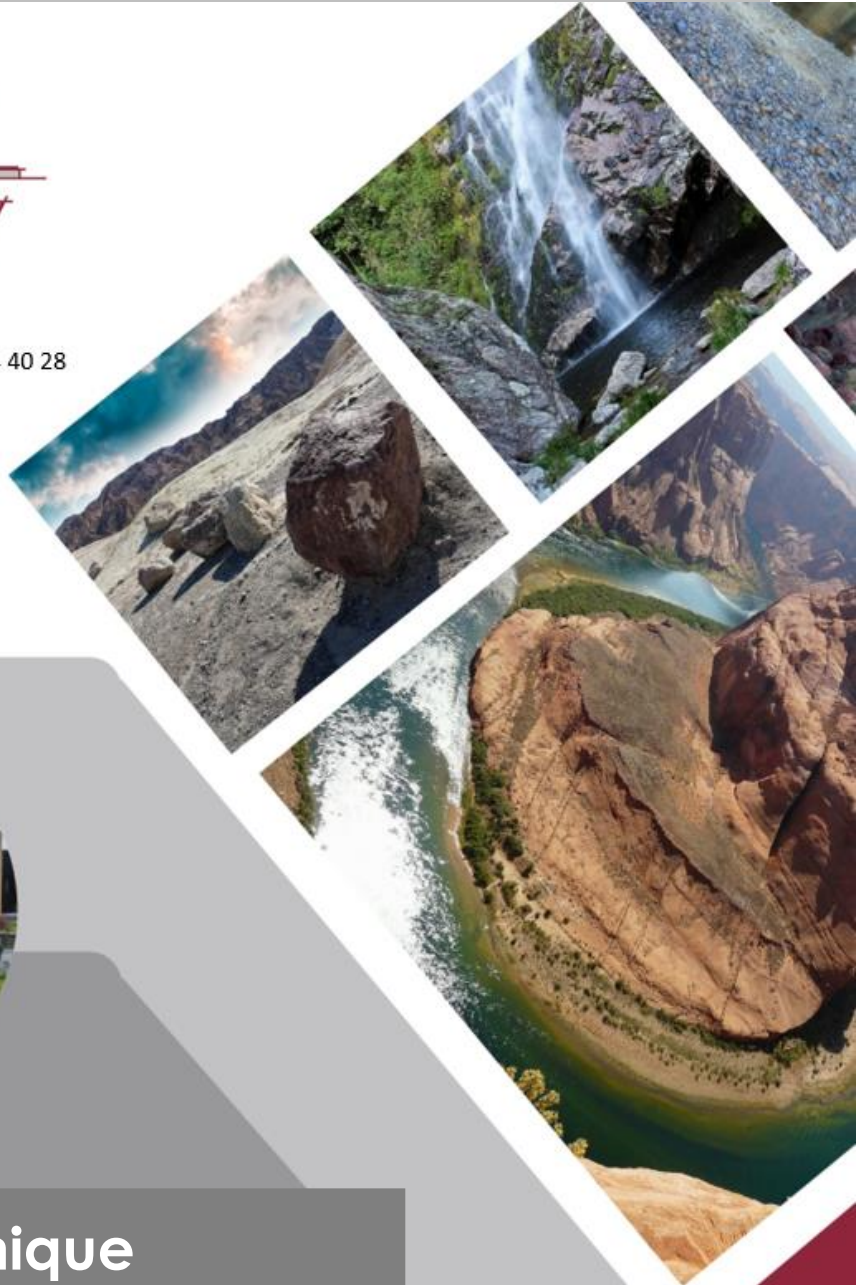




12 Bd de la Vie - Bellevigny 02 51 24 40 28

contact@igesol-bet.fr



Etude Géotechnique Mission G1PGC

Vente de terrains à bâtir (Le fief de la corde sud)

Demandeur :

SNC BAM FIEF

Numéro de dossier : 7943

Rue de la Croix Pénard, 85470 BREM SUR MER

Rédacteur : Daouda SERME

Relecteur : Audrey NICOLAS

Indice 0 05/10/2022

TABLE DES MATIÈRES

ETUDE DU PROJET _____	3
Présentation de l'étude _____	3
Description du projet _____	4
Contexte Général / Facteurs environnementaux _____	5
Risques Naturels _____	7
Normes de construction - sismique et mise hors-gel _____	8
Synthèse des résultats _____	9
Hypothèse de mode de fondations _____	12
Terrassement et mise en œuvre des fondations _____	13
Niveaux bas* _____	13
Prescriptions complémentaires générales _____	14
Prescriptions complémentaires spécifiques* _____	15
Normes et Principes techniques _____	21
Conditions Générales des prestations géotechniques d'IGESOL _____	22
Enchaînement et Classification des missions types d'ingénierie géotechnique (Normes NF-P 94500 Novembre 2013) _____	23
ANNEXES DU PROJET _____	27
Plan d'implantation des sondages	
Coupes des sondages à la tarière hélicoïdale	
Coupes des sondages pénétrométriques	
Détermination de la VBS	

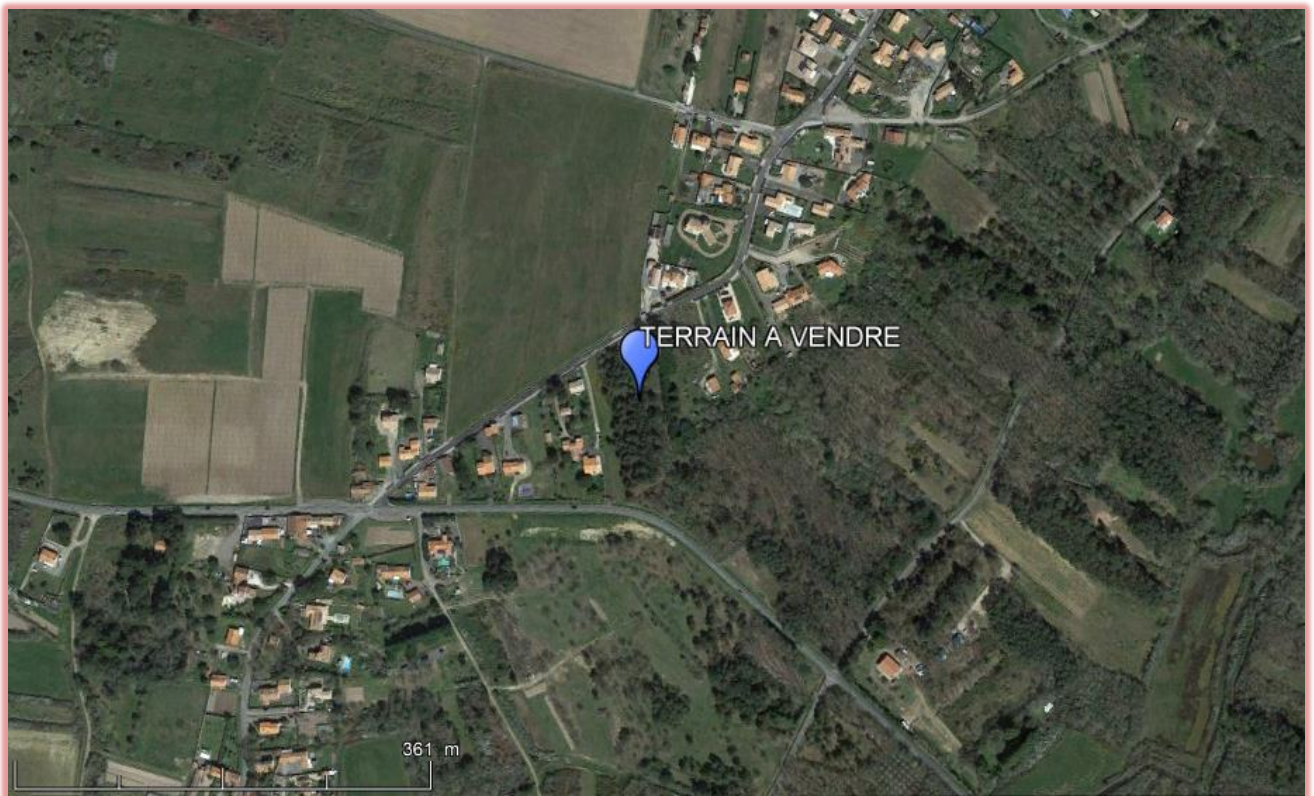
ETUDE DU PROJET

Présentation de l'étude

Vous nous avez sollicités dans le cadre de votre projet de vente de votre terrain pour une mission de type G₁PGC sur la commune de BREM SUR MER (85).

Dans le cadre de cette étude, une campagne d'investigations a été réalisée afin de déterminer les caractéristiques mécaniques du sous-sol pour nous permettre de préciser le modèle géotechnique de votre terrain.

En complément des essais in situ, une étude d'ingénierie mettant en corrélation les données récoltées et les contraintes spécifiques de votre projet de construction a permis d'élaborer le présent rapport.



Photographie aérienne du site

Description du projet

Demandeur	SNC BAM FIEF
-----------	--------------

A ce jour, les caractéristiques des constructions ne sont pas connues (niveaux, matériaux, cote de sol fini, emprise au sol ...).

CAMPAGNE D'INVESTIGATIONS	
Mission Géotechnique	G1PGC
Investigations in situ réalisées le 17/06/2022 puis le 13/09/2022 et le 14/09/2022	17 sondages à la tarière hélicoïdale (S1 à S17)
	6 sondages au pénétromètre dynamique lourd (PD1 à PD6)

Mission Géotechnique

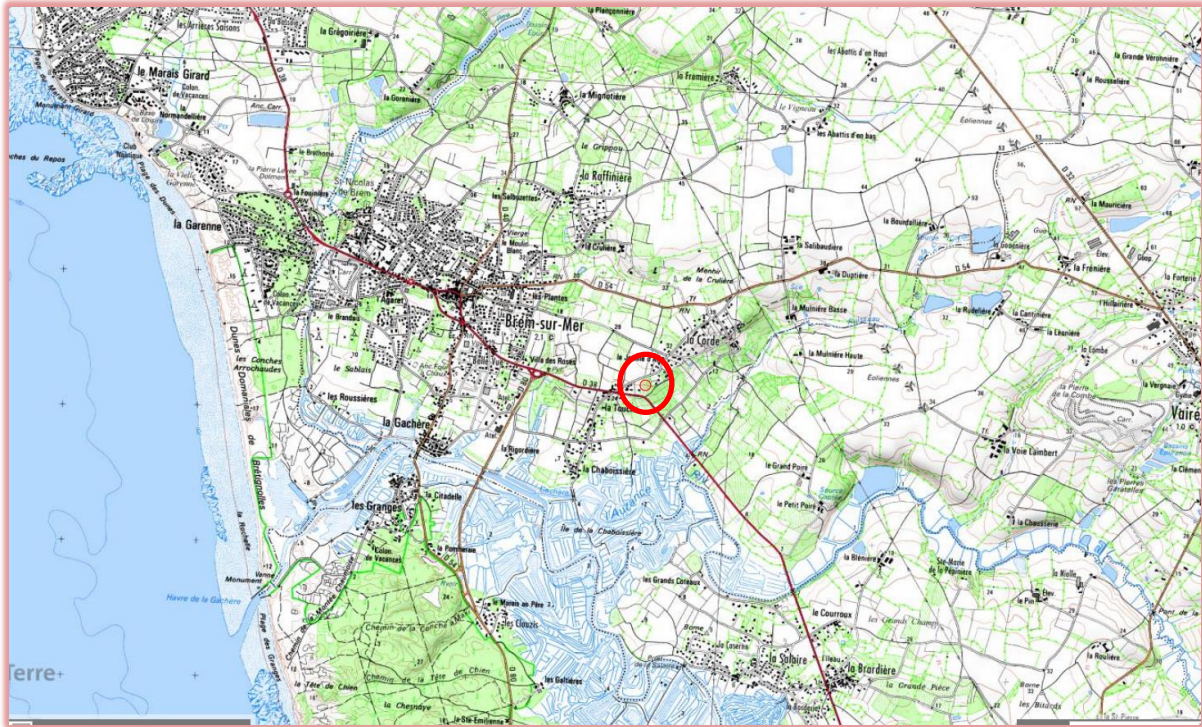
Les objectifs de la mission que vous nous avez confiée sont les suivants :

- Inventorier les aménagements existants dans la Zone d'Influence Géotechnique pouvant favoriser les variations de teneur en eau du sous-sol (topographie, végétation, ...).
- Définir la nature et la structure du sous-sol et aborder le contexte hydrogéologique au droit des terrains concernés.
- Préciser les caractéristiques mécaniques des différents faciès caractérisés sur le site (notamment les résistances dynamiques).
- Déterminer la faisabilité géotechnique d'un éventuel projet d'aménagement sur les terrains concernés, tout en précisant le risque « retrait/gonflement » des argiles à travers des analyses en laboratoire.
- Caractériser les principes d'adaptation des ouvrages au sous-sol (terrassements, fondations, maîtrise des eaux) nécessaires à leur pérennité, tout en tenant compte des règles de construction parasismique applicables en France depuis le 01/05/2011, mais sans aucun élément de prédimensionnement.

