg/kg	34 mg/kg
B119- 1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg
B119- 1 Mo	10 mg/kg	7 mg/kg	10 mg/kg
B119- 1 Sn	70 mg/kg	93 mg/kg	58 mg/kg
B119- 1 Ba	19 mg/kg	28 mg/kg	14 mg/kg
B119- 1 Ta	5.4 mg/kg	1.6 mg/kg	< 0.5 mg/kg
B119- 1 Pb	61 mg/kg	50 mg/kg	47 mg/kg
B119- 1 Th	9 mg/kg	8 mg/kg	7 mg/kg

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :		90188- 10	90188- 11	90188- 12
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742157	M742158	M742160
B119-	1 Analyse	2014-12-02	2014-12-02	2014-12-02
B119-	1 Be	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119-	1 Mg	2960 mg/kg	1800 mg/kg	1480 mg/kg
B119-	1 Al	8210 mg/kg	6420 mg/kg	4220 mg/kg
B119-	1 Si	7790 mg/kg	6630 mg/kg	5090 mg/kg
B119-	1 V	7080 mg/kg	8070 mg/kg	5330 mg/kg
B119-	1 Cr	1010 mg/kg	1470 mg/kg	389 mg/kg
B119-	1 Mn	2030 mg/kg	1050 mg/kg	1410 mg/kg
B119-	1 Co	133 mg/kg	99 mg/kg	51 mg/kg
B119-	1 Ni	266 mg/kg	225 mg/kg	94 mg/kg
B119-	1 Cu	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg
B119-	1 Zn	713 mg/kg	379 mg/kg	207 mg/kg
B119-	1 As	< 20 mg/kg	< 20 mg/kg	< 20 mg/kg
B119-	1 Sr	30 mg/kg	32 mg/kg	26 mg/kg
B119-	1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg
B119-	1 Mo	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119-	1 Sn	90 mg/kg	66 mg/kg	86 mg/kg
B119-	1 Ba	7 mg/kg	9 mg/kg	18 mg/kg
B119-	1 Ta	2.7 mg/kg	1.0 mg/kg	< 0.5 mg/kg
B119-	1 Pb	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119-	1 Th	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure, le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 5 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :		90188- 13	90188- 14	90188- 15
Nature :		SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :		M742161	M742162	M742163
B119-	1 Analyse	2014-12-02	2014-12-02	2014-12-02
B119-	1 Be	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119-	1 Mg	883 mg/kg	316 mg/kg	2400 mg/kg
B119-	1 Al	3230 mg/kg	5130 mg/kg	6260 mg/kg
B119-	1 Si	3600 mg/kg	5510 mg/kg	7270 mg/kg
B119-	1 V	7510 mg/kg	46 mg/kg	5790 mg/kg
B119-	1 Cr	563 mg/kg	26 mg/kg	616 mg/kg
B119-	1 Mn	462 mg/kg	6310 mg/kg	1710 mg/kg
B119-	1 Co	66 mg/kg	7 mg/kg	75 mg/kg
B119-	1 Ni	173 mg/kg	< 50 mg/kg	96 mg/kg
B119-	1 Cu	< 50 mg/kg	90 mg/kg	< 50 mg/kg
B119-	1 Zn	87 mg/kg	53 mg/kg	268 mg/kg
B119-	1 As	< 20 mg/kg	< 20 mg/kg	< 20 mg/kg
B119-	1 Sr	26 mg/kg	30 mg/kg	25 mg/kg
B119-	1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg
B119-	1 Mo	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119-	1 Sn	62 mg/kg	79 mg/kg	84 mg/kg
B119-	1 Ba	14 mg/kg	150 mg/kg	6 mg/kg
B119-	1 Ta	< 0.5 mg/kg	< 0.5 mg/kg	< 0.5 mg/kg
B119-	1 Pb	< 5 mg/kg	15 mg/kg	< 5 mg/kg
B119-	1 Th	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)
Page : 6 de 8

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	90188- 16	90188- 17	90188- 18
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742164	M742165	M742166
B119- 1 Analyse	2014-12-02	2014-12-02	2014-12-02
B119- 1 Be	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Mg	1710 mg/kg	1060 mg/kg	1860 mg/kg
B119- 1 Al	3940 mg/kg	2830 mg/kg	5370 mg/kg
B119- 1 Si	5800 mg/kg	3430 mg/kg	6100 mg/kg
B119- 1 V	7320 mg/kg	8480 mg/kg	6410 mg/kg
B119- 1 Cr	1940 mg/kg	2020 mg/kg	465 mg/kg
B119- 1 Mn	1800 mg/kg	649 mg/kg	1440 mg/kg
B119- 1 Co	91 mg/kg	58 mg/kg	66 mg/kg
B119- 1 Ni	311 mg/kg	260 mg/kg	100 mg/kg
B119- 1 Cu	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 Zn	230 mg/kg	101 mg/kg	112 mg/kg
B119- 1 As	< 20 mg/kg	< 20 mg/kg	< 20 mg/kg
B119- 1 Sr	29 mg/kg	26 mg/kg	29 mg/kg
B119- 1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg
B119- 1 Mo	5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Sn	65 mg/kg	53 mg/kg	76 mg/kg
B119- 1 Ba	9 mg/kg	< 5 mg/kg	17 mg/kg
B119- 1 Ta	< 0.5 mg/kg	< 0.5 mg/kg	< 0.5 mg/kg
B119- 1 Pb	< 5 mg/kg	5150 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Th	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.

Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.

Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.

Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 7 de 8

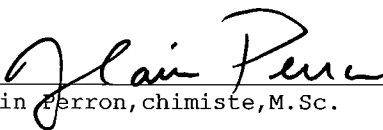
KAREN GAGNÉ

20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	90188- 19	90188- 20
Nature :	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742167	M742168

B119-	1	Analyse	2014-12-02	2014-12-02
B119-	1	Be	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119-	1	Mg	2210 mg/kg	2520 mg/kg
B119-	1	Al	6750 mg/kg	8660 mg/kg
B119-	1	Si	9480 mg/kg	10500 mg/kg
B119-	1	V	7950 mg/kg	8030 mg/kg
B119-	1	Cr	900 mg/kg	603 mg/kg
B119-	1	Mn	690 mg/kg	785 mg/kg
B119-	1	Co	98 mg/kg	89 mg/kg
B119-	1	Ni	180 mg/kg	173 mg/kg
B119-	1	Cu	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg
B119-	1	Zn	177 mg/kg	154 mg/kg
B119-	1	As	< 20 mg/kg	< 20 mg/kg
B119-	1	Sr	33 mg/kg	37 mg/kg
B119-	1	Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg
B119-	1	Mo	6 mg/kg	7 mg/kg
B119-	1	Sn	65 mg/kg	80 mg/kg
B119-	1	Ba	8 mg/kg	9 mg/kg
B119-	1	Ta	2.0 mg/kg	1.2 mg/kg
B119-	1	Pb	10 mg/kg	11 mg/kg
B119-	1	Th	2 mg/kg	2 mg/kg

Responsable :



Alain Perron, chimiste, M. Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 8 de 8

IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

KAREN GAGNÉ

1319, BOULEVARD SAINT-PAUL
CHICOUTIMI, QC
G7J 3Y2

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 1 de 4

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	90941- 1	90941- 2	90941- 3
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742147 /Réf.90188-1	M742148 /Réf.90188-2	M742149 /Réf.90188-3
B119- 1 Analyse	2015-01-13	2015-01-13	2015-01-13
B119- 1 Be	< 5 mg/kg	7 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Mg	2220 mg/kg	2160 mg/kg	2480 mg/kg
B119- 1 Al	6410 mg/kg	6150 mg/kg	7350 mg/kg
B119- 1 Si	----- mg/kg	----- mg/kg	----- mg/kg
B119- 1 V	7770 mg/kg	8760 mg/kg	7800 mg/kg
B119- 1 Cr	500 mg/kg	1140 mg/kg	710 mg/kg
B119- 1 Mn	1250 mg/kg	652 mg/kg	1260 mg/kg
B119- 1 Fe	611000 mg/kg	688000 mg/kg	649000 mg/kg
B119- 1 Co	94 mg/kg	125 mg/kg	125 mg/kg
B119- 1 Ni	133 mg/kg	185 mg/kg	185 mg/kg
B119- 1 Cu	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 Zn	141 mg/kg	271 mg/kg	327 mg/kg
B119- 1 As	20 mg/kg	24 mg/kg	24 mg/kg
B119- 1 Sr	30 mg/kg	30 mg/kg	29 mg/kg
B119- 1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg
B119- 1 Mo	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Sn	172 mg/kg	174 mg/kg	143 mg/kg
B119- 1 Ba	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	81 mg/kg
B119- 1 Ta	< 15 mg/kg	< 15 mg/kg	< 15 mg/kg
B119- 1 Pb	8 mg/kg	8 mg/kg	5 mg/kg
B119- 1 Th	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
 Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
 Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
 Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 2 de 4

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	90941- 4	90941- 5	90941- 6
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742150 /Réf.90188-4	M742151 /Réf.90188-5	M742152 /Réf.90188-6
B119- 1 Analyse	2015-01-13	2015-01-13	2015-01-13
B119- 1 Be	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Mg	885 mg/kg	1690 mg/kg	43 mg/kg
B119- 1 Al	3550 mg/kg	4890 mg/kg	663 mg/kg
B119- 1 Si	----- mg/kg	----- mg/kg	----- mg/kg
B119- 1 V	8670 mg/kg	8070 mg/kg	27 mg/kg
B119- 1 Cr	1350 mg/kg	835 mg/kg	69 mg/kg
B119- 1 Mn	942 mg/kg	1570 mg/kg	72 mg/kg
B119- 1 Fe	675000 mg/kg	657000 mg/kg	1810 mg/kg
B119- 1 Co	85 mg/kg	106 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Ni	291 mg/kg	169 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 Cu	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 Zn	109 mg/kg	285 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 As	27 mg/kg	27 mg/kg	27 mg/kg
B119- 1 Sr	30 mg/kg	29 mg/kg	30 mg/kg
B119- 1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	105 mg/kg
B119- 1 Mo	5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Sn	127 mg/kg	160 mg/kg	150 mg/kg
B119- 1 Ba	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	21 mg/kg
B119- 1 Ta	< 15 mg/kg	< 15 mg/kg	< 15 mg/kg
B119- 1 Pb	8 mg/kg	9 mg/kg	5 mg/kg
B119- 1 Th	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
 Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
 Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
 Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

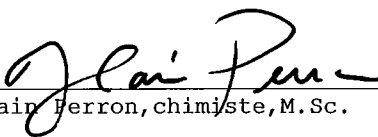
Page : 3 de 4

KAREN GAGNÉ
20471 IOS SERVICES GÉOSCIENTIFIQUES

Numéro COREM :	90941- 7	90941- 8	90941- 9
Nature :	SOLIDES	SOLIDES	SOLIDES
Désignation :	M742153 /Réf.90188-7	M742154 /Réf.90188-8	M742155 /Réf.90188-9
B119- 1 Analyse	2015-01-13	2015-01-13	2015-01-13
B119- 1 Be	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Mg	1960 mg/kg	3050 mg/kg	3860 mg/kg
B119- 1 Al	6490 mg/kg	5900 mg/kg	6170 mg/kg
B119- 1 Si	----- mg/kg	----- mg/kg	----- mg/kg
B119- 1 V	7660 mg/kg	6920 mg/kg	6390 mg/kg
B119- 1 Cr	899 mg/kg	976 mg/kg	1410 mg/kg
B119- 1 Mn	2290 mg/kg	2880 mg/kg	1910 mg/kg
B119- 1 Fe	639000 mg/kg	641000 mg/kg	623000 mg/kg
B119- 1 Co	128 mg/kg	126 mg/kg	44 mg/kg
B119- 1 Ni	260 mg/kg	203 mg/kg	295 mg/kg
B119- 1 Cu	< 50 mg/kg	92 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 Zn	543 mg/kg	606 mg/kg	< 50 mg/kg
B119- 1 As	25 mg/kg	24 mg/kg	23 mg/kg
B119- 1 Sr	35 mg/kg	28 mg/kg	30 mg/kg
B119- 1 Nb	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg	< 100 mg/kg
B119- 1 Mo	< 5 mg/kg	< 5 mg/kg	5 mg/kg
B119- 1 Sn	100 mg/kg	144 mg/kg	129 mg/kg
B119- 1 Ba	107 mg/kg	< 5 mg/kg	5 mg/kg
B119- 1 Ta	< 15 mg/kg	< 15 mg/kg	< 15 mg/kg
B119- 1 Pb	6 mg/kg	5 mg/kg	< 5 mg/kg
B119- 1 Th	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg	< 1 mg/kg

90941- 1 B119- 1/Ta : Éch. 1 à 9 : LDM augmentée - Difficulté analytique

Responsable :


 Alain Perron, chimiste, M.Sc.

Ce rapport contient des renseignements protégés et confidentiels à l'intention du destinataire. Les résultats ne se rapportent qu'aux échantillons soumis à l'analyse.
 Si le dosage P15, P20 ou P21 sont inscrits au certificat, les essais ont été effectués sur la fraction passante.
 Si le dosage B73 est inscrit au certificat, l'analyse FX (A02, A21, A25 ou A32) a été effectuée sur les cendres.
 Cette version remplace et annule toute version antérieure. le cas échéant. * Analyse faite par un sous-traitant.

COREM

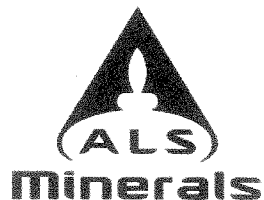
1180, rue de la Minéralogie, Québec (Québec) Canada G1N 1X7

Téléphone : (418) 527-8211

Télécopieur : (418) 527-4818

F-GEN-53 (2014-02-24)

Page : 4 de 4



ALS Canada Ltd.
2103 Dollarton Hwy
North Vancouver BC V7H 0A7
Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
825 HOMER STREET
SUITE 330
VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 1
Finalisée date:
30- AVRIL- 2013
Compte: PACICO

CERTIFICAT VO13062787

Projet: LAC DORE

Bon de commande #:

Ce rapport s'applique aux 131 échantillons de pulpe soumis à notre laboratoire de Val d'Or, QC, Canada le 11- AVRIL- 2013.

Les résultats sont transmis à:

CHRISTIAN DEROSIER

PAT O BRIEN

PRÉPARATION ÉCHANTILLONS

CODE ALS	DESCRIPTION
WEI- 21	Poids échantillon reçu
LOG- 23	Entrée pulpe - Reçu avec code barre

PROCÉDURES ANALYTIQUES

CODE ALS	DESCRIPTION	INSTRUMENT
V- XRF10	XRF de Fusion- le Degré de Minéral de V	XRF
ME- XRF06	Roche totale - XRF	XRF
OA- GRA06	Perte par calcination pour ME- XRF06	WST- SIM
ME- MS41	Aqua regia 51 éléments ICP- MS	

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
ATTN: CHRISTIAN DEROSIER
1957 MONTÉE HARWOOD
ST- LAZARRE QC J7T 2N3

Ce rapport est final et remplace tout autre rapport préliminaire portant ce numéro de certificat. Les résultats s'appliquent aux échantillons soumis. Toutes les pages de ce rapport ont été vérifiées et approuvées avant publication.

***** Voir la page d'annexe pour les commentaires en ce qui concerne ce certificat *****

Signature:

Colin Ramshaw, Vancouver Laboratory Manager



ALS Canada Ltd.

2103 Dollarton Hwy
North Vancouver BC V7H 0A7
Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
825 HOMER STREET
SUITE 330
VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 2 - A
Nombre total de pages: 5 (A - E)
plus les pages d'annexe
Finalisée date:
30- AVRIL- 2013
Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	WEI- 21 Poids reçu kg 0.02	ME- XRF06 SiO2 % 0.01	ME- XRF06 Al2O3 % 0.01	ME- XRF06 Fe2O3 % 0.01	ME- XRF06 CaO % 0.01	ME- XRF06 MgO % 0.01	ME- XRF06 Na2O % 0.01	ME- XRF06 K2O % 0.01	ME- XRF06 Cr2O3 % 0.01	ME- XRF06 TiO2 % 0.01	ME- XRF06 MnO % 0.01	ME- XRF06 P2O5 % 0.001	ME- XRF06 SrO % 0.01	ME- XRF06 BaO % 0.01	ME- XRF06 LOI % 0.01
54951		0.27														
M742101		0.26	36.39	16.34	25.83	8.56	3.43	2.05	0.18	0.02	5.20	0.22	0.019	0.01	<0.01	1.49
M742102		0.31	45.95	21.36	10.37	11.53	2.82	2.77	0.13	<0.01	1.46	0.14	0.011	0.02	<0.01	2.15
M742103		0.30	46.01	22.19	10.57	11.03	2.54	3.39	0.14	<0.01	1.60	0.14	0.021	0.02	<0.01	2.16
M742104		0.29	43.71	14.28	18.64	10.52	4.98	2.16	0.17	<0.01	2.74	0.24	0.030	0.01	<0.01	1.21
M742105		0.27	44.09	19.87	13.12	11.82	4.08	2.47	0.22	<0.01	1.51	0.16	0.022	0.02	<0.01	1.77
M742106		0.27	13.54	9.22	57.07	2.75	2.14	0.65	0.06	0.05	13.66	0.30	0.009	0.01	<0.01	-0.26
M742107		0.28	20.53	10.05	48.59	4.51	3.74	0.92	0.08	0.05	10.74	0.30	0.008	0.01	<0.01	0.15
M742108		0.28	15.60	10.81	53.50	3.38	1.83	0.98	0.11	0.07	12.89	0.32	0.010	0.01	<0.01	-0.35
M742109		0.30	8.57	6.31	63.45	2.60	2.17	0.31	0.03	0.09	15.97	0.42	0.012	0.01	<0.01	-0.97
M742110		0.30	22.11	12.59	42.83	6.02	3.09	0.94	0.07	0.03	8.70	0.43	0.016	0.02	<0.01	1.51
M742111		0.28	8.36	6.24	65.26	1.81	2.25	0.18	0.02	0.07	15.19	0.44	0.008	0.01	<0.01	-1.09
M742112		0.28	11.88	8.10	59.66	2.59	2.45	0.49	0.06	0.09	13.37	0.39	0.010	0.01	<0.01	-0.59
M742113		0.27	7.86	6.47	66.39	1.47	2.33	0.25	0.01	0.17	15.20	0.31	0.010	0.01	<0.01	-1.20
M742114		0.30	9.73	7.45	63.37	1.85	2.17	0.44	0.05	0.08	14.25	0.31	0.007	0.01	<0.01	-0.99
M742115		0.31	13.21	8.81	58.25	2.85	2.34	0.55	0.08	0.07	12.65	0.32	0.014	0.01	<0.01	-0.51
M742116		0.28	45.23	22.06	11.88	10.41	2.54	3.68	0.12	<0.01	1.20	0.15	0.035	0.03	<0.01	1.89
M742117		0.29	48.36	18.74	13.90	7.44	1.63	5.10	0.23	0.01	1.96	0.16	0.027	0.01	<0.01	2.27
M742118		0.29	10.94	7.13	61.63	2.90	2.44	0.22	0.04	0.12	13.25	0.33	0.006	0.01	<0.01	0.49
M742119		0.30	8.64	6.73	63.66	2.87	2.16	0.12	0.02	0.15	13.72	0.32	0.008	<0.01	<0.01	1.03
M742120		0.28	14.76	10.20	54.93	4.02	2.19	0.49	0.06	0.09	11.55	0.31	0.011	0.01	<0.01	0.54
M742121		0.30	12.93	9.25	59.72	2.79	2.04	0.69	0.04	0.08	12.51	0.29	0.020	0.01	<0.01	-0.63
M742122		0.29	13.57	9.95	57.59	3.22	2.01	0.64	0.04	0.07	11.92	0.29	0.014	0.01	<0.01	-0.62
M742123		0.30	14.89	10.26	56.45	3.18	2.38	0.69	0.04	0.07	11.59	0.28	0.011	0.01	<0.01	-0.25
M742124		0.30	12.85	9.43	58.47	2.70	2.31	0.56	0.02	0.10	11.73	0.27	0.010	0.01	<0.01	-0.44
M742125		0.04	24.12	3.94	47.87	6.26	7.55	0.19	0.03	0.04	8.90	0.31	0.014	<0.01	<0.01	0.19
M742126		0.29	18.55	12.79	50.16	4.76	2.07	1.00	0.03	0.12	10.09	0.24	0.013	0.01	<0.01	-0.33
M742127		0.29	16.05	8.73	53.63	3.61	3.12	0.59	0.19	0.05	11.81	0.49	0.016	0.01	<0.01	0.24
M742128		0.30	17.74	9.23	51.37	4.48	3.10	0.65	0.23	0.07	11.22	0.42	0.014	0.01	<0.01	0.29
M742129		0.27	44.75	20.47	11.97	10.14	3.52	3.25	0.06	<0.01	1.45	0.16	0.012	0.02	<0.01	2.56
M742130		0.27	40.09	19.34	17.52	10.79	3.53	2.41	0.23	0.02	3.24	0.23	0.017	0.02	<0.01	2.16
M742131		0.06	1.18	0.32	0.12	68.88	0.69	<0.01	0.05	<0.01	0.01	<0.01	0.009	0.02	<0.01	28.00
M742132		0.30	8.22	5.82	66.03	1.63	2.65	0.13	0.11	0.12	14.67	0.34	0.008	0.01	<0.01	-0.84
M742133		0.30	7.89	5.85	66.14	1.24	2.89	0.11	0.20	0.08	14.27	0.38	0.008	0.01	<0.01	-0.72
M742134		0.30	9.85	7.94	61.62	2.45	2.17	0.22	0.30	0.08	13.62	0.31	0.008	0.01	0.01	0.45
M742135		0.29	23.58	13.99	41.86	6.36	2.70	1.13	0.18	0.05	8.31	0.24	0.013	0.02	<0.01	0.67
M742136		0.27	24.83	14.20	37.54	8.99	2.93	0.66	0.31	0.05	7.94	0.30	0.012	0.04	<0.01	1.39
M742137		0.26	15.87	10.51	53.32	4.18	2.63	0.59	0.05	0.10	11.07	0.30	0.013	0.01	<0.01	0.43
M742138		0.27	13.47	9.35	57.81	3.46	2.21	0.36	0.09	0.11	12.12	0.34	0.011	0.01	<0.01	-0.07
M742139		0.27														



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 2 - B
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- XRF06 Total %	ME- MS41 Ag ppm	ME- MS41 Al %	ME- MS41 As ppm	ME- MS41 Au ppm	ME- MS41 B ppm	ME- MS41 Ba ppm	ME- MS41 Be ppm	ME- MS41 Bi ppm	ME- MS41 Ca %	ME- MS41 Cd ppm	ME- MS41 Ce ppm	ME- MS41 Co ppm	ME- MS41 Cr ppm	ME- MS41 Cs ppm
		0.01	0.01	0.01	0.1	0.2	10	10	0.05	0.01	0.01	0.01	0.02	0.1	1	0.05
54951			0.04	2.64	0.3	<0.2	<10	<10	<0.05	0.05	0.50	0.04	0.29	108.5	357	0.06
M742101		99.74														
M742102		98.69														
M742103		99.80														
M742104		98.69														
M742105		99.15														
M742106		99.20														
M742107		99.68														
M742108		99.15														
M742109		98.97														
M742110		98.36														
M742111		98.73														
M742112		98.49														
M742113		99.26														
M742114		98.72														
M742115		98.63														
M742116		99.23														
M742117		99.85														
M742118		99.48														
M742119		99.43														
M742120		99.14														
M742121		99.73														
M742122		98.69														
M742123		99.59														
M742124		98.01														
M742125		99.41														
M742126		99.50														
M742127		98.55														
M742128		98.83														
M742129		98.34														
M742130		99.59														
M742131		99.23														
M742132		98.88														
M742133		98.32														
M742134		99.03														
M742135		99.09														
M742136		99.18														
M742137		99.07														
M742138		99.26														
M742139			0.43	1.12	0.6	<0.2	<10	<10	0.11	0.26	3.31	0.05	7.35	2010	8	<0.05



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 2 - C
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41 Cu ppm 0.2	ME- MS41 Fe % 0.01	ME- MS41 Ga ppm 0.05	ME- MS41 Ge ppm 0.05	ME- MS41 Hf ppm 0.02	ME- MS41 Hg ppm 0.01	ME- MS41 In ppm 0.005	ME- MS41 K % 0.01	ME- MS41 La ppm 0.2	ME- MS41 Li ppm 0.1	ME- MS41 Mg % 0.01	ME- MS41 Mn ppm 5	ME- MS41 Mo ppm 0.05	ME- MS41 Na % 0.01	ME- MS41 Nb ppm 0.05
54951 M742101 M742102 M742103 M742104		51.7	24.9	21.3	0.14	<0.02	<0.01	0.014	<0.01	<0.2	6.3	1.43	362	0.10	0.06	<0.05
M742105 M742106 M742107 M742108 M742109																
M742110 M742111 M742112 M742113 M742114																
M742115 M742116 M742117 M742118 M742119																
M742120 M742121 M742122 M742123 M742124																
M742125 M742126 M742127 M742128 M742129																
M742130 M742131 M742132 M742133 M742134																
M742135 M742136 M742137 M742138 M742139		3000	38.6	5.77	0.25	0.04	<0.01	0.016	0.02	3.6	2.7	0.41	837	0.22	0.09	<0.05



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 2 - D
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41 Ni ppm 0.2	ME- MS41 P ppm 10	ME- MS41 Pb ppm 0.2	ME- MS41 Rb ppm 0.1	ME- MS41 Re ppm 0.001	ME- MS41 S % 0.01	ME- MS41 Sb ppm 0.05	ME- MS41 Sc ppm 0.1	ME- MS41 Se ppm 0.2	ME- MS41 Sn ppm 0.2	ME- MS41 Sr ppm 0.2	ME- MS41 Ta ppm 0.01	ME- MS41 Te ppm 0.01	ME- MS41 Th ppm 0.2	ME- MS41 Ti % 0.005
54951 M742101 M742102 M742103 M742104		186.5	20	0.4	0.3	0.002	0.10	0.06	5.4	<0.2	<0.2	7.1	<0.01	<0.01	<0.2	0.451
M742105 M742106 M742107 M742108 M742109																
M742110 M742111 M742112 M742113 M742114																
M742115 M742116 M742117 M742118 M742119																
M742120 M742121 M742122 M742123 M742124																
M742125 M742126 M742127 M742128 M742129																
M742130 M742131 M742132 M742133 M742134																
M742135 M742136 M742137 M742138 M742139		1620	10	7.7	0.3	0.039	>10.0	0.06	1.9	19.4	0.4	8.5	<0.01	9.32	1.4	0.042



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

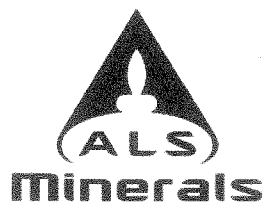
À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 2 - E
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41 Ti ppm 0.02	ME- MS41 U ppm 0.05	ME- MS41 V ppm 1	ME- MS41 W ppm 0.05	ME- MS41 Y ppm 0.05	ME- MS41 Zn ppm 2	ME- MS41 Zr ppm 0.5	V- XRF10 V %
54951		<0.02	<0.05	2960	<0.05	0.44	139	<0.5	
M742101									0.12
M742102									0.04
M742103									0.05
M742104									0.07
M742105									0.05
M742106									0.34
M742107									0.28
M742108									0.33
M742109									0.42
M742110									0.24
M742111									0.44
M742112									0.41
M742113									0.48
M742114									0.46
M742115									0.41
M742116									0.05
M742117									0.06
M742118									0.46
M742119									0.50
M742120									0.41
M742121									0.46
M742122									0.45
M742123									0.44
M742124									0.47
M742125									0.29
M742126									0.40
M742127									0.33
M742128									0.33
M742129									0.05
M742130									0.11
M742131									0.01
M742132									0.46
M742133									0.47
M742134									0.46
M742135									0.28
M742136									0.26
M742137									0.38
M742138									0.42
M742139		0.02	0.14	189	<0.05	2.66	44	0.8	



