



DOSSIER N° : 22-1222

CHANTIER : Eco-Village d'entreprises et artisanat
Carrère à Ducos

ANNEXE 17

RESULTATS DES SONDAGES

CAMPAGNE ANTEA 2002

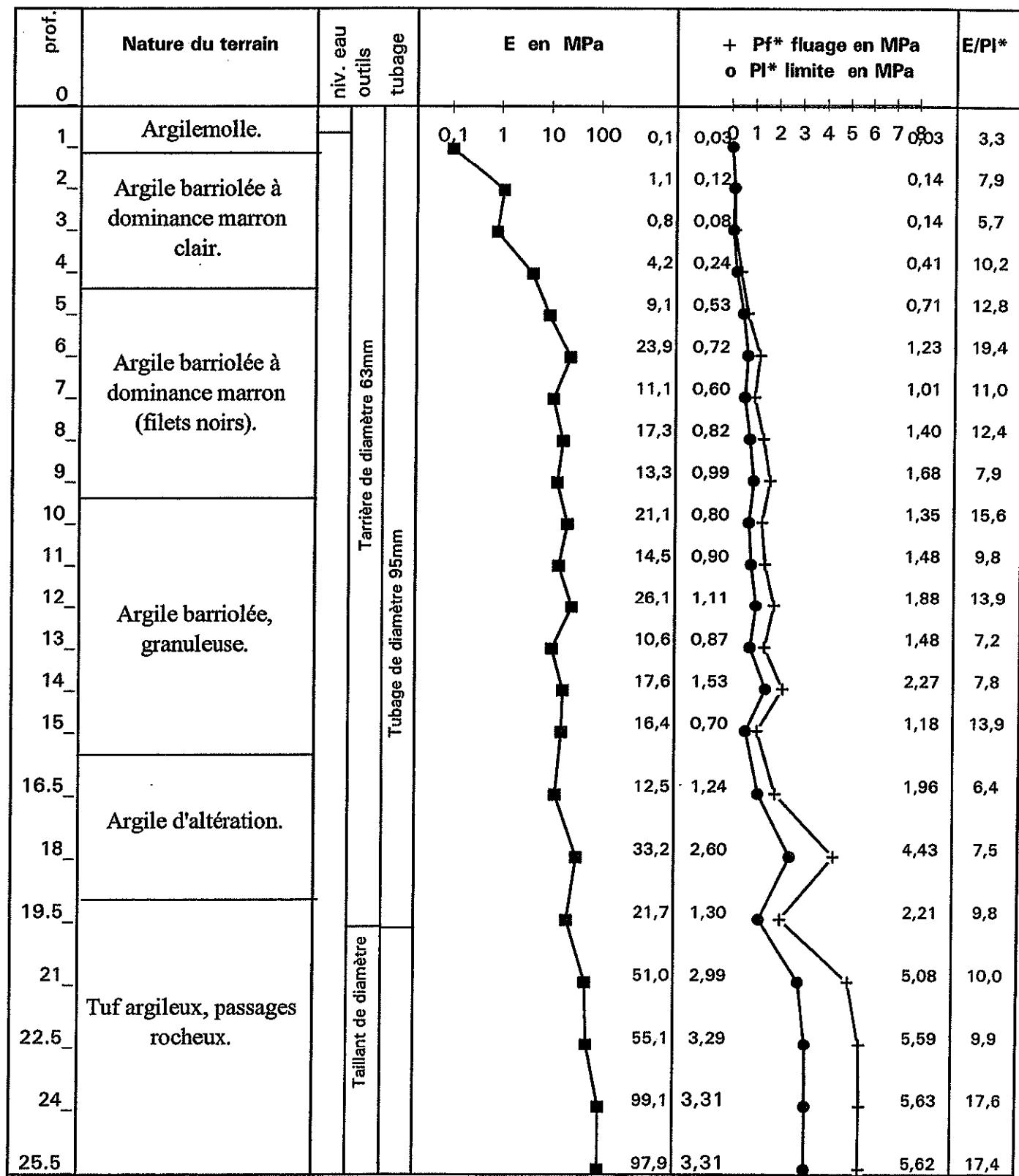
- sondage carotté SC1
- sondage pressiométrique SP1

SC1

Profondeur totale : 30 m

Date de réalisation : 23 septembre 2002

Profondeur (m)	Lithologie	niveau eau	type carotier	Tubage	Description des terrains		Échantillon
					Taux de récup.		
0	R R R R R R R R R R R R R R R R						
1	R R R R R R R R R R R R R R R R						
2	R R R R R R R R R R R R R R R R					Remblai argileux avec blocs centrimétriques	
3	R R R R R R R R R R R R R R R R						
4	R R R R R R R R R R R R R R R R						
5						Argile gris bleu avec passées marrons plastiques	
6						Argile brune plastique légèrement humide	
7						Sable argileux humide avec passées plus sableuses	
8						Sable tourbeux marron noir légèrement humide	
9						Sable argileux gris bleu humide	
10						Argile marron avec de nombreux galets très humide	
11						Sable bariolé à dominance grise	
12						Tourbe argileuse humide	
13						Tourbe noire humide plus ou moins argileuse avec matière organique	
14						Argile très humide gris vert avec des coquilles	
15						Argile moyenne peu humide noire avec filets gris vert	
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							





DOSSIER N° : 22-1222

CHANTIER : Eco-Village d'entreprises et artisanat
Carrère à Ducos

ANNEXE 18

ETUDE DU RISQUE DE LIQUEFACTION

PAR LA METHODE NCEER

- essai CPTu1
- essai CPTu2
- essai CPTu3
- essai CPTu4

LIQUEFACTION ANALYSIS REPORT

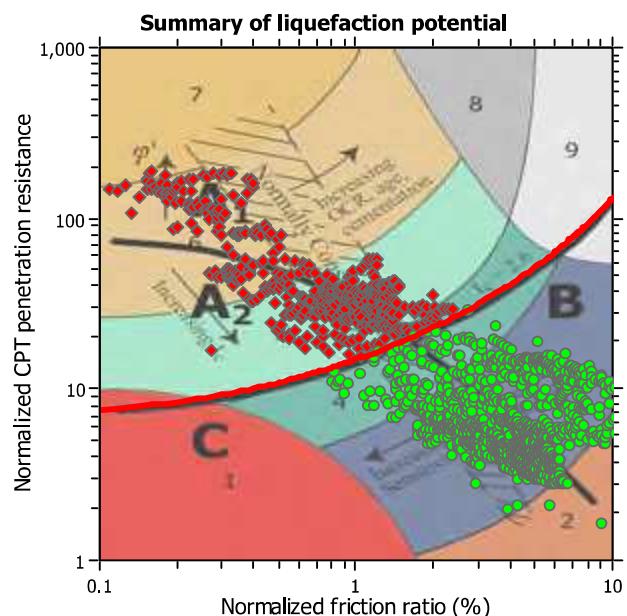
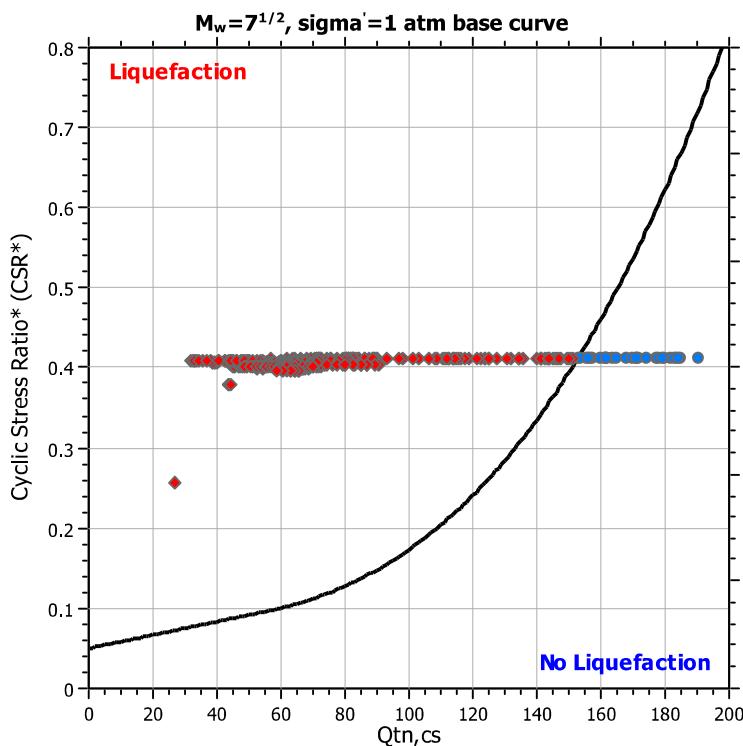
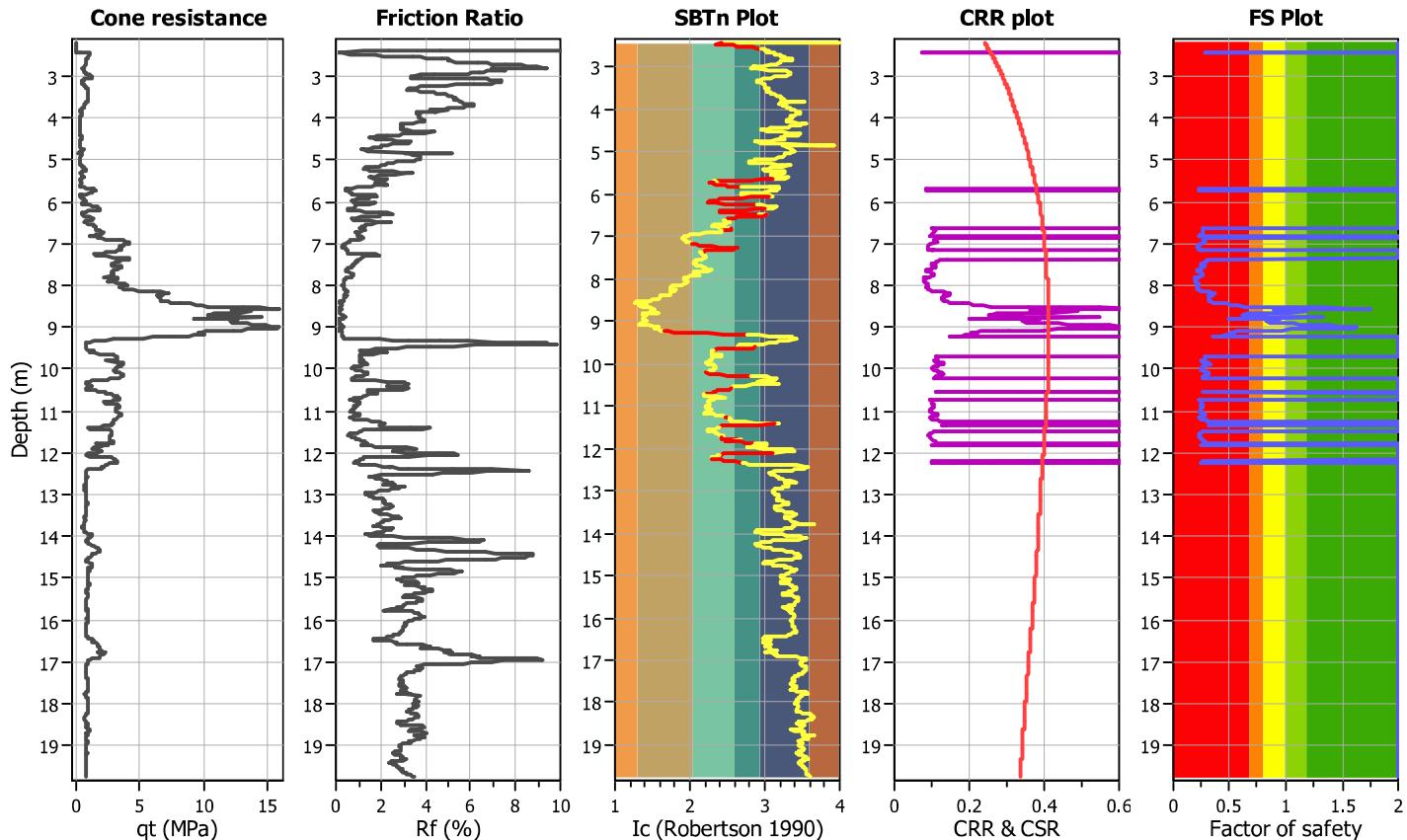
Project title : CARRERE