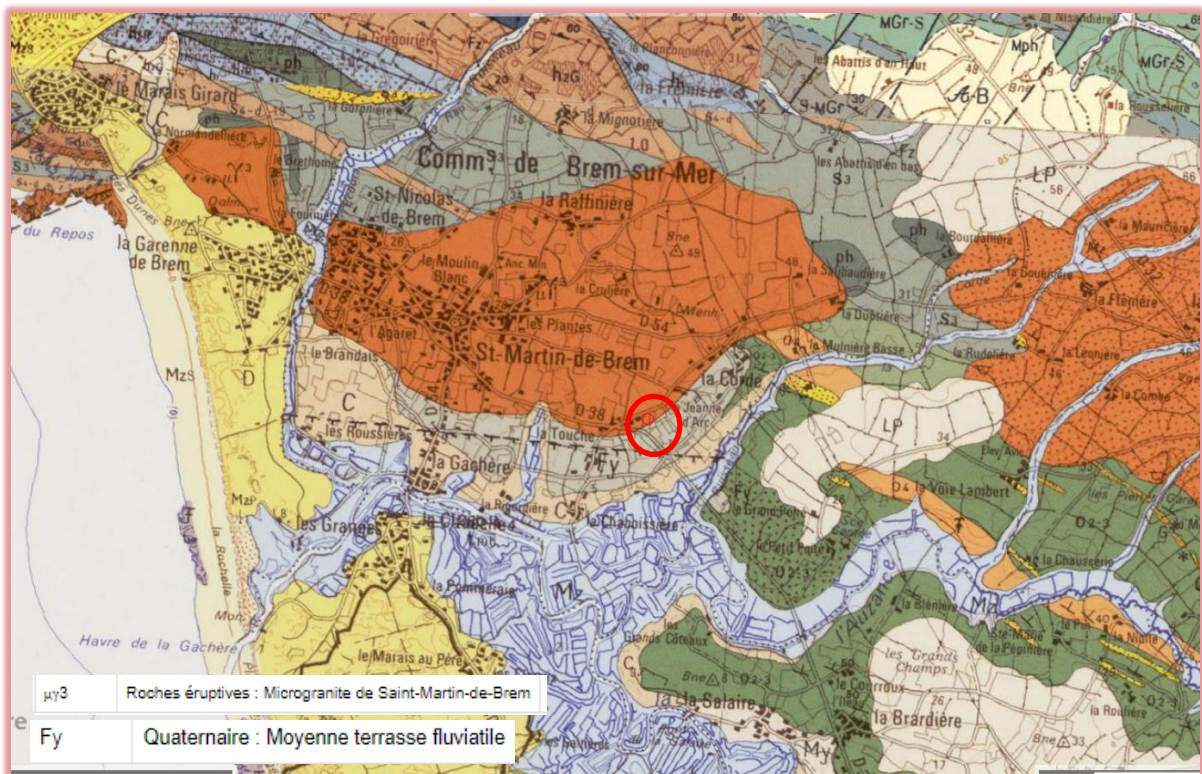
Remarques : *Des sondages complémentaires réalisés à la pelle mécanique, nous ont permis d'affiner cette étude. Ces sondages ont été réalisés dans le cadre d'une mission G2AVP pour la conception des voiries. Ils ont mis en évidence que les terrains rencontrés sont parfois des sols de type A1 (Arène granitique) et B5 (granite très altéré).

*Nous précisons qu'une étude géotechnique G1PGC a déjà été réalisée sur ce terrain en juillet 2022 (ref igesol : 8454)

Contexte Général / Facteurs environnementaux



Extrait de la carte IGN au 1/25000 (source : infoterre.brgm.fr)



Extrait de la carte géologique au 1/25000 (source : infoterre.brgm.fr)

Adresse du projet	Rue de la Croix Pénard, 85470 BREM SUR MER	
Aménagement du terrain	Surface déboisée	
Présence de végétation au sein de la Zone d'Influence Géotechnique	Oui	
Présence de zones de stagnation des eaux ou d'une nappe peu profonde	Non	
Altitude	Entre 21,80 et 28,00 m NGF	
Pente	Intensité	Orientation
	4,00 %	Vers le Sud
Contexte géologique	<p>Projet à la limite de deux formations géologiques, notamment les formations du quaternaire et les roches éruptives de type granitique puis bordé localement par une formation de schiste datant de l'Ordovicien et du Silurien</p> <p>Source : Carte géologique du BRGM des SABLES D'OLONNE au 1/50 000</p>	
Conditions environnementales DEFAVORABLES *		

*selon le guide 1 « caractériser un site pour la construction », collection de l'IFSTTAR, datant de juillet 2017.

Risques Naturels

Exposition au retrait/gonflement des argiles	Moyenne (absence d'un PPRN Retrait gonflement des sols argileux)
Mouvement de terrain	Absence de mouvement de terrain à proximité du terrain sondé (Présence d'un PPRN mouvement de terrain)
Cavité souterraines	Absence de cavités souterraines à proximité du terrain sondé (absence d'un PPRN cavités souterraines)
Potentiel radon	Fort (catégorie 3)
Existence d'arrêté catastrophe naturelle	Oui (7) (détails sur cf. www.georisques.gouv.fr)

Risque inondation	
Au sein d'un territoire à risque important d'inondation	Non
Zone sujette aux débordements de nappe	Non (fiabilité moyenne)
Zone sujette aux inondations de cave	Non (fiabilité moyenne)
Existence d'un PPRN inondations / PAPI	Oui
Au sein d'une enveloppe approchée des inondations potentielles cours d'eau et submersion marine de plus d'un hectare	Non



Normes de construction – sismique et mise hors-gel

Zone Sismique	3
Magnitude conventionnelle	5,5
Catégorie d'importance du Bâtiment	II (à confirmer en mission G ₂ AVP)
Accélération de calcul a_g	1,1 m/s ²
Coefficient topographique S_T	1
Risque de liquéfaction	Nul
Profil type de sol*	Catégorie A (voire B en partie ouest du lotissement-lot 34)
Paramètre de sol S^*	1 (voire 1,35 en partie ouest du lotissement - lot 34)
Valeur de période du spectre de réponse élastique pour le calcul de la composante sismique horizontale	Catégorie A :TB = 0,03 s, TC = 0,20 s et TD = 2,5 Catégorie B :TB = 0,05 s, TC = 0,25 s et TD = 2,5
Profondeur de mise hors-gel des fondations	0,50 m sous le niveau du terrain fini

* A préciser en G₂AVP, après investigations complémentaires



Synthèse des résultats

Géologie

Faciès	Lithologie	Profondeur au toit (m)	Cote NGF au toit (m)	Epaisseur (m)
Terre végétale	-	-	-	0,10 à 0,20
Terrains de couverture (Présent uniquement en PD1/S1)	Argile limoneuse marron-ocre et argile marron soyeuse à argile sableuse marron-foncé, micacée incluant des graviers et gravillons	0,10 0,20	26,57 à 26,10	1,60 à 1,90
Arène granitique (Absent en S1, S5, S8, S9, S10, S11, PD1, PD2 et PD4)	Cuttings limono-sableux marron à racines puis à gravillons progressivement avec la profondeur et limono-sableux marron à gravillons	0,10 à 0,40	28,60 à 23,50	0,10 à 2,60
Granite très altéré	Cuttings limono-sableux marron-beige fins parfois cuttings limono-sableux beiges à gravillons	0,10 à 2,80	27,75 à 23,30	-



Géotechnique

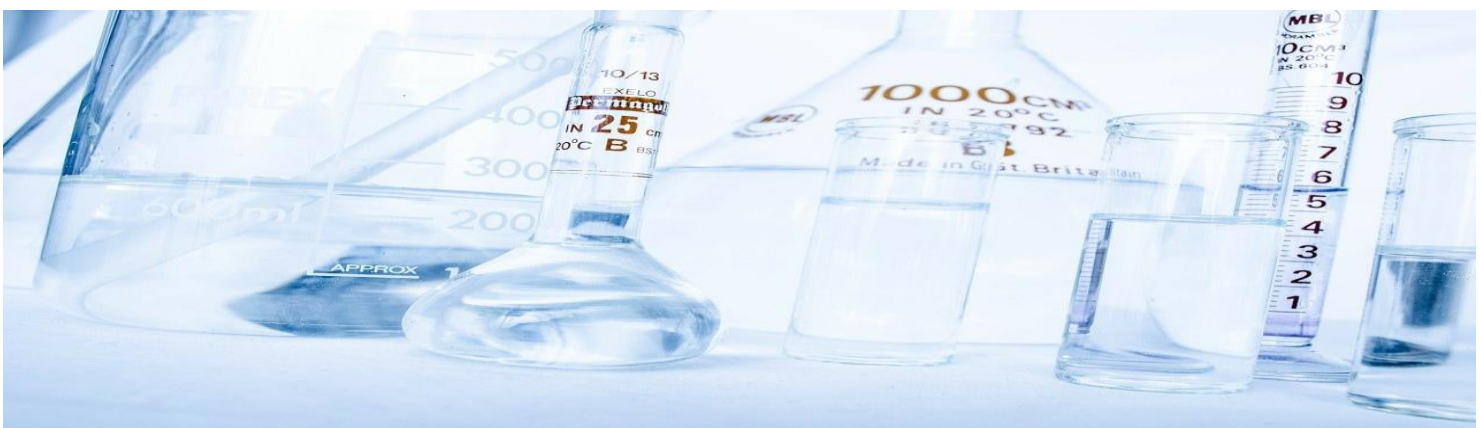
Faciès	Rdmin/max (MPa)	Rdmoy (MPa)
Terre végétale	0,95/1,90	1,66
Terrains de couverture	1,32/10,46	4,96
Arène granitique	7,61/11,41	9,66
Granite très altéré	15,21/>95,08	>48,06

Hydrogéologie

Niveau d'eau	Aucun
Instabilité de parois de sondages (PD4)	Dès -2,80 m/TN (cote NGF : 23,77 m)
Circulations d'eau	Non observées

Remarque : Des analyses au laboratoire ont été réalisées dans le cadre d'une mission de type G₂AVP voirie sur la parcelle. Les résultats de ces analyses ont mis en évidence des sols de classe B5 (granite très altéré) et A1 (arène granitique) selon la classification du guide GTR.

De plus, une détermination de la VBS a été effectuée sur un échantillon de terrains de couverture lors de l'étude géotechnique 8454. Le résultat est de 5,61 (cf. Annexe 4)



Caractérisation de la sensibilité du terrain au retrait/gonflement

Présence de sols fins sous les fondations projetées (localement)	Oui (partie ouest de la parcelle) - lot 34
Faciès concernés	Terrains de couverture
Epaisseur totale des faciès concernés	1,80 (en partie ouest de la parcelle)
Hétérogénéité des sols sous les fondations projetées	Oui
Terrain sensible à très SENSIBLE au retrait / gonflement*	

*selon le guide 1 « caractériser un site pour la construction », collection de l'IFSTTAR, datant de juillet 2017.

Détermination du niveau de sensibilité au retrait/gonflement à l'échelle de la parcelle* :

		Environnement de la parcelle	
		Favorable	Défavorable
Sol sous la construction	Terrain non sensible	Négligeable ou faible	Négligeable ou faible
	Terrain peu sensible	Moyen	Moyen
	Terrain sensible	Fort	Fort
	Terrain très sensible	Fort	Très fort

Le niveau de sensibilité au retrait/gonflement à l'échelle de la parcelle est **fort à très fort**.

La réalisation d'essais de laboratoire (essais de retrait et de gonflement) permettra de préciser ce paramètre.

* selon le guide 1 « caractériser un site pour la construction », collection de l'IFSTTAR, datant de juillet 2017.

