

GM 45391

RAPPORT TECHNIQUE DES TRAVAUX D'EXPLORATION AUTOMNE 1986 ET HIVER 1987, PROPRIETE DE LA RIVIERE VICTORIA

Documents complémentaires

Additional Files



Licence



Licence

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 

Tertiary Consultants Inc.

RAPPORT TECHNIQUE

DES

TRAVAUX D'EXPLORATION

AUTOMNE 1986 ET HIVER 1987

STE- GENEVIEVE RESSOURCES LTEE

PROPRIETE DE LA RIVIERE VICTORIA

CANTONS DE L'EST

QUEBEC

S.N.C.R.: 21E/6, 21E/10, 21E/11



Ministère de l'Énergie et des Ressources

Service de la Géoinformation

Date: 3 DEC. 1987

No G.M.: 45391

mai 1987

Par: Pierre Beaudry, B.Sc., geol.

TABLE DES MATIERES

	Page
Introduction	1
Propriété: localisation, accès, titres miniers, droits de surface	2
Topographie et drainage	3
Ressources	3
Géologie:	
-Roche consolidée	5
-Dépôts meubles	6
Géologie économique et historique	
-Régionale	8
-Locale	9
Principes de base	11
Méthodes utilisées	13
Processus d'évaluation des échantillons	23
Etudes au binoculaire	32
Travaux antérieurs	33
Travaux récents	35
Conclusions et recommandations	40
Bibliographie	43

INTRODUCTION

Ce rapport présente les résultats obtenus ainsi que les méthodes utilisées lors d'une campagne d'exploration menée dans les cantons de l'Est à l'automne 1986 - hiver 1987.

L'objectif de cette campagne était de déterminer l'emplacement de graviers aurifères (placer) en surface et en profondeur. A cette fin, 251 spécimens des graviers superficiels furent échantillonnés sur 67 sites d'excavation, et 19 forages de mort-terrain à la circulation inversée, soient 4877.5 pieds de sondage, furent effectués.

La direction des travaux fut confiée à la firme Tertiary Consultants Inc. de Montréal.

PROPRIETE: LOCALISATION, ACCES, TITRES MINIERS ET DROITS DE SURFACE

Ste-Geneviève Resources Ltd. détient un bloc de 27 claims, soit un total de 1,753 hectares, dans le canton de Marston région de l'Estrie-Beauce, province de Québec. Cette propriété est située à environ 70 kms à l'est de Sherbrooke et à environ 10 kms au sud-ouest de la municipalité de Lac Mégantic. Elle couvre la totalité de la vallée de la rivière Victoria. D'excellentes routes entretenues à l'année la traversent en maints endroits.

Les droits miniers concernant ces terrains sont détenus en vertu de la loi 59 sur les permis spéciaux d'exploration et en vertu de la loi sur les mines (chapitre M-13) du Québec. La liste de ces terrains ainsi que leurs dates d'expiration est la suivante:

<u>Permis</u>	<u>Claim #</u>	<u>Lot</u>	<u>Rang</u>	<u>Canton</u>	<u>Hectares</u>	<u>Expiration</u>
P01928	-	9	VIII	Marston	80	15 sept. 87
P01929	-	10	VIII	Marston	20	15 sept. 87
P01930	-	11	VIII	Marston	20	15 sept. 87
429883	1	11 P-E	VIII	Marston	53	20 juin 87
P01923	-	4	IX	Marston	80	15 sept. 87
P01924	-	5	IX	Marston	80	15 sept. 87
P01925	-	7	IX	Marston	80	15 sept. 87
P01926	-	8	IX	Marston	80	15 sept. 87
P01927	-	9	IX	Marston	80	15 sept. 87
P01920	-	2	X	Marston	40	15 sept. 87
P01921	-	3	X	Marston	80	15 sept. 87
P01922	-	6	X	Marston	100	15 sept. 87
429872	1	18	III	Marston	80	18 juin 87
429871	1	19	III	Marston	80	18 juin 87
429874	1	17	IV	Marston	80	18 juin 87
429873	1	18	IV	Marston	80	18 juin 87
429877	1	16 ($\frac{1}{2}$ O)	V	Marston	40	19 juin 87
429876	1	17	V	Marston	80	18 juin 87
429875	1	18	V	Marston	80	18 juin 87
429878	2	14 ($\frac{1}{2}$ O)	VI	Marston	40	19 juin 87
429879	1	15	VI	Marston	80	19 juin 87
429878	1	16 ($\frac{1}{2}$ E)	VI	Marston	40	19 juin 87
429877	2	17 ($\frac{1}{2}$ E)	VI	Marston	40	19 juin 87
429882	1	11	VII	Marston	80	21 juin 87
429881	1	12	VII	Marston	80	20 juin 87
429880	1-2	13-14 ($\frac{1}{2}$ E)	VII	Marston	80	20 juin 87

Les droits de surface concernant ces lots sont partagés entre le Ministère de l'Énergie et des Ressources, la société forestière Dantar et de nombreux particuliers.

TOPOGRAPHIE ET DRAINAGE

Le relief régional est caractérisé par de longues collines arrondies et de larges vallées. L'altitude moyenne se situe entre 400m et 550m au-dessus du niveau des mers. Le mont Mégantic domine le paysage de ses 1,100m alors que le lac Mégantic constitue la plus faible élévation de la région, soient 400m.

La rivière Victoria prend sa source au pied du mont Mégantic et se déverse dans le lac Mégantic après un trajet de 17 kms. Elle draine une bassin hydrographique d'environ 220 kms carrés. De nombreux petits tributaires plus ou moins perpendiculaires s'y jettent. La majorité d'entre-eux sont situés sur le versant nord de la vallée et sont sub-parallèles à la direction d'écoulement des derniers événements glaciaires du Pleistocène. La rivière Victoria, quant-à-elle, coule parallèlement aux formations géologiques sous-jacentes, soit du sud-ouest vers le nord-est.

RESSOURCES

Les principaux moteurs de l'économie régionale sont l'industrie forestière, le secteur manufacturier et le tourisme.

L'industrie forestière est dominée par la société Domtar. Cette compagnie exploite de grandes superficies de forêt privée dans cette région.

L'industrie manufacturière est concentrée dans la municipalité de lac Mégantic. Ses principales activités sont le meuble et la transformation des produits forestiers.

Le tourisme saisonnier (villégiature estivale et chasse) se limite pour l'instant aux abords du lac Mégantic.

Un dépôt de métaux de base, l'ancienne mine Clinton, fut exploité dans les années 70. Cependant la baisse du prix des métaux de base a forcé l'arrêt des opérations quelques années après la mise en production.

GEOLOGIE

1: Roche Consolidée

La région étudiée fait partie de la province structurale des Appalaches. Les formations rocheuses qui lui sont sous-jacentes sont toutes orientées nord-est - sud-ouest. Les 3 ensembles géologiques que l'on y retrouve sont la formation de Compton au nord-ouest, la formation de Frontenac au sud-est et l'intrusion du mont Mégantic au sud-ouest.

- a) La formation de Compton est un ensemble de roches sédimentaires faisant partie du Groupe de St-François. Elle est formée de siltstones, grès gris et d'ardoises grises-foncées datant du Siluro-Dévonien.
- b) La formation de Frontenac est située en bordure sud-est de la formation de Compton. Elle est composée de lentilles de métavolcanites et de filons-couches gabbro-dioritiques formant des bandes plus ou moins continues parmi des unités sédimentaires de silt gréseux, métagrauwackes et schistes ardoisiers. D'après Chevé (1977), la formation de Frontenac serait d'âge Siluro-Dévonien, légèrement plus jeune que la formation de Compton.

Le contact géologique entre les deux formations serait discordant et possiblement occupé par une faille de chevauchement régionale.

- c) Le mont Mégantic est un amas intrusif d'âge Crétacé auquel on peut attribuer une composition moyenne du genre "granite alcalin". Il est composé de 3 unités principales concentriques. La formation de Compton est l'hôte géologique de cette intrusion considérée comme faisant partie du groupe des montérégiennes.

2) Dépôts meubles:

Dans les cantons de l'Est, les dépôts meubles peuvent être divisés en deux catégories, soient les dépôts partiellement consolidés datant de l'époque Tertiaire et les dépôts glaciaires du Quaternaire.

Les rares lambeaux de matériel tertiaire encore existants se situent à la surface du socle rocheux et sont généralement enfouis sous la couverture quaternaire. Ils sont le résultat de l'érosion des terres à la suite du retrait des mers au Dévonien. Chalmers attribue au Tertiaire les graviers aurifères autrefois exploités en Estrie-Beauce et les décrit comme étant jaunes ou ocres selon la région, oxydés et partiellement consolidés. Les diverses glaciations quaternaires les ont en grande partie éliminés. Toutefois, certaines conditions topographiques, comme de profondes fosses ou des massifs montagneux ayant fait barrière à l'écoulement glaciaire, peuvent avoir favorisé leur préservation locale.

Les dépôts quaternaires sont omniprésents. McDonald (1969) a noté la présence de 3 différents tills dans la région de la rivière Eaton. Shilts (1981) estime quant à lui avoir des preuves de 4 glaciations dans la région du lac Mégantic. Ces évidences d'avancées glaciaires distinctes sont séparées par des matériaux interglaciaires, comme des sables et graviers fluvio-glaciaires et des silts et argiles glacio-lacustres. Les corrélations sont parfois difficiles à établir. Généralement les dépôts quaternaires sont plus épais dans les vallées et plus minces aux interfluves. Certains de nos sondages ont dû traverser ces matériaux sur plus de 100 mètres avant d'atteindre le socle rocheux.

La vallée de la rivière Victoria fut un chenal d'écoulement des eaux de fonte important lors de la dernière déglaciation.

GEOLOGIE ECONOMIQUE ET HISTORIQUE

REGIONALE

La région des cantons de l'Est fut à l'origine de l'industrie minière québécoise. Elle en demeura le centre principal jusqu'en 1930, moment où les gisements nouvellement découverts en Abitibi assumèrent la relève.

1)Or

La première découverte d'or dans le sud-est du Québec remonte à 1823. En 1863, la région de la Beauce connut une ruée aurifère. Dans les 20 années qui suivirent, plus de 79,000 onces d'or furent recueillies dans la vallée de la Chaudière.

Le premier placer aurifère du canton Ditton fut découvert en 1863. Des statistiques imprécises de Chalmers, Obalski et Goodwin montrent qu'entre 1866 et 1889, près de 25,000 onces d'or auraient été extraites du lit du ruisseau Mining.

D'autres placers de moindre importance auraient été exploités à la grandeur de la région, mais peu de détails sont disponibles à ce sujet.

En général, les auteurs s'entendent pour accorder une origine filonienne à l'or placérien des cantons de l'Est.

2)Cuivre

Les premières découvertes de cuivre remontent à 1841. La mine Harvey Hill, dans le canton de Leeds, fut la première mine de cuivre canadienne. Elle ouvrit ses portes en 1856 et fut suivie en 1858 par la mine Acton. Celle-ci eut la réputation d'être la plus grande mine productrice de cuivre au monde entre 1859 et 1861. La guerre de sécession américaine eut un impact important sur l'industrie cuprifère de cette époque. En 1866 plus de 500 indices de cuivre étaient connus dans les cantons de l'Est.

LOCALE

Dans la région concernée par nos travaux, quelques indices d'or placérien sont connus. Ils sont situés sur la partie amont de la rivière Arnold, sur la partie aval de la rivière Victoria (LaSalle, 1980) et sur la partie amont de la rivière Bergeron (projet Bay Resources and Services Inc., 1985-1986). Les indices des rivières Arnold et Victoria auraient autrefois fait l'objet d'une exploitation artisanale. On n'en connaît cependant pas l'ampleur ni la quantité d'or extraite.

Les indices d'or connus dans la roche en place sont:

- 1) Localisés dans des dykes de porphyres quartzo-feldspathiques recoupant les sédiments de la formation de Compton sur les lots 19 à 20 du rang 4 et sur les lots 19 à 21 du rang 5 du canton de Marston. Ces minéralisations sont situées dans la portion nord-est des terrains de Ste-Geneviève Resources Ltd. sur la rivière Victoria.

- 2) Associés aux minéralisations en métaux de base (Cu, Zn, Pb) des lentilles relatives à l'ancienne mine Clinton. Ces gîtes seraient sous forme lenticulaire (5 lentilles). Les sulfures y seraient d'origine syngénétique et auraient été remobilisés dans des zones préférencielles durant l'orogénèse appalachienne.

De 1974 à 1975 environ 114,478 tonnes titrant 2.6% Cu, 2.5% Zn, 0.47% Pb, 31.44 gr/ton Ag et 0.41 gr/ton Au auraient été extraites d'une de ces lentilles. Les réserves probables sont estimées à 1,354,009 tonnes (N. Leblond, 1986). La chute du prix des métaux de base aurait forcé l'abandon des opérations au milieu des années 70. Ces lentilles sont situées dans la formation de Dixieville à environ 12 kms au sud de la propriété dont il est ici question.

PRINCIPES DE BASE

Les placers des cantons de l'Est se retrouvent sous deux formes, soient de type tertiaire ou de type quaternaire.

Le type tertiaire, est contenu au sein de sédiments résultants des agents d'érosion ayant prévalu à l'époque Tertiaire. Ils ont été préservés de l'action destructrice des glaciations quaternaires.

Certains facteurs ont pu contribuer à cette préservation. Des accidents topographiques majeurs, tels des massifs montagneux ou de profondes vallées orientés perpendiculairement au sens d'écoulement des glaciers, représentent le premier argument de conservation. On peut aussi supposer que lors des glaciations, la baisse généralisée des températures aurait provoqué le gel du matériel tertiaire non-consolidé, lui conférant ainsi une meilleure résistance à l'abrasion glaciaire. D'autres parts, le substratum rocheux étant constitué en grande partie de schistes ardoisiers à pendage sub-vertical, d'innombrables fissures de toutes dimensions remplies des produits de l'altération tertiaire constituent autant d'abris contre l'érosion glaciaire. L'effet combiné de ces trois facteurs laisse fortement supposer la présence de matériaux tertiaires intacts au creux de certaines vallées, là où leur potentiel aurifère risque d'être le plus élevé. Les meilleurs placers aurifères autrefois exploités en Estrie-Beauce sont de ce type (rivière Gilbert, Mining Brook).

Le type quaternaire est, pour sa part, contenu dans les dépôts meubles résultant des glaciations pléistocènes. Les placers quaternaires sont le fruit de la remobilisation du contenu aurifère des dépôts tertiaires ou le résultat de l'érosion quaternaire sur le socle rocheux.

Les graviers aurifères quaternaires nés de la remobilisation d'un dépôt tertiaire peuvent avoir été formés selon deux mécanismes:

A) Le premier de ces mécanismes se présente comme une remobilisation massive ou partielle d'un dépôt placérien tertiaire et la dispersion de son contenu aurifère dans les tills quaternaires lors de l'écoulement glaciaire. Vient ensuite une reconcentration du contenu aurifère dans le lit des rivières recoupant ces tills. La majorité des indices de placers aurifères connus dans les cantons de l'Est sont de ce type. Généralement l'or y est sous forme de fines poussières concentrées en des endroits favorables et/ou de pépites de taille restreinte plus ou moins erratiques. Cet or peut être situé à une distance considérable de sa source.

B) L'autre mécanisme ne fait pas intervenir de transport glaciaire. Ainsi, la remobilisation et la reconcentration des particules d'or sont le résultat d'une même étape, c'est-à-dire qu'une rivière ou ruisseau contemporain recoupe un placer tertiaire sub-affleurant, en libère le contenu aurifère et redépose celui-ci à faible distance. Ainsi, des accumulations d'or placérien de ce type, dans le lit de la rivière Gilbert et du ruisseau Mining, seraient à l'origine de la découverte des riches placers tertiaires situés plus en amont.

Finalement, il est possible de retrouver des indices de placer aurifère résultant de l'érosion quaternaire du socle rocheux. Les seuls caractères distinctifs que l'on peut mentionner sont relatifs à la forme et au degré d'arrondi des grains d'or. Ceux-ci sont très petits et généralement aux formes angulaires. Le seul intérêt économique de ce type de dépôt réside dans la proximité probable de sa source primaire.

METHODES UTILISEES

Trois types d'opérations furent menés sur le terrain soient, des levés géophysiques de sismique-réfraction, un échantillonnage massif des graviers superficiels et des sondages de mort-terrain à la circulation inversée.

Les échantillons recueillis lors des 2 phases d'exploration directe furent expédiés au centre de traitement de Tertiary Consultants Inc. près de La Patrie pour y être évalués.

1) Levés sismique-réfraction

Cette méthode géophysique fut choisie afin d'évaluer les épaisseurs de mort-terrain et de localiser l'ancien chenal d'écoulement pouvant receler des gîtes placériens d'âge tertiaire. Ce travail fut effectué lors de la campagne d'exploration menée par Ste-Geneviève Ressources Ltd. à l'hiver 1985-1986.

2) Echantillonnage "massif" des graviers superficiels

Méthode

Le but de cette méthode était d'étudier le potentiel aurifère des dépôts meubles de surface.

A l'aide d'une rétrocaveuse hydraulique installée à l'arrière d'un tracteur sur chenilles, des excavations ont été exécutées transversalement et longitudinalement au cours de la rivière. L'échantillonnage était effectué, autant que possible, par tranches de 1 mètre, jusqu'au socle rocheux ou jusqu'à la limite de profondeur imposée par l'équipement (4 à 5 mètres). Cependant, certaines contraintes physiques telles l'effondrement des parois ou la présence d'une nappe phréatique sub-affleurante ont souvent causé l'abandon d'excavations avant d'atteindre les limites mentionnées plus haut.

L'échantillonnage est dit "massif" vu le fort volume que représente un échantillon. En effet, des barils de 45 gallons (205 litres) ouverts à une extrémité étaient utilisés en guise de contenants. Une grille métallique à maille de 4 pouces était installée sur l'ouverture du baril afin d'éliminer la fraction grossière (boulders > 4 pouces) du matériel échantillonné. Un échantillon représentait 1 mètre ou moins d'excavation.

Les barils pleins étaient transportés par une chenillette F-4 Dion et déposés aux abords d'un chemin carrossable où un camion les prenait en charge jusqu'au centre de traitement. Toutes les données techniques relatives à ces travaux, telles le type de matériel excavé (en termes de pourcentages de boulders, graviers, sables, argiles, matière organique), le pourcentage de matériel rejeté sur le terrain (boulders > 4 pouces) et la profondeur du socle rocheux furent notées dans un journal d'excavation et sont fournies en annexe de ce rapport. Une fois l'excavation terminée, elle était comblée et localisée précisément sur une carte à l'échelle 1:10,000.

L'équipement et le personnel nécessaires à cette opération étaient:

Contracteurs locaux: 1- Bulldozer Case 450 équipé d'une rétrocaveuse
1- Opérateur

1- Chenillette F-4 Dion
1- Opérateur

1- Camion à chargeuse hydraulique
1- Chauffeur

Tertiary Consultants Inc. 1- Géologue en charge
1- Assistant-géologue
1- Bûcheron et homme à tout-faire

Une telle équipe effectuait en moyenne 5 excavations par journée de 8 heures de travail. Cependant, la distance entre les sites pouvait avoir une forte influence à la hausse ou à la baisse sur ce taux de rendement.

L'équipement sur chenille fut très apprécié pour sa grande manoeuvrabilité en terrain difficile et pour le peu de dommages occasionnés par son passage.

Calculs

Les opérations mathématiques effectuées sur les données de terrain et de laboratoire pour le calcul des teneurs sont:

% Rej: est le pourcentage de matériel rejeté sur le terrain, estimé par rapport au total du volume représenté par chaque échantillon.

Lab. Volume (litres): est le volume de l'échantillon mesuré au centre de traitement.

True Volume (litres): est le volume réel représenté par chaque échantillon mesuré au laboratoire, en tenant compte du matériel rejeté sur le terrain et calculé selon la formule suivante:

$$\text{True Volume (litres)} = \frac{\text{Lab. Volume (litres)} \times 100}{100 - \% \text{ Rej}}$$

Total weight (mg): est le poids total estimé et/ou pesé des particules d'or extraites d'un échantillon.

Gold mg/cu.meter: est la teneur en or, en milligrammes par mètre-cube, du matériel représenté par un échantillon en tenant compte du pourcentage de matériel rejeté sur le terrain, mais en ne tenant pas compte du facteur de compaction. Il est calculé selon la formule suivante:

$$\text{Gold mg/cu.meter} = \frac{\text{Total weight (mg)} \times 1000}{\text{True Volume (litres)}}$$

Discussion sur la méthode et fiabilité des résultats

La méthode d'échantillonnage des dépôts meubles de surface à l'aide d'une rétrocaveuse permet la collecte d'échantillons représentatifs à un coût relativement faible par litre. L'importance du volume que constitue un échantillon diminue de façon appréciable l'effet de pépite (nugget effect), et de ce fait, donne une image raisonnablement juste du contenu aurifère des graviers échantillonnés.

3) Forages de mort-terrain a la circulation inversée

Méthode

Le but de cette méthode était principalement d'échantillonner les dépôts meubles localisés au creux de l'ancien chenal d'écoulement. Chaque trou fit l'objet d'un échantillonnage total, c'est à dire que tout le matériel remonté à la surface fut recueilli et soumis au centre de traitement.

Les travaux de forage furent confiés à la firme Geogydrotek Inc. de St-Nicolas, Québec. La surveillance des travaux ainsi que la description des sondages étaient assurées par une équipe de Tertiary Consultants Inc.