ALS Canada Ltd.
2103 Dollarton Hwy
North Vancouver BC V7H 0A7
Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
www.alsglobal.com

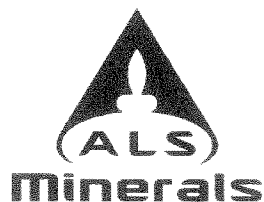
À: PACIFICORE MINING CORPORATION
825 HOMER STREET
SUITE 330
VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 3 - A
Nombre total de pages: 5 (A - E)
plus les pages d'annexe
Finalisée date:
30- AVRIL- 2013
Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	WEI- 21 Poids reçu kg 0.02	ME- XRF06 SiO2 % 0.01	ME- XRF06 Al2O3 % 0.01	ME- XRF06 Fe2O3 % 0.01	ME- XRF06 CaO % 0.01	ME- XRF06 MgO % 0.01	ME- XRF06 Na2O % 0.01	ME- XRF06 K2O % 0.01	ME- XRF06 Cr2O3 % 0.01	ME- XRF06 TiO2 % 0.01	ME- XRF06 MnO % 0.01	ME- XRF06 P2O5 % 0.001	ME- XRF06 SrO % 0.01	ME- XRF06 BaO % 0.01	ME- XRF06 LOI % 0.01
M742140		0.27	13.40	8.93	56.24	3.96	2.55	0.41	0.09	0.08	11.60	0.37	0.010	0.01	<0.01	1.14
M742141		0.29	10.08	7.70	62.99	2.32	2.45	0.22	0.04	0.10	12.79	0.47	0.011	0.01	<0.01	-0.19
M742142		0.05	37.47	16.21	23.85	8.24	3.85	1.97	0.20	0.07	3.47	0.17	0.069	0.02	<0.01	3.20
M742143		0.28	18.84	12.42	49.17	5.17	2.07	0.74	0.15	0.09	9.87	0.30	0.016	0.01	<0.01	0.27
M742144		0.28	10.99	8.62	61.09	2.95	2.26	0.16	0.02	0.14	12.45	0.39	0.014	0.01	<0.01	-0.16
M742145		0.26	19.67	13.14	46.06	5.83	2.48	0.59	0.10	0.11	9.18	0.32	0.012	0.03	<0.01	0.95
M742146		0.29	13.15	9.28	58.27	3.13	2.62	0.46	0.04	0.08	11.44	0.31	0.014	0.01	<0.01	0.20
M742147		0.25	13.47	9.63	57.25	3.40	2.34	0.42	0.05	0.08	11.16	0.34	0.015	0.01	<0.01	0.41
M742148		0.25	11.99	8.53	59.24	3.18	2.82	0.28	0.07	0.12	11.63	0.37	0.012	0.01	<0.01	0.61
M742149		0.26	10.87	8.57	62.17	3.00	2.35	0.25	0.03	0.11	11.83	0.34	0.011	0.01	<0.01	-0.19
M742150		0.25	30.80	18.21	30.23	8.75	1.67	1.95	0.24	0.05	5.64	0.19	0.015	0.02	<0.01	1.77
M742151		0.27	16.70	11.31	52.81	4.38	2.20	0.75	0.17	0.09	9.79	0.33	0.013	0.01	<0.01	0.63
M742152		0.05	40.47	13.84	22.53	10.28	5.74	1.68	0.18	0.04	3.60	0.21	0.123	0.01	<0.01	0.95
M742153		0.25	27.13	16.53	36.80	6.35	1.88	1.74	0.85	0.06	6.59	0.26	0.030	0.02	0.01	1.10
M742154		0.29	14.20	8.08	58.29	2.43	4.63	0.42	0.04	0.12	9.99	0.40	0.009	0.01	<0.01	0.52
M742155		0.26	33.69	15.64	27.42	6.98	7.19	1.67	0.17	0.03	3.04	0.29	0.013	0.01	<0.01	3.13
M742156		0.26	41.46	22.50	14.18	9.63	2.80	2.85	0.82	0.01	1.99	0.16	0.053	0.02	0.01	3.14
M742157		0.28	12.64	9.41	59.16	3.49	2.71	0.32	0.06	0.12	10.57	0.36	0.010	0.01	<0.01	0.17
M742158		0.27	17.32	12.03	50.79	5.19	2.14	0.60	0.14	0.11	9.07	0.29	0.012	0.02	<0.01	0.72
M742159		0.12	1.17	0.32	0.12	68.82	0.70	<0.01	0.03	<0.01	0.01	<0.01	0.010	0.02	<0.01	28.00
M742160		0.23	17.12	10.14	50.45	4.15	2.70	0.40	0.12	0.05	12.09	0.32	0.009	0.01	<0.01	1.50
M742161		0.27	21.23	11.93	44.33	6.08	2.08	0.75	0.19	0.04	10.51	0.29	0.015	0.01	<0.01	1.11
M742162		0.04	40.41	13.74	22.48	10.29	5.71	1.66	0.17	0.04	3.60	0.21	0.126	0.01	<0.01	0.93
M742163		0.24	11.24	7.49	58.86	3.29	2.09	0.19	0.09	0.08	14.43	0.39	0.007	0.01	<0.01	0.56
M742164		0.29	27.85	12.41	33.25	8.97	3.41	1.24	0.10	0.09	7.96	0.35	0.052	0.01	<0.01	3.05
M742165		0.29	33.97	15.70	28.72	8.32	4.21	1.19	0.10	0.04	4.16	0.24	0.062	0.02	<0.01	2.74
M742166		0.29	15.21	10.15	54.94	3.85	2.14	0.49	0.05	0.07	12.06	0.29	0.017	0.01	<0.01	0.29
M742167		0.26	23.02	11.08	46.00	4.17	2.24	1.70	0.10	0.07	9.51	0.26	0.108	0.01	<0.01	0.41
M742168		0.28	15.15	10.16	54.33	4.37	2.07	0.41	0.05	0.07	11.54	0.29	0.016	0.01	<0.01	0.37
M742169		0.29	13.78	9.56	57.41	3.28	2.52	0.41	0.05	0.10	11.51	0.30	0.012	0.01	<0.01	0.31
M742170		0.23	35.31	9.15	30.14	6.89	11.04	0.70	0.03	0.16	3.41	0.27	0.011	<0.01	<0.01	2.45
M742171		0.25	18.69	10.38	51.10	4.41	3.00	0.93	0.07	0.07	9.74	0.27	0.040	0.01	<0.01	0.32
M742172		0.27	15.23	9.92	54.97	4.27	2.82	0.56	0.06	0.11	10.44	0.28	0.012	0.01	<0.01	0.15
M742173		0.25	15.87	9.52	54.88	4.11	2.88	0.61	0.07	0.11	10.48	0.30	0.021	0.01	<0.01	-0.03
M742174		0.30	30.91	17.99	30.69	8.25	1.66	1.99	0.27	0.05	5.69	0.18	0.017	0.02	<0.01	1.44
M742175		0.30	23.55	11.60	43.68	5.31	4.08	1.16	0.12	0.08	7.55	0.25	0.012	0.01	<0.01	0.93
M742176		0.28	20.58	10.32	47.79	5.21	4.29	0.73	0.12	0.09	8.04	0.28	0.011	0.01	<0.01	1.35
M742177		0.27	42.60	16.64	18.01	7.76	3.94	3.32	0.73	0.02	2.50	0.18	0.135	0.02	0.01	2.51
M742178		0.27	44.58	13.72	18.88	8.38	4.90	3.13	0.47	0.02	2.70	0.21	0.226	0.03	<0.01	1.94
M742179		0.26	23.77	13.46	36.40	6.79	3.36	1.77	0.71	0.06	6.22	0.32	0.013	0.01	0.01	5.21



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

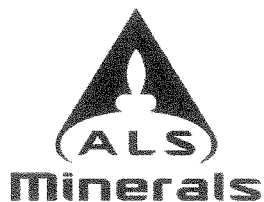
À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 3 - B
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- XRF06	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41
		Total %	Ag ppm	Al %	As ppm	Au ppm	B ppm	Ba ppm	Be ppm	Bi ppm	Ca %	Cd ppm	Ce ppm	Co ppm	Cr ppm	Cs ppm
M742140		98.77														
M742141		98.97														
M742142		98.78														
M742143		99.13														
M742144		98.93														
M742145		98.45														
M742146		98.97														
M742147		98.56														
M742148		98.84														
M742149		99.34														
M742150		99.53														
M742151		99.18														
M742152		99.65														
M742153		99.33														
M742154		99.11														
M742155		99.28														
M742156		99.62														
M742157		99.03														
M742158		98.43														
M742159		99.17														
M742160		99.02														
M742161		98.55														
M742162		99.37														
M742163		98.71														
M742164		98.75														
M742165		99.45														
M742166		99.55														
M742167		98.67														
M742168		98.81														
M742169		99.24														
M742170		99.57														
M742171		99.02														
M742172		98.82														
M742173		98.82														
M742174		99.14														
M742175		98.32														
M742176		98.80														
M742177		98.37														
M742178		99.17														
M742179		98.11														



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

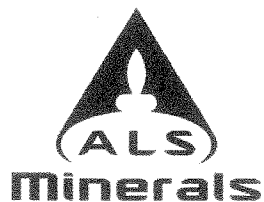
À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 3 - C
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41
		Cu ppm	Fe %	Ga ppm	Ge ppm	Hf ppm	Hg ppm	In ppm	K %	La ppm	Li ppm	Mg %	Mn ppm	Mo ppm	Na %	Nb ppm
M742140 M742141 M742142 M742143 M742144		0.2	0.01	0.05	0.05	0.02	0.01	0.005	0.01	0.2	0.1	0.01	5	0.05	0.01	0.05
M742145 M742146 M742147 M742148 M742149																
M742150 M742151 M742152 M742153 M742154																
M742155 M742156 M742157 M742158 M742159																
M742160 M742161 M742162 M742163 M742164																
M742165 M742166 M742167 M742168 M742169																
M742170 M742171 M742172 M742173 M742174																
M742175 M742176 M742177 M742178 M742179																



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 3 - D
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41
		Ni	P	Pb	Rb	Re	S	Sb	Sc	Se	Sn	Sr	Ta	Te	Th	Ti
		ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	ppm	%
M742140		0.2	10	0.2	0.1	0.001	0.01	0.05	0.1	0.2	0.2	0.2	0.01	0.01	0.2	0.005
M742141																
M742142																
M742143																
M742144																
M742145																
M742146																
M742147																
M742148																
M742149																
M742150																
M742151																
M742152																
M742153																
M742154																
M742155																
M742156																
M742157																
M742158																
M742159																
M742160																
M742161																
M742162																
M742163																
M742164																
M742165																
M742166																
M742167																
M742168																
M742169																
M742170																
M742171																
M742172																
M742173																
M742174																
M742175																
M742176																
M742177																
M742178																
M742179																



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 3 - E
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41 Ti ppm 0.02	ME- MS41 U ppm 0.05	ME- MS41 V ppm 1	ME- MS41 W ppm 0.05	ME- MS41 Y ppm 0.05	ME- MS41 Zn ppm 2	ME- MS41 Zr ppm 0.5	V- XRF10 V %
M742140									0.44
M742141									0.49
M742142									0.13
M742143									0.37
M742144									0.49
M742145									0.34
M742146									0.45
M742147									0.45
M742148									0.48
M742149									0.51
M742150									0.23
M742151									0.42
M742152									0.11
M742153									0.28
M742154									0.46
M742155									0.13
M742156									0.08
M742157									0.49
M742158									0.42
M742159									0.01
M742160									0.28
M742161									0.25
M742162									0.11
M742163									0.37
M742164									0.23
M742165									0.12
M742166									0.39
M742167									0.32
M742168									0.42
M742169									0.44
M742170									0.13
M742171									0.39
M742172									0.44
M742173									0.44
M742174									0.23
M742175									0.32
M742176									0.35
M742177									0.10
M742178									0.10
M742179									0.27



ALS Canada Ltd.

2103 Dollarton Hwy
North Vancouver BC V7H 0A7
Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
www.alsglobal.com

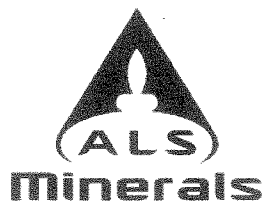
À: PACIFICORE MINING CORPORATION
825 HOMER STREET
SUITE 330
VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 4 - A
Nombre total de pages: 5 (A - E)
plus les pages d'annexe
Finalisée date:
30- AVRIL- 2013
Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	WEI- 21 Poids reçu kg 0.02	ME- XRF06 SiO2 % 0.01	ME- XRF06 Al2O3 % 0.01	ME- XRF06 Fe2O3 % 0.01	ME- XRF06 CaO % 0.01	ME- XRF06 MgO % 0.01	ME- XRF06 Na2O % 0.01	ME- XRF06 K2O % 0.01	ME- XRF06 Cr2O3 % 0.01	ME- XRF06 TiO2 % 0.01	ME- XRF06 MnO % 0.01	ME- XRF06 P2O5 % 0.001	ME- XRF06 SrO % 0.01	ME- XRF06 BaO % 0.01	ME- XRF06 LOI % 0.01
M742180		0.27	35.20	10.93	31.04	7.95	7.01	1.36	0.15	0.05	4.33	0.26	0.028	0.01	<0.01	1.27
M742181		0.27	20.03	10.31	49.92	5.24	3.75	0.67	0.07	0.10	8.60	0.27	0.010	0.01	<0.01	-0.15
M742182		0.29	29.95	11.46	37.34	7.49	5.41	1.06	0.06	0.07	5.85	0.26	0.007	0.01	<0.01	0.12
M742183		0.27	33.75	11.77	31.39	8.56	6.15	1.29	0.08	0.06	4.51	0.26	0.007	0.01	<0.01	0.91
M742184		0.29	24.48	10.78	44.40	6.19	4.31	0.93	0.06	0.10	7.34	0.26	0.008	0.01	<0.01	-0.20
M742185		0.05	1.18	0.32	0.12	68.73	0.69	<0.01	0.03	<0.01	0.01	<0.01	0.010	0.02	<0.01	28.10
M742186		0.27	29.04	11.97	37.67	7.60	4.87	1.12	0.06	0.09	6.03	0.27	0.011	0.01	<0.01	0.39
M742187		0.28	37.78	14.74	25.18	9.73	5.60	1.62	0.10	0.05	3.47	0.21	0.009	0.01	<0.01	0.36
M742188		0.29	16.23	9.83	56.00	3.60	2.83	0.73	0.05	0.19	9.51	0.27	0.010	0.01	<0.01	-0.58
M742189		0.28	39.49	13.94	18.86	10.29	7.06	2.20	0.24	0.03	1.70	0.21	0.012	0.01	<0.01	4.78
M742190		0.25	36.24	15.82	23.97	7.56	7.19	1.56	0.24	0.03	2.39	0.21	0.011	0.01	<0.01	3.08
M742191		0.27	32.62	16.68	29.31	8.69	3.45	1.97	0.21	0.04	4.35	0.18	0.013	0.01	<0.01	1.84
M742192		0.29	22.05	12.60	44.74	5.86	3.00	1.10	0.15	0.08	7.37	0.24	0.008	0.01	<0.01	1.16
M742193		0.28	34.65	15.67	27.12	8.64	4.67	1.86	0.28	0.04	3.78	0.19	0.011	0.01	<0.01	2.48
M742194		0.25	30.99	11.34	34.84	7.21	7.22	1.01	0.08	0.07	4.50	0.24	0.008	0.01	<0.01	1.33
M742195		0.29	32.96	16.70	29.98	8.51	3.64	1.72	0.14	0.07	4.34	0.19	0.011	0.02	<0.01	1.01
M742196		0.28	19.97	8.41	49.49	3.18	4.85	0.51	0.10	0.03	10.56	0.35	0.012	0.01	<0.01	0.88
M742197		0.29	19.01	9.10	50.11	3.33	4.48	0.63	0.11	0.03	11.23	0.35	0.014	0.01	<0.01	0.74
M742198		0.26	16.17	8.16	54.59	2.67	3.64	0.65	0.07	0.04	12.66	0.35	0.012	0.01	<0.01	0.28
M742199		0.28	18.21	10.38	48.96	4.44	2.96	0.71	0.10	0.04	11.97	0.32	0.010	0.01	<0.01	0.87
M742200		0.28	11.18	7.48	59.66	2.48	2.40	0.29	0.03	0.06	14.84	0.34	0.009	0.01	<0.01	-0.12
M742201		0.23	45.06	22.18	10.61	12.54	2.75	2.93	0.07	<0.01	1.23	0.13	0.042	0.02	<0.01	2.03
M742202		0.23	37.65	12.18	25.74	10.07	5.35	1.16	0.12	0.01	4.75	0.27	0.011	0.01	<0.01	1.49
M742203		0.26	20.44	9.85	46.37	4.22	4.00	0.29	0.06	0.06	10.47	0.31	0.018	<0.01	<0.01	2.63
M742204		0.26	22.21	12.57	43.21	4.80	2.74	1.06	0.07	0.04	10.14	0.28	0.007	0.01	<0.01	1.73
M742205		0.26	14.57	9.43	55.06	3.50	1.66	0.59	0.02	0.05	13.49	0.32	0.008	0.01	<0.01	-0.02
M742206		0.29	15.09	9.66	55.12	3.48	1.56	0.65	0.06	0.05	13.24	0.32	0.006	0.01	<0.01	-0.26
M742207		0.28	23.82	12.75	42.26	5.65	1.97	1.62	0.12	0.05	9.56	0.25	0.050	0.02	<0.01	0.73
M742208		0.28	14.00	8.46	56.19	3.08	2.70	0.57	0.09	0.07	13.20	0.31	0.010	0.01	<0.01	-0.21
M742209		0.28	7.65	6.11	64.87	1.48	2.50	0.12	0.01	0.10	15.80	0.36	0.007	0.01	<0.01	-0.79
M742210		0.23	10.71	6.39	61.09	2.20	3.32	0.21	0.06	0.05	13.89	0.35	0.009	0.01	<0.01	-0.14
M742211		0.25	37.90	17.82	20.06	9.56	3.04	2.60	0.31	0.01	4.30	0.21	0.014	0.01	<0.01	2.88
M742212		0.27	9.64	6.79	62.36	1.90	2.84	0.13	0.04	0.06	14.52	0.34	0.009	0.01	<0.01	-0.36
M742213		0.30	16.62	9.31	53.53	2.97	2.02	1.32	0.11	0.06	12.25	0.31	0.011	0.01	<0.01	0.18
M742214		0.27	10.59	7.78	61.44	2.26	2.73	0.23	0.04	0.11	13.96	0.32	0.010	0.01	<0.01	-0.24
M742215		0.26	22.33	13.16	42.76	6.21	2.99	1.00	0.06	0.13	9.42	0.25	0.017	0.01	<0.01	1.20
M742216		0.27	24.51	13.43	40.84	5.69	3.51	1.16	0.07	0.07	8.14	0.25	0.019	0.01	<0.01	1.19
M742217		0.29	11.33	8.31	59.87	3.12	2.22	0.19	0.02	0.07	13.39	0.33	0.010	0.01	<0.01	0.29
M742218		0.28	16.43	10.69	52.03	4.32	1.94	0.63	0.12	0.06	11.24	0.30	0.015	0.01	<0.01	0.55
M742219		0.04	43.01	15.44	18.98	9.69	5.20	2.00	0.26	0.02	2.66	0.17	0.046	0.01	<0.01	2.24



ALS Canada Ltd.

2103 Dollarton Hwy
North Vancouver BC V7H 0A7
Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
825 HOMER STREET
SUITE 330
VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 4 - B
Nombre total de pages: 5 (A - E)
plus les pages d'annexe
Finalisée date:
30- AVRIL- 2013
Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- XRF06 Total %	ME- MS41 Ag ppm	ME- MS41 Al %	ME- MS41 As ppm	ME- MS41 Au ppm	ME- MS41 B ppm	ME- MS41 Ba ppm	ME- MS41 Be ppm	ME- MS41 Bi ppm	ME- MS41 Ca %	ME- MS41 Cd ppm	ME- MS41 Ce ppm	ME- MS41 Co ppm	ME- MS41 Cr ppm	ME- MS41 Cs ppm
		0.01	0.01	0.01	0.1	0.2	10	10	0.05	0.01	0.01	0.01	0.02	0.1	1	0.05
M742180		99.60														
M742181		98.82														
M742182		99.09														
M742183		98.74														
M742184		98.65														
M742185		99.16														
M742186		99.12														
M742187		98.87														
M742188		98.67														
M742189		98.81														
M742190		98.32														
M742191		99.38														
M742192		98.37														
M742193		99.41														
M742194		98.84														
M742195		99.29														
M742196		98.33														
M742197		99.12														
M742198		99.28														
M742199		98.96														
M742200		98.65														
M742201		99.59														
M742202		98.80														
M742203		98.70														
M742204		98.86														
M742205		98.69														
M742206		99.00														
M742207		98.84														
M742208		98.48														
M742209		98.21														
M742210		98.14														
M742211		98.72														
M742212		98.27														
M742213		98.69														
M742214		99.23														
M742215		99.54														
M742216		98.89														
M742217		99.14														
M742218		98.34														
M742219		99.73														



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

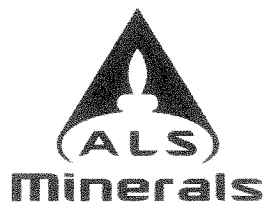
À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 4 - C
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41
		Cu ppm	Fe %	Ga ppm	Ge ppm	Hf ppm	Hg ppm	In ppm	K %	La ppm	Li ppm	Mg %	Mn ppm	Mo ppm	Na %	Nb ppm
		0.2	0.01	0.05	0.05	0.02	0.01	0.005	0.01	0.2	0.1	0.01	5	0.05	0.01	0.05
M742180 M742181 M742182 M742183 M742184																
M742185 M742186 M742187 M742188 M742189																
M742190 M742191 M742192 M742193 M742194																
M742195 M742196 M742197 M742198 M742199																
M742200 M742201 M742202 M742203 M742204																
M742205 M742206 M742207 M742208 M742209																
M742210 M742211 M742212 M742213 M742214																
M742215 M742216 M742217 M742218 M742219																



ALS Canada Ltd.

2103 Dollarton Hwy
North Vancouver BC V7H 0A7
Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
www.alsglobal.com

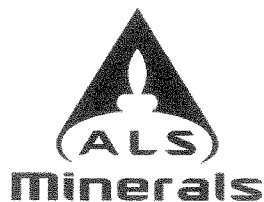
À: PACIFICORE MINING CORPORATION
825 HOMER STREET
SUITE 330
VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 4 - D
Nombre total de pages: 5 (A - E)
plus les pages d'annexe
Finalisée date:
30- AVRIL- 2013
Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41 Ni ppm 0.2	ME- MS41 P ppm 10	ME- MS41 Pb ppm 0.2	ME- MS41 Rb ppm 0.1	ME- MS41 Re ppm 0.001	ME- MS41 S % 0.01	ME- MS41 Sb ppm 0.05	ME- MS41 Sc ppm 0.1	ME- MS41 Se ppm 0.2	ME- MS41 Sn ppm 0.2	ME- MS41 Sr ppm 0.2	ME- MS41 Ta ppm 0.01	ME- MS41 Te ppm 0.01	ME- MS41 Th ppm 0.2	ME- MS41 Ti % 0.005
M742180 M742181 M742182 M742183 M742184																
M742185 M742186 M742187 M742188 M742189																
M742190 M742191 M742192 M742193 M742194																
M742195 M742196 M742197 M742198 M742199																
M742200 M742201 M742202 M742203 M742204																
M742205 M742206 M742207 M742208 M742209																
M742210 M742211 M742212 M742213 M742214																
M742215 M742216 M742217 M742218 M742219																



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

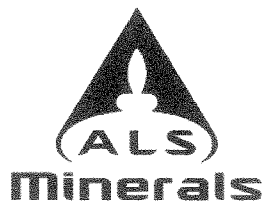
À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 4 - E
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	ME- MS41	V- XRF10
		TI	U	V	W	Y	Zn	Zr	V
		ppm 0.02	ppm 0.05	ppm 1	ppm 0.05	ppm 0.05	ppm 2	ppm 0.5	% 0.01
M742180									0.20
M742181									0.40
M742182									0.28
M742183									0.22
M742184									0.36
M742185									<0.01
M742186									0.30
M742187									0.17
M742188									0.48
M742189									0.09
M742190									0.11
M742191									0.21
M742192									0.37
M742193									0.19
M742194									0.24
M742195									0.22
M742196									0.19
M742197									0.21
M742198									0.25
M742199									0.24
M742200									0.32
M742201									0.03
M742202									0.09
M742203									0.22
M742204									0.23
M742205									0.32
M742206									0.33
M742207									0.24
M742208									0.35
M742209									0.40
M742210									0.38
M742211									0.11
M742212									0.41
M742213									0.34
M742214									0.41
M742215									0.27
M742216									0.24
M742217									0.42
M742218									0.37
M742219									0.10



ALS Canada Ltd.

2103 Dollarton Hwy
North Vancouver BC V7H 0A7
Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
825 HOMER STREET
SUITE 330
VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 5 - A
Nombre total de pages: 5 (A - E)
plus les pages d'annexe
Finalisée date:
30- AVRIL- 2013
Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	WEI- 21 Poids reçu kg 0.02	ME- XRF06 SiO2 % 0.01	ME- XRF06 Al2O3 % 0.01	ME- XRF06 Fe2O3 % 0.01	ME- XRF06 CaO % 0.01	ME- XRF06 MgO % 0.01	ME- XRF06 Na2O % 0.01	ME- XRF06 K2O % 0.01	ME- XRF06 Cr2O3 % 0.01	ME- XRF06 TiO2 % 0.01	ME- XRF06 MnO % 0.01	ME- XRF06 P2O5 % 0.001	ME- XRF06 SrO % 0.01	ME- XRF06 BaO % 0.01	ME- XRF06 LOI % 0.01
M742220		0.23	22.68	11.78	42.95	5.51	2.94	1.48	0.26	0.06	8.58	0.30	0.049	<0.01	<0.01	2.21
M742221		0.30	16.29	10.33	49.88	5.86	2.69	0.61	0.12	0.09	10.53	0.31	0.014	0.01	<0.01	2.46
M742222		0.23	31.01	9.16	30.56	5.44	13.96	0.23	0.04	0.25	4.52	0.28	0.020	<0.01	<0.01	3.57
M742223		0.28	39.61	7.09	15.62	4.73	23.93	0.10	<0.01	0.31	0.57	0.14	0.027	<0.01	<0.01	7.16
M742224		0.27	30.20	9.11	33.80	5.65	9.25	1.33	0.07	0.13	4.80	0.25	0.046	<0.01	<0.01	4.40
M742225		0.25	11.72	9.12	61.21	2.90	2.21	0.38	0.04	0.11	11.33	0.27	0.010	0.01	<0.01	-0.33
M742226		0.27	35.52	16.79	24.43	7.81	6.27	1.92	0.12	0.02	2.72	0.19	0.014	0.01	<0.01	2.84
M742227		0.27	24.85	10.81	42.56	6.52	4.85	0.83	0.06	0.08	7.09	0.27	0.009	0.01	<0.01	0.67
M742228		0.26	16.93	11.58	52.55	4.74	2.13	0.68	0.02	0.12	9.42	0.25	0.010	0.01	<0.01	0.16
M742229		0.26	23.79	13.94	42.08	5.71	2.47	1.48	0.24	0.11	7.14	0.21	0.013	0.01	<0.01	1.43
M742230		0.26	21.76	14.42	43.73	7.22	2.19	0.87	0.08	0.14	7.38	0.22	0.019	0.02	<0.01	1.02



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 5 - B
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- XRF06 Total %	ME- MS41 Ag ppm	ME- MS41 Al %	ME- MS41 As ppm	ME- MS41 Au ppm	ME- MS41 B ppm	ME- MS41 Ba ppm	ME- MS41 Be ppm	ME- MS41 Bi ppm	ME- MS41 Ca %	ME- MS41 Cd ppm	ME- MS41 Ce ppm	ME- MS41 Co ppm	ME- MS41 Cr ppm	ME- MS41 Cs ppm
		0.01	0.01	0.01	0.1	0.2	10	10	0.05	0.01	0.01	0.01	0.02	0.1	1	0.05
M742220		98.81														
M742221		99.17														
M742222		99.02														
M742223		99.26														
M742224		99.04														
M742225		98.97														
M742226		98.66														
M742227		98.60														
M742228		98.59														
M742229		98.61														
M742230		99.06														



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 5 - C
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41 Cu ppm 0.2	ME- MS41 Fe % 0.01	ME- MS41 Ga ppm 0.05	ME- MS41 Ge ppm 0.05	ME- MS41 Hf ppm 0.02	ME- MS41 Hg ppm 0.01	ME- MS41 In ppm 0.005	ME- MS41 K % 0.01	ME- MS41 La ppm 0.2	ME- MS41 Li ppm 0.1	ME- MS41 Mg % 0.01	ME- MS41 Mn ppm 5	ME- MS41 Mo ppm 0.05	ME- MS41 Na % 0.01	ME- MS41 Nb ppm 0.05
M742220 M742221 M742222 M742223 M742224																
M742225 M742226 M742227 M742228 M742229																
M742230																



ALS Canada Ltd.