Hypothèse de mode de fondations

Type de fondations	Semelles filantes (voire massifs localement en partie ouest de la parcelle en fonction du type de projet)
Mode d'ancrage des fondations	En partie centre-ouest : D'au moins 0,20 m au sein des terrains de couverture. Tout en conservant une épaisseur minimale de 1,20 m entre la base des fondations et la cote de sol extérieur fini du futur projet. En partie Nord, Sud et est : D'au moins 0,20 m au sein du granite très altéré
Pente à respecter entre arête de fondation et/ou pied de talus	3/1 (3 à l'horizontale)

Terrassement et mise en œuvre des fondations

Mise en Œuvre des fondations	<p>En partie Nord, Sud et est : Ouverture de fouilles de préférence en période sèche, à l'aide d'une pelle mécanique puissantes.</p> <p>En partie centre-ouest : Ouverture de fouilles impérativement en période sèche, à l'aide d'une pelle mécanique.</p>	
Faciès	Terre végétale, terrains de couverture et arène granitique	Granite très altéré
Moyens de terrassement	Engins classiques de terrassement	Pelle mécanique puissante munie d'un godet rocher ou d'une dent de ripper puis BRH rapidement nécessaire pour des terrassements supérieurs à 0,20 m dans ce faciès
Pente des talus	1/2	1/1
Période de terrassements	De préférence en période sèche	
Particularités	<p>Purge des matériaux remaniés et saturés en eau, présents en fond de fouille.</p> <p>Des adaptations des profondeurs des fouilles seront à prévoir en fonction des variations d'épaisseurs de terre végétale remaniée et des niveaux remaniés par les travaux de préparation du terrain.</p> <p>Fondations coulées en pleine fouille, dès l'ouverture des fouilles ou coffrage des fouilles à envisager en cas d'instabilités trop importantes des parois des fouilles.</p> <p>Eau présente en fond de fouille sera soit pompée soit drainée.</p>	

Niveaux bas*

Dallage sur terre-plein	A étudier en G2AVP selon les caractéristiques du projet (Sauf en partie ouest du lotissement)
Dalle portée	Prescrit
Vide sanitaire	Possible

* selon le guide 2 « protéger sa maison de la sécheresse - conseils aux constructeurs de maisons neuves », collection de l'IFSTTAR, datant de juillet 2017.

Prescriptions complémentaires générales

Etude géotechnique G ₂ AVP	Impérative
Sondages géotechniques complémentaires dans le cadre de la mission G ₂ AVP	Impératifs en partie ouest du lotissement (lots 32 à 38)
Essais de laboratoire complémentaires dans le cadre de la mission G ₂ AVP	Conseillés en partie ouest du lotissement (lots 32 à 38)

Prescriptions complémentaires spécifiques*

* selon le guide 2 « protéger sa maison de la sécheresse - conseils aux constructeurs de maisons neuves », collection de l'IFSTTAR, datant de juillet 2017.

Recommandations pour les terrains sensibles à très sensibles (si le sol d'assise est constitué par les terrains de couverture en partie ouest de la parcelle)	
Profondeur minimale d'encastrement par rapport au niveau fini extérieur	1,20 m
Adaptation à la topographie	Réalisation de redans à envisager Mise en place d'une tranchée drainante conseillée en amont de la construction (à 2 m minimum de la construction) et descendant jusqu'à l'interface sol perméable/sol imperméable.
Etanchéité périphérique	Conseillée (non adaptée aux constructions situées en limite de propriété).
Présence d'arbres au sein de la Zone d'Influence Géotechnique	Privilégier une implantation à l'extérieur du champ d'action de la végétation. Abattre les arbres gênants le plus en amont possible du début des travaux. L'abattage est accompagné d'un dessouchage complet. La distance minimale à respecter entre le projet de construction et l'arbre ou la haie est de 1,5 fois la hauteur de l'arbre ou de la haie à maturité.
Structure de la construction	Privilégier une forme de construction compacte et sans décrochements. Réalisation de sous-sols partiels et de porte-à-faux importants proscrits. Conserver une continuité de tous les murs porteurs de la fondation jusqu'à la toiture. La conception des soubassements et des fondations devra respecter les recommandations données par l'IFSTARR.

Nos équipes à vos côtés dans vos projets



Informations complémentaires

- Référencés par sous parties du rapport

Si les prescriptions du présent rapport ne sont pas respectées dans leur totalité, la responsabilité de notre bureau d'études ne pourra être engagée.

Descriptif du projet :

Notre bureau d'étude devra être tenu informé de toutes les modifications pouvant être apportées au projet.

Contexte général :

Les données de ce paragraphe proviennent de nos observations sur site, des plans en notre possession et d'une recherche sur l'historique du site (source : remonterletemps.ign.fr).

Risques naturels :

Cette partie aborde uniquement les risques naturels. Elle ne traite pas des risques naturels et technologiques. Les données de ce paragraphe sont mises à jour à partir de la base de données disponible sur www.georisques.gouv.fr, au moment de notre recherche bibliographique.

En cas de présence d'un risque de cavité souterraine, seule la réalisation d'une prospection géophysique permettrait de s'affranchir du risque de cavité au droit de la zone d'étude.

En cas d'existence d'un Plan de Prévention des Risques Naturels sur la commune concernée par le projet, ce dernier devra tenir compte des préconisations de ce PPRN. Nous vous invitons à le consulter sur le site de la préfecture. Il en sera de même pour les arrêtés de catastrophe naturelle.

Normes de construction - sismique et mise hors gel :

Dans le cas d'un projet d'extension, selon le décret n°2010-1255 du 22 octobre 2010, le projet d'extension devra être réalisé selon les règles de construction parasismique (Eurocode 8) seulement si celle-ci dépasse une superficie supérieure à 30% de la surface de plancher de l'existant ou si celle-ci est totalement indépendante de l'existant par l'intermédiaire de joints de dilatation.

Les ouvrages de catégorie d'importance I, dans lesquels est exclue toute activité humaine nécessitant un séjour de longue durée et non visés par les autres catégories de l'article R. 563-5 du code de l'environnement, ne sont pas soumis à la réglementation parasismique.

La profondeur de mise hors-gel des fondations est donnée par l'Eurocode 7. Cette profondeur devra impérativement être respectée et la périphérie du bâtiment sera remblayée si nécessaire.

Mode de fondations :

Si le projet est mitoyen avec un ouvrage existant, la conception et le plan de fondations du projet devront tenir compte du mode et du type de fondation des ouvrages existants.

Selon la classification des missions type d'ingénierie géotechnique (NF-P 94 500), une étude G₂AVP (hors mission G₁PGC) sera nécessaire après la définition du projet pour valider ou adapter le mode et le type de fondations de la construction prescrit ci-dessus avec une approche du dimensionnement de ses fondations et une estimation des tassements bruts et différentiels en fonction notamment de la surcharge sur le sol. La réalisation de sondages complémentaires permettra de préciser le modèle géotechnique du terrain. Enfin, dans le cadre de la mission G₄ (hors mission G₁PGC), un géotechnicien devra effectuer le contrôle de la nature et de la tenue du sol d'assise des fondations, avant que le béton soit coulé.

Terrassement et Mise en œuvre des fondations :

Les terrassements prévoient une plateforme suffisamment large afin de pouvoir réaliser une noue autour de la construction, ayant pour but d'éloigner les eaux de cette dernière.

La base des fondations sera horizontale. En zone sismique, la pente générale entre les différents plans de pose ne dépassera pas 3H/1V. Si le projet n'est pas soumis à la réglementation sismique, cette pente pourra rester de 3H/2V.

Afin d'assurer un bon contact sol/béton, les fondations seront coulées pleine fouille, dès l'ouverture des fouilles. Le remblaiement des fouilles le long des murs de soubassement sera effectué dès la réalisation du niveau bas.

En cas d'intempéries et/ou d'éboulement des parois des fouilles, les fonds de ces dernières seront impérativement curés et purgés des matériaux remaniés ou saturés en eau.

Si les pentes mentionnées ne peuvent pas être respectées, des soutènements provisoires seront à envisager. Les différentes natures de déblai devront être individualisées. Ainsi, en cas de réutilisation, leur mise en œuvre sera fonction de leur nature.

Lors de la rencontre de circulation d'eau ou de zones humides pendant les terrassements, il conviendra d'aménager des ouvrages de captages et d'évacuation vers l'aval. Il conviendra également de rétablir le ruissellement superficiel initial (captage amont et mise en place de canalisations d'évacuation).

Prescriptions complémentaires générales :

Nous prescrivons la mise en place de chenaux de récupération des eaux de toiture. En phase « chantier », il conviendra d'éloigner les eaux récupérées du pied des murs (coude ou descente plus longue posée loin du pied de mur) dès la fin de la couverture du bâtiment. En phase définitive, la collecte des eaux de toiture se fera par le biais de regards étanches et de canalisations en PVC collées. Il est conseillé que le réseau soit le plus visitable et curable possible, avec des regards aux principaux changements de direction.

Les eaux ainsi récupérées devront être évacuées par le réseau pluvial public après vérification des conditions de rejet ou par un système privé de traitement (après étude spécifique).

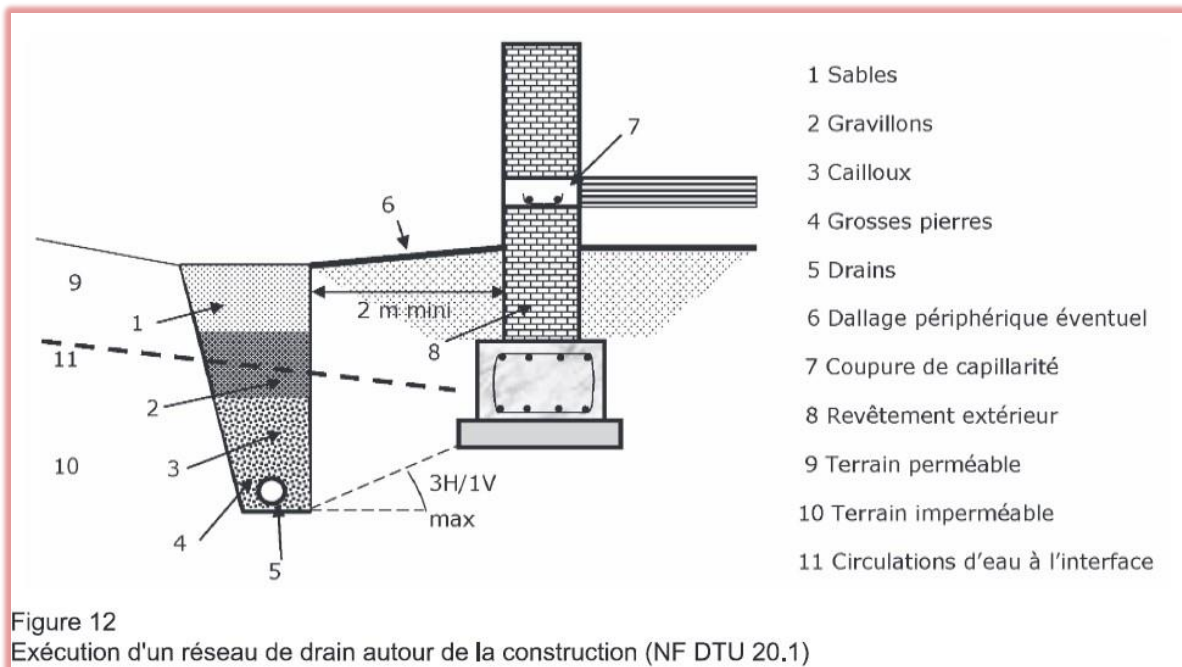
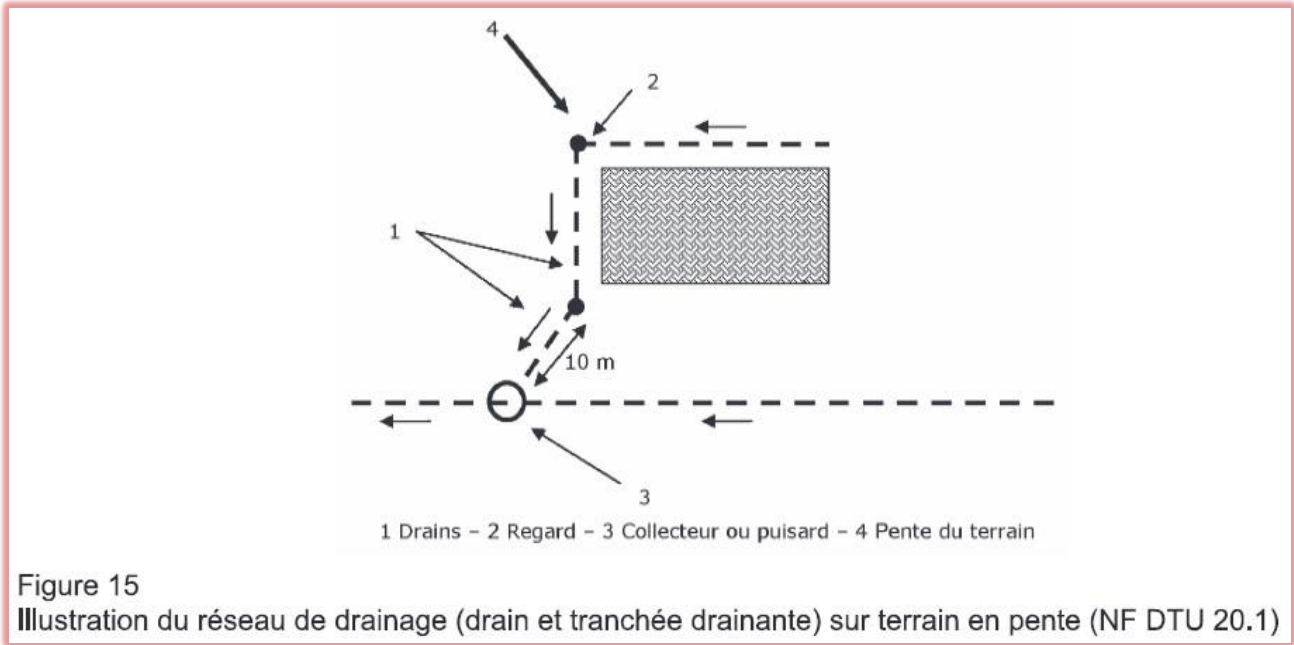
Pour le passage de canalisations à travers le bâti, l'utilisation de manchons de scellement en fonte ductile avec des joints souples est une solution appropriée. Les entrées et sorties des canalisations du bâtiment s'effectueront autant que possible perpendiculairement par rapport aux murs. On évitera autant que possible de placer les canalisations le long du bâtiment.