Le principe de la circulation inversée est le suivant: un compresseur pousse continuellement de l'air dans l'espace annulaire des tubes à double-corps et force le matériel arraché par le tricône à remonter par le coeur de ces tubes. Les tubes subissent une rotation et le matériel excavé aboutit dans un cyclone où l'air est évacué et les sédiments récupérés.

Les premiers 40 pieds étaient échantillonnés à faible intervalle de façon à donner une meilleure évaluation du matériel possiblement exploitable de la surface. Les contenants utilisés à cet effet étaient des chaudières de 5 gallons, soit l'équivalent d'un volume de 17 à 18 litres. Ces chaudières étaient installées sous le cyclone à l'intérieur d'un bassin pouvant recueillir les débordements d'eau et de particules fines. A la fin de l'enfoncement d'un tube, le bassin était nettoyé et le matériel ainsi récupéré constituait l'échantillon "100" (voir journaux et sondages) de cette portion de forage.

Par la suite, l'échantillonnage se faisait par tranches plus importantes (10 à 20 pieds) avec, en guise de contenants, des barils de 45 gallons (160 à 200 litres) ouverts à une extrémité. Cette procédure éliminait les pertes de matériel à la sortie du cyclone et, dans la plupart des cas, permettait la décantation des particules fines à l'intérieur même du baril. Jamais plus de 20 pieds, ou l'équivalent d'un tube enfoncé, n'étaient échantillonnés dans un même baril.

Au moins 10 pieds étaient forés dans le socle rocheux afin de s'assurer qu'il ne s'agissait pas d'un bloc erratique. Les particules de roche fraîche ainsi recueillies étaient ensuite lavées, examinées et analysées. La liste de ces résultats est fournie en annexe.

La plupart des trous profonds furent cimentés au niveau d'une couche imperméable, généralement la plus profonde, afin d'éviter l'infiltration d'eau provenant des nappes aquifères supérieures lors d'une éventuelle exploitation sous-terrain.

Autant que possible, le forage se faisait sans apport d'eau et à un rythme raisonnable afin d'avoir l'image la plus exacte possible du volume excavé. Les différentes couches de mort-terrain traversées furent décrites en termes de pourcentage (boulders, graviers, sable, silt, argile) et le résultat de ces observations est annexé à ce rapport sous forme de journaux de sondages.

L'équipement de forage utilisé était une foreuse à circulation inversée de marque CP montée sur chenilles. Le compresseur CP était assez puissant pour maintenir une pression constante de 250 lbs/po. carré. Les tubes étaient en sections de 20 pieds et d'un diamètre de 4 pouces. Les tricônes de forage avaient un diamètre de 5 1/8 pouces. Un moteur diesel GM actionnait l'ensemble qui pesait 35 tonnes et pouvait se déplacer à une vitesse de 1 km/heure. A moins de conditions exceptionnelles, cet équipement pouvait d'atteindre une profondeur de 250 pieds sans encombre. Au-delà de cette limite, les risques d'abandon devenaient plus élevés, surtout par manque de puissance du moteur. Un trou de 250 à 300 pieds pouvait facilement être foré à l'intérieur d'une journée de travail de 12 heures. Une équipe de nuit cimentait le trou et déplaçait la machinerie sur le site du prochain sondage.

Outre la foreuse mentionnée plus haut, l'équipement et le personnel affectés à cette opération étaient:

Geohydrotek Inc.	1- entrepôt mobile pour les outils et la réserve d'eau (400 gallons)
	1- Bulldozer
	1- Foreur
	2- Assistants-foreurs (jour)
	2- Assistants-foreurs (nuit)
Tertiary Consultants Inc.	1- Géologue
	1- Assistant-géologue
	1- Bûcheron et opérateur de chenillette
	1- Chenillette F-4 Dion pour le transport des échantillons
Autres	1- Camion avec chargeuse hydraulique
	1- Chauffeur

Comme on peut le remarquer sur les journaux de sondage, les premiers 20 pieds de forage n'affichent généralement qu'un faible pourcentage de récupération. Ceci est dû aux pertes de pression d'air vers la surface, le long du tubage. Ainsi, le matériel arraché par le tricône est poussé entre les parois du tube et du trou plutôt que de remonter par le tuyau central. Par la suite, le taux de récupération redevient acceptable. Toutefois, dépendamment du contenu en boulders, de la taille de ceux-ci, de leur matrice et du contenu en eau de celle-ci, on observe de fortes variations. Par exemple, si la couche forée est composée d'un fort pourcentage de boulders de taille moyenne, dans une matrice de sables grossiers fortement aquifère, le taux de récupération sera très élevé (> 300%).

Ceci s'explique par le fait que pendant que le tricône travaille à briser un petit boulder, la matrice très fluide est aspirée continuellement, provenant de points situés loin à l'extérieur du périmètre théorique du trou. Le même phénomène se produit lorsqu'on atteint le socle rocheux, surtout si celui-ci est facturé ou innégal. Par contre, si le matériel foré est composé de silts ou argiles compactés et relativement secs et que le taux d'enfoncement est modéré, la récupération sera presque parfaite.

Calculs (voir journaux de sondages en annexe)

Lab. Volume (litres): est le volume de l'échantillon mesuré au centre de traitement

Theoric Volume (litres): est le volume théorique excavé selon le diamètre du trépan et l'enfoncement. Il est calculé par la formule suivante:

$$\text{Theoric Volume (litres)} = \frac{(\text{Rayon tricône(cm)}^2 \times \pi \times \text{enfoncement(cm)})}{1000}$$

% Recov: est le pourcentage de récupération. Il est calculé selon la formule suivante:

$$\% \text{ Recov} = \frac{\text{Lab. Volume (litres)} \times 100}{\text{Theoric Volume (Litres)}}$$

Total Weight (mg): est le poids total estimé et/ou pesé des particules d'or extraites d'un échantillon.

Gold mg/cu. meter: est la teneur en or, en milligrammes par mètre-cube, d'un échantillon reçu au centre de traitement en ne tenant pas compte du facteur de compaction. Elle est calculée de la façon suivante:

$$\text{Gold mg/cu.mètre} = \frac{\text{Total weight (mg)} \times 1000}{\text{Lab. Volume (litres)}}$$

N.B.: Le facteur de compaction est inconnu.

Discussion sur la méthode et fiabilité des résultats

Le forage de mort-terrain à la circulation inversée permet un excellent taux de pénétration à un coût raisonnable dans les sédiments non-consolidés. Toutefois, il ne doit être considéré que comme une méthode qualitative d'exploration lorsque appliqué à la recherche de placers aurifères. Il permet de définir l'épaisseur du mort-terrain, sa composition approximative et la présence plus ou moins forte d'or. Il ne permet pas l'évaluation (calcul de réserves) proprement dite d'un dépôt et ne donne qu'un bref aperçu des paramètres de dilution (% en boulders) et du coefficient de difficulté d'une éventuelle exploitation sous-terrainne. Bref, la circulation inversée n'indique que le degré de présence de l'or et sa position approximative.

Les résultats de forage fournis sur les journaux de sondages en annexe de ce rapport doivent donc être interprétés avec précaution. Ils sont présentés dans un but de visualisation et de comparaison. Le contenu réel en or peut être beaucoup plus élevé ou beaucoup plus faible selon le cas.

Une meilleure fiabilité des résultats pourrait être obtenue en utilisant des tubes et un tricône de plus fort diamètre (ex: tricône 6" ou 8"). Toutefois, la seule méthode reconnue d'évaluation de placers aurifères enfouis demeure le forage percuteur à cables (Churn Drilling). Celle-ci est cependant beaucoup plus coûteuse et beaucoup moins productive. Elle ne devrait être utilisée que là où la circulation inversée a indiqué, lors d'une première phase, un potentiel intéressant.

PROCESSUS D'EVALUATION DES ECHANTILLONS AU CENTRE DE TRAITEMENT

La présente section décrit les opérations effectuées sur les échantillons afin d'en connaître le contenu en or.

L'or étant de forte densité, le processus consiste essentiellement en une séparation par gravité des minéraux lourds contenus dans le gravier, suivie d'un comptage des particules d'or, de leur classement et d'une pesée et/ou estimation de leur poids total.

Les différentes étapes de traitement sont:

- 1° Mesure du volume de l'échantillon
- 2° Traitement de l'échantillon au Gold-Saver
- 3° Lavage à la batée du premier concentré
- 4° Comptage, classement et pesée et/ou estimation du poids des particules d'or
- 5° Enregistrement des calculs et données sur ordinateur

Toutes ces opérations ont été effectuées par un personnel formé et supervisé par les géologues de Tertiary Consultants Inc. Les installations de traitement étaient situées près de La Patrie, dans le canton de Ditton.

1° Mesure du volume de l'échantillon

Le matériel à traiter arrive au laboratoire sous deux formes possibles:

- dans des barils de 45 gallons (160 à 200 litres), tous de dimensions "standard"
- dans des chaudières de 5 gallons (15 à 18 litres) toutes de dimensions "standard"

Dans les deux cas, les vibrations associées au transport par camion ont tassé le matériel, éliminant les vides et expulsant une bonne partie de l'eau contenue vers la surface du récipient. Les échantillons sont examinés pour déceler le gel possible en hiver et, s'il y a lieu, sont remis à la chaleur en attendant leur dégel. Par la suite on mesure la "hauteur-libre", c'est-à-dire l'espace en hauteur entre le bord supérieur du contenant et le niveau du matériel contenu. Cette valeur est soustraite de la hauteur totale du récipient afin d'obtenir la "hauteur/matériel". A chaque "hauteur-matériel" correspond on "volume-matériel" pré-établi selon la formule $h \sqrt{R^2}$ dans le cas des barils, et selon une formule tenant compte de la conicité dans le cas des chaudières.

2° Traitement de l'échantillon au Gold-Saver

Le Denver Gold-Saver est un appareil mécanique de concentration des minéraux lourds par triage, lavage et gravité. Il est spécialement conçu pour les tâches d'échantillonnage et peut donc être facilement nettoyé d'un échantillon à l'autre, éliminant ainsi le danger de contamination. Le matériel à traiter est d'abord graduellement jeté dans l'entonnoir d'entrée (hopper) où un petit jet d'eau le force à descendre dans le goulot d'entrée du séparateur cylindrique (Trommel). Le séparateur cylindrique est constitué d'un baril à double parois déposé horizontalement sur des rouleaux moteurs lui imprimant un mouvement de rotation. A l'intérieur, des jets d'eau sous pression séparent les graviers grossiers des particules fines qui leur sont accollées.

La paroi interne est percée d'orifices permettant un premier triage des constituants plus petits que 1/4" x 7/8". La pente de la paroi interne est orientée vers la sortie du Gold-Saver où le gravier grossier est éjecté dans une boîte permettant son examen constant. La pente de la paroi externe est à l'opposé de celle de la paroi interne. La fraction fine (< 1/4" x 7/8") de l'échantillon y est entraînée par l'eau et aboutit, sur le "riffle" mobile situé sous le séparateur cylindrique. Ce riffle mobile subit un mouvement alternatif latéral d'une fréquence de 180 à 200 coups/minute. Les particules denses sont piégées dans les interstices du riffle et les constituants plus légers sont entraînés par l'eau. Les rejets de cette deuxième séparation doivent ensuite passer sur deux riffles immobiles installés en série. Le but de cette dernière installation nommée tapis, est de retenir l'or fin qui n'aurait pu se déposer dans le milieu agité du riffle mobile. On doit ici souligner que le débit d'eau est un facteur ayant une grande influence sur la récupération de l'or. En effet, un débit trop fort entraînera les particules d'or fin sans qu'elles ne puissent se déposer et un débit trop faible aura le même effet en ne lavant pas suffisamment le gravier et en ne créant pas l'état fluide nécessaire à la "décantation" de l'or.

Dans le cas d'échantillons provenant d'excavations (back-hoe sampling) la procédure est la suivante:

- Tous les échantillons provenant d'une même excavation sont traités un à la suite de l'autre sans nécessairement respecter l'ordre numérique.
- Chaque échantillon est traité séparément.
- A la fin d'un échantillon, on laisse tourner l'appareil afin de bien le nettoyer.

- Le riffle mobile est ensuite nettoyé et le concentré, produit de ce nettoyage, est conservé dans un contenant de plastique identifié par le numéro de l'échantillon.
- A la fin du traitement de la série d'échantillons relatifs à une même excavation, les riffles immobiles (tapis) sont nettoyés. Le concentré produit de ce nettoyage est conservé dans un contenant en plastique identifié par le numéro de l'excavation suivi de la lettre T (pour tapis). Ce matériel est considéré comme un contrôle et une partie complémentaire aux concentrés recueillis par le riffle mobile.

Dans le cas d'échantillons provenant d'un trou de forage, la procédure est la même et l'échantillon "tapis" est recueilli à la fin du traitement de la série d'échantillons relatifs à ce même trou de forage.

3° Lavage à la batée

Le lavage à la batée (panning) est une opération manuelle qui a pour but de réduire le concentré tiré du Gold-Saver. L'outil de base est le plat à laver ou batée (gold pan). Cette tâche fut confiée à un homme entraîné et consciencieux.

La première étape consiste en un tamisage où la maille est de 2.36 mm ou 0.0937 pouce. Le matériel grossier ainsi retiré est examiné avant d'être rejeté. Le matériel fin est ensuite lavé à la batée de sorte que le concentré final soit presque exclusivement composé de minéraux lourds (magnétite, or, argent, etc.).

Les rejets produits lors de ces deux étapes sont conservés et subissent un deuxième lavage. Le concentré additionnel de minéraux lourds ainsi obtenu est ajouté au premier.

Toutes ces opérations sont effectuées sous un bon éclairage dans une eau propre à laquelle on a ajouté une petite quantité de silicate de sodium afin d'en briser la tension superficielle. Le préposé au lavage à la batée porte des gants de caoutchouc en permanence afin de ne pas tacher d'huiles ou de graisses naturelles les instruments de concentration. Des précautions sont prises afin d'éliminer le risque de perte accidentelle ou de contamination du matériel traité.

4^o Comptage, classement, pesée et/ou estimation du poids des grains d'or.

Cette étape consiste en un examen minutieux des concentrés de minéraux lourds provenant des opérations précédentes. Cette étude se fait sous un bon éclairage et par le biais d'une loupe lumineuse à fort grossissement. Cette tâche fut confiée à une technicienne entraînée.

Les grains d'or présents dans le concentré sont facilement identifiables par leur couleur par leur masse beaucoup plus élevée qui leur confère une certaine immobilité. Les particules d'or ainsi détectées furent comptées et classées en fonction des catégories suivantes:

- N (Nugget): Pépite (> 10mg)
#1 : grain (4 à 10mg)
#2 : grain (1 à 4mg)
#3 : grain (0.5 à 1mg)
#4 : grain (< 0.5mg)
D (Dust) : poussière visible à l'oeil nu, mais dont la taille et le poids sont infimes.

Tous les grains d'or de poids supérieur ou égal à 4mg furent extraits du concentré, pesés, et gardés individuellement dans des bouteilles identifiées.

Les grains de classes 2,3,4, et D ne furent pas extraits du concentré pour être pesés. Ils furent plutôt estimés par rapport à des grains-étalon. Cette mesure dû être adoptée en raison des faibles masses dont il est ici question et des limites de précision de la balance à cavaliers utilisée (± 1 mg). Pour contourner le problème, une banque de grains-étalons fut établie au début du projet à partir de matériel recueilli sur des sites reconnus pour leur potentiel aurifère. Les particules ainsi amassées furent séparées par classe et pesées en bloc. La masse totale d'une classe fut divisée par le nombre de grains dans cette classe et les grains les plus représentatifs furent isolés pour constituer les étalons. Ainsi dans la catégorie #2 des grains de 1,2,3, et 4mg étaient disponibles et quelques grains de 0.5mg pour la catégorie #3

Les grains de catégorie #2 furent estimés au milligramme près. Ceux de la catégorie #3 furent considérés de façon conservatrice et tous évalués à 0.6mg.

Les fines particules classées #4 furent toutes évaluées à 0.2mg et finalement chaque poussière de la catégorie D estimée à 0.02mg.

L'amalgamation fut restreinte aux échantillons présentant une quantité importante de grains des catégories D, #4 et #3. La raison de cette restriction était de conserver les grains d'or intacts en vue d'études ultérieures. De plus, nous avons observé que l'amalgamation effectuée sur un concentré ne contenant qu'une faible quantité d'or pouvait mener à des résultats erronés.

Tous les concentrés de minéraux lourds recueillis lors de cette campagne d'exploration ont été conservés dans des bouteilles de verre bien identifiées en vue d'études ultérieures.

Enregistrement des données et calculs sur ordinateur

Toutes les données de terrain et de laboratoire ont été mises sous forme de tableaux à l'aide du chiffrier électronique Lotus 1-2-3. Cette opération était effectuée au jour le jour par la géologue en charge du laboratoire et des données scientifiques.

Le personnel et l'équipement nécessaires à ces opérations étaient:

- 2 opérateurs de Gold-Saver (équipe de jour)
- 2 opérateurs de Gold-Saver (équipe de soir)
- 1 préposé au lavage à la batée
- 1 préposé au comptage des grains
- 1 géologue en charge des opérations de laboratoire, de la mise en plan et de mise au propre des données.
- 1 local spacieux, chauffé et bien approvisionné en eau
- 2 Gold-Savers équipés de moteurs électriques
- 1 charriot élévateur électrique, pour manipuler les barils
- 1 ordinateur IBM compatible
- Instruments et outils divers

Au cours d'une période de travail de 8 heures, une équipe Gold-Saver (2 hommes) pouvait traiter une moyenne de 16 à 18 barils, soit l'équivalent de 2900 litres de matériel. Cependant, ce taux de production pouvait fortement varier selon le type de matériel rencontré. Ainsi le rendement pouvait descendre jusqu'à 5 ou 6 barils dans le cas d'argiles et pouvait aller jusqu'à 25 ou 26 barils dans le cas de sables et graviers grossiers. Au cours de la même période de travail, le préposé au lavage à la batée et la préposée au comptage des grains d'or parvenaient aisément à disposer des concentrés produits quotidiennement par les 2 équipes du Gold-Saver.

Discussion sur la méthode et fiabilité des résultats

La séparation de l'or par processus mécanique de concentration des minéraux lourds est la seule méthode d'analyse applicable à la recherche des placers aurifères, parce qu'elle simule le processus d'extraction lors d'une éventuelle exploitation. De plus, vue la grande quantité de matériel nécessaire pour diminuer l'effet de pépité, la méthode utilisée doit être en mesure de traiter rapidement des échantillons "massifs" de volume connu.

Le Denver Gold-Saver a été conçu en fonction de ces objectifs et est mondialement reconnu pour sa fiabilité. Cependant, il doit faire l'objet d'une étroite surveillance et on doit s'assurer que toutes ses pièces mécaniques soient toujours en excellente condition. Les points à surveiller plus spécialement sont le débit d'eau, l'horizontalité de l'appareil et l'état des pièces mécaniques responsables du mouvement alternatif du riffle mobile.

Lorsque ces différents facteurs sont bien contrôlés, le taux de récupération d'or est surprenant. Ainsi, la presque totalité des particules des catégories N,1 et 2 peut être récupérée par le riffle mobile, indépendamment de leur forme. Le taux de récupération des particules de catégories #3 et #4 peut être variable selon la forme des grains. Si les grains sont de formes sphériques ou ovoïdes, la récupération sera très élevée. D'autres parts, s'ils affichent des formes aplaties, une fraction d'entre-eux pourra être perdue par le riffle mobile mais sera en grande partie récupérée par les riffles fixes. Dans le cas des grains de catégorie D, on peut assumer qu'il se produit une perte sensible au niveau des deux types de riffles, surtout si ces grains sont sous forme de flocons.

Le lavage à la batée suivi du comptage des grains furent préférés à l'amalgamation systématique des concentrés du Gold-Saver afin de conserver intacts les grains d'or. Plusieurs contrôles effectués sur les rejets découlant de ces opérations nous ont démontré qu'il n'y avait que très peu de pertes à ce niveau.

Des études au binoculaire nous ont montré que des poussières d'or aussi petites que 15 microns pouvaient être récupérées par ces opérations de concentration.

ETUDES AU BINOCULAIRE

Les meilleurs échantillons (i.e. ceux contenant une bonne quantité d'or) ont été sélectionnés et soumis à l'étude au binoculaire. Les données compilées furent le nombre de grains d'or, leur degré d'arrondi et la présence d'autres minéraux.

Les grains d'or se présentent habituellement sous forme intermédiaire, c'est-à-dire qu'ils se situent entre le flocon anguleux et la sphère bien arrondie. Souvent, il est clair que la pépite était à l'origine un flocon qui a été replié sur lui-même plusieurs fois. D'autres cas ont montré que de petits grains d'or (#4) pouvaient se souder ensemble pour former une particule plus grosse.

La magnétite et la pyrite se retrouvent dans tous les échantillons, la magnétite étant la plus abondante. Plusieurs concentrés contiennent des "poussières cosmiques" sous forme de petites billes de magnétite. La pyrite se retrouve parfois en cubes parfaits non-altérés, parfois en cubes fortement hématisés, aux coins et arrêtes arrondis. Ces cubes sont constitués d'un coeur de pyrite représentant souvent moins de 50% du volume du cube, enrobé d'un épais manteau d'hématite. Cette forte hématisation aurait pu être causée par des conditions oxydantes du Tertiaire.

