MINISTÈRE DES AFFAIRES ÉTRANGÈRES ET DU COMMERCE INTERNATIONAL

Rapport sur l'état du bâtiment : étude géotechnique de la chancellerie Bridgetown, Bishop Court Hill, Barbade

Rapport final



Avril 2008 N/Réf. : 034-P015952-0160-SC-0001-00 V/Réf. : PRID 6580002

Présenté le :



MINISTÈRE DES AFFAIRES ÉTRANGÈRES ET DU COMMERCE INTERNATIONAL

Rapport final

Rapport sur l'état du bâtiment : étude géotechnique de la chancellerie Bridgetown, Bishop Court Hill, Barbade

Préparé par :

Préparé et vérifié par :

(Signature manuscrite)	(Signature manuscrite)
M. Jean-François Grandmaître, ing. en	M. Andy Guyaz, ing. en
géotechnique	géophysique

Approuvé par :

M. Morteza Esfehani, ing., Ph.D. Superviseur technique - Géotechnique

Présenté par :

M. Frédérick Dionne, ing. Gestionnaire de projet

Dessau inc.

900, boul. de la Carrière, bureau 100 Gatineau (Québec) Canada J8Y 6T5 Téléphone : 819-777-2727 Télécopieur : 819-777-3689 Courriel : <u>gatineau@dessau.com</u> Site Web : <u>http://www.dessau.com</u>



TABLE DES MATIÈRES

1	INTRO	DDUCTION	1-1
	1.1	Mandat	1-1
	1.2	Études	1-1
2	DESC	RIPTION DU SITE	2-1
	2.1	Emplacement topographique	2-1
	2.2	Contexte géologique et hydrologique	2-1
	2.3	Formations karstiques observées dans le voisinage	2-2
3	DESC	RIPTION ET RÉSULTATS DU LEVÉ AU GÉORADAR (GR)	3-1
	3.1	Informations requises	3-1
	3.2	Levé au géoradar (GR)	3-1
	3.3	Principe du géoradar	3-2
	3.4	Méthodologie et réalisation	3-3
	3.5	Analyse des données	3-3
	3.6	Résultats	3-4
4	DESC	RIPTION ET RÉSULTATS OBTENUS PAR LE FORAGE DE TROUS DE SONDAGE	4-1
	4.1	Emplacement et profondeur des trous de sondage	4-1
	4.1.1	Échantillonnage du sol et de la roche	4-1
	4.2	Stratigraphie et nappe phréatique	4-2
	4.3	Formations karstiques observées	4-4
5	ANAI	LYSE DU DANGER POTENTIEL DES FORMATIONS KARSTIQUES EXISTANTES	5-1
	5.1	Anciennes formations karstiques détectées durant la construction du bâtiment.	5-1
	5.2	Analyse du risque relatif à la formation karstique existante	5-1
6	CON	CLUSIONS	6-1
7	RECO	DMMANDATIONS	7-1
8	RÉFÉ	RENCES	8-1

i



Tableaux et figures

- Tableau 1 : Résultats des analyses de laboratoire
- Figure 1 : Répartition des charges dans les matériaux de subsurface sous une pression de charge rectangulaire de 500 kPa et de 1 m de largeur 5-3
- Figure 2 : Répartition des charges sous le centre d'une pression de charge rectangulaire de 500 kPa et de 1 m de largeur 5-4
- Figure 3 : Répartition des charges à une distance de 3 m à partir du centre de la pression de charge rectangulaire de 500 kPa et de 1 m de largeur 5-5

Appendices

Appendice 1 Photographies (20 pages)

Appendice 2 Plan du levé au géoradar (1 page)

Appendice 3 Profils de mesure du GR (45 pages)

- Appendice 4 Rapports de diagraphie de sondage (4 pages)
- Appendice 5 Plans : Emplacement des trous de sondage et des formations karstiques connues (3 pages)

AVIS: Ce document technique est la propriété de **Dessau inc**. et, en tant que tel, est protégé par la loi. Ce rapport, qui contient **22** pages et **5** appendices, doit servir exclusivement aux fins qui y sont mentionnées. Toute reproduction ou adaptation de son contenu, en partie ou en totalité, est strictement interdite, à moins d'avoir obtenu au préalable une autorisation écrite de **Dessau inc.** et du client.

Dans l'éventualité où des essais ont été réalisés, les résultats de ces essais ne sont valides que pour l'échantillon décrit dans le présent rapport.

Les sous-traitants de **Dessau** qui peuvent avoir effectué des travaux sur le chantier ou en laboratoire ont été dûment qualifiés selon la procédure relative à l'approvisionnement de notre manuel de qualité. Pour obtenir plus d'information sur ce qui précède ou sur le contenu de ce rapport, veuillez communiquer avec votre gestionnaire de projet.

REGISTRE DES RÉVISIONS ET DES PUBLICATIONS		
N° DE RÉVISION	DATE	DESCRIPTION DE LA MODIFICATION ET/OU DE LA PUBLICATION
00	2008-04-21	Rapport final

ii

1. INTRODUCTION

1.1 Mandat

Le ministère des Affaires étrangères et du Commerce international (MAECI) a mandaté Dessau inc., firme de génie-conseil, pour qu'il produise un rapport sur l'état du bâtiment de la chancellerie de Bridgetown, en Barbade. Préoccupé par la stabilité du sol, le MAECI a élargi notre mandat pour qu'il inclut une étude géotechnique du site sur lequel se trouve le bâtiment de la chancellerie. L'objectif de cette étude est d'évaluer la présence ou l'absence de vides (cavités causées par la dissolution et/ou des cavernes) en dessous et sous le périmètre du bâtiment de la chancellerie et, le cas échéant, d'évaluer leur impact sur l'intégrité structurale du bâtiment de la chancellerie.

1.2 Études

L'étude visant à évaluer la présence de formations karstiques (cavités causées par de la dissolution, vides ou cavernes sous terre) a été réalisée en deux phases. En premier lieu, un levé au géoradar (GR) a été réalisé pour repérer les possibles hétérogénéités du sol causées par des formations karstiques. Ce levé géophysique a produit des données pour la superficie et le périmètre de tout le bâtiment. Les données ainsi obtenues ont ensuite été utilisées pour déterminer l'emplacement le plus adéquat pour les trous de sondage. Par conséquent, quatre (4) trous de sondage ont été réalisés aux emplacements sélectionnés. Les trous de sondage ont permis d'identifier et de valider les caractéristiques physiques et mécaniques du sol ainsi que la présence de cavités karstiques repérées par le levé au géoradar.

Le programme de levé au géoradar et de forage de trous a été réalisé entre le 17 février et le 4 mars 2008. Les carottes de roche corallienne prélevées durant le forage des trous ont été acheminées à notre bureau de Gatineau au Québec. Nous avons reçu les échantillons de roche une semaine plus tard. Les carottes de roche ont été caractérisées et analysées en laboratoire. *Veuillez noter que ces échantillons de carottes de roches seront éliminés conformément aux spécifications de l'Agence canadienne d'inspection des aliments un mois après la livraison de ce rapport en l'absence d'autre avis du MAECI.*

2 DESCRIPTION DU SITE

2.1 Emplacement topographique

Le bâtiment de la chancellerie se trouve dans la paroisse de St. Michael sur l'île de la Barbade. Plus précisément, il est situé au sommet d'une colline sur la route Bishop Court Hill. L'altitude approximative de la propriété est de 35 m (115 pi) AMSL (au-dessus du niveau moyen de la mer). Le terrain de la propriété autour de la chancellerie est relativement plat. Autour de la propriété, il y a des pentes abruptes sur le côté ouest (pente d'environ 35 % sur une longueur de 40 m) tandis que, sur le côté est, les pentes sont inclinées d'environ 5 %. Les limites nord et sud du terrain sont relativement plates. La topographie générale de la zone est orientée vers l'axe sud-est et nord-ouest, la partie sud-est étant en terrain plus élevé.

Le bâtiment consiste en une structure de béton de deux (2) étages, dont un rez-de-chaussée et un sous-sol partiel situé dans la moitié nord du bâtiment. Une partie du bâtiment comporte également un vide sanitaire. Durant la construction du bâtiment, des cavités karstiques ont été observées dans la formation rocheuse corallienne, dans la zone du sous-sol. L'information sur la construction du bâtiment est disponible dans un rapport de Dessau inc. intitulé « Building Condition Report for Chancery », nº de référence 034-P015952-0100-ME-0001-00, janvier 2008.

2.2 Contexte géologique et hydrologique

Le substratum rocheux du secteur est composé de la formation rocheuse corallienne des terrasses récifales intermédiaires. La roche corallienne est essentiellement une pierre calcaire comportant des gisements fossilifères. D'après les cartes géologiques et topographiques disponibles, la formation coralienne a une épaisseur d'environ 70 m. Sur ces 70 m, 35 m se trouvent sous le niveau de la mer.

La communauté barbadienne dépend principalement des sources d'eau souterraines pour son approvisionnement en eau potable. Une station de dessalement côtière se trouve aussi dans la paroisse de St. Michael : cette station fournit grosso modo un quart de toute l'eau potable de l'île. Les aquifères souterrains sont rechargés par les pluies. L'eau de pluie percole dans le sol et s'infiltre dans le substratum rocheux pour finalement réalimenter l'aquifère. Durant ce processus de percolation et d'infiltration, les eaux de pluie qui contiennent du dioxyde de carbone dissolvent le substratum calcaire. La nature poreuse du substratum

rocheux et la présence d'ouvertures et de cavités permettent à l'eau de circuler pratiquement partout dans le sous-sol, ce qui rend le processus de dissolution difficile à prédire.

Par contre, dans les endroits d'accumulation d'eau comme les cavernes ou les formations karstiques existantes, le processus de dissolution tend à être accéléré en raison du débit d'eau plus élevé.