Location : LAMENTIN

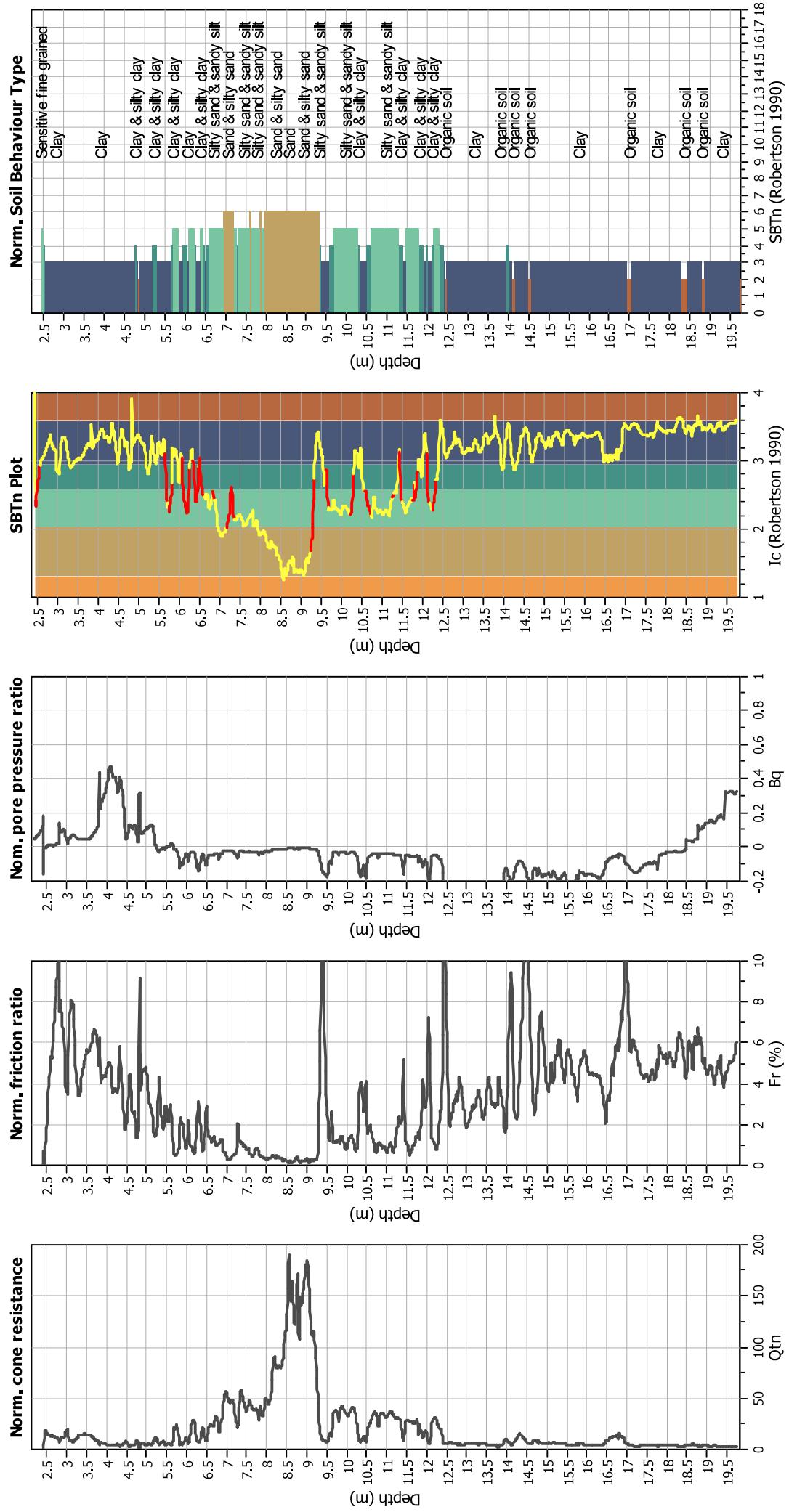
CPT file : CPTu 1

Input parameters and analysis data

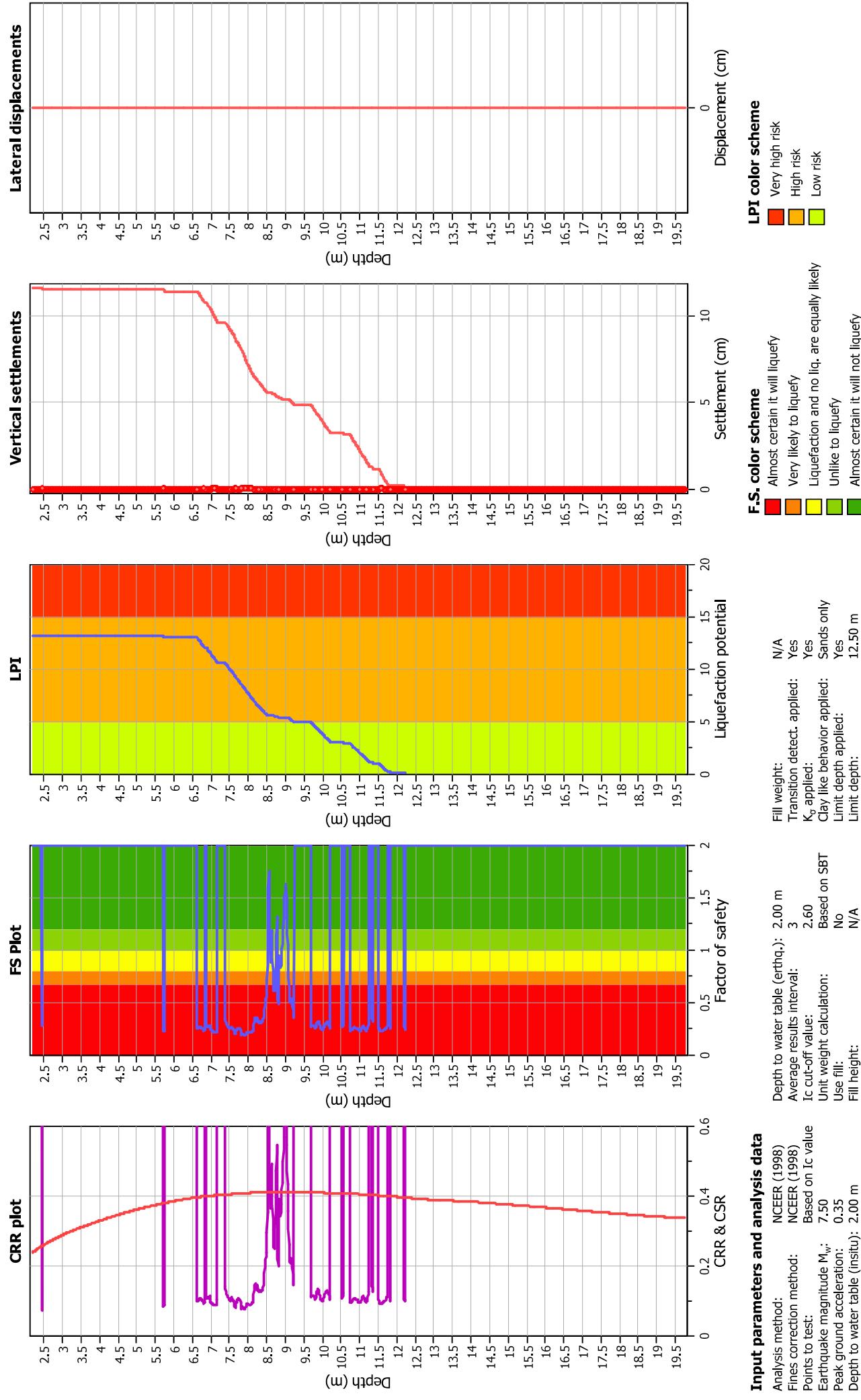
Analysis method:	NCEER (1998)	G.W.T. (in-situ):	2.00 m	Use fill:	No	Clay like behavior applied:	Sands only
Fines correction method:	NCEER (1998)	G.W.T. (earthq.):	2.00 m	Fill height:	N/A	Limit depth applied:	Yes
Points to test:	Based on Ic value	Average results interval:	3	Fill weight:	N/A	Limit depth:	12.50 m
Earthquake magnitude M_w :	7.50	Ic cut-off value:	2.60	Trans. detect. applied:	Yes	MSF method:	Method based
Peak ground acceleration:	0.35	Unit weight calculation:	Based on SBT	K_0 applied:	Yes		



Zone A₁: Cyclic liquefaction likely depending on size and duration of cyclic loading
 Zone A₂: Cyclic liquefaction and strength loss likely depending on loading and ground geometry
 Zone B: Liquefaction and post-earthquake strength loss unlikely, check cyclic softening
 Zone C: Cyclic liquefaction and strength loss possible depending on soil plasticity, brittleness/sensitivity, strain to peak undrained strength and ground geometry

CPT basic interpretation plots (normalized)**Input parameters and analysis data**

Analysis method:	NCEER (1998)	Depth to water table (erthq.):	2.00 m	Fill weight:	N/A
Fines correction method:	NCEER (1998)	Average results interval:	3	Transition detect. applied:	Yes
Points to test:	Based on Ic value	Ic cut-off value:	2.60	K _d applied:	Yes
Earthquake magnitude M _w :	7.50	Unit weight calculation:	Based on SBT	Clay like behavior applied:	Sands only
Peak ground acceleration:	0.35	Use fill:	No	Limit depth applied:	Yes
Depth to water table (instit.):	2.00 m	Fill height:	N/A	Limit depth:	12.50 m

Liquefaction analysis overall plots

LIQUEFACTION ANALYSIS REPORT

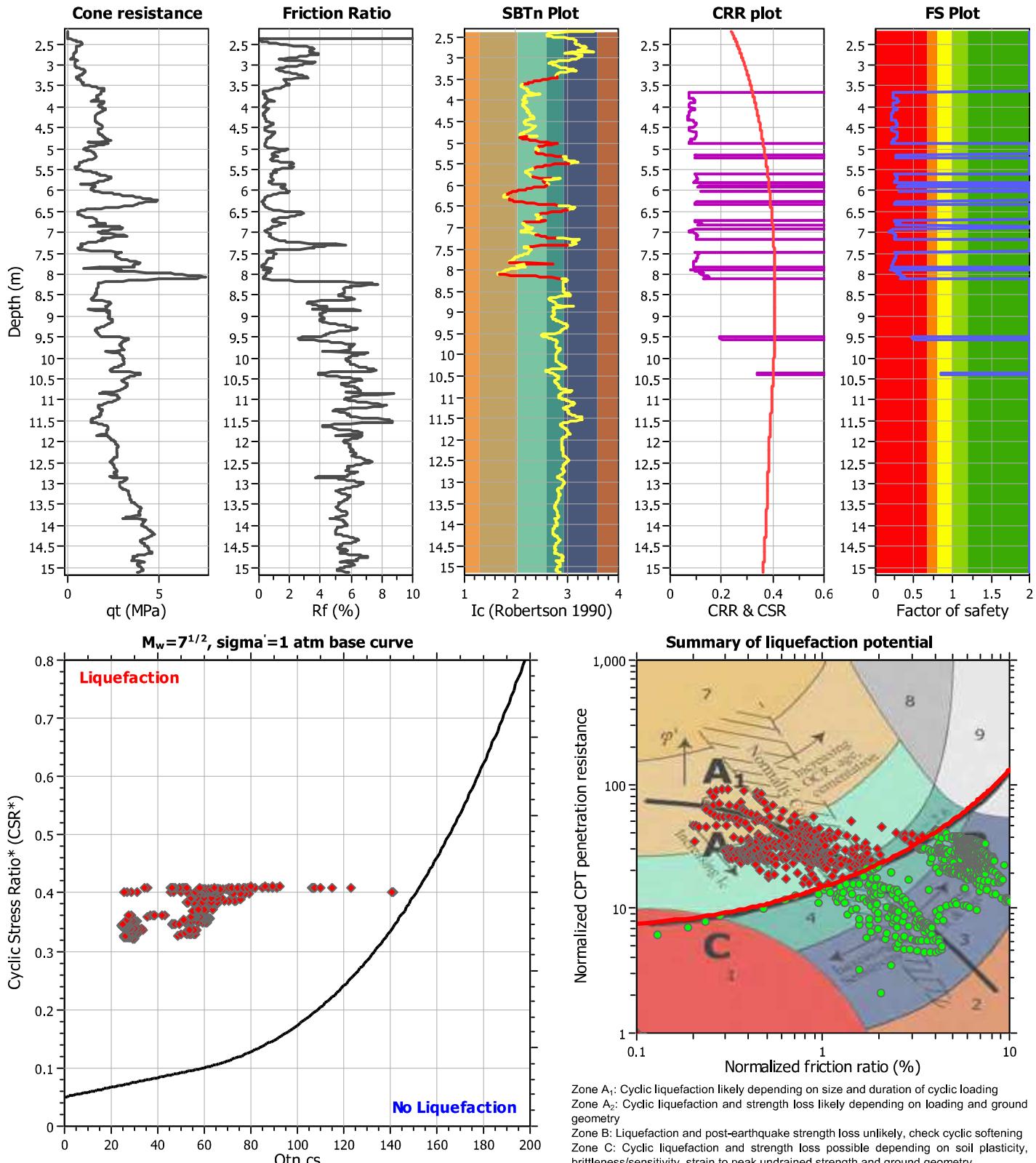
Project title : CARRERE

Location : LAMENTIN

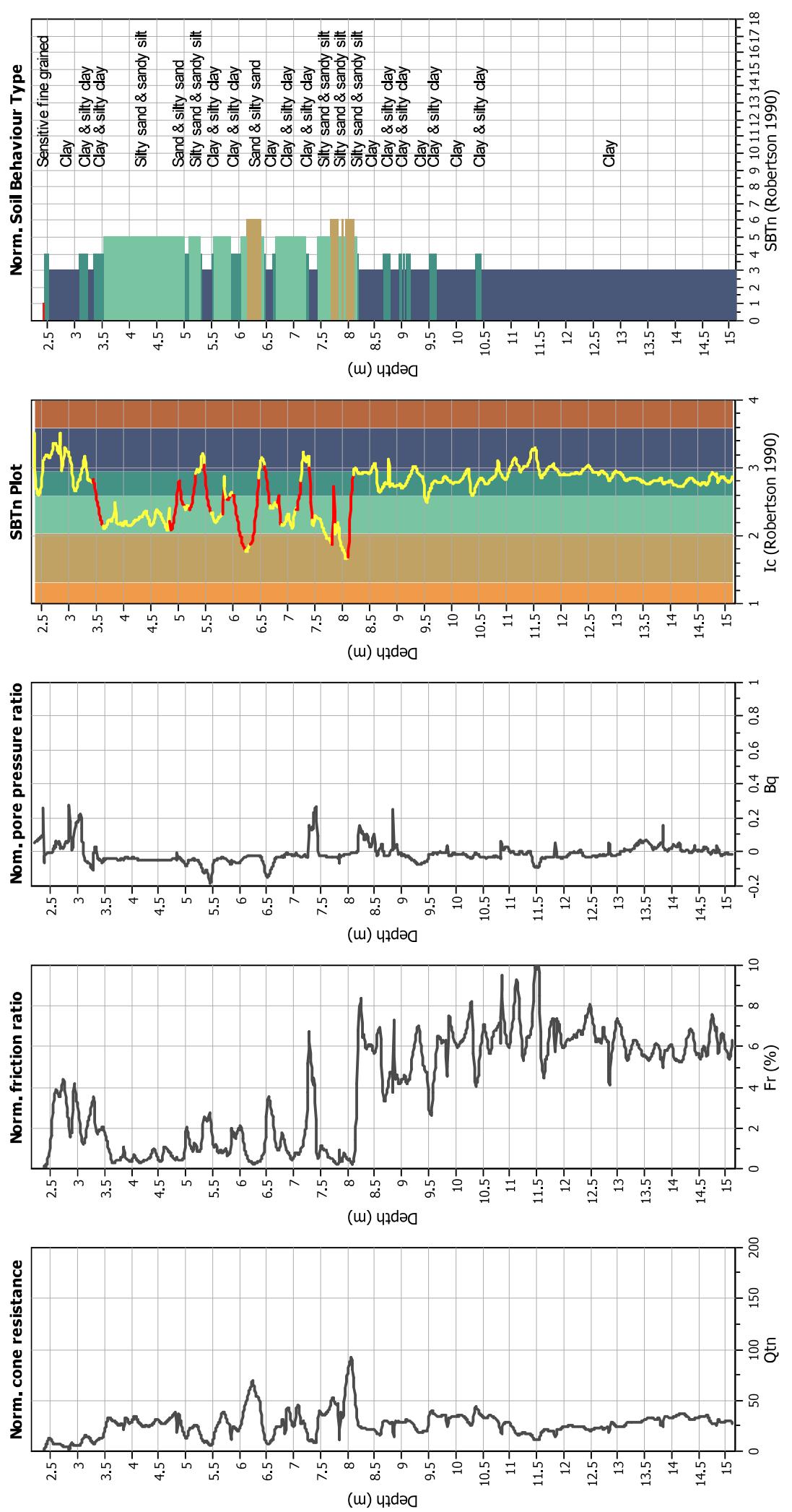
CPT file : CPTu 2

Input parameters and analysis data

Analysis method:	NCEER (1998)	G.W.T. (in-situ):	2.00 m	Use fill:	No	Clay like behavior applied:	Sands only
Fines correction method:	NCEER (1998)	G.W.T. (earthq.):	2.00 m	Fill height:	N/A	Limit depth applied:	Yes
Points to test:	Based on Ic value	Average results interval:	3	Fill weight:	N/A	Limit depth:	12.50 m
Earthquake magnitude M_w :	7.50	Ic cut-off value:	2.60	Trans. detect. applied:	Yes	MSF method:	Method based
Peak ground acceleration:	0.35	Unit weight calculation:	Based on SBT	K_0 applied:	Yes		