TRAVAUX ANTERIEURS

En 1905, une découverte d'or dans la roche en place était faite sur le lot 19 du rang 4 dans le canton Marston. L'hôte de cette minéralisation est un dyke de porphyre quartzo-feldspathiques sub-parallèle à la stratigraphie et à la schistosité principale (NE-SO). Ce dyke est fracturé et l'or se trouve dans les veines de quartz remplissant ces fractures. Deux autres dykes similaires et parallèles au premier furent localisés non loin de celui-ci. En 1907, 3 tranchées et un petit puits d'exploration (16') furent pratiqués sur le dyke principal. Des valeurs d'or furent obtenues sur chacun de ces sites. En 1908, le puits fut approfondi et un petit moulin fut mis en opération. On ne connaît toutefois pas le tonnage extrait et la quantité d'or produite. Cette découverte _provoqua le jallonnement de claims le long de la rivière Victoria. Une certaine quantité d'or placérien y fut extraite; on n'en connaît pas la quantité.

En 1981 des travaux de décapage et 14 tranchées furent complétés dans ce secteur. Les valeurs suivantes furent obtenues sur des échantillons pris au hasard:

Au = 498.16 gr/t

Au = 12.0 gr/t

Ag = 24.0 gr/t

Un échantillonnage en vrac a détecté 0.4 gr/t Au.

A l'hiver 1985-1986, Ste-Geneviève Resources Ltd. effectua un levé sismique-réfraction de reconnaissance en travers de la vallée de la rivière Victoria. Ainsi, 10 traverses de 800 mètres furent couvertes plus ou moins perpendiculairement au cours actuel de la rivière. Ces travaux ont révélé une profonde vallée enfouie sous des dépôts meubles d'une épaisseur moyenne de 80m. Trois (3) sondages furent amorcés à l'aide d'une foreuse percutante à câbles (Churn Drill). Toutefois, aucun de ces sondages n'a atteint le socle rocheux, dû à des problèmes mécaniques.

TRAVAUX RECENTS

Etant donné que l'ancienne vallée enfouie sous le lit actuel de la rivière Victoria est orientée plus ou moins perpendiculairement au sens d'écoulement de 3 des 4 avancées glaciaires interprétées par Shilts (1980), il fut proposé d'y effectuer des sondages de mort-terrain afin d'en tester le fond dans l'espoir d'y trouver des sédiments tertiaires aurifères. De plus, vue la présence d'or placérien dans le lit actuel de la rivière (LaSalle, 1980., Leblond, 1986) il fut recommandé d'effectuer un échantillonnage "massif" des graviers superficiels.

Ainsi, 67 excavations furent pratiquées le long de cette rivière, produisant plus de 251 spécimens des graviers superficiels. Aussi, 19 forages de mort-terrain à la circulation inversée, soient 4,877.5 pieds de sondage, furent complétés.

Echantillonnage "massif" des graviers superficiels

Soixante-sept excavations furent effectuées sur 10 sections réparties le long de la rivière. Les résultats furent peu encourageants. La plus forte valeur obtenue fut de 18.41 mg/mètre³ (V-66-1). Les grains d'or observés étaient tous des classes inférieures (D,#4,#3) et typiquement placériens (arrondis). L'or placérien autrefois exploité dans le lit de la Victoria était probablement concentré très localement dans des endroits favorables (barres de sable, etc...) et provenait des tills glaciaires. Les résultats et les données techniques obtenus lors de ces opérations sont annexés sous forme de journaux d'excavation à la fin de ce rapport.

Forages de mort-terrains

Dix-neuf forages de mort-terrain à la circulation inversée ont été effectués sur et à proximité des lignes sismiques couvertes lors de la campagne précédente et 3 de ces trous ont repris les sondages abandonnées à l'hiver 1985-1986. Voici la liste de ces trous ainsi que les principaux paramètres techniques:

#Trou 1986-1987	Ligne Sismique 1985-1986	Profondeur au Socle (pi)	Profondeur Totale (PI)	Reprise de Trou 1985-1986
V1-A	LV-1	270.0	277.0	V-1
V1-B	LV-1	260.0	270.0	-
V2-A	LV-2	240.5	248.0	V-2
V2-B	LV-2	164.0	186.5	-
V2-C	LV-2	197.0	210.0	-
V4-A	LV-4	198.0	210.0	-
V5-A	LV-5	264.0	280.0	-
V5-A	est de LV-6	260.5	280.0	-
V6-B	LV-6	288.0	300.0	-
V6-C	LV-6	287.0	300.0	-
V6-D	ouest de LV-6	270.5	280.0	-
V6-E	LV-6	285.0	295.0	-
V6-F	ouest de LV-6	244.5	255.0	-
V6-G	ouest de LV-6	264.5	275.0	-
V6-H	est de LV-6	Abandonné	252.0	-
V6-I	est de LV-6	285.0	295.0	-
V6-J	est de LV-6	303.5	308.0	-
V9-A	LV-9	182.0	196.0	V-3
V10-A	LV-10	140.0	160.0	-

Au total, 4,877.5 pieds (1,487m) furent forés sur les 19 sondages.

Sept des dix lignes sismiques furent forées. Trois de ces lignes (LV-1, LV-2, LV-6) reçurent plus d'un trou de sondage de façon à en obtenir une section stratigraphique. Toutes ces lignes furent testées à l'endroit indiqué comme étant le plus profond sur le profil sismique.

Les meilleurs résultats par trou sont les suivants:

Trou	de	à	Au (mg/m.cube)	Remarque
V1-A	-	-	-	-
V1-B	-	-	-	-
V2-A	240	248	31.47	or dans fractures du socle.
V2-B	-	-	-	Socle altéré, fracturé.
V2-C	-	-	-	Veines de quartz dans le socle.
V4-A	-	-	-	" " "
V5-A	-	-	-	" " "
V6-A	80	100	37.15	or dans les dépôts pleistocènes.
V6-B	280	293	557.02	or en pépites à la surface et/ou dans les fissures du socle et présence de pyrite hématisée.

V6-C	280	300	51.81	-or à la surface et/ou dans les fissures du socle.
V6-D	270	280	120.77	-or dans les fissures du socle
V6-E	280	285	439.88	-or en pépites à la surface du socle. -présence de pyrite hématisée.
	285	290	437.35	-or en pépites dans les fissures du socle.
	290	295	66.30	" " "
V6-F	-	-	-	-
V6-G	-	-	-	-
V6-H	-	-	-	-Abandonné à 252' pour cause mécanique.
V6-I	262	285	-	-Présence de graviers jaunes (tertiaire?)

V6-J	272	280	-	Présence de graviers jaunes (tertiaire?)
	280	292	56.76	or dans tertiaire?
V9-A	-	-	-	
V10-A	-	-	-	

Un seul trou (V6-H) dû être abandonné par manque de puissance de la foreuse.

La série des trous V6 fut la plus intéressante. Ainsi, des teneurs d'or appréciables, quoique non-économiques, furent obtenues des trous V6-B, V6-D et V6-E à l'interface dépôts meubles-socle, dans des graviers contenant des cubes de pyrite profondément oxydés et probablement d'origine tertiaire. De plus, les trous V6-I et V6-J ont remonté des graviers jaunes plus ou moins consolidés datant probablement du tertiaire. L'épaisseur de ces dépôt est toutefois peu importante.

Un seul sondage a intercepté une présence d'or dans les dépôts quaternaires, c'est dire le V6-A. Cette présence d'or semble être localisée à la surface des dépôts interglaciaires lacustres (contenu en argile notable).

Les résultats de concentration et les données techniques issus de ces forages sont annexés sous forme de journaux de sondages à la fin de ce rapport. Les analyses géochimiques des fragments de socle obtenus à la fin de chaque trou sont aussi annexées à la fin de ce rapport. Des sections stratigraphiques des forages ont été préparées et sont disponibles aux bureaux de Tertiary Consultants Inc. à Montréal.

CONCLUSIONS ET RECOMMANDATIONS

L'ancienne vallée de la rivière Victoria fut l'hôte de sédiments tertiaires aurifères. Ces sédiments ont en grande partie été détruits par l'érosion glaciaire et/ou les eaux de fonte associées aux déglaciations. Toutefois, certains restes de ces matériaux ont été préservés dans une partie profonde de cette vallée, là où les profils sismiques montrent qu'elle est plus escarpée. Des valeurs d'or placérien ont été décelées par forages dans ces matériaux et dans les fissures du socle rocheux directement sous-jacent. La série des trous V6 est située à plus de 3 kilomètres du trou V9-A (son plus proche voisin au SO) et à plus de 2 kilomètres du trou V5-A (son plus proche voisin au NE). Il est donc recommandé d'effectuer au moins 2 autres lignes sismiques entre les lignes LV-5 et LV-8 et d'y planifier au moins 4 forages (2 par ligne). Il est aussi recommandé d'effectuer 2 autres lignes ainsi que 4 forages (2 par ligne) entre les lignes LV-6 et LV-5.

Ces travaux, qui représentent 3,200m de levé sismique-réfraction et environ 750m de forage devraient être suffisants pour déterminer s'il y existe un dépôt tertiaire enfoui d'or placérien économiquement exploitable.

Les travaux d'échantillonnage des graviers superficiels ne devraient pas être poursuivis, les résultats obtenus à date montrent que l'or placérien autrefois extrait de la rivière Victoria résulte de la concentration du faible contenu en or des tills environnants et que cette reconcentration n'est limitée qu'à des endroits favorables dans le lit de la rivière.

Des travaux d'exploration de type "hardrock" devraient être envisagés. Ainsi, les accumulations d'or placérien dans la région des trous V6 indiquent un contexte géologique propice aux minéralisations aurifères de type primaire. Les sources primaires de cet or peuvent être filonniennes (comme dans les dykes de porphyres Qz-Fdp du lot 19 rang 4, canton Marston, (voir plus haut) et ainsi expliquer l'existence de pépites pesant plusieurs grammes. Toutefois, les observations que nous avons faites au binoculaire sur les grains d'or montrent qu'un phénomène d'attraction et de soudure naturelle pouvait se produire entre de fines particules d'or. Cette réaction, probablement favorisée par des conditions physico-chimiques particulières, pourrait aussi expliquer les grosses pépites. Ainsi, l'or placérien pourrait provenir de l'érosion de roches appalachiennes où l'or est finement dissimulé.

Michel Gauthier (1986) estime que les minéralisations aurifères d'Estrie-Beauce peuvent être comparées à celles des chaînes de montagnes du sud-ouest des Etats-Unis (Nevada, Californie), de l'Oural en U.R.S.S., de Terre-Neuve et du Nouveau-Brunswick. Il distingue ainsi 4 contextes géologiques favorables, dont 2 peuvent s'appliquer à la région de la rivière Victoria, soient:

- a) Les failles d'extension régionale
- b) Les shales noirs aurifères.

a) Failles d'extension régionale

Il s'agit de minéralisations aurifères associées à des structures régionales. Ainsi à Elmtree (Nouveau-Brunswick) un important gisement d'or de teneurs moyennes (3 à 10 gr/t) a été mis à jour dans des gabbros cisailés.

Plus près de nous, un projet d'échantillonnage des graviers superficiels effectué sur la rivière Bergeron (Projet Bay Resources) a révélé des poussières d'or angulaires au pied de dykes de gabbro. Les rivières Bergeron et Victoria coulent à proximité du contact discordant (faille de chevauchement??) entre les sédiments du Groupe de St-François et les lentilles métavolcaniques et gabbroïques de la formation de Frontenac.

b) Les shales noirs aurifères

Le gisement de Carlin au Nevada est un dépôt aurifère de 15 million de tonnes titrant 10 gr/t. L'or y est très finement dissimulé, ce qui fait qu'il est passé inaperçu au milieu des placers aurifères connus depuis 1850. Les hôtes géologiques de la minéralisation sont des calcaires argileux et siltstones recoupés par des roches intrusives plus ou moins felsiques.

D'autres parts, il semble que plus du tiers de l'or russe (soit environ 6% de la production mondiale) provienne d'importants gisements au sein de shales noirs (Muruntall er Suchoj Log). Ces gîtes sont liés au métamorphisme régional de sédiments où l'or est déjà préconcentré par des processus syngénétiques.

En Estrie-Beauce des placers aurifères reposent sur des shales noirs (synclitorium de St-Victor et Synclitorium de Gaspé-Connecticut Valley). Ces shales ont montré certaines valeurs d'or et d'argent. Aussi, les Américains ont reconnu un potentiel semblable dans les shales noirs du taconique des états du Vermont et de New-York. De plus, des indices d'or associés à des dykes felsiques recoupant un contexte géologique similaire à celui de Carlin sont connus dans le canton de Marston (lot 19, rang 4).

BIBLIOGRAPHIE

- Boyle, R.W., 1979 - The geochemistry of gold and its deposits
GSC Memoir 279
- Chalmers, R. 1897 - Rapport sur la géologie de surface et les dépôts
aurifères de la partie sud-est de Québec
GSC 1897 Part J
- Chevé, S.R., 1977 - Région de Notre-Dame-Des-Bois Chartierville
MER DPV - 512
- Dresser, J.A., 1908 - Report on a recent discovery of gold near lake
Megantic, Quebec
No. 1028
- Gardner, W.H. 1907 - Drilling for placer gold
Stines, N.C., Keystone Driller Co.
Pheby, F.S.,
Finn, O.B.,
Downie, R.M.,
Free, E.E.,
Haley, C.S.,
- Gauthier, M., 1986 - Quatre cibles pour l'or en Estrie-Beauce
- Harron, G.A., 1976 - Métallogénèse des gîtes de sulfures dans les
Cantons de L'Est
MER ES-27

- Larocque, A., 1983 - Développement des lacs proglaciaires et
 Gwyn, Q.J.H., déglaciation des hauts bassins des rivières au
 Poulin, A., Saumon et Chaudière, sud du Québec
 Géographie Physique et Quaternaire
 Vol. 37,1983
- LaSalle, P., 1980 - L'or dans les sédiments meubles: Formation des
 placers, extraction et occurrences dans le sud-est
 du Québec
 MER DPV - 745
- Leblond, N., 1986 - Indices aurifères dans le sud-est du Québec
 MER MB - 86-05
- Marleau, R.A., 1968 - Région de Woburn-Megantic-Est-Armstrong
 MER RG - 131
- Maurice, Y.T., 1985 - Méthode d'échantillonnage et résultats d'un levé
 Mercier, M., géochimique de minéraux lourds en Estrie,
 Québec
 GSC DP - 1145
- Maurice, Y.T., 1986 - Résultats et interprétation d'un levé géochimique
 de minéraux lourds, région de l'Estrie et de la
 Beauce, Québec
 GSC DP - 1332
- McDonald, B.C., 1969 - Superficial geology of La Patrie - Sherbrooke
 area, Quebec, including Eaton river Watershed
 GSC Paper 67-52

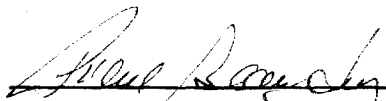
- McGerrigle, H.W., 1935 - Mount Megantic area, Southeastern Quebec, and
its placer gold deposits;
MER 1934 Part D
- Shilts, W.W., 1981 - Superficial geology of the Lac Megantic area,
Quebec
GSC Memoir 397
- Tibbets, B.L., 1971 - Geophysical measurements of gold bearing
Scott, J.H., gravels, Nevada County, California
U.S. Dept. of Interior RI - 7584
- U.S. Department of the Interior - Placer examinations
Bureau of Land Management Principles and practice
Technical Bulletin 4

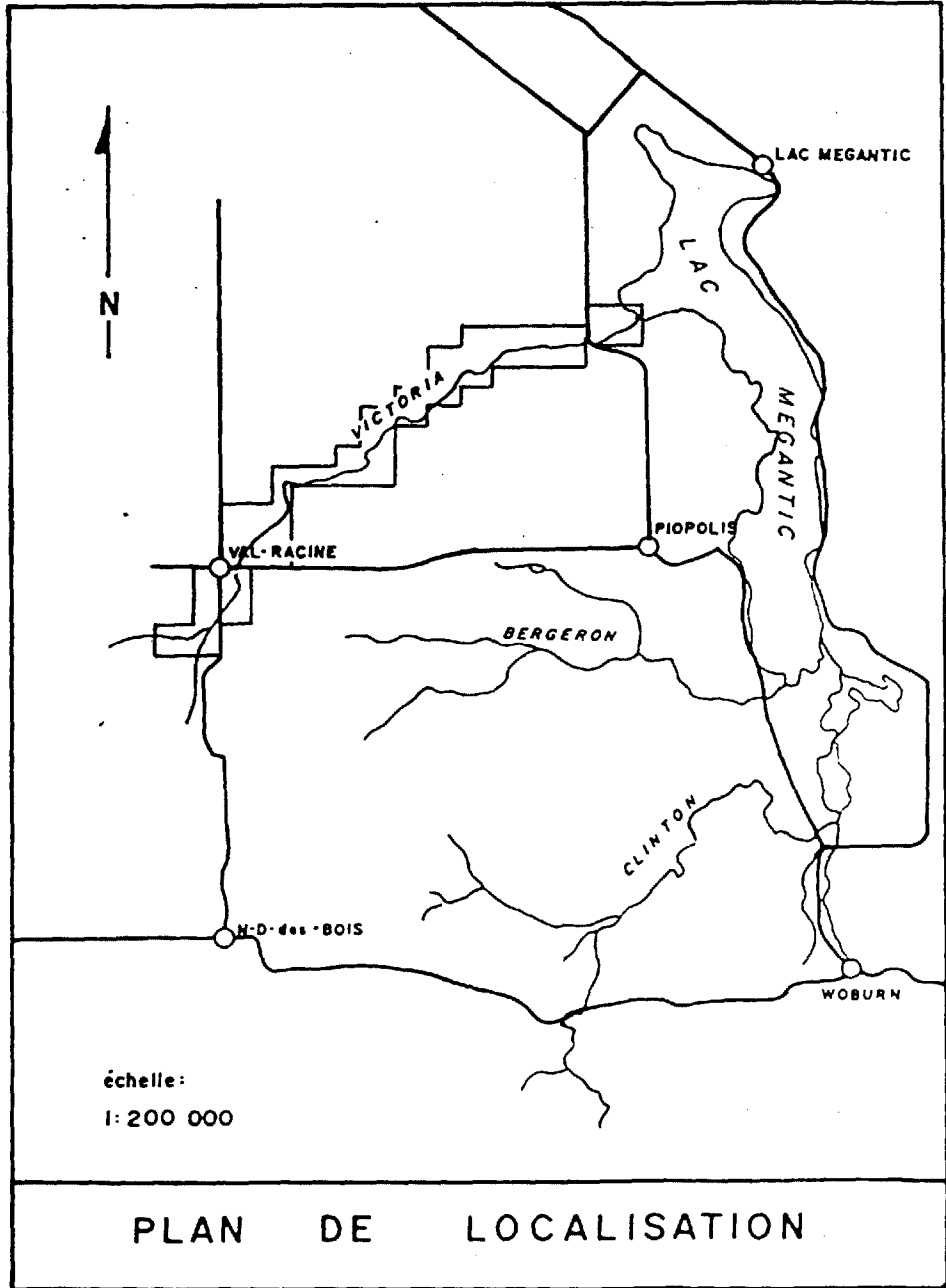
CERTIFICAT

Je, Pierre Beaudry, atteste par la présente que:

- 1- Je demeure au 4441 Des Erables, Montréal, Québec, H2H 2C7.
- 2- Je suis un gradué de l'Université du Québec à Montréal, B.Sc. Géologie, 1980.
- 3- Je suis impliqué en exploration minière depuis 1979 et plus spécialement en exploration pour les placers aurifères dans les cantons de l'Est depuis 1983.
- 4- J'ai dirigé, sur le terrain, les travaux décrits dans le présent rapport.
- 5- Le présent rapport est fondé sur l'étude des données géologiques officielles relatives à cette région, disponibles aux bureaux du Ministère de l'Energie et des Ressources du Québec, et mon interprétation personnelle des placers aurifères du sud-est du Québec et des données scientifiques recueillies lors de cette campagne d'exploration.
- 6- Je n'ai aucun intérêt direct ou indirect dans la compagnie Ste-Geneviève Resources Ltd. ni dans le Syndicat Mon Tour, et n'anticipe pas en recevoir.