Au fil de différentes discussions avec des géologues et des représentants gouvernementaux et après une brève revue de la littérature, nous pouvons conclure que la plus grande partie de l'île est caractérisée par une formation calcaire corallienne du complexe de terrasses récifales inférieures, intermédiaires et supérieures qui favorise grandement la formation de karsts.

Ces formations karstiques peuvent avoir différentes dimensions et peuvent se trouver à n'importe quelle profondeur dans le sol. Ainsi, un réseau de cavernes et de formations karstiques, reliées ou non, s'étend probablement sur la plus grande partie de l'île. À l'heure actuelle, il semble qu'aucune cartographie de ce réseau ou des cavernes individuelles n'ait été réalisée, à l'exception de la caverne d'Harrison, une attraction touristique.

2.3 Formations karstiques observées dans le voisinage

Durant notre séjour en Barbade, notre technicien a visité les propriétés voisines pour vérifier la présence de formations karstiques. Il ne s'agissait pas d'un levé exhaustif et l'objectif était de connaître les différentes caractéristiques réelles des formations karstiques. Comme indiqué sur les plans n° 034-P015952-0160-000-SC-0002-00 et 034-P015952-0160-000-SC-0003-00 de l'appendice 5, nous avons repéré trois (3) sites pour lesquels des formations karstiques karstiques ont été enregistrées, soit :

- l'école et la propriété voisine juste au nord de la chancellerie (à une distance d'environ 90 m);
- Britton Hill (à une distance d'environ 500 m);
- caverne d'Harrison (à une distance d'environ 10 km).

Le karst sur la propriété située juste au nord de la chancellerie (école et propriété voisine) a été visité en partie. Le fond de la cavité karstique se trouve à des profondeurs allant de 7,5 à 9 m sous la surface du sol. Sa hauteur atteint 3 à 5,5 m sur une longueur totale d'environ 85 m.

La formation karstique à Britton Hill se trouve, selon Hans Machel (Ph.D.) de l'Université de Calgary et selon un journaliste, à une profondeur d'environ 30 m¹ et le sommet de l'arc semble se trouver à moins d'un mètre sous les fondations d'un bâtiment. Ce karst s'est malheureusement effondré l'été dernier, avec le bâtiment et ses occupants qui se trouvaient au-dessus.

La caverne d'Harrison mesure près de 2,3 kilomètres de long, et sa cavité la plus grande mesure environ 15 m de hauteur. Cette caverne comporte un énorme cours d'eau.

¹ Barbados Free Press, *Brittons Hill Barbados - Apartment Building Colapse Into Known Cave - Family Of 5 Trapped - US Miami Dade Rescue Team Goes To Work*, dans [http://barbadosfreepress.wordpress.com/2007/08/26/brittons-hill-barbados-building-collapse/]

3 DESCRIPTION ET RÉSULTATS DU LEVÉ AU GÉORADAR (GR)

3.1 Informations requises

Le plan de travail avec le géoradar (GR) consiste à vérifier la présence de zones karstiques près des installations du Haut-Commissariat du Canada à Bridgetown, en Barbade. Le levé par GR dépend de la résolution et de la couverture de toute la région ciblée. Le levé en luimême nécessite la mise en place d'une grille sur le sol qui couvre toute la superficie au sol du bâtiment et de la zone adjacente. Un émetteur radar est tiré sur les lignes de grille au sol et les changements dans les densités du sol sont enregistrés. Les zones où des anomalies sont observées sont consignées pour localiser l'emplacement des trous de sondage pour échantillons lors de l'étape suivante.

3.2 Levé au géoradar (GR)

Le GR est une méthode non-destructive éprouvée pour l'imagerie interne de plusieurs types de matières géologiques, comme les sols et les roches, ainsi que de matériaux de construction artificiels, comme le béton, l'asphalte ou le bois. Le GR peut être utilisé pour localiser des objets métalliques ou non métalliques, comme des câbles, des tuyaux, des égouts, des fondations, des barres d'armature, des ancrages et plusieurs autres structures enfouies. Dans les domaines géologique et géotechnique, il peut être utilisé pour étudier la disposition et l'épaisseur des différentes couches de sol avant de réaliser différents types de travaux. Cette méthode a été choisie car elle est la plus appropriée pour obtenir de l'information pertinente sur le sous-sol.

Le GR est une méthode géophysique qui, seule ou combinée avec d'autres méthodes (expérience par réfraction, résistivité électrique, technique électromagnétique TBF), permet de clarifier la géométrie du sol par l'utilisation d'antennes à audiofréquence qui permet d'investiguer les profondeurs sur plusieurs mètres. Les utilisations possibles sont multiples. Exemples : emplacement d'un sommet rocheux, stratigraphie, visualisation des eaux souterraines, étude des fonds lacustres ou des profils fluviaux, études des sites contaminés, recherche de vides, de failles ou de cavités.

3.3 Principe du géoradar

Le GR émet des impulsions électromagnétiques dans la structure étudiée et il enregistre les échos électriques causés par la différence dans les caractéristiques diélectriques entre les différents matériaux. Lorsque le radar est déplacé sur la surface par l'opérateur, une image est créée de la même manière que les images acquises par ultrason.

Les échos peuvent être causés par des phénomènes naturels, comme la stratification du soussol, ou par des éléments artificiels, comme des tuyaux, des citernes, des vides, etc. Cet outil peut détecter avec précision une grande variété de cibles.

Le GR fonctionne selon un principe d'analyse des signaux émis puis réfléchis par certaines hétérogénéités de l'environnement étudié. Il tient compte du temps de retour de l'impulsion électromagnétique de même que de son amplitude, comme un échosondeur. Le signal émis a une large bande de fréquences comprise entre 10 MHz et 2 GHz, l'utilisation de différentes antennes permet de balayer toute la plage du spectre selon la profondeur d'investigation voulue et les dimensions des objets recherchés. En effet, la profondeur d'investigation est élevée à une faible fréquence, mais la résolution est moins élevée. En revanche, pour les antennes de 1 GHz et plus, on obtient le résultat opposé, et elles permettent la visualisation de détails fins dans le béton.

Le GR est composé de plusieurs éléments qui peuvent être manipulés par une seule personne. L'antenne émettrice/réceptrice est déplacée au-dessus de la surface étudiée et sa longueur est inversement proportionnelle à sa fréquence centrale. Elle est reliée à une partie électronique du système de surveillance du signal (appareil de contrôle RAMAC/X3M) et reliée à un moniteur d'analyse qui montre à l'opérateur un profil de sol/structure vertical en temps réel généré par les multiples réflexions des fronts d'onde.

Les instruments suivants sont utilisés pour réaliser un levé au GR :

- 2 antennes blindées : 100 et 250 MHz;
- appareil de contrôle RAMAC/X3M;
- moniteur d'analyse de GR RAMAC.

3.4 Méthodologie et réalisation

Lors de la visite du bâtiment de la chancellerie, le levé au GR dans le vide sanitaire n'a pas pu être effectué en raison de l'espace insuffisant pour les antennes. De plus, les dimensions des appareils de CVCA dans le bâtiment restreignent l'accès nécessaire pour réaliser un levé au GR complet.

Toutefois, une importante partie du rez-de-chaussée n'était pas encombrée par des appareils, ce qui a permis de réaliser le levé au GR dans la dalle de plancher.

Un total de 45 lignes de mesure ont été effectuées sur le site de la chancellerie :

- lignes nos 1 à 5 dans le sous-sol avec une antenne de 250 MHz (5 lignes);
- lignes nºs 6 à 10 sur le rez-de-chaussée avec une antenne de 250 MHz (5 lignes);
- lignes nºs 11 à 23 à l'extérieur avec une antenne de 250 MHz (13 lignes);
- lignes n^{os} 1 à 23 avec une antenne de 100 MHz, à l'exception des lignes n^{os} L-1, L-4 et L-7 (20 lignes);
- lignes nºs L-24 et L-25 à l'extérieur avec une antenne de 250 MHz (2 lignes).

Le plan présenté à l'appendice n° 2 montre l'emplacement des lignes de la grille de levé au GR. L'azimut des lignes de levé est orienté N095 et N355 sur des longueurs de 1,3 à 68,9 m (lignes avec antenne de 250 MHz) et de 1,7 à 72,6 m (lignes avec antenne de 100 MHz).

3.5 Analyse des données

Les données du levé au GR sont traitées et interprétées avec le logiciel RadExplorer 1.4 (MALÅ Geoscience, 2005). Chaque donnée est soumise à un traitement des signaux radar afin d'obtenir un rapport plus clair des diverses structures rencontrées au niveau du sol. Il existe plusieurs types d'opérations de traitement, comme la correction du temps liée au mouvement des antennes, la suppression des composants basse fréquence, la compensation des amplitudes, la déconvolution, l'analyse de la vitesse et les corrections dynamiques, les corrections altimétriques, etc. Les profils des différentes lignes du levé au GR sont présentés à l'appendice 3.

3.6 Résultats

En général, les levés réalisés avec une antenne de 250 MHz semblent donner de meilleurs résultats que les levés réalisés avec une antenne de 100 MHz. Le signal semble grandement affaibli par les sols ayant une conductivité électrique élevée comme les sols argileux ou à haute teneur en sels. Ainsi, la profondeur d'investigation moyenne est d'approximativement 11,0 m.

Les anomalies les plus importantes obtenues par le levé au GR sont présentées sur le plan de l'appendice 2. Après l'acquisition, le traitement et l'interprétation des données du levé au GR, les quatre (4) zones karstiques potentielles suivantes ont été identifiées :

- zone 1 : zone située à l'ouest du bâtiment entre les stations 21,0 et 23,7 m dans la ligne L-20;
- zone 2 : zone située au nord du bâtiment entre les stations 13,0 et 16,2 m dans la ligne L-17;
- zone 3 : zone située au sud du bâtiment entre les stations 30,0 et 39,0 m dans la ligne L-19 et entre les stations 26,0 à 34,0 m dans la ligne L-23;
- zone 4 : zone située à l'est du bâtiment entre les stations 29,0 et 38,0 m dans la ligne L-18, entre les stations 23,0 et 30,0 m dans la ligne L-22 et entre les stations 29,0 et 36,0 m dans la ligne L-24.