2103 Dollarton Hwy
North Vancouver BC V7H 0A7

Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
825 HOMER STREET
SUITE 330
VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 5 - D
Nombre total de pages: 5 (A - E)
plus les pages d'annexe
Finalisée date:
30- AVRIL- 2013
Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41 Ni ppm 0.2	ME- MS41 P ppm 10	ME- MS41 Pb ppm 0.2	ME- MS41 Rb ppm 0.1	ME- MS41 Re ppm 0.001	ME- MS41 S % 0.01	ME- MS41 Sb ppm 0.05	ME- MS41 Sc ppm 0.1	ME- MS41 Se ppm 0.2	ME- MS41 Sn ppm 0.2	ME- MS41 Sr ppm 0.2	ME- MS41 Ta ppm 0.01	ME- MS41 Te ppm 0.01	ME- MS41 Th ppm 0.2	ME- MS41 Ti % 0.005
M742220 M742221 M742222 M742223 M742224																
M742225 M742226 M742227 M742228 M742229																
M742230																

***** Voir la page d'annexe pour les commentaires en ce qui concerne ce certificat *****



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: 5 - E
 Nombre total de pages: 5 (A - E)
 plus les pages d'annexe
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

Description échantillon	Méthode élément unités L.D.	ME- MS41 Ti ppm 0.02	ME- MS41 U ppm 0.05	ME- MS41 V ppm 1	ME- MS41 W ppm 0.05	ME- MS41 Y ppm 0.05	ME- MS41 Zn ppm 2	ME- MS41 Zr ppm 0.5	V- XRF10 V %
M742220									0.29
M742221									0.38
M742222									0.16
M742223									0.01
M742224									0.19
M742225									0.51
M742226									0.12
M742227									0.33
M742228									0.43
M742229									0.33
M742230									0.36



ALS Canada Ltd.
 2103 Dollarton Hwy
 North Vancouver BC V7H 0A7
 Téléphone: 604 984 0221 Télécopieur: 604 984 0218
 www.alsglobal.com

À: PACIFICORE MINING CORPORATION
 825 HOMER STREET
 SUITE 330
 VANCOUVER BC V6B 2W2

Page: Annexe 1
 Total # les pages d'annexe: 1
 Finalisée date:
 30- AVRIL- 2013
 Compte: PACICO

Projet: LAC DORE

CERTIFICAT D'ANALYSE VO13062787

COMMENTAIRE DE CERTIFICAT

COMMENTAIRES ANALYTIQUES

Applique à la Méthode: L'analyses de l'or par cette méthode sont semi- quantitatif à cause du peu d'échantillon pesée (0.5g).
 ME- MS41

ADRESSE DE LABORATOIRE

Applique à la Méthode: Traité à ALS Val d'Or, 1324 Rue Turcotte, Val d'Or, QC, Canada.
 LOG- 23 WEI- 21

Applique à la Méthode: Traité à ALS Vancouver, 2103 Dollarton Hwy, North Vancouver, BC, Canada.
 ME- MS41 ME- XRF06 OA- GRA06 V- XRF10

APPENDIX 6

PARTICLE SIZE ANALYSER

Table 1: Graphs for sample of grindability test

Table 2: Graphs for sample

Table 3a: Graphs for reference material F500

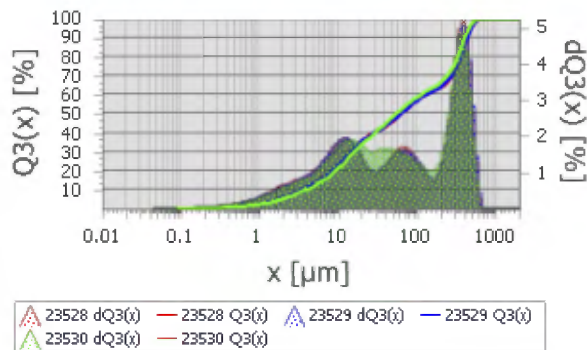
Table 3b: Graphs for reference material G1MRI13

Table 3c: Graphs for reference material G2MRI14

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742113_5min Traité par:



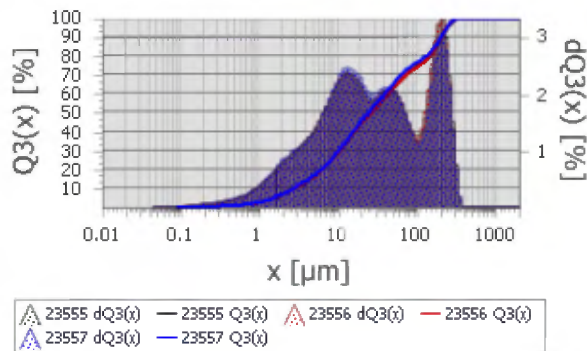
Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23528	M235	M23530
38	42,8	1,3	42,3	42,6	43,6
45	45,1	2	44,3	44,6	46,4
63	50,3	2,2	49,4	49,6	51,8
75	53,1	1,8	52,3	52,4	54,4
106	58,1	1,2	57,6	57,5	59,1
125	60,1	1,2	59,5	59,6	61,1
150	61,8	1,3	61,1	61,4	63
250	67,9	2,2	66,7	67,1	70
500	95,9	0,9	95,6	95,1	97,1
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,092559919

No d'échantillon: M742113_10min Traité par:



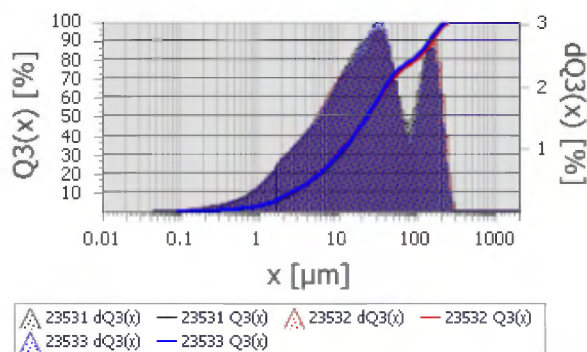
Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23555	M235	M23557
38	57,4	1,9	56,9	56,4	58,9
45	60,9	1,8	60,4	59,9	62,5
63	67,8	1,6	67,2	66,9	69,4
75	70,8	1,6	70,2	69,9	72,4
106	75,5	1,5	74,7	74,7	77
125	77,6	1,3	76,8	76,9	79
150	80,7	1	80	80,3	81,8
250	95,4	0,2	95,2	95,5	95,6
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,084011368

No d'échantillon: M742113_15min Traité par:



Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

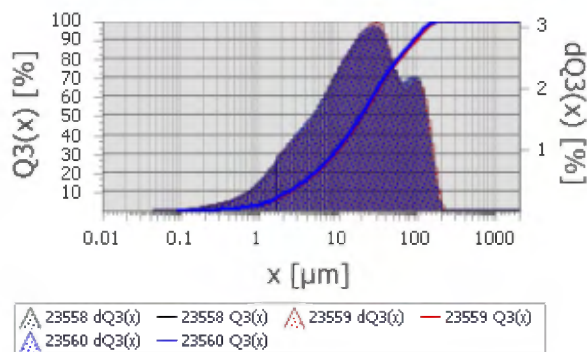
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23531	M235	M23533
38	63	0,9	62,7	62,6	63,8
45	67,7	0,9	67,3	67,2	68,6
63	74,8	0,8	74,4	74,4	75,7
75	77,3	0,8	77,1	76,7	78,1
106	81,9	1,1	82,4	80,7	82,6
125	85,1	1,3	85,9	83,5	85,7
150	89,6	1,3	90,6	87,9	90,2
250	99,6	0,2	99,8	99,2	99,7
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,064146154

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 201-991

No d'échantillon: M742113_20min Traité par:



Isabelle (1)

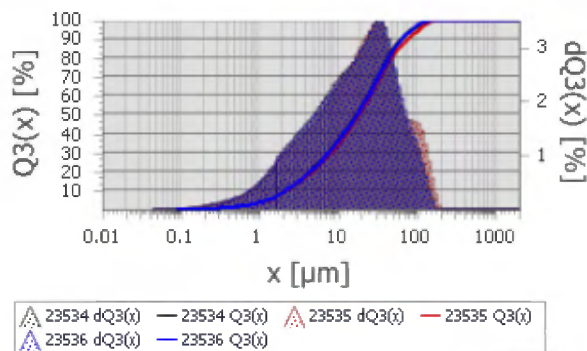
Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23558	M235	M23560
38	68,7	0,6	68,8	68,1	69,2
45	73,3	0,5	73,3	72,8	73,8
63	81,1	0,5	81,1	80,6	81,6
75	84,7	0,6	84,7	84,1	85,2
106	91,9	0,7	92	91,1	92,7
125	95,3	0,6	95,4	94,5	96
150	98,1	0,4	98,2	97,5	98,5
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend

Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,060771547

No d'échantillon: M742113_25min Traité par:



Isabelle (1)

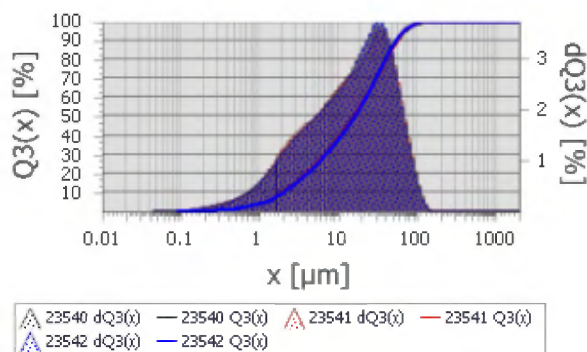
Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23534	M235	M23536
38	74	1,6	75,2	72,4	74,4
45	79,4	1,7	80,7	77,6	79,9
63	88	1,8	89,5	85,8	88,8
75	91,2	1,8	92,6	88,9	92,2
106	96,3	1,3	97,2	94,5	97,3
125	98,2	0,8	98,7	97	98,9
150	99,5	0,4	99,7	99	99,8
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend

Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,058057934

No d'échantillon: M742113_30min Traité par:



Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23540	M235	M23542
38	77,4	0,4	77,6	77	77,5
45	83,2	0,4	83,3	82,7	83,4
63	92,5	0,2	92,5	92,3	92,8
75	95,8	0,2	95,7	95,7	96
106	99,3	0,1	99,2	99,4	99,4
125	99,9	0	99,8	99,9	99,9
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

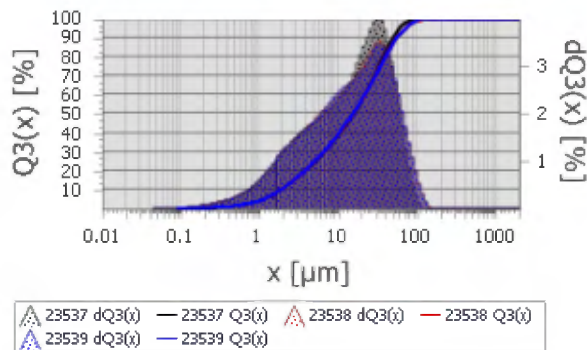
Legend

Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,052891381

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742113_35min Traité par:



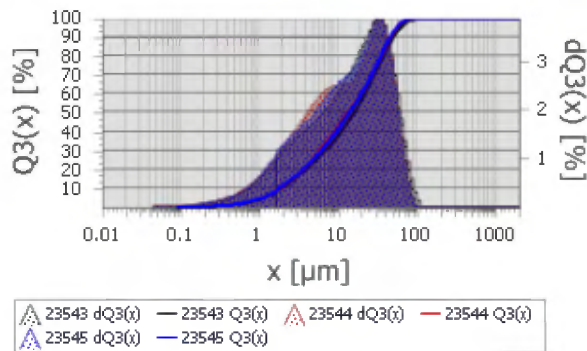
Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23537	M235	M23539
38	78,4	1,6	80,2	77,7	77,5
45	84,2	1,8	86,3	83,2	83,1
63	93,3	1,6	95,4	92,3	92,2
75	96,3	1,2	98	95,5	95,5
106	99,4	0,3	99,9	99,1	99,2
125	99,9	0,1	100	99,8	99,9
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,05394626

No d'échantillon: M742113_40min Traité par:



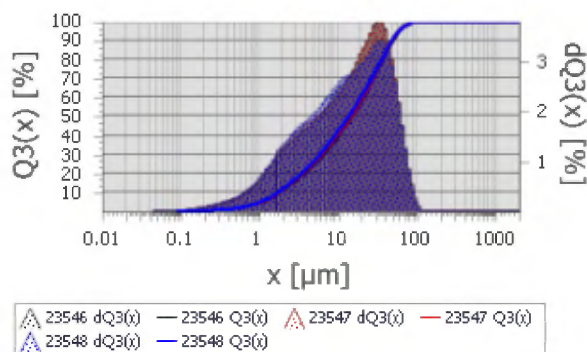
Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23543	M235	M23545
38	81,4	1,6	79,6	82,1	82,5
45	87,5	1,5	85,7	88,2	88,5
63	96,4	1	95	97	97,1
75	98,7	0,6	97,8	99,1	99,1
106	100	0	99,9	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,055135544

No d'échantillon: M742113_45min Traité par:



Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

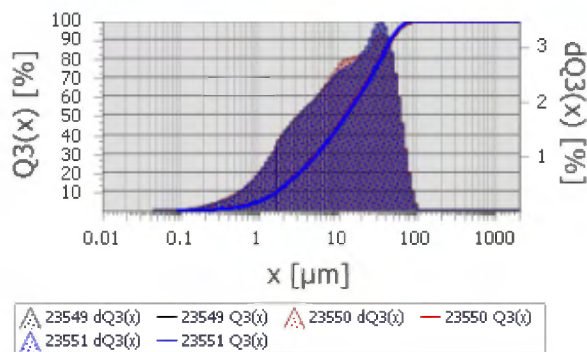
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23546	M235	M23548
38	81	0,5	80,5	81,1	81,5
45	86,8	0,3	86,4	87	87
63	95,7	0,2	95,4	96	95,7
75	98,2	0,2	98	98,5	98,2
106	100	0	99,9	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,05391993

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742113_50min Traité par:



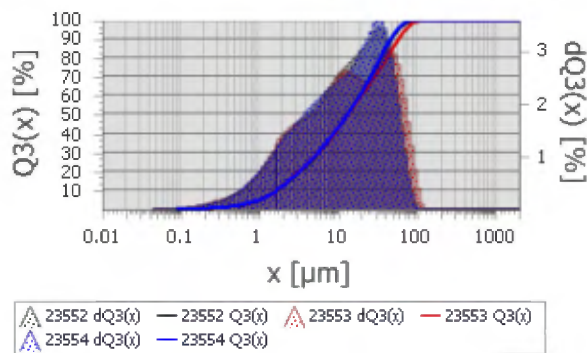
Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23549	M235	M23551
38	82,4	0,1	82,3	82,5	82,3
45	87,8	0,1	87,8	87,8	87,9
63	96,3	0,1	96,3	96,3	96,5
75	98,7	0,1	98,7	98,7	98,8
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,053084075

No d'échantillon: M742113_55min Traité par:



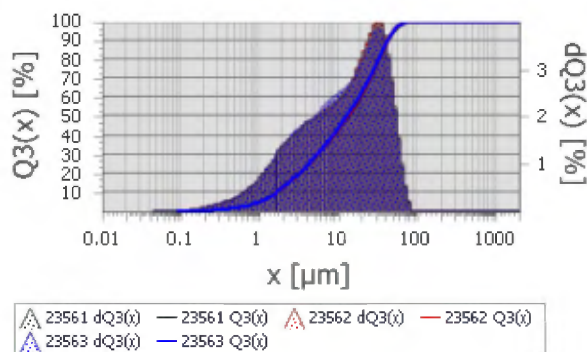
Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23552	M235	M23554
38	80,5	3,4	82,1	76,7	82,8
45	86	3,5	87,7	81,8	88,4
63	94,9	2,4	96,3	91,6	96,8
75	97,7	1,5	98,7	95,6	98,9
106	99,9	0,2	100	99,7	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,054258883

No d'échantillon: M742113_60min Traité par:



Isabelle (1)

Date: 29-oct-14

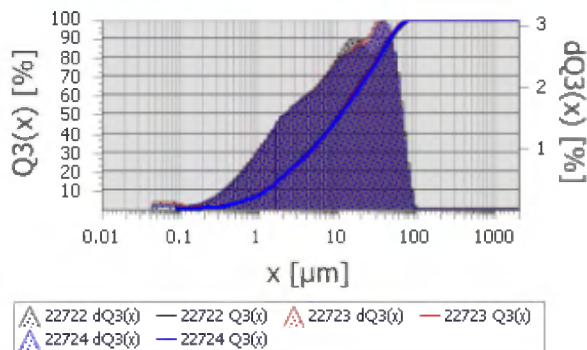
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23561	M235	M23563
38	85,1	0,3	84,7	85,1	85,3
45	91	0,2	90,7	91	91,1
63	98,4	0,1	98,3	98,5	98,5
75	99,7	0	99,7	99,7	99,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,048852034

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: **M742101** Traité par:

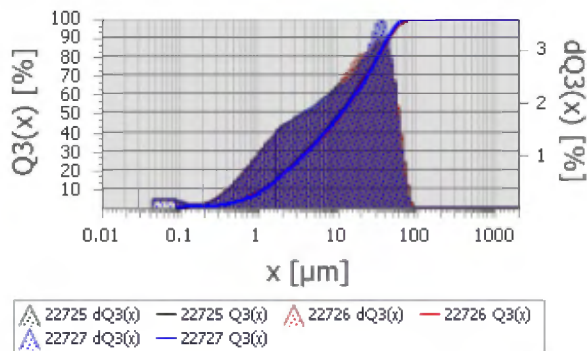


Isabelle (1) Date: **28-juil-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22722	M227	M22724
38	83,2	0,5	83	83,8	82,7
45	88,1	0,6	87,6	88,9	87,9
63	96,5	0,4	96	97	96,5
75	98,9	0,2	98,7	99,1	98,9
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,098674558

No d'échantillon: **M742102** Traité par:

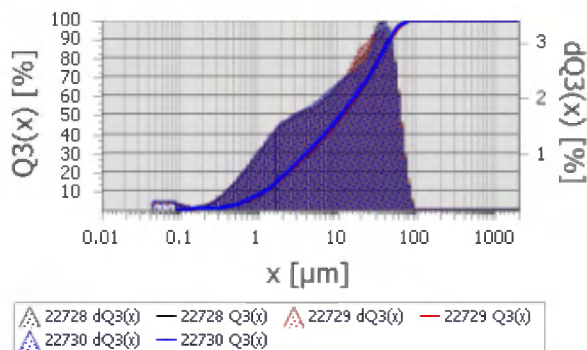


Isabelle (1) Date: **28-juil-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22725	M227	M22727
38	84,2	0,3	84,4	83,9	84,5
45	89,6	0,5	89,5	89,2	90,2
63	97,7	0,4	97,4	97,4	98,2
75	99,5	0,2	99,3	99,3	99,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,090590894

No d'échantillon: **M742103** Traité par:



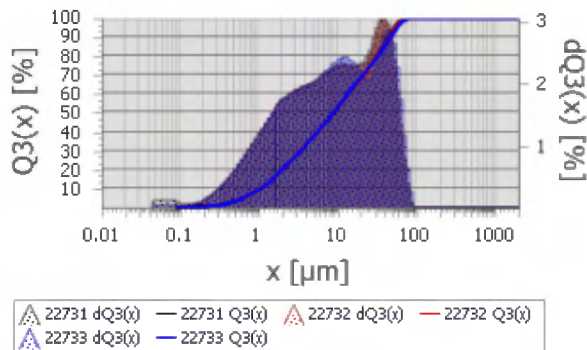
Isabelle (1) Date: **28-juil-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22728	M227	M22730
38	82,9	0,3	82,5	83,1	83
45	88,4	0,2	88,2	88,4	88,6
63	97,1	0,2	97,1	96,8	97,3
75	99,2	0,1	99,2	99,1	99,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,096942626

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742104 Traité par:

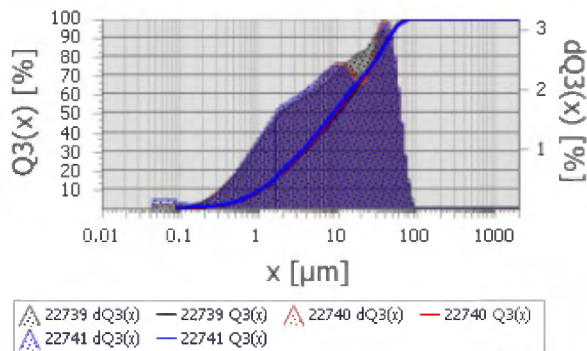


Isabelle (1) Date: 28-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22731	M2273	M22733
38	84,1	1,1	85,2	84,4	82,9
45	89,1	1,2	90,2	89,5	87,7
63	97,3	0,6	97,9	97,5	96,4
75	99,3	0,3	99,5	99,4	99
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,0991892

No d'échantillon: M742105 Traité par:

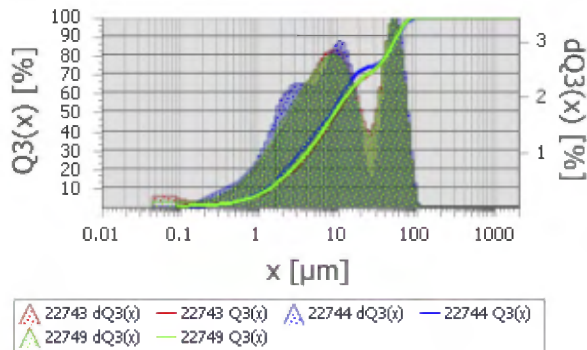


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22739	M2274	M22741
38	83,9	0,4	84,4	83,7	83,6
45	89,1	0,2	89,3	89,1	88,8
63	97,3	0,1	97,2	97,5	97,4
75	99,3	0,1	99,2	99,4	99,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,069849186

No d'échantillon: M742106 Traité par:



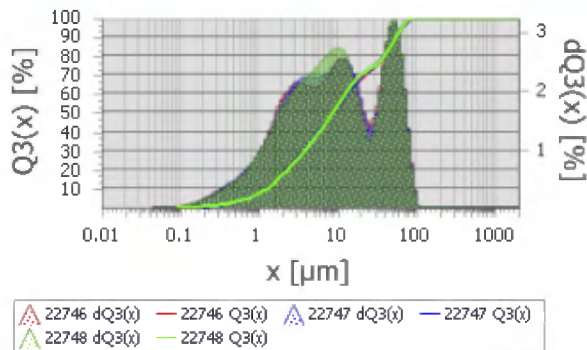
Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22743	M2274	M22749
38	76,9	0,1	76,9	76,9	76,8
45	81,2	0,5	81,5	80,7	81,4
63	92,3	0,5	92,6	91,7	92,5
75	96,8	0,2	97	96,5	97
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1137185

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742107 Traité par:

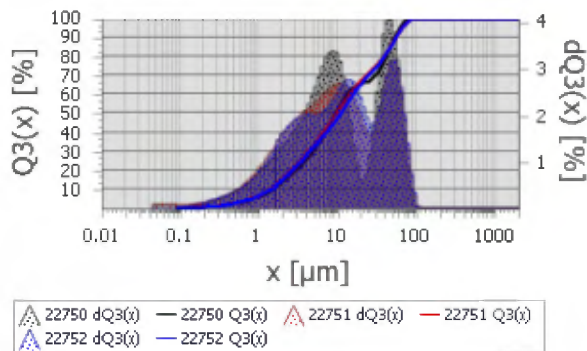


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22746	M22747	M22748
38	78,6	0,1	78,5	78,6	78,5
45	82,9	0	82,9	83	82,9
63	93,3	0,1	93,3	93,3	93,5
75	97,4	0,1	97,3	97,3	97,5
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,093022592

No d'échantillon: M742108 Traité par:

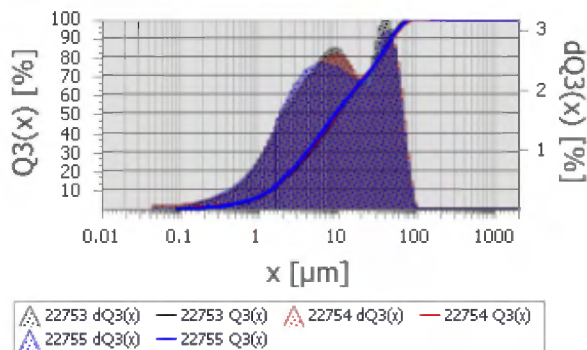


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22750	M22751	M22752
38	77,5	1,6	75,7	78,5	78,1
45	82,7	0,4	82,3	83,1	82,7
63	93,8	0,8	94,8	93,5	93,1
75	97,7	0,5	98,4	97,4	97,2
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1661164

No d'échantillon: M742109 Traité par:



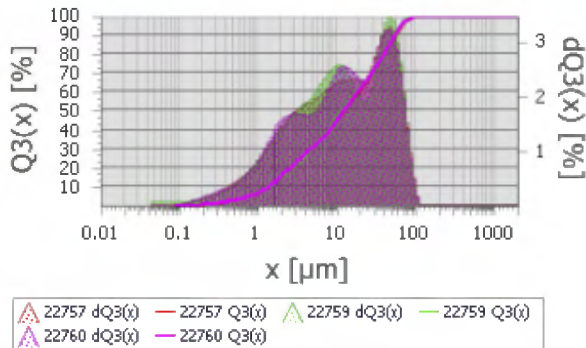
Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22753	M22754	M22755
38	81,8	0,4	82,1	81,3	82
45	86,8	0,7	87,5	86,1	86,9
63	95,9	0,5	96,5	95,2	95,9
75	98,6	0,3	98,9	98,3	98,6
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1020324

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742110 Traité par:

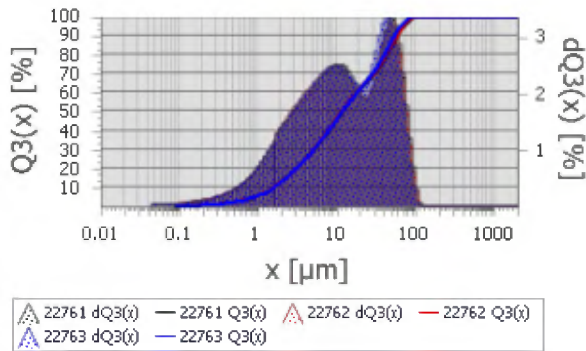


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22757	M2275	M22760
38	76,7	0,6	76,5	76,3	77,3
45	82,1	0,5	81,8	81,8	82,6
63	92,8	0,3	92,5	93	93
75	96,8	0,2	96,5	97,1	96,8
106	99,9	0	99,9	100	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,083584361

No d'échantillon: M742111 Traité par:

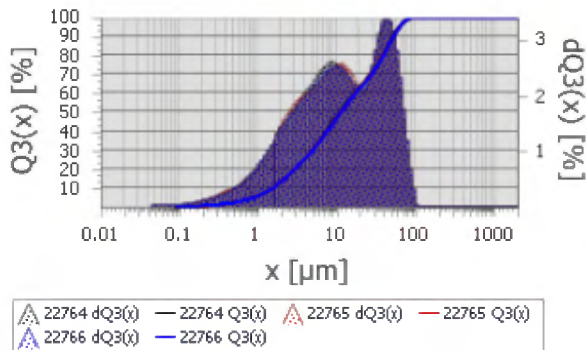


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22761	M2276	M22763
38	75,9	1,4	74,7	75,7	77,3
45	81,2	1,6	79,8	80,8	82,9
63	92	1,2	90,9	91,6	93,6
75	96,3	0,8	95,6	96	97,3
106	99,8	0,1	99,7	99,8	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1023236

No d'échantillon: M742112 Traité par:



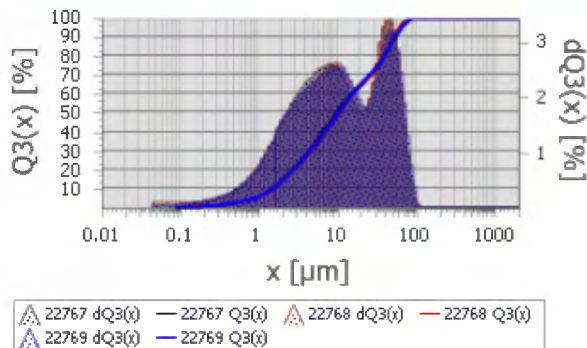
Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22764	M2276	M22766
38	78,3	0,7	79	78	77,9
45	83,9	0,7	84,7	83,5	83,5
63	94,3	0,5	94,9	93,9	94
75	97,7	0,3	98,1	97,5	97,5
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,105552

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742113 Traité par:

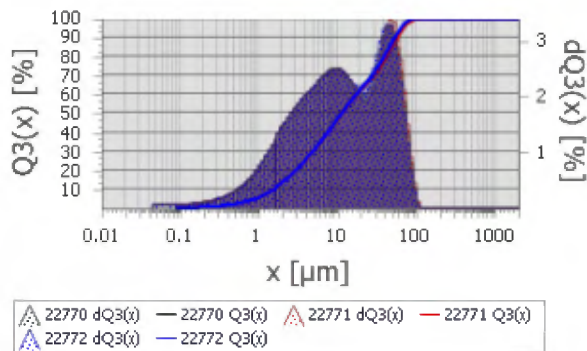


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22767	M2276	M22769
38	78,4	0,6	79,1	78,3	77,9
45	83,9	0,8	84,7	83,9	83
63	94,3	0,7	95	94,6	93,4
75	97,8	0,4	98,2	98	97,2
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1018011

No d'échantillon: M742114 Traité par:

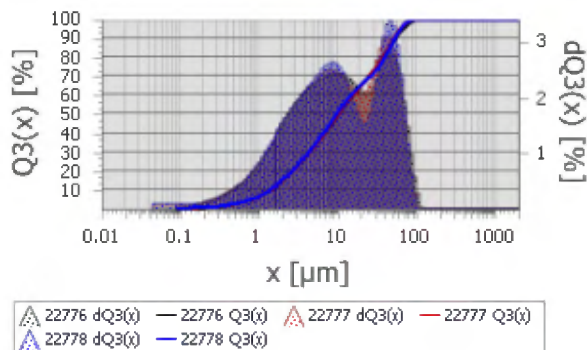


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22770	M2277	M22772
38	77,4	1,2	77,7	76,2	78,4
45	82,8	1,2	83	81,5	83,9
63	93,3	0,7	93,4	92,5	94,1
75	97,2	0,4	97,2	96,7	97,6
106	99,9	0	100	99,9	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,100274

No d'échantillon: M742115 Traité par:



Isabelle (1) Date: 29-juil-14

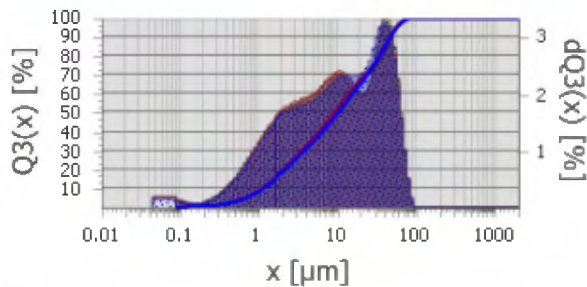
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22776	M2277	M22778
38	78,8	1,1	78,9	79,9	77,7
45	83,9	1	83,4	85,1	83,1
63	93,7	0,9	92,6	94,6	94
75	97,3	0,7	96,4	97,8	97,7
106	99,9	0,1	99,8	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,098285303

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742116 Traité par:



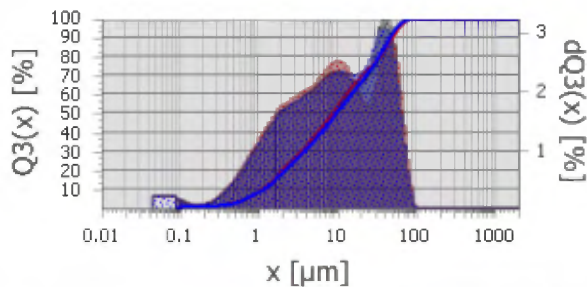
△ 22779 dQ3(x) — 22779 Q3(x) △ 22780 dQ3(x) — 22780 Q3(x)
△ 22781 dQ3(x) — 22781 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22779	M2278	M22781
38	82,3	0,5	81,8	82,5	82,6
45	87,8	0,3	87,4	87,9	88,1
63	96,9	0,1	96,8	97	96,9
75	99,2	0	99,2	99,3	99,2
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,091768995

No d'échantillon: M742117 Traité par:



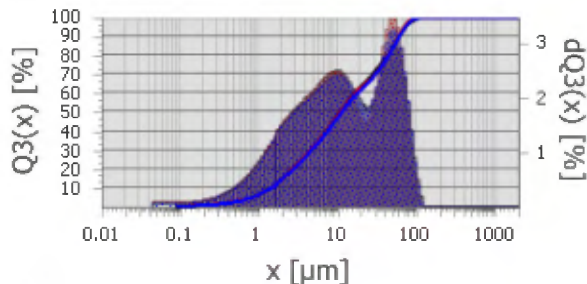
△ 22782 dQ3(x) — 22782 Q3(x) △ 22783 dQ3(x) — 22783 Q3(x)
△ 22784 dQ3(x) — 22784 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22782	M2278	M22784
38	82,2	0,6	82	81,7	82,9
45	87,3	0,8	87,4	86,3	88
63	96,3	0,5	96,6	95,6	96,6
75	98,8	0,2	99,1	98,5	98,9
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,090102054

No d'échantillon: M742118 Traité par:



△ 22794 dQ3(x) — 22794 Q3(x) △ 22795 dQ3(x) — 22795 Q3(x)
△ 22796 dQ3(x) — 22796 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 29-juil-14

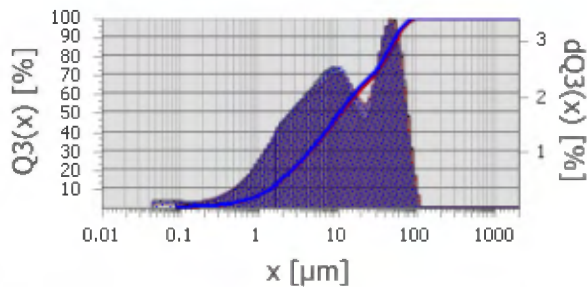
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22794	M2279	M22796
38	75,2	1	76,2	74,6	74,7
45	80	0,6	80,6	79,8	79,5
63	90,6	0,5	90,3	91,3	90,3
75	95,2	0,5	94,7	95,9	95
106	99,7	0,2	99,5	99,8	99,6
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1012202

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: **M742119** Traité par:



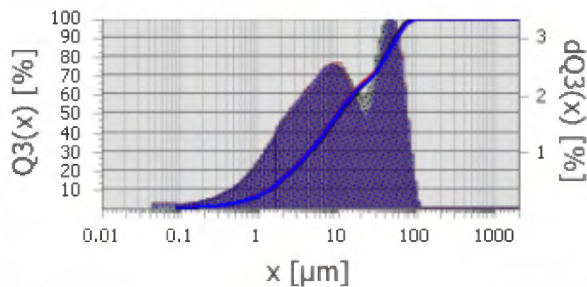
▲ 22797 dQ3(x) — 22797 Q3(x) ▲ 22798 dQ3(x) — 22798 Q3(x)
 ▲ 22799 dQ3(x) — 22799 Q3(x)

Isabelle (1) Date: **29-juil-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22797	M2279	M22799
38	76,2	1,3	75,3	75,8	77,6
45	81,5	1,2	80,6	81,1	82,9
63	92,4	0,8	91,7	92,1	93,5
75	96,6	0,5	96,1	96,3	97,3
106	99,9	0,1	99,8	99,9	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1004322

No d'échantillon: **M742120** Traité par:



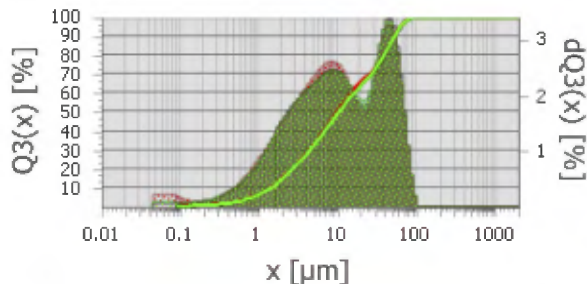
▲ 22800 dQ3(x) — 22800 Q3(x) ▲ 22801 dQ3(x) — 22801 Q3(x)
 ▲ 22802 dQ3(x) — 22802 Q3(x)

Isabelle (1) Date: **29-juil-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22800	M2280	M22802
38	77	0,9	78	76,6	76,4
45	82,2	1,2	83,6	81,5	81,6
63	92,9	0,9	94,1	92,3	92,5
75	97	0,5	97,6	96,6	96,7
106	99,9	0	100	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1046963

No d'échantillon: **M742121** Traité par:



▲ 22803 dQ3(x) — 22803 Q3(x) ▲ 22804 dQ3(x) — 22804 Q3(x)
 ▲ 22806 dQ3(x) — 22806 Q3(x)

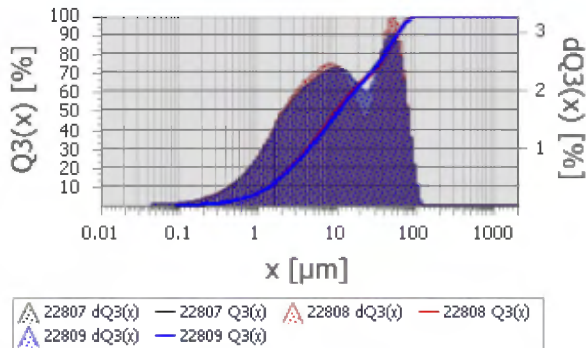
Isabelle (1) Date: **29-juil-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22803	M2280	M22806
38	78,4	0,5	77,9	78,9	78,5
45	83,9	0,4	83,5	84,3	84
63	94,4	0,1	94,3	94,6	94,4
75	97,9	0,1	97,9	98	97,9
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,101568

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742122 Traité par:

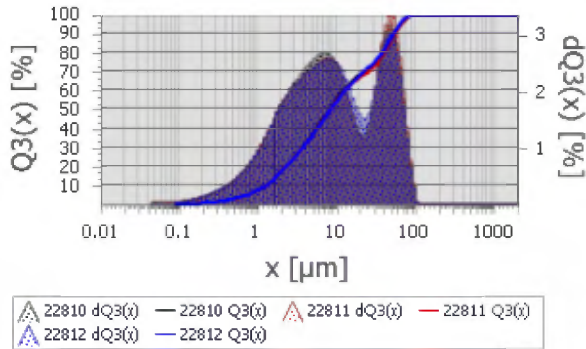


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22807	M2280	M22809
38	76,7	0,9	77,3	75,7	77
45	81,3	0,7	81,8	80,5	81,7
63	91,5	0,1	91,6	91,3	91,5
75	95,7	0,1	95,7	95,8	95,7
106	99,7	0,1	99,7	99,8	99,7
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,096362218

No d'échantillon: M742123 Traité par:

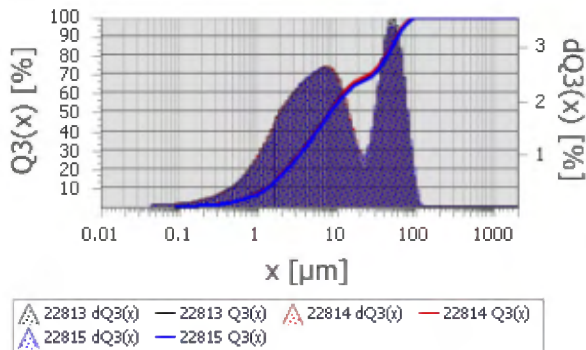


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22810	M2281	M22812
38	78,4	1,3	78,5	77,2	79,6
45	83,3	1	83,4	82,2	84,4
63	93,6	0,4	93,6	93,2	94,1
75	97,4	0,2	97,3	97,2	97,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,089332111

No d'échantillon: M742124 Traité par:



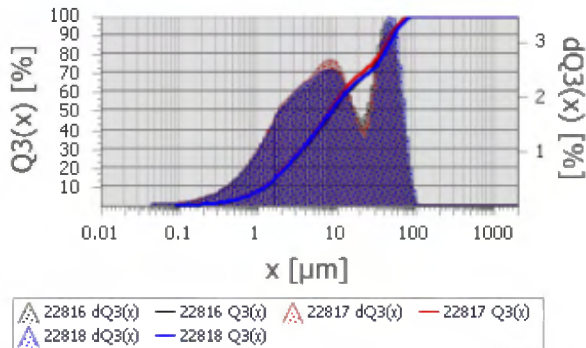
Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22813	M2281	M22815
38	75,1	1	74,5	76,2	74,6
45	80	0,9	79,5	81,1	79,5
63	91,4	0,6	91,2	92,1	90,8
75	96	0,5	95,9	96,5	95,4
106	99,8	0,1	99,9	99,9	99,7
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,09117569

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742126 Traité par:

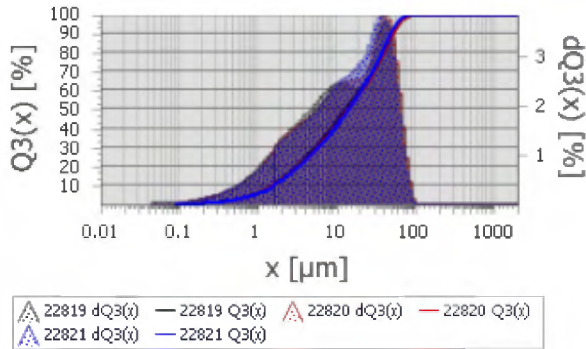


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22816	M22817	M22818
38	79,3	2,2	79,3	81,4	77,1
45	84,6	2,1	84,9	86,6	82,4
63	94,9	1,1	95,1	96	93,5
75	98,1	0,5	98,2	98,7	97,5
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,095259994

No d'échantillon: M742127 Traité par:

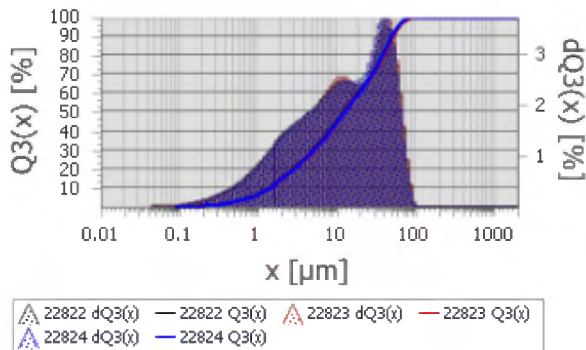


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22819	M22820	M22821
38	78,2	1,4	77,7	77,2	79,8
45	84,6	1,3	83,9	83,6	86,1
63	95,4	0,6	94,9	95	96,2
75	98,5	0,3	98,3	98,3	98,8
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1072507

No d'échantillon: M742128 Traité par:



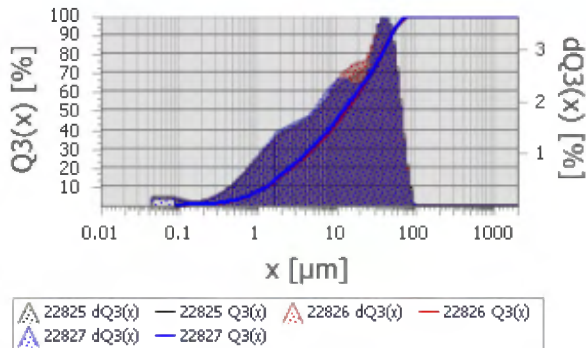
Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22822	M22823	M22824
38	78,5	0,9	78,5	77,6	79,3
45	84,6	0,9	84,4	83,8	85,6
63	95,3	0,5	95,1	95	96
75	98,5	0,2	98,3	98,3	98,8
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1052942

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742129 Traité par:

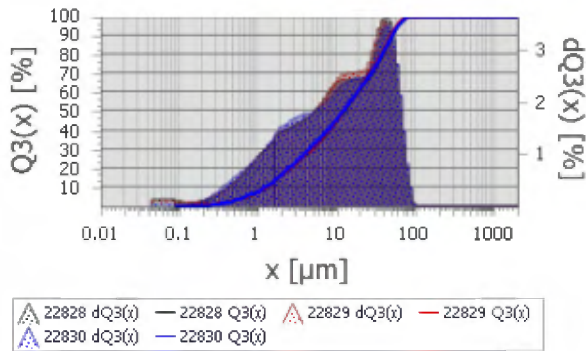


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22825	M2282	M22827
38	79,5	0,5	79,1	79,9	79,7
45	85,6	0,4	85,1	85,9	85,8
63	95,9	0,2	95,6	96	96,1
75	98,8	0,1	98,6	98,8	98,9
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1058419

No d'échantillon: M742130 Traité par:

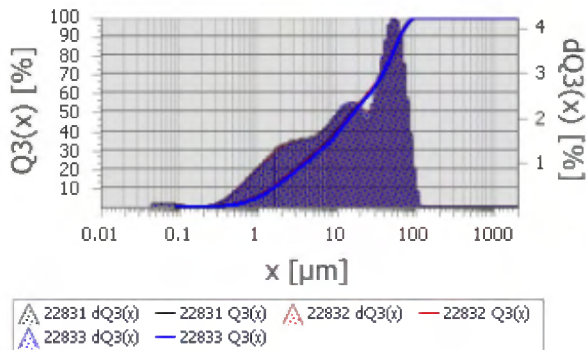


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22828	M2282	M22830
38	79,5	1	78,8	80,6	79,2
45	85,5	0,9	84,9	86,6	84,9
63	95,9	0,5	95,6	96,5	95,5
75	98,8	0,2	98,7	99,1	98,6
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1000422

No d'échantillon: M742131 Traité par:



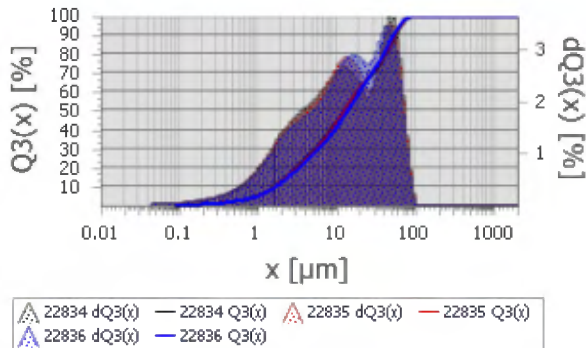
Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22831	M2283	M22833
38	68,6	0,4	68,5	69	68,4
45	74,5	0,4	74,2	74,9	74,3
63	88,4	0,3	88,1	88,8	88,3
75	94,5	0,3	94,2	94,8	94,4
106	99,8	0,1	99,8	99,9	99,7
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1044954

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742132 Traité par:

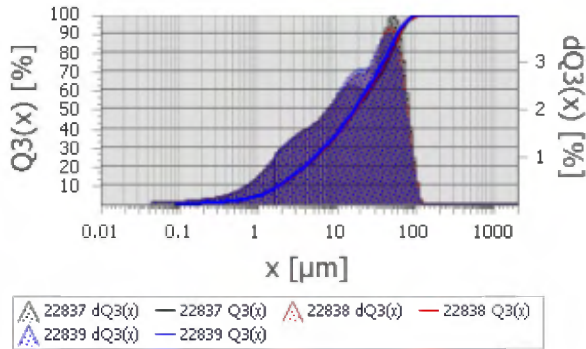


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22834	M2283	M22836
38	76,9	1,1	75,8	77	77,8
45	82,4	1,1	81,3	82,3	83,5
63	93,7	0,5	93,1	93,5	94,4
75	97,7	0,2	97,4	97,6	98
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1118594

No d'échantillon: M742133 Traité par:

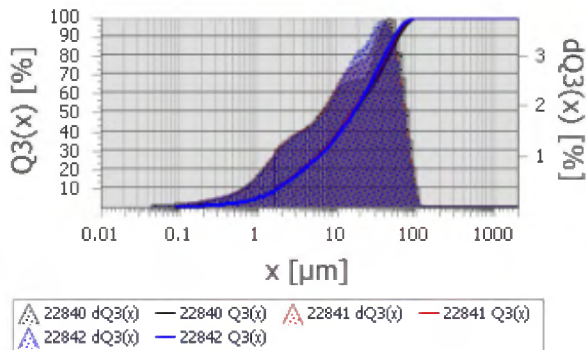


Isabelle (1) Date: 29-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22837	M2283	M22839
38	71,5	2,3	69,4	71,5	73,5
45	77,4	2,1	75,4	77,4	79,4
63	89,7	1,1	88,4	89,6	91
75	94,8	0,6	94,1	94,7	95,5
106	99,7	0,1	99,6	99,6	99,7
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1160864

No d'échantillon: M742134 Traité par:



Isabelle (1) Date: 29-juil-14

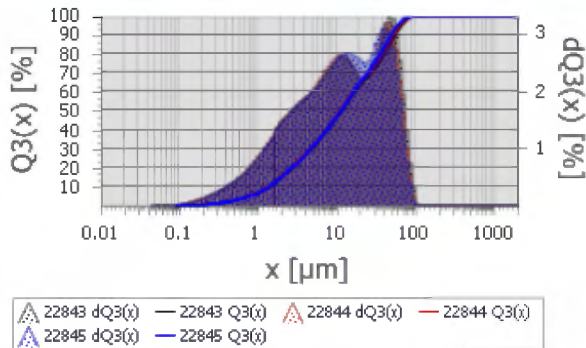
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22840	M2284	M22842
38	74,6	2,4	72,1	75,4	76,2
45	80,7	2,3	78,1	81,5	82,4
63	92	1,4	90,3	92,6	93,2
75	96,2	0,8	95,2	96,6	97
106	99,8	0,1	99,7	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1097863

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: **M742135** Traité par:

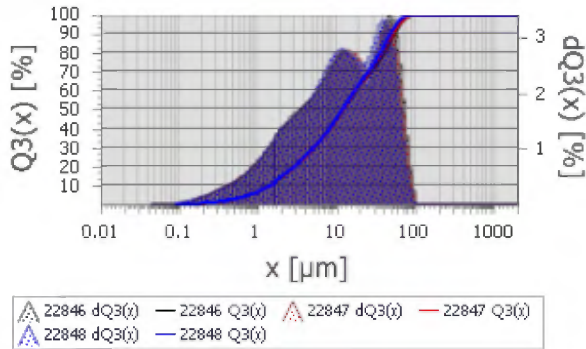


Isabelle (1) Date: **29-juil-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22843	M2284	M22845
38	79,4	2	77,4	79,4	81,4
45	84,6	1,9	82,6	84,6	86,6
63	94,6	1,1	93,3	94,7	95,8
75	98	0,5	97,3	98	98,5
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1023342

No d'échantillon: **M742136** Traité par:

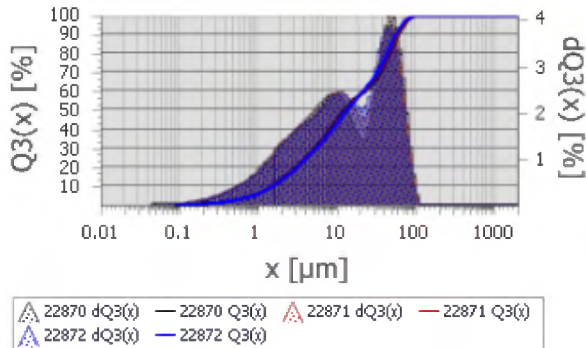


Isabelle (1) Date: **29-juil-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22846	M2284	M22848
38	79,4	2	77,5	79,2	81,5
45	84,8	2	82,8	84,5	87
63	94,9	1,1	93,8	94,7	96,4
75	98,2	0,6	97,6	98	98,9
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1078025

No d'échantillon: **M742137** Traité par:



Isabelle (1) Date: **30-juil-14**

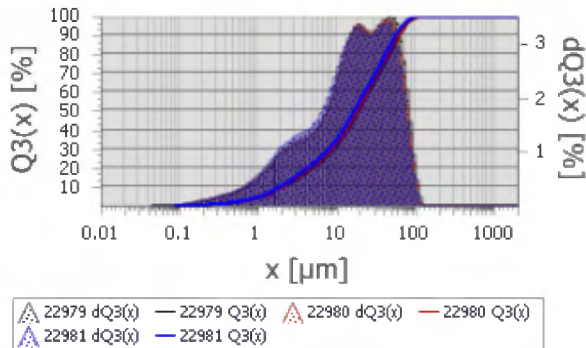
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22870	M2287	M22872
38	72,4	2,1	70,5	72,6	74,1
45	78,5	1,9	76,6	78,6	80,3
63	91,3	1,1	90,1	91,2	92,5
75	96,1	0,6	95,4	96,1	96,8
106	99,9	0	99,8	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,090323046

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742138 Traité par:

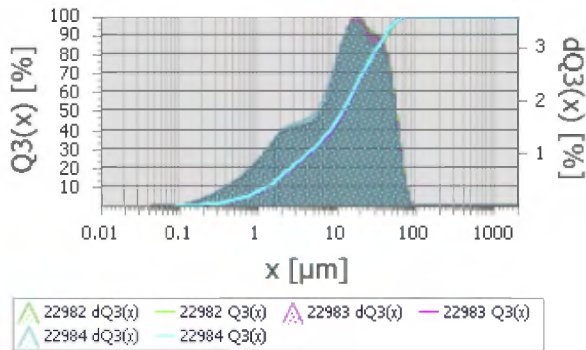


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22979	M2298	M22981
38	73,7	2,2	71,9	73,5	75,8
45	79,5	2	77,6	79,3	81,5
63	90,7	1,3	89,3	90,6	92,3
75	95,3	0,9	94,4	95,2	96,4
106	99,7	0,1	99,5	99,7	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,063261993

No d'échantillon: M742139 Traité par:

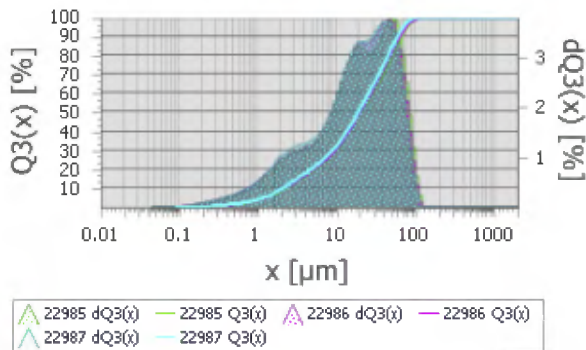


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22982	M2298	M22984
38	86	0,7	85,3	86	86,7
45	91	0,5	90,4	91	91,6
63	98,1	0,2	97,9	98,2	98,4
75	99,6	0,1	99,5	99,6	99,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,063602932

No d'échantillon: M742140 Traité par:



Isabelle (1) Date: 30-juil-14

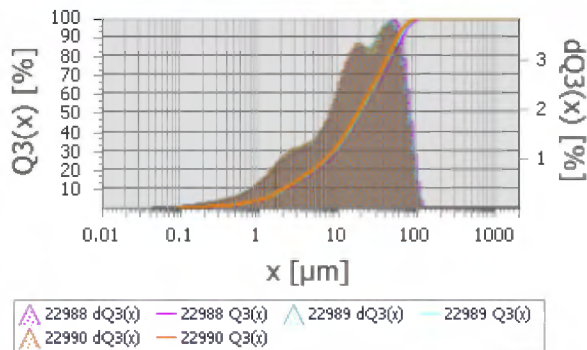
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22985	M2298	M22987
38	71,1	2,5	69	71	73,3
45	77,2	2,4	74,9	77,2	79,5
63	89,4	1,8	87,5	89,4	91,3
75	94,5	1,2	93,2	94,5	95,9
106	99,6	0,2	99,4	99,6	99,8
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,068464577

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 20143991

No d'échantillon: M742141 Traité par:

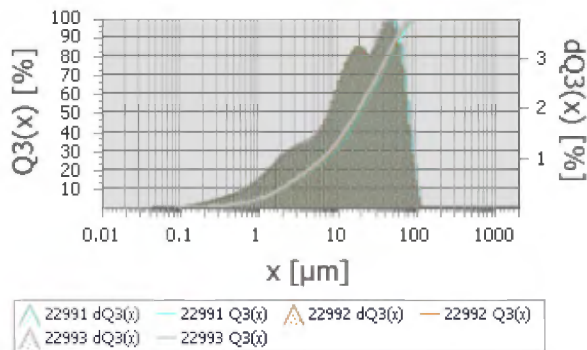


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22988	M2298	M22990
38	71,7	2,5	69,5	71,9	73,8
45	77,8	2,4	75,4	78,1	80
63	90,1	1,7	88,1	90,3	91,7
75	95	1,1	93,7	95,2	96,2
106	99,7	0,1	99,5	99,7	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,070051543

No d'échantillon: M742143 Traité par:

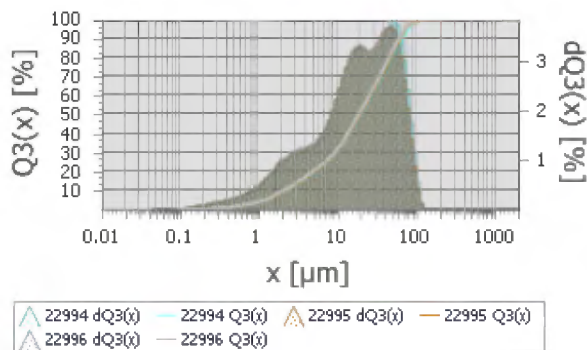


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22991	M2299	M22993
38	73,1	2,1	71	73,9	74,5
45	79,3	2	77,1	80	80,8
63	91,3	1,4	89,6	91,8	92,6
75	96	0,9	94,8	96,3	96,8
106	99,8	0,1	99,7	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,067240454

No d'échantillon: M742144 Traité par:



Isabelle (1) Date: 30-juil-14

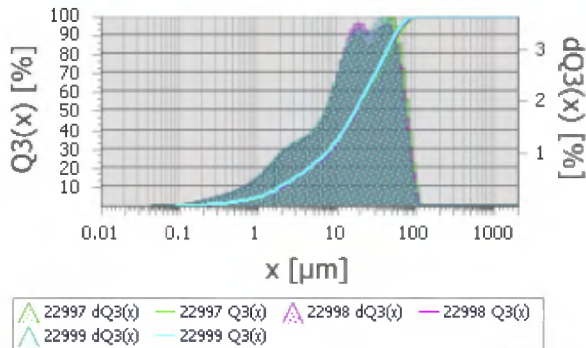
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22994	M2299	M22996
38	71,2	2	69,3	71,7	72,8
45	77,3	2	75,2	77,7	78,8
63	89,5	1,3	88	89,8	90,7
75	94,6	0,8	93,6	94,8	95,4
106	99,6	0,1	99,5	99,6	99,7
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,067243658

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742145 Traité par:

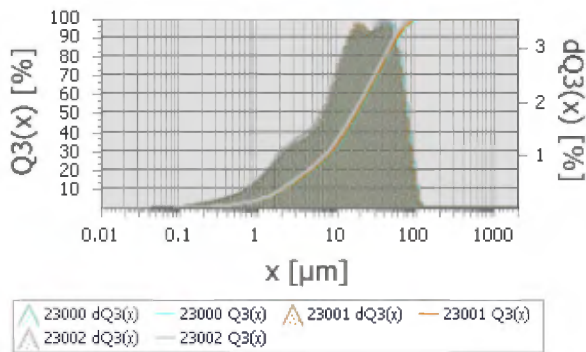


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22997	M22999	M22999
38	74,3	2	72,3	74,9	75,8
45	80,3	2	78,1	80,7	81,9
63	91,6	1,3	90	91,8	93,1
75	96	0,8	95	96,1	97
106	99,8	0,1	99,7	99,8	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,062712684

No d'échantillon: M742146 Traité par:

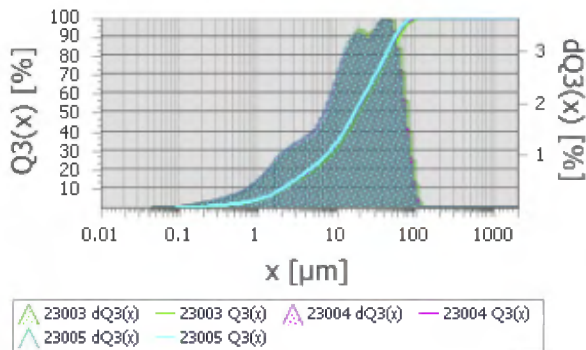


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23000	M23000	M23002
38	75	2,4	72,8	75	77,1
45	80,8	2,2	78,7	80,7	83,1
63	91,8	1,6	90,1	91,5	93,8
75	96	1,1	94,9	95,7	97,4
106	99,8	0,1	99,6	99,7	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,063602984

No d'échantillon: M742147 Traité par:



Isabelle (1) Date: 30-juil-14

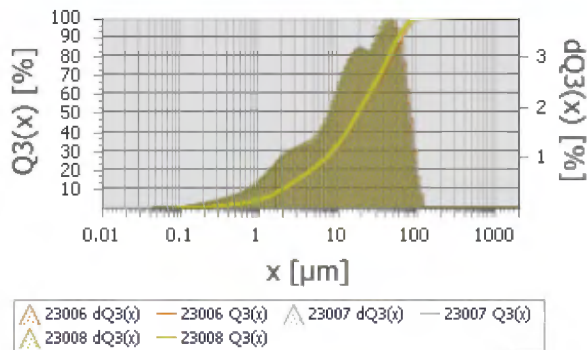
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23003	M23000	M23005
38	74,4	2,4	71,9	75,2	76
45	80,4	2,2	78	81,3	82,1
63	91,9	1,6	89,8	92,5	93,3
75	96,2	1,1	94,8	96,6	97,1
106	99,8	0,2	99,6	99,9	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,068270497

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742148 Traité par:

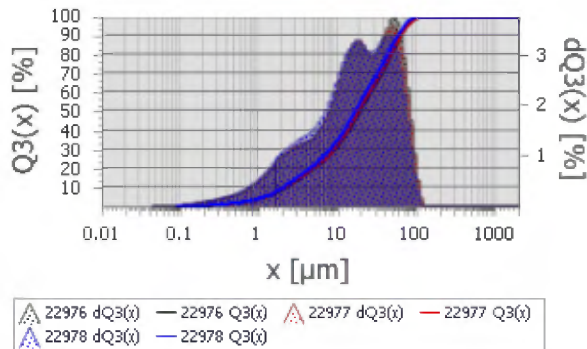


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23006	M23007	M23008
38	71,6	2	69,8	71,8	73,3
45	77,7	2	75,8	77,8	79,6
63	89,8	1,6	88,1	89,7	91,5
75	94,7	1,1	93,5	94,6	96
106	99,6	0,2	99,3	99,6	99,8
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,068524003

No d'échantillon: M742149 Traité par:

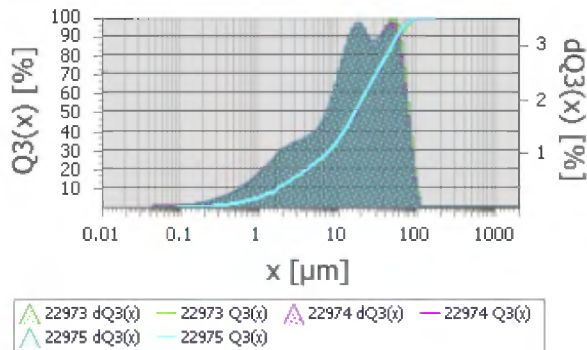


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22976	M22977	M22978
38	72,4	2,8	70,3	71,7	75,2
45	78,1	2,6	76,1	77,3	80,8
63	89,7	1,6	88,4	89,1	91,7
75	94,7	0,9	93,9	94,2	95,9
106	99,6	0,1	99,5	99,5	99,8
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,067000769

No d'échantillon: M742150 Traité par:



Isabelle (1) Date: 30-juil-14

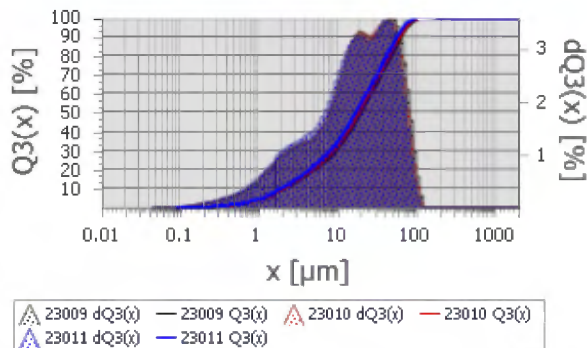
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M22973	M22974	M22975
38	74,7	1,5	73,2	74,8	75,9
45	80,2	1,4	78,8	80,4	81,5
63	91,5	0,8	90,5	91,7	92,2
75	96	0,4	95,4	96,2	96,4
106	99,9	0	99,8	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,065594114

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742151 Traité par:

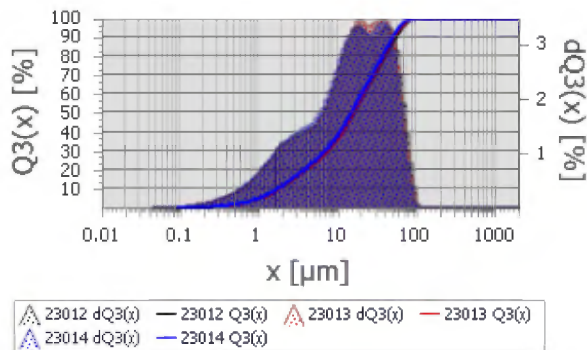


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23009	M2301	M23011
38	73,2	2,5	71	73,1	75,5
45	79,1	2,3	76,9	79,1	81,4
63	90,6	1,7	88,7	90,5	92,5
75	95,2	1,1	93,9	95,2	96,5
106	99,6	0,2	99,4	99,6	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,065226473

No d'échantillon: M742153 Traité par:

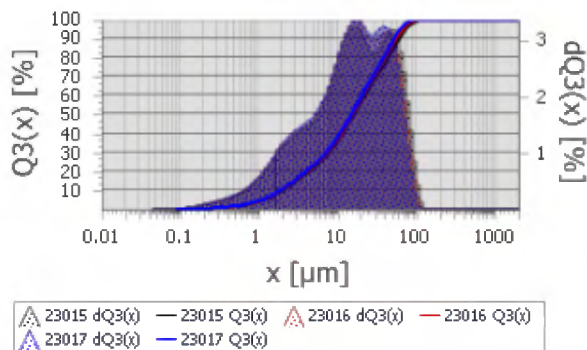


Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23012	M2301	M23014
38	78,7	1,6	77,1	78,7	80,2
45	84,4	1,6	82,7	84,6	85,9
63	94,5	1	93,3	94,7	95,6
75	97,8	0,6	97,1	97,9	98,5
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,058487345

No d'échantillon: M742154 Traité par:



Isabelle (1) Date: 30-juil-14

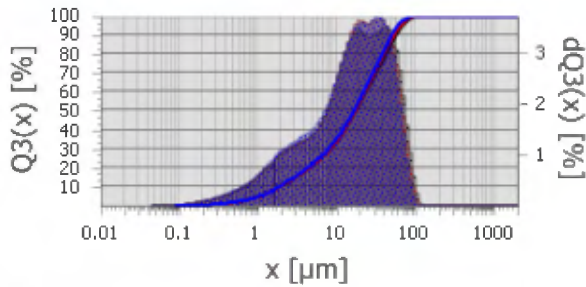
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23015	M2301	M23017
38	77,2	2,4	74,7	77,7	79,2
45	82,5	2,4	79,8	82,9	84,7
63	92,5	1,8	90,4	92,9	94,4
75	96,4	1,2	94,9	96,6	97,6
106	99,8	0,2	99,6	99,8	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,058414645

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742155 Traité par:



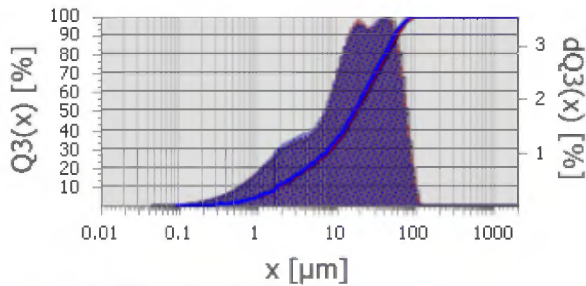
△ 23018 dQ3(x) — 23018 Q3(x) △ 23019 dQ3(x) — 23019 Q3(x)
△ 23020 dQ3(x) — 23020 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23018	M2301	M23020
38	77,3	2,2	75,2	77,3	79,3
45	83,3	2,1	81,1	83,4	85,3
63	93,7	1,4	92,1	93,8	95,2
75	97,3	0,8	96,3	97,3	98,2
106	99,9	0,1	99,8	99,9	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,06495823

No d'échantillon: M742156 Traité par:



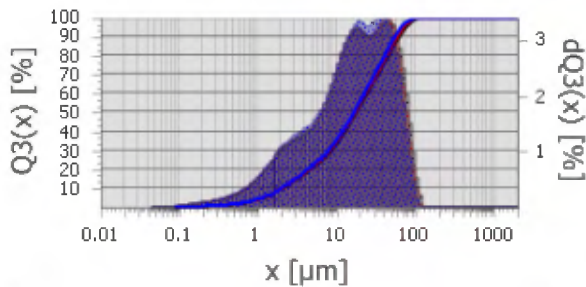
△ 23021 dQ3(x) — 23021 Q3(x) △ 23022 dQ3(x) — 23022 Q3(x)
△ 23023 dQ3(x) — 23023 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23021	M2302	M23023
38	75,5	1,9	73,6	75,7	77,1
45	81,3	1,8	79,5	81,5	83
63	92,4	1,1	91	92,5	93,6
75	96,5	0,7	95,6	96,6	97,3
106	99,9	0,1	99,8	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,05909688

No d'échantillon: M742157 Traité par:



△ 23024 dQ3(x) — 23024 Q3(x) △ 23025 dQ3(x) — 23025 Q3(x)
△ 23026 dQ3(x) — 23026 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 30-juil-14

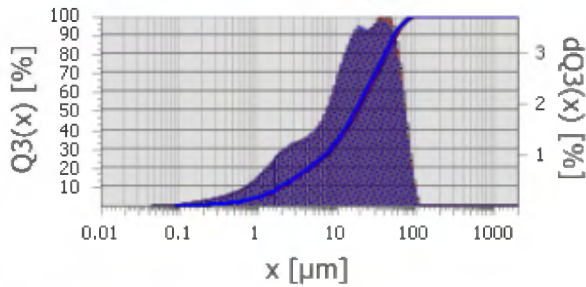
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23024	M2302	M23026
38	75	2,2	73,1	74,8	77
45	80,7	2,1	78,7	80,5	82,8
63	91,4	1,5	89,7	91,4	93,1
75	95,6	1,1	94,4	95,7	96,9
106	99,7	0,2	99,4	99,7	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,062859863

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742158 Traité par:



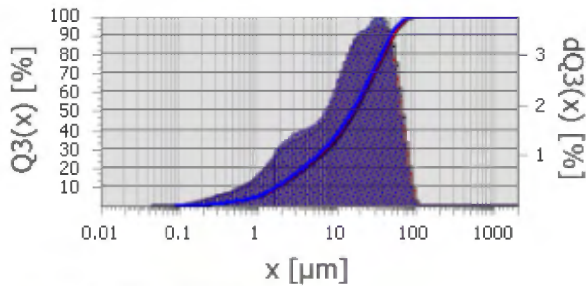
△ 23027 dQ3(x) — 23027 Q3(x) △ 23028 dQ3(x) — 23028 Q3(x)
△ 23029 dQ3(x) — 23029 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 30-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23027	M2302	M23029
38	75,6	1,4	74,2	75,6	76,9
45	81,7	1,2	80,5	81,8	82,9
63	93	0,7	92,1	93,1	93,6
75	97	0,4	96,4	97,1	97,3
106	99,9	0	99,9	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,067794688

No d'échantillon: M742160 Traité par:



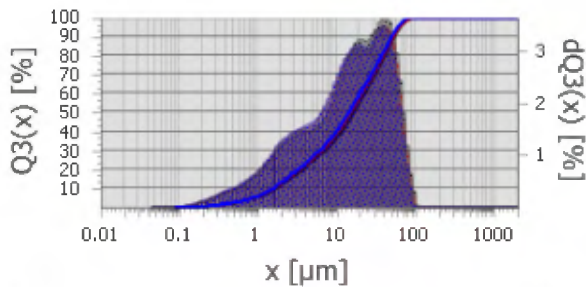
△ 23045 dQ3(x) — 23045 Q3(x) △ 23046 dQ3(x) — 23046 Q3(x)
△ 23047 dQ3(x) — 23047 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23045	M2304	M23047
38	78,5	2	76,6	78,5	80,5
45	84,6	1,8	82,8	84,5	86,5
63	94,7	1	93,6	94,4	96
75	97,8	0,6	97,2	97,7	98,6
106	100	0	99,9	99,9	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,070849225

No d'échantillon: M742161 Traité par:



△ 23048 dQ3(x) — 23048 Q3(x) △ 23049 dQ3(x) — 23049 Q3(x)
△ 23050 dQ3(x) — 23050 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

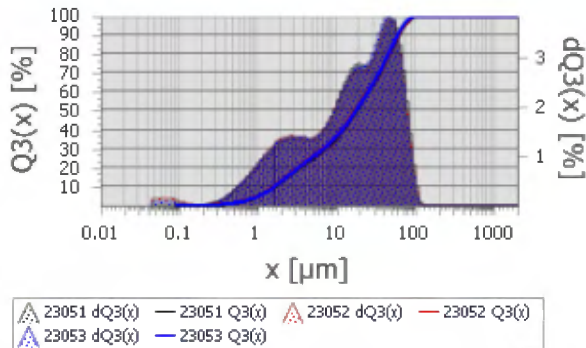
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23048	M2304	M23050
38	78,2	1,7	76,6	78,2	79,9
45	84,2	1,4	82,7	84,1	85,7
63	94,7	0,8	93,9	94,6	95,6
75	98	0,4	97,6	97,9	98,5
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,073248126

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742162 Traité par:

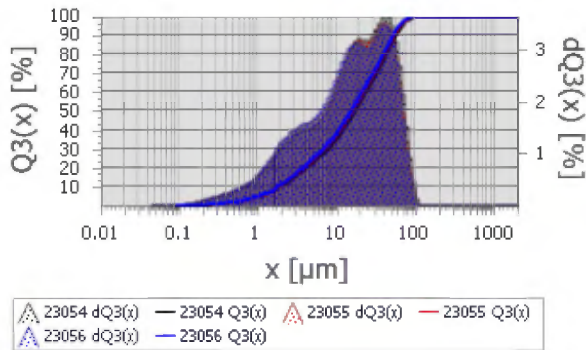


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23051	M2305	M23053
38	72	0,8	71,3	72,2	72,6
45	78,1	0,9	77,2	78,3	78,8
63	90,5	0,7	89,6	90,6	91,2
75	95,4	0,5	94,9	95,5	96
106	99,8	0,1	99,7	99,8	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,064864874

No d'échantillon: M742163 Traité par:

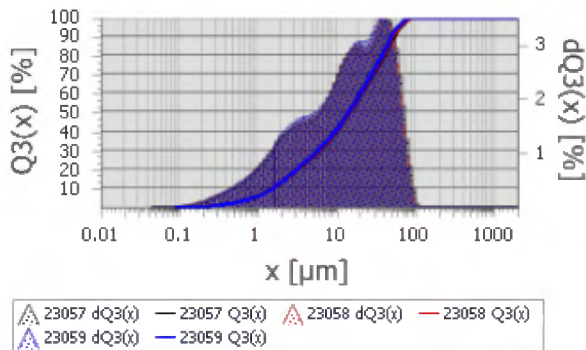


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23054	M2305	M23056
38	76,8	1,8	74,8	77,3	78,2
45	82,7	1,6	80,9	83,2	84
63	93,6	0,9	92,5	93,9	94,5
75	97,3	0,5	96,7	97,5	97,9
106	99,9	0	99,9	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,074726053

No d'échantillon: M742164 Traité par:



Isabelle (1) Date: 31-juil-14

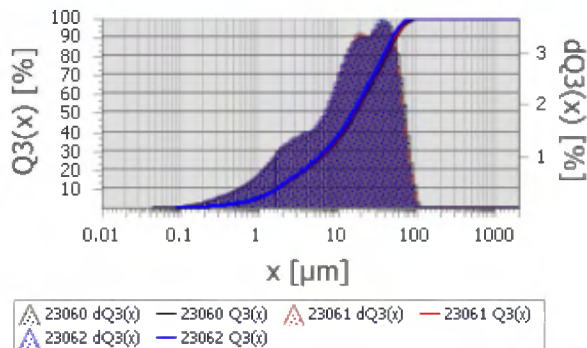
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23057	M2305	M23059
38	78,8	1,9	76,9	78,9	80,5
45	84,6	1,8	82,7	84,7	86,4
63	94,8	1,1	93,5	95	96
75	98,1	0,6	97,3	98,1	98,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,072629437

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742165 Traité par:

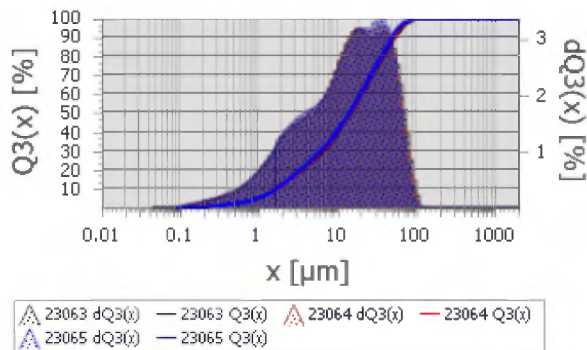


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23060	M2306	M23062
38	77,8	1,8	76	78,1	79,4
45	83,8	1,7	82	84	85,5
63	94,3	1,1	93	94,3	95,6
75	97,7	0,6	96,9	97,7	98,5
106	100	0	99,9	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,072245628

No d'échantillon: M742166 Traité par:

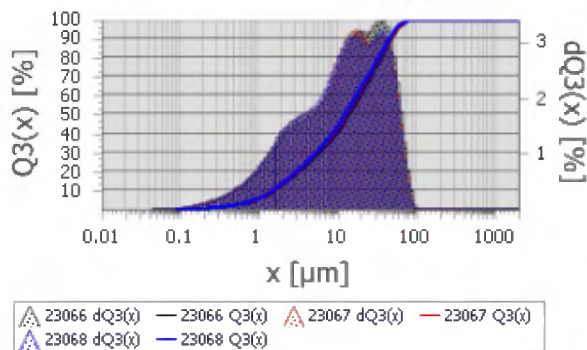


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23063	M2306	M23065
38	80,1	1,3	78,7	80,3	81,3
45	85,5	1,4	84	85,7	86,9
63	94,7	1,1	93,4	94,8	95,9
75	97,7	0,7	96,9	97,8	98,5
106	99,9	0,1	99,8	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,072393499

No d'échantillon: M742167 Traité par:



Isabelle (1) Date: 31-juil-14

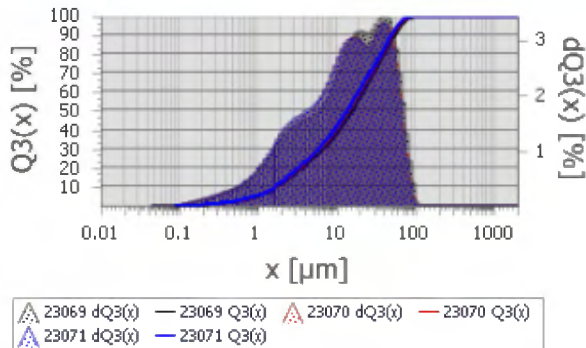
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23066	M2306	M23068
38	82,7	1,2	81,2	83,1	83,6
45	88,1	1	86,9	88,3	89
63	96,7	0,5	96,1	96,7	97,2
75	99	0,2	98,7	99	99,3
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,071723484

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742168 Traité par:

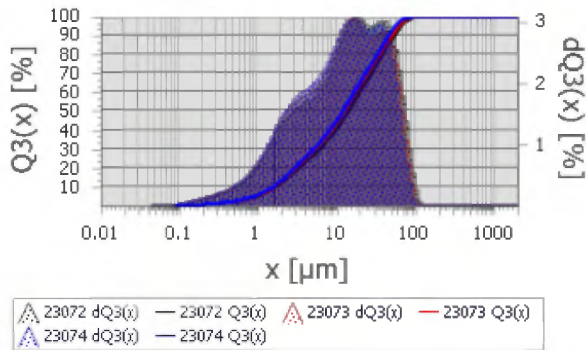


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23069	M2307	M23071
38	79,1	1,9	77,1	79,7	80,6
45	84,7	1,6	82,9	85,3	86,1
63	94,7	1	93,4	95,1	95,6
75	98	0,6	97,2	98,2	98,5
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,074597366

No d'échantillon: M742169 Traité par:

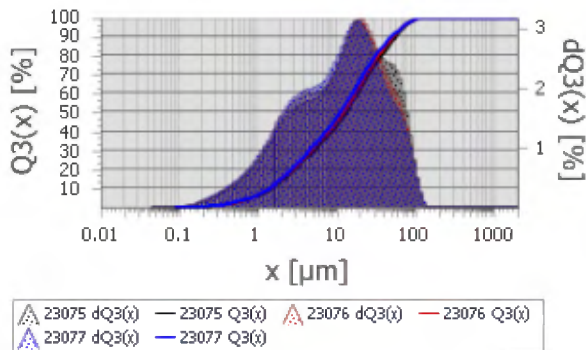


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23072	M2307	M23074
38	81,1	2,4	78,7	81,2	83,5
45	86	2,2	83,8	86	88,4
63	94,7	1,4	93,1	94,6	96,4
75	97,7	0,9	96,6	97,7	98,7
106	99,9	0,1	99,8	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,068601422

No d'échantillon: M742170 Traité par:



Isabelle (1) Date: 31-juil-14

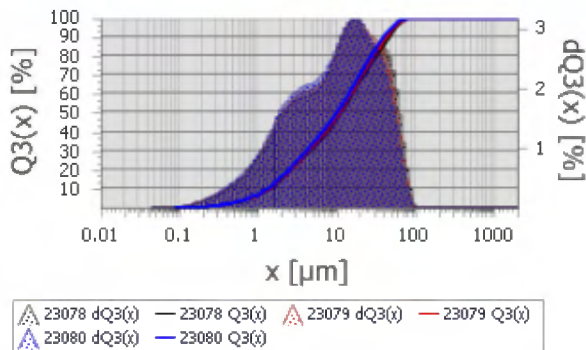
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23075	M2307	M23077
38	82	2,1	79,8	82,3	83,9
45	85,8	1,6	83,9	86,1	87,3
63	92,7	0,6	91,9	92,9	93,3
75	95,7	0,2	95,5	95,8	96
106	99,4	0,1	99,5	99,4	99,3
125	100	0	100	100	99,9
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,057353634