Une étude sera réalisée par un BET « Structures en Bâtiment » pour le dimensionnement des fondations du bâtiment et de sa structure en parasismique.

Prescriptions complémentaires spécifiques :

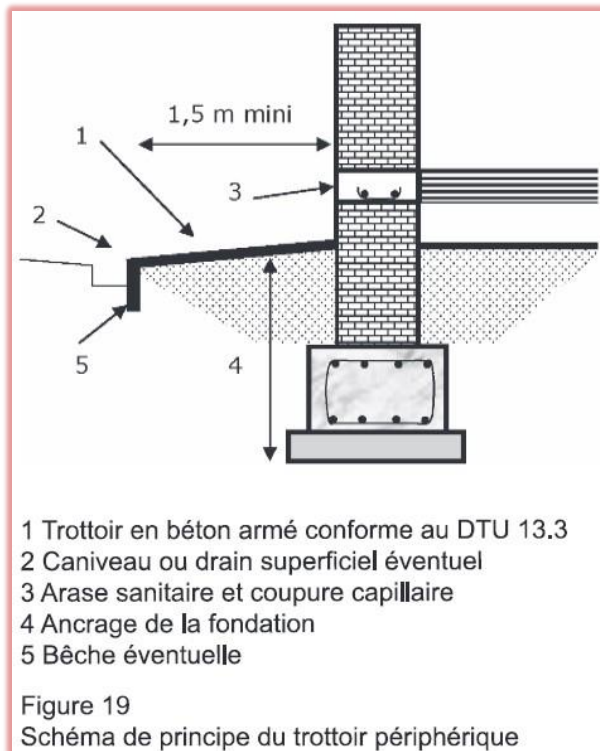
Les schémas présentés ci-dessous sont issus des guides techniques de l'IFSTTAR « retrait et gonflement des argiles ».

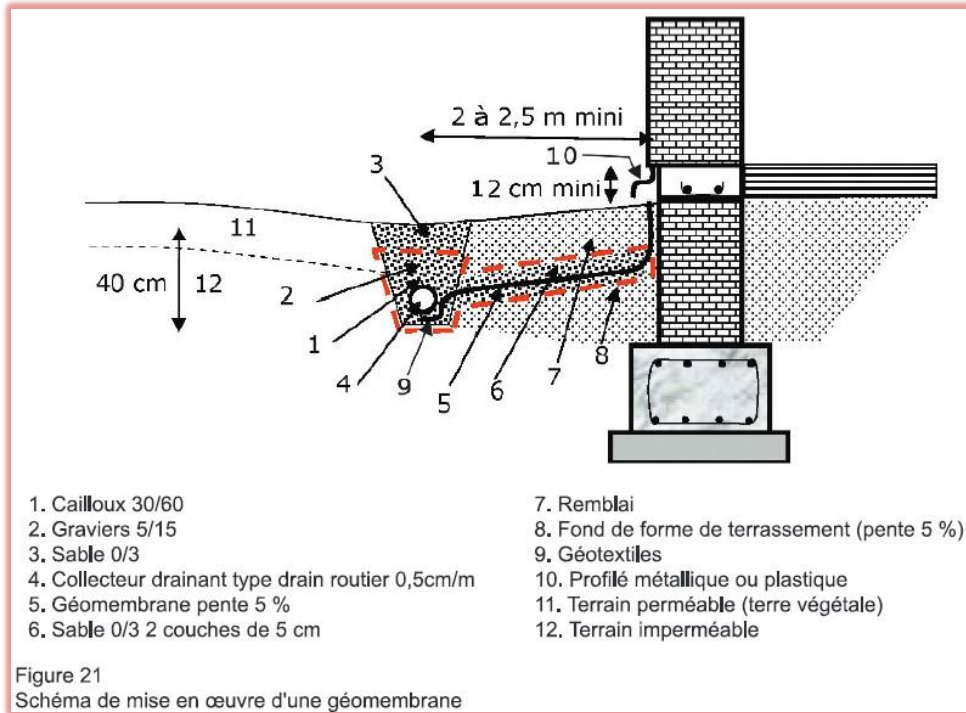
Adaptation à la topographie dans le cas d'un terrain en pente :



Étanchéité périphérique :

La mise en place d'une étanchéité périphérique sur toute la périphérie de l'habitation limitera l'apparition de phénomènes de retrait puis de gonflement. Cette étanchéité peut être constituée par une dalle en béton armé sur support dûment compacté ou par une géomembrane recouverte de terre végétale. Dans les 2 cas, la jonction du dallage ou de la géomembrane avec le mur doit être étanche. Cette étanchéité, d'une largeur minimale de 1,50 m, se terminera par un caniveau ou un drain superficiel. Il faudra aussi veiller à assurer l'évacuation des eaux de ruissellement, en donnant aux trottoirs une légère pente vers l'extérieur. Les eaux collectées seront évacuées vers un exutoire, qui peut être le réseau d'eaux pluviales. Cependant, le raccordement au réseau d'eaux pluviales doit se faire à une distance minimale de 5 m de l'habitation. Cependant, cette étanchéité n'est pas adaptée aux constructions situées en limites de propriété. Ainsi, si la réalisation de l'étanchéité sur tout le pourtour de l'habitation n'est pas possible, il sera alors préférable d'abandonner cette solution au profit d'un renforcement sur les fondations.





Adaptation à la végétation :

Les arbres et arbustes présents sur l'emprise du projet sont à dessoucher (enlever les souches et les racines les plus grosses qui, en pourrissant, pourraient décompresser le sol ou provoquer des venues d'eau). Cette opération doit être menée avec soin pour que les fondations soient posées sur un sol homogène et non remanié. Aussi, le déracinement d'arbres sur l'emplacement d'une construction induit des phénomènes de gonflement qu'il est difficile de maîtriser. Une étude spécifique conduisant à des mesures spéciales peut alors être réalisée.



Normes et Principes techniques

- **NF-P 94 110-1** de janvier 2000 - sols : Reconnaissance et essais : Essai pressiométrique Ménard
- **NF EN 1990/NA** « Bases de calcul des structures » + Annexe Nationale (Mars 2003+Juin 2004)
- **NF EN 1992-I-1/NA** « Calcul des structures en béton - Règles générales et règles pour les bâtiments » + Annexe Nationales (Octobre 2005 + Mars 2007)
- **NF EN 1993-I-1/NA** « Calcul des structures en acier - Règles générales et règles pour les bâtiments » + Annexe Nationale (Octobre 2005+ Mai 2007)
- **NF EN 1997-1** « Calcul géotechnique - Règles générales » Juin 2005
- **NF EN 1998-1/NA** « Calcul des structures pour leur résistance aux séismes - Règles générales, actions sismiques et règles pour les bâtiments » + Annexe Nationale (Septembre 2005 2eme tirage 2010).
- **NF EN 1998-5** « Calcul des structures pour leur résistance aux séismes - Fondations, ouvrages de soutènements et aspects géotechniques » + Annexe Nationale (Septembre 2005 (3eme tirage Octobre 2013).
- **NF P 11-213-I/AI -DTU 13.3** « Dallage : Conception, calcul et exécution - Partie I : Cahier des clauses techniques des dallages à usage industriel ou assimilés » + Amendement AI (Mars 2005 + Mai 2007).
- **NF P 11-221-1 DTU 14.1** - « Travaux de cuvelage - Partie 1 : Cahier des clauses techniques ». (Mai 2000).
- **NF P 94-117-1** « Portance des plates-formes - Partie 1 : Module sous chargement statique à la plaque (EV2) -(Avril 2000).
- **NF P 94 261 COMPILI** « Norme d'application nationale de l'Eurocode 7 - Fondations superficielles » Septembre 2018).
- **NF P 94-500** « Missions d'ingénierie géotechnique - Classification et spécifications. » (Novembre 2013).
- **NF EN 196-1** « Méthodes d'essais des ciments - Partie 1- Détermination des résistances mécaniques » (Avril 2006)
- **NF EN 206/CN** « Béton - Spécification, performance, production et conformité - Complément national à la norme NF EN 206 (Décembre 2014).
- **FD P 18-011** « Béton-Définition et classifications des environnements chimiquement agressifs - recommandations pour la formulation des bétons. » (Mars 2016).
- **NF EN ISO 18674-1** « Reconnaissance et essais géotechniques - Surveillance géotechnique par instrumentation in situ - Parti I : Règles générales ». (Décembre 2015).
- **NF P 94-115** (décembre 1990) - sols : Reconnaissance et essais : Sondage au pénétromètre dynamique type B
- **NF P 94-105** (avril 2012) - Contrôle de la qualité du compactage - Méthode au pénétromètre dynamique à énergie variable
- **NF P 94-116** (octobre 1991) - Essai de pénétration au carottier
- **NF EN ISO 22282-2** (janvier 2014) - Reconnaissance et essais géotechniques - Essais géohydrauliques - Partie 2 : essai de perméabilité à l'eau dans un forage ouvert
- **NF P 94-262** - Justification des ouvrages géotechniques - Normes d'application nationale de l'Eurocode 7 - Fondations profondes
- **Décret N°2010-1254**, Relatif à la prévention du risque sismique (22 Octobre 2010)
- **Décret N°2010-1255**, Relatif à la délimitation des zones de sismicités du territoire français (22 Octobre 2020)
- **Arrêté modifiant l'Arrêté du 22 Octobre 2010** relatif à la classification et aux règles de construction parasismique applicables aux bâtiments de la classe dite « à risque normal ». (19 Juillet 2011)
- « **Guide technique pour la réalisation des remblais et des couchers de forme (GTR)** », fascicules I et II, édité par le LCPC-SETRA. (Juillet 2000 - 2^{ème} édition).
- **Recommandations du LCPC** « Caractéristiques des matériaux de remblai supports de fondations ». (1980)
- **Guide technique AFPS/CFMS** « procédés d'amélioration et de renforcement de sols sous actions sismiques », édité par la Presse des ponts. (2011).
- **Guide d'application de l'Eurocode 8** « Fondations et procédés d'amélioration du sol » établi par V.DAVIDOVICI & S.LAMBERT, édité par l'AFNOR Editions/Eyrolles (2013).
- « Dispositions constructives parasismiques des ouvrages en acier, béton bois et maçonnerie, nouvelle édition conforme aux Eurocodes » Ouvrage établi par l'AFPS - Presse des ponts (2011).
- **Fondations et ouvrages en terre** » établi par B.HBERT, B.PHILIPPONNAT,O.PAYANT & M.ZERNOUNI, Editions Eyrolles (2019).

Conditions Générales des prestations géotechniques d'IGESOL

Objet et nature des prestations

Ce rapport fixe le terme de la mission. Le présent document et ses annexes constituent un tout indissociable. Les interprétations qui pourraient être faites à partir d'une communication ou reproduction partielle ne saurait engager notre bureau d'étude. En particulier, l'utilisation même partielle de ce rapport par un autre Maître d'Ouvrage, un autre constructeur ou pour un autre ouvrage que celui objet de la mission confiée ne pourra en aucun cas engager la responsabilité de notre société. Enfin, notre société ne pourrait être rendue responsable des modifications apportées à la présente étude sans son consentement écrit.