À l'intérieur de ces zones, la probabilité d'intercepter des formations karstiques durant le forage est plus élevée. En tout, quatre (4) points de forage cibles potentiels sont identifiés autour du bâtiment de la chancellerie. Les cibles sont sur les lignes L-20, L-17 et L-19, à des distances respectives de 21,5 m, 12,5 m et 36,5 m, calculées à partir du début de chaque ligne. La quatrième cible se trouve à mi-chemin entre deux anomalies identifiées sur les lignes adjacentes L-18 et L-22 à des distances respectives de 34,0 m et 27,0 m, calculées à partir du début de chaque ligne.

Les anomalies les plus importantes sont situées au sud et à l'est du bâtiment. L'anomalie du sud a été observée sur les lignes L-23 et L-19; le prolongement de l'anomalie vers le nord se termine entre les lignes L-11 et L-19, sous la terrasse. En fait, les profils des lignes L-11 et L-12 ne révèlent aucune anomalie, ce qui donne à penser qu'une zone karstique se prolonge sous la chancellerie. Sous la partie est du bâtiment, une formation potentiellement karstique a

été identifiée sur les lignes L-18 et L-22 avec l'antenne de 250 MHz et une autre sur la ligne L-24 avec l'antenne de 100 MHz.

Les profils du levé au GR des lignes L-11 et L-14 ne montrent aucun signe significatif qui pourrait révéler la présence d'une formation karstique; le prolongement de l'anomalie vers l'ouest se termine entre les lignes L-14 et L-18, sous la terrasse.

4 DESCRIPTION ET RÉSULTATS OBTENUS PAR LE FORAGE DE TROUS DE SONDAGE

4.1 Emplacement et profondeur des trous de sondage

Un total de quatre (4) trous de sondage ont été forés à chacun des quatre emplacements définis par le levé au GR. Les trous de sondage avaient des profondeurs allant de 10,7 m à 13,7 m sous le niveau du sol actuel, tel que décrit dans notre proposition de travail (Réf. : 92033-07-130). Les emplacements exacts des trous de sondage sont présentés sur le plan 034-P015952-0160-000-SC-0001-00 de l'appendice 5. Les trous de sondage BH-01-08 et BH-02-08 n'ont pas pu être réalisés exactement au-dessus de la possible formation karstique déterminée par le GR en raison des conditions sur le site. En effet, des fils électriques enfouis étaient présents à ces emplacements, ce qui a empêché le forage des trous à ces emplacements exacts. Les trous ont été réalisés le plus près possible de leur emplacement proposé, où il n'y avait pas de services souterrains.

Les services d'une entreprise de forage locale de la Barbade, Hydrotech Carribean Inc., ont été retenus pour réaliser ces travaux. Le représentant de Dessau, M. David Noël, technicien principal, a assuré une supervision à temps plein des opérations de forage pour s'assurer de la qualité des travaux.

Les foreurs et notre superviseur de chantier ont porté une attention spéciale à toute variation (chute soudaine des tiges de forage, etc.) durant le forage qui pourrait indiquer la présence de vides dans le substratum rocheux. Après les opérations de forage, tous les trous de sondage ont été remblayés avec de la roche corallienne concassée. Les premiers 15 cm (6 po) sous la surface ont ensuite été scellés avec du coulis de ciment. Ce scellement empêchera l'eau superficielle de s'écouler directement dans les trous de sondage, ce qui accélérerait le processus d'érosion et de dissolution dans le substratum rocheux.

4.1.1 Échantillonnage du sol et de la roche

L'échantillonnage du sol dans les trous de sondage a été effectué à l'aide d'une cuillère à fente standard conforme à la méthode décrite dans la norme ASTM D-1586. L'indice de pénétration normalisé « N » a été mesuré à des intervalles de 1,5 m dans les sols.

Lorsque le substratum rocheux était atteint, le forage était exécuté avec un carottier de calibre NQ et avec de l'air sous pression pour nettoyer la zone de contact entre le substratum et le carottier.

Les échantillons de sol prélevés étaient stockés dans des sacs en plastique à fermeture hermétique placés dans des boîtes appropriées, immédiatement après l'échantillonnage, puis envoyés à nos laboratoires de Gatineau, au Québec. La technique de conservation des échantillons a permis de conserver la teneur en eau naturelle du sol entre le moment de l'échantillonnage et l'analyse en laboratoire, et elle a été réalisée conformément aux directives de l'Agence canadienne d'inspection des aliments sur les importations de terre. Les échantillons de substratum rocheux ont aussi été placés dans des boîtes à carottes dédiées et envoyés à notre bureau de Gatineau.

4.2 Stratigraphie et nappe phréatique

La stratigraphie générale des sols de surface observée dans les quatre trous de sondage révèle une couche initiale de terre et d'herbe de 7,5 à 15 cm (3 po à 6 po) d'épaisseur suivie de matériaux de remblai. Les matériaux de remblai consistent en une couche de 12,7 cm (5 po) d'épaisseur de sable fin à moyen (BH-02-08) ou en une couche de 10 cm (4 po) d'épaisseur de roche corallienne concassée de 10 mm de diamètre (BH-03-08).

À l'emplacement du trou de sondage BH-02-08, on a observé un affleurement rocheux. Il a été observé à des profondeurs de 15 cm (6 po) à 1 m (3 pi 5 po) sous la surface du sol dans les autres trous de sondage. La lithologie générale du substratum rocheux observé consiste en fragments de roche corallienne de diverses grosseurs, allant de 0 à 10 cm, ou en roche corallienne massive avec présence de discontinuités rapprochées et dans certains cas de vides créés par dissolution et/ou coraux bien développés. Les deux types de roche corallienne (massive et fragmentaire) ont aussi été observés selon un ordre aléatoire et interstratifié. À l'état fragmentaire, la roche corallienne est un matériau très poreux.

Du point de vue structural, le substratum rocheux observé dans les quatre trous de sondage est généralement de très piètre qualité, avec un indice de qualité de la roche (RQD) qui est le plus souvent de 0 %. Par contre, certains horizons sont d'une qualité légèrement supérieure, avec un RQD de plus de 20 %.

Sur les quatre échantillons de substratum sélectionnés pour l'essai de résistance à la compression, seuls trois ont pu être préparés pour l'essai. En raison de la nature poreuse de la roche, la préparation des échantillons n'a pas pu être effectuée en conformité avec la norme ASTM D-2938. Néanmoins, nous pensons que les résultats peuvent donner des informations pertinentes. Les quatre échantillons ont été testés pour vérifier leur poids volumétrique. Aucune relation ne peut être établie entre le poids volumétrique de l'échantillon et sa résistance à la compression. Le tableau suivant décrit les résultats obtenus :

Tableau 1 : Résultats des analyses de laboratoire			
Numéro de trou de sondage/ d'échantillon	Profondeur (m)	Résistance à la compression (MPa)	Poids volumétrique (kN/m ³)
BH-01-08-CR-8	8,70	-	12,66
BH-03-08-CR-1	0,76	18,2	22,05
BH-03-08-CR-6	8,43	18,5	14,78
BH-04-08-CR-2	2,25	10,1	22,11

Durant le forage, aucune nappe phréatique n'a été remarquée. Un représentant de la Compagnie des eaux de la Barbade nous a informé que le niveau de la nappe phréatique dans le secteur de la chancellerie est à une profondeur d'environ 34,5 m (113 pi) sous la surface du sol. Les données historiques démontrent que les niveaux de la nappe phréatique dans les puits dans le voisinage du site se trouvaient à des profondeurs allant de 30 à 35 m (98 pi à 115 pi).

Tous les rapports de diagraphie de forage des quatre trous sont accessibles dans l'appendice 4. Les carottes de roche ont été caractérisées par notre ingénieur en géologie.

4.3 Formations karstiques observées

La présence de deux (2) formations karstiques a été confirmée par le forage et le carottage dans les trous de sondage n° BH-03-08 et BH-04-08. Dans le trou de sondage n° BH-03-08, un vide de 30 cm (1 pi) de hauteur a été détecté à des profondeurs allant de 7,3 à 7,6 m (24 à 25 pi). Dans le trou de sondage n° BH-04-08, un vide de 1,4 m (4 pi 6 po) de hauteur a été détecté à des profondeurs allant de 5,0 à 6,4 m (16 pi 6 po à 21 pi). Le forage confirme les résultats du levé au GR, qui a localisé les plus importantes anomalies au sud et à l'est du bâtiment de la chancellerie.

D'après les résultats du levé au GR, nous pouvons établir que le karst situé sous le côté est du bâtiment est en partie situé sous la terrasse et qu'il s'étend latéralement sur environ 2 m à partir des fondations du bâtiment les plus proches. Le karst s'étend également en direction est sous un terrain vacant sur une distance inconnue.

Le karst situé sous le côté sud du bâtiment est en partie situé sous la terrasse et il s'étend latéralement sur environ 1,6 m à partir des fondations du bâtiment les plus proches. Le karst s'étend en direction sud sous le jardin botanique sur une distance inconnue (possiblement sous la voie d'accès pour autos).

Dans les trous de sondage n^{os} BH-01-08 et BH-02-08, aucun signe de formation karstique n'a été observé d'après les résultats du forage. Toutefois, le forage n'a pas été réalisé à l'emplacement exact de l'anomalie donné par le GR en raison de la présence de conduits souterrains. Les informations ainsi obtenues (levé au GR et forage) ont permis de localiser l'étendue des formations karstiques possibles.