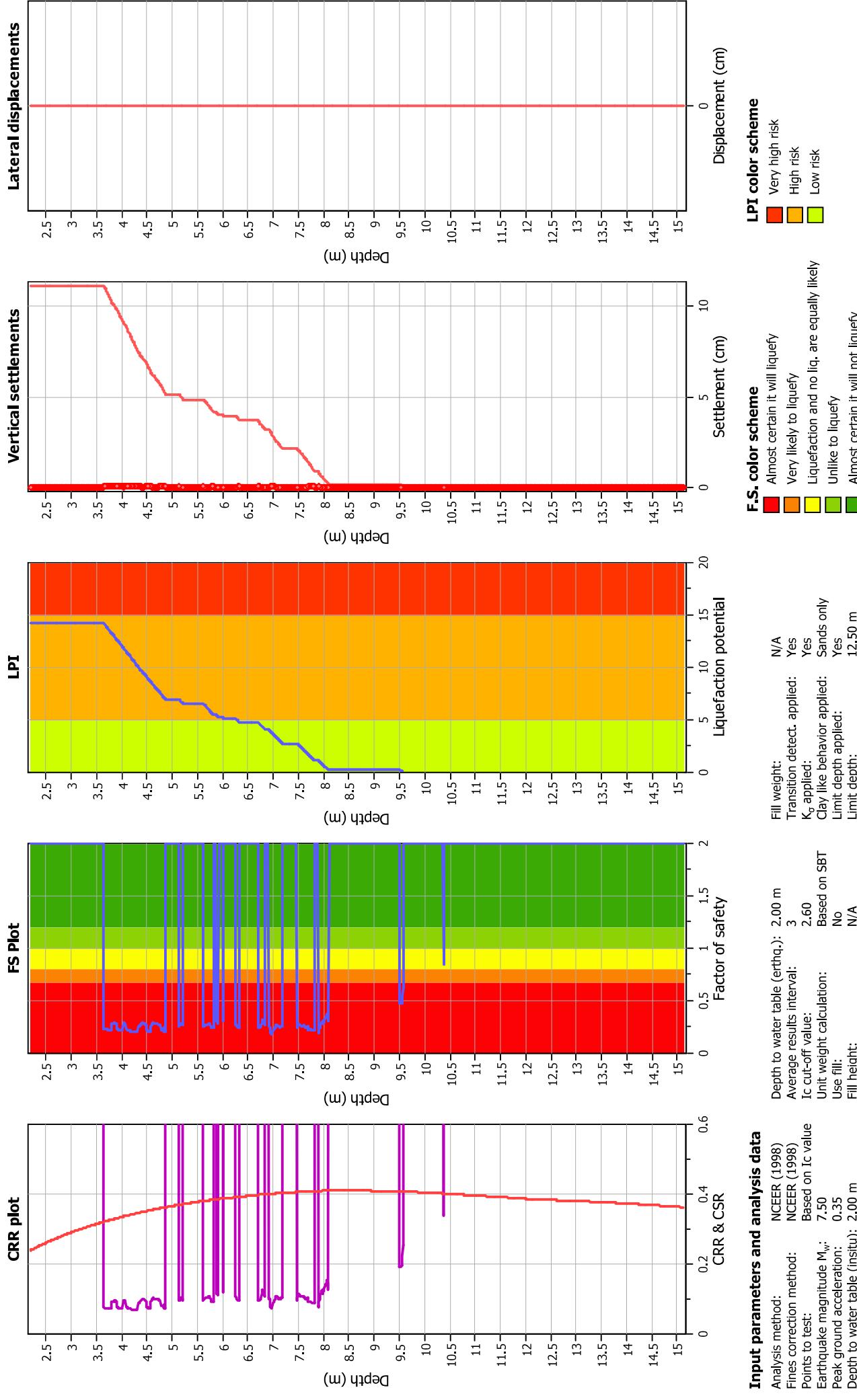


Zone A₁: Cyclic liquefaction likely depending on size and duration of cyclic loading
Zone A₂: Cyclic liquefaction and strength loss likely depending on loading and ground geometry
Zone B: Liquefaction and post-earthquake strength loss unlikely, check cyclic softening
Zone C: Cyclic liquefaction and strength loss possible depending on soil plasticity, brittleness/sensitivity, strain to peak undrained strength and ground geometry

CPT basic interpretation plots (normalized)**Input parameters and analysis data**

Analysis method:	NCEER (1998)	Depth to water table (erthq.):	2.00 m	Fill weight:	N/A
Fines correction method:	NCEER (1998)	Average results interval:	3	Transition detect. applied:	Yes
Points to test:	Based on Ic value	Ic cut-off value:	2.60	K _d applied:	Yes
Earthquake magnitude M _w :	7.50	Unit weight calculation:	Based on SBT	Clay like behavior applied:	Sands only
Peak ground acceleration:	0.35	Use fill:	No	Limit depth applied:	Yes
Depth to water table (instru.):	2.00 m	Fill height:	N/A	Limit depth:	12.50 m

Liquefaction analysis overall plots



LIQUEFACTION ANALYSIS REPORT

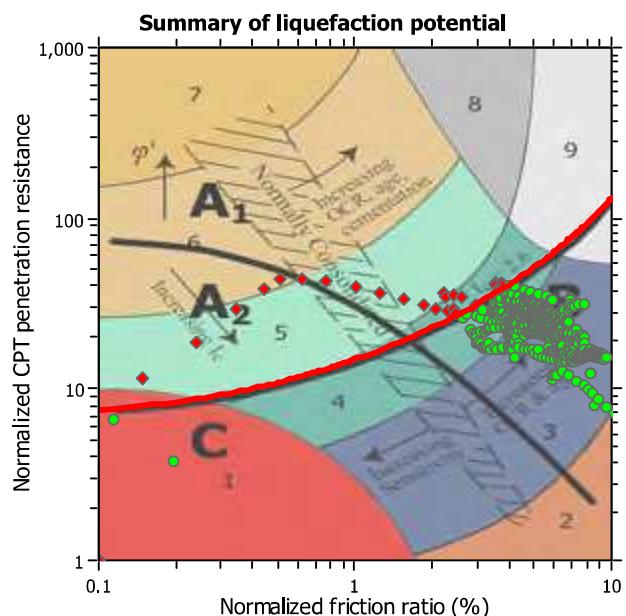
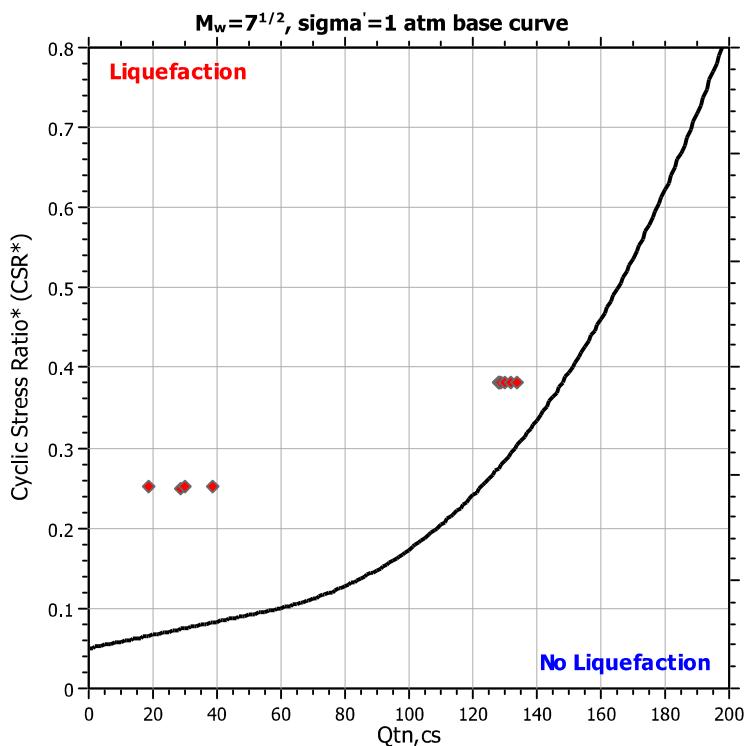
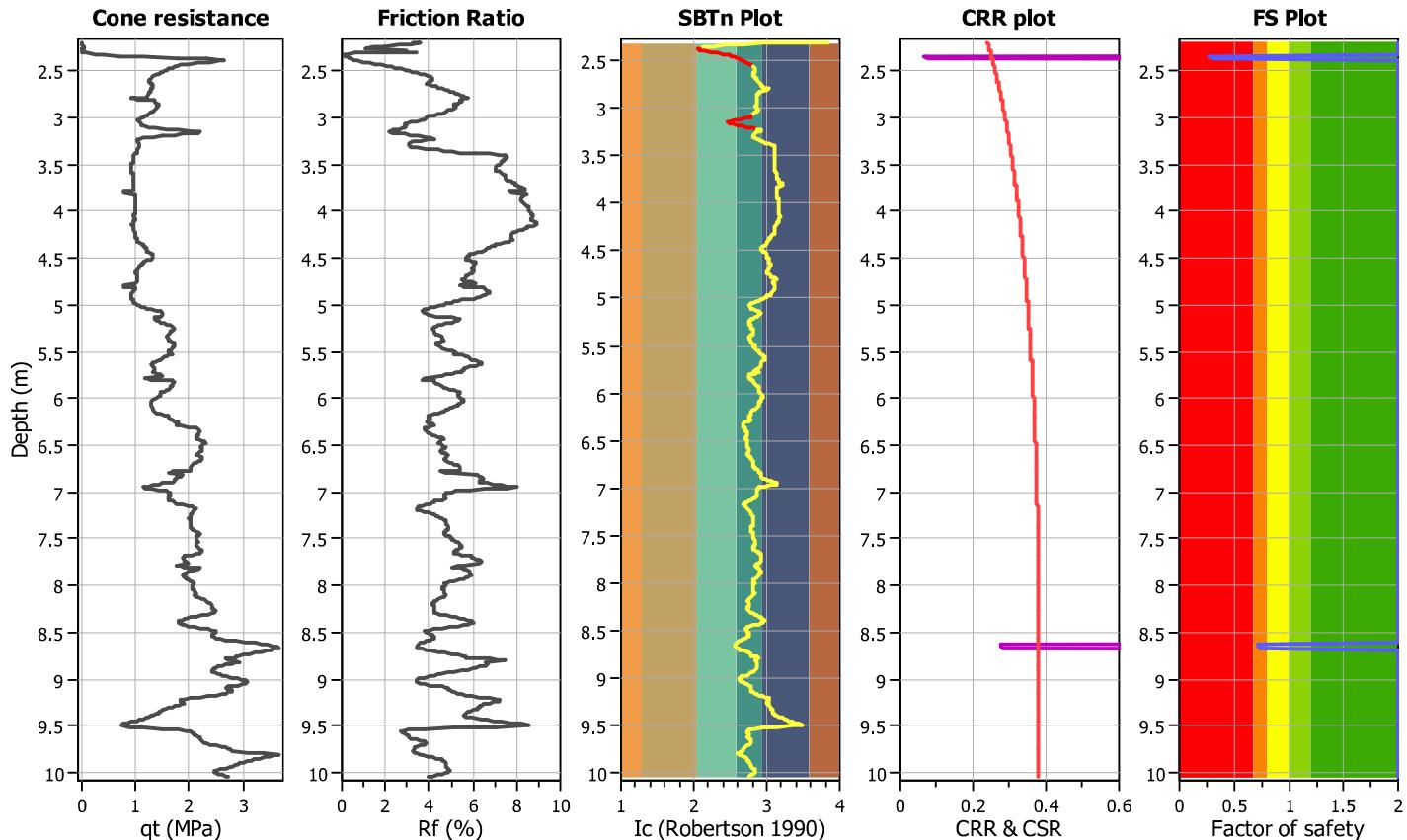
Project title : CARRERE

Location : LAMENTIN

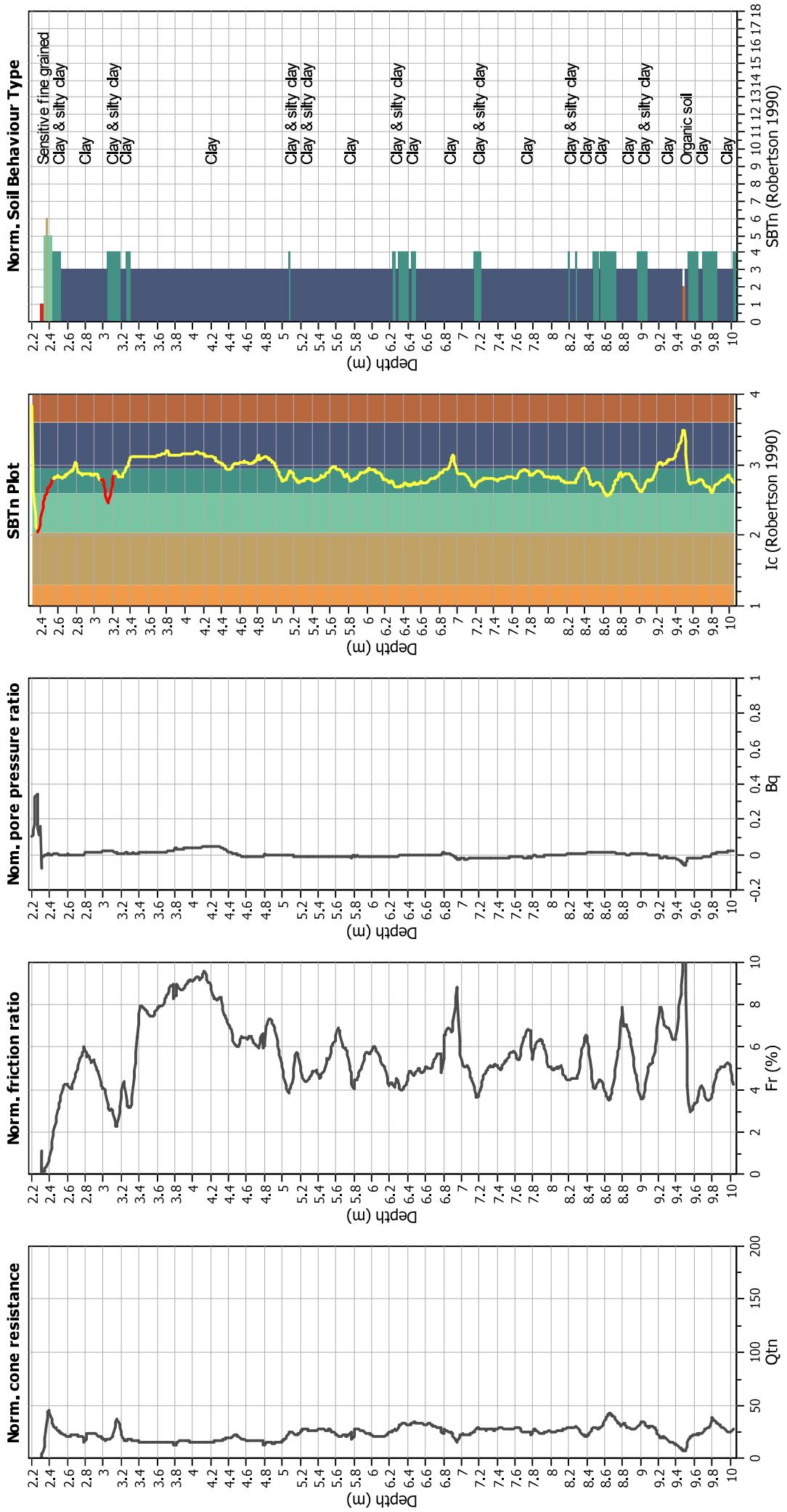
CPT file : CPTu 3

Input parameters and analysis data

Analysis method:	NCEER (1998)	G.W.T. (in-situ):	2.00 m	Use fill:	No	Clay like behavior applied:	Sands only
Fines correction method:	NCEER (1998)	G.W.T. (earthq.):	2.00 m	Fill height:	N/A	Limit depth applied:	Yes
Points to test:	Based on Ic value	Average results interval:	3	Fill weight:	N/A	Limit depth:	12.50 m
Earthquake magnitude M_w :	7.50	Ic cut-off value:	2.60	Trans. detect. applied:	Yes	MSF method:	Method based
Peak ground acceleration:	0.35	Unit weight calculation:	Based on SBT	K_0 applied:	Yes		