Considérant l'enchaînement des missions géotechniques, il est vivement conseillé au Maître d'Ouvrage, au Maître d'Œuvre ou au constructeur de faire procéder à une visite de chantier par un géotechnicien à la fin de l'ouverture des fouilles ou de la réalisation des puits ou des pieux. Ce contrôle a pour objet de vérifier que la nature et la profondeur du sol d'assise des fondations sont conformes aux données de l'étude. Elle donne lieu à l'établissement d'un procès-verbal.

Le Maître d'Ouvrage devra nous informer de la Date Réelle d'Ouverture du Chantier (DROC) et faire réactualiser le présent document en cas d'ouverture de chantier plus de 2 ans après la date d'établissement du présent document. De même, il est tenu de nous informer du montant global de l'opération et de la date prévisible de réception de l'ouvrage.

Responsabilité et assurances

→ Assurance décennale

Pour ces prestations, Igesol bénéficie d'un contrat d'assurance au titre de la responsabilité décennale afférente aux ouvrages soumis à obligation d'assurance.

→ Responsabilités autres que la responsabilité décennale

La responsabilité de notre société ne peut être retenue que dans les limites de la mission qui lui a été confiée (nommée en introduction du présent rapport). Le contenu de chaque mission est développé en annexe 2. Les Prescriptions découlant de notre mission devront être respectées dans leur totalité. Dans le cas contraire, la responsabilité de notre société ne pourra être engagée.

La responsabilité de notre société ne saurait être engagée en cas de dommage causés à la végétation, à des cultures ou à des ouvrages (réseaux enterrés, ...) dont la présence et l'emplacement précis ne nous aurait pas été communiqué préalablement au commencement des investigations.

Recommandations

Notre société devra être informée de toutes modifications qui pourraient être apportées au projet (conception, implantation, niveau, taille) ou à son site d'implantation. En effet, ces modifications pourraient être de nature à rendre caducs certains éléments ou la totalité des conclusions de la présente étude.

Les éventuelles altitudes indiquées pour chaque sondage ne sont données qu'à titre indicatif. Seules font foi les profondeurs mesurées depuis le sommet des sondages et comptées à partir du niveau du sol au moment de la réalisation des investigations. Pour que ces altitudes soient garanties, il convient qu'elles soient relevées par un géomètre expert. Il en va de même pour l'implantation des sondages sur le terrain.

Il est reconnu que l'étude géotechnique repose sur une reconnaissance du sol dont la maille ne permet pas de lever la totalité des aléas toujours possibles en milieu naturel. Ainsi, des éléments nouveaux (glissement, érosion, remblais, ...) mis en évidence lors de reconnaissances complémentaires ou lors de l'exécution des fouilles ou des fondations et n'ayant pu être détectés au cours des opérations de reconnaissance peuvent rendre caduques les conclusions du présent rapport en tout ou en partie. Ces éléments nouveaux ainsi que

tout incident important survenant au cours des travaux doivent être immédiatement signalés à notre société pour lui permettre de reconsidérer et d'adapter éventuellement les prescriptions initialement préconisées et ceci dans le cadre de missions complémentaires.

Si, en l'absence de plans précis des ouvrages projetés, notre société est amenée à faire une ou plusieurs hypothèses sur le projet, il appartient au Maître d'Ouvrage, au Maître d'Œuvre ou toute autre entreprise intervenant en aval de notre étude de nous indiquer le projet définitif afin de valider ou d'affiner les résultats obtenus à partir d'hypothèses.

Enchaînement et Classification des missions types d'ingénierie géotechnique (Normes NF-P 94500 Novembre 2013)

L'enchaînement des missions d'ingénierie géotechnique doit suivre les étapes d'élaboration et de réalisation de tout projet pour contribuer à la maîtrise des risques géologiques.

Chaque mission s'appuie sur des investigations géotechniques spécifiques. Il appartient au maître d'ouvrage ou à son mandataire de veiller à la réalisation successive de toutes ces missions par une ingénierie géotechnique.

ETAPE 1 : ETUDES GEOTECHNIQUES PREALABLES (G1)

Ces missions excluent toute approche des quantités, délais et coûts d'exécution des ouvrages géotechniques qui entre dans le cadre d'une mission d'étude géotechnique de projet (étape 2). Elles sont normalement à la charge du maître d'ouvrage.

Etude de site (G1 ES)

Elle est réalisée avant l'étude préliminaire ou l'esquisse ou l'APS, et permet une première identification des risques géologiques d'un site :

- Faire une enquête documentaire sur le cadre géotechnique spécifique du site et l'existence d'avoisinants,
- Fournir un rapport avec un modèle géologique préliminaire, avec ses principales caractéristiques géotechniques et une première identification des risques géotechniques majeurs pour un futur ouvrage non encore étudié.

Principes Généraux de Construction (G1 PGC)

Elle est réalisée au stade de l'étude préliminaire ou de l'esquisse ou de l'APS, et permet de réduire les conséquences des risques géologiques majeurs identifiés :

- Définir un programme d'investigations géotechniques spécifique, le réaliser ou en assurer le suivi technique, en exploiter les résultats,
- Fournir un rapport donnant les hypothèses géotechniques à prendre en compte au stade de l'avant-projet, certains principes généraux de construction (notamment terrassements, soutènements, fondations, risques de déformation des terrains, dispositions générales vis-à-vis des nappes et avoisinants). Elle permet de compléter le modèle géologique et de définir le contexte géotechnique, et de réduire les conséquences des risques géotechniques majeurs en cas de survenance.

Cette étude ne comprend pas d'ébauche dimensionnelle et sera obligatoirement complétée lors de l'étude géotechnique de projet (étape 2).

ETAPE 2 : ETUDE GEOTECHNIQUE DE CONCEPTION (G2)

Elle est réalisée pour définir le projet des ouvrages géotechniques et permet de réduire les conséquences des risques géologiques importants identifiés. Elle est normalement à la charge du maître d'ouvrage et peut être intégrée à la mission de maîtrise d'œuvre générale.

Phase Avant-projet (G2 AVP)

- Définir un programme d'investigations géotechniques spécifique, le réaliser ou en assurer le suivi technique, en exploiter les résultats.
- Fournir une synthèse actualisée du site et les notes techniques donnant les méthodes d'exécution proposées pour les ouvrages géotechniques (notamment terrassements, soutènements, pentes et talus, fondations, dispositions générales vis-à-vis des nappes et avoisinants). Elle fournit une ébauche dimensionnelle par type d'ouvrage géotechnique.
- Fournir une première approche des quantités et conclure sur la pertinence d'application de la méthode observationnelle pour une meilleure gestion des risques géotechniques.

Ce rapport sert de donnée d'entrée pour la phase suivante.

Phase Projet (G2 PRO)

- Définir les hypothèses géotechniques à prendre en compte au stade de projet, notamment méthodes d'exécution et notes techniques pour les ouvrages géotechniques (terrassements, soutènements, pentes et talus, fondations, assises des dallages et des voiries, améliorations des sols, dispositions vis-à-vis des nappes et des avoisinants).
- Fournir les notes de calcul de dimensionnement niveau projet pour tous les ouvrages géotechniques et pour toutes les phases de construction, et les valeurs seuil associées. Elle permet une approche des quantités/délais/coûts d'exécution de ces ouvrages.
- Si nécessaire, fournir les principes de maintenance des ouvrages géotechniques.
- Ce rapport sert de base à l'élaboration du DCE.

Phase DCE / ACT (G2 DCE / ACT)

- Etablir ou participer à la rédaction des documents techniques nécessaires à la consultation des entreprises et à leurs études de réalisation des ouvrages géotechniques (plans, notices techniques, cahier des charges techniques particulières, cadre de bordereau des prix et d'estimatif, planning prévisionnel).
- Assister le Maître d'Ouvrage ou la maîtrise d'œuvre pour la sélection des entreprises et l'analyse technique des offres concernant les ouvrages géotechniques.

ETAPE 3 : ETUDES GEOTECHNIQUES DE REALISATION

(G3 et G4, distinctes et simultanées)

ÉTUDE ET SUIVI GÉOTECHNIQUES D'EXÉCUTION (G3)

Se déroulant en 2 phases interactives et indissociables, elle permet de réduire les risques résiduels par la mise en œuvre à temps de mesures d'adaptation ou d'optimisation. Elle est normalement confiée à l'entrepreneur.

Phase Etude

- Définir un programme d'investigations géotechniques spécifique, le réaliser ou en assurer le suivi technique, en exploiter les résultats.
- Etudier dans le détail les ouvrages géotechniques : notamment validation des hypothèses géotechniques, définition et dimensionnement (calculs justificatifs), méthodes et conditions d'exécution (phasages, suivis, contrôles, auscultations en fonction des valeurs seuils associées, dispositions constructives complémentaires éventuelles), élaborer le dossier géotechnique d'exécution.

Phase Suivi

- Suivre le programme d'auscultation et l'exécution des ouvrages géotechniques, déclencher si nécessaire les dispositions constructives prédéfinies en phase Etude.
- Vérifier les données géotechniques par relevés lors des excavations et par un programme d'investigations géotechniques complémentaire si nécessaire (le réaliser ou en assurer le suivi technique, en exploiter les résultats).
- Participer à l'établissement du dossier de fin de travaux et des recommandations de maintenance des ouvrages géotechniques.

SUPERVISION GEOTECHNIQUE D'EXECUTION (G4)

Elle permet de vérifier la conformité aux objectifs du projet, de l'étude et du suivi géotechnique d'exécution. Elle est normalement à la charge du maître d'ouvrage.

Phase Supervision de l'étude d'exécution

Avis sur l'étude géotechnique d'exécution, sur les adaptations ou optimisations potentielles des ouvrages géotechniques proposées par l'entrepreneur, sur le programme d'auscultation et les valeurs seuils associées.

Phase Supervision du suivi d'exécution

Avis, par interventions ponctuelles sur le chantier, sur le contexte géotechnique tel qu'observé par l'entrepreneur, sur le comportement observé de l'ouvrage et des avoisinants concernés et sur l'adaptation ou l'optimisation de l'ouvrage géotechnique proposée par l'entrepreneur.

DIAGNOSTIC GEOTECHNIQUE (G5)

Pendant le déroulement d'un projet ou au cours de la vie d'un ouvrage, il peut être nécessaire de procéder, de façon strictement limitative, à l'étude d'un ou plusieurs éléments géotechniques spécifiques, dans le cadre d'une mission ponctuelle.

- Définir, après enquête documentaire, un programme d'investigations géotechniques spécifiques, le réaliser ou en assurer le suivi technique, en exploiter les résultats.
- Etudier un ou plusieurs éléments géotechniques spécifiques (par exemple soutènement, rabattement, causes géotechniques d'un désordre) dans le cadre de ce diagnostic, mais sans aucune implication dans d'autres éléments géotechniques. Des études géotechniques de projet et/ou d'exécution, de suivi et supervision, doivent être réalisées ultérieurement, conformément à l'enchaînement des missions d'ingénierie géotechnique, si ce diagnostic conduit à modifier ou réaliser des travaux

Nos équipes à vos côtés dans vos projets ...