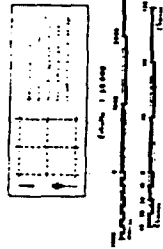
Montréal, Québec
12 juin 1987


Pierre Beaudry, B. Sc. Géologie

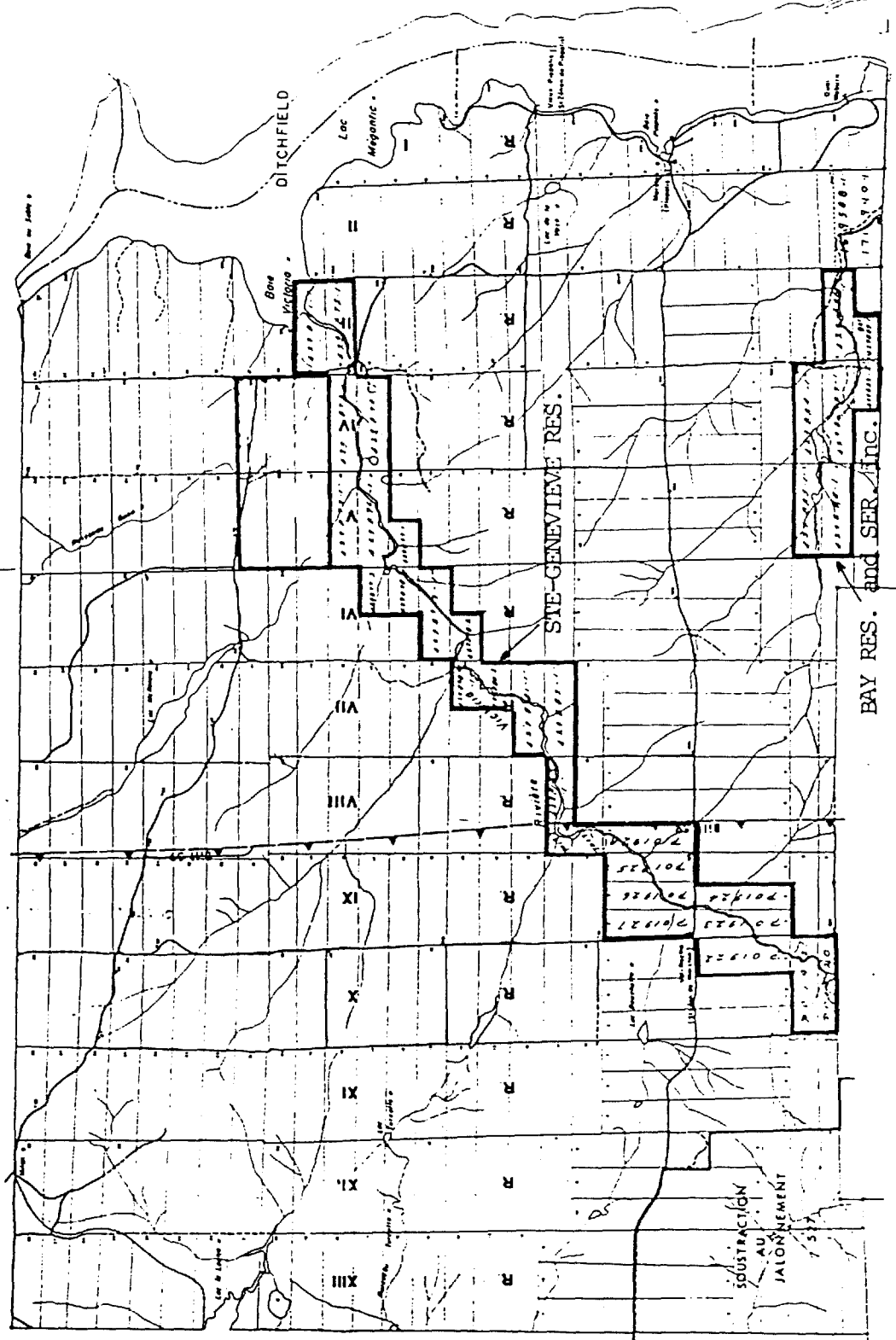


MARSTON (MÉGANTIC-COMPTON)

NOTE: Ce cadastre est parcellaire et indique des lots de dimensions réelles. Il est basé sur les données de terrain et a été dressé le 20 Juin 1981.



WHITTON



HAMPDEN

DITTON

CHESHAM

CLINTON

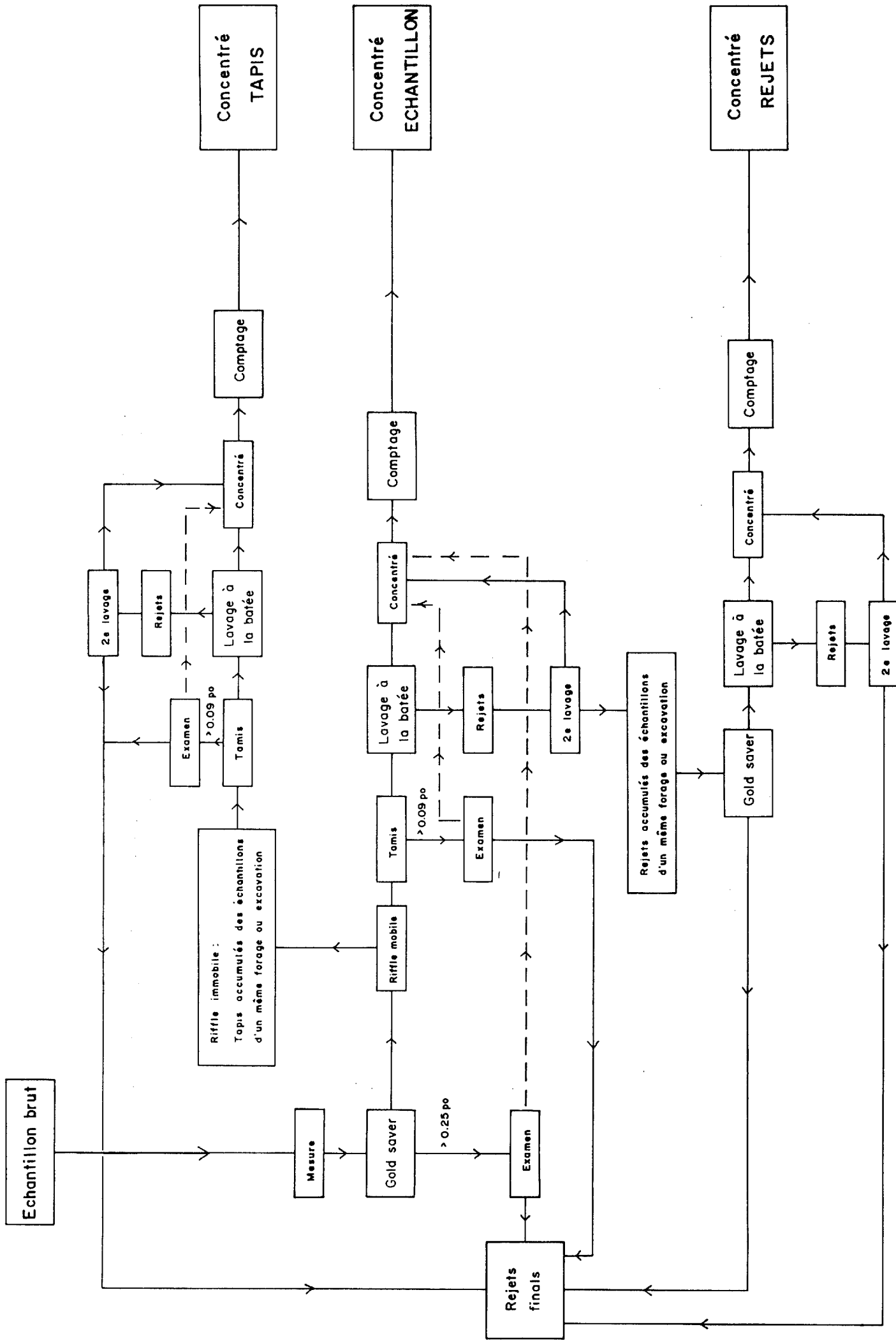
Carte de cote, magnitude 1:9

Service géométrique de la terre
Plan de base des références de terre
Ch. No. 5397

1981-06-20 11:00 AM
CMT_Marst_Mc_Megantic_Compton_1981_06_20

MARSTON

PROCEDURE DE TRAITEMENT DES ECHANTILLONS



STE-GENEVIEVE COMPANY

Autumn 1986 - Winter 1986-1987

Back-Hoe sampling: V-1 to V-104 from VICTORIA River.

Reverse-Circulation Drilling:

V-1-A, V-1-B
V-2-A, V-2-B, V-2-C
V-4-A
V-5-A
V-6-A, V-6-B, V-6-C, V-6-D, V-6-E, V-6-F, V-6-G, V-6-H,
V-6-I, V-6-J
V-9-A
V-10-A from VICTORIA River.

Ministère de l'Énergie et des Ressources

Service de la Géoinformation

Date: 3 DEC. 1987

No G.M.: 45391

COMPANY : STE-GENEVEIVE PROJECT : VICTORIA RIVER TYPE : BACK-HOE SAMPLING

DATE : AUTUMN 1986 BY : TERTIARY CONSULTANTS INC.
 B : Boulder S : Sand 0 : Organic
 G : Gravel C : Clay

UTM TOPOGRAPHIC SYSTEM ELEVATION : METERS ABOVE SEA LEVEL
 C C C C C CO-ORDINATE 3 3 3 3 3

SAMPLE	DEPTH	BEDROCK	DEPTH : METERS				D	#1	#2	#3	#4	LAB. VOLUME	TRUE VOLUME	Mg/CCU. METER	SAMPLE	North UTM	East UTM	ELEVATION
			%	S	C	%												
V-31-1	0.00 to 0.50	0	0	5	60	0	0	0	0	0	178.50	178.50	0.00	V-31-1	5043984	269771	399.00	
V-31-2	0.50 to 1.50	5	20	25	45	5	0	0	0	0	157.80	166.11	1.81	V-31-2				
V-31-3	1.50 to 2.50	0	0	90	10	0	0	0	0	0	144.90	144.90	4.14	V-31-3				
V-31-4	2.50 to 3.30	NO	0	0	90	10	0	0	0	0	168.40	168.40	2.49	V-31-4				
V-31-T							7	0	0	0	0	0	0	V-31-T				
V-33-1	0.00 to 0.50	0	0	70	20	0	0	0	0	0	168.20	168.20	0.24	V-33-1	5043940	269766	398.70	
V-33-2	0.50 to 1.00	0	5	95	0	0	0	0	0	0	183.70	183.70	0.44	V-33-2				
V-33-3	1.00 to 2.00	0	15	85	0	0	0	0	0	0	168.20	168.20	0.59	V-33-3				
V-33-4	2.00 to 3.00	NO	0	15	85	0	0	0	0	0	176.00	176.00	0.57	V-33-4				
V-33-T							5	1	1	0	0	0	0	V-33-T				
V-34-1	0.00 to 0.75	0	5	75	10	0	0	0	0	0	165.60	165.60	0.00	V-34-1	5043980	269764	398.50	
V-34-2	0.75 to 1.50	0	10	85	5	0	0	0	0	0	170.80	170.80	1.17	V-34-2				
V-34-3	1.50 to 2.30	0	10	90	0	0	0	0	0	0	165.60	165.60	0.60	V-34-3				
V-34-4	2.30 to 3.00	NO	0	15	85	0	0	0	0	0	157.80	157.80	1.27	V-34-4				
V-34-T							2	0	1	0	0	0	0	V-34-T				
V-35-1	0.00 to 0.75	0	15	70	5	10	0	0	0	0	152.70	152.70	0.65	V-35-1	5044014	269775	398.00	
V-35-2	0.75 to 1.70	0	25	75	0	0	0	0	0	0	168.20	168.20	0.59	V-35-2				
V-35-3	1.70 to 2.50	NO	0	35	65	0	0	0	0	0	168.20	168.20	2.38	V-35-3				
V-35-T							4	2	0	0	0	0	0	V-35-T				
V-36-1	0.50 to 1.00	0	20	80	0	0	0	0	0	0	176.00	176.00	11.36	V-36-1	5044056	269785	396.92	
V-36-2	1.00 to 1.80	0	20	80	0	0	0	0	0	0	173.40	173.40	11.53	V-36-2				
V-36-3	1.80 to 2.50	1	20	79	0	0	0	0	0	0	180.30	180.30	3.33	V-36-3				
V-36-4	2.50 to 3.00	NO	1	20	79	0	0	0	0	0	168.20	169.90	5.38	V-36-4				
V-36-T							18	10	0	0	0	0	0	V-36-T				
V-37-1	0.00 to 0.75	0	2	20	60	10	0	0	0	0	168.20	168.20	0.59	V-37-1	5044086	269788	399.34	
V-37-2	0.75 to 1.50	0	15	85	0	0	0	0	0	0	163.00	163.00	1.23	V-37-2				
V-37-3	1.50 to 2.50	0	15	85	0	0	0	0	0	0	176.00	176.00	1.70	V-37-3				
V-37-4	2.50 to 3.00	NO	0	15	85	0	0	0	0	0	176.00	176.00	2.27	V-37-4				
V-37-T							9	2	0	0	0	0	0	V-37-T				
V-38-1	0.00 to 0.50	0	0	10	70	20	0	0	0	0	173.40	173.40	0.23	V-38-1	5044130	269771	399.00	
V-38-2	0.50 to 1.30	0	10	35	55	0	0	0	0	0	163.00	163.00	1.23	V-38-2				
V-38-3	1.30 to 2.00	0	45	50	5	0	0	0	0	0	176.00	176.00	0.23	V-38-3				
V-38-4	2.00 to 3.10	NO	5	55	40	0	0	0	0	0	187.89	187.89	2.13	V-38-4				
V-38-T							7	1	0	0	0	0	0	V-38-T				
V-39-1	0.00 to 0.75	0	0	15	65	20	0	0	0	0	168.20	168.20	0.00	V-39-1	5044185	269780	398.02	
V-39-2	0.75 to 1.70	0	15	70	15	0	0	0	0	0	168.20	168.20	0.12	V-39-2				

COMPANY : STE-GENEVIEVE PROJECT : VICTORIA RIVER TYPE : BACK-HOE SAMPLING

DATE : AUTUMN 1986 BY : TERTIARY CONSULTANTS INC.
 B : Boulder S : Sand 0 : Organic
 G : Gravel

DEPTH : METERS VOLUME : LITERS HEIGHT : MILLIGRAMS
 LABORATORY CALCULATIONS

SAMPLE	DEPTH	BEDROCK	% B	% G	% S	% C	% REJ	D \$1	\$3	\$2	\$1	N. Cmg	TOTAL HEIGHT	LAB. VOLUME	TRUE VOLUME	Mg/CCU. METER	SAMPLE	North UTM	East UTM	ELEVATION
V-62-1	0.00 to 0.70		0	0	28	70	0	2	0	0	0	0	0	163.00	163.00	2.45	V-62-1	5043880	268155	481.35
V-62-2	0.70 to 1.70		5	30	60	5	0	19	2	0	0	0	0	183.70	193.37	3.62	V-62-2			
V-62-3	1.70 to 2.50	NO	10	25	63	2	0	6	1	0	0	0	0	173.40	192.67	1.56	V-62-3			
V-63-T								6	0	0	0	0	0				V-63-T			
V-64-1	0.20 to 1.00		50	25	25	0	0	7	3	0	0	0	0	170.80	341.60	2.05	V-64-1	5043851	268015	481.82
V-64-2	1.00 to 1.70	NO	7	33	50	10	0	5	0	0	0	0	0	168.20	180.86	0.55	V-64-2			
V-64-T								1	1	0	0	0	0				V-64-T			
V-65-1	0.10 to 0.50		15	30	55	0	0	6	1	0	0	0	0	181.10	213.06	1.41	V-65-1	5043835	268040	481.70
V-65-2	0.50 to 1.20		10	30	40	20	0	1	2	0	0	0	0	173.40	192.67	2.08	V-65-2			
V-65-3	1.20 to 2.30	NO	10	30	20	40	0	1	0	0	0	0	0	168.20	186.89	0.11	V-65-3			
V-65-T								1	0	0	0	0	0				V-65-T			
V-66-1	0.40 to 1.00		15	35	50	0	0	10	2	0	1	0	0	170.80	200.94	18.41	V-66-1	5043820	267995	481.80
V-66-2	1.00 to 1.50		12	30	53	5	0	7	3	1	0	0	0	155.30	176.40	6.80	V-66-2			
V-66-3	1.50 to 2.00		5	35	40	20	0	8	2	2	0	0	0	168.20	177.85	0.47	V-66-3			
V-66-4	2.00 to 2.50	NO	5	38	5	60	0	0	2	0	0	0	0	139.70	147.85	2.72	V-66-4			
V-66-T								0	0	0	0	0	0				V-66-T			
V-67-1	0.80 to 1.00		0	0	20	65	15	15	0	0	0	0	0	160.40	160.40	1.87	V-67-1	5043860	267856	485.47
V-67-2	1.00 to 1.50		0	25	10	65	0	1	0	0	0	0	0	137.10	137.10	0.15	V-67-2			
V-67-3	1.50 to 2.00	NO	0	25	10	65	0	2	0	0	0	0	0	147.50	147.50	0.27	V-67-3			
V-67-T								1	0	0	0	0	0				V-67-T			
V-68-1	0.30 to 1.00		1	84	5	10	0	0	0	0	0	0	0	183.70	185.56	0.00	V-68-1	5043835	267885	484.60
V-68-2	1.00 to 1.50		0	40	0	60	0	0	0	0	0	0	0	129.40	129.40	0.00	V-68-2			
V-68-3	1.50 to 1.60	NO	0	40	0	60	0	1	0	0	0	0	0	139.70	139.70	0.14	V-68-3			
V-68-T								0	0	0	0	0	0				V-68-T			
V-71-1	0.70 to 1.30		5	40	55	0	0	7	2	0	0	0	0	173.40	182.53	2.74	V-71-1	5041240	263995	450.88
V-71-2	1.30 to 2.30		5	40	55	0	0	2	0	1	0	0	0	186.30	196.11	3.06	V-71-2			
V-71-3	2.30 to 2.60		5	35	60	0	0	5	1	0	0	0	0	196.70	207.85	1.45	V-71-3			
V-71-4	2.60 to 3.00	NO	3	37	60	0	0	6	2	0	0	0	0	194.10	200.10	2.50	V-71-4			
V-71-T								0	1	0	0	0	0				V-71-T			
V-72-1	0.80 to 0.50		0	7	75	15	3	5	0	0	0	0	0	181.10	181.10	0.55	V-72-1	5041250	264028	451.29
V-72-2	0.50 to 1.50		7	55	30	0	0	11	0	0	0	0	0	186.30	200.32	1.00	V-72-2			
V-72-3	1.50 to 2.50		10	50	40	0	0	5	2	0	0	0	0	165.60	184.80	2.72	V-72-3			
V-72-4	2.50 to 2.80	NO	5	30	65	0	0	5	0	0	0	0	0	196.70	207.85	0.48	V-72-4			
V-72-T								5	0	0	0	0	0				V-72-T			
V-73-1	0.80 to 0.60		1	35	57	5	2	1	0	0	0	0	0	181.10	182.93	0.11	V-73-1	5041255	264062	450.92
V-73-2	0.60 to 1.80		1	35	55	4	5	5	1	0	1	0	0	173.40	175.15	0.56	V-73-2			

ELEVATION : METERS ABOVE SEA LEVEL
 UTM TOPOGRAPHIC SYSTEM

COMPANY : STE-GENEVEIVE PROJECT : VICTORIA RIVER TYPE : BACK-HOE SAMPLING

DATE : AUTUMN 1986 BY : TERTIARY CONSULTANTS INC. UTM TOPOGRAPHIC SYSTEM
B : Boulder S : Sand 3 : 0.5 - 1.0 mg 1 : 4.0 - 10.0 mg
G : Gravel C : Clay 4 : < 0.5 mg 2 : 1.0 - 4.0 mg N : Nugget

Table with columns: SAMPLE, DEPTH, BEDROCK, FIELD OBSERVATIONS, % G, % S, % C, % O, % REJ, VOLUME LAB, TOTAL HEIGHT, LAB VOLUME, TRUE VOLUME, GOLD, SAMPLE, North UTM, East UTM, ELEVATION. Includes sub-sections for VOLUME: LITERS, HEIGHT: MILLIGRAMS, and ELEVATION: METERS ABOVE SEA LEVEL.

BACK-HOE SAMPLING
SIE-GENEVIEVE RESOURCES LTD.

VICTORIA RIVER

PIT #		CLAIM	RANGE	LOT	SAMPLES TAKEN	SAMPLES COUNTED
1 to 6, 15	7	429871-1	III	19	28	35
11 to 14, 21 to 24	8	429872-1	III	18	31	39
31,33 to 39, 43 to 46, 51 to 58	20	429873-1	IV	18	73	93
41,42,61,62	4	429874-1	IV	17	13	17
64,67	2	429875-1	V	18	5	7
65,66,68	3	429876-1	V	17	10	13
71 to 77	7	429880-2	VII	13 1/2E	28	35
81 to 83	3	429882-1	VII	11	11	14
91 to 99	9	FO1926	IX	8	36	45
101 to 104	4	FO1922	X	6	16	20

67

251

318

REVERSE CIRCULATION DRILLING

SIE-GENEVIEVE RESOURCES LTD.