5 ANALYSE DU DANGER POTENTIEL DES FORMATIONS KARSTIQUES EXISTANTES

5.1 Anciennes formations karstiques détectées durant la construction du bâtiment

Selon les photographies fournies par le MAECI, une formation karstique a été repérée au moment de la construction de la chancellerie en 1983. La formation karstique a été située dans la partie est du sous-sol de la chancellerie. Ces photographies montrent que la formation karstique a été remblayée avec des matériaux granulaires qui ont été compactés.

Selon les résultats du levé au GR, aucune anomalie potentielle n'a été détectée dans cette zone. De plus, les photographies montrent que la formation karstique existante a été remblayée avec des matériaux granulaires compactés. Par conséquent, on considère qu'il n'y a pas de risque potentiel dans cette zone.

Les photographies numéros SC-018 à SC-022 présentées à l'appendice 1 montrent la formation karstique et l'opération de remblayage au moment de la construction de la chancellerie.

5.2 Analyse du risque relatif à la formation karstique existante

Aux fins de la présente étude, le plan d'étage du sous-sol fourni par le MAECI (Réf. BGN-C-005-1) a été utilisé pour déterminer la configuration et les caractéristiques du bâtiment. Ce plan était la seule source d'information disponible. Les dimensions ont été basées directement sur ce plan, qui était présenté comme étant « à l'échelle ».

Dans le secteur où des karsts ont été détectés, la semelle la plus large fait 1 mètre de largeur. Comme il n'y avait aucun plan indiquant la profondeur des semelles et qu'il n'y a pas de soussol dans ce secteur, on a estimé la profondeur des semelles à environ 1,5 m sous la surface du sol.

Tel que mentionné dans le rapport sur l'état du bâtiment de janvier 2008², les fondations du bâtiment consistent en semelles en béton coulé en place et en murs en blocs de béton qui entourent les pièces du sous-sol et une partie du vide sanitaire. La finition de la surface est par endroits grossière, mais il n'y avait pas de signe de tassement ou de mouvement différentiel entre les éléments de construction. Cela indique que les charges imposées respectent la capacité des sols sous-jacents.

Le risque pour l'intégrité du bâtiment a été évalué dans chaque zone karstique détectée de la manière suivante :

Karst est (trou de sondage nº BH-04-08) : La répartition des charges des fondations du bâtiment peut être calculée par des méthodes analytiques. Une modélisation de la répartition des charges a été réalisée avec le programme Settle3D mis au point par RocScience de Toronto, Canada. Ce programme utilise la méthode d'analyse Boussinesq, qui repose sur la théorie de l'élasticité pour évaluer la répartition des charges dans un espace homogène semi-infini. Les figures 1, 2 et 3 montrent les résultats de la répartition des charges dans les matériaux de subsurface sous une pression de charge rectangulaire de 500 kPa de 1 m de largeur reposant à une profondeur de 1,5 m. La charge réelle du bâtiment est inconnue. Les résultats indiquent qu'à la profondeur du karst détecté à l'est, l'ampleur de la charge est inférieure à 15 kPa (à peu près 3 % des charges supplémentaires imposées sur les fondations). La charge à ce niveau est négligeable étant donné la configuration considérée. Par conséquent, le karst détecté sous le côté est du bâtiment (trou de sondage nº BH-04-08) n'est pas problématique pour l'intégrité de la structure du bâtiment en raison de sa profondeur et de sa distance par rapport à la fondation la plus près. À l'heure actuelle, les charges du bâtiment n'ont pas d'influence critique sur la stabilité du karst. Toutefois, ce karst est soumis au poids des morts-terrains de la terrasse et de la pelouse. Les charges supplémentaires devraient donc être évitées. Jusqu'ici, aucun signe d'effondrement ou d'affaissement de la surface n'a été rapporté dans ces zones.

² Dessau inc., *Building Condition Report for Chancery*, nº de réf. 034-P015952-0100-ME-0001-00, janvier 2008, p.6.



Figure 1 : Répartition des charges dans les matériaux de subsurface sous une pression de charge rectangulaire de 500 kPa et de 1 m de largeur





Contrainte de charge par opposition à la profondeur

Point de recherche 1 (stade 1) Stade de référence : Aucun

Figure 2 : Répartition des charges sous le centre d'une pression de charge rectangulaire de 500 kPa et de 1 m de largeur





Contrainte de charge par opposition à la profondeur

Point de recherche 2 (stade 1) Stade de référence : Aucun

Figure 3 : Répartition des charges à une distance de 3 m à partir du centre de la pression de charge rectangulaire de 500 kPa et de 1 m de largeur

Karst sud (trou de sondage nº BH-03-08) : Dans ce cas, le karst a été détecté à une plus grande profondeur (7,3 m de profondeur). Pour les mêmes raisons expliquées pour le karst est, étant donné l'emplacement, la profondeur et la hauteur de ce karst, ce karst détecté du côté sud ne devrait causer aucun risque immédiat pour l'intégrité de la structure du bâtiment. Le poids du bâtiment et de la terrasse n'ont pas une influence critique sur la stabilité du karst.

Rapport sur l'état de la chancellerie : Étude géotechnique, Bridgetown, Bishop Court Hil, Barbade – Rapport final – Avril 2008 - N/Réf. : 034- P015952-0160--SC-0001-00

Ce karst est aussi soumis au poids des morts-terrains de la terrasse, de la pelouse, de l'aire de stationnement et de la voie d'accès pour autos. Les charges supplémentaires devraient être évitées, surtout dans l'aire de stationnement et la voie d'accès pour autos. La circulation de véhicules lourds ne doit pas être autorisée sur la voie d'accès pour autos. Jusqu'ici, aucun signe d'effondrement ou d'affaissement de la surface n'a été rapporté dans ces zones.

Karsts nord et ouest (trous de sondage nos BH-01-08 et BH-02-08) : Les karsts des secteurs nord et ouest (où de possibles formations karstiques ont été détectées dans le levé au GR) n'ont pas été atteints pendant le forage. Par conséquent, la présence de karsts n'a pas pu être confirmée par le forage, puisque les trous de sondage n'ont pas pu être réalisés exactement au-dessus des zones définies dans le levé au GR. Comme ces karsts potentiels sont petits et situés relativement loin du bâtiment, ils ne devraient pas causer de dommages au bâtiment. Un effondrement éventuel dans le secteur ouest n'aurait de conséquences que sur le terrain de stationnement et le lampadaire. Dans le secteur nord, un effondrement éventuel aurait probablement des conséquences pour la terrasse et le refroidisseur. Comme les profondeurs, les dimensions et la stabilité de ces karsts potentiels sont inconnues, les effets d'un effondrement sont difficiles à prédire. Toutefois, la présence de ces deux formations karstiques ne représente pas un risque pour l'intégrité structurale du bâtiment.

6 CONCLUSIONS

La présente étude avait pour objet la détection de la présence de formations karstiques qui pourraient nuire à l'intégrité structurale du bâtiment. De plus, la méthode de détection de karst par GR était limitée à une profondeur d'environ 11 m. L'utilisation du GR était la méthode la plus appropriée dans cette situation, mais en raison de la nature du substratum rocheux, les mesures n'ont malheureusement pas pu être prises au-delà de 11 m de profondeur. De plus, en dessous de cette profondeur, l'influence du poids du bâtiment sur la stabilité de petits karsts, s'il y en a, est jugée négligeable.

Aucune formation de karst n'a été détectée à l'intérieur du périmètre du bâtiment jusqu'à une profondeur d'à peu près 11 m. Quatre (4) zones karstiques potentielles ont été détectées à l'extérieur de l'empreinte du bâtiment avec la méthode du GR.

La présence de deux (2) formations karstiques a été confirmée par le forage des trous de sondage n^{os} BH-03-08 et BH-04-08. Dans les trous de sondage n^{os} BH-01-08 et BH-02-08, le forage n'a pas révélé de signe de formation karstique. Toutefois, le forage n'a pas été réalisé à l'emplacement exact de l'anomalie donné par le GR en raison de la présence de conduits souterrains. L'étendue des formations karstiques détectées sur le site n'a pas été définie audelà du bâtiment.

Il n'y a pas de sous-sol dans le secteur où des karsts ont été repérés. La semelle la plus large fait 1 m de largeur et on estime que la profondeur des semelles est d'au plus 1,5 m sous la surface du sol. Aucun risque immédiat n'est anticipé pour l'intégrité de la structure du bâtiment en raison de ces karsts. Jusqu'ici, aucun signe d'effondrement ou d'affaissement de la surface n'a été rapporté dans ces zones.

Tel que mentionné dans l'introduction, le processus de formations karstiques se poursuivra dans le temps. De l'infiltration supplémentaire d'eau dans ce substratum poreux mènera inévitablement à plus d'érosion et de dissolution de la roche corallienne, avec pour résultat des formations karstiques. De plus, les vibrations et les charges dues à la circulation peuvent causer l'expansion des karsts détectés.

7 **RECOMMANDATIONS**

Les recommandations suivantes ont été formulées pour minimiser l'impact des karsts détectés sur l'intégrité du bâtiment et les aires de stationnement connexes.

Il est recommandé que les deux karsts situés sous le côté est et sous le côté sud du bâtiment soient complètement remblayés avec un mélange de béton adéquat. Le karst du côté est devrait être complètement remblayé avec du béton à partir du périmètre du bâtiment jusqu'à la limite est de la propriété. Le karst sud devrait être complètement remblayé avec du béton, puisqu'il pourrait se prolonger sous les voies d'accès pour autos. La quantité de béton requise pour remblayer ces karsts dépendra de leurs caractéristiques dimensionnelles et de leurs orientations, qui ne sont que partiellement connues pour le moment. Bien que l'étendue des karsts sous les parties ouest et nord du bâtiment n'ait pas été confirmée par les trous de sondage, ils devraient aussi être remblayés avec des matériaux de remblai adéquats (coulis et/ou béton).