ANNEXES DU PROJET

Plan d'implantation des sondages
Coupes des sondages à la tarière hélicoïdale
Coupes des sondages pénétrométriques
Détermination de la VBS

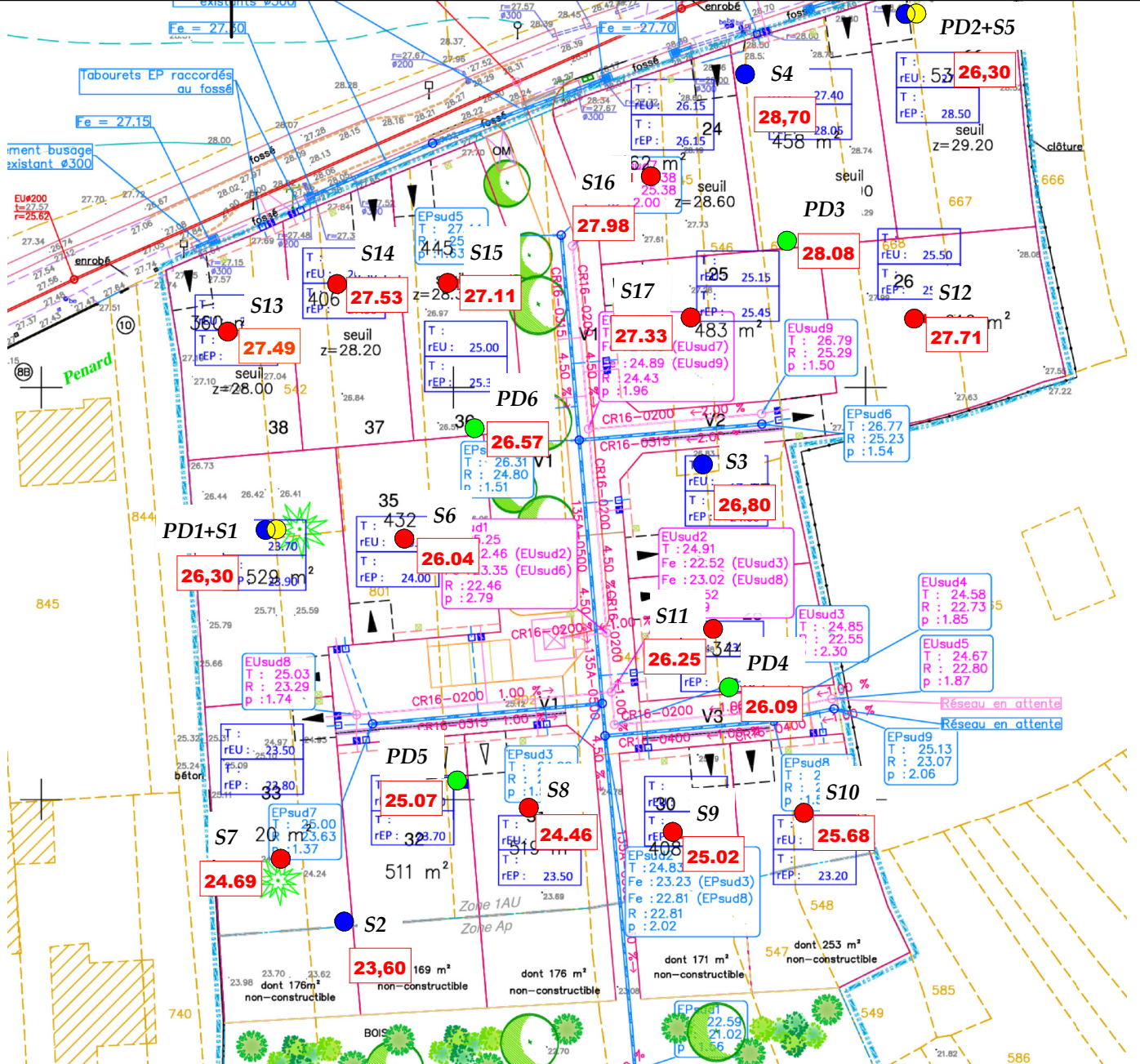




Projet de vente de terrains à bâtir

**Etude géotechnique préalable G1 PGC
Implantation des sondages à la tarière hélicoïdale
et des sondages au pénétromètre dynamique lourd**

**Echelle :
1/750**



Légende :

=> *Investigations :*


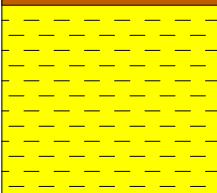
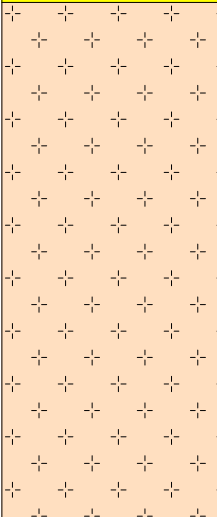
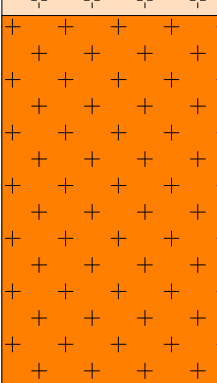
- S1 : Sondage à la tarière hélicoïdale
- S1 : Sondages à la tarière hélicoïdale réalisés le 17/06/2022
- PD1 : Sondage au pénétromètre dynamique lourd
- PD1 : Sondage au pénétromètre dynamique lourd 17/06/2022

=> *Observations :*

50,00 : Cote NGF du Terrain Naturel (m)

D'après le plan de l'état initial au 1/500, réalisé par GEOUEST

Sondage à la tarière hélicoïdale S1 (cote NGF : 26,30 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie	ECH
0,50		 	0,10	26,20	Terre végétale	
			0,60	25,70	Terrains de couverture : Argile limoneuse marron-ocre	
1,00					Arène granitique : Argile marron soyeuse à argile sableuse marron foncée, micacée incluant des graviers et gravillons à partir de -1,20 m/TN (cote NGF : 27,10 m)	S1
2,00			2,00	24,30	Granite très altéré: Sable argileux marron foncé micacé	
3,00			3,00	25,30	Quasi-refus	
3,50						
4,00						

Parois de sondage : Stables

Circulation d'eau : /

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -3,00 m/TN (cote NGF : 25,30)

Sondage à la tarière hélicoïdale S2 (cote NGF : 23,60 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
		Terre végétale	0,10	23,50	Arène granitique : Limon sableux marron-clair, sec et à quelques gravillons et graviers
		Arène granitique	0,30	23,30	
0,50		Granite très altéré			Granite très altéré : Cuttings sablo-limoneux marron devenant très résistants dès -0,70 (cote NGF : 22,90 m) et denses en gravillons et secs.
1,00		Refus	1,00	22,60	
1,50					
2,00					
2,50					
3,00					
3,50					
4,00					



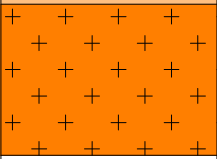
Parois de sondage : Stables

Circulation d'eau : /

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -1,00 m/TN (cote NGF : 22,60)

Sondage à la tarière hélicoïdale S3 (cote NGF : 26,80 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
			0,10	26,70	Terre végétale
			0,40	26,40	Arène granitique : Limon sableux marron-clair, sec, dense en gravillons et graviers
0,50			0,70	26,10	Granite très altéré : Cuttings sablo-limoneux marron denses en gravillons et secs.
1,00					<i>Refus</i>
1,50					
2,00					
2,50					
3,00					
3,50					
4,00					



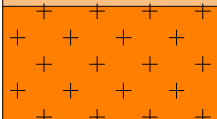
Parois de sondage : Stables

Circulation d'eau : /

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -1,00 m/TN (cote NGF : 22,60)

Sondage à la tarière hélicoïdale S4 (cote NGF : 28,70 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
			0,10	28,60	Terre végétale
			0,40	28,40	Arène granitique : Sable limoneux marron-clair
0,50			0,60	28,10	Granite très altéré : Cuttings sablo-limoneux marron-clair denses en gravillons et secs.
					<i>Refus</i>
1,00					
1,50					
2,00					
2,50					
3,00					
3,50					
4,00					

Parois de sondage : Stables

Circulation d'eau : /

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,60 m/TN (cote NGF : 28,10)

Sondage à la tarière hélicoïdale S5 (cote NGF : 28,85 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
		/ / / / /	0,10	28,75	Terre végétale
		+ +			Granite très altéré : Cuttings marron-clair, ocre et beiges, denses en gravillons et graviers et résistants
0,50			0,50	28,35	<i>Refus</i>
1,00					
1,50					
2,00					
2,50					
3,00					
3,50					
4,00					

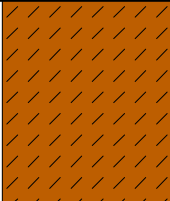
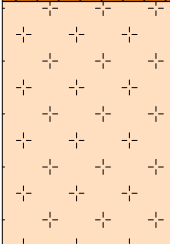
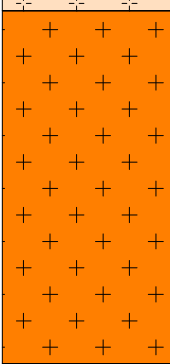
Parois de sondage : Stables

Circulation d'eau : /

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,50 m/TN (cote NGF : 28,35)

Sondage à la tarière hélicoïdale S6 (cote NGF : 26,04 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
0,25			0,20	25,84	Arène granitique : Cuttings limono-sableux marron à racines
			0,45	25,59	
0,50					Granite très altéré : Cuttings limono-sableux marron riche en gravillons
0,75			0,80	25,24	Refus
1,00					
1,25					
1,50					

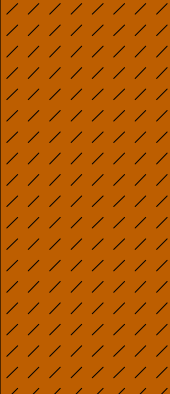
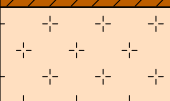
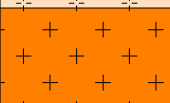
Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,80 m/TN (cote NGF : 25,24 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S7 (cote NGF : 24,69 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
0,25					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
			0,40	24,29	Arène granitique : Cuttings limono-sableux marron à gravillons
0,50			0,50	24,19	Granite très altéré : Cuttings limono-sableux fins marron-beige
			0,60	24,09	<i>Refus</i>
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					


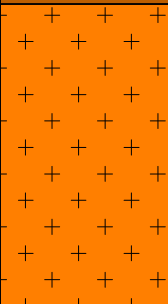
Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,60 m/TN (cote NGF : 24,09 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S8 (cote NGF : 24,46 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
0,25			0,20	24,26	Granite très altéré : Cuttings limono-sableux fins marron-beige
0,50			0,50	23,96	Refus
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					


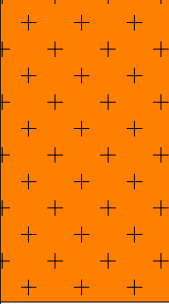
Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,50 m/TN (cote NGF : 23,96 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S9 (cote NGF : 25,02 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
0,25			0,10	24,92	Granite très altéré : Cuttings limono-sableux fins marron-beige
			0,40	24,62	Refus
0,50					
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					


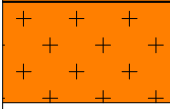

Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,40 m/TN (cote NGF : 24,62 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S10 (cote NGF : 25,68 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
			0,10	25,58	
			0,20	25,48	Granite très altéré : Cuttings beiges
0,25					<i>Refus</i>
0,50					
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					


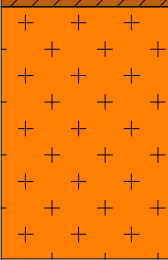
Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,20 m/TN (cote NGF : 25,48 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S11 (cote NGF : 26,25 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
			0,15	26,10	
0,25					Granite très altéré : Cuttings beiges à gravillons
			0,40	25,85	Refus
0,50					
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					

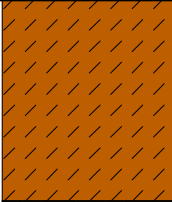
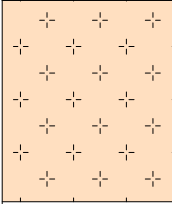
Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,40 m/TN (cote NGF : 25,85 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S12 (cote NGF : 27,71 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
0,25			0,20	27,51	Arène granitique : Cuttings limono-sableux beiges à gravillons
			0,40	27,31	Refus (toit supposé du granite très altéré)
0,50					
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					


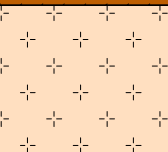
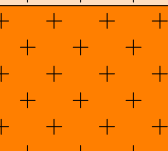

Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,40 m/TN (cote NGF : 27,31 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S13 (cote NGF : 27,49 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
0,25			0,20	27,29	Arène granitique : Cuttings limono-sableux beiges à gravillons
			0,35	27,14	Granite très altéré : Cuttings sablo-limoneux fins, beiges à gravillons
0,50			0,50	26,99	Refus
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					


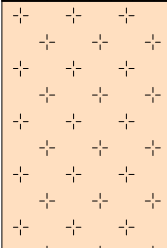
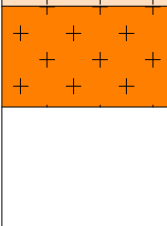


Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,50 m/TN (cote NGF : 26,99 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S14 (cote NGF : 27,53 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
			0,15	27,38	
0,25					Arène granitique : Cuttings limono-sableux beiges à gravillons
			0,40	27,13	
0,50			0,50	27,03	Refus
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					


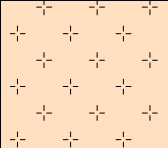
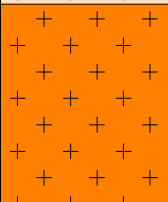

Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,50 m/TN (cote NGF : 27,03 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S15 (cote NGF : 27,11 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
0,25			0,15	26,96	Arène granitique : Cuttings sablo-limoneux beiges à gravillons
			0,30	26,81	Granite très altéré : Cuttings sablo-limoneux fins, beiges à gravillons
0,50			0,50	26,61	Refus
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					