VICTORIA RIVER

HOLE #	CLAIM	RANGE	LOT	FEET DRILLED	SAMPLES TAKEN	SAMPLES COUNTED
V-1-A	429873-1	IV	18	277'	145	157
V-2-B				186.5'	21	23
V-2-C				210'	24	26
V-1-B				270'	48	56
				<u>843.5</u>	<u>238</u>	<u>262</u>
V-2-A	429874-1	IV	17	248'	18	19
V-4-A	429877-1	V	16 1/20	210'	21	24
V-5-A	429878-2	VI	14 1/20	280'	21	24
V-6-A	429882-1	VII	11	280'	25	26
V-6-H				252'	16	17
V-6-I				295'	18	19
V-6-J				308'	22	23
				<u>1,135</u>	<u>81</u>	<u>85</u>
V-6-B	429883-1	VIII	11 1/2E	300'	23	26
V-6-C				300'	26	28
V-6-D				280'	18	19
V-6-E				295'	23	25
V-6-F				255'	18	19
V-6-G				275'	18	19
				<u>1,705</u>	<u>126</u>	<u>136</u>
V-10-A	FO1922	X	6	160'	16	19
V-9-A	FO1923	IX	4	196'	27	29
19 HOLES				4,877.5'	548	598

COMPANY : SITE-GENEVIEWE PROJECT : VICTORIA RIVER TYPE : BACK-HOE SAMPLING

DATE : AUTUMN 1986 BY : TERTIARY CONSULTANTS INC.
 B : Boulder S : Sand D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 mg 1 : 4.0 - 10.0 mg
 G : Gravel C : Clay 4 : < 0.5 mg 2 : 1.0 - 4.0 mg N : Nugget

SAMPLE	DEPTH : METERS		FIELD OBSERVATIONS				DEPTH : METERS				LABORATORY CALCULATIONS				LAB. VOLUME	TRUE VOLUME	Mg/CCU. METER	SAMPLE	North UTM	East UTM	ELEVATION
	DEPTH	BEDROCK	%	B	G	S	C	%	%	%	%	%	%	%							
V-91-1	0.00 to 0.50		0	0	5	75	5	15	0	0	0	0	0	0.00	183.70	183.70	0.44	V-91-1	5038395	260560	495.11
V-91-2	0.50 to 1.50		0	0	40	60	0	0	0	0	0	0	0	0.86	188.90	188.90	0.32	V-91-2			
V-91-3	1.50 to 2.50	NO	1	0	20	34	45	0	1	0	0	0	0	0.11	173.40	175.15	0.11	V-91-3			
V-91-4	1.50 to 2.00		0	0	40	60	0	0	0	0	0	0	0	0.02	181.10	181.10	0.11	V-91-4			
V-91-T														0.08				V-91-T			
V-92-1	0.00 to 0.50		0	5	65	45	30	0	0	0	0	0	0	0.00	191.20	191.20	0.00	V-92-1	5038404	260510	494.49
V-92-2	0.50 to 1.50		0	55	45	0	0	0	1	0	0	0	0	0.00	186.30	186.10	0.00	V-92-2			
V-92-3	1.50 to 2.50		0	40	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	186.30	186.30	0.21	V-92-3			
V-92-4	2.50 to 3.00	NO	0	40	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	188.90	188.90	0.21	V-92-4			
V-92-T														0.00				V-92-T			
V-93-1	0.00 to 0.50		10	30	45	0	5	10	10	0	0	0	0	0.00	165.60	184.00	0.43	V-93-1	5038400	260450	494.30
V-93-2	0.50 to 1.50		2	40	50	0	0	0	2	0	0	0	0	0.02	191.50	195.41	0.10	V-93-2			
V-93-3	1.50 to 2.30		0	40	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0.02	181.10	181.10	0.11	V-93-3			
V-93-4	2.30 to 2.70	NO	0	40	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0.06	181.10	181.10	0.33	V-93-4			
V-93-T														0.00				V-93-T			
V-94-1	0.00 to 0.40		0	30	63	0	0	7	0	0	0	0	0	0.02	176.50	176.50	0.11	V-94-1	5038520	260470	493.97
V-94-2	0.40 to 1.40		6	40	54	0	0	0	6	0	0	0	0	0.08	181.10	192.66	0.42	V-94-2			
V-94-3	1.40 to 2.20	NO	1	20	25	54	0	0	1	0	0	0	0	0.00	163.00	164.65	0.00	V-94-3			
V-94-4	0.00 to 1.30		0	35	65	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	191.50	191.50	0.21	V-94-4			
V-94-T														0.02				V-94-T			
V-95-1	0.20 to 0.60		0	60	40	0	0	0	0	0	0	0	0	0.10	178.50	178.50	0.56	V-95-1	5038470	260445	492.77
V-95-2	0.60 to 1.50		0	45	35	20	0	0	0	0	0	0	0	0.16	186.30	186.30	0.54	V-95-2			
V-95-3	0.00 to 1.90	NO	0	40	45	15	0	0	0	0	0	0	0	0.06	178.50	178.50	0.34	V-95-3			
V-95-4	0.00 to 1.30		0	55	45	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	186.30	186.30	0.21	V-95-4			
V-95-T														0.04				V-95-T			
V-96-1	0.00 to 0.50		0	35	60	0	5	0	0	0	0	0	0	0.20	168.20	168.20	1.19	V-96-1	5038415	260444	494.21
V-96-2	0.50 to 1.60		0	15	85	0	0	0	0	0	0	0	0	0.02	178.50	178.50	0.11	V-96-2			
V-96-3	1.60 to 2.60		0	10	90	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	173.40	173.40	0.00	V-96-3			
V-96-4	2.60 to 3.00	NO	0	5	95	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	173.40	173.40	0.00	V-96-4			
V-96-T														0.00				V-96-T			
V-97-1	0.00 to 0.60		0	0	80	0	5	7	0	0	0	0	0	0.00	150.10	150.10	0.00	V-97-1	5038366	260430	494.40
V-97-2	0.60 to 1.50		2	40	40	10	0	0	2	0	0	0	0	0.02	178.50	182.14	0.11	V-97-2			
V-97-3	1.50 to 2.30		1	54	45	0	0	0	1	0	0	0	0	0.30	176.00	177.78	1.69	V-97-3			
V-97-4	2.30 to 3.30	NO	1	54	45	0	0	0	1	0	0	0	0	0.10	181.10	182.93	0.55	V-97-4			
V-97-T														0.10				V-97-T			
V-98-1	0.00 to 0.60		0	0	80	0	5	7	0	0	0	0	0	0.00	165.60	165.60	0.00	V-98-1	5038316	260420	494.29

UTM TOPOGRAPHIC SYSTEM
 ELEVATION : METERS ABOVE SEA LEVEL

 C C C C C CO-ORDINATE J J J J J



HOLE : V-1-A NORTH UTM : 5044140
 RITS : #21 E/10/O/O/O RANGE: 1V EAST UTM : 269785
 RIVER : VICTORIA LOT : 17? ELEVATION : 403
 TWP : MARSTON
 DATE: JAN. 13, 1987. COMPANY : STE-GENEVEIVE
 BIT DIAM. : 5.125 inch
 DRILL : CP-2
 BY : F. GABOURY
 ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 CONTRACTOR: Geohydrotech
 D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 mg 1 : 4.0 - 10.0 mg
 4 : < 0.5 mg 2 : 1.0 - 4.0 mg N : Nugget

VOLUME : LITERS HEIGHT : MILLIGRAMS
 LABORATORY CALCULATIONS
 D #4 #3 #2 #1 N.Cmg> TOTAL WEIGHT LAB. VOLUME RECOV. % GOLD
 1 0 0 0 0 0 0.02 ? 81.14 ? ?

SAMPLE	DEPTH (FEET)	R	B	%	S	%	St	C	%	UG WATER	FIELD OBSERVATIONS	SAMPLE	D	#4	#3	#2	#1	N.Cmg>	TOTAL WEIGHT	LAB. VOLUME	THEORIC VOLUME	RECOV. %	METER
V-1-A-G-12	133.5' to 135.5'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-G-12	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-G-13	135.5' to 136.5'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-G-13	0	0	0	0	0	0	0.00	?	8.11	?	0.00
V-1-A-G-14	136.5' to 138.5'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-G-14	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-G-15	138.5' to 140.0'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-G-15	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-G-100	120.0' to 140.0'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-G-100	0	0	0	0	0	0	0.00	?	2.03	?	0.00
V-1-A-H-1	140.0' to 160.0'	0	0	0	75	25	0	0	0		HIGH	V-1-A-H-1	1	0	0	0	0	0.02	?	81.14	?	?	?
V-1-A-H-2	140.0' to 141.0'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-H-2	0	0	0	0	0	0	0.00	?	8.11	?	0.00
V-1-A-H-3	141.0' to 142.0'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-H-3	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-H-4	142.0' to 143.5'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-H-4	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-H-5	143.5' to 145.5'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-H-5	0	0	0	0	0	0	0.00	?	2.03	?	0.00
V-1-A-H-6	145.5' to 146.5'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-H-6	0	0	0	0	0	0	0.00	?	2.03	?	0.00
V-1-A-H-7	146.5' to 148.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-7	0	0	0	0	0	0	0.00	?	2.03	?	0.00
V-1-A-H-8	148.0' to 149.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-8	0	0	0	0	0	0	0.00	?	36.51	?	0.00
V-1-A-H-9	149.0' to 151.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-9	0	0	0	0	0	0	0.00	?	8.11	?	0.00
V-1-A-H-10	151.0' to 152.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-10	0	0	0	0	0	0	0.00	?	81.14	?	0.00
V-1-A-H-11	152.0' to 153.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-11	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	?
V-1-A-H-12	153.0' to 153.5'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-12	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	?
V-1-A-H-13	153.5' to 155.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-13	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	?
V-1-A-H-14	155.0' to 157.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-14	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	?
V-1-A-H-15	157.0' to 159.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-15	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	?
V-1-A-H-16	159.0' to 160.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-16	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	?
V-1-A-H-100	140.0' to 160.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-H-100	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	?
V-1-A-I-1	160.0' to 161.0'	0	0	0	00	20	0	0	0		HIGH	V-1-A-I-1	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-I-2	161.0' to 163.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-I-2	0	0	0	0	0	0	0.00	?	8.11	?	0.00
V-1-A-I-3	163.0' to 164.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-I-3	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-I-4	164.0' to 165.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-I-4	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-I-5	165.0' to 166.0'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-I-5	0	0	0	0	0	0	0.00	?	4.06	?	0.00
V-1-A-I-6	166.0' to 166.5'	0	0	0	00	20	0	0	0			V-1-A-I-6	0	0	0	0	0	0	0.00	?	2.03	?	0.00
V-1-A-I-7	166.5' to 168.0'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-I-7	0	0	0	0	0	0	0.00	?	2.03	?	0.00
V-1-A-I-8	168.0' to 168.5'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-I-8	0	0	0	0	0	0	0.00	?	2.03	?	0.00
V-1-A-I-9	168.5' to 169.0'	0	0	0	75	25	0	0	0			V-1-A-I-9	0	0	0	0	0	0	0.00	?	36.51	?	0.00
V-1-A-I-10	169.0' to 178.0'	0	0	0	0	0	0	0	0		LOH	V-1-A-I-10	0	0	0	0	0	0	0.00	?	8.11	?	0.00
V-1-A-I-11	178.0' to 180.0'	0	0	0	?	0	0	0	85			V-1-A-I-11	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	0.00
V-1-A-I-100	160.0' to 180.0'	0	0	0	?	0	0	0	85			V-1-A-I-100	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	0.00
V-1-A-J	180.0' to 200.0'	0	0	0	2	3	0	0	95			V-1-A-J	0	0	0	0	0	0	0.00	?	81.14	?	0.00
V-1-A-J-1	180.0' to 186.5'	0	0	0	5	5	0	0	90			V-1-A-J-1	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	0.00
V-1-A-J-2	186.5' to 193.5'	0	0	0	5	5	0	0	90			V-1-A-J-2	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	0.00
V-1-A-J-3	193.5' to 200.0'	0	0	0	5	5	0	0	90			V-1-A-J-3	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	0.00
V-1-A-J-100	180.0' to 200.0'	0	0	0	5	5	0	0	90			V-1-A-J-100	0	0	0	0	0	0	0.00	?	?	?	0.00

AL..RB14

HOLE : V-1-A BIT DIAM. : 5.125 inch DATE: JAN. 13, 1987. COMPANY : STE-GENEVIEWE
 NTS : *21 E/10 /O/OI RANGE: IV NORTH UTM : 5844140 DRILL : CP-2
 RIVER : VICTORIA LOT : 177 ELEVATION : 483 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F.GABOURY ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 S : Sand C : Clay R : Bedrock
 B : Boulder
 G : Gravel
 S : Silt
 St : Silt
 D : Dust
 0 : < 0.5 mg
 1 : 0.5 - 1.0 mg
 2 : 1.0 - 4.0 mg
 3 : 4.0 - 10.0 mg
 4 : > 10.0 mg
 N : Nugget

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS					LABORATORY CALCULATIONS				THEORETIC VOLUME	RECOV. %	MG/CU. METER	SAMPLE					
		R	B	G	S	St	D	#4	#3	#2					#1	N.Cmg	TOTAL HEIGHT	LAB. VOLUME	
V-1-A-K-1	208.0 to 228.0	0	0	2	3	0	95	LOH	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-K-1
V-1-A-K-2	208.0 to 228.0	0	0	7	0	0	85	LOH	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-K-2
V-1-A-L-1	228.0 to 238.0	0	0	7	0	0	85	LOH	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-L-1
V-1-A-L-2	238.0 to 232.0	0	0	40	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-L-2
V-1-A-L-3	232.0 to 234.0	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-L-3
V-1-A-L-4	234.0 to 235.5	0	0	80	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-L-4
V-1-A-L-5	235.5 to 237.0	0	0	80	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-L-5
V-1-A-L-6	237.0 to 239.0	0	0	80	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-L-6
V-1-A-L-7	239.0 to 240.0	0	0	80	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-L-7
V-1-A-L-100	220.0 to 240.0	0	0	80	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-L-100
V-1-A-M-1	240.0 to 244.0	0	0	80	20	0	0	HIGH	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-1
V-1-A-M-2	244.0 to 245.0	0	0	80	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-2
V-1-A-M-3	245.0 to 246.0	0	0	85	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-3
V-1-A-M-4	246.0 to 248.0	0	0	85	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-4
V-1-A-M-5	248.0 to 249.0	0	0	85	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-5
V-1-A-M-6	249.0 to 250.0	0	0	85	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-6
V-1-A-M-7	250.0 to 251.5	0	0	85	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-7
V-1-A-M-8	251.5 to 252.5	0	0	85	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-8
V-1-A-M-9	252.5 to 254.0	0	0	80	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-9
V-1-A-M-10	254.0 to 254.5	0	0	85	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-10
V-1-A-M-11	254.5 to 255.5	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-11
V-1-A-M-12	255.5 to 256.0	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-12
V-1-A-M-13	256.0 to 257.5	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-13
V-1-A-M-14	257.5 to 260.0	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-14
V-1-A-M-100	240.0 to 260.0	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-M-100
V-1-A-N-1	260.0 to 261.5	0	0	75	25	0	0	HIGH	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-N-1
V-1-A-N-2	261.5 to 263.5	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-N-2
V-1-A-N-3	263.5 to 265.0	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-N-3
V-1-A-N-4	265.0 to 266.5	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-N-4
V-1-A-N-5	266.5 to 268.5	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-N-5
V-1-A-N-6	268.5 to 269.5	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-N-6
V-1-A-N-7	269.5 to 272.0	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-N-7
V-1-A-N-8	272.0 to 277.0	0	0	75	25	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-N-8
V-1-A-T									0	0	0	0	0	0	0	0.00	0.00	0.00	V-1-A-T

DEPTH TO BEDROCK : 270.0

HOLE : V-1-B NORTH UTM : 5844345
 NTS : #21 E/10/O/O/ RANGE: IV EAST UTM : 269655
 RIVER : VICTORIA LOT : 176 ELEVATION : 402

 B : Boulder C : Clay
 G : Gravel S : Sand R : Bedrock
 St : Silt

BIT DIAM. : 5.125 inch DATE: JAN. 22, 1987.
 DRILL : CP-2
 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F. GABOURY

 D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 Mg 1 : 4.0 - 10.0 Mg
 4 : < 0.5 Mg 2 : 1.0 - 4.0 Mg N : Nugget

COMPANY : STE-GENEVEIVE
 ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS					% R	% B	% G	% S	% St	% C	% Ug	WATER
		%	%	%	%	%								
V-1-B-R-1	0.0 to 8.0	0	0	5	93	0	0	0	0	0	0	0	LOH	
V-1-B-R-2	8.0 to 20.0	0	0	25	71	0	0	0	0	0	0	0	LOH	
V-1-B-R-100	0.0 to 20.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	LOH	
V-1-B-B-1	20.0 to 30.0	0	0	35	65	0	0	0	0	0	0	0	LOH	
V-1-B-B-2	30.0 to 35.0	0	0	15	85	0	0	0	0	0	0	0	MEDIUM	
V-1-B-B-3	35.0 to 40.0	0	0	15	85	0	0	0	0	0	0	0	MEDIUM	
V-1-B-B-100	20.0 to 40.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	VERY LOW	
V-1-B-C-1	40.0 to 60.0	0	0	5	95	0	0	0	0	0	0	0	LOH	
V-1-B-D-1	60.0 to 80.0	0	0	0	90	0	0	0	0	0	0	0	LOH	
V-1-B-E-1	80.0 to 100.0	0	0	0	90	0	0	0	0	0	0	0	LOH	
V-1-B-F-1	100.0 to 120.0	0	0	0	95	0	0	0	0	0	0	0	LOH	
V-1-B-G-1	120.0 to 140.0	0	0	0	65	0	0	0	0	0	0	0	LOH-MEDIUM	
V-1-B-H-1	140.0 to 160.0	0	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	HIGH	
V-1-B-I-1	160.0 to 180.0	0	0	35	30	0	0	0	0	0	0	0	LOH-MEDIUM	
V-1-B-I-2	160.0 to 180.0	0	0	5	55	0	0	0	0	0	0	0	VERY LOW	
V-1-B-J-1	180.0 to 200.0	0	0	0	25	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-1	200.0 to 202.0	0	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-2	202.0 to 206.0	0	0	0	25	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-3	206.0 to 209.5	0	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-4	209.5 to 211.5	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-5	211.5 to 213.0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-6	213.0 to 214.0	0	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-7	214.0 to 215.0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-8	215.0 to 217.0	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-9	217.0 to 218.0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-10	218.0 to 220.0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-K-100	200.0 to 220.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NONE	
V-1-B-L-1	220.0 to 225.0	0	0	0	70	0	0	0	0	0	0	0	VERY HIGH	
V-1-B-L-2	225.0 to 225.5	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0	0	VERY HIGH	
V-1-B-L-3	225.5 to 228.0	0	0	3	57	0	0	0	0	0	0	0	VERY HIGH	
V-1-B-L-4	228.0 to 228.5	0	0	7	53	0	0	0	0	0	0	0	VERY HIGH	
V-1-B-L-5	228.5 to 229.5	0	0	0	53	0	0	0	0	0	0	0	VERY HIGH	
V-1-B-L-6	229.5 to 230.5	0	0	7	53	0	0	0	0	0	0	0	VERY HIGH	

SAMPLE	D #4	D #3	D #2	D #1	N. (Mg)	TOTAL HEIGHT	VOLUME		RECOV. %	MG/CC. METER	GOLD	SAMPLE
							LAB. VOLUME	THEORIC VOLUME				
V-1-B-R-1	1	0	0	0	0	0.02	12.60	32.46	38.82	1.59	V-1-B-R-1	
V-1-B-R-2	0	0	0	0	0	0.00	14.40	40.68	29.58	0.00	V-1-B-R-2	
V-1-B-R-100	0	0	0	0	0	0.00	3.30	0.00	0.00	0.00	V-1-B-R-100	
V-1-B-B-1	0	0	0	0	0	0.00	13.00	40.57	34.02	0.00	V-1-B-B-1	
V-1-B-B-2	0	0	0	0	0	0.00	15.60	20.29	76.98	0.00	V-1-B-B-2	
V-1-B-B-3	0	0	0	0	0	0.00	14.40	20.23	70.99	0.00	V-1-B-B-3	
V-1-B-B-100	0	0	0	0	0	0.00	0.50	0.00	0.00	0.00	V-1-B-B-100	
V-1-B-C-1	0	0	0	0	0	0.00	41.40	01.14	51.02	0.00	V-1-B-C-1	
V-1-B-D-1	0	0	0	0	0	0.00	152.70	01.14	100.19	0.00	V-1-B-D-1	
V-1-B-E-1	0	0	0	0	0	0.00	152.70	01.14	100.19	0.00	V-1-B-E-1	
V-1-B-F-1	0	0	0	0	0	0.00	126.00	01.14	156.27	0.00	V-1-B-F-1	
V-1-B-G-1	0	0	0	0	0	0.00	103.50	01.14	127.56	0.00	V-1-B-G-1	
V-1-B-H-1	0	0	0	0	0	0.00	90.60	01.14	111.66	0.00	V-1-B-H-1	
V-1-B-I-1	0	0	0	0	0	0.00	00.00	32.46	271.14	0.00	V-1-B-I-1	
V-1-B-I-2	0	1	0	0	0	0.20	75.00	40.68	154.05	2.67	V-1-B-I-2	
V-1-B-J-1	0	0	0	0	0	0.00	90.60	01.14	111.66	0.00	V-1-B-J-1	
V-1-B-K-1	0	0	0	0	0	0.00	11.40	0.11	140.50	0.00	V-1-B-K-1	
V-1-B-K-2	0	0	0	0	0	0.00	12.60	16.23	77.64	0.00	V-1-B-K-2	
V-1-B-K-3	0	0	0	0	0	0.00	13.20	14.20	92.96	0.00	V-1-B-K-3	
V-1-B-K-4	0	0	0	0	0	0.00	13.20	0.11	162.60	0.00	V-1-B-K-4	
V-1-B-K-5	0	0	0	0	0	0.00	12.60	6.09	207.05	0.00	V-1-B-K-5	
V-1-B-K-6	0	0	0	0	0	0.00	13.20	4.06	325.36	0.00	V-1-B-K-6	
V-1-B-K-7	0	0	0	0	0	0.00	13.20	4.06	325.36	0.00	V-1-B-K-7	
V-1-B-K-8	0	0	0	0	0	0.00	13.20	0.11	162.60	0.00	V-1-B-K-8	
V-1-B-K-9	0	0	0	0	0	0.00	12.60	4.06	310.57	0.00	V-1-B-K-9	
V-1-B-K-10	0	0	0	0	0	0.00	14.40	0.11	177.47	0.00	V-1-B-K-10	
V-1-B-K-100	0	0	0	0	0	0.00	5.00	0.00	0.00	0.00	V-1-B-K-100	
V-1-B-L-1	0	0	0	0	0	0.00	15.60	20.29	76.98	0.00	V-1-B-L-1	
V-1-B-L-2	0	0	0	0	0	0.00	9.70	2.03	478.19	0.00	V-1-B-L-2	
V-1-B-L-3	0	0	0	0	0	0.00	11.40	10.14	112.40	0.00	V-1-B-L-3	
V-1-B-L-4	0	0	0	0	0	0.00	11.40	2.03	561.99	0.00	V-1-B-L-4	
V-1-B-L-5	0	0	0	0	0	0.00	13.20	4.06	325.36	0.00	V-1-B-L-5	
V-1-B-L-6	0	0	0	0	0	0.00	10.00	4.06	266.21	0.00	V-1-B-L-6	