Une fois les cavités des karsts complètement remblayées avec du béton, nous recommandons la réalisation de trous de sondage additionnels pour garantir qu'il ne reste aucun vide dans la masse rocheuse corallienne.

De plus, nous recommandons qu'aucune charge supplémentaire ne soit placée sur le terrain et sur la voie d'accès pour autos, et ce en tout temps et surtout durant la réparation du bâtiment. La circulation de véhicules lourds ne doit pas être autorisée sur la voie d'accès pour autos. Ces mesures de précaution s'appliqueront sur <u>toutes les formations karstiques détectées</u> jusqu'à leur remblayage complet avec du béton.

Comme cette étude porte sur les conditions du site, nous recommandons la mise en place d'un programme de surveillance pour toute la durée d'occupation de la propriété, au minimum. Une inspection visuelle de l'intégrité structurale du bâtiment devrait être réalisée tous les cinq ans, afin de repérer l'évolution des fissures dans les fondations ou de détecter tout autre signe visible d'instabilité sur le bâtiment.

La surveillance du substratum rocheux afin de déterminer l'étendue et l'aggravation des formations karstiques devrait aussi être effectuée tous les cinq ans. La surveillance devrait consister en un levé au GR effectué à l'intérieur du bâtiment de la chancellerie. Le levé au GR devrait aussi être étendu à l'extérieur, sur une plus grande superficie, et plus probablement sur toute la propriété, pour assurer la sécurité des travailleurs et des infrastructures de l'ambassade. Le levé au GR devrait être combiné au forage de trous de sondage exploratoires dans l'éventualité où de potentielles formations karstiques seraient détectées. Au moins un (1) trou de sondage devrait être foré à une profondeur d'au moins 40 m, profondeur à laquelle la nappe phréatique a été observée (voir la section 4.2). Cela permettra de déterminer si une formation karstique majeure se trouve à de grandes profondeurs.

8 RÉFÉRENCES

Barbados Free Press, *Brittons Hill Barbados - Apartment Building Collapse Into Known Cave - Family Of 5 Trapped - US Miami Dade Rescue Team Goes To Work,* dans [http://barbadosfreepress.wordpress.com/2007/08/26/brittons-hill-barbados-building-collapse/]

Dessau inc., *Building Condition Report for Chancery: Bridgetown, Bishop Court Hil, Barbados,* nº de référence 034P015952-0100-ME-0001-00, janvier 2008, 76 pages.

Geographic Map of Barbados (1: 10 000), feuille : 8, séries : OSD 218/1, Édition 2-OSD 1988, gouvernement du Royaume-Uni (Ordnance Survey), © 1988 gouvernement de la Barbade

Geology of Barbados (1: 50 000), feuille : Geology of Barbados, séries : D.O.S 1229, Édition 1-D.O.S. 1983, gouvernement du Royaume-Uni (Ordnance Survey), © 1983 gouvernement de la Barbade.

Harrison's cave, en ligne [http://www.harrisonscave.com]

St Michael BWRO Desalination Plant, Barbade, en ligne [<u>http://www.water-technology.net/projects/barbados/</u>]

Topographic Map of Bridgetown – Barbados (1: 1 250), feuille 8011, séries D.O.S. 0018, Édition 1-D.O.S 1974, British Government's Ministry of Overseas Development (Directorate of Overseas Survey), © 1974 gouvernement de la Barbade.

Appendice 1 – Photographies (20 pages)



TROUS DE SONDAGE 2008



Nº de la photo	Description
SC-002	Emplacement du trou de sondage BH-02-08, côté nord du bâtiment de la chancellerie



N° de la photo	Description
SC-003	Emplacement du trou de sondage BH-03-08, côté sud du bâtiment de la chancellerie



CAROTTES DE SOL ET DE ROCHE









Nº de la photo	Description
SC-007	Carottes de sol et de roches : BH-01-08; profondeur : 9,15 à 10,67 m (30 pi à 35 pi), dimensions en pieds dans la photo
	PROJET P015952-160 BH - 1 30 - 35



Nº de la photo	Description
SC-008	Carottes de sol et de roches : BH-01-08; profondeur : 10,67 à 12,2 m (35 pi à 40 pi), dimensions en pieds dans la photo
	<text></text>



Nº de la photo	Description
SC-009	Carottes de sol et de roches : BH-01-08; profondeur : 0 à 7,62 m (0 pi à 25 pi), dimensions en pieds dans la photo
	PROJET PO15952-160 BH - 2 0 - 25



Description
Carottes de sol et de roches : BH-02-08; profondeur : 7,62 à 10,67 m (30 pi à 35 pi), dimensions en pieds dans la photo
PROJET PO15952-160 BH - 2 25 * 35
-




Rapport sur l'état de la chancellerie : Étude géotechnique, Bridgetown, Bishop Court Hil, Barbade – Rapport final – Avril 2008 - N/Réf. : 034- P015952-0160--SC-0001-00



Nº de la photo	Description
SC-012	Carottes de sol et de roches : BH-03-08; profondeur : 3,05 à 6,1 m (10 pi à 20 pi), dimensions en pieds dans la photo





Rapport sur l'état de la chancellerie : Étude géotechnique, Bridgetown, Bishop Court Hil, Barbade – Rapport final – Avril 2008 - N/Réf. : 034- P015952-0160--SC-0001-00



Nº de la photo	Description
SC-014	Carottes de sol et de roches : BH-01-08; profondeur : 9,15 à 13,72 m (30 pi à 45 pi), dimensions en pieds dans la photo
	PROJET P015952-160 BH - 3 30 - 45
	COOCARCESCAL COOCARCESCAL COOCARCESCAL COOCARCESCAL

Rapport sur l'état de la chancellerie : Étude géotechnique, Bridgetown, Bishop Court Hil, Barbade – Rapport final – Avril 2008 - N/Réf. : 034- P015952-0160--SC-0001-00







Nº de la photo	Description
SC-016	Carottes de sol et de roches : BH-01-08; profondeur : 0 à 6,91 m (0 pi à 20 pi), dimensions en pieds dans la photo
	<text></text>





PHOTOS PRISES DURANT LA CONSTRUCTION EN 1983

Description
Formation karstique trouvée durant la construction (1983). Section centre- nord du sous-sol.
1.1

Nº de la photo	Description
SC-019	Vue rapprochée de la formation karstique détectée (1983)
	A DE CONTRACTOR
20	
4	
	A CONTRACTOR OF THE OWNER
1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1	
. 1	
A.	
	and a second and
200	A A A A A A A A A A A A A A A A A A A

Rapport sur l'état de la chancellerie : Étude géotechnique, Bridgetown, Bishop Court Hil, Barbade – Rapport final – Avril 2008 - N/Réf. : 034- P015952-0160--SC-0001-00

Nº de la photo	Description
SC-020	Remblayage de la formation karstique détectée (1983).
	States
1 Mart	





Nº de la photo	Description
SC-022	Vérification de la compaction du remblai dans la formation karstique par l'essai au cône de sable (1983)
	and the second

Appendice 2

Plan du levé au géoradar (1 page)



Appendice 3 Profils de mesure du GR (45 pages)



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-1
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	22 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-2
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	22 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-5
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	22 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-6
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	22 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-8
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	22 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-9
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	22 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-10
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	22 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-11
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-12
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-13
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-14
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-15
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-16
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-17
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008

p 1 Distance, m 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 33 34 35 36 50 51 52 0 50 100 150 200 250 300 350 400 450 500 550 600 650 700 750 800 850 900 950 1000 1050 2 Trace number 0.0 2.5 10.0 12.5 15.0 17.5 10.0 12.5 15.0 17.5 20.0 17.5 20.0 10.0 12.5 15.0 10.0 12.5 15.0 10.0 12.5 15.0 10

Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-18
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008

10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 33 34 35 36 37 38 39 40 41 42 43 0 Distance, m 0 50 100 150 200 250 300 350 400 450 500 550 600 650 700 750 800 850 Trace number 0.0 2.5 5.0 and the state 10.0 12.5 15.0 17.5 17.5 Januar 20.0 and the second 22.5 30.0 32.5Ξ and the second second

Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-19
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-20
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008

0 12 13 14 15 16 17 18 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 33 34 35 36 37 38 41 42 Distance, m 0 50 100 150 200 250 300 350 400 450 500 550 600 650 700 750 800 85 Trace number 2 0.0 2.5 5.0 10.0 12.5 15.0 11.0 12.5 17.5 17.5 3 THEFT 20.0 22.5 25.0 27.5 30.0 and the second second

Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-21
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-22
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
-	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-23
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-24
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008


Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-25
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,50 m
Date :	20 février 2008

0 2 10 11 12 13 14 15 16 17 18 5 б 8 9 19 20 21 22 23 24 25 26 27 28 29 30 31 32 33 34 35 36 37 38 39 40 41 44 45 Distance, m 0 50 100 150 200 250 300 350 400 450 500 550 600 650 700 750 800 850 900 Û 2 Trace number 0.0 2.5 5.0 10.0 12.5 15.0 17.5 10.0 12.5 15.0 12.5 15.0 10.0 12.5 15.0 10.0 12.5 15.0 10.0 12.5 15.0 10. 3



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-1
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-2
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-3
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-4
Type d'antenne :	100 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-5
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-6
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-7
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-8
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-9
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-10
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-11
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	19 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,								
	Barbade								
Projet :	Haut-Commissariat du Canada, Barbade Données du géoradar 053-P015952-0170-SC-0001-00 L-12 250 MHz								
	053-P015952-0170-SC-0001-00								
Ligne :	L-12								
Type d'antenne :	250 MHz								
Distance entre les antennes :	0,31 m								
Date :	20 février 2008								



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,								
	Barbade								
Projet :	Haut-Commissariat du Canada, Barbade Données du géoradar 053-P015952-0170-SC-0001-00 L-13 250 MHz								
	053-P015952-0170-SC-0001-00								
Ligne :	L-13								
Type d'antenne :	250 MHz								
Distance entre les antennes :	0,31 m								
Date :	20 février 2008								