Zone A₁: Cyclic liquefaction likely depending on size and duration of cyclic loading
Zone A₂: Cyclic liquefaction and strength loss likely depending on loading and ground geometry
Zone B: Liquefaction and post-earthquake strength loss unlikely, check cyclic softening
Zone C: Cyclic liquefaction and strength loss possible depending on soil plasticity, brittleness/sensitivity, strain to peak undrained strength and ground geometry

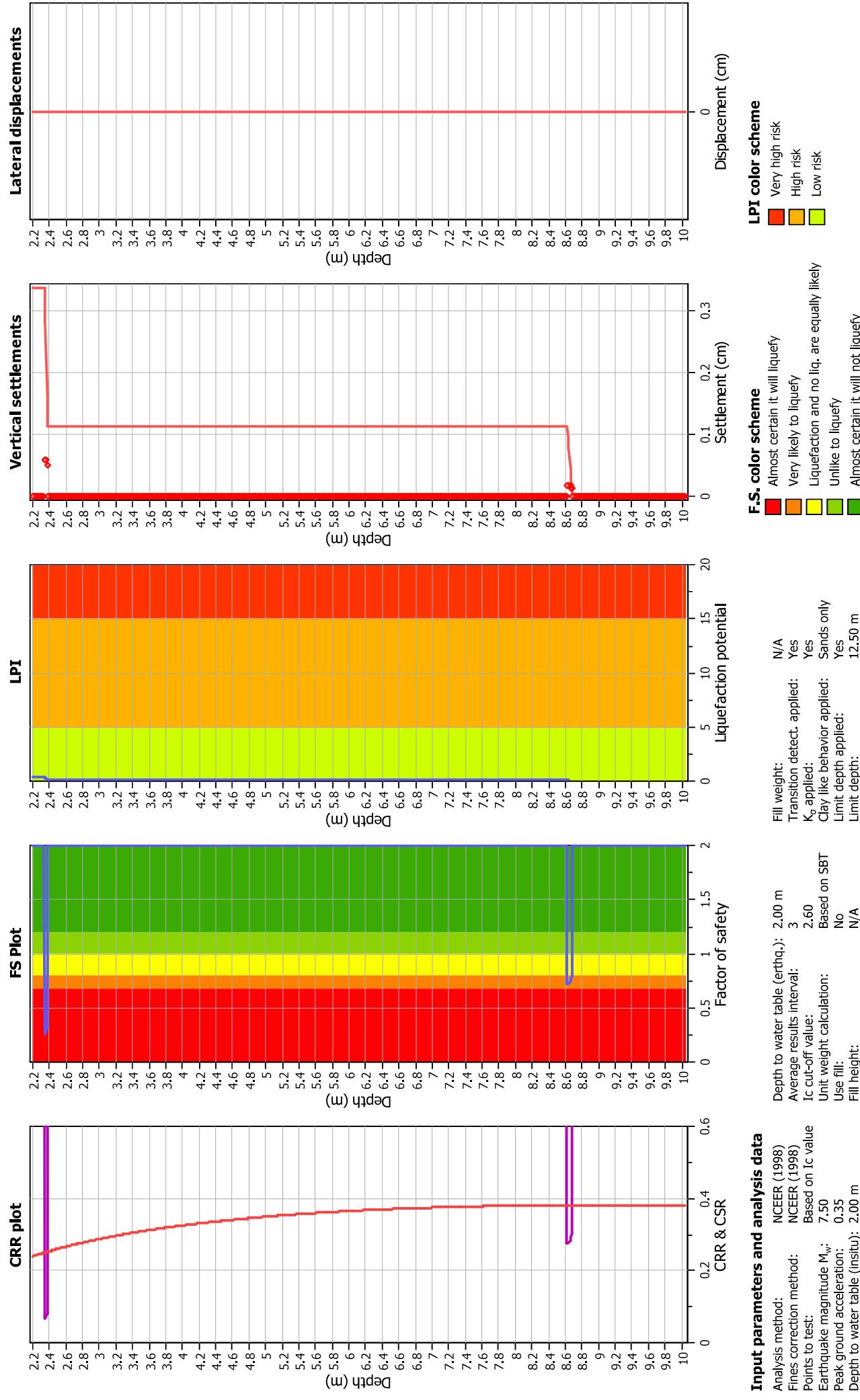
CPT basic interpretation plots (normalized)**Input parameters and analysis data**

Analysis method:	NCEER (1998)	Depth to water table (erthq.):	2.00 m
Fines correction method:	NCEER (1998)	Average results interval:	3
Points to test:	Based on Ic value	Ic cut-off value:	2.60
Earthquake magnitude M_w :	7.50	Unit weight calculation:	Based on SBT
Peak ground acceleration:	0.35	Use fill:	No
Depth to water table (instru.):	2.00 m	Fill height:	N/A

Fill weight:	N/A
Transition detect. applied:	Yes
K_0 applied:	Yes
Clay like behavior applied:	Sands only
Limit depth applied:	Yes
Limit depth:	12.50 m

SBTn legend

1. Sensitive fine grained	4. Clayey silt to silty
2. Organic material	5. Silty sand to sandy silt
3. Clay to silty clay	6. Clean sand to silty sand
	7. Gravely sand to sand
	8. Very stiff sand to
	9. Very stiff fine grained

Liquefaction analysis overall plots

LIQUEFACTION ANALYSIS REPORT

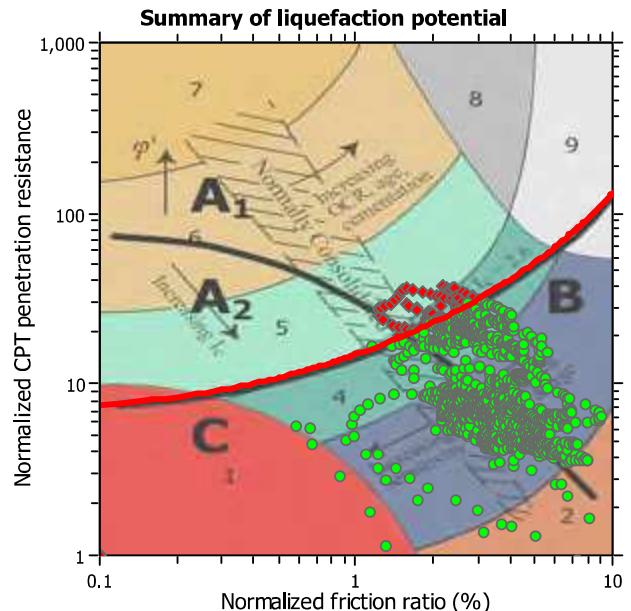
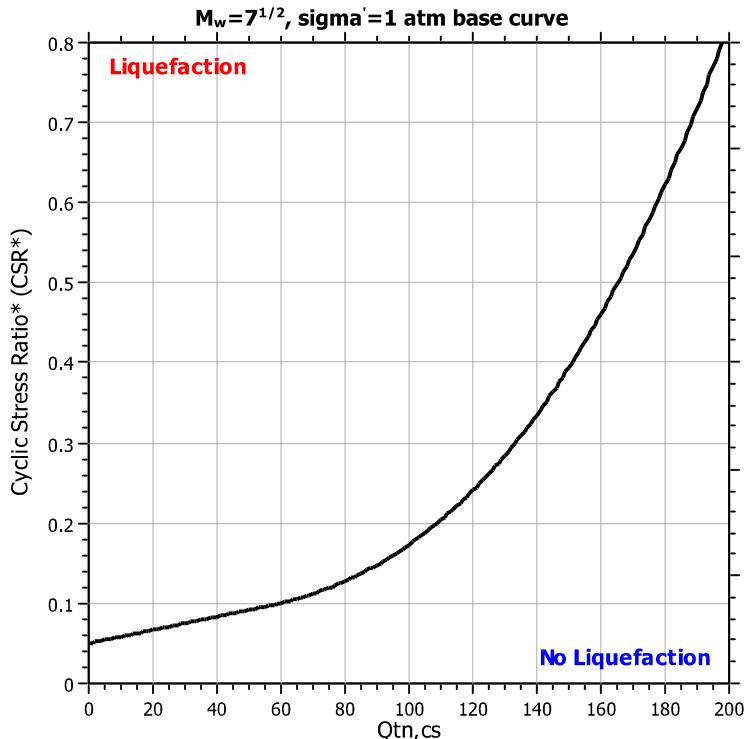
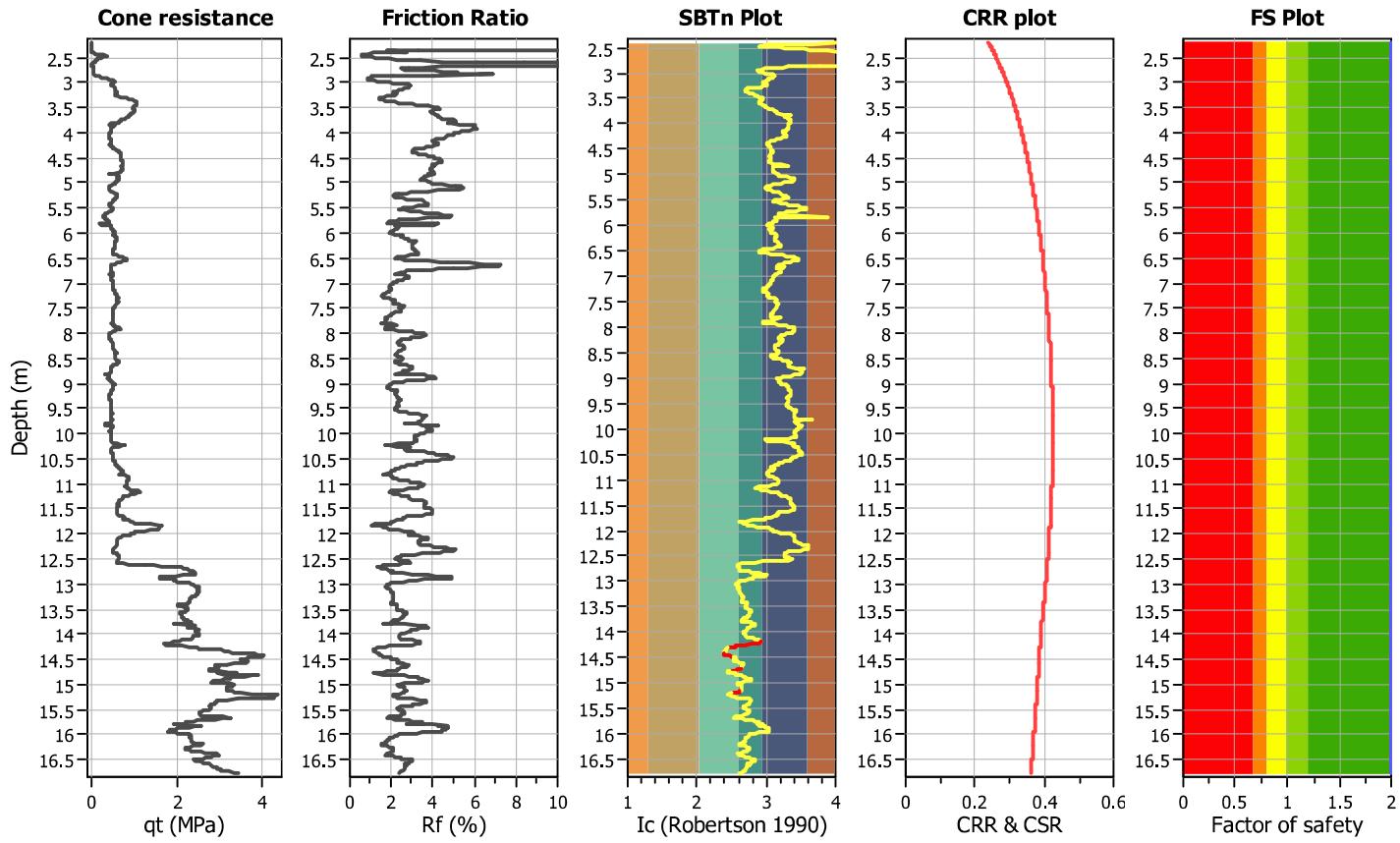
Project title : CARRERE