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742171 Traité par:

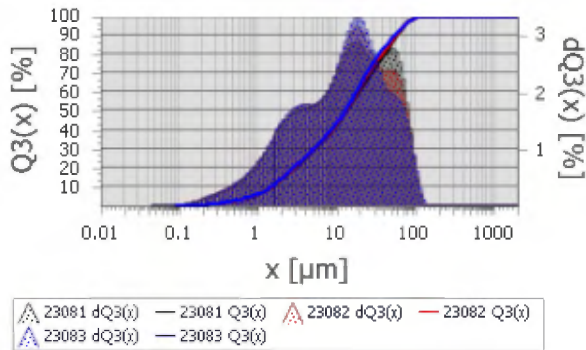


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23078	M2307	M23080
38	86,3	1,9	84,2	86,3	88,3
45	90,5	1,6	88,7	90,7	92,2
63	97,3	0,6	96,5	97,5	98
75	99,2	0,3	98,8	99,2	99,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,064705133

No d'échantillon: M742172 Traité par:

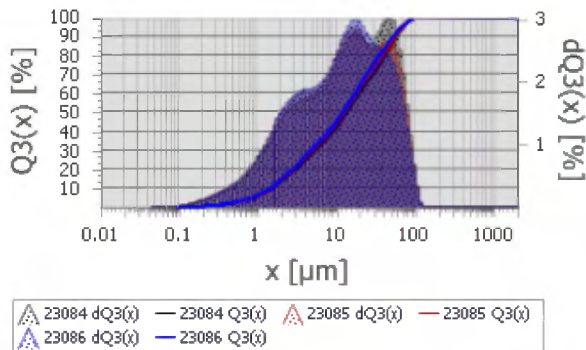


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23081	M2308	M23083
38	79,5	2,4	77,2	79,5	81,8
45	83,5	1,8	81,6	83,5	85,4
63	91,5	0,5	90,9	91,5	92
75	95,1	0,1	95	95,2	95,1
106	99,4	0,1	99,5	99,4	99,2
125	100	0	100	100	99,9
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,057322469

No d'échantillon: M742173 Traité par:



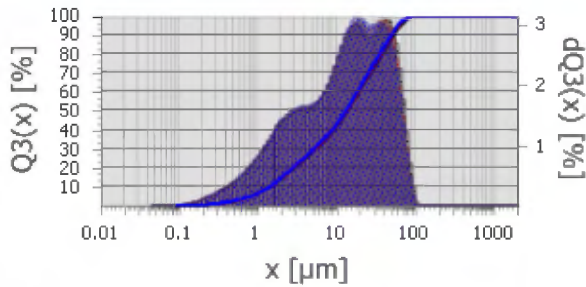
Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23084	M2308	M23086
38	79,4	2,4	77	79,6	81,7
45	83,9	1,9	81,9	84	85,8
63	92,7	0,7	91,8	92,6	93,5
75	96,2	0,3	95,9	96,2	96,6
106	99,7	0	99,7	99,7	99,7
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,068446718

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742174 Traité par:



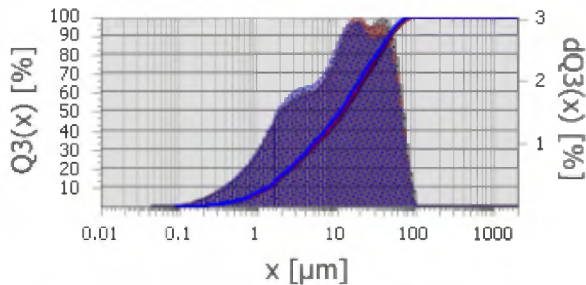
△ 23087 dQ3(x) — 23087 Q3(x) △ 23088 dQ3(x) — 23088 Q3(x)
△ 23089 dQ3(x) — 23089 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23087	M2308	M23089
38	80,4	1,4	78,9	80,6	81,7
45	85,5	1,3	84	85,8	86,7
63	94,8	0,7	93,9	95,1	95,5
75	97,9	0,4	97,4	98,1	98,3
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,065567106

No d'échantillon: M742175 Traité par:



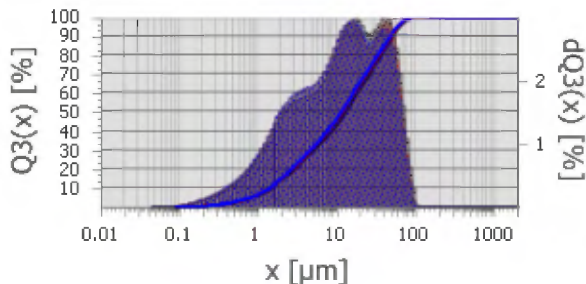
△ 23090 dQ3(x) — 23090 Q3(x) △ 23091 dQ3(x) — 23091 Q3(x)
△ 23092 dQ3(x) — 23092 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23090	M2309	M23092
38	82,8	1,6	81,1	83	84,2
45	87,5	1,2	86,1	87,8	88,7
63	95,8	0,6	95	96	96,4
75	98,4	0,3	98	98,6	98,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,061837859

No d'échantillon: M742176 Traité par:



△ 23093 dQ3(x) — 23093 Q3(x) △ 23094 dQ3(x) — 23094 Q3(x)
△ 23095 dQ3(x) — 23095 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

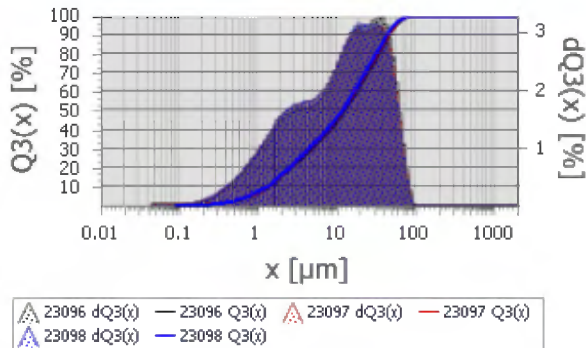
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23093	M2309	M23095
38	81,6	1,4	80,1	81,8	82,9
45	86,5	1,2	85,1	86,7	87,7
63	95,4	0,7	94,5	95,6	96
75	98,3	0,4	97,7	98,4	98,6
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,069398269

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742177 Traité par:

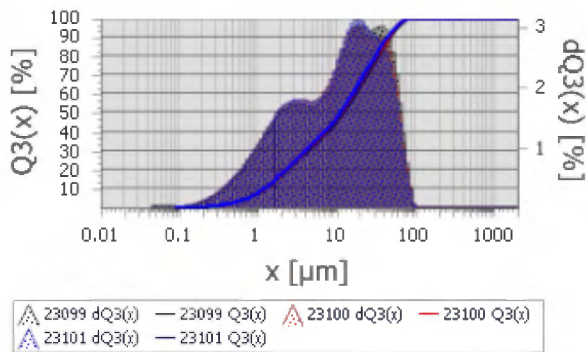


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23096	M2309	M23098
38	83,9	1,2	82,6	84	85,1
45	89	0,9	88	89,1	90
63	97	0,4	96,6	97,1	97,4
75	99,1	0,1	98,9	99,1	99,3
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,064508736

No d'échantillon: M742178 Traité par:

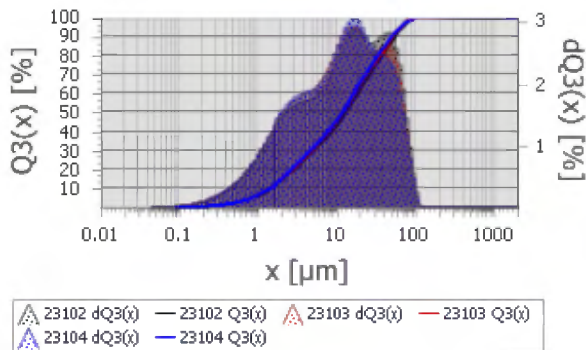


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23099	M2310	M23101
38	83,9	1,3	82,5	84	85,3
45	88,6	1	87,5	88,7	89,7
63	96,5	0,3	96,1	96,5	96,9
75	98,8	0,1	98,7	98,9	99
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,059511751

No d'échantillon: M742179 Traité par:



Isabelle (1) Date: 31-juil-14

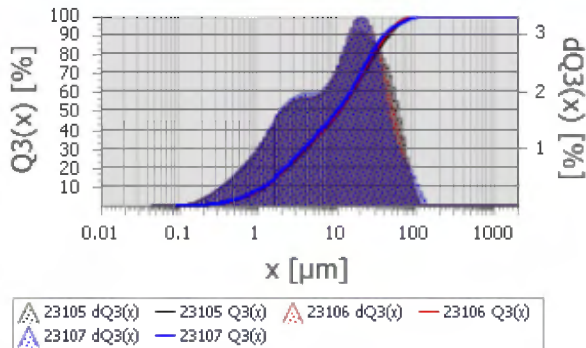
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23102	M2310	M23104
38	80,9	1,8	79	81,2	82,5
45	85,3	1,4	83,7	85,6	86,6
63	93,7	0,7	92,8	94	94,2
75	97	0,4	96,5	97,3	97,2
106	99,9	0,1	99,8	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,062881649

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742180 Traité par:

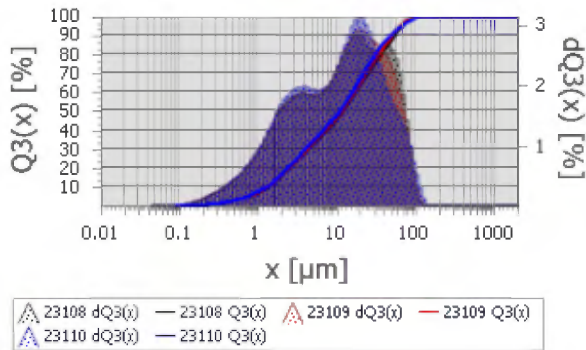


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23105	M2310	M23107
38	86,4	1,7	84,5	86,6	88,1
45	90,3	1,2	88,8	90,5	91,5
63	96	0,2	95,8	96,3	95,8
75	97,9	0,4	98,1	98,2	97,3
106	99,8	0,2	99,9	99,9	99,4
125	100	0,1	100	100	99,9
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,055499103

No d'échantillon: M742181 Traité par:

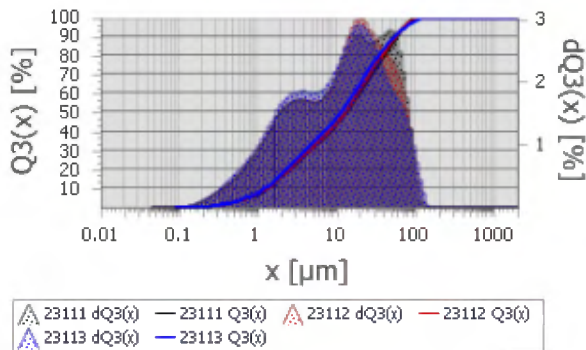


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23108	M2310	M23110
38	82	2,2	79,9	81,9	84,3
45	86,1	1,6	84,3	86,1	87,8
63	93,4	0,3	93	93,7	93,5
75	96,4	0,3	96,5	96,7	96
106	99,6	0,2	99,8	99,7	99,3
125	100	0	100	100	99,9
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,060796764

No d'échantillon: M742182 Traité par:



Isabelle (1) Date: 31-juil-14

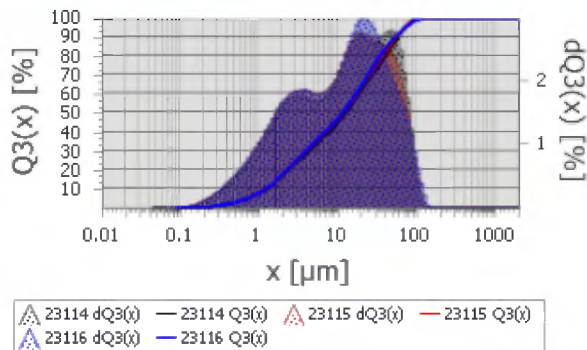
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23111	M2311	M23113
38	79,7	2,4	77,3	79,8	82,1
45	83,9	1,8	81,9	84	85,7
63	91,7	0,3	91,3	91,7	91,9
75	95,1	0,3	95,4	95,1	94,7
106	99,2	0,3	99,6	99,3	98,8
125	99,9	0,1	100	99,9	99,7
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,055246629

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742183 Traité par:

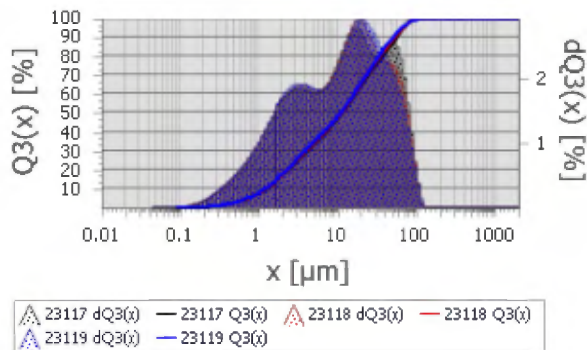


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23114	M2311	M23116
38	79,9	2,1	77,7	80,2	81,8
45	84,1	1,7	82,3	84,4	85,7
63	92,1	0,4	91,5	92,3	92,4
75	95,4	0,2	95,5	95,7	95,2
106	99,4	0,3	99,6	99,5	99
125	99,9	0,1	100	100	99,8
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,057245225

No d'échantillon: M742184 Traité par:

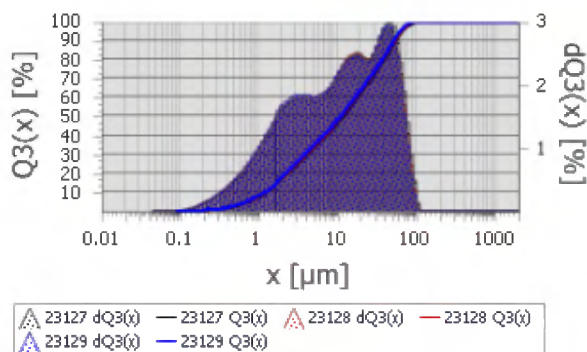


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23117	M2311	M23119
38	81,4	1,7	79,6	81,8	82,9
45	85,4	1,5	83,7	85,6	86,8
63	92,9	0,7	92,1	92,9	93,7
75	96,2	0,3	95,9	96,1	96,5
106	99,7	0	99,7	99,7	99,6
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,052052423

No d'échantillon: M742186 Traité par:



Isabelle (1) Date: 31-juil-14

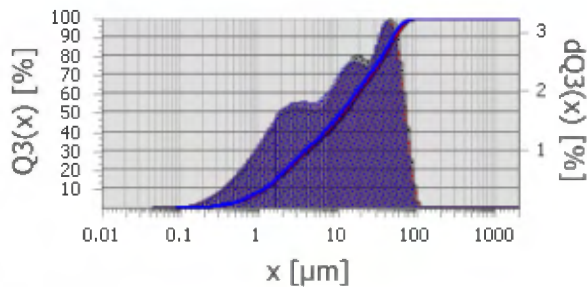
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23127	M2312	M23129
38	79,6	1,1	78,3	79,9	80,4
45	84,5	1,1	83,3	84,8	85,4
63	93,9	0,7	93	94	94,7
75	97,3	0,4	96,8	97,4	97,8
106	100	0	99,9	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,058917195

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742187 Traité par:



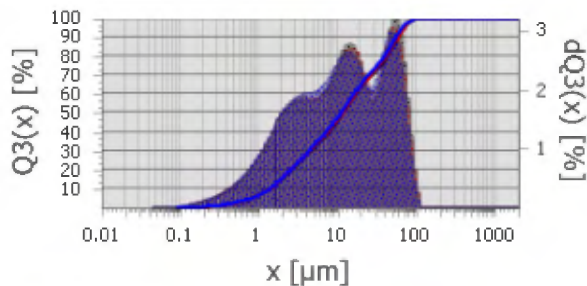
▲ 23130 dQ3(x) — 23130 Q3(x) ▲ 23131 dQ3(x) — 23131 Q3(x)
 ▲ 23132 dQ3(x) — 23132 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23130	M2313	M23132
38	79,1	1,6	77,6	79	80,6
45	84,3	1,5	82,8	84,3	85,9
63	94,3	1	93,2	94,2	95,4
75	97,7	0,6	97,1	97,6	98,4
106	100	0	99,9	99,9	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,062713571

No d'échantillon: M742188 Traité par:



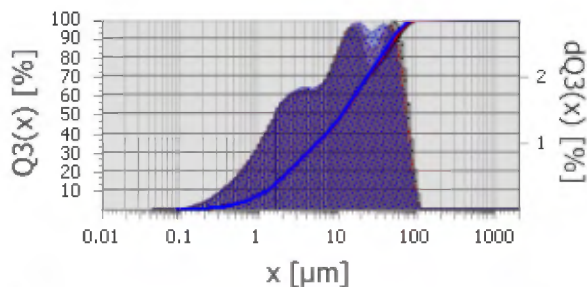
▲ 23133 dQ3(x) — 23133 Q3(x) ▲ 23134 dQ3(x) — 23134 Q3(x)
 ▲ 23135 dQ3(x) — 23135 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23133	M2313	M23135
38	77,3	1,4	76,1	77,1	78,7
45	81,7	1,5	80,4	81,5	83,3
63	91,9	1	90,9	91,6	93,1
75	96,2	0,6	95,7	96	96,9
106	99,9	0	99,8	99,8	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,066438273

No d'échantillon: M742189 Traité par:



▲ 23137 dQ3(x) — 23137 Q3(x) ▲ 23138 dQ3(x) — 23138 Q3(x)
 ▲ 23139 dQ3(x) — 23139 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

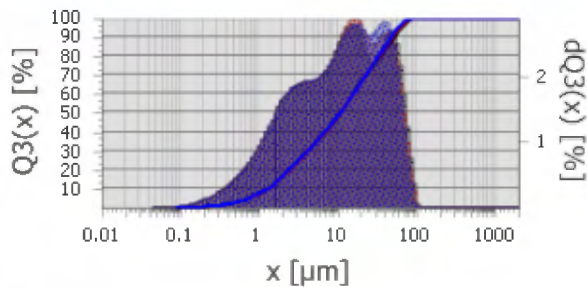
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23137	M2313	M23139
38	80,3	1,8	78,5	80,5	82
45	84,8	1,9	82,7	85	86,7
63	93,7	1,3	92,1	93,9	95,1
75	97,2	0,7	96,2	97,3	97,9
106	99,9	0,1	99,8	99,9	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,060505383

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742190 Traité par:



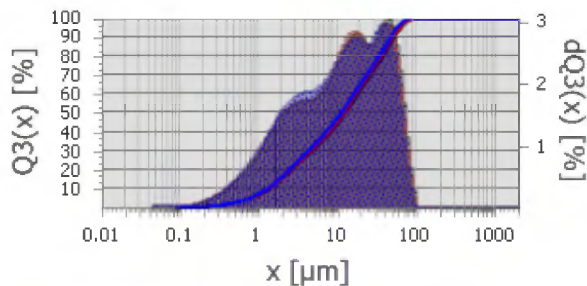
▲ 23140 dQ3(x) — 23140 Q3(x) ▲ 23141 dQ3(x) — 23141 Q3(x)
 ▲ 23142 dQ3(x) — 23142 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23140	M2314	M23142
38	82,1	1,1	81	82,3	83,1
45	86,6	1,2	85,2	86,7	87,8
63	95	0,9	94	95	96,1
75	98	0,5	97,4	97,9	98,6
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,058672376

No d'échantillon: M742191 Traité par:



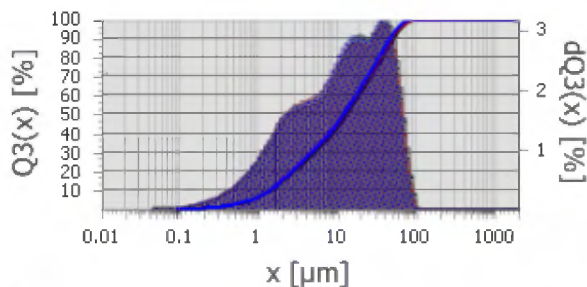
▲ 23143 dQ3(x) — 23143 Q3(x) ▲ 23144 dQ3(x) — 23144 Q3(x)
 ▲ 23145 dQ3(x) — 23145 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23143	M2314	M23145
38	81,2	1,7	79,5	81,1	83
45	86,2	1,6	84,6	86,1	88
63	95,3	0,9	94,3	95,2	96,4
75	98,3	0,5	97,7	98,2	98,8
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,063437037

No d'échantillon: M742192 Traité par:



▲ 23146 dQ3(x) — 23146 Q3(x) ▲ 23147 dQ3(x) — 23147 Q3(x)
 ▲ 23148 dQ3(x) — 23148 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 31-juil-14

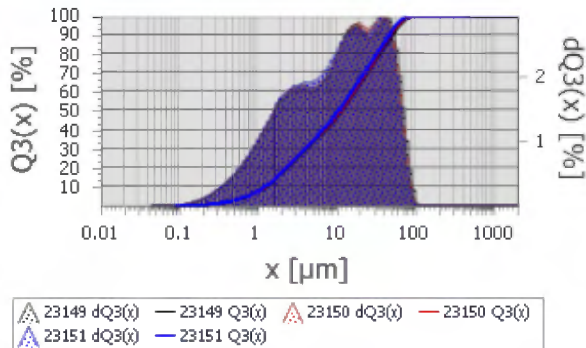
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23146	M2314	M23148
38	81,6	1,5	80	81,7	83
45	86,8	1,4	85,3	86,9	88,3
63	95,8	0,8	94,8	95,8	96,8
75	98,5	0,5	97,9	98,5	99
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,068300694

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742193 Traité par:

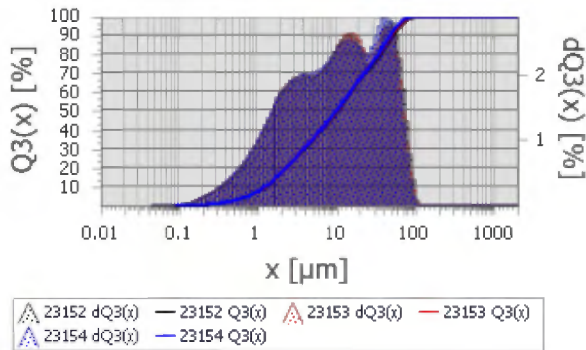


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23149	M2315	M23151
38	82,5	1,4	81	82,7	83,8
45	87,4	1,3	85,9	87,6	88,7
63	95,9	0,8	94,9	96	96,7
75	98,5	0,4	98	98,6	99
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,061658155

No d'échantillon: M742194 Traité par:

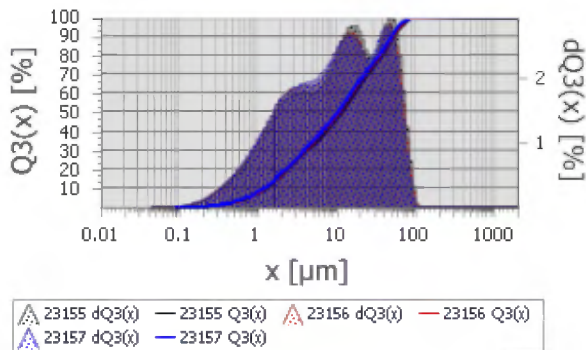


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23152	M2315	M23154
38	81,6	1,3	80,1	82,1	82,5
45	86,2	1,4	84,6	86,6	87,3
63	94,9	1	93,7	95,2	95,9
75	97,9	0,5	97,2	98	98,5
106	100	0	99,9	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,064476624

No d'échantillon: M742195 Traité par:



Isabelle (1) Date: 31-juil-14

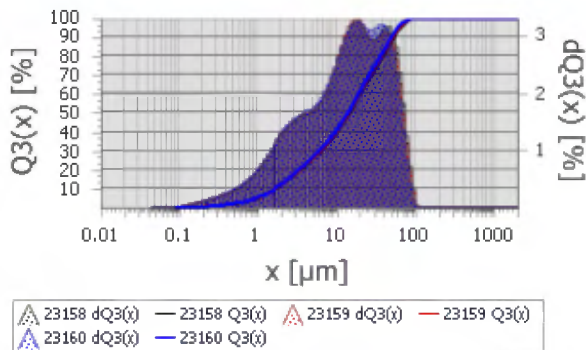
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23155	M2315	M23157
38	81	1,3	79,6	81,1	82,2
45	85,6	1,3	84,2	85,6	86,9
63	94,7	0,8	93,8	94,7	95,6
75	97,9	0,4	97,4	97,9	98,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,065205239

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742196 Traité par:

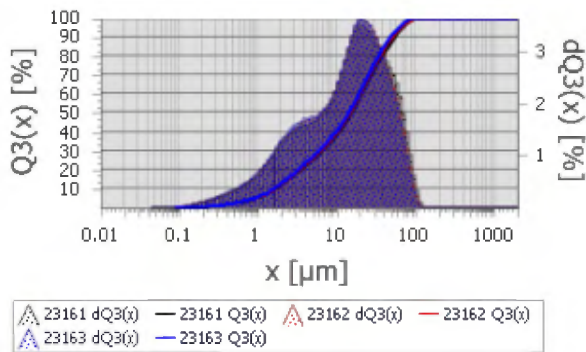


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23158	M2315	M23160
38	79,8	1,4	78,4	79,8	81,1
45	85	1,3	83,7	84,9	86,4
63	94,6	0,8	93,8	94,5	95,6
75	97,9	0,4	97,4	97,8	98,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,070224546

No d'échantillon: M742197 Traité par:

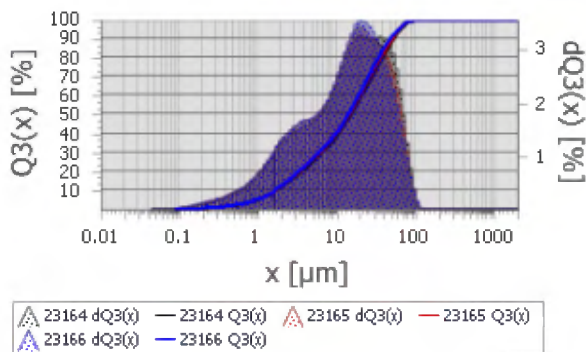


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23161	M2316	M23163
38	81,2	1,8	79,2	81,5	82,8
45	86	1,6	84,1	86,3	87,5
63	94	1	92,8	94,2	95,1
75	97	0,6	96,2	97,1	97,7
106	99,8	0,1	99,7	99,8	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,066295251

No d'échantillon: M742198 Traité par:



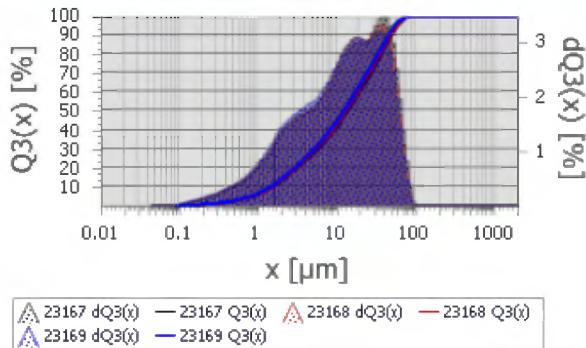
Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23164	M2316	M23166
38	80,7	2,1	78,5	80,9	82,8
45	85,8	1,7	83,9	85,9	87,5
63	94,4	0,6	93,7	94,5	95,1
75	97,5	0,2	97,2	97,5	97,7
106	99,9	0	100	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,064641736

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742199 Traité par:

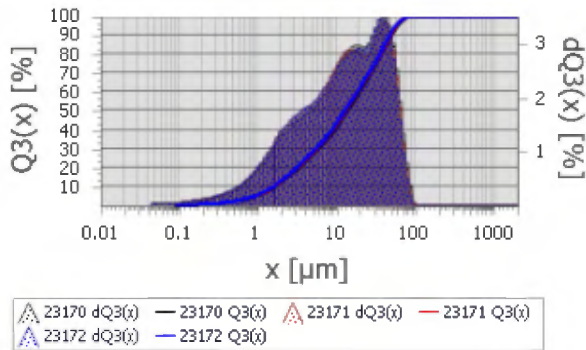


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23167	M2316	M23169
38	81,9	1,9	79,9	82	83,7
45	87,4	1,5	85,8	87,5	88,9
63	96,4	0,6	95,7	96,5	97,2
75	98,9	0,3	98,5	99	99,2
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,072759874

No d'échantillon: M742200 Traité par:

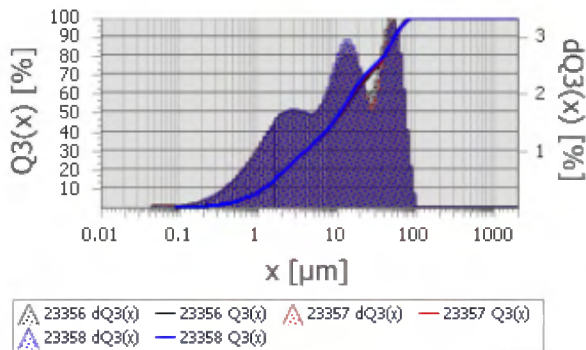


Isabelle (1) Date: 31-juil-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23170	M2317	M23172
38	80,9	1,1	79,8	80,9	82
45	86,7	1	85,7	86,6	87,7
63	96,3	0,5	95,7	96,2	96,9
75	98,9	0,2	98,6	98,9	99,2
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,078019157

No d'échantillon: M742201 Traité par:



Isabelle (1) Date: 18-août-14

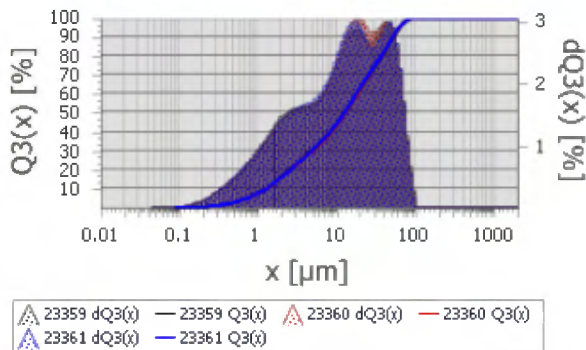
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23356	M2335	M23358
38	77,9	0,3	77,6	77,9	78,2
45	82,6	0,1	82,6	82,5	82,6
63	93,3	0,2	93,6	93,2	93,2
75	97,5	0,1	97,6	97,4	97,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,063661918

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742202 Traité par:

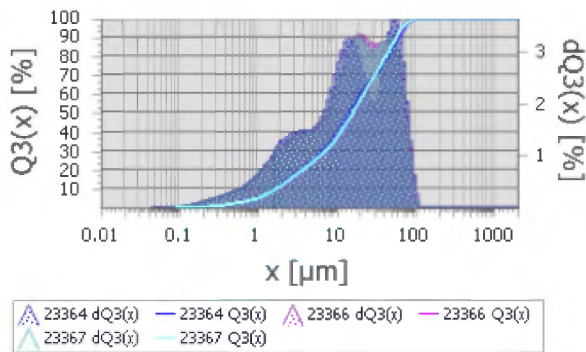


Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23359	M2336	M23361
38	80	0,4	79,6	80,3	80,2
45	84,9	0,4	84,5	85,3	85
63	94,5	0,2	94,2	94,7	94,5
75	97,8	0,1	97,6	97,9	98
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,055056836

No d'échantillon: M742203 Traité par:

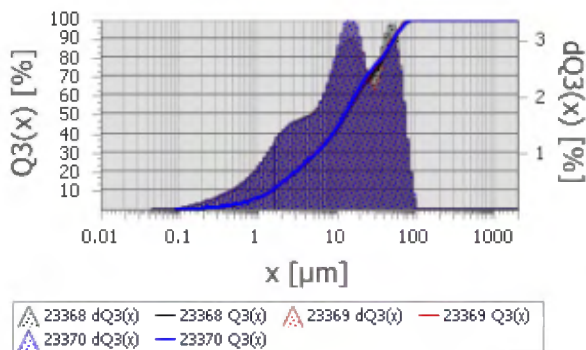


Isabelle (3) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23364	M2336	M23367
38	75,1	1,3	73,7	75,8	75,9
45	80,3	1,7	78,4	81,2	81,2
63	91,3	0,9	90,2	91,7	92
75	95,9	0,3	95,5	96	96,3
106	99,9	0	99,9	99,8	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,084673472

No d'échantillon: M742204 Traité par:



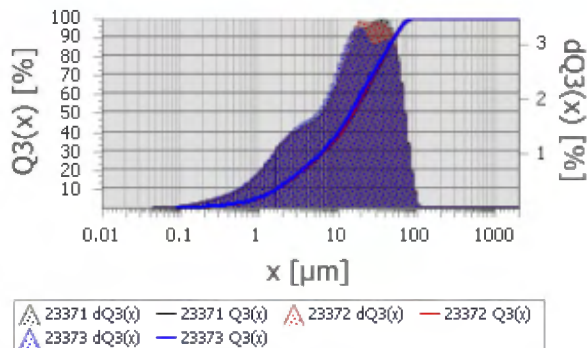
Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23368	M2336	M23370
38	79	1,1	77,8	79,6	79,6
45	83,6	0,6	82,9	84,1	83,9
63	93,8	0,1	93,7	94	93,7
75	97,6	0,1	97,6	97,7	97,5
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,080328852

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742205 Traité par:

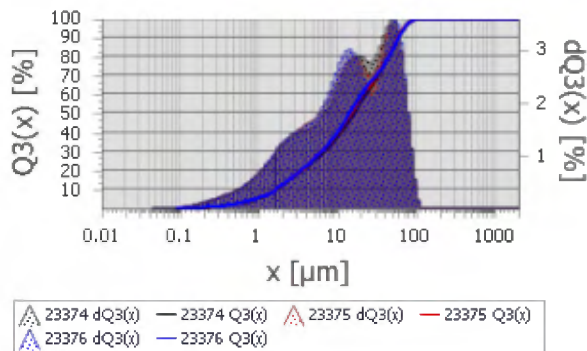


Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23371	M2337	M23373
38	78,6	0,9	77,7	78,6	79,4
45	84,1	0,5	83,6	84,2	84,6
63	94,2	0,2	93,9	94,3	94,3
75	97,6	0,1	97,5	97,7	97,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,072164707

No d'échantillon: M742206 Traité par:

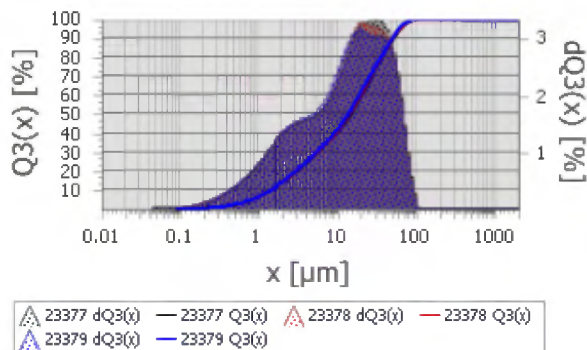


Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23374	M2337	M23376
38	74,4	0,5	73,9	74,9	74,4
45	79,7	0,5	79,5	80,2	79,3
63	91,4	0,3	91,3	91,8	91,1
75	96,2	0,2	96	96,5	96,1
106	99,9	0	99,9	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,076830968

No d'échantillon: M742207 Traité par:



Isabelle (1) Date: 18-août-14

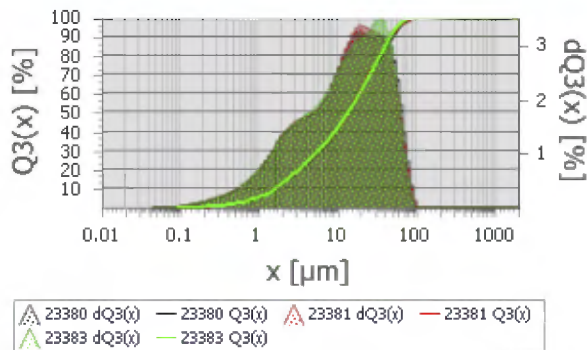
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23377	M2337	M23379
38	80,8	0,6	80,2	81	81,4
45	86,1	0,4	85,6	86,2	86,4
63	95,1	0,2	94,9	95,1	95,3
75	98	0,1	97,9	98	98,2
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,069457002

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: **M742208** Traité par:

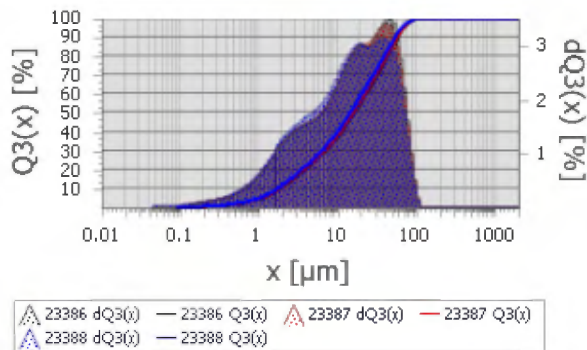


Isabelle (1) Date: **18-août-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23380	M2338	M23383
38	82,1	0,9	81,1	82,8	82,4
45	87,5	0,9	86,4	87,9	88,1
63	96,2	0,6	95,6	96,2	96,9
75	98,7	0,3	98,4	98,6	99,1
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,0711689

No d'échantillon: **M742209** Traité par:

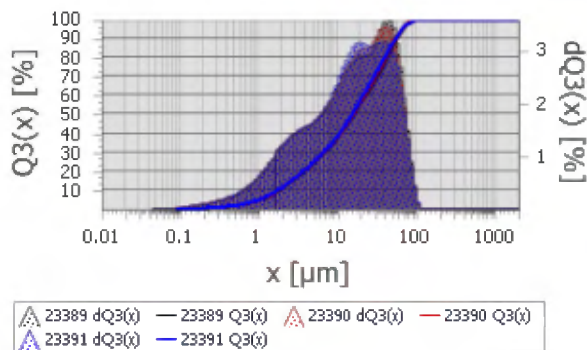


Isabelle (1) Date: **18-août-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23386	M2338	M23388
38	76,5	2,1	74,8	76	78,6
45	82,1	1,6	80,7	81,7	83,9
63	92,7	0,7	92,1	92,4	93,5
75	96,7	0,3	96,4	96,5	97,1
106	99,9	0	99,9	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,08023262

No d'échantillon: **M742210** Traité par:



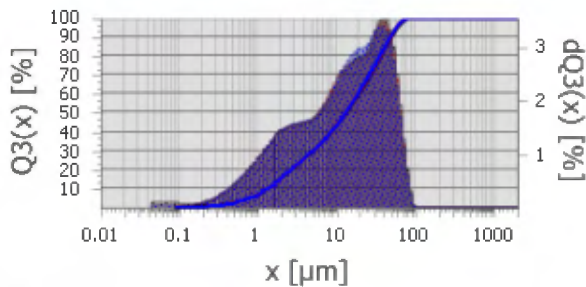
Isabelle (1) Date: **18-août-14**

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23389	M2339	M23391
38	76,6	1,6	75,1	76,7	78,1
45	82,4	1,2	81,1	82,6	83,5
63	93,1	0,4	92,5	93,3	93,4
75	97	0,2	96,7	97,1	97
106	99,9	0	99,9	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,079904296

IOS Services Géoscientifiques inc. Projet 2013-991

No d'échantillon: M742211 Traité par:



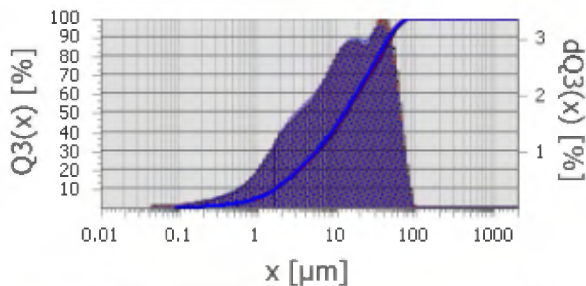
△ 23392 dQ3(x) — 23392 Q3(x) △ 23393 dQ3(x) — 23393 Q3(x)
△ 23394 dQ3(x) — 23394 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23392	M2339	M23394
38	80,8	0,8	80	80,7	81,6
45	86,6	0,7	85,9	86,5	87,3
63	96,2	0,2	95,9	96,3	96,5
75	98,8	0,1	98,7	98,9	98,9
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,070756659

No d'échantillon: M742212 Traité par:



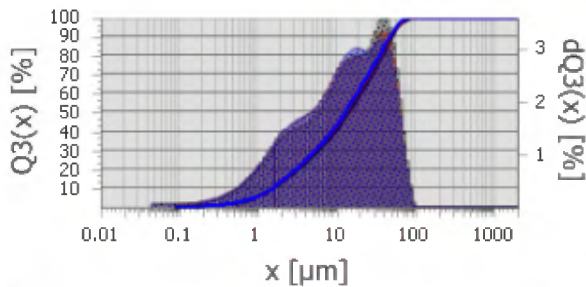
△ 23395 dQ3(x) — 23395 Q3(x) △ 23396 dQ3(x) — 23396 Q3(x)
△ 23397 dQ3(x) — 23397 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23395	M2339	M23397
38	81,9	1,2	80,7	81,9	83
45	87,4	1	86,3	87,5	88,4
63	96,5	0,4	95,9	96,6	96,9
75	98,9	0,2	98,7	99	99,1
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,077827483

No d'échantillon: M742213 Traité par:



△ 23398 dQ3(x) — 23398 Q3(x) △ 23399 dQ3(x) — 23399 Q3(x)
△ 23400 dQ3(x) — 23400 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 18-août-14

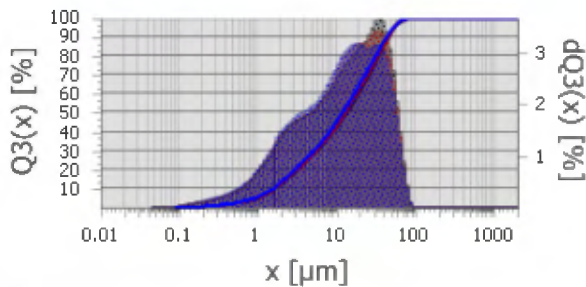
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23398	M2339	M23400
38	80,6	1,6	78,9	81	82
45	86,3	1,2	84,9	86,6	87,3
63	95,9	0,4	95,3	96,1	96,2
75	98,6	0,2	98,4	98,8	98,8
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,080714278

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742214 Traité par:



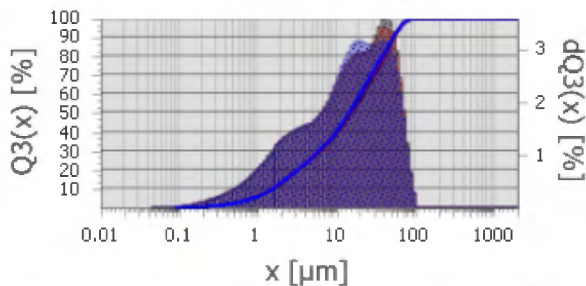
△ 23401 dQ3(x) — 23401 Q3(x) △ 23402 dQ3(x) — 23402 Q3(x)
△ 23403 dQ3(x) — 23403 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23401	M2340	M23403
38	83,8	1,3	82,6	83,6	85,2
45	89,3	0,8	88,5	89,2	90,2
63	97,5	0,1	97,3	97,5	97,7
75	99,4	0	99,4	99,4	99,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,079786375

No d'échantillon: M742215 Traité par:



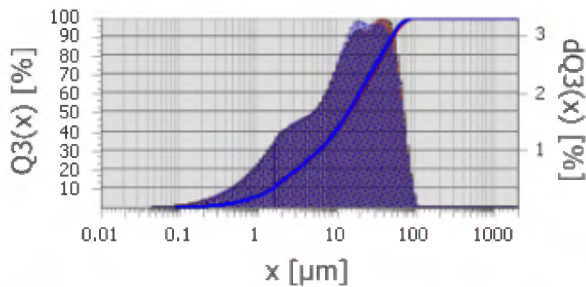
△ 23404 dQ3(x) — 23404 Q3(x) △ 23405 dQ3(x) — 23405 Q3(x)
△ 23406 dQ3(x) — 23406 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23404	M2340	M23406
38	77,9	1,4	76,7	77,7	79,3
45	83,6	1	82,7	83,5	84,6
63	94,1	0,2	93,8	94,1	94,3
75	97,6	0	97,6	97,7	97,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,074984498

No d'échantillon: M742216 Traité par:



△ 23407 dQ3(x) — 23407 Q3(x) △ 23408 dQ3(x) — 23408 Q3(x)
△ 23409 dQ3(x) — 23409 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 18-août-14

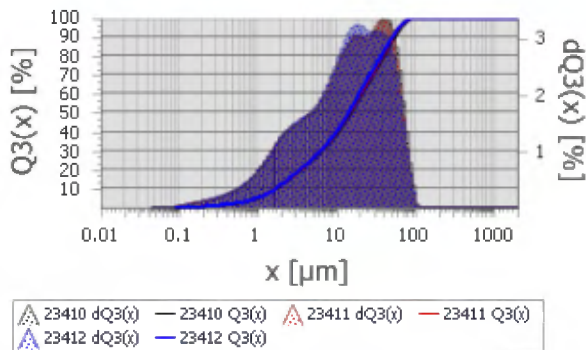
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23407	M2340	M23409
38	79,9	1,2	78,9	79,7	81,1
45	85,3	0,9	84,4	85,2	86,4
63	94,9	0,4	94,5	95	95,3
75	98,1	0,1	97,9	98,1	98,2
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,077630222

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742217 Traité par:

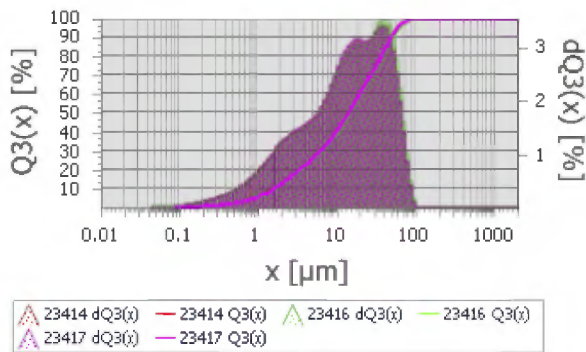


Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23410	M2341	M23412
38	78,9	1,7	77,3	79	80,5
45	84,4	1,4	82,9	84,6	85,7
63	94,2	0,6	93,4	94,5	94,8
75	97,6	0,3	97,2	97,8	97,8
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,079085037

No d'échantillon: M742218 Traité par:

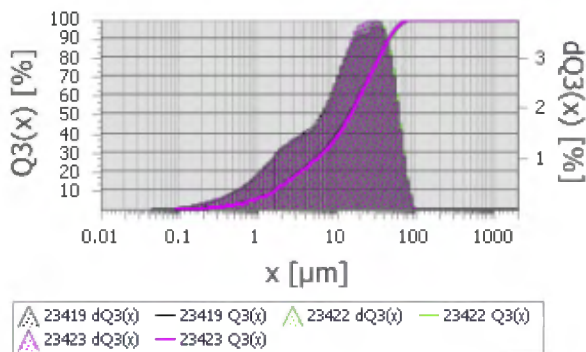


Isabelle (2) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23414	M2341	M23417
38	79,3	1	79,8	78,2	80
45	85,1	0,8	85,5	84,2	85,7
63	95,2	0,3	95,4	94,7	95,4
75	98,3	0,1	98,4	98,1	98,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,082683675

No d'échantillon: M742220 Traité par:



Isabelle (1) Date: 18-août-14

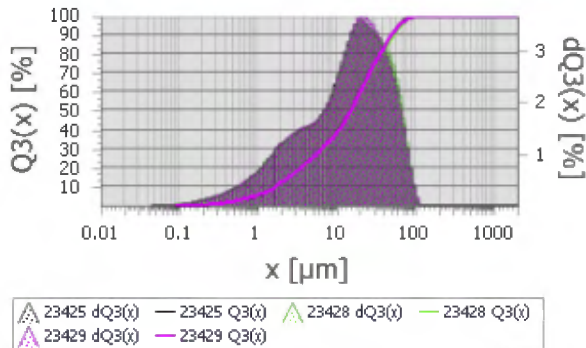
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23419	M2342	M23423
38	81,8	0,6	82,1	81,2	82,2
45	87,7	0,5	87,9	87,1	88
63	96,6	0,2	96,8	96,4	96,7
75	99	0,1	99,1	98,9	99
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,083377421

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742221 Traité par:

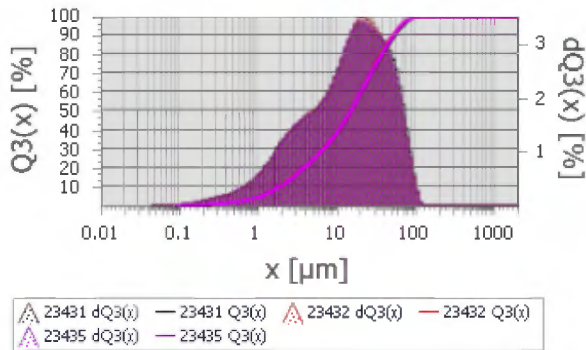


Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23425	M2342	M23429
38	80,5	0,8	80,7	79,6	81,1
45	85,6	0,7	85,8	84,8	86,2
63	94,3	0,2	94,4	93,9	94,4
75	97,4	0,1	97,5	97,3	97,4
106	99,9	0	99,9	99,9	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,075951777

No d'échantillon: M742222 Traité par:

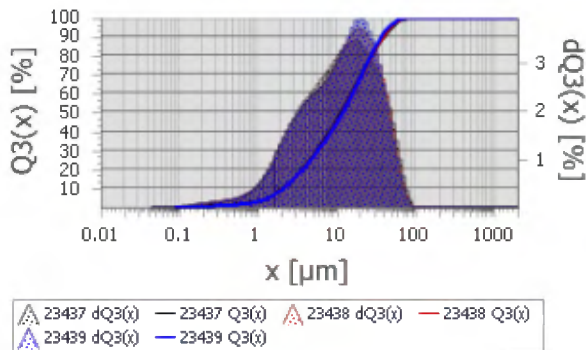


Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23431	M2343	M23435
38	79,5	0,9	78,5	80,3	79,7
45	84,5	0,8	83,6	85,2	84,7
63	93,3	0,4	92,8	93,7	93,5
75	96,7	0,2	96,4	96,8	96,8
106	99,8	0	99,8	99,8	99,8
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,078935549

No d'échantillon: M742223 Traité par:



Isabelle (1) Date: 18-août-14

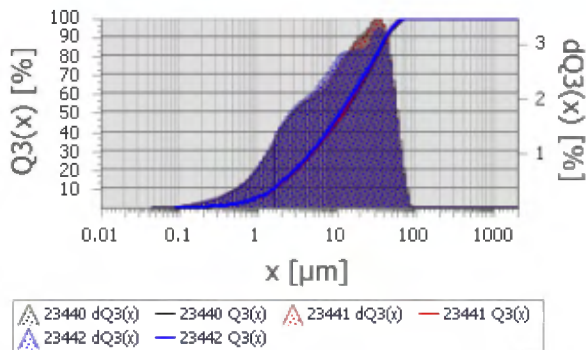
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23437	M2343	M23439
38	88,8	0,9	87,9	88,6	89,8
45	92,9	0,8	92	92,9	93,9
63	98,4	0,3	98	98,4	98,8
75	99,6	0,1	99,4	99,6	99,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,073233463

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742224 Traité par:

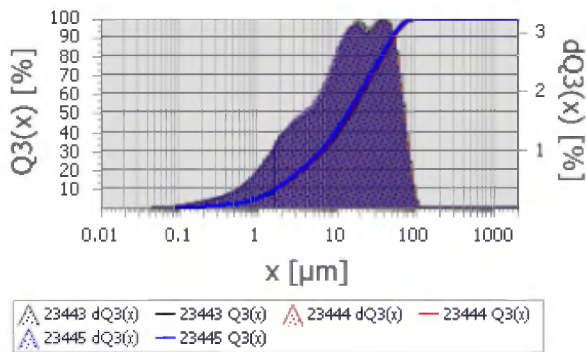


Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23440	M23441	M23442
38	85,1	0,5	84,5	85,2	85,6
45	90,5	0,4	90	90,7	90,9
63	98,1	0,2	97,8	98,2	98,3
75	99,6	0,1	99,5	99,6	99,7
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,076524206

No d'échantillon: M742225 Traité par:

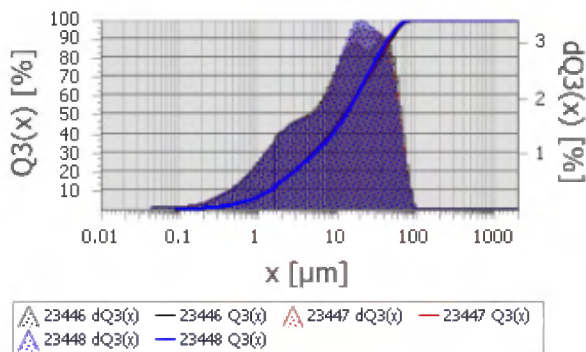


Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23443	M23444	M23445
38	79,3	1,2	78,2	79,3	80,4
45	84,7	1	83,7	84,7	85,8
63	94,4	0,7	93,6	94,4	95,2
75	97,7	0,4	97,2	97,7	98,2
106	100	0	99,9	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,079456791

No d'échantillon: M742226 Traité par:



Isabelle (1) Date: 18-août-14

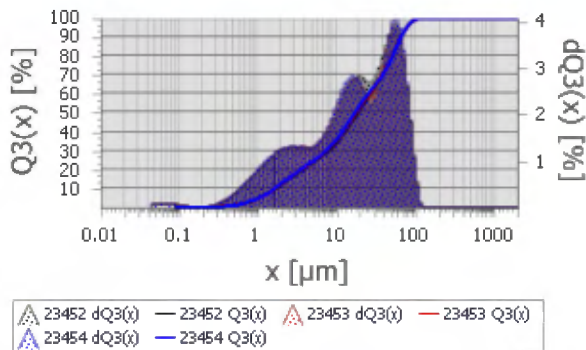
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23446	M23447	M23448
38	82,7	1,2	81,4	83	83,9
45	87,9	1,1	86,6	88,1	88,8
63	96,3	0,4	95,7	96,5	96,6
75	98,7	0,2	98,5	98,8	98,9
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,072656259

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742226.1 Traité par:



Isabelle (1)

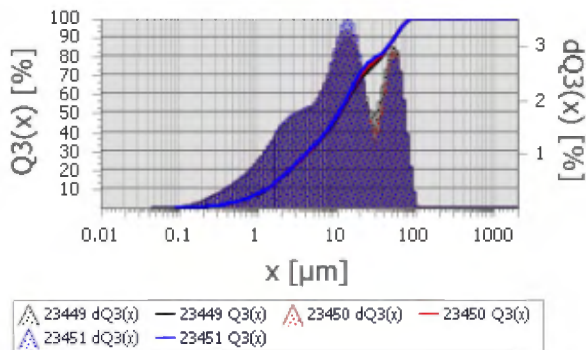
Date:

18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23452	M2345	M23454
38	69	0,1	69	69,1	68,9
45	74,4	0,3	74,6	74,5	74,1
63	87,3	0,1	87,4	87,4	87,1
75	93,4	0,1	93,3	93,5	93,5
106	99,6	0	99,5	99,6	99,6
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,075859576

No d'échantillon: M742227 Traité par:



Isabelle (1)

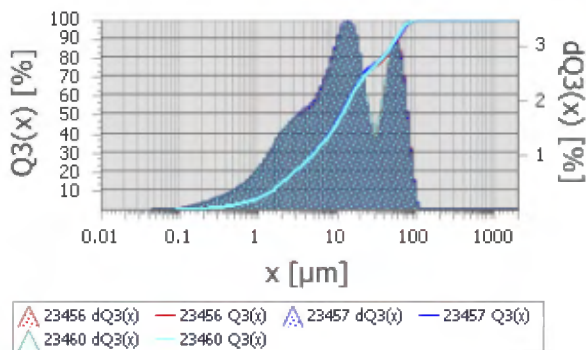
Date:

18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23449	M2345	M23451
38	80,5	1	79,5	80,5	81,5
45	84,1	0,5	83,6	84,1	84,6
63	93,4	0	93,3	93,4	93,4
75	97,3	0	97,3	97,3	97,3
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,080838539

No d'échantillon: M742228 Traité par:



Isabelle (2)

Date:

18-août-14

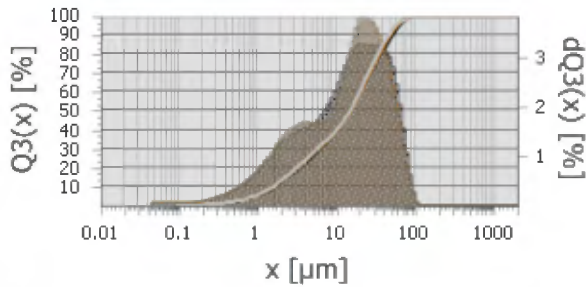
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23456	M2345	M23460
38	78,8	0,4	78,3	79	79
45	82,2	0,5	81,7	82,1	82,6
63	91,7	0,4	91,4	91,5	92,3
75	96,3	0,2	96,1	96,1	96,6
106	99,9	0	99,9	99,9	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,084230818

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: M742229 Traité par:



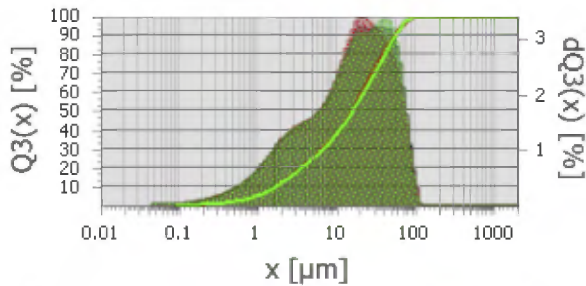
▲ 23461 dQ3(x) — 23461 Q3(x) ▲ 23467 dQ3(x) — 23467 Q3(x)
 ▲ 23468 dQ3(x) — 23468 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 18-août-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23461	M2346	M23468
38	81,9	1,8	79,9	82,1	83,6
45	87,1	1,6	85,3	87,5	88,6
63	95,5	0,7	94,6	95,8	96,2
75	98,2	0,3	97,8	98,3	98,4
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,071549065

No d'échantillon: M742230 Traité par:



▲ 23470 dQ3(x) — 23470 Q3(x) ▲ 23471 dQ3(x) — 23471 Q3(x)
 ▲ 23473 dQ3(x) — 23473 Q3(x)

Isabelle (1) Date: 18-août-14

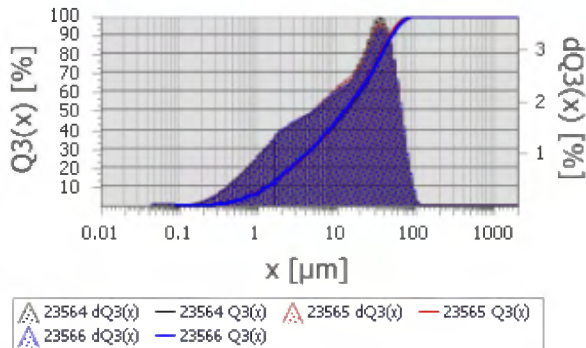
x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23470	M2347	M23473
38	77,1	1,5	76,3	78,7	76,1
45	82,4	1,1	81,7	83,7	81,8
63	92,4	0,4	91,9	92,8	92,5
75	96,3	0,2	96	96,3	96,5
106	99,8	0,1	99,8	99,8	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,072254978

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991

No d'échantillon: **99110123** Traité par:



Isabelle (1)

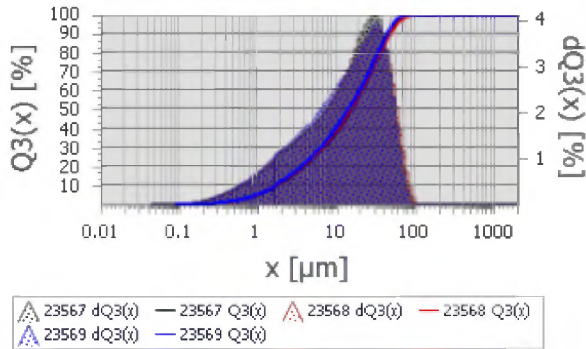
Date:

29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23564	M2356	M23566
38	80,1	0,5	79,9	80,7	79,7
45	85,9	0,5	85,8	86,5	85,3
63	95,2	0,4	95,3	95,7	94,7
75	98,1	0,3	98,1	98,4	97,7
106	100	0	99,9	100	99,9
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,046052169

No d'échantillon: **99110149** Traité par:



Isabelle (1)

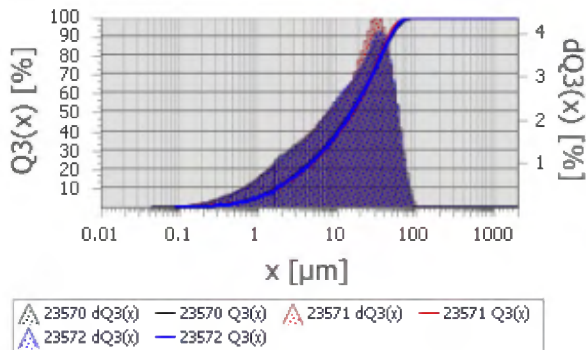
Date:

29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23567	M2356	M23569
38	82,9	1,5	83,3	81,2	84,1
45	88,9	1,4	89,3	87,2	90,1
63	97,2	0,8	97,5	96,1	98
75	99,1	0,4	99,3	98,6	99,6
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,054478239

No d'échantillon: **99110151** Traité par:



Isabelle (1)

Date:

29-oct-14

x[μm]	Q3(x)[%]	CV[%]	M23570	M2357	M23572
38	80,6	0,8	80	81,5	80,2
45	87	0,9	86,2	88,1	86,7
63	96,5	0,6	95,8	97,2	96,5
75	98,9	0,3	98,5	99,2	98,9
106	100	0	100	100	100
125	100	0	100	100	100
150	100	0	100	100	100
250	100	0	100	100	100
500	100	0	100	100	100
1000	100	0	100	100	100

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,05490239

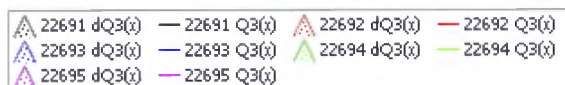
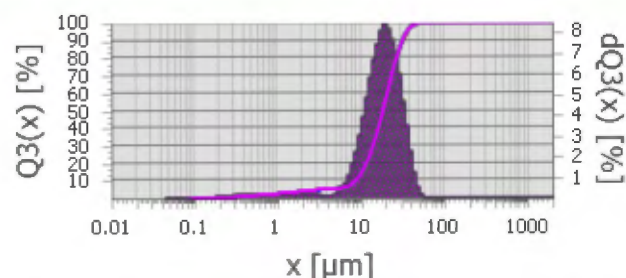
IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991_Fritsch-Standard-500

No d'échantillon: F 500-1 internal Fritsch Standard (1)

Date:

28-juil-14



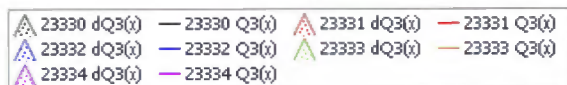
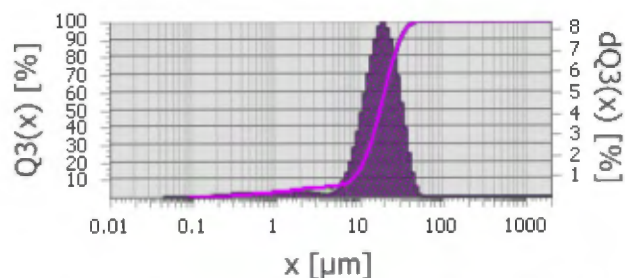
Q3(x)[%]	x[μm]	CV[%]	M2269 1	M2269 2	M2269 3	M226 94	M226 95
10	8,9	1	8,7	8,9	8,9	8,9	8,8
50	18,7	0,6	18,5	18,8	18,7	18,8	18,7
90	32,7	0,3	32,5	32,8	32,7	32,7	32,7

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1862178

No d'échantillon: F 500-2 internal Fritsch Standard

Date:

18-août-14



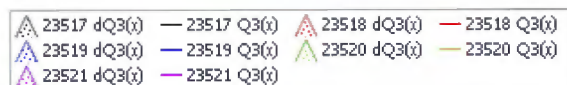
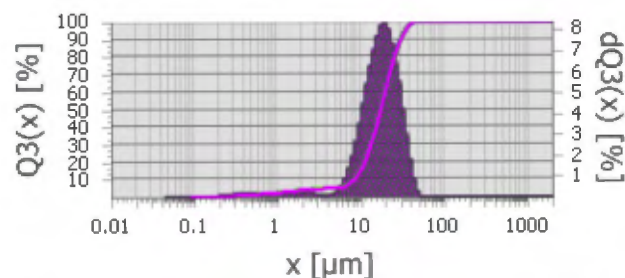
Q3(x)[%]	x[μm]	CV[%]	M2333 0	M2333 1	M2333 2	M233 33	M233 34
10	8,4	0,5	8,5	8,4	8,4	8,4	8,4
50	18,4	0,3	18,4	18,4	18,4	18,3	18,3
90	32,1	0,3	32,2	32,3	32,2	32	32,1

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1270178

No d'échantillon: F 500-3 internal Fritsch Standard (1)

Date:

29-oct-14



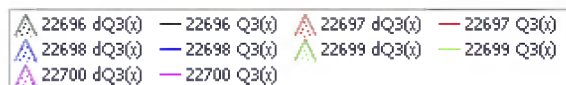
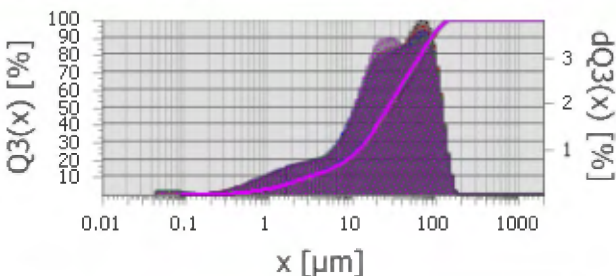
Q3(x)[%]	x[μm]	CV[%]	M2351 7	M2351 8	M2351 9	M235 20	M235 21
10	8,5	1,2	8,7	8,5	8,5	8,4	8,7
50	17,8	0,8	18	17,8	17,7	17,7	18
90	31	0,5	31,2	31	30,8	30,9	31,1

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1059135

IOS Services Géoscientifiques inc.

Projet 2013-991_Standard interne

No d'échantillon: **G1MRI13_1**

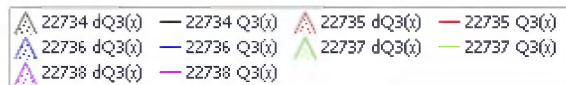
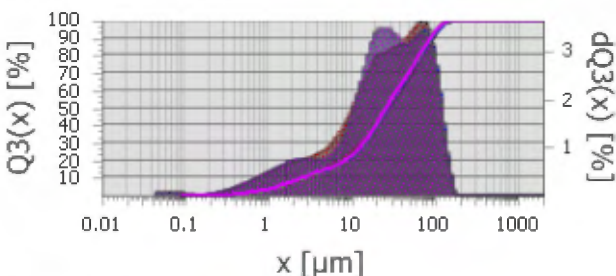


Date: **28-juil-14**

Q3(x)[%]	x[μm]	CV[%]	M2269	M2269	M2269	M226	M227
			6	7	8	99	00
10	3,2	2,6	3,2	3,3	3,1	3,3	3,2
50	29,5	3,5	31	30,4	29,1	28,9	28,2
90	95,3	1	96,7	95,9	95	95,3	93,7

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,1032828

No d'échantillon: **G1MRI13-2**

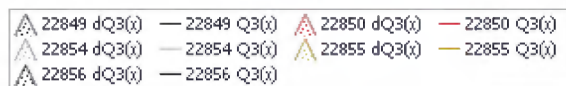
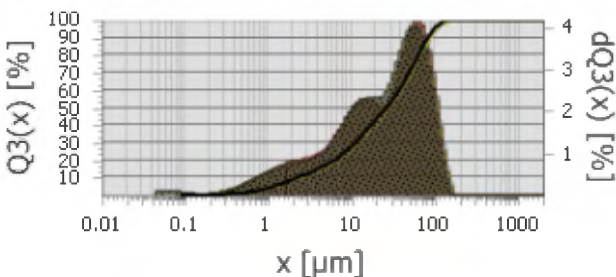


Date: **29-juil-14**

Q3(x)[%]	x[μm]	CV[%]	M2273	M2273	M2273	M227	M227
			4	5	6	37	38
10	2,7	2,7	2,8	2,8	2,7	2,7	2,6
50	27,6	2,8	28,8	27,9	27,9	27	26,7
90	92,9	2,2	95,8	92,9	94,3	91,2	90,1

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,099882804

No d'échantillon: **G1MRI13_3 (1)**



Date: **30-juil-14**

Q3(x)[%]	x[μm]	CV[%]	M2284	M2285	M2285	M228	M228
			9	0	4	55	56
10	2,3	2,5	2,3	2,3	2,4	2,4	2,3
50	28,2	2,9	28,1	27,5	29,5	28,5	27,2
90	88,2	2,5	89,4	88,4	90,8	88	84,3

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,097009234

IOS Services Géoscientifiques inc.

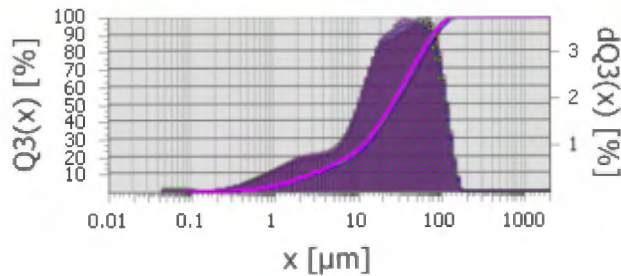
Projet 2013-991_Standard interne

No d'échantillon:

G1MRI13_4

Date:

31-juil-14



△ 23033 dQ3(x)	— 23033 Q3(x)	△ 23034 dQ3(x)	— 23034 Q3(x)
△ 23035 dQ3(x)	— 23035 Q3(x)	△ 23036 dQ3(x)	— 23036 Q3(x)
△ 23037 dQ3(x)	— 23037 Q3(x)		

Q3(x) [%]	x [μm]	CV [%]	M2303	M2303	M2303	M230	M230
			3	4	5	36	37
10	3	5,1	3,2	2,9	3,1	2,8	2,8
50	27,8	3,9	29,5	28	28,3	26,9	26,4
90	87,5	4	91,4	90,2	89,1	83,9	82,8

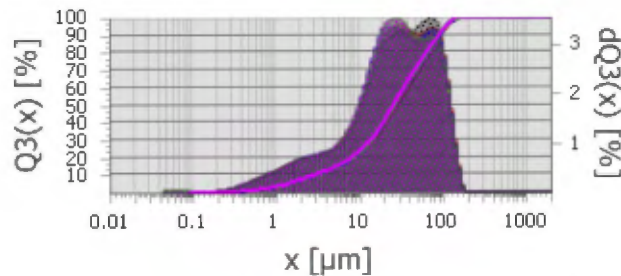
Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,078087345

Date:

18-août-14

No d'échantillon:

G1MRI13_5 (1)



△ 23335 dQ3(x)	— 23335 Q3(x)	△ 23336 dQ3(x)	— 23336 Q3(x)
△ 23337 dQ3(x)	— 23337 Q3(x)	△ 23338 dQ3(x)	— 23338 Q3(x)
△ 23339 dQ3(x)	— 23339 Q3(x)		

Q3(x) [%]	x [μm]	CV [%]	M2333	M2333	M2333	M233	M233
			5	6	7	38	39
10	3	1,8	3	3,1	3,1	3	3
50	27,9	3,9	29,5	29	27,5	27,2	26,6
90	95,3	2	96,6	97,7	95,9	93,7	92,5

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,076486394

IOS Services Géoscientifiques inc.

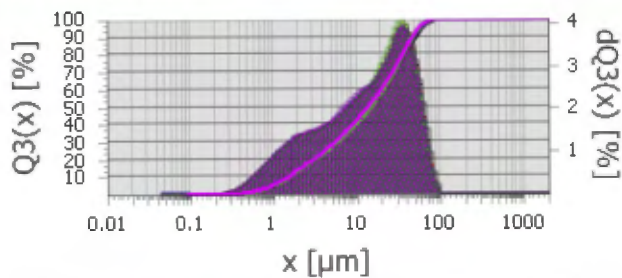
Projet 2013-991_Standard interne

No d'échantillon:

G2MRI14 (1)

Date:

29-oct-14



△ 23522 dQ3(x)	— 23522 Q3(x)	△ 23523 dQ3(x)	— 23523 Q3(x)
△ 23524 dQ3(x)	— 23524 Q3(x)	△ 23525 dQ3(x)	— 23525 Q3(x)
△ 23526 dQ3(x)	— 23526 Q3(x)		

Q3(x) [%]	x [μm]	CV [%]	M2352	M2352	M2352	M235	M235
			2	3	4	25	26
10	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6	1,6	1,5
50	15,2	3,9	15,7	15,4	14,8	15,7	14,2
90	49,9	3,3	52,9	50,1	49,3	49,1	48

Legend			
Modèle de calcul	Théorie	Trade off	Error
broad	Fraunhofer	1000	0,048723675

APPENDIX 7

PACIFICORE MINING INFORMATION

Table 1: PacificOre Mining sample preparation

Table 2: Reference materials certificates of CDN resources used by PacificOre Mining for QAQC

Table 3: Alloyed steel ring mill composition used by CEAQ for samples pulverization

Préparation des échantillons Pacific Ore 2013

Réception et inventaire des échantillons

Inventorier et peser les échantillons dès réception et signaler tout problème au client. Prendre note des procédures demandées par le client.

Séchage

Au besoin, les échantillons sont séchés dans un four à une température maximale de 60°C.

Concassage

Les échantillons sont concassés en entier à plus de 70% passant 2 mm avec un concasseur à mâchoires.

Séparation

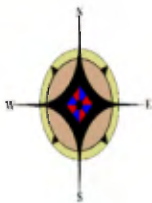
Les échantillons sont séparés dans un séparateur à chutes jusqu'à l'obtention d'un sous échantillon représentatif de 250 à 350 grammes.

Pulvérisation

Les sous échantillons de 250 à 350 grammes sont pulvérisés en entier à plus de 85% passant 75 microns (200 mesh) dans des bols de type «flying disk» de composition standard. Les pulpes sont ensachées dans des sacs de papier *Kraft*. Des tests de granulométrie sont effectués environ aux 10 pulpes.

Envoi au laboratoire d'analyse

Les enveloppes de pulpes sont placées en ordre numérique dans des boîtes scellées et acheminées au laboratoire d'analyse ALS Minerals de Val d'Or.



SMEE & ASSOCIATES CONSULTING LTD.
CONSULTING GEOCHEMISTRY / GEOLOGY

Certificate of Analysis

Apella Standard LD

Element	Certified Mean	Two Standard Deviations (between lab)
XRF V	0.121 %	0.004 %
XRF V₂O₅	0.216 %	0.014 %
XRF Fe	16.86 %	0.34 %
XRF Fe₂O₃	24.10 %	0.49 %
XRF Ti	2.091 %	0.064 %
XRF TiO₂	3.49 %	0.11 %

Means and standard deviations were calculated from data supplied by six laboratories each performing 10 analyses on randomly selected cuts of the standard. Instructions to the laboratories were for the laboratory to perform a fusion XRF analysis

The participating laboratories were:

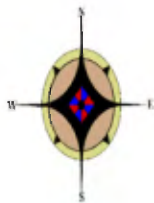
ALS Chemex, Vancouver
ALS Chemex, Brisbane
Acme, Vancouver
Genalysis, Perth
Actlabs, Ancaster
SGS Lakefield

The final limits were calculated after first determining if all data was compatible within a spread normally expected for similar analytical methods done by reputable laboratories. Data from any one laboratory was removed from further calculations when the mean of all analyses from that laboratory failed a t test of the global means of the other laboratories. The means and standard deviations were calculated using all remaining data. Any analysis that fell outside of the mean $\pm$ 2 standard deviations was removed from the ensuing data base. The mean and standard deviations were again calculated using the remaining data (shown as the 1st Iteration in the attached Excel spreadsheets). The standard deviation values are known as the "Between Lab" deviations, and can be used to monitor accuracy of a single analysis.

The bulk standards were prepared and packaged by CDN Labs of Langley B.C. Each bulk sample was pulverized in a large rod mill, screened through 270 mesh using an electric sieve, and homogenized in a large rotating mixer.

A handwritten signature in black ink, appearing to read "B. W. Smee".

Barry W. Smee, Ph.D., P.Geo.
January, 2012



SMEE & ASSOCIATES CONSULTING LTD.
CONSULTING GEOCHEMISTRY / GEOLOGY

Certificate of Analysis

Apella Standard SIT A

Element	Certified Mean	Two Standard Deviations (between lab)
XRF V	0.095 %	0.008 %
XRF V₂O₅	0.175 %	0.014 %
XRF Fe	13.36 %	0.24 %
XRF Fe₂O₃	19.10 %	0.34 %
XRF Ti	1.59 %	0.04 %
XRF TiO₂	2.66 %	0.07 %

Means and standard deviations were calculated from data supplied by six laboratories each performing 10 analyses on randomly selected cuts of the standard. Instructions to the laboratories were for the laboratory to perform a fusion XRF analysis

The participating laboratories were:

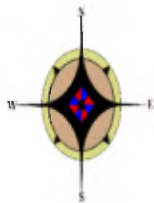
ALS Chemex, Vancouver
ALS Chemex, Brisbane
Acme, Vancouver
Genalysis, Perth
Actlabs, Ancaster
SGS Lakefield

The final limits were calculated after first determining if all data was compatible within a spread normally expected for similar analytical methods done by reputable laboratories. Data from any one laboratory was removed from further calculations when the mean of all analyses from that laboratory failed a t test of the global means of the other laboratories. The means and standard deviations were calculated using all remaining data. Any analysis that fell outside of the mean $\pm$ 2 standard deviations was removed from the ensuing data base. The mean and standard deviations were again calculated using the remaining data (shown as the 1st Iteration in the attached Excel spreadsheets). The standard deviation values are known as the "Between Lab" deviations, and can be used to monitor accuracy of a single analysis.

The bulk standards were prepared and packaged by CDN Labs of Langley B.C. Each bulk sample was pulverized in a large rod mill, screened through 270 mesh using an electric sieve, and homogenized in a large rotating mixer.

A handwritten signature in black ink, appearing to read 'B. W. Smee'.

Barry W. Smee, Ph.D., P.Geo.
January, 2012



SMEE & ASSOCIATES CONSULTING LTD.
CONSULTING GEOCHEMISTRY / GEOLOGY

Certificate of Analysis

Apella Standard SIT B

Element	Certified Mean	Two Standard Deviations (between lab)
XRF V	0.101 %	0.004 %
XRF V₂O₅	0.180 %	0.007 %
XRF Fe	15.78 %	0.27 %
XRF Fe₂O₃	22.56 %	0.39 %
XRF Ti	2.17 %	0.07 %
XRF TiO₂	3.62 %	0.11 %

Means and standard deviations were calculated from data supplied by six laboratories each performing 10 analyses on randomly selected cuts of the standard. Instructions to the laboratories were for the laboratory to perform a fusion XRF analysis

The participating laboratories were:

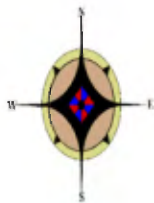
ALS Chemex, Vancouver
ALS Chemex, Brisbane
Acme, Vancouver
Genalysis, Perth
Actlabs, Ancaster
SGS Lakefield

The final limits were calculated after first determining if all data was compatible within a spread normally expected for similar analytical methods done by reputable laboratories. Data from any one laboratory was removed from further calculations when the mean of all analyses from that laboratory failed a t test of the global means of the other laboratories. The means and standard deviations were calculated using all remaining data. Any analysis that fell outside of the mean $\pm$ 2 standard deviations was removed from the ensuing data base. The mean and standard deviations were again calculated using the remaining data (shown as the 1st Iteration in the attached Excel spreadsheets). The standard deviation values are known as the "Between Lab" deviations, and can be used to monitor accuracy of a single analysis.

The bulk standards were prepared and packaged by CDN Labs of Langley B.C. Each bulk sample was pulverized in a large rod mill, screened through 270 mesh using an electric sieve, and homogenized in a large rotating mixer.

A handwritten signature in black ink, appearing to read 'B. W. Smee'.

Barry W. Smee, Ph.D., P.Geo.
January, 2012



SMEE & ASSOCIATES CONSULTING LTD.
CONSULTING GEOCHEMISTRY / GEOLOGY

Certificate of Analysis

Apella Standard SIT D

Element	Certified Mean	Two Standard Deviations (between lab)
XRF V	0.273 %	0.018 %
XRF V₂O₅	0.487 %	0.032 %
XRF Fe	33.57 %	0.38 %
XRF Fe₂O₃	48.00 %	0.54 %
XRF Ti	5.39 %	0.17 %
XRF TiO₂	8.99 %	0.29 %

Means and standard deviations were calculated from data supplied by six laboratories each performing 10 analyses on randomly selected cuts of the standard. Instructions to the laboratories were for the laboratory to perform a fusion XRF analysis

The participating laboratories were:

ALS Chemex, Vancouver
ALS Chemex, Brisbane
Acme, Vancouver
Genalysis, Perth
Actlabs, Ancaster
SGS Lakefield

The final limits were calculated after first determining if all data was compatible within a spread normally expected for similar analytical methods done by reputable laboratories. Data from any one laboratory was removed from further calculations when the mean of all analyses from that laboratory failed a t test of the global means of the other laboratories. The means and standard deviations were calculated using all remaining data. Any analysis that fell outside of the mean $\pm$ 2 standard deviations was removed from the ensuing data base. The mean and standard deviations were again calculated using the remaining data (shown as the 1st Iteration in the attached Excel spreadsheets). The standard deviation values are known as the "Between Lab" deviations, and can be used to monitor accuracy of a single analysis.

The bulk standards were prepared and packaged by CDN Labs of Langley B.C. Each bulk sample was pulverized in a large rod mill, screened through 270 mesh using an electric sieve, and homogenized in a large rotating mixer.

A handwritten signature in black ink, appearing to read 'B. W. Smee'.

Barry W. Smee, Ph.D., P.Geo.
January, 2012



STEEL BOWLS: TYPICAL ANALYSIS

Essa Genuine Steel Grinding Bowls and Grinding Elements

Including our High-Capacity, High-Production Bowl and Disc Type

Grinding bowls and elements are manufactured from steel having the following **maximum** levels of minor and trace elements.

ELEMENT	STANDARD		CHROME	
	Max. Level	Unit	Max. Level	Unit
Au	2.0	ppm	0.05	ppm
Ag	10	ppm	1.0	ppm
Bi	10	ppm	10	ppm
Cd	10	ppm	10	ppm
Co	2000	ppm	300	ppm
Cu	5000	ppm	2500	ppm
Cr	2500	ppm	14	%
Mg	2000	ppm	1000	ppm
Mn	2.0	%	7500	ppm
Mo	1.0	%	2500	ppm
Ni	5000	ppm	4000	ppm
Pb	2000	ppm	25	ppm
V	1.0	%	1500	ppm
Zn	2000	ppm	500	ppm

July 2009

Every batch of steel used in our manufacturing process is tested by a certified laboratory. If you would like a copy of the Batch Analysis Report regarding your particular bowl or grinding elements or require further information please contact Essa, quoting the serial number stamped into the bowl or grinding elements.

Email: mail@essa.com.au

Web: www.essa.com.au