AL..RB14

HOLE : U-1-B
NTS : *21 E/10/O/OI
RIVER : VICTORIA
TWP : HARSTON NORTH UTM : 5844345
RANGE : IV EAST UTM : 269655
LOT : 176 ELEVATION : 402
S : Sand C : Clay
St : Silt R : Bedrock
B : Boulder
G : Gravel

BIT DIAM. : 5.125 inch DATE: JAN. 22, 1987.
ORILL : CP-2
CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F. GABOURY
D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 Mg 1 : 1.0 - 10.0 Mg
4 : < 0.5 Mg 2 : 1.0 - 4.0 Mg N : Nugget

COMPANY : STE-GENEVEIVE
ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				% UG WATER		
		R	B	S	C	St	C	Est. Flow
U-1-B-L-7	230.5 to 232.5	0	7	53	40	0	0	0
U-1-B-L-8	232.5 to 234.0	0	7	53	40	0	0	0
U-1-B-L-9	234.0 to 235.0	0	7	53	40	0	0	0
U-1-B-L-10	235.0 to 236.5	0	10	50	40	0	0	0
U-1-B-L-11	236.5 to 240.0	0	10	50	40	0	0	0
U-1-B-L-100	220.0 to 240.0							
U-1-B-M-1	240.0 to 243.5	0	5	55	40	0	0	VERY HIGH
U-1-B-M-2	243.5 to 246.0	0	5	60	30	0	5	
U-1-B-M-3	246.0 to 248.5	0	3	55	40	0	2	
U-1-B-M-4	248.5 to 250.5	0	3	57	40	0	0	
U-1-B-M-5	250.5 to 253.0	0	3	57	40	0	0	
U-1-B-M-6	253.0 to 255.5	0	3	62	35	0	0	
U-1-B-M-7	255.5 to 258.0	0	3	52	45	0	0	
U-1-B-M-8	258.0 to 258.5	0	5	55	40	0	0	
U-1-B-M-9	258.5 to 260.0	0	5	55	40	0	0	
U-1-B-M-100	240.0 to 260.0							
U-1-B-N-1	260.0 to 262.0	75	0	15	10	0	0	MED-HIGH
U-1-B-N-2	262.0 to 264.0	75	0	15	10	0	0	
U-1-B-N-3	264.0 to 266.5	75	0	15	10	0	0	
U-1-B-N-4	266.5 to 270.0	85	0	10	5	0	0	
U-1-B-N-100-1	260.0 to 266.0							
U-1-B-N-100-2	266.0 to 270.0							

SAMPLE	LAB. VOLUME	TOTAL HEIGHT	THEORETIC VOLUME	RECOV. %	Mg/CCU. METER	GOLD
U-1-B-L-7	12.00	0	0	0	0	0
U-1-B-L-8	10.30	0	0	0	0	0
U-1-B-L-9	10.00	0	0	0	0	0
U-1-B-L-10	9.10	0	0	0	0	0
U-1-B-L-11	9.70	0	0	0	0	0
U-1-B-L-100	12.60	0	0	0	0	0
U-1-B-M-1	11.40	0	0	0	0	0
U-1-B-M-2	12.60	0	0	0	0	0
U-1-B-M-3	11.40	0	0	0	0	0
U-1-B-M-4	11.40	0	0	0	0	0
U-1-B-M-5	11.40	0	0	0	0	0
U-1-B-M-6	13.00	0	0	0	0	0
U-1-B-M-7	14.40	0	0	0	0	0
U-1-B-M-8	11.40	0	0	0	0	0
U-1-B-M-9	6.00	0	0	0	0	0
U-1-B-M-100	14.40	0	0	0	0	0
U-1-B-N-1	9.70	0	0	0	0	0
U-1-B-N-2	9.10	0	0	0	0	0
U-1-B-N-3	11.40	0	0	0	0	0
U-1-B-N-4	15.00	0	0	0	0	0
U-1-B-N-100-1	15.60	0	0	0	0	0
U-1-B-N-100-2	9.10	0	0	0	0	0
U-1-B-T	0	0	0	0	0	0

DEPTH TO BEDROCK : 260.0
TOTAL DEPTH : 270.0
CEMENTED : YES

VOLUME : LITERS
HEIGHT : MILLIGRAMS
LABORATORY CALCULATIONS
DUST : 0.5 - 1.0 Mg
NUGGET : 1.0 - 10.0 Mg

R1..RB14

HOLE : V-2-A TWP : MARSTON NORTH UTM : 5043620 BIT DIAM. : 5.125 inch DATE : JAN. 24, 1987. COMPANY : STE-GENEVIEVE
 RYS : *21 E/10 /0101 RANGE: IV EAST UTM : 269050 DRILL : CP-2
 RIVER : VICTORIA LOT : 180 ELEVATION : .421 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F.GABOURY ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 S : Sand C : Clay D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 mg 1 : 4.0 - 10.0 mg
 G : Gravel St : Silt R : Bedrock 4 : < 0.5 mg 2 : 1.0 - 4.0 mg N : Nugget

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				% R	% B	% G	% S	% C	% UG WATER	EST. FLOW	LAB. VOLUME	THEORIC VOLUME	RECOV. %	GOLD	SAMPLE
		DEPTH	TO	FROM	TO												
V-2-A-A-1	0.0 to 7.5	0	0	15	85	0	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	V-2-A-A-1
V-2-A-A-2	7.5 to 20.0	0	0	10	90	0	0	0	0	0	LOW	16.26	30.43	53.44	0.00	V-2-A-A-2	
V-2-A-B-1	20.0 to 30.0	0	0	20	80	0	0	0	0	0	NONE	12.64	40.57	31.16	0.00	V-2-A-B-1	
V-2-A-B-2	30.0 to 32.0	0	10	40	50	0	0	0	0	0	NONE	12.64	8.11	155.70	1.50	V-2-A-B-2	
V-2-A-B-3	32.0 to 39.0	0	5	40	55	0	0	0	0	0	NONE	16.26	28.48	57.26	0.00	V-2-A-B-3	
V-2-A-B-4	39.0 to 40.0	0	2	40	58	0	0	0	0	0	NONE	8.50	4.06	209.51	0.00	V-2-A-B-4	
V-2-A-C-1	40.0 to 60.0	0	0	10	20	63	7	NONE	0	0	NONE	85.40	81.14	105.25	0.00	V-2-A-C-1	
V-2-A-D-1	60.0 to 80.0	0	0	2	10	60	20	NONE	0	0	NONE	124.20	81.14	153.07	0.00	V-2-A-D-1	
V-2-A-E-1	80.0 to 100.0	0	0	0	5	60	35	NONE	0	0	NONE	150.10	81.14	184.99	0.00	V-2-A-E-1	
V-2-A-F-1	100.0 to 120.0	0	0	0	0	30	70	NONE	0	0	NONE	134.60	81.14	165.89	0.00	V-2-A-F-1	
V-2-A-G-1	120.0 to 140.0	0	0	30	45	10	15	VERY HIGH	0	0	NONE	93.10	81.14	114.74	0.00	V-2-A-G-1	
V-2-A-H-1	140.0 to 160.0	0	0	45	35	0	20	LOW-HIGH	0	0	NONE	116.40	81.14	143.46	1.72	V-2-A-H-1	
V-2-A-I-1	160.0 to 180.0	0	0	0	0	0	100	LOW	0	0	NONE	139.70	81.14	172.17	0.00	V-2-A-I-1	
V-2-A-J-1	180.0 to 200.0	0	0	15	10	0	75	LOW-MED	0	0	NONE	75.00	81.14	92.43	0.00	V-2-A-J-1	
V-2-A-K-1	200.0 to 220.0	0	0	5	10	0	85	LOW-MED	0	0	NONE	116.40	81.14	143.46	0.00	V-2-A-K-1	
V-2-A-L-1	220.0 to 232.0	0	10	50	40	0	0	VERY HIGH	0	0	NONE	152.70	48.68	313.66	0.13	V-2-A-L-1	
V-2-A-L-2	232.0 to 240.0	0	15	45	40	0	0	VERY HIGH	0	0	NONE	152.70	32.46	470.48	0.00	V-2-A-L-2	
V-2-A-M-1	240.0 to 240.0	00	0	15	5	0	0	MED-HIGH	0	0	NONE	69.90	32.46	215.37	31.47	V-2-A-M-1	
V-2-A-T																	V-2-A-T

DEPTH TO BEDROCK : 240.5

TOTAL DEPTH : 240.0

CEMENTED : YES

AL-AB14

HOLE : V-2-C *21 E/10/O/O/ TWP : MARSTON NORTH UTM : 5044145 BIT DIAM. : 5.125 inch DATE : JAN. 20, 1987. COMPANY : STE-GENEVEIVE
 RIVER : VICTORIA RANGE : IV LOT : 177 ELEVATION : 402 CONTRACTOR : Geohydrotech BY : F. GABOURY ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 S : Sand St : Silt C : Clay R : Bedrock D : Dust 1 : < 0.5 mg 2 : 1.0 - 4.0 mg 3 : 0.5 - 1.0 mg 4 : < 0.5 mg 5 : Nugget
 B : Boulder G : Gravel

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				LABORATORY CALCULATIONS				THEORETIC VOLUME	RECOVER. %	Mg/CU. METER	GOLD	SAMPLE	
		R	B	S	%	LAB. VOLUME	HEIGHT	N. Cmg	TOTAL						
V-2-C-R-1	0.0 to 20.0	0	0	35	65	0	0	0	0	14.44	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-R-1
V-2-C-B-1	20.0 to 27.0	0	0	0	100	0	0	0	0	16.26	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-1
V-2-C-B-2	27.0 to 31.0	0	0	0	100	0	0	0	0	12.64	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-2
V-2-C-B-3	31.0 to 34.0	0	0	0	100	0	0	0	0	12.17	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-3
V-2-C-B-4	34.0 to 36.0	0	0	0	100	0	0	0	0	11.44	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-4
V-2-C-B-5	36.0 to 37.0	0	0	0	100	0	0	0	0	12.64	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-5
V-2-C-B-6	37.0 to 38.0	0	0	0	100	0	0	0	0	12.64	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-6
V-2-C-B-7	38.0 to 39.0	0	0	0	100	0	0	0	0	12.64	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-7
V-2-C-B-8	39.0 to 40.0	0	0	0	100	0	0	0	0	15.05	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-8
V-2-C-B-100	20.0 to 40.0	0	0	0	0	0	0	0	0	2.20	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-B-100
V-2-C-C-1	40.0 to 60.0	0	0	0	100	0	0	0	0	188.90	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-C-1
V-2-C-D-1	60.0 to 75.0	0	0	40	60	0	0	0	0	183.70	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-D-1
V-2-C-D-2	75.0 to 80.0	0	20	60	20	0	0	0	0	134.60	0.02	0	0.15	0.00	V-2-C-D-2
V-2-C-E-1	80.0 to 89.0	0	15	60	25	0	0	0	0	168.20	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-E-1
V-2-C-E-2	89.0 to 100.0	0	7	63	30	0	0	0	0	165.60	0.04	0	0.24	0.00	V-2-C-E-2
V-2-C-F-1	100.0 to 106.0	0	15	50	35	0	0	0	0	152.70	0.02	0	0.13	0.00	V-2-C-F-1
V-2-C-F-2	106.0 to 120.0	0	2	25	73	0	0	0	0	212.10	0.02	0	0.09	0.00	V-2-C-F-2
V-2-C-G-1	120.0 to 133.0	0	10	55	35	0	0	0	0	168.20	0.10	0	0.59	0.00	V-2-C-G-1
V-2-C-G-2	133.0 to 140.0	0	10	45	35	0	10	0	0	173.40	0.06	0	0.35	0.00	V-2-C-G-2
V-2-C-H-1	140.0 to 160.0	0	0	5	0	0	95	0	0	31.00	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-H-1
V-2-C-I-1	160.0 to 171.5	0	5	60	30	0	5	0	0	178.50	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-I-1
V-2-C-I-2	171.5 to 180.0	0	5	60	35	0	0	0	0	191.50	0.06	0	0.31	0.00	V-2-C-I-2
V-2-C-J-1	180.0 to 193.5	0	15	50	35	0	0	0	0	139.70	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-J-1
V-2-C-J-2	193.5 to 200.0	17	10	40	25	0	0	0	0	181.10	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-J-2
V-2-C-K-1	200.0 to 210.0	100	0	0	0	0	0	0	0	85.40	0.00	0	0.00	0.00	V-2-C-K-1
V-2-C-T									3	1	0	0	0.00	0.00	V-2-C-T

DEPTH TO BEDROCK : 197.0
 TOTAL DEPTH : 210.0
 CEMENTED : YES

AL..RB14

HOLE : V-4-A TWP : MARSTON NORTH UTM : 5043135 BIT DIAM. : 5.125 inch DATE : JAN 26, 1987 COMPANY : STE-GENEVEIVE
 NTS : *21 E/10/O/O/I RANGE: V EAST UTM : 266610 DRILL : CP-2
 RIVER : VICTORIA LOT : 233 ELEVATION : 425 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F.GABOURY ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.

 S : Sand C : Clay D : Dust 1 : 4.0 - 10.0 mg
 St : Silt R : Bedrock 2 : 1.0 - 4.0 mg N : Nugget
 G : Gravel 3 : 0.5 - 1.0 mg 4 : < 0.5 mg

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				LABORATORY CALCULATIONS				LAB. VOLUME	THEORETIC VOLUME	RECOV. %	MG/CU. METER	GOLD	SAMPLE	
		R	B	G	S	%	%	%	%							UG WATER
V-4-A-R-1	0.0 to 7.5	0	0	17	35	48	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-R-1
V-4-A-R-2	7.5 to 19.0	0	0	5	40	55	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-R-2
V-4-A-R-3	19.0 to 20.0	0	0	0	10	90	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-R-3
V-4-A-R-100	0.0 to 20.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-R-100
V-4-A-B-1	20.0 to 23.0	0	0	20	35	45	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-1
V-4-A-B-2	23.0 to 27.5	0	0	1	44	58	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-2
V-4-A-B-3	27.5 to 30.0	0	0	2	5	10	83	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-3
V-4-A-B-4	30.0 to 32.0	0	0	2	5	10	83	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-4
V-4-A-B-5	32.0 to 34.0	0	0	2	5	10	83	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-5
V-4-A-B-6	34.0 to 37.0	0	0	0	2	5	93	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-6
V-4-A-B-7	37.0 to 39.0	0	0	0	2	5	93	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-7
V-4-A-B-8	39.0 to 40.0	0	0	0	2	5	93	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-8
V-4-A-B-100	20.0 to 40.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-B-100
V-4-A-C-1	40.0 to 60.0	0	0	0	10	10	80	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-C-1
V-4-A-D-1	60.0 to 80.0	0	0	3	20	25	37	15	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-D-1
V-4-A-E-1	80.0 to 100.0	0	0	0	10	0	20	70	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-E-1
V-4-A-F-1	100.0 to 120.0	0	0	0	2	38	20	40	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-F-1
V-4-A-G-1	120.0 to 130.0	0	0	5	25	60	0	10	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-G-1
V-4-A-G-2	130.0 to 140.0	0	0	15	25	60	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-G-2
V-4-A-H-1	140.0 to 160.0	0	0	0	20	60	0	20	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-H-1
V-4-A-I-1	160.0 to 180.0	0	0	5	25	50	0	20	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-I-1
V-4-A-J-1	180.0 to 200.0	1	4	25	70	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-J-1
V-4-A-K-1	200.0 to 210.0	85	0	10	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	V-4-A-K-1
V-4-A-T									1	0	0	0	0	0	0	V-4-A-T

DEPTH TO BEDROCK : 190.0
 TOTAL DEPTH : 210.0
 CEMENTED : YES

A1-AB14

HOLE : V-5-A BIT DIAM. : 5.125 inch DATE: JAN 27, 1987. COMPANY : STE-GENEVIEWE
 NIS : #21 E/11/0102 NORTH UTM : 504123H DRILL : CP-2
 RIVER : VICTORIA EAST UTM : 265330 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F. GABOURY ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 LOT : 270 ELEVATION : 450
 S : Sand C : Clay D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 Mg 1 : 4.0 - 10.8 Mg
 St : Silt R : Bedrock 4 : < 0.5 Mg 2 : 1.0 - 4.0 Mg M : Nugget

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS		%		%		%		%		%		LAB. VOLUME	THEORETIC VOLUME	RECOV. %	MG/CU. METER	GOLD	SAMPLE
		R	B	S	G	St	C	UG WATER	Est. Flow	D	#4	#3	#2						
V-5-A-A-1	0.0 to 11.0	0	0	30	70	0	0	0	0	0	0	0	0	14.44	44.63	32.36	0.80	V-5-A-A-1	
V-5-A-A-2	11.0 to 15.0	0	5	35	60	0	0	0	0	0	0	0	13.84	16.23	95.28	0.80	V-5-A-A-2		
V-5-A-A-3	15.0 to 20.0	0	5	35	55	5	0	0	0	0	0	0	14.44	28.29	71.19	1.39	V-5-A-A-3		
V-5-A-A-100	0.0 to 20.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4.47	0.00	0.00	0.00	V-5-A-A-100		
V-5-A-B-1	20.0 to 25.0	0	5	10	35	20	30	0	0	0	0	0	15.65	28.29	77.15	0.80	V-5-A-B-1		
V-5-A-B-2	25.0 to 28.0	0	0	5	20	15	60	0	0	0	0	0	15.65	12.17	120.58	0.80	V-5-A-B-2		
V-5-A-B-3	28.0 to 29.5	0	0	5	15	60	29.5	0	0	0	0	0	16.26	6.09	267.19	0.80	V-5-A-B-3		
V-5-A-B-4	29.5 to 32.0	0	0	2	13	25	60	0	0	0	0	0	15.65	18.14	154.30	0.80	V-5-A-B-4		
V-5-A-B-5	32.0 to 36.0	0	0	15	25	50	18	0	0	0	0	0	16.26	16.23	100.20	0.80	V-5-A-B-5		
V-5-A-B-6	36.0 to 40.0	0	0	15	35	40	18	0	0	0	0	0	10.85	16.23	66.86	0.80	V-5-A-B-6		
V-5-A-B-100	20.0 to 40.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1.11	0.00	0.00	0.80	V-5-A-B-100		
V-5-A-C-1	40.0 to 60.0	0	0	15	20	50	15	0	0	0	0	0	121.60	81.14	149.86	0.80	V-5-A-C-1		
V-5-A-D-1	60.0 to 80.0	0	0	15	30	50	5	0	0	0	0	0	160.40	81.14	197.68	0.12	V-5-A-D-1		
V-5-A-E-1	80.0 to 100.0	0	0	35	40	20	5	0	0	0	0	0	163.00	81.14	200.89	1.23	V-5-A-E-1		
V-5-A-F-1	100.0 to 120.0	0	0	35	50	10	5	0	0	0	0	0	129.40	81.14	159.48	0.80	V-5-A-F-1		
V-5-A-G-1	120.0 to 140.0	0	0	30	40	0	30	0	0	0	0	0	144.90	81.14	170.58	0.28	V-5-A-G-1		
V-5-A-H-1	140.0 to 160.0	0	0	20	20	0	60	0	0	0	0	0	176.00	81.14	216.91	0.11	V-5-A-H-1		
V-5-A-I-1	160.0 to 180.0	0	0	5	5	0	90	0	0	0	0	0	142.30	81.14	175.38	0.80	V-5-A-I-1		
V-5-A-J-1	180.0 to 200.0	0	0	30	40	0	30	0	0	0	0	0	90.60	81.14	111.66	0.80	V-5-A-J-1		
V-5-A-K-1	200.0 to 220.0	0	0	25	40	0	35	0	0	0	0	0	176.00	81.14	216.91	0.80	V-5-A-K-1		
V-5-A-L-1	220.0 to 240.0	0	0	35	55	0	10	0	0	0	0	0	142.30	81.14	175.38	4.22	V-5-A-L-1		
V-5-A-M-1	240.0 to 260.0	5	0	35	60	0	0	0	0	0	0	0	134.60	81.14	165.89	10.40	V-5-A-M-1		
V-5-A-N-1	260.0 to 280.0	80	0	0	20	0	0	0	0	0	0	0	168.20	81.14	207.30	10.11	V-5-A-N-1		
V-5-A-T																		V-5-A-T	

VOLUME : LITERS WEIGHT : MLLIGRAMS
 LABORATORY CALCULATIONS
 TOTAL HEIGHT : 0.00
 M. Cmg : 0.00
 #1 : 0.00
 #2 : 0.00
 #3 : 0.00
 #4 : 0.00
 D : 0.00
 THEORETIC VOLUME : 44.63
 RECOV. % : 32.36
 MG/CU. METER : 0.80
 GOLD : 0.80

BIT DIAM. : 5.125 inch
 NORTH UTM : 504123H
 EAST UTM : 265330
 ELEVATION : 450
 TYP : MARSTON
 RANGE : VJ
 LOT : 270
 S : Sand
 St : Silt
 C : Clay
 R : Bedrock
 D : Dust
 3 : 0.5 - 1.0 Mg
 1 : 4.0 - 10.8 Mg
 4 : < 0.5 Mg
 2 : 1.0 - 4.0 Mg
 M : Nugget

DRILL : CP-2
 CONTRACTOR: Geohydrotech
 BY : F. GABOURY
 ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.