Location : LAMENTIN

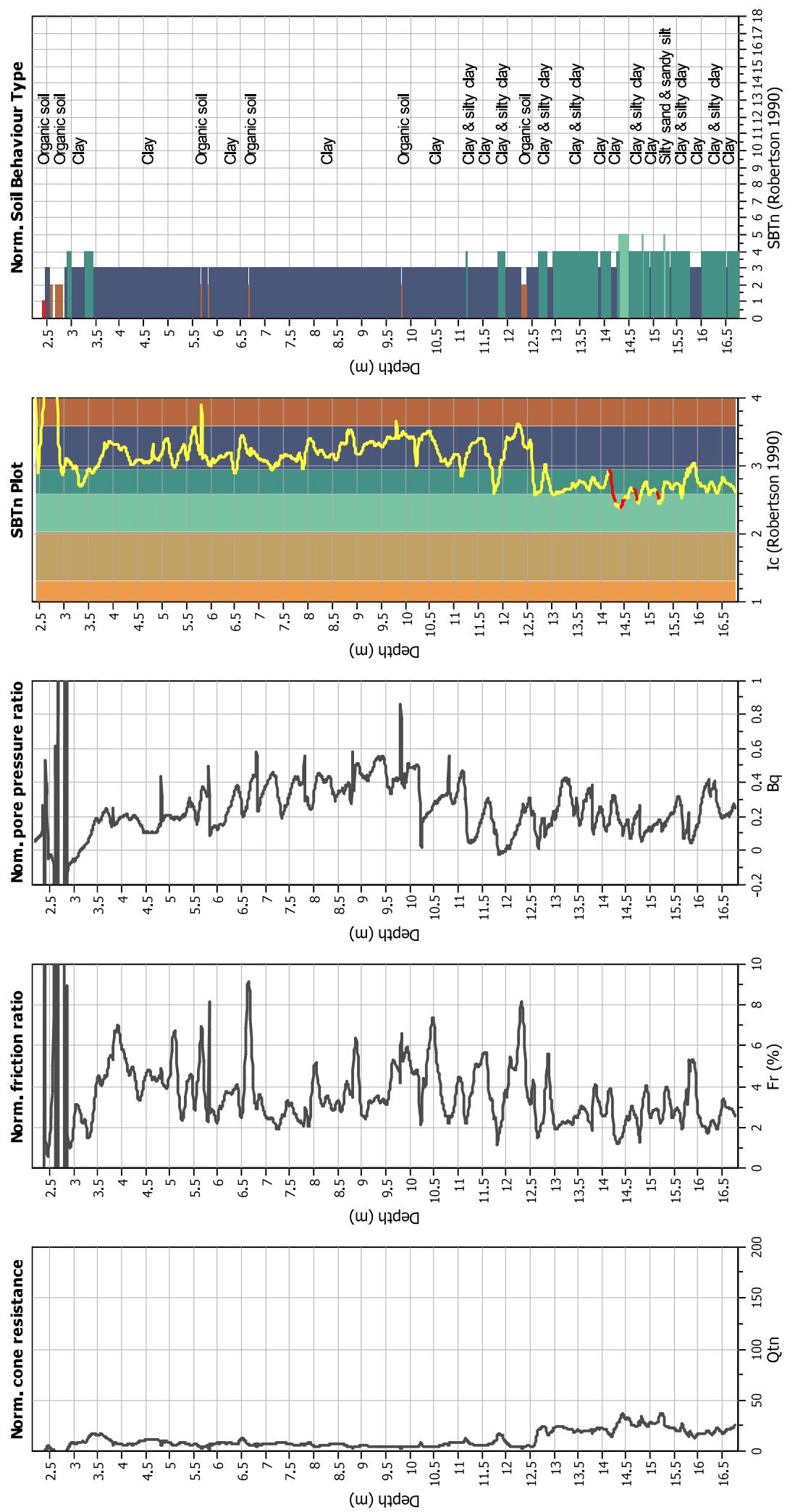
CPT file : CPTu 4

Input parameters and analysis data

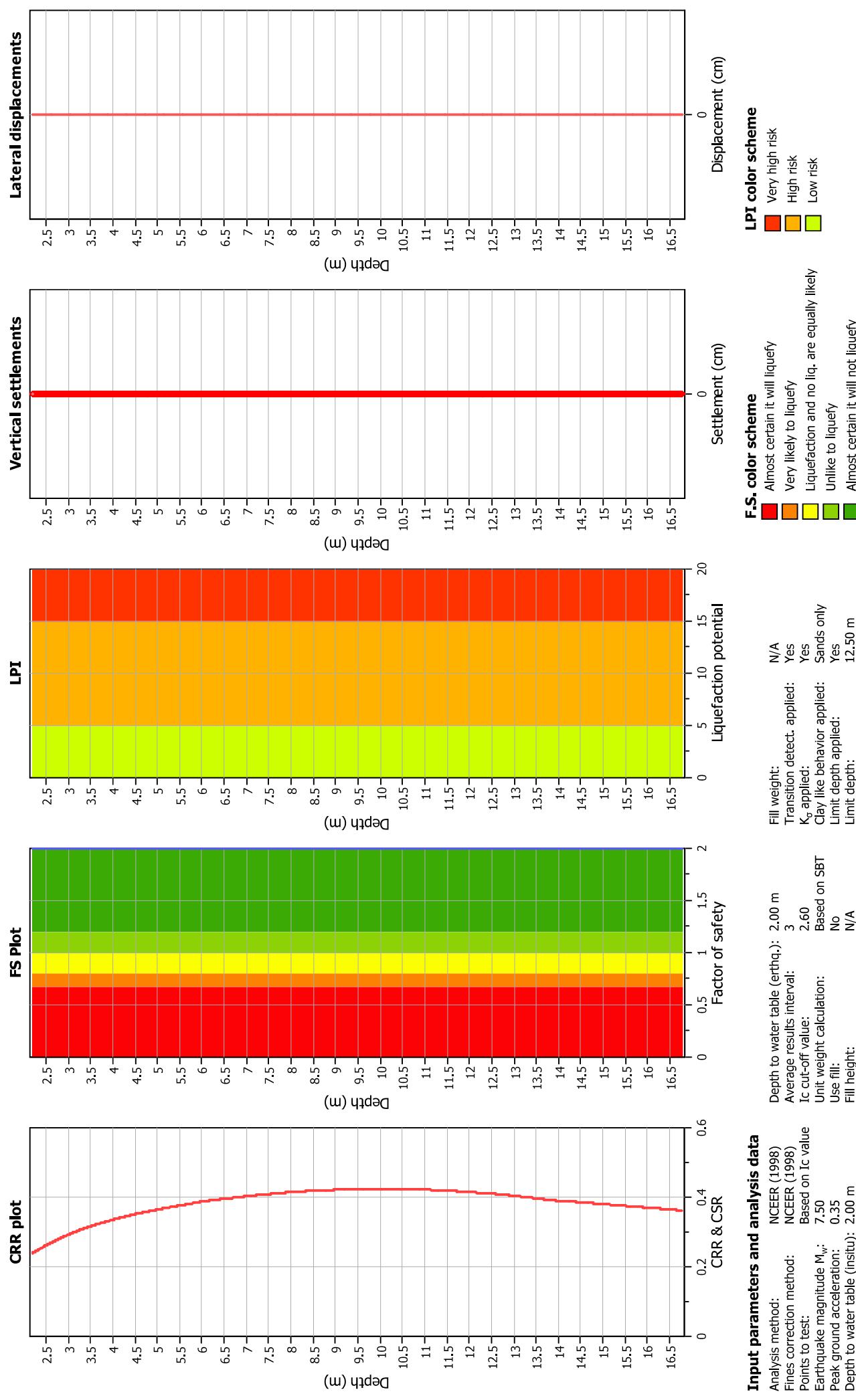
Analysis method:	NCEER (1998)	G.W.T. (in-situ):	2.00 m	Use fill:	No	Clay like behavior applied:	Sands only
Fines correction method:	NCEER (1998)	G.W.T. (earthq.):	2.00 m	Fill height:	N/A	Limit depth applied:	Yes
Points to test:	Based on Ic value	Average results interval:	3	Fill weight:	N/A	Limit depth:	12.50 m
Earthquake magnitude M_w :	7.50	Ic cut-off value:	2.60	Trans. detect. applied:	Yes	MSF method:	Method based
Peak ground acceleration:	0.35	Unit weight calculation:	Based on SBT	K_0 applied:	Yes		



Zone A₁: Cyclic liquefaction likely depending on size and duration of cyclic loading
Zone A₂: Cyclic liquefaction and strength loss likely depending on loading and ground geometry
Zone B: Liquefaction and post-earthquake strength loss unlikely, check cyclic softening
Zone C: Cyclic liquefaction and strength loss possible depending on soil plasticity, brittleness/sensitivity, strain to peak undrained strength and ground geometry

CPT basic interpretation plots (normalized)**Input parameters and analysis data**

Analysis method:	NCEER (1998)	Depth to water table (erthq.):	2.00 m	Fill weight:	N/A
Fines correction method:	NCEER (1998)	Average results interval:	3	Transition detect. applied:	Yes
Points to test:	Based on Ic value	Ic cut-off value:	2.60	K ₀ applied:	Yes
Earthquake magnitude M _w :	7.50	Unit weight calculation:	Based on SBT	Clay like behavior applied:	Sands only
Peak ground acceleration:	0.35	Use fill:	No	Limit depth applied:	Yes
Depth to water table (instru.):	2.00 m	Fill height:	N/A	Limit depth:	12.50 m

Liquefaction analysis overall plots



DOSSIER N° : 22-1222

CHANTIER : Eco-Village d'entreprises et artisanat
Carrère à Ducos

ANNEXE 19

MODULE DE REACTION LINEIQUE DU SOL

- Pieux Φ 620
- Pieux Φ 720
- Pieux Φ 820
- Pieux Φ 920

Projet Construction d'un Eco-village d'entreprises à Carrère - Commune de Ducos Pieux diamètre 620 mm	N° Dossier : 22-1222
--	---------------------------------------

Module réaction du sol pour un pieu

Selon Norme NF P 94 262 Annexe I

$$K_f = \frac{12 \cdot E_M}{\frac{4}{3} \cdot \frac{B_0}{B} \left(2,65 \cdot \frac{B}{B_0} \right)^\alpha + \alpha} \quad \text{pour : } B \geq B_0$$

$$K_f = \frac{12 \cdot E_M}{\frac{4}{3} \cdot (2,65)^\alpha + \alpha} \quad \text{pour : } B \leq B_0$$

TYPE	Tourbe	Argile		Limon		Sable		Grave	
	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α
Surconsolidé ou très serré	-	> 16	1	> 14	2/3	> 12	1/2	> 10	1/3
Normalement consolidé ou normalement serré	1	9-16	2/3	8-14	1/2	7-12	1/3	6-10	1/4
Sous-consolidé altéré et remanié ou lâche	-	7-9	1/2	5-8	1/2	5-7	1/3		-

Kf : module de réaction du sol linéaire [MN/m/m], module courte durée

0.5Kf : module longue durée

kf : module surfacique [MPa/m] = Kf / B

no	Sol	EM	α	B0	B	Kf	0.5Kf
		MPa	-	m	m	MN/m ²	MN/m ²
1	Remblais	6.0	0.67	0.6	0.62	22.4	11.2
2	Alluvions	2.5	0.67	0.6	0.62	9.5	4.8
3	Argile d'altération	5.2	0.67	0.6	0.62	19.3	9.7
4	Lave altérée argilisée raide	9.2	0.67	0.6	0.62	34.4	17.2
5	Lave altérée argilisée raide à très raide	12.8	0.67	0.6	0.62	47.8	23.9
6	Lave altérée argilisée très raide	27.6	0.67	0.6	0.62	103.4	51.7
7	Lave altérée +/- argilisée très raide	51	0.5	0.6	0.62	232.2	116.1
8	Lave +/- altérée aspect rocheux très raide	100	0.5	0.6	0.62	455.4	227.7

Projet Construction d'un Eco-village d'entreprises à Carrère - Commune de Ducos Pieux diamètre 720 mm	N° Dossier : 22-1222
--	---------------------------------------

Module réaction du sol pour un pieu

Selon Norme NF P 94 262 Annexe I

$$K_f = \frac{12 \cdot E_M}{\frac{4}{3} \cdot \frac{B_0}{B} \left(2,65 \cdot \frac{B}{B_0} \right)^\alpha + \alpha} \quad \text{pour : } B \geq B_0$$

$$K_f = \frac{12 \cdot E_M}{\frac{4}{3} \cdot (2,65)^\alpha + \alpha} \quad \text{pour : } B \leq B_0$$

TYPE	Tourbe	Argile		Limon		Sable		Grave	
	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α
Surconsolidé ou très serré	-	> 16	1	> 14	2/3	> 12	1/2	> 10	1/3
Normalement consolidé ou normalement serré	1	9-16	2/3	8-14	1/2	7-12	1/3	6-10	1/4
Sous-consolidé altéré et remanié ou lâche	-	7-9	1/2	5-8	1/2	5-7	1/3		-

Kf : module de réaction du sol linéaire [MN/m/m], module courte durée

0.5Kf : module longue durée

kf : module surfacique [MPa/m] = Kf / B

no	Sol	EM	α	B0	B	Kf	0.5Kf
		MPa	-	m	m	MN/m ²	MN/m ²
1	Remblais	6.0	0.67	0.6	0.72	23.3	11.7
2	Alluvions	2.5	0.67	0.6	0.72	9.9	5.0
3	Argile d'altération	5.2	0.67	0.6	0.72	20.1	10.0
4	Lave altérée argilisée raide	9.2	0.67	0.6	0.72	35.8	17.9
5	Lave altérée argilisée raide à très raide	12.8	0.67	0.6	0.72	49.7	24.8
6	Lave altérée argilisée très raide	27.6	0.67	0.6	0.72	107.5	53.8
7	Lave altérée +/- argilisée très raide	51	0.5	0.6	0.72	246.6	123.3
8	Lave +/- altérée aspect rocheux très raide	100	0.5	0.6	0.72	483.6	241.8

Projet Construction d'un Eco-village d'entreprises à Carrère - Commune de Ducos Pieux diamètre 820 mm	N° Dossier : 22-1222
--	---------------------------------------

Module réaction du sol pour un pieu

Selon Norme NF P 94 262 Annexe I

$$K_f = \frac{12 \cdot E_M}{\frac{4}{3} \cdot \frac{B_0}{B} \left(2,65 \cdot \frac{B}{B_0} \right)^\alpha + \alpha} \quad \text{pour : } B \geq B_0$$

$$K_f = \frac{12 \cdot E_M}{\frac{4}{3} \cdot (2,65)^\alpha + \alpha} \quad \text{pour : } B \leq B_0$$

TYPE	Tourbe	Argile		Limon		Sable		Grave	
	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α
Surconsolidé ou très serré	-	> 16	1	> 14	2/3	> 12	1/2	> 10	1/3
Normalement consolidé ou normalement serré	1	9-16	2/3	8-14	1/2	7-12	1/3	6-10	1/4
Sous-consolidé altéré et remanié ou lâche	-	7-9	1/2	5-8	1/2	5-7	1/3		-

Kf : module de réaction du sol linéaire [MN/m/m], module courte durée

0.5Kf : module longue durée

kf : module surfacique [MPa/m] = Kf / B

no	Sol	EM	α	B0	B	Kf	0.5Kf
		MPa	-	m	m	MN/m ²	MN/m ²
1	Remblais	6.0	0.67	0.6	0.82	24.1	12.0
2	Alluvions	2.5	0.67	0.6	0.82	10.2	5.1
3	Argile d'altération	5.2	0.67	0.6	0.82	20.7	10.4
4	Lave altérée argilisée raide	9.2	0.67	0.6	0.82	37.0	18.5
5	Lave altérée argilisée raide à très raide	12.8	0.67	0.6	0.82	51.3	25.7
6	Lave altérée argilisée très raide	27.6	0.67	0.6	0.82	111.2	55.6
7	Lave altérée +/- argilisée très raide	51	0.5	0.6	0.82	259.7	129.8
8	Lave +/- altérée aspect rocheux très raide	100	0.5	0.6	0.82	509.2	254.6

Projet Construction d'un Eco-village d'entreprises à Carrère - Commune de Ducos Pieux diamètre 920 mm	N° Dossier : 22-1222
--	---------------------------------------

Module réaction du sol pour un pieu

Selon Norme NF P 94 262 Annexe I

$$K_f = \frac{12 \cdot E_M}{\frac{4}{3} \cdot \frac{B_0}{B} \left(2,65 \cdot \frac{B}{B_0} \right)^\alpha + \alpha} \quad \text{pour : } B \geq B_0$$

$$K_f = \frac{12 \cdot E_M}{\frac{4}{3} \cdot (2,65)^\alpha + \alpha} \quad \text{pour : } B \leq B_0$$

TYPE	Tourbe	Argile		Limon		Sable		Grave	
	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α	E_M/p_1	α
Surconsolidé ou très serré	-	> 16	1	> 14	2/3	> 12	1/2	> 10	1/3
Normalement consolidé ou normalement serré	1	9-16	2/3	8-14	1/2	7-12	1/3	6-10	1/4
Sous-consolidé altéré et remanié ou lâche	-	7-9	1/2	5-8	1/2	5-7	1/3		-

Kf : module de réaction du sol linéaire [MN/m/m], module courte durée

0.5Kf : module longue durée

kf : module surfacique [MPa/m] = Kf / B

no	Sol	EM	α	B0	B	Kf	0.5Kf
		MPa	-	m	m	MN/m ²	MN/m ²
1	Remblais	6.0	0.67	0.6	0.92	24.8	12.4
2	Alluvions	2.5	0.67	0.6	0.92	10.5	5.3
3	Argile d'altération	5.2	0.67	0.6	0.92	21.4	10.7
4	Lave altérée argilisée raide	9.2	0.67	0.6	0.92	38.1	19.0
5	Lave altérée argilisée raide à très raide	12.8	0.67	0.6	0.92	52.9	26.4
6	Lave altérée argilisée très raide	27.6	0.67	0.6	0.92	114.5	57.2
7	Lave altérée +/- argilisée très raide	51	0.5	0.6	0.92	271.7	135.8
8	Lave +/- altérée aspect rocheux très raide	100	0.5	0.6	0.92	532.7	266.3

ANNEXE 20

RESULTATS DES CALCULS FOXTA
PIEUX FORES A LA TARIERE CREUSE

SONDAGE SP1

- Pieux Φ 620 en compression
- Pieux Φ 720 en compression
- Pieux Φ 820 en compression
- Pieux Φ 920 en compression

Données

Titre du projet : Eco-Village d'entreprises à Carrère (pieu n°1)

Numeró d'affaire : 22-1222

Commentaires : Sondage SP1

Titre du calcul : Titre du calcul

Cadre réglementaire : EC 7 - Norme NF P94-262/A1 (juillet 2018)

Méthode de dimensionnement : A partir des résultats pressiométriques

Traitemennt des données : Traitement par couches

Pas du calcul (m) : 0,20

Section de calcul : Section de calcul circulaire

Diamètre de calcul (m) : 0,62

Classe du pieu : 2 - Pieu tarière creuse

Catégorie du pieu : 6 [FTC, FTCD] - Foré tarière creuse simple rotation, ou double rotation

Mode de chargement : Travail en compression

Combinaisons

No	Nom	Couleur	Classe de sol	Zbase	p*	qsl	kpmax	yR,d1*x/yR,d2
1	Remblais		Argile, limons	5,90	460,00	0,00	1,30	1,265
2	Alluvions		Argile, limons	-13,60	290,00	0,00	1,30	1,265
3	Argile d'altération		Argile, limons	-14,60	600,00	55,00	1,30	1,265
4	Lave altérée argillisée raide		Argile, limons	-16,60	890,00	61,00	1,30	1,265
5	Lave altérée argillisée raide à très raide		Argile, limons	-18,10	1400,00	66,00	1,30	1,265
6	lave altérée +/- argillisée très raide		Roche altérée et fragmentée	-19,60	4330,00	197,00	1,200	1,265
7	Lave +/- altérée aspect rocheux		Roche altérée et fragmentée	-25,00	5000,00	200,00	1,200	1,265

Critère de calcul : Longueur imposée

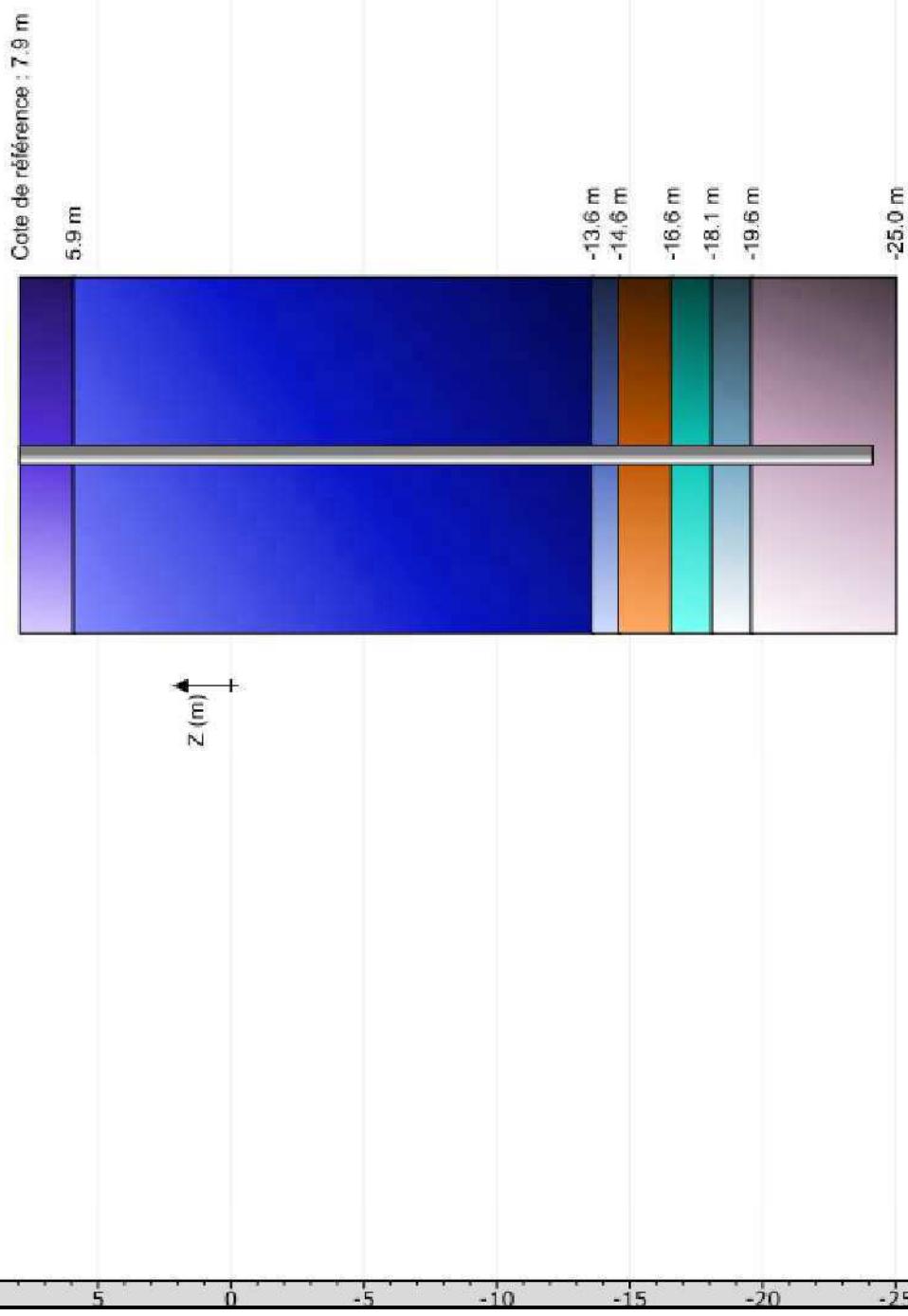
Longueur du pieu (m) : 32,00



Imprimé le : 06/09/2022 - 11:53:15
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Onglet "Données des couches"



FoXTa v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 11:53:16
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

File : C:\Users\morel\AppData\Local\Temp\Terrasol\FoXta v3\3812\temp[FP]-1.resu

Calcul réalisé le : 06/09/2022 à 11h51
par : MAGMA CARAIBES

Options du calcul :

- calcul basé sur des paramètres issus du pressiomètre de Ménard
- calcul selon les règles de la norme NF P 94 262
- profil de pression limite pl* défini par couche
- pour pieu de catégorie : 6
- pour pieu travaillant en compression

Combinaisons	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
Frottement	0.636	0.778	0.909	1.000
Pointe	0.455	0.556	0.909	1.000

Cote de référence : 7.900

Section du pieu : 0.302
Périmètre : 1.948

Caractéristiques des couches (données utilisateur)

couche	base	pl*	qsl	kpmín	kpmáx	gamrd
01	5.90	460.0	0.00	1.00	1.30	1.26
02	-13.60	290.0	0.00	1.00	1.30	1.26
03	-14.60	600.0	55.00	1.00	1.30	1.26
04	-16.60	890.0	61.00	1.00	1.30	1.26
05	-18.10	1400.0	66.00	1.00	1.30	1.26
06	-19.60	4330.0	197.00	1.00	2.00	1.26
07	-25.00	5000.0	200.00	1.00	2.00	1.26

Pas du calcul : 0.20

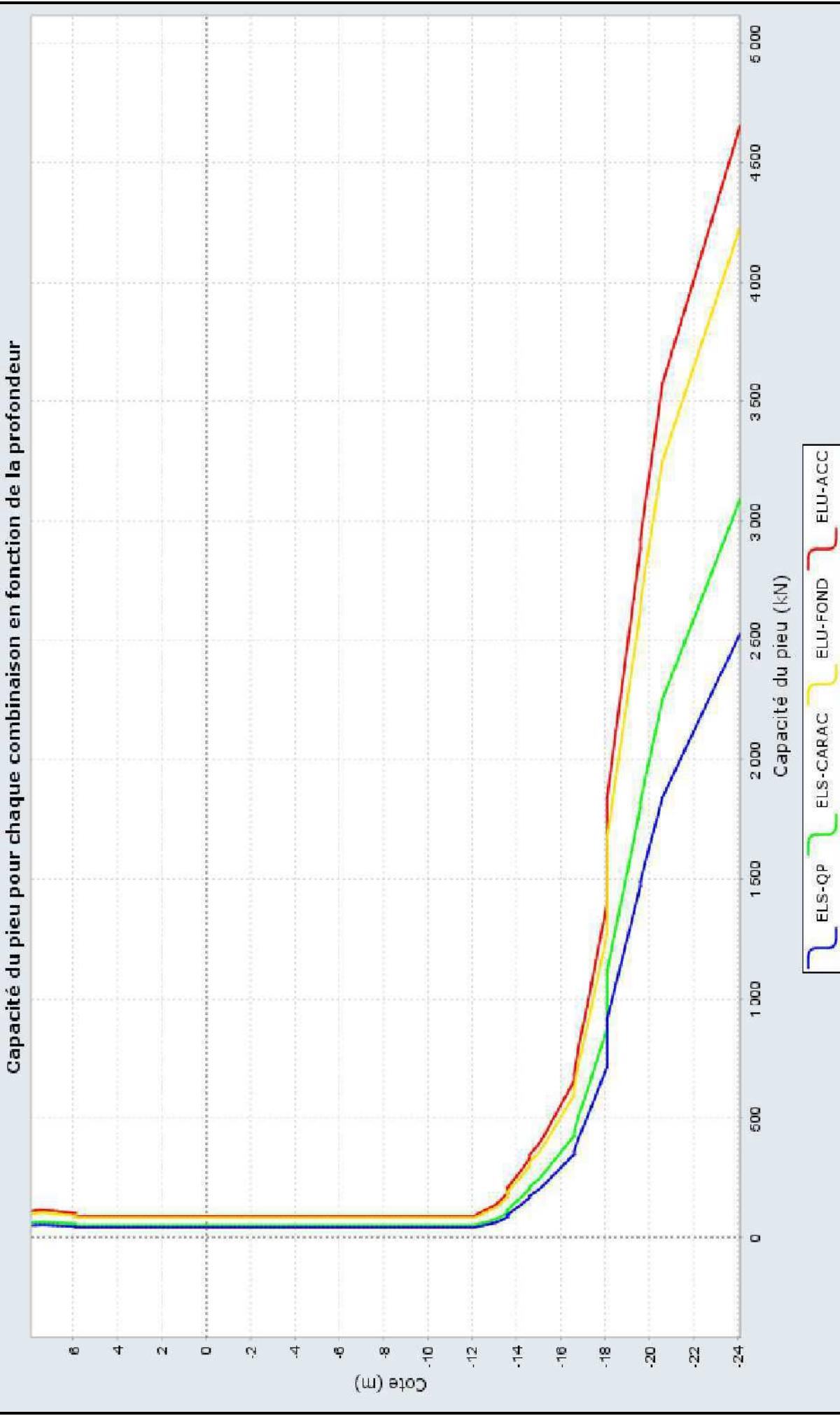
SOLUTION

Calcul à longueur imposée : L = 32.00

couche	cote	qsl	ple	kp	qs	qp	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
01	7.90	0.00	460.0	1.000	0.0	138.9	50.0	61.0	99.8	109.8
01	7.70	0.00	460.0	1.019	0.0	141.6	50.9	62.2	101.7	111.9
01	7.50	0.00	460.0	1.039	0.0	144.3	51.9	63.4	103.7	114.0
01	7.30	0.00	451.5	1.059	0.0	144.4	51.9	63.5	103.7	114.1
01	7.10	0.00	434.5	1.082	0.0	141.9	51.1	62.4	102.0	112.2
01	6.90	0.00	417.5	1.107	0.0	139.5	50.2	61.3	100.2	110.3
01	6.70	0.00	400.5	1.133	0.0	137.0	49.3	60.2	98.5	108.3
01	6.50	0.00	383.5	1.163	0.0	134.6	48.4	59.2	96.7	106.4
01	6.30	0.00	366.5	1.194	0.0	132.2	47.5	58.1	95.0	104.5
01	6.10	0.00	349.5	1.229	0.0	129.7	46.7	57.0	93.2	102.5
01	5.90	0.00	332.5	1.268	0.0	127.3	45.8	55.9	91.4	100.6
01	5.90	0.00	332.5	1.268	0.0	127.3	45.8	55.9	91.4	100.6
02	5.90	0.00	290.0	1.300	0.0	113.8	40.9	50.0	81.8	90.0
02	5.70	0.00	290.0	1.300	0.0	113.8	40.9	50.0	81.8	90.0
02	5.50	0.00	290.0	1.300	0.0	113.8	40.9	50.0	81.8	90.0
02	5.30	0.00	290.0	1.300	0.0	113.8	40.9	50.0	81.8	90.0
02	5.10	0.00	290.0	1.300	0.0	113.8	40.9	50.0	81.8	90.0
02	4.90	0.00	290.0	1.300	0.0	113.8	40.9	50.0	81.8	90.0

FoXta v3
v3.3.6Imprimé le : 06/09/2022 - 11:53:16
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES
Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Capacité du pieu pour chaque combinaison en fonction de la profondeur



Données

Titre du projet : Eco-Village d'entreprises à Carrère (pieu n°1)

Numeró d'affaire : 22-1222

Commentaires : Sondage SP1

Titre du calcul : Titre du calcul

Cadre réglementaire : EC 7 - Norme NF P94-262/A1 (juillet 2018)

Méthode de dimensionnement : A partir des résultats pressiométriques

Traitemennt des données : Traitement par couches

Pas du calcul (m) : 0.20

Section de calcul : Section de calcul circulaire

Diamètre de calcul (m) : 0,72

Classe du pieu : 2 - Pieu tarière creuse

Catégorie du pieu : 6 [FTC, FTCD] - Foré tarière creuse simple rotation, ou double rotation

Mode de chargement : Travail en compression

Combinaisons

No	Nom	Couleur	Classe de sol	Zbase	p*	qsl	kpmx	yR,d1*x/yR,d2
1	Remblais		Argile, limons	5,90	460,00	0,00	1,30	1,265
2	Alluvions		Argile, limons	-13,60	290,00	0,00	1,30	1,265
3	Argile d'altération		Argile, limons	-14,60	600,00	55,00	1,30	1,265
4	Lave altérée argillisée raide		Argile, limons	-16,60	890,00	61,00	1,30	1,265
5	Lave altérée argillisée raide à très raide		Argile, limons	-18,10	1400,00	66,00	1,30	1,265
6	lave altérée +/- argillisée très raide		Roche altérée et fragmentée	-19,60	4330,00	197,00	1,200	1,265
7	Lave +/- altérée aspect rocheux		Roche altérée et fragmentée	-25,00	5000,00	200,00	1,200	1,265

Critère de calcul : Longueur imposée

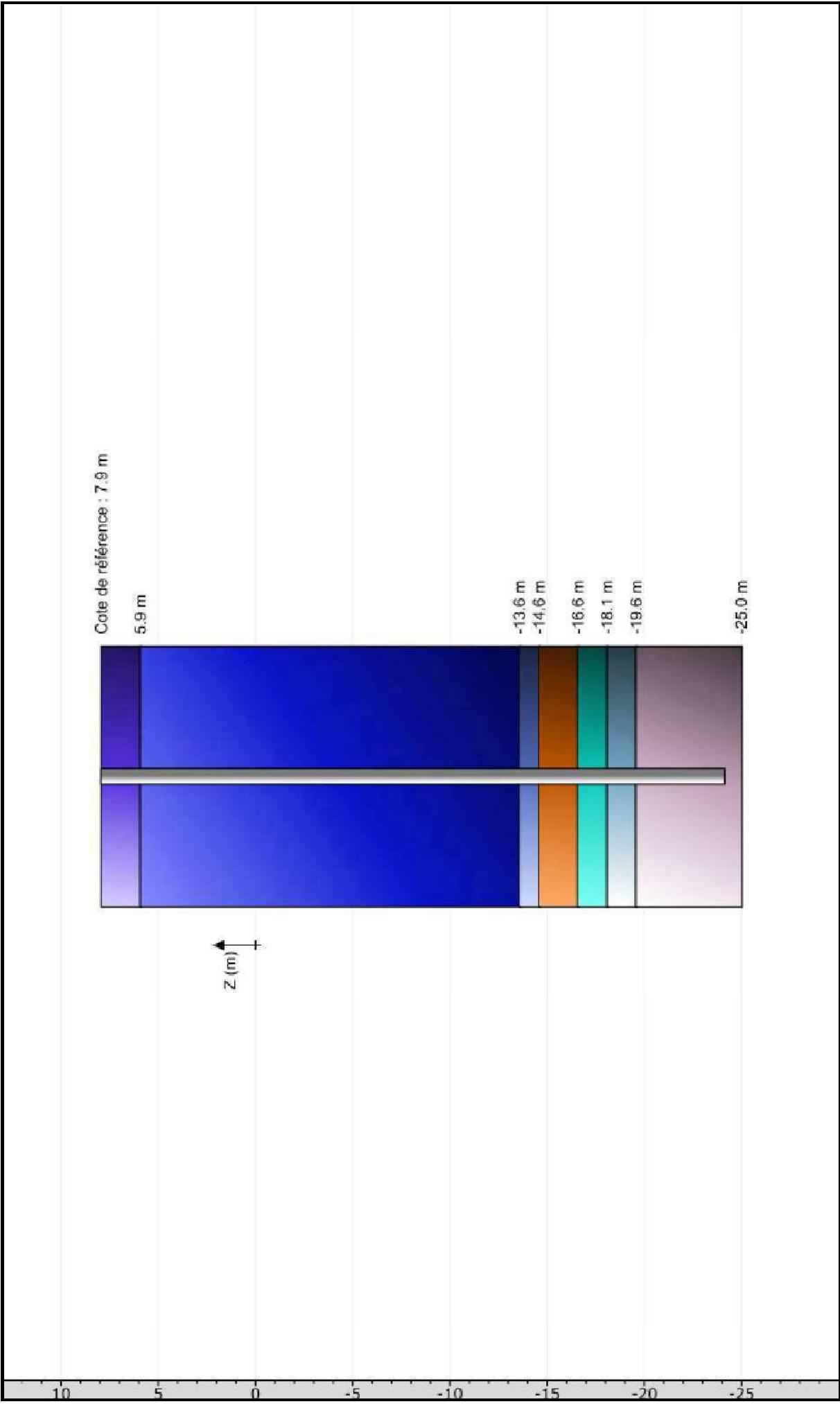
Longueur du pieu (m) : 32,00



Foxta v3
v3.3.6
Imprimé le : 06/09/2022 - 11:54:37
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Onglet "Paramètres généraux"



FoXta v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 11:54:37
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

File : C:\Users\morel\AppData\Local\Temp\Terrasol\FoXta v3\3812\temp[FP]-1.resu

Calcul réalisé le : 06/09/2022 à 11h53
par : MAGMA CARAIBES

Options du calcul :

- calcul basé sur des paramètres issus du pressiomètre de Ménard
- calcul selon les règles de la norme NF P 94 262
- profil de pression limite pl* défini par couche
- pour pieu de catégorie : 6
- pour pieu travaillant en compression

Combinaisons	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
Frottement	0.636	0.778	0.909	1.000
Pointe	0.455	0.556	0.909	1.000

Cote de référence : 7.900

Section du pieu : 0.407
Périmètre : 2.262

Caractéristiques des couches (données utilisateur)

couche	base	pl*	qsl	kpmín	kpmáx	gamrd
01	5.90	460.0	0.00	1.00	1.30	1.26
02	-13.60	290.0	0.00	1.00	1.30	1.26
03	-14.60	600.0	55.00	1.00	1.30	1.26
04	-16.60	890.0	61.00	1.00	1.30	1.26
05	-18.10	1400.0	66.00	1.00	1.30	1.26
06	-19.60	4330.0	197.00	1.00	2.00	1.26
07	-25.00	5000.0	200.00	1.00	2.00	1.26

Pas du calcul : 0.20

SOLUTION

Calcul à longueur imposée : L = 32.00

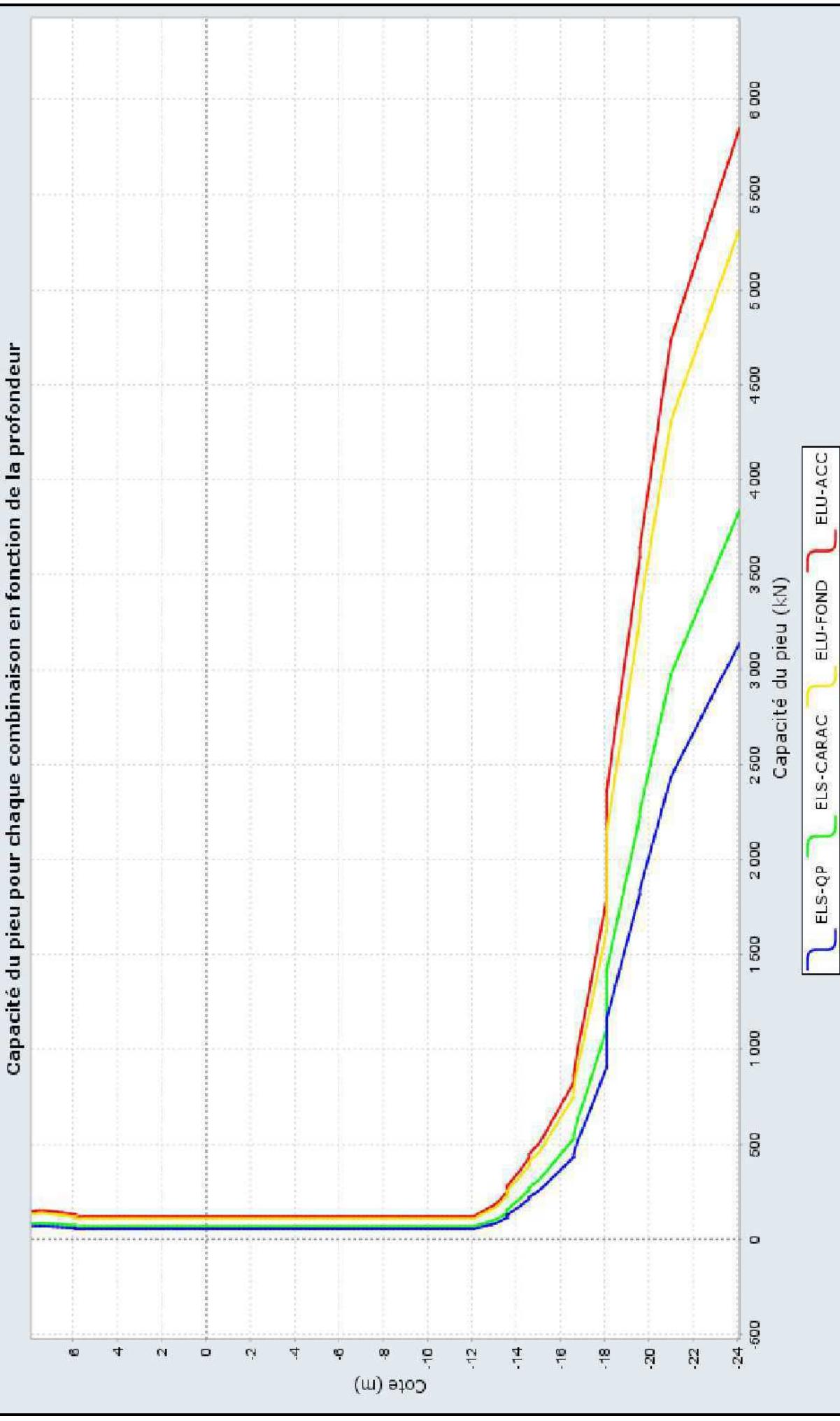
couche	cote	qsl	ple	kp	qs	qp	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
01	7.90	0.00	460.0	1.000	0.0	187.3	67.4	82.3	134.6	148.1
01	7.70	0.00	460.0	1.017	0.0	190.4	68.5	83.7	136.8	150.5
01	7.50	0.00	460.0	1.033	0.0	193.5	69.6	85.1	139.1	153.0
01	7.30	0.00	451.5	1.051	0.0	193.2	69.5	84.9	138.8	152.7
01	7.10	0.00	434.5	1.071	0.0	189.4	68.1	83.2	136.1	149.7
01	6.90	0.00	417.5	1.092	0.0	185.6	66.8	81.6	133.4	146.7
01	6.70	0.00	400.5	1.115	0.0	181.8	65.4	79.9	130.6	143.7
01	6.50	0.00	383.5	1.140	0.0	178.0	64.0	78.2	127.9	140.7
01	6.30	0.00	366.5	1.167	0.0	174.2	62.7	76.6	125.2	137.7
01	6.10	0.00	349.5	1.197	0.0	170.4	61.3	74.9	122.4	134.7
01	5.90	0.00	332.5	1.231	0.0	166.6	59.9	73.2	119.7	131.7
01	5.90	0.00	332.5	1.231	0.0	166.6	59.9	73.2	119.7	131.7
02	5.90	0.00	290.0	1.264	0.0	149.3	53.7	65.6	107.3	118.0
02	5.70	0.00	290.0	1.281	0.0	151.3	54.4	66.5	108.7	119.6
02	5.50	0.00	290.0	1.298	0.0	153.2	55.1	67.3	110.1	121.1
02	5.30	0.00	290.0	1.300	0.0	153.5	55.2	67.5	110.3	121.3
02	5.10	0.00	290.0	1.300	0.0	153.5	55.2	67.5	110.3	121.3
02	4.90	0.00	290.0	1.300	0.0	153.5	55.2	67.5	110.3	121.3



FoXta v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 11:54:37
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES
Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Capacité du pieu pour chaque combinaison en fonction de la profondeur



Données

Titre du projet : Eco-Village d'entreprises à Carrère (pieu n°1)

Numeró d'affaire : 22-1222

Commentaires : Sondage SP1

Titre du calcul : Titre du calcul

Cadre réglementaire : EC 7 - Norme NF P94-262/A1 (juillet 2018)

Méthode de dimensionnement : A partir des résultats pressiométriques

Traitemennt des données : Traitement par couches

Pas du calcul (m) : 0,20

Section de calcul : Section de calcul circulaire

Diamètre de calcul (m) : 0,82

Classe du pieu : 2 - Pieu tarière creuse

Catégorie du pieu : 6 [FTC, FTCD] - Foré tarière creuse simple rotation, ou double rotation

Mode de chargement : Travail en compression

Combinaisons

No	Nom	Couleur	Classe de sol	Zbase	p*	qsl	kpmax	yR,d1*x/yR,d2
1	Remblais		Argile, limons	5,90	460,00	0,00	1,30	1,265
2	Alluvions		Argile, limons	-13,60	290,00	0,00	1,30	1,265
3	Argile d'altération		Argile, limons	-14,60	600,00	55,00	1,30	1,265
4	Lave altérée argillisée raide		Argile, limons	-16,60	890,00	61,00	1,30	1,265
5	Lave altérée argillisée raide à très raide		Argile, limons	-18,10	1400,00	66,00	1,30	1,265
6	lave altérée +/- argillisée très raide		Roche altérée et fragmentée	-19,60	4330,00	197,00	1,200	1,265
7	Lave +/- altérée aspect rocheux		Roche altérée et fragmentée	-25,00	5000,00	200,00	1,200	1,265

Critère de calcul : Longueur imposée

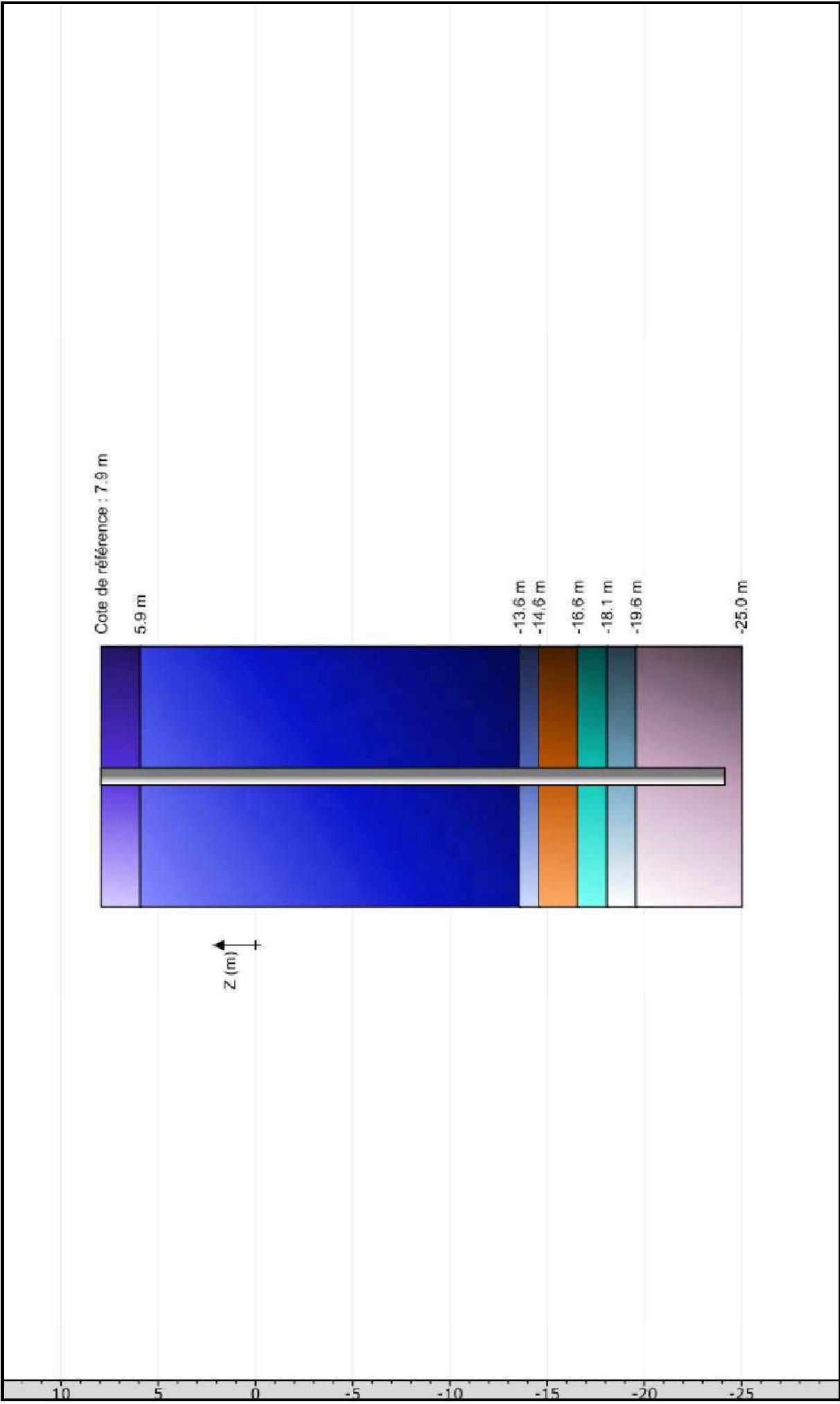
Longueur du pieu (m) : 32,00



Imprimé le : 06/09/2022 - 11:55:45
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Onglet "Paramètres généraux"