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,								
	Barbade								
Projet :	Données du géoradar								
	053-P015952-0170-SC-0001-00								
Ligne :	L-14								
Type d'antenne :	250 MHz								
Distance entre les antennes :	0,31 m								
Date :	20 février 2008								





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-15
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,							
	Barbade							
Projet :	Données du géoradar							
	053-P015952-0170-SC-0001-00							
Ligne :	L-16							
Type d'antenne :	250 MHz							
Distance entre les antennes :	0,31 m							
Date :	20 février 2008							

 IP
 IP< Distance, m 2 Trace number

Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,							
	Barbade							
Projet :	Données du géoradar							
	053-P015952-0170-SC-0001-00							
Ligne :	L-17							
Type d'antenne :	250 MHz							
Distance entre les antennes :	0,31 m							
Date :	20 février 2008							





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,							
	Barbade							
Projet :	Données du géoradar							
	053-P015952-0170-SC-0001-00							
Ligne :	L-19							
Type d'antenne :	250 MHz							
Distance entre les antennes :	0,31 m							
Date :	20 février 2008							



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,							
-	Barbade							
Projet :	Données du géoradar							
	053-P015952-0170-SC-0001-00							
Ligne :	L-20							
Type d'antenne :	250 MHz							
Distance entre les antennes :	0,31 m							
Date :	20 février 2008							



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
-	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-21
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	20 février 2008



Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,							
	Barbade							
Projet :	Données du géoradar							
	053-P015952-0170-SC-0001-00							
Ligne :	L-22							
Type d'antenne :	250 MHz							
Distance entre les antennes :	0,31 m							
Date :	20 février 2008							





Emplacement :	Haut-Commissariat du Canada,
	Barbade
Projet :	Données du géoradar
	053-P015952-0170-SC-0001-00
Ligne :	L-23
Type d'antenne :	250 MHz
Distance entre les antennes :	0,31 m
Date :	20 février 2008



DESSAU

Appendice 4 Rapports de diagraphie de sondage (4 pages)

Γ		101	. 1 1											RA	PP	ORT	DE	FC	RA	١G	Ξ
L	ル	.))	AU											Clie	ent :			MA	ECIO	Canac	la
P	rojet mola	: comont	Étude ge	éotechniques Court Hil	ue – Haut-Commiss	aria	t du Ca	nada						Doss	sier n ^o): Dodage	n ⁰ ·	PO	1595 BU	52-16	0
C	Coordonnées (m) : 1449108,00 N						:	218059	,00 E		Date	:	2008	3-02-29	Équ	uipemen	t de fo	rage	: De	vis, É.	-U.
D	Données de référence : arbitraire Profondeur du substra Altitude : 100,41 m Profondeur totale du t				Profondeur du substra	atum	rocheux		m) É	État d	le l'éc	chanti	llon	-	-		_			
A					rou a	е	12,	19 m	1		Intac	ct 🗋	\leq	Reman	ié		Perdu		Ca	arotte	
	т	YPE D'I	ÉCHANTILI	LON	ESSAIS																
SS	5	Cuillère	à fente		L Limites de consistance		М.С	D. Mati	ère o	rganio	que (%	%)			Ţ	Niveau de	e l'eau				
TI	N	Tube à paroi mince WL Limite de liquidité (%)					K Perméabilité (cm/s)							N Essai de pénétration normalisé (coups/150 mm)							
PS	5	Tube à	piston		W _P Limite de plasticité (%)		KL	Perr	néabi	lité Le	efranc	c (cm/s	;)		Nc	Essai de (coups/30	pénétrat)0 mm)	ion dyna	mique		
R		Carotte	d'échantillonna	ge, jauge	Indice de plasticité (%)		UN	Poic	ls uni	taire ((kN/m	3)			σ' p	Pression	de contr	ainte (kF	Pa)		
) \	l ube ou	uvert		IL Indice de liquidité	(0/)	Α	Abs	orptio	n (L/r	min. m	1) Drogoj		violo	σ' νο	Pression	effective	(kPa)			
	`	Lavaye			AC Apalyso grapulomótrig	u (%)	U	(MP	a)		a com	pressi	unia.	XIdle	Résist	ance au		Τe	rrain	Labora	atoire
м	~ А	Échanti	llon en vrac		S Analyse hydrométrique	200	RQ	D India	ce de	qualit	té de l	la roch	ne (%)		0.00						
TF	:	Tube fe	ndu		R Refus		AC D.	Ana	lyse c	nnic	que				Cu	Non rema	anië (kPa	a)	•		
P١	N	LVM-Fc	ondatec, Méga-		P ₈₀ Analyse granulométriq	ue pai	г. Г Е	Mod		press	SIUII (r	aue (k	Pa)		Cur	Remaine	(KFa)		Δ		
		échantil	lonneur		lavage au tamis 80 μm	I	۳.	Mod	ule d		ction	10 501	s-sol (k	Pa)							
								10100		A			3 JUI (N	. u) E	ESSA	IS SUR	LE TE	ERRAI	N ET	EN	
ē	ε			LITHOLO			<u>Е</u> П		CH.	AN I		ONS				LAB	ORAT	OIRE	EAUET	IMITES "	
UR -	:UR -	т. п. Я					EAL	RO		z	lon	mm						IENEUR EN V	/p W	WL	•)
ONDE	ONDE	UDE.	DESC	RIPTION DES	S SOLS OU DE LA	OLES	DEL	NUMÉ	BRE	DITIC	ÉRAT	150	RQD					20 40	60	80 1	00
PROFO	PROFO	ALTII PROFOI		Kee		SYMB		(PE ET)	CALII	CON	% DE RÉCUP	COUPS /	N ou		RESUL	TATS	A	RÉSISTANC U CISAILLE	E DU SOL MENT OU DYNAMQI	. NON DR/ PÉNÉTR/ JE	NNÉ TION
		100,41	Niveau du s	sol			IZ	Ē				0						20 40	60	80	100
1	ł	<mark>0,00</mark> 100.26	Herbe et ter	rre végétale.		746 W1		SS-1		\bowtie	67	6-16 28-16 11-50	44								
3		0,15	_					SS-2		Ž	82 60	/100	R 32								
6	4 7-2	99,55 0,86	Fragments de moins de	ae roche cor e 8 cm.	rallienne. Fragments			1.0-3		(<u> </u>								
8		99,37	Roche cora	llienne mass	sive avec			RC-4		Х	15		8								
10	-3	1,04	discontinuite espacées (e	es tres rappr espaces de 6	rocnees ou faiblement 6 à 7 cm).					$\left(\right)$)										
12		97,36 <mark>3.05</mark>	Fragments	de roche cor	rallienne. Fragment de	Wit		RC-5		X	5		0								
14 15		.,	moins de 2,	,5 cm.		ŴŇ				()	Ŭ										
16 17	5					Wi				V											
18 19	1 - -					Wh		RC-6		\triangle	20		0								
20]					ŴŇ				\bigvee	1										
23	7	92.66						RC-7		Å	53		0								
25		7,75	Roche cora	llienne mass	sive avec vides					\bigtriangledown)										
27 28			d'environ 2, discontinuit	,5 cm créés µ és très rappr	par dissolution avec rochées à faiblement			RC-8		Х	97		65								
29 30	9		espacées (e poudreux	espacées de	6 à 10 cm). Matériau					$\left(\right)$											
31 32			pouroux.							X											
33		89,74						кс-9		Д	93		U								
36	11	10,67	Roche cora d'environ 2,	llienne mass 5 cm créés r	sive avec vides par dissolution avec					\vee											
38		88.22	discontinuite espacées (e	és très rappr espacement	rochées à faiblement d'environ 8 cm)			RC-10		\wedge	92		30								
40		12,19	Matériau po	oudreux. Dar	ns les derniers 20 cm,						1										
42 43	-13		rocne corall développés	. Espaceme	nt des discontinuités																
44			d'environ 5	cm.																	
46	14		FOND DU 1	TROU DE SO	ONDAGE																
48	1		<u> </u>																		
F	kema	arques :	 Roche Altitud 	e corallienne de par rappo	e de tormation de terrass ort au point central du re	ses ré gard	ecitales i d'évacua	ntermé ation de	diaire s ea	es (N ux pl	/IRT). Iuvial	es du	ı terrai	n de sta	ationne	ement (vo	oir le pl	an 033	P015	952-01	60-
P	réna	né par ·	GE-0	001-00) BM	= 100,00 m	nar	·Nancy	/ Verre	ault	ino	n M	AS		2008-0	04-16	1	P	ade . ,	l de 1		
	icpa	ic pai.		, .con. prin		pai	. mancy	vene	aun	, ng	j., IVI			2000-0	01.10		r	aye .		I	

Échelle verticale = 1:125

c\Stylel on Forage descart 2006 Anglais3 sty 133\Gente

12h	n))]	۱ ۸ .												RAF	PC	DR	T DI	ΕF	-0	RA	١G	E
06.04.16	ν		.))	A	J											Clie	ent :				MAE	CIC	ana	ada
lu : 20	Pro Em	ojet : nolac	ement:	Étu Bisl	de géotechniq hop's Court Hi	ue – Ha II, St-M	aut-Commissa lichael, Barbac	riat d le	lu Can	ada						Dos: Trou	sier nº ı de so	: onda	den°:		I	P0159 B	952- H-02	160 2-08
rage d	Co	ordo	onnées (m) :	1449118	B,00 N	,			2180	70,00	Е	Date	:	20	08-02-29	Ð Éc	quipe	ement d	e for	age :	De	vis,	ÉU.
t de fo	Do	nnée	es de réfé	érence :	arbitraire	Profo	ndeur du subst	ratum	n roche	ux		m	État o	de l'é	cha	ntillon								Caratt
apport	Alti	itude):		100,60 m	sond	age	liou	ue	1	10,67	m		Inta	ct	\ge	Remar	nié		P	erdu			e
R		T١	(PE D'É	CHANT	TILLON	E	SSAIS																	
	SS		Cuillère	à fente		L Lim	ites de consistanc	e	N	1.O. N	Matière	orgai	nique (%)			Ţ	Nive	au de l'ea	u				
	тм		Tube à paroi mince			WL Limite de liquidité (%)			к	K F	Perméa	bilité	(cm/s)		N Ess (co			Essa (cou	ai de péné ps/150 m	de pénétration normalisé s/150 mm)				
	PS		Tube à	piston		W ₽ Lim	ite de plasticité (%	6)	к	L F	Perméa	bilité	Lefran	ic (cm/	s)	Nc Es			ai de péné ns/300 mi	de pénétration dynamique			9	
	RC		Carotte	d'échantill	onnage, jauge	l _P Indi	ce de plasticité (%	6)	U	IW F	Poids u	nitaire	e (kN/n	n ³)			σ' p	Pres	sion de c	ion de contrainte (kPa)				
	то		Tube ou	uvert		l∟ Indi	ce de liquidité		А	A	Absorp	tion (L	./min. r	n)			σ' νο	Pres	sion effect	tive (l	kPa)			
	LA		Lavage			W Ter	eur naturelle en e	au (%	^{.)} u	, F	Résistance à la compressio (MPa)					uniaxiale	Résis	tance	e au	·				oratoir
	ТА		Tarière			AG Ana	alyse granulométri	que	R	QD I	ndice o	le qua	alité de	la roc	he (%)	cisail	leme	nt	Terrai				е
	MA		Échanti	llon en vra	с	S Ana	alyse hydrométriqu	e	A	C A	Analyse ch		nique			Cu Non r			remanié (manié (kPa) 🛛 🔺				•
	TF		Tube fe	ndu		R Ref	us		Р	L L	_imite o	le pre	ssion ((kPa)			Cur	Rem	nanié (kPa	a)	2	2		
	PW	1	LVM-Fo échantil	ondatec, Mo Ilonneur	éga-	P ₈₀ Ana	alyse granulométri	que pa	ar E	" N	Nodule	press	siométr	rique (e (kPa)									
						lava	age au tamis 80 µ	m	E	r N	Module de réaction du so					ol (kPa)								
					LITHOLO	GIE			z		ÉCI	ÉCHANTILLONS ESSAI						S SI	SUR LE TERRAIN ET EN					
	ie i	Ē	E						P				z			LA			ADURP	TEN		EAU ET	IMITE	S (%)
	EUR	EUR	E- m UR -					ួ	Ц	lér c		NO	ATIO	mm	_				2	0 40	> ₩ ⊕ 60	80	100	
				[DESCRIPTION DE LA RO	ES SOLS OU DE ICHE			DEI			NDIT	PÉR/	/ 15(RQI	,						NON		
	ROF	ROF	ALTI						AU /	EET		õ	ÉCUI	NPS	N ol			RESISTANCE DU SOL NON DRAINE AU CISAILLEMENT OU PÉNÉTRATION DYNAMIQUE						
25	"		<u>Е</u> 400.00	N	-l				NIN IN		:		% H	ខ						2	0 40	60 80 400		
9 = 1:1	1-		0,00	Herbe e	du sol et terre végétale	e. moyen.			Z			_												
erticale	2-3-	1	100,52	Rembla	i de sable fin à					RC	-1		7 53		0									
elle ve	4 5 6		99,56 Fragments de roche co		orallienne. Fragments				RC	-2	Ś	29		0										
Éch	7- 8-	-2	1,04	de moir	ns de 8 cm.			Wì		RC	-3	\in	44		0									
	9 10- 11-	-3						$\frac{W_1}{W_1}$																
	12- 13-	4						Wi		DO		$\langle \rangle$	12		_									
	14- 15-	-						ŴŇ		RU	,-4	Å	13		0									
	17- 18-	-5						M				\leftarrow)											
	19- 20-	6						$\frac{W_1}{W_1}$		RC	-5	X	8		0									
	21- 22- 23-	7						Wi				\square	7											
	24- 25-					Ŵ		RC	-6	\setminus	12		0											
	26- 27-	8	92,98					M				Ň												
	29- 30-	9	7,62	Fragme	ents de roche co	orallienr	ne. Fragments	$\frac{W_1}{W_1}$			_	(-)		-									
	31- 32-	10	o		r on moyonno.					RC	;-7	Х	50		1									
3.sty	33- 34- 35-		91,46 9 14	Fragme	ents de roche co	orallienr	ne Fragments	ŴĬ				\square	À											
nglais(36 37-	11	-,	de moir	ns de 5 cm. Inte	rstratifi	cation avec	Wit		RC	;-8	\vee	20		7									
06_A	38- 39- 40-	12		couches	s de coraux biel	n dével	e avec oppés	₩.				\wedge												
au_20	40 41- 42		89.93	d'environ 10 cm de longueur. Matériau				WIT					7											
dess	43 44	-13	10,67	FOND	DU TROU DE S	SONDA	GE																	
-orage	45 46 47	14																						
le	48- 49-	_																						
c\Style	Re	ema	arques :	– R	oche corallienn	e de fo	rmation de terra	asses	récifal	es int	termé	l diaire	es (MF	RT).						I				
Geote				- A	ltitude par rappo	ort au p	oint central du	regar	d d'éva	acuati	ion de	s eau	ux plu	viales	s du	terrain c	le stati	ionne	ement (v	oir le	plan	033-	P01	5952-
Préparé par : David Noël, tech. principal Approuvé par : Nancy Verreault, ing., M.A.Sc. 2008-04-16												Page : 1 de 1												

12h			0)	۰,۷	П												RAF	PP	DR1	D	EF	0	RA	G	Ε	
6.04.16	U		:22	A	U												Clie	ent :			I	MAE	CIC	ana	ada	
orage du : 200	Pr	ojet	: coment	É	tude gé ishon's	otechni Court F	que –	u Canada					Dossier nº: Trou de sond:			ae nº		P0 ′	595 BH	2-1	60					
orage	Co	ord	onnées ((m) :		144909	5,00 N	interfact, Ba	- Duu		21806	i1,00	E	Date	:	20	08-03-0	3 É	quipen	nent de	e fora	ige :	Dev	/is,	ÉU	
Rapport de f	Do	nné	es de réfe	érence	e: a	arbitraire	Profe	ondeur du				n	n E	État	de l'	écha	ntillon									
	Alt	itude	e:			100,45 m	Profe	ondeur totale du	J		1:	3,72 n	n 🌌		Inta	act	\bowtie	Rema	nié		Pe	rdu			Caro	tt
		T	YPE D'É	ÉCHA		ON	trou	SSAIS							3										e	
	SS	S Cuillère à fente			L Lin	nites de consistan			atiàra (orgon	iauo	(0/,)			-	Nivoa	ı de l'ea									
	тм	I	Tube à paroi mince			W ∟ Lim	nite de liquidité (%)	ĸ	1. U. M	Perméabilité		anique (%) é (cm/s)				¥ N	Niveau de l'e Essai de pén		u tration	norn	nalisé				
	PS		Tube à	piston			W _P Lim	nite de plasticité (S	%)	к	L Pe	erméat	oilité l	_efrar	nc (cm	1/s)		Nc	(coups Essai	s/150 mr de péné	n) tration	ı dyna	imique	•		
	RC	;	Carotte	d'écha	antillonnag	e, jauge	I _P Ind	ice de plasticité (9	%)	U	W Po	oids un	itaire	(kN/r	n ³)	,		σ 'p	(coups Pressi	on de co	n) ontrain	ite (kl	a)			
	то		Tube or	uvert			l⊾ Ind	ice de liquidité		А	At	osorpti	on (L/	/min. i	m)			σ' νο	Pressi	on effec	tive (k	Pa)	,			
	LA		Lavage	•			W Ter	neur naturelle en	eau (%	⁵⁾ u	Re (N	Résistance à		la cor	npres	sion	uniaxiale	Résis	stance a	u		T				
	ТА		Tarière			AG Ana	alyse granulométr	ique	R	QD In	dice de	e qual	lité de	e la ro	che (%)	cisai	lement			Ter	ain	Labo	ratoli	re	
	MA	1	Échanti	illon en	vrac		S Ana	alyse hydrométriq	ue	A	AC Ar	nalyse	chimi	que				Cu	Non remanié	emanié (kPa)				•	
	TF	,	Tube fendu LVM-Fondatec, Méga- échantillonneur			R Rei	lus		P	L Li	mite de	e pres	sion	(kPa)		Cur Remar			nié (kPa)	4	7				
	F W	,				P ₈₀ Analyse granulométrique			ar E	M	odule p	oressi	iomét	rique	(kPa)										
							lav	age au tainis oo p		E	r M	odule o	de réa	réaction du sou			ol (kPa)	<u> </u>			EDE	2 A I N				
	i	c				LITHOLO	GIE					ÉCH	AN	TILL	ON	S		33AI	LA	BORA	TOI	RE				
	UR - p	UR - r	۲ ۲ ۲ ۲ ۲							EAU	ß		z	NO	Ę						TENE	UR EN	AU ET L		ŝ (%)	
	PROFONDEL	NDE	UDE .		DESCI						UMÉ	ßRE	DITIO	ÊRAT	150 n	gD					20	40	60	80	100)
		ROFO	DFON									SALIE	CON	CUPI CUPI	IPS /	l ou F		RÉSUL	TATS		RÉSISTANCE DU SOL NON DRAINÉ AU CISAILLEMENT OU BÉNÉTRATION DYNAMIOUE			É		
		đ	PRC						s	N N	LYPE			₿ RÉ	COL	z					PI	î	TION DY			
= 1:125	1-		100,45 0,00	Nive Dalle	e de béto	ol on						_									20	40	60	80	100	0
icale =	2- 3-	-1	100,30	Rem	nblai de r	oche cora	llienne concassée de				RC-	1	X	92		50	11 – 18	MPa								_
lle ver	4- 5- 6- 7- 8-		100,20	-		·					1	\square			00	UW = 2	22,0 kl	√/m³								
Éche		-2	0,25 98,93	6 Fragments de roche co 3 de moins de 5 cm. Inte		rstratification avec				_		V	/		_											
	10- 11-	-3	1,52	roch	e corallie	enne plus	massive.				RC-	2	\square	37		0										t
	12- 13- 14-	4	97,40						W				\mathbb{V}	/										_		-
	15- 16-	-5	3,05	Fragments de roche co d'environ 1 cm créés pa			orallienne avec vides			~	RC-	3	\wedge	53		0									_	
	17- 18- 19-		95.88	Frag	gment d'e	environ 7-8	3 cm.							/												
	20- 21-	-6	4,57	Frag	Fragments de roche co			ne.	썂		RC-	4	Ň	37		0										
	22- 23- 24-	7	94,35	Dimensions moyennes 5 cm et 8 cm. Matériau Fragments de roche co d'environ 1 cm créés p			i poudr	eux.					$\overline{}$	7												t
	25- 26- 27-	-8	6,10				orallienne avec vides			~	RC-	5	Х	47		0										-
	28- 29-	4	93 14	Frag	gment de	moins de	8 cm.			÷ ÷			\leftarrow)												_
	30- 31- 32-		7,32	Kars	st (vide)						RC-	6	Х	83		56	LI = 18	5 MP	a							
	33- 34-	-10	92,83 7,62	Roc	he coralli	enne mas	ssive. L	es coraux sont					\leftarrow			00	UW = 1	14,8 kľ	N/m ³							
	36- 36- 37-	11		très rapp	bien dév prochées	eloppés. I à faiblem	Discont ent esp	inuités très acées	쓌				X	ŕ												
	38- 39- 40-	-12		(esp de re	acement	: moyen d allienne. F	e 8 cm) Fragme). Fragments nts de moins	Ŵ		RC-	7		38		0										-
sty	41-		91,38	de 2	2,5 cm.		rollion		W																	_
glais3.:	43- 44- 45-	-13	9,07	de n	noins de	2,5 cm.	Jrailieni	ne. Fragments	W		RC-	8		0		0										
06_An	46- 47-	-14	88,26	From	amonte d	o rocho ci	arallion	o Fragmont d	Ŵ	1			\setminus	/												
au_20	48- 49-	_	12,19	moir	ns de 8 c	m. Matéria	au pou	dreux.	¥۳		RC-	9	Å	33		0										
_dess			86,73						νı																	
Forage			13,72	FON	ND DU TR	ROU DE S	SONDA	GE																		
'leLog_																										
tec\Sty	R	ema	arques :	-	Roche	corallienn	e de fo	rmation de terr	asses	récifal	es inte	rmédi	aires	s (MF	RT).	<u>ا</u>		da -' '	lar-		airt		0.00			_
3\Geot					Altitude 0160-0	e par rapp <u>6E-0001</u> -0	οπ au p 00) BM	= 100,00 m	rega	a d'eva	acuatio	n aes	eau	x plu	viale	es du	terrain	ue stat	lionnen	ient (vo	ur ie	pian	033-	-01	J952	:-
L.13	P	répa	aré par :	Davi	d Noël,	tech. prii	ncipal	Approuvé	par :	Nancy	y Verr	eault	, ing	ј., <mark>М</mark>	.A.S	Sc.	2008	-04-1	6		Pag	e : 1	de '	1		

12h	Π	С	:CC	` Å I I										RAPPORT D	E FORAGE				
06.04.16	ν	Ľ	33						Client : MAECI										
du : 20(Pro	jet nla	: cement	Étude géotechn Bishon's Court	ariat du de	ı Car	nada					Dossier nº: Trou de sondage nº	P015952-160						
orage	Coo	ordo	onnées (2	21810	1,00 E		Date	:	20	08-03-03 Équipement d	e forage : Devis, ÉU.							
ort de	Don	née	es de réfé	érence : arbitraire	Profondeur du subst	ratum	rocheu	х	m	É	tat c	de l'é	écha	Intillon					
Rapp	Altit	ude	:	100,72 m	sondage	liou	40	12	2,19 m			Inta	act	Remanié	Perdu e				
	~~	ΤY	'PE D'E	CHANTILLON	ESSAIS														
	SS		Cuillère	à fente	L Limites de consistanc	e	М.	0. Ma	Matière organique			%)		Niveau de l'ea	au				
	PS		Tube à	paron minice	W _E Limite de niquidite (%)	5	к	Pe	Perméabilité (cm/s)					N (coups/150 m	etration normalise nm) étration dynamique				
	RC		Carotte	d'échantillonnage, iauge	IP Indice de plasticité (%	5)	KL	. Pe	rméabi	ilité L	efran	c (cm	/s)	Nc (coups/300 m	m)				
	то		Tube ou	vert	L Indice de liquidité	-)	۵۷ ۵	V Po	ias uni sorptio	taire in (L/	(KIN/IT	1°) n)		σ' p Pression de c	contrainte (kPa)				
	LA		Lavage		W Teneur naturelle en e	au (%) U	Ré	sistand	ce à l	a com	npres	sion	uniaxiale	(
	ТА		Tarière		AG Analyse granulométrie	RC	(M D Inc	(MPa) Indice de qualité de la roc			la ro	che (%) cisaillement	Terrain Laboratoire					
	MA	Échantillon en vrac			S Analyse hydrométriqu	ie	AC	AC Analyse chimique						Cu Non remanié	(kPa) 🔺 🗖				
	TF		Tube fe	ndu	R Refus		P∟	Lir	nite de	pres	sion (kPa)		Cur Remanié (kPa	a) 🛆 🗅				
	PW		LVM-Fo échantil	ondatec, Méga- Ionneur	P ₈₀ Analyse granulométrie	que pa	^{ar} E _∞	Mo	odule p	ressi	ométr	ique	(kPa))					
					lavage au tamis 80 µr	Er	Mo	odule d	e réa	iction	du sc	ous-s	-sol (kPa)						
	ē	<u> </u>		LITHOLO	GIE	٤ ٤	É	ÉCHA	NT	ILLC	ONS	;	ESSAIS SUR LE LABORA	E TERRAIN ET EN RATOIRE					
	UR - p	- LR	ي د ي				EAU	RO		z	NO	m			TENEUR EN EAU ET LIMITES (%)				
	NDE	NDE	UDE	DESCRIPTION DE	ES SOLS OU DE	OLES	DATI	IUMÉ	BRE	DITIO	ÉRAT	150 r	R		20 40 60 80 100				
	PROFC	PROFC	ALTIT PROFON			SYMBC		YPE ET N	CALIE	CONI	% DE RÉCUPI	coups /	N ou F	RESULTATS	RÉSISTANCE DU SOL NON DRAINÉ AU CISAILLEMENT OU PÉNÉTRATION DYNAMIQUE				
125	_		100,41	Niveau du sol		<u></u>	Z	-				-			20 40 60 80 100				
e = 1:1	1- 2- 3-L4		0,00 100,57	Roche corallienne mas			RC-′	1	X	38		7							
vertica	4- 5-		0,15	faiblement espacées (e	prochées ou espacement moyen					$\left(\right)$									
chelle	7-2 8-	2		d'environ 6 cm).				RC-2	2	X	97		68	U = 10 MPa UW = 22,1 kN/m ³					
Ű,	9 10-3 11-	8	97.04																
	12- 13-4		3,68	Fragments de roche co	orallienne. Fragments			RC-3	3	X	42		22						
	15- 16-		95,69	de moins de 5 cm.						$\left(\right)$									
	17- 18- 19-	-	5,03	Karst (vide)				RC-4	4	X	0		0						
	20- 6 21-	•	94,32			0.1.0				$\left(\right)$									
	23-7 24-	, I	6,40	Fragments de roche co de moins de 2,5 cm.	orallienne. Fragments	Ŵ		RC-	ō	Х	20		0						
	25- 26- 27-	•	93,10 7.62 Fragments de rocho oc		orallienne avec vides						25								
	28- 29- 30-9	,	91.59	créés par dissolution. N	Matériau poudreux.	ŴŇ		RU-6	-6		25		U						
~	31- 32-		9.14	Fragments de roche co	orallienne avec vides	Wil		RC-	7		25		7						
ais3.st)	331 34- 35-	0		créés par dissolution. I roche corallienne mass	nterstratification avec sive avec couches de	WTV YWTV		10-1		Х	25		'						
5_Angl	36-1 37-	1		coraux bien développé longueur.	s d'environ 10 cm de	Ŵ		RC-8	3	$\left(\right)$	40		0						
u_2006	38- 39- 40-	2	88 53	<u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u><u></u></u>					5	Х	10		Ŭ						
dessa	41- 42- 43-1	3	12,19	FOND DU TROU DE S	ONDAGE	× 1 1													
orage	44- 45-																		
leLog_F	40 1 47- 48-																		
Geotec/Sty	Re	ma	rques :	 Roche corallienn Altitude par rapp 	e de formation de terra ort au point central du l	isses regar	récifale d d'évac	s inter cuatio	rmédia n des	aires eau:	s (MR x plu	RT). viale	s du	terrain de stationnement (v	oir le plan 033-P015952-				
L.133\C	Pré	épa	ré par :	David Noël, tech. prir	ncipal Approuvé p	oar :	Nancy	Verre	eault,	ing	., M.	.A.S	c.	2008-04-16	Page : 1 de 1				
- 1		-							,	5					-				

DESSAU

Appendice 5 Plans : Emplacement des trous de sondage et des formations karstiques connues (3 pages)