DATE: JAN 27, 1987.
 COMPANY : STE-GENEVIEWE

DEPTH TO BEDROCK : 264.0
 TOTAL DEPTH : 280.0
 CEMENTED : YES

GOLD PLACER EXPLORATION
REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : U-6-B
NTS : X21 E/11 / 0/0.2
RIVER : VICTORIA
THP : MARSTON
RANGE: VIII
LOT : 355
NORTH UTM : 5040431.23
EAST UTM : 262975.37
ELEVATION : 473.38
DATE: FEB. 03, 1987.
COMPANY : STE-GENEVIEVE
CONTRACTOR: Geohydrotech
BY : F. GABOURY
ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.
D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 mg 1 : 4.0 - 10.0 mg
4 : < 0.5 mg 2 : 1.0 - 4.0 mg N : Nugget

S : Sand
St : Silt
C : Clay
R : Bedrock

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				R	B	G	S	St	C	UG WATER	LABORATORY CALCULATIONS				TOTAL WEIGHT	LAB. VOLUME	THEORIC VOLUME	RECOV. %	MG/CU. METER	GOLD	SAMPLE												
		%	%	%	%								#1	#2	#3	#4																			
U-6-B-R-1	0.0 to 10.0	0	0	30	70	0	0	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-1				
U-6-B-R-2	10.0 to 13.0	0	0	15	50	15	20	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-2			
U-6-B-R-3	13.0 to 17.0	0	0	10	50	20	20	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-3			
U-6-B-R-4	17.0 to 20.0	0	0	20	40	20	20	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-4			
U-6-B-R-100	0.0 to 20.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-100			
U-6-B-B-1	20.0 to 27.0	0	0	30	15	25	30	10	25	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-1		
U-6-B-B-2	27.0 to 33.0	0	5	30	15	25	25	15	25	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-2	
U-6-B-B-3	33.0 to 36.0	0	0	20	15	30	35	15	30	35	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-3	
U-6-B-B-4	36.0 to 40.0	0	0	20	15	30	35	15	30	35	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-4	
U-6-B-B-100	20.0 to 40.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-100		
U-6-B-C-1	40.0 to 60.0	0	15	25	10	25	25	10	25	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-C-1	
U-6-B-D-1	60.0 to 80.0	0	15	25	10	25	25	10	25	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-D-1
U-6-B-E-1	80.0 to 100.0	0	0	30	15	0	55	10	55	10	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-E-1
U-6-B-F-1	100.0 to 120.0	0	0	0	85	5	10	0	85	5	10	LOW	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-F-1
U-6-B-G-1	120.0 to 140.0	0	0	0	95	2	3	0	95	2	3	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-G-1
U-6-B-H-1	140.0 to 160.0	0	0	0	95	2	3	0	95	2	3	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-H-1
U-6-B-I-1	160.0 to 167.0	0	0	20	75	2	3	0	75	2	3	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-I-1
U-6-B-I-2	167.0 to 180.0	0	0	20	80	0	0	0	80	0	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-I-2	
U-6-B-J-1	180.0 to 200.0	0	0	75	25	0	0	0	75	25	0	MEDIUM-HIGH	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-J-1	
U-6-B-K-1	200.0 to 220.0	0	0	65	35	0	0	0	65	35	0	NONE-HIGH	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-K-1	
U-6-B-L-1	220.0 to 240.0	0	0	20	35	30	15	30	35	30	15	NONE-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-L-1	
U-6-B-M-1	240.0 to 260.0	0	0	25	20	25	30	0	25	30	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-M-1	
U-6-B-N-1	260.0 to 280.0	0	0	20	35	20	25	0	20	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-N-1	
U-6-B-O-1	280.0 to 293.0	5	0	60	35	0	0	0	60	35	0	MEDIUM-HIGH	13	52	10	14	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-O-1	
U-6-B-O-2	293.0 to 300.0	50	0	30	20	0	0	0	30	20	0	MEDIUM-HIGH	5	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-O-2	
U-6-B-T													4	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-T	

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				R	B	G	S	St	C	UG WATER	LABORATORY CALCULATIONS				TOTAL WEIGHT	LAB. VOLUME	THEORIC VOLUME	RECOV. %	MG/CU. METER	GOLD	SAMPLE											
		%	%	%	%								#1	#2	#3	#4																		
U-6-B-R-1	0.0 to 10.0	0	0	30	70	0	0	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-1	
U-6-B-R-2	10.0 to 13.0	0	0	15	50	15	20	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-2	
U-6-B-R-3	13.0 to 17.0	0	0	10	50	20	20	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-3	
U-6-B-R-4	17.0 to 20.0	0	0	20	40	20	20	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-4	
U-6-B-R-100	0.0 to 20.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-R-100	
U-6-B-B-1	20.0 to 27.0	0	0	30	15	25	30	10	25	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-1
U-6-B-B-2	27.0 to 33.0	0	5	30	15	25	25	15	25	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-2
U-6-B-B-3	33.0 to 36.0	0	0	20	15	30	35	15	30	35	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-3
U-6-B-B-4	36.0 to 40.0	0	0	20	15	30	35	15	30	35	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-4
U-6-B-B-100	20.0 to 40.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NONE	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-B-100	
U-6-B-C-1	40.0 to 60.0	0	15	25	10	25	25	10	25	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-C-1
U-6-B-D-1	60.0 to 80.0	0	15	25	10	25	25	10	25	25	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-D-1
U-6-B-E-1	80.0 to 100.0	0	0	30	15	0	55	10	55	10	0	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-E-1
U-6-B-F-1	100.0 to 120.0	0	0	0	85	5	10	0	85	5	10	LOW	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-F-1
U-6-B-G-1	120.0 to 140.0	0	0	0	95	2	3	0	95	2	3	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	U-6-B-G-1
U-6-B-H-1	140.0 to 160.0	0	0	0																														

GOLD PLACER EXPLORATION
REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : V-6-D NORTH UTM : 5840454.74
 NTS : #21 E/11/O/O2 RANGE : VIII
 RIVER : VICTORIA LOT : 355 ELEVATION : 471.04
 DATE: FEB. 20, 1987. COMPANY : STE-GENEVEVE
 BIT DIAM. : 5.125 inch
 DRILL : CP-2
 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F. GABOURY ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 Mg 1 : 4.0 - 10.0 Mg
 4 : < 0.5 Mg 2 : 1.0 - 4.0 Mg N : Nugget

VOLUME : LITERS HEIGHT : MILLIGRAMS
 LABORATORY CALCULATIONS
 D #4 #3 #2 #1 N.Cmg) TOTAL LAB. VOLUME RECOVER. MG/CU. METER SAMPLE

SAMPLE	DEPTH (FEET)	R	B	G	S	St	C	UG WATER	D	#4	#3	#2	#1	N.Cmg)	TOTAL	LAB. VOLUME	THEORIC VOLUME	RECOVER. MG/CU.	METER	SAMPLE
V-6-D-A-1	0.0 to 20.0	0	15	35	40	5	5	LOW	0	0	0	0	0	0	0.00	38.00	81.14	47.82	0.00	V-6-D-A-1
V-6-D-B-1	20.0 to 40.0	0	15	35	20	15	15	LOW	0	0	0	0	0	0	0.00	100.90	81.14	124.35	0.00	V-6-D-B-1
V-6-D-C-1	40.0 to 60.0	0	0	35	30	25	10	LOW	0	0	0	0	0	0	0.00	82.00	81.14	102.05	0.00	V-6-D-C-1
V-6-D-D-1	60.0 to 80.0	0	5	25	30	25	15	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0.00	116.40	81.14	143.46	0.00	V-6-D-D-1
V-6-D-E-1	80.0 to 100.0	0	0	5	70	20	5	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0.00	121.60	81.14	149.06	0.00	V-6-D-E-1
V-6-D-F-1	100.0 to 120.0	0	0	3	97	7	3	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0.00	163.00	81.14	200.09	0.00	V-6-D-F-1
V-6-D-G-1	120.0 to 130.0	0	0	0	90	10	0	HIGH-MEDIUM	2	0	0	0	0	0.04	144.90	40.57	357.16	0.28	V-6-D-G-1	
V-6-D-G-2	130.0 to 140.0	0	0	0	90	10	0	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0.00	155.30	40.57	302.00	0.00	V-6-D-G-2	
V-6-D-H-1	140.0 to 151.0	0	0	0	70	20	10	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0.00	142.30	44.63	318.07	0.00	V-6-D-H-1	
V-6-D-H-2	151.0 to 160.0	0	0	0	70	20	10	MEDIUM	0	0	0	0	0	0.00	129.40	36.51	354.39	0.00	V-6-D-H-2	
V-6-D-I-1	160.0 to 168.0	0	0	5	80	10	5	MEDIUM	0	0	0	0	0	0.00	142.30	32.46	430.44	0.00	V-6-D-I-1	
V-6-D-I-2	168.0 to 180.0	0	0	15	65	10	10	LOW	0	0	0	0	0	0.00	100.70	40.60	223.20	0.00	V-6-D-I-2	
V-6-D-J-1	180.0 to 200.0	0	0	15	25	25	35	LOW	0	0	0	0	0	0.00	129.40	81.14	159.40	0.00	V-6-D-J-1	
V-6-D-K-1	200.0 to 220.0	0	0	20	20	20	40	LOW	0	0	0	0	0	0.00	93.20	81.14	114.06	0.00	V-6-D-K-1	
V-6-D-L-1	220.0 to 240.0	0	0	20	40	20	20	LOW	0	0	0	0	0	0.00	103.50	81.14	127.56	0.00	V-6-D-L-1	
V-6-D-M-1	240.0 to 260.0	0	0	35	30	25	10	LOW	0	0	1	0	1	0.60	90.60	81.14	111.66	94.92	V-6-D-M-1	
V-6-D-N-1	260.0 to 270.0	0	0	40	50	10	0	HIGH	0	0	0	0	0	0.00	90.60	40.57	223.32	0.00	V-6-D-N-1	
V-6-D-N-2	270.0 to 280.0	70	0	10	20	0	0		14	17	4	2	0	10.00	82.00	40.57	204.09	120.77	V-6-D-N-2	
V-6-D-T									2	0	0	0	0	0.04	0.00					V-6-D-T

DEPTH TO BEDROCK : 270.5
 TOTAL DEPTH : 280.0
 CEMENTED : YES

GOLD PLACER EXPLORATION
REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : V-6-E
NPTS : *21 E/11 /0/02
RIVER : VICTORIA
TWP : MARSTON
RANGE : VIII
LOT : 355
NORTH UTM : 5040494.67
EAST UTM : 262978.16
ELEVATION : 422.14
S : Sand
St : Silt
B : Boulder
G : Gravel
C : Clay
R : Bedrock

BIT DIAM. : 5.125 inch
DRILL : CP-2
CONTRACTOR : Geohydrotech
D : Dust
4 : < 0.5 mg
3 : 0.5 - 1.0 mg
2 : 1.0 - 4.0 mg
1 : 4.0 - 10.0 mg
N : Nugget
DATE : FEB. 23, 1987.
COMPANY : STE-GENEVIÈVE
ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				UG WATER	C	Est. Flow	LABORATORY CALCULATIONS				TOTAL WEIGHT	N. (MG)	D	#4	#3	#2	#1	DUST	LAB. VOLUME	THEORETIC VOLUME	RECOV. %	MG/GU METER	GOLD		
		R	B	G	S				%	%	%	%														%	%
V-6-E-R-1	0.0 to 10.0	0	0	45	55	0	0	NONE-LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-R-1	
V-6-E-R-2	10.0 to 20.0	0	0	40	55	0	0	NONE-LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-R-2	
V-6-E-R-100	0.0 to 20.0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-R-100	
V-6-E-B-1	20.0 to 23.0	0	0	15	20	30	35	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-1	
V-6-E-B-2	23.0 to 27.0	0	0	15	20	25	40		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-2	
V-6-E-B-3	27.0 to 29.5	0	0	15	20	25	40		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-3	
V-6-E-B-4	29.5 to 32.0	0	0	15	20	25	35		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-4	
V-6-E-B-5	32.0 to 40.0	0	0	00	5	10	5		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-5	
V-6-E-C-1	40.0 to 60.0	0	2	10	25	25	30	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-C-1	
V-6-E-D-1	60.0 to 80.0	0	2	20	35	20	23	LOW-HIGH	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-D-1	
V-6-E-F-1	80.0 to 100.0	0	0	5	85	10	0	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-F-1	
V-6-E-G-1	100.0 to 120.0	0	0	0	0	0	0	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-G-1	
V-6-E-H-1	120.0 to 140.0	0	0	0	0	0	5	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-H-1	
V-6-E-I-1	140.0 to 160.0	0	0	0	0	0	5	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-I-1	
V-6-E-J-1	160.0 to 171.0	0	0	0	0	0	5	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-J-1	
V-6-E-J-2	171.0 to 180.0	0	0	0	0	0	5		1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.41	V-6-E-J-2	
V-6-E-K-1	180.0 to 200.0	0	0	1	35	44	20	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-K-1	
V-6-E-L-1	200.0 to 220.0	0	0	30	40	20	10	LOW-MEDIUM	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.13	V-6-E-L-1	
V-6-E-H-1	220.0 to 240.0	0	0	20	30	20	30	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-H-1	
V-6-E-N-1	240.0 to 260.0	0	0	35	50	10	5	HIGH-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-N-1	
V-6-E-O-1	260.0 to 280.0	0	0	40	55	5	0	MEDIUM-HIGH	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-O-1	
V-6-E-P-1	280.0 to 285.0	5	0	35	55	5	0	MEDIUM-HIGH	51	20	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	439.88	V-6-E-P-1	
V-6-E-P-2	285.0 to 290.0	60	0	20	15	5	0		56	21	9	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	437.35	V-6-E-P-2	
V-6-E-P-3	290.0 to 295.0	80	0	10	10	0	0		0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	66.30	V-6-E-P-3	
V-6-E-T									23	11	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-T

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				UG WATER	C	Est. Flow	LABORATORY CALCULATIONS				TOTAL WEIGHT	N. (MG)	D	#4	#3	#2	#1	DUST	LAB. VOLUME	THEORETIC VOLUME	RECOV. %	MG/GU METER	GOLD		
		R	B	G	S				%	%	%	%														%	%
V-6-E-R-1	0.0 to 10.0	0	0	45	55	0	0	NONE-LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-R-1	
V-6-E-R-2	10.0 to 20.0	0	0	40	55	0	0	NONE-LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-R-2	
V-6-E-R-100	0.0 to 20.0	0	0	0	0	0	0		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-R-100	
V-6-E-B-1	20.0 to 23.0	0	0	15	20	30	35	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-1	
V-6-E-B-2	23.0 to 27.0	0	0	15	20	25	40		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-2	
V-6-E-B-3	27.0 to 29.5	0	0	15	20	25	40		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-3	
V-6-E-B-4	29.5 to 32.0	0	0	15	20	25	35		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-4	
V-6-E-B-5	32.0 to 40.0	0	0	00	5	10	5		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-B-5	
V-6-E-C-1	40.0 to 60.0	0	2	10	25	25	30	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-C-1	
V-6-E-D-1	60.0 to 80.0	0	2	20	35	20	23	LOW-HIGH	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-D-1	
V-6-E-F-1	80.0 to 100.0	0	0	5	85	10	0	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-F-1	
V-6-E-G-1	100.0 to 120.0	0	0	0	0	0	0	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-G-1	
V-6-E-H-1	120.0 to 140.0	0	0	0	0	0	5	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-H-1	
V-6-E-I-1	140.0 to 160.0	0	0	0	0	0	5	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-I-1	
V-6-E-J-1	160.0 to 171.0	0	0	0	0	0	5	LOW-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-J-1	
V-6-E-J-2	171.0 to 180.0	0	0	0	0	0	5		1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.41	V-6-E-J-2	
V-6-E-K-1	180.0 to 200.0	0	0	1	35	44	20	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-K-1	
V-6-E-L-1	200.0 to 220.0	0	0	30	40	20	10	LOW-MEDIUM	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.13	V-6-E-L-1	
V-6-E-H-1	220.0 to 240.0	0	0	20	30	20	30	LOW	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-H-1	
V-6-E-N-1	240.0 to 260.0	0	0	35	50	10	5	HIGH-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-N-1	
V-6-E-O-1	260.0 to 280.0	0	0	40	55	5	0	MEDIUM-HIGH	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-O-1	
V-6-E-P-1	280.0 to 285.0	5	0	35	55	5	0	MEDIUM-HIGH	51	20	0	3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	439.88	V-6-E-P-1	
V-6-E-P-2	285.0 to 290.0	60	0	20	15	5	0		56	21	9	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	437.35	V-6-E-P-2	
V-6-E-P-3	290.0 to 295.0	80	0	10	10	0	0		0	6	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	66.30	V-6-E-P-3	
V-6-E-T									23	11	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-E-T

GOLD PLACER EXPLORATION
REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : V-6-F *21 E/11/0102 TWP : MARSTON NORTH UTM : 5848533.54 BIT DIAM. : 5.125 inch DATE: MARCH 17, 1987. COMPANY : STE-GENEVEIVE
 NTS : VICTORIA RANGE : VIII LOT : 355 ELEVATION : 465.32 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F. GABOURY ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 RIVER : VICTORIA S : Sand C : Clay R : Bedrock D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 Mg 1 : 4.0 - 10.0 mg
 G : Gravel St : Silt 4 : < 0.5 Mg 2 : 1.0 - 4.0 Mg N : Nugget

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS										WEIGHT : MILLIGRAMS				VOLUME : LITERS				LAB.	THEORETIC VOLUME	RECOV. %	Mg/CCU. METER	SAMPLE			
		R	B	G	S	%	St	C	%	UG WATER	Est. Flow	#1	#2	#3	#4	TOTAL	HEIGHT	VOLUME	%						GOLD		
V-6-F-A-1	0.0 to 12.5	0	0	0	65	35	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	13.20	50.71	26.83	0.00	V-6-F-A-1	
V-6-F-A-2	12.5 to 16.0	0	0	0	15	80	10	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	14.40	14.20	101.41	0.00	V-6-F-A-2	
V-6-F-A-3	16.0 to 18.0	0	0	0	30	40	10	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	13.20	8.11	162.68	0.00	V-6-F-A-3	
V-6-F-A-4	18.0 to 20.0	0	0	0	40	55	3	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	1.70	8.11	20.95	0.00	V-6-F-A-4	
V-6-F-B-1	20.0 to 40.0	0	0	0	25	40	20	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	90.30	81.14	121.15	0.00	V-6-F-B-1	
V-6-F-C-1	40.0 to 60.0	0	0	0	25	60	10	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	163.00	81.14	200.89	0.00	V-6-F-C-1	
V-6-F-D-1	60.0 to 70.0	0	0	0	15	70	10	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	100.90	40.57	248.71	0.40	V-6-F-D-1	
V-6-F-D-2	70.0 to 80.0	0	0	0	2	80	5	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.02	108.70	40.57	267.93	0.18	V-6-F-D-2	
V-6-F-E-1	80.0 to 100.0	0	0	0	3	87	5	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	137.10	81.14	168.97	0.00	V-6-F-E-1	
V-6-F-F-1	100.0 to 120.0	0	0	0	0	80	15	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	137.10	81.14	168.97	0.00	V-6-F-F-1	
V-6-F-G-1	120.0 to 140.0	0	0	0	0	80	15	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	134.60	81.14	165.89	0.00	V-6-F-G-1	
V-6-F-H-1	140.0 to 151.0	0	0	0	20	65	10	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	90.30	44.63	228.27	0.41	V-6-F-H-1	
V-6-F-H-2	151.0 to 160.0	0	0	0	35	55	5	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	82.80	36.51	226.77	0.40	V-6-F-H-2	
V-6-F-I-1	160.0 to 180.0	0	0	0	30	50	10	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	90.30	81.14	121.15	0.00	V-6-F-I-1	
V-6-F-J-1	180.0 to 200.0	0	0	0	30	55	10	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	62.10	81.14	76.53	0.00	V-6-F-J-1	
V-6-F-K-1	200.0 to 220.0	0	0	0	25	55	10	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	106.10	81.14	130.76	0.00	V-6-F-K-1	
V-6-F-L-1	220.0 to 240.0	0	0	0	20	60	10	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	116.40	81.14	143.46	0.00	V-6-F-L-1	
V-6-F-M-1	240.0 to 255.0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.20	129.40	60.86	212.64	1.55	V-6-F-M-1	
V-6-F-T																											V-6-F-T

DEPTH TO BEDROCK: 244.5
 TOTAL DEPTH: 255.0
 CEMENTED: NO

GOLD PLACER EXPLORATION
REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : V-6-U TWP : MARSTON NORTH UTM : 5848191.73 DATE: MARCH 18, 1987. COMPANY : STE-GENEVIEWE
 NTS : *21 E/11/9182 RANGE : VIII EAST UTM : 262921.33 BIT DIAM. : 5.125 inch
 RIVER : VICTORIA LOT : 355 ELEVATION : 467.82 DRILL : CP-2
 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F. GABOURY ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 B : Boulder S : Sand C : Clay
 G : Gravel St : Silt R : Bedrock
 D : Dust 3 : 0.5 - 1.0 mg 1 : 4.0 - 18.0 mg
 4 : < 0.5 mg 2 : 1.0 - 4.0 mg N : Nugget