FoXta v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 11:55:45
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

File : C:\Users\morel\AppData\Local\Temp\Terrsol\Foxta_v3\3812\temp[FP]-1.resu

Calcul réalisé le : 06/09/2022 à 11h55
par : MAGMA CARAIBES

Options du calcul :

- calcul basé sur des paramètres issus du pressiomètre de Ménard
- calcul selon les règles de la norme NF P 94 262
- profil de pression limite pl* défini par couche
- pour pieu de catégorie : 6
- pour pieu travaillant en compression

Combinaisons	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
Frottement	0.636	0.778	0.909	1.000
Pointe	0.455	0.556	0.909	1.000

Cote de référence : 7.900

Section du pieu : 0.528
Périmètre : 2.576

Caractéristiques des couches (données utilisateur)

couche	base	pl*	qsl	kpmín	kpmáx	gamrd
01	5.90	460.0	0.00	1.00	1.30	1.26
02	-13.60	290.0	0.00	1.00	1.30	1.26
03	-14.60	600.0	55.00	1.00	1.30	1.26
04	-16.60	890.0	61.00	1.00	1.30	1.26
05	-18.10	1400.0	66.00	1.00	1.30	1.26
06	-19.60	4330.0	197.00	1.00	2.00	1.26
07	-25.00	5000.0	200.00	1.00	2.00	1.26

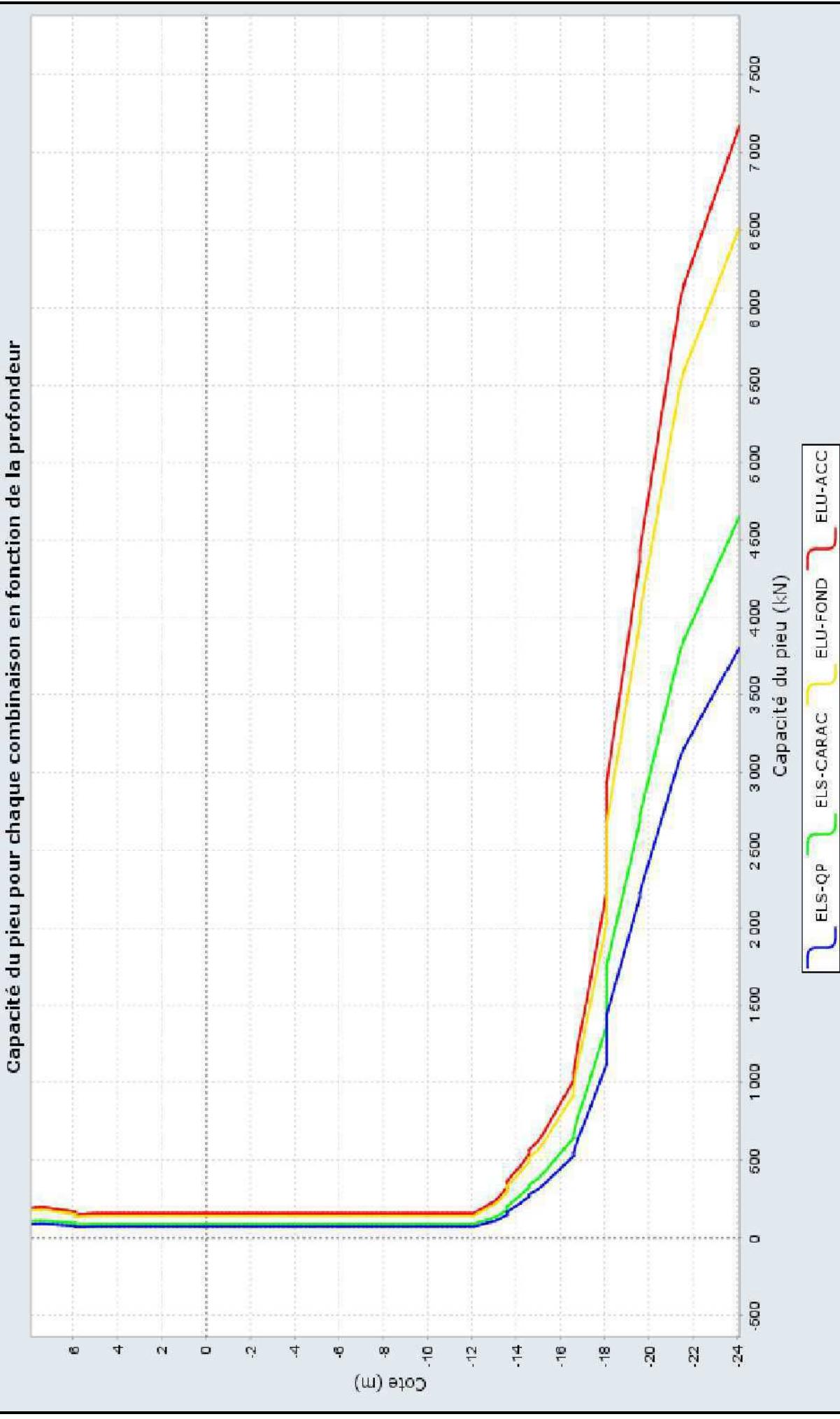
Pas du calcul : 0.20

SOLUTION

Calcul à longueur imposée : L = 32.00

couche	cote	qsl	ple	kp	qs	qp	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
01	7.90	0.00	460.0	1.000	0.0	242.9	87.4	106.8	174.6	192.0
01	7.70	0.00	460.0	1.015	0.0	246.5	88.7	108.3	177.1	194.8
01	7.50	0.00	460.0	1.029	0.0	250.0	89.9	109.9	179.7	197.7
01	7.30	0.00	451.5	1.045	0.0	249.1	89.6	109.5	179.0	196.9
01	7.10	0.00	434.5	1.062	0.0	243.7	87.6	107.1	175.1	192.6
01	6.90	0.00	417.5	1.081	0.0	238.3	85.7	104.7	171.2	188.3
01	6.70	0.00	400.5	1.101	0.0	232.8	83.7	102.3	167.3	184.1
01	6.50	0.00	383.5	1.123	0.0	227.4	81.8	100.0	163.4	179.8
01	6.30	0.00	366.5	1.147	0.0	222.0	79.8	97.6	159.5	175.5
01	6.10	0.00	349.5	1.173	0.0	216.6	77.9	95.2	155.6	171.2
01	5.90	0.00	332.5	1.202	0.0	211.1	75.9	92.8	151.7	166.9
01	5.70	0.00	332.5	1.202	0.0	211.1	75.9	92.8	151.7	166.9
02	5.90	0.00	290.0	1.232	0.0	188.7	67.9	82.9	135.6	149.2
02	5.70	0.00	290.0	1.247	0.0	190.9	68.7	83.9	137.2	150.9
02	5.50	0.00	290.0	1.261	0.0	193.2	69.5	84.9	138.8	152.7
02	5.30	0.00	290.0	1.276	0.0	195.4	70.3	85.9	140.4	154.5
02	5.10	0.00	290.0	1.291	0.0	197.7	71.1	86.9	142.0	156.3
02	4.90	0.00	290.0	1.300	0.0	199.1	71.6	87.5	143.1	157.4

Capacité du pieu pour chaque combinaison en fonction de la profondeur



Données

Titre du projet : Eco-Village d'entreprises à Carrère (pieu n°1)

Numeró d'affaire : 22-1222

Commentaires : Sondage SP1

Titre du calcul : Titre du calcul

Cadre réglementaire : EC 7 - Norme NF P94-262/A1 (juillet 2018)

Méthode de dimensionnement : A partir des résultats pressiométriques

Traitemennt des données : Traitement par couches

Pas du calcul (m) : 0.20

Section de calcul : Section de calcul circulaire

Diamètre de calcul (m) : 0,92

Classe du pieu : 2 - Pieu tarière creuse

Catégorie du pieu : 6 [FTC, FTCD] - Foré tarière creuse simple rotation, ou double rotation

Mode de chargement : Travail en compression

Combinations

No	Nom	Couleur	Classe de sol	Zbase	p*	qsl	kpmax	yR,d1*x/yR,d2
1	Remblais		Argile, limons	5,90	460,00	0,00	1,30	1,265
2	Alluvions		Argile, limons	-13,60	290,00	0,00	1,30	1,265
3	Argile d'altération		Argile, limons	-14,60	600,00	55,00	1,30	1,265
4	Lave altérée argillisée raide		Argile, limons	-16,60	890,00	61,00	1,30	1,265
5	Lave altérée argillisée raide à très raide		Argile, limons	-18,10	1400,00	66,00	1,30	1,265
6	lave altérée +/- argillisée très raide		Roche altérée et fragmentée	-19,60	4330,00	197,00	1,200	1,265
7	Lave +/- altérée aspect rocheux		Roche altérée et fragmentée	-25,00	5000,00	200,00	1,200	1,265

Critère de calcul : Longueur imposée

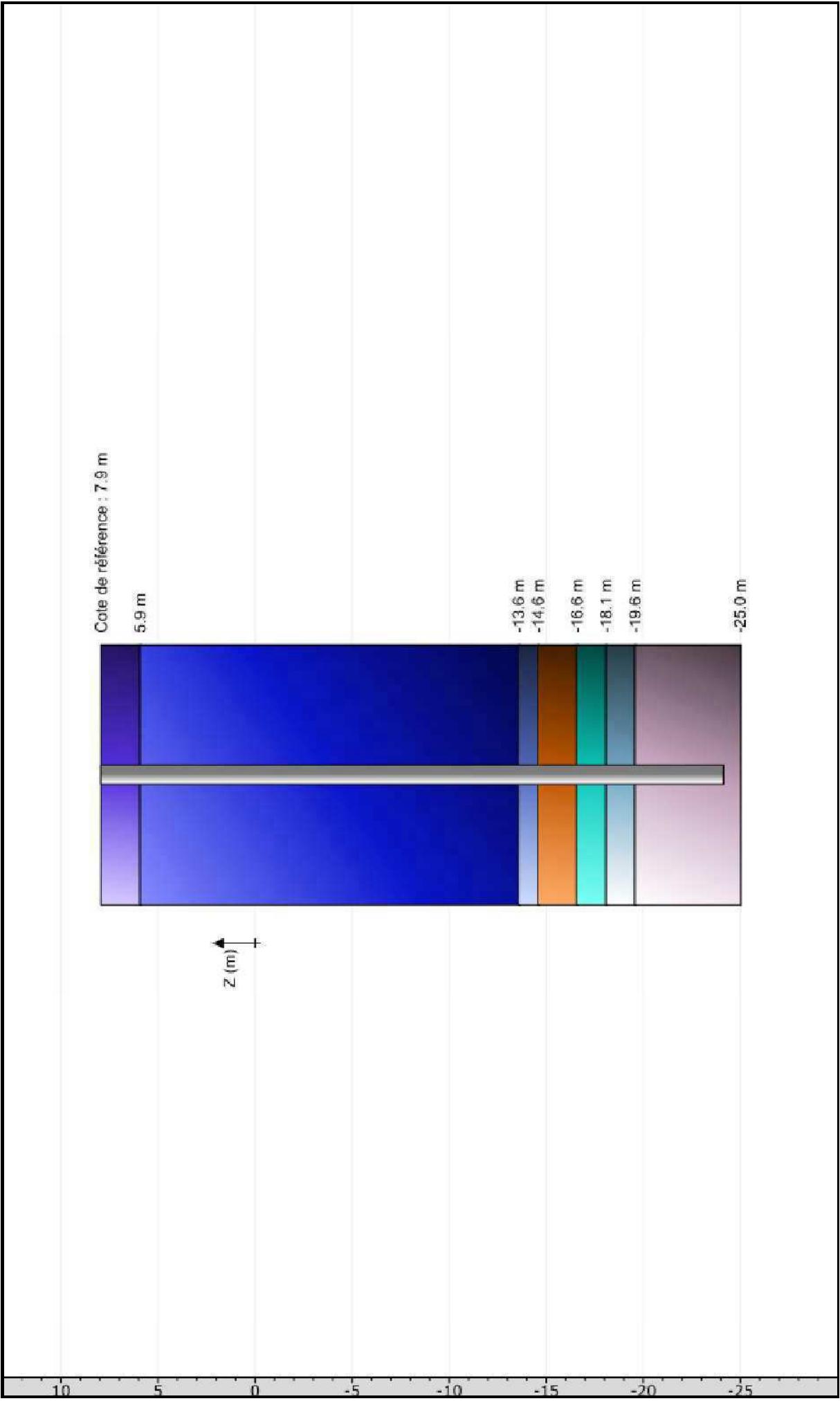
Longueur du pieu (m) : 32,00



Imprimé le : 06/09/2022 - 11:57:33
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Onglet "Paramètres généraux"



terrasse | Foxta v3
v3.3.6 Imprimé le : 06/09/2022 - 11:57:34
se tec Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP1_620_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Capacité du pieu pour chaque combinaison en fonction de la profondeur



ANNEXE 21

RESULTATS DES CALCULS FOXTA
PIEUX FORES A LA TARIERE CREUSE

SONDAGE SP2

- Pieux Φ 620 en compression
- Pieux Φ 720 en compression
- Pieux Φ 820 en compression
- Pieux Φ 920 en compression

Données

Titre du projet : Eco-Village d'entreprises à Carrère (pieu n°1)

Numeró d'affaire : 22-1222

Commentaires : Sondage SP2

Titre du calcul : Titre du calcul

Cadre réglementaire : EC 7 - Norme NF P94-262/A1 (juillet 2018)

Méthode de dimensionnement : A partir des résultats pressiométriques

Traitemennt des données : Traitement par couches

Pas du calcul (m) : 0,20

Section de calcul : Section de calcul circulaire

Diamètre de calcul (m) : 0,62

Classe du pieu : 2 - Pieu tarière creuse

Clégorie du pieu : 6 [FTC, FTCD] - Foré tarière creuse simple rotation, ou double rotation

Mode de chargement : Travail en compression

Combinations

No	Nom	Couleur	Classe de sol	Zbase	p*	qsl	kpmx	yR,d1*xR,d2
1	Remblais		Argile, limons	4,40	460,00	0,00	1,30	1,265
2	Alluvions		Argile, limons	-3,60	290,00	0,00	1,30	1,265
3	Argile d'altération		Argile, limons	-5,10	600,00	55,00	1,30	1,265
4	Lave altérée argillisée raide		Argile, limons	-6,60	890,00	61,00	1,30	1,265
5	Lave altérée argillisée raide à très raide		Argile, limons	-9,10	1400,00	66,00	1,30	1,265
6	Lave altérée argillisée très raide		Roche altérée et fragmentée	-12,60	2720,00	171,00	2,00	1,265
7	Lave +/- altérée aspect rocheux		Roche altérée et fragmentée	-20,00	5000,00	200,00	2,00	1,265

Critère de calcul : Longueur imposée