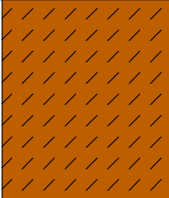
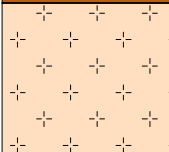
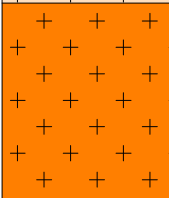
Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,50 m/TN (cote NGF : 26,61 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S16 (cote NGF : 27,98 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
0,25			0,20	27,78	Arène granitique : Cuttings sablo-limoneux beiges à gravillons
			0,35	27,63	Granite très altéré : Cuttings sablo-limoneux fins, beiges à gravillons
0,50			0,55	27,43	<i>Refus</i>
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					

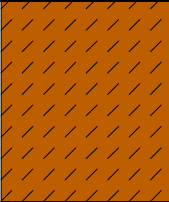
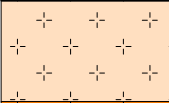
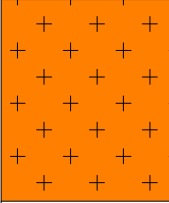
Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,55 m/TN (cote NGF : 27,43 m)

Sondage à la tarière hélicoïdale S17 (cote NGF : 27,33 m)

Prof. (en m)	Nappe	Log	Prof. (en m)	Cote NGF (en m)	Lithologie
					Terre végétale : Limon sableux marron à gravillons
0,25			0,20	27,13	Arène granitique : Cuttings sablo-limoneux beiges à gravillons
			0,30	27,03	Granite très altéré : Cuttings sablo-limoneux fins, beiges à gravillons
0,50			0,50	26,83	<i>Refus</i>
0,75					
1,00					
1,25					
1,50					

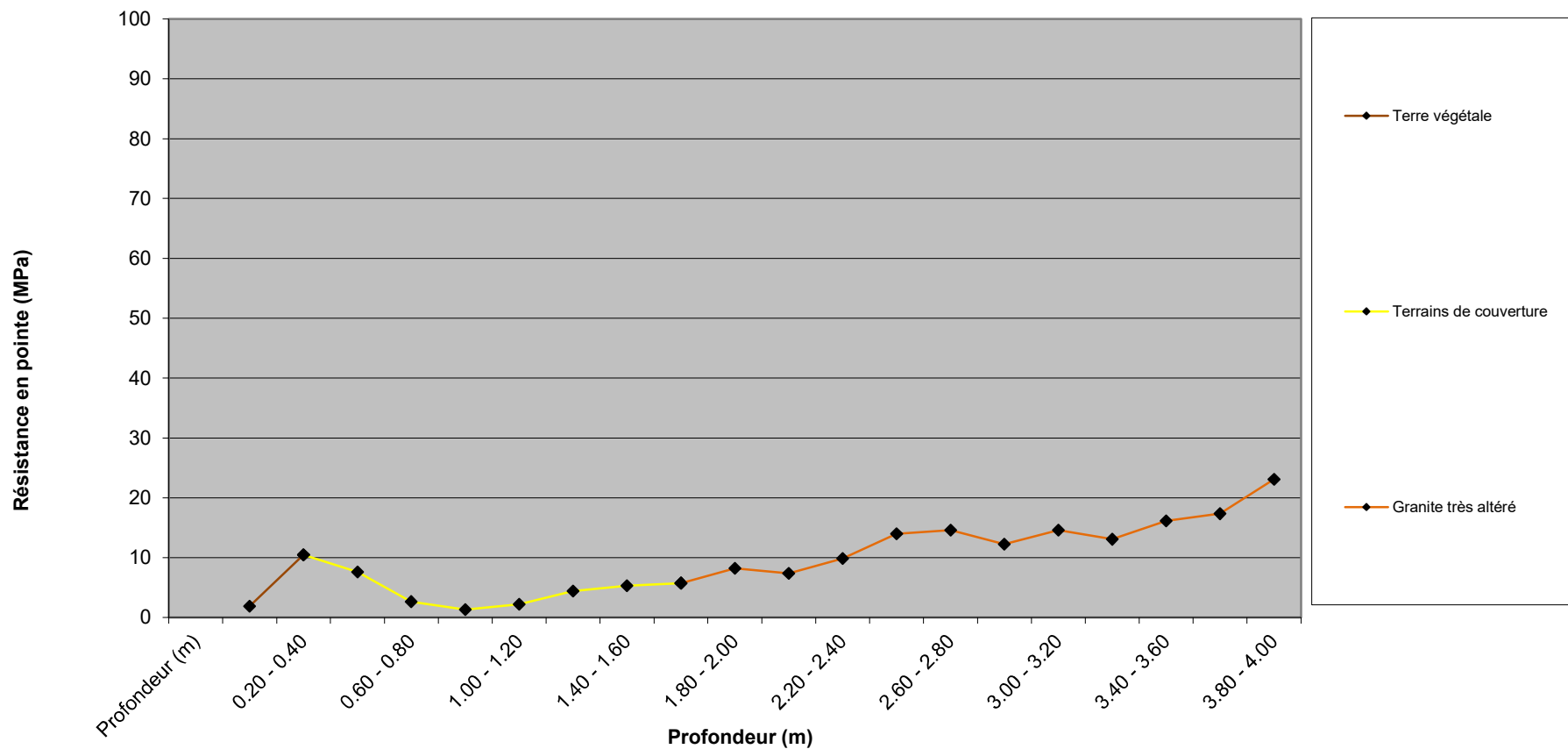
Parois du sondage : stables

Circulation d'eau : non observée

Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Profondeur du refus : -0,50 m/TN (cote NGF : 26,83 m)

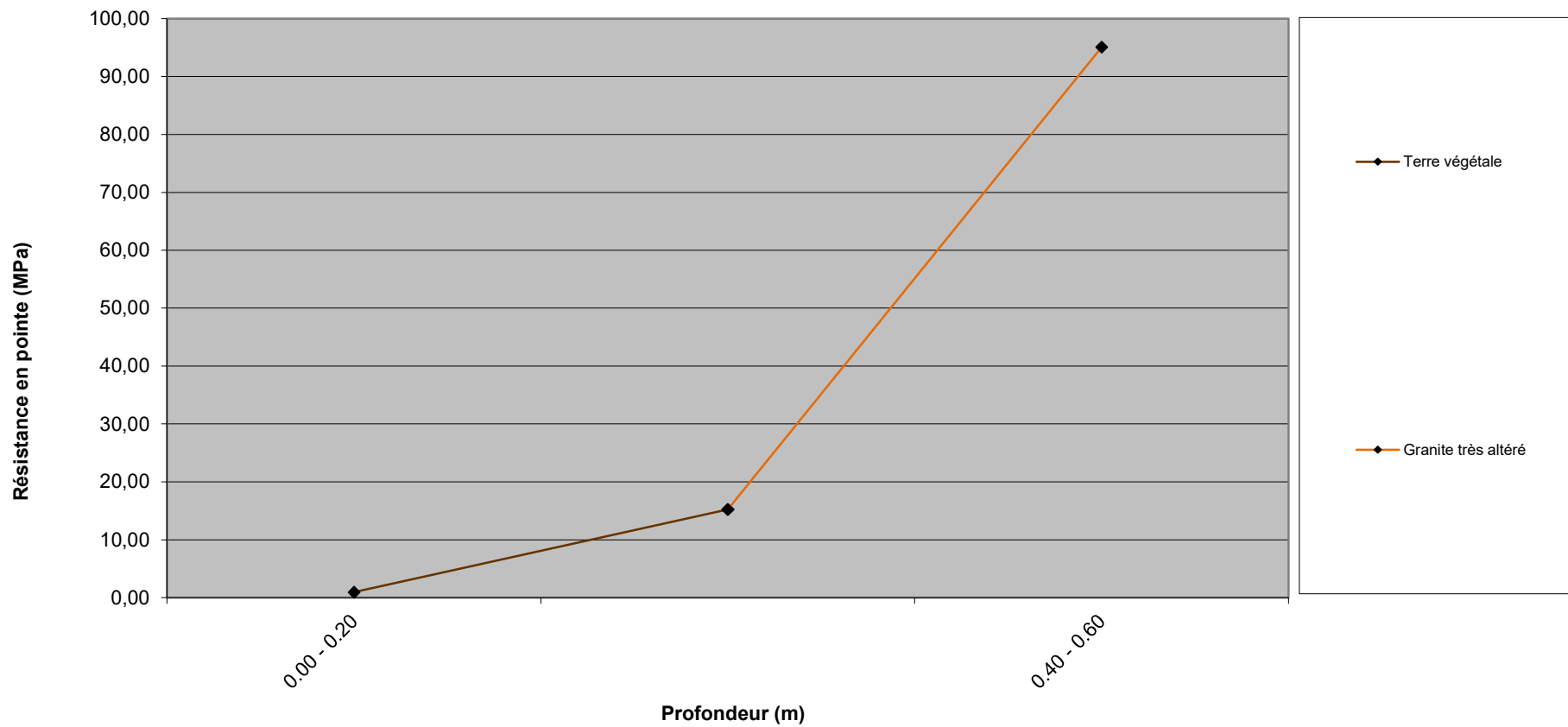
Sondage au pénétromètre dynamique - PD1 - cote NGF : 26,30 m



Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Instabilité de parois du sondage : -0,58 m/TN (cote NGF : 25,72)

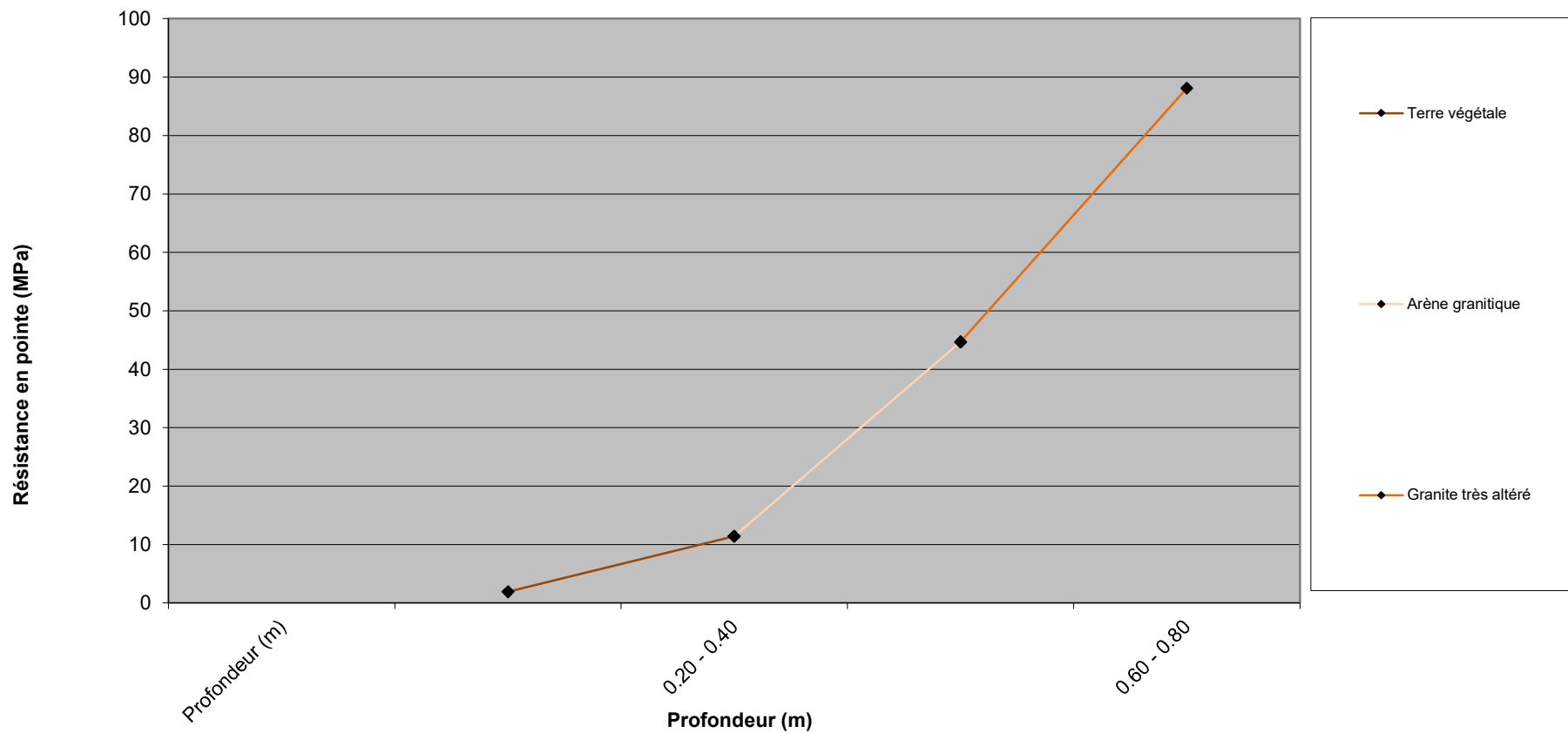
Sondage au pénétromètre dynamique - PD2 - cote NGF : 28,85 m



Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Parois du sondage : stables

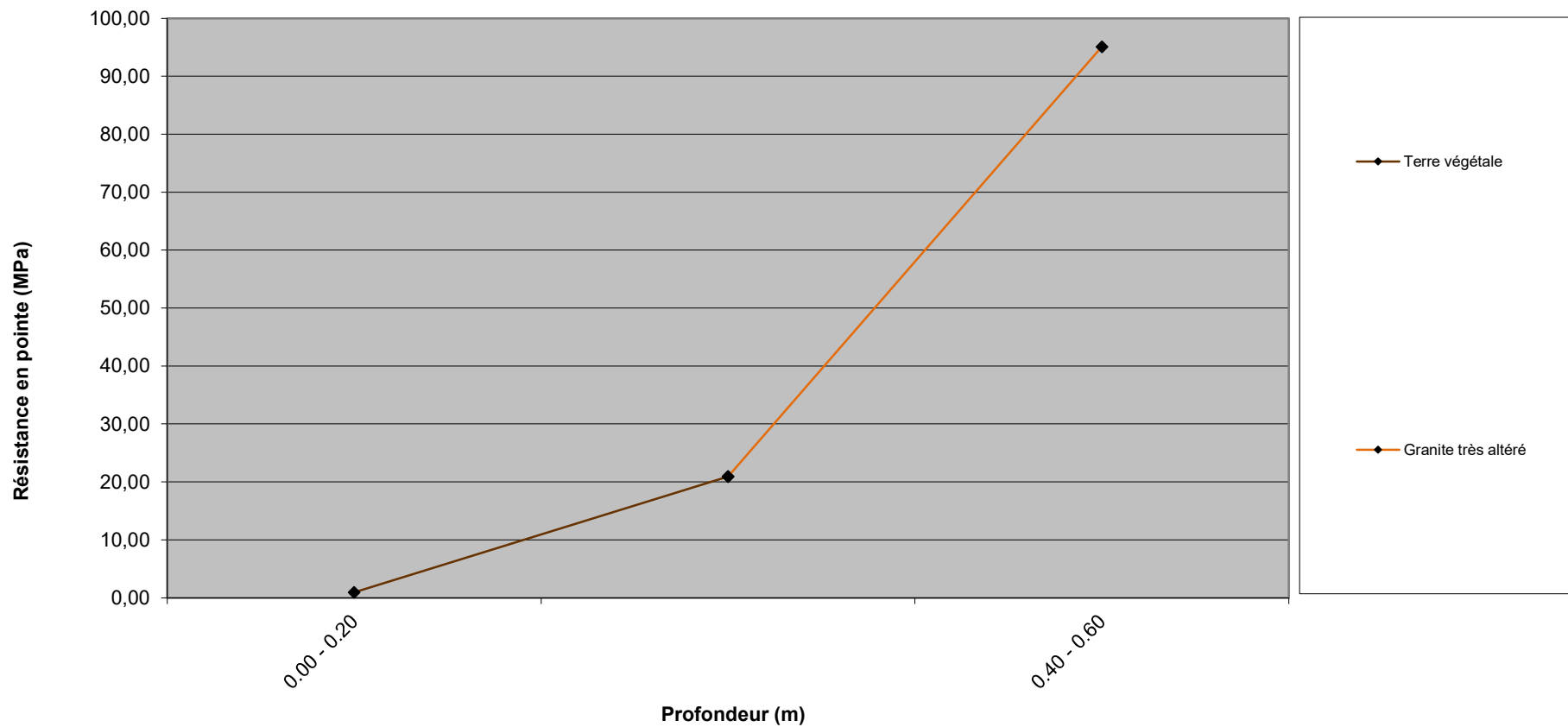
Sondage au pénétromètre dynamique - PD3 - cote NGF : 28,08 m



Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Instabilité de parois du sondage : /

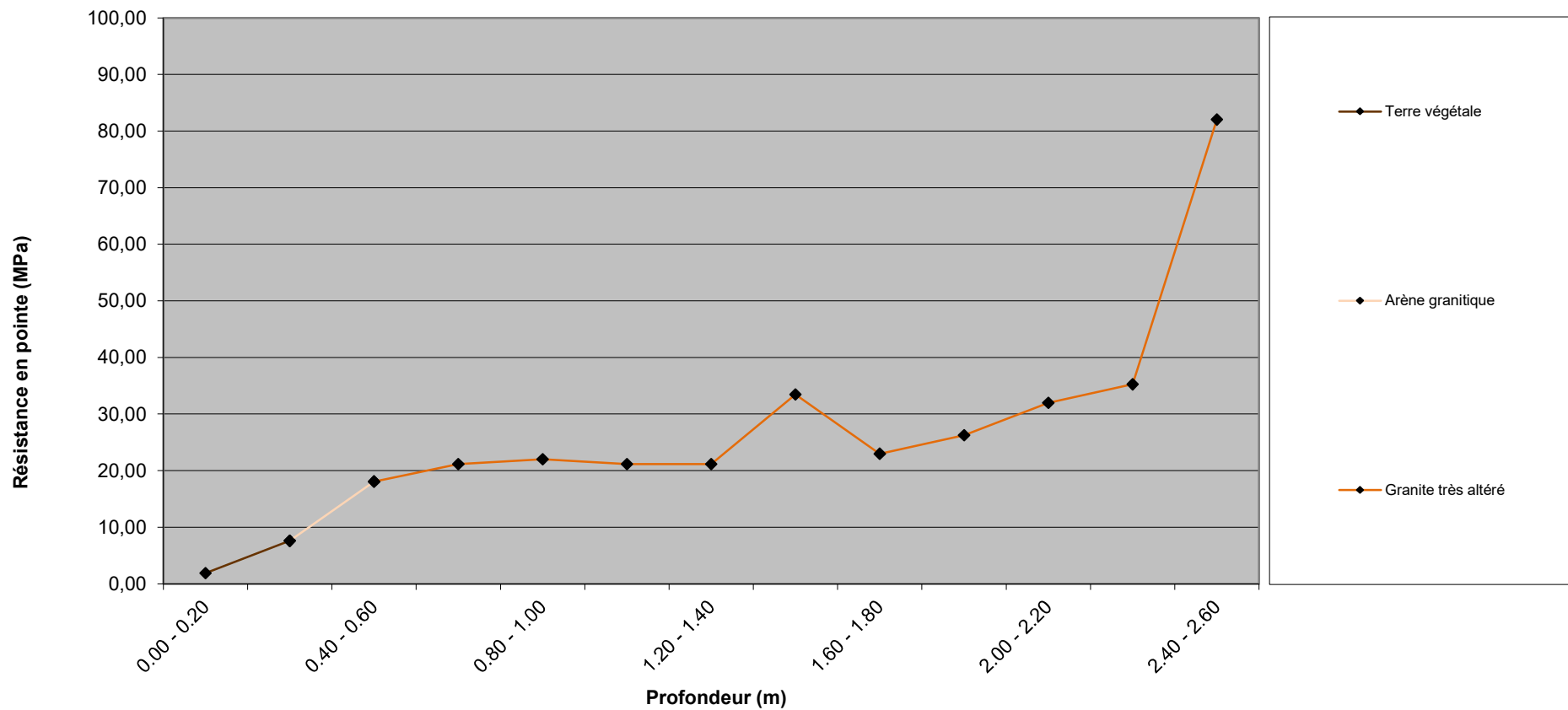
Sondage au pénétromètre dynamique - PD4 - cote NGF : 26,09 m



Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Instabilité de parois du sondage : /

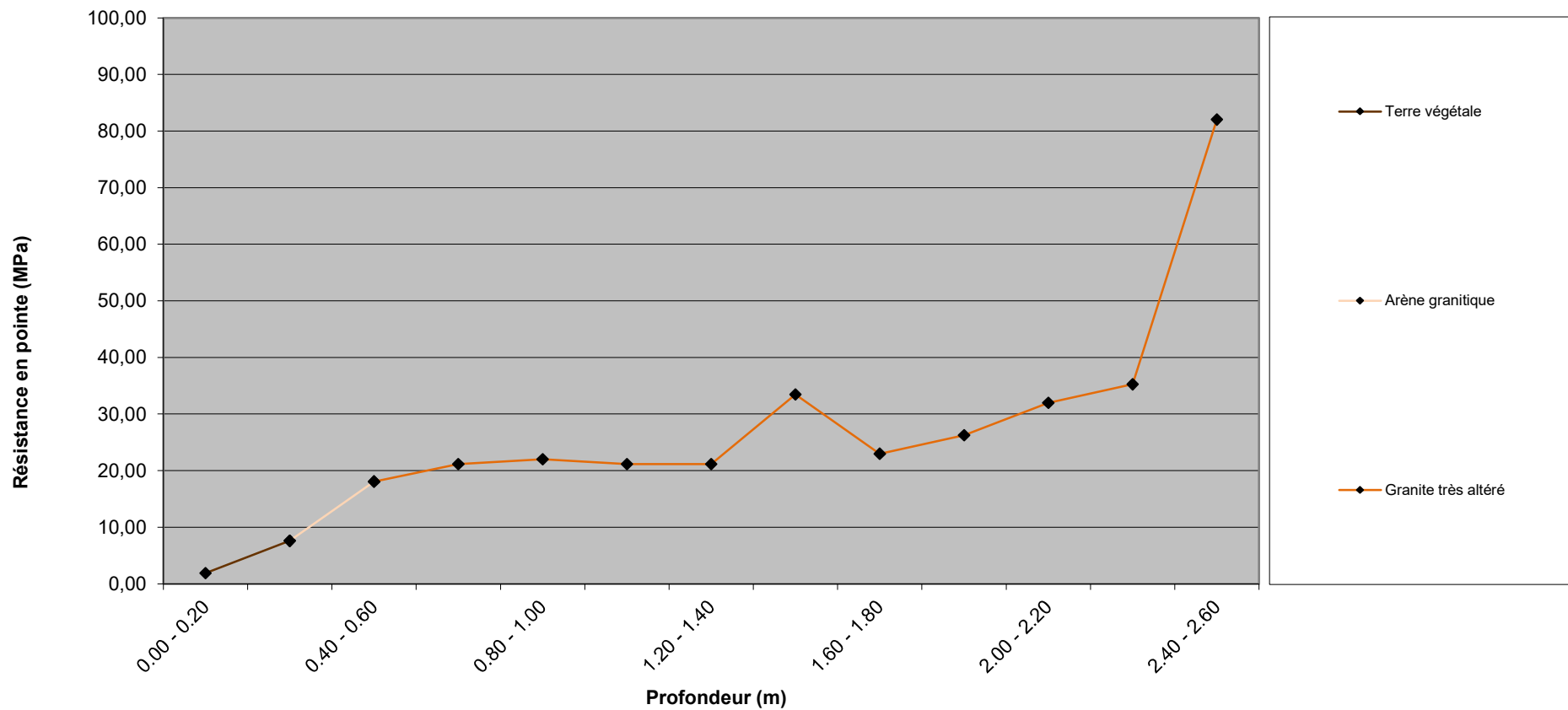
Sondage au pénétromètre dynamique - PD5 - cote NGF : 25,07 m



Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Instabilité de parois du sondage : /

Sondage au pénétromètre dynamique - PD5 - cote NGF : 25,07 m



Niveau d'eau en fin d'investigations : /

Instabilité de parois du sondage : /

Détermination de l'activité de la fraction argileuse d'un matériau

Projet	SNC BAM FIEF_Lot. De la corde du sud _ BREM SUR MER	Référence	8454
--------	---	-----------	------

N° d'échantillon	S1-1	Profondeur (m)	1,00-1,50
------------------	------	----------------	-----------

Mode de prélèvement	Tarière mécanique	Date de prélèvement	17/06/2022
---------------------	-------------------	---------------------	------------

Détermination de la teneur en eau naturelle W_n (NF P 94-050)

m_h (g)	527,5	m_s (g)	432,3	W_n (%)	22,6
-----------	-------	-----------	-------	-----------	-------------

Détermination de la Valeur au Bleu du Sol (NF P 94-068)

VBS	5,61
-----	-------------

Date de réalisation : 23/06/2022

Essais réalisés par : SB

Observations :

Résultats vérifiés par le directeur
Samy BOUSSEFFA