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS					LABORATORY CALCULATIONS					TOTAL		THEORETIC		RECOV. Mg/CC. METER	GOLD	SAMPLE
		R	B	S	St	C	R	N. (Mg)	HEIGHT	VOLUME	VOLUME	VOLUME	%	%				
V-6-G-A-1	0.0 to 7.0	0	0	25	60	10	5	NONE-LOW	0	0.00	11.40	28.40	40.14	0.00	0.00	0.00	V-6-G-A-1	
V-6-G-A-2	7.0 to 14.0	0	0	5	68	20	15	NONE-LOW	0	0.00	12.60	28.40	44.37	0.00	0.00	0.00	V-6-G-A-2	
V-6-G-A-3	14.0 to 17.0	0	0	0	68	20	15	NONE-LOW	0	0.00	12.60	12.17	98.68	0.00	0.00	0.00	V-6-G-A-3	
V-6-G-A-4	17.0 to 28.0	0	0	10	38	55	5	NONE-LOW	0	0.00	11.40	12.17	93.67	0.00	0.00	0.00	V-6-G-A-4	
V-6-G-B-1	28.0 to 48.0	0	0	15	30	50	5	LOW	0	0.00	82.80	81.14	102.05	0.00	0.00	0.00	V-6-G-B-1	
V-6-G-C-1	48.0 to 68.0	0	0	10	55	30	5	LOW	0	0.00	119.00	81.14	146.66	0.00	0.00	0.00	V-6-G-C-1	
V-6-G-D-1	68.0 to 88.0	0	0	2	80	5	5	LOW	0	0.02	132.00	81.14	162.68	0.15	0.15	0.15	V-6-G-D-1	
V-6-G-E-1	88.0 to 108.0	0	0	0	90	5	5	LOW	0	0.02	132.00	81.14	162.68	0.15	0.15	0.15	V-6-G-E-1	
V-6-G-F-1	108.0 to 128.0	0	0	0	85	10	5	LOW	0	0.02	137.10	81.14	168.97	0.15	0.15	0.15	V-6-G-F-1	
V-6-G-G-1	128.0 to 148.0	0	0	0	80	15	5	LOW	0	0.00	137.10	81.14	168.97	0.00	0.00	0.00	V-6-G-G-1	
V-6-G-H-1	148.0 to 168.0	0	0	0	85	10	5	LOW	0	0.00	134.60	81.14	165.89	0.00	0.00	0.00	V-6-G-H-1	
V-6-G-I-1	168.0 to 178.0	0	0	25	70	5	0	NONE-MEDIUM	0	0.06	134.60	48.57	331.77	0.45	0.45	0.45	V-6-G-I-1	
V-6-G-I-2	178.0 to 188.0	0	0	20	50	25	5	NONE-MEDIUM	0	0.02	67.30	48.57	165.89	0.30	0.30	0.30	V-6-G-I-2	
V-6-G-J-1	188.0 to 208.0	0	0	20	40	30	10	LOW	0	0.20	93.10	81.14	114.74	2.15	2.15	2.15	V-6-G-J-1	
V-6-G-K-1	208.0 to 228.0	0	1	10	49	30	10	LOW	0	0.00	111.30	81.14	137.17	0.00	0.00	0.00	V-6-G-K-1	
V-6-G-L-1	228.0 to 248.0	0	0	15	55	20	10	LOW-MEDIUM	0	0.00	108.90	81.14	124.35	0.00	0.00	0.00	V-6-G-L-1	
V-6-G-M-1	248.0 to 268.0	0	0	20	40	30	10	MEDIUM-HIGH	0	0.00	98.60	81.14	111.66	0.00	0.00	0.00	V-6-G-M-1	
V-6-G-N-1	268.0 to 275.0	90	0	5	5	0	0	LOW	0	0.06	113.80	68.86	187.08	0.53	0.53	0.53	V-6-G-N-1	
V-6-G-T									1	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	V-6-G-T	

DEPTH TO BEDROCK: 264.5
 TOTAL DEPTH: 275.0
 CEMENTED: YES

GOLD PLACER EXPLORATION
REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : V-6-H
NYS : #21 E/11/0102
RIVER : VICTORIA
TWP : MARSTON
RANGE : VII
LOT : 307
NORTH UTM : 5948540.31
EAST UTM : 263548.27
ELEVATION : 464.54
S : Sand
St : Silt
C : Clay
R : Bedrock

DATE : MARCH 19, 1987.
COMPANY : STE-GENEVIEVE
BY : F. GABOURY
ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.
CONTRACTOR: GeohydroTech
0 : Dust
1 : 4.0 - 10.0 mg
3 : 0.5 - 1.0 mg
2 : 1.0 - 4.0 mg
N : Nugget

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS										VOLUME : LITERS				WEIGHT : MILLIGRAMS				LAB. VOLUME	THEORETIC VOLUME	RECOV. %	GOLD mg/CU. METER	SAMPLE			
		R	B	G	S	C	St	%	%	%	%	%	%	UG WATER Est. Flow	D	#1	#2	#3	#4						D	N. (mg)	HEIGHT
V-6-H-A-1	0.0 to 6.0	0	0	0	10	75	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	13.80	24.34	56.69	0.00	V-6-H-A-1	
V-6-H-A-2	6.0 to 15.0	0	0	0	85	14	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	13.80	36.51	37.79	0.00	V-6-H-A-2	
V-6-H-A-3	15.0 to 20.0	0	0	0	45	40	10	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	16.30	20.29	80.35	0.00	V-6-H-A-3	
V-6-H-B-1	20.0 to 40.0	0	3	25	42	25	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	103.50	81.14	127.56	0.00	V-6-H-B-1	
V-6-H-C-1	40.0 to 60.0	0	0	25	40	30	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	75.00	81.14	92.43	0.00	V-6-H-C-1	
V-6-H-D-1	60.0 to 80.0	0	2	20	43	30	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.20	117.70	81.14	145.06	1.70	V-6-H-D-1	
V-6-H-E-1	80.0 to 100.0	0	0	45	50	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	117.70	81.14	145.06	0.34	V-6-H-E-1	
V-6-H-F-1	100.0 to 120.0	0	0	30	60	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	108.70	81.14	133.97	0.00	V-6-H-F-1	
V-6-H-G-1	120.0 to 140.0	0	2	63	30	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.02	113.80	81.14	140.25	0.18	V-6-H-G-1	
V-6-H-H-1	140.0 to 160.0	0	5	40	50	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.04	77.60	81.14	95.64	0.52	V-6-H-H-1	
V-6-H-I-1	160.0 to 180.0	0	0	17	30	25	20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	134.60	81.14	165.89	0.00	V-6-H-I-1	
V-6-H-J-1	180.0 to 200.0	0	0	25	20	25	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	77.60	81.14	95.64	0.00	V-6-H-J-1	
V-6-H-K-1	200.0 to 220.0	0	0	25	20	25	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	126.80	81.14	156.27	0.00	V-6-H-K-1	
V-6-H-L-1	220.0 to 240.0	0	0	30	40	20	10	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	116.40	81.14	143.46	16.32	V-6-H-L-1	
V-6-H-M-1	240.0 to 250.0	0	0	40	55	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00	155.30	40.57	382.00	0.52	V-6-H-M-1	
V-6-H-M-2	250.0 to 252.0	0	0	40	55	5	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.90	111.30	8.11	1371.70	8.89	V-6-H-M-2	
V-6-H-T																											V-6-H-T

DEPTH TO BEDROCK: ABANDONED BEFORE BEDROCK, MECHANICAL CAUSE.
TOTAL DEPTH: 252.0
CEMENTED: NO

GOLD PLACER EXPLORATION
REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : V-6-I
 NTS : *21 E/11/8102
 RIVER : VICTORIA
 TWP : HARSTON
 RANGE : VII
 LOT : 387
 NORTH UTM : 5848514.39
 EAST UTM : 263344.11
 ELEVATION : 465.35
 S : Sand
 St : Silt
 C : Clay
 R : Bedrock

DATE : MARCH 20, 1987.
 COMPANY : STE-GENEVEVE
 BY : F. GABOURY
 ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 D : Dust
 3 : 0.5 - 1.0 mg
 4 : < 0.5 mg
 1 : 4.0 - 10.0 mg
 N : Nugget

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS										LAB. VOLUME	THEORETIC VOLUME	% RECOV.	GOLD Mg/CU. METER	SAMPLE	
		R	B	G	S	%	St	C	%	UG WATER	Est. Flow						
V-6-I-A-1	0.0 to 20.0	0	0	0	5	40	25	30	NONE-LOH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-A-1
V-6-I-B-1	20.0 to 40.0	0	0	10	20	20	20	50	LOH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-B-1
V-6-I-C-1	40.0 to 60.0	0	0	30	25	25	20	20	LOH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-C-1
V-6-I-D-1	60.0 to 72.0	0	0	30	25	30	15	15	LOH-MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-D-1
V-6-I-D-2	72.0 to 80.0	0	0	25	55	15	5	5	LOH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-D-2
V-6-I-E-1	80.0 to 100.0	0	0	5	45	20	30	30	LOH	0	0	0	0	0	0	0.14	V-6-I-E-1
V-6-I-F-1	100.0 to 108.0	0	0	60	40	0	0	0	HIGH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-F-1
V-6-I-F-2	108.0 to 120.0	0	0	40	60	0	0	0	MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-F-2
V-6-I-G-1	120.0 to 140.0	0	0	20	60	20	0	0	LOH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-G-1
V-6-I-H-1	140.0 to 160.0	0	0	60	35	5	0	0	HIGH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-H-1
V-6-I-I-1	160.0 to 180.0	0	0	35	50	15	0	0	MEDIUM	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-I-1
V-6-I-J-1	180.0 to 200.0	0	0	30	30	15	25	25	MEDIUM-LOH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-J-1
V-6-I-K-1	200.0 to 220.0	0	0	30	20	20	30	30	VERY LOH	0	0	0	0	0	0	0.00	V-6-I-K-1
V-6-I-L-1	220.0 to 240.0	0	0	55	40	5	0	0	HIGH	3	1	0	1	0	0	2.66	V-6-I-L-1
V-6-I-N-1	240.0 to 260.0	0	0	30	55	10	5	10	HIGH-MEDIUM	1	0	0	0	0	0	0.45	V-6-I-N-1
V-6-I-N-1	260.0 to 280.0	0	0	5	70	20	5	5	LOH	0	0	0	1	0	0	10.45	V-6-I-N-1
V-6-I-O-1	280.0 to 283.0	0	0	15	45	30	10	10	LOH	7	0	0	1	0	0	12.88	V-6-I-O-1
V-6-I-O-2	283.0 to 295.0	70	0	10	15	5	0	0	LOH	2	0	0	0	0	0	8.31	V-6-I-O-2
V-6-I-T										4	3	0	0	0	0	0.60	V-6-I-T

DEPTH TO BEDROCK: 295.0
 TOTAL DEPTH: 295.0
 CEMENTED: NO

GOLD PLACER EXPLORATION
 REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : U-6-J
 MTS : *21 E/11/8182
 RIVER : VICTORIA
 TMP : MARSTON
 RANGE : VII
 LOT : 387
 NORTH UTM : 5840488.40
 EAST UTM : 263204.47
 ELEVATION : 465.99
 BIT DIAM. : 5.125 inch
 DRILL : CP-2
 CONTRACTOR: Geohydrotech
 DATE: MARCH 28, 1987.
 COMPANY : STE-GENEVIEWE
 BY : F. GABOURY
 ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 D : Dust
 3 : 0.5 - 1.0 mg
 4 : < 0.5 mg
 1 : 4.0 - 18.8 mg
 2 : 1.0 - 4.0 mg
 N : Nugget

S : Sand
 St : Silt
 C : Clay
 R : Bedrock
 B : Boulder
 G : Gravel
 VOLUME : LITERS
 WEIGHT : MLLIGRAMS
 LABORATORY CALCULATIONS

DEPTH (FEET)	R	B	G	S	St	C	UG WATER	SAMPLE	D	#4	#3	#2	#1	N. (mg)	HEIGHT	VOLUME	THEORIC	%	GOLD
303.5																			
308.8																			

DEPTH TO BEDROCK: 303.5
 TOTAL DEPTH: 308.8
 CEMENTED: NO

GOLD PLACER EXPLORATION
REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : V-9-A
 NTS : *21 E/86/0202
 RIVER : VICTORIA
 TWP : HARSTON
 RANGE : IX
 LOT : 382
 NORTH UTM : 5838000
 EAST UTM : 268290
 ELEVATION : 495
 BIT DIAM. : 5.125 inch
 DATE : FEB. 2, 1987
 COMPANY : STE-GENEVIÈVE
 CONTRACTOR : Geohydrotech
 BY : F. GABOURY
 ENGINEERING : TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 0 : Dust
 1 : 4.0 - 10.0 Mg
 2 : 1.0 - 4.0 Mg
 3 : 0.5 - 1.0 Mg
 4 : < 0.5 Mg
 N : Mugget

SAMPLE	DEPTH (FEET)	FIELD OBSERVATIONS				UG WATER				LAB. VOLUME	THEORETIC VOLUME	RECOVER %	MG/CC. METER	SAMPLE
		R	B	G	S	%	C	Est.	Flow					
V-9-A-R-1	0.0 to 9.7	0	15	25	60	0	0	0	0	12.00	39.35	30.49	0.00	V-9-A-R-1
V-9-A-R-2	9.7 to 15.0	0	7	25	53	10	5	0	0	13.28	21.50	61.39	0.00	V-9-A-R-2
V-9-A-R-3	15.0 to 18.0	0	0	5	35	40	20	0	0	13.80	12.17	113.30	0.00	V-9-A-R-3
V-9-A-R-4	18.0 to 20.0	0	0	5	35	40	20	0	0	9.18	8.11	112.15	0.00	V-9-A-R-4
V-9-A-R-100	0.0 to 20.0	0	0	0	0	0	0	0	0	1.70	0.00	0.00	0.00	V-9-A-R-100
V-9-A-B-1	20.0 to 23.5	0	0	20	65	10	5	0	0	15.60	14.20	109.86	0.00	V-9-A-B-1
V-9-A-B-2	23.5 to 27.0	0	0	15	60	15	10	0	0	14.40	14.20	101.41	0.00	V-9-A-B-2
V-9-A-B-3	27.0 to 30.0	0	0	10	55	20	15	0	0	12.60	12.17	103.52	0.00	V-9-A-B-3
V-9-A-B-4	30.0 to 36.5	0	5	25	70	0	0	0	0	12.00	26.37	45.51	0.00	V-9-A-B-4
V-9-A-B-5	36.5 to 37.0	0	5	25	70	0	0	0	0	10.80	2.03	532.41	0.00	V-9-A-B-5
V-9-A-B-6	37.0 to 38.5	0	0	15	60	20	5	0	0	4.50	6.09	73.95	0.00	V-9-A-B-6
V-9-A-B-7	38.5 to 40.0	0	0	15	60	20	5	0	0	6.00	6.09	111.74	0.00	V-9-A-B-7
V-9-A-C-1	40.0 to 60.0	0	0	20	35	20	25	LOH	0	72.40	81.14	89.23	0.00	V-9-A-C-1
V-9-A-D-1	60.0 to 80.0	0	5	20	30	20	25	LOH	0	163.00	81.14	200.89	0.00	V-9-A-D-1
V-9-A-E-1	80.0 to 100.0	0	7	20	30	20	23	LOH	0	132.00	81.14	162.60	0.00	V-9-A-E-1
V-9-A-F-1	100.0 to 120.0	0	0	15	25	30	30	LOH	0	85.40	81.14	105.25	0.00	V-9-A-F-1
V-9-A-G-1	120.0 to 140.0	0	5	5	20	35	35	LOH	0	357.10	81.14	440.10	0.00	V-9-A-G-1
V-9-A-G-2	120.0 to 140.0	0	5	10	20	30	35	LOH	0	170.00	32.46	526.25	0.00	V-9-A-G-2
V-9-A-H-1	140.0 to 150.0	0	0	10	20	35	35	LOH	0	157.00	40.57	300.96	0.00	V-9-A-H-1
V-9-A-H-2	150.0 to 160.0	0	0	15	25	30	30	LOH	1	103.50	40.57	255.11	1.93	V-9-A-H-2
V-9-A-I-1	160.0 to 180.0	0	0	20	80	0	0	LOH-MEDIUM	0	150.10	81.14	104.99	0.00	V-9-A-I-1
V-9-A-J-1	180.0 to 183.0	10	0	5	85	0	0	VERY HIGH	1	170.00	12.17	1403.34	1.17	V-9-A-J-1
V-9-A-J-2	183.0 to 185.0	10	0	5	85	0	0	VERY HIGH	0	173.40	8.11	2137.05	0.00	V-9-A-J-2
V-9-A-J-3	185.0 to 187.0	10	0	5	85	0	0	VERY HIGH	0	176.00	8.11	2169.09	0.00	V-9-A-J-3
V-9-A-J-4	187.0 to 188.0	10	0	5	85	0	0	VERY HIGH	0	181.10	4.86	4463.09	0.00	V-9-A-J-4
V-9-A-J-5	188.0 to 190.0	15	0	5	80	0	0	VERY HIGH	0	176.00	8.11	2169.09	0.00	V-9-A-J-5
V-9-A-J-6	190.0 to 191.0	20	0	5	75	0	0	VERY HIGH	0	176.00	4.86	4338.10	0.00	V-9-A-J-6
V-9-A-T									0	0.20	0.00	0.00	0.00	V-9-A-T

VOLUME : LITERS

WEIGHT : MILLIGRAMS

LABORATORY CALCULATIONS

FIELD OBSERVATIONS

UG WATER

DEPTH (FEET)

SAMPLE

GOLD PLACER EXPLORATION
 REVERSE CIRCULATION DRILLING

HOLE : V-9-A TWP : HARSTON NORTH UTM : 5838888 BIT DIAM. : 5.125 inch DATE: FEB. 2, 1987 COMPANY : STE-GENEVEVE
 NTS : #21 E/86/0203 RANGE: IX EAST UTM : 268290 DRILL : CP-2
 RIVER : VICTORIA LOT : 382 ELEVATION : 495 CONTRACTOR: Geohydrotech BY : F.GABOURY ENGINEERING: TERTIARY CONSULTANTS Inc.
 ***** S : Sand C : Clay R : Bedrock
 B : Boulder G : Gravel St : Silt

Dust 0 : Dust 3 : 0.5 - 1.0 mg 1 : 4.0 - 10.0 mg
 4 : < 0.5 mg 2 : 1.0 - 4.0 mg N : Nugget
 VOLUME : LITERS WEIGHT : MILLIGRAMS
 ***** LABORATORY CALCULATIONS *****
 D #4 #3 #2 #1 N.(MG) TOTAL LAB. THEORIC % GOLD
 SAMPLE HEIGHT VOLUME RECOV. Mg/CU. METER

***** FIELD OBSERVATIONS *****
 DEPTH (FEET) R B G S St C Est. Flow UG WATER

DEPTH TO BEDROCK: 182.0
 TOTAL DEPTH: 196.0
 CEMENTED: YES

RAPPORT: 037-1309 (COMPLET)

INFO. DE RÉFÉRENCE:

CLIENT: TERTIARY CONSULTANTS INC.
 PROJET: AUCUN

SOU MIS BY: P. BEAUDRY
 DATE DE L'IMPRESSION: 19-MAR-87

COMMANDE	ÉLÉMENT	NOMBRE D'ANALYSES	LIMITE INFÉRIEURE DE DÉTECTION	EXTRACTION	MÉTHOD
1	Ag Argent	37	0.1 PPM	HCL-HNO3 (1:3)	Absortion Atomique
2	Au Or	37	5 PPB	AQUA REGIA	Pyro-AA & poids 30gr
3	Au/pds Poids d'échantillon	2	0.1 G		
4	Hg Mercure	37	5 PPB	HNO3-H2SO4-HCL-KMNO4	A.A. Sans Flamme
5	W Tungstène	37	2 PPM	FUSION-CARBONATE	Colorimétrie
6	Sb Antimoine	37	1 PPM		Fluorescence-X

TYPES D'ÉCHANTILLONS	NOMBRE	FRACTION UTILISÉE	NOMBRE	PRÉP. DE L'ÉCHAN.	NOMBRE
R ROCHE	37	2 -150	37	Concas, Pulvériser	37

REMARQUES: voir notes que

COPIES DU RAPPORT A: PIERRE BEAUDRY
 1310 GREENE AVE

FACTURE A: PIERRE BEAUDRY

CHIMITEC LTEE

700 Rue Nérée Tremblay
 Ste-Foy, Québec G1N 4H7
 (418) 683-1777
 TÉLEX: 051-3786 LOCAL 272

CHIMITEC LTEE

RAPPORT D'ANALYSE
 GÉOCHIMIQUE

RAPPORT: 037-1309

PROJET: AUCUN

PAGE 1

NUMÉRO DE L'ÉCHANTILLON	ÉLÉMENT UNITÉS	Ag PPM	Au PPB	Au/pds g	Hg PPB	W PPM	Sb PPM
----------------------------	-------------------	-----------	-----------	-------------	-----------	----------	-----------

R2 V1-A		0.1	<10	4.7	20	<2	2
R2 V1-B		0.2	<5		20	<2	2
R2 V2-A		0.2	<5		5	8	3
R2 V2-B		0.1	<5		<5	<2	1
R2 V2-C		<0.1	40		20	<2	<1
R2 V4-A		0.2	<5		20	<2	<1
R2 V5-A		0.1	<5		20	<2	2
R2 V6-A		0.2	10		20	<2	<1
R2 V6-B		0.2	<5		20	<2	<1
R2 V6-C		0.3	<5		5	14	<1
R2 V6-D		0.1	5		20	4	<1
R2 V6-E		0.2	<5		20	2	<1
R2 V9-A		0.1	<5		20	<2	<1
R2 V10-A		0.4	40		5	20	<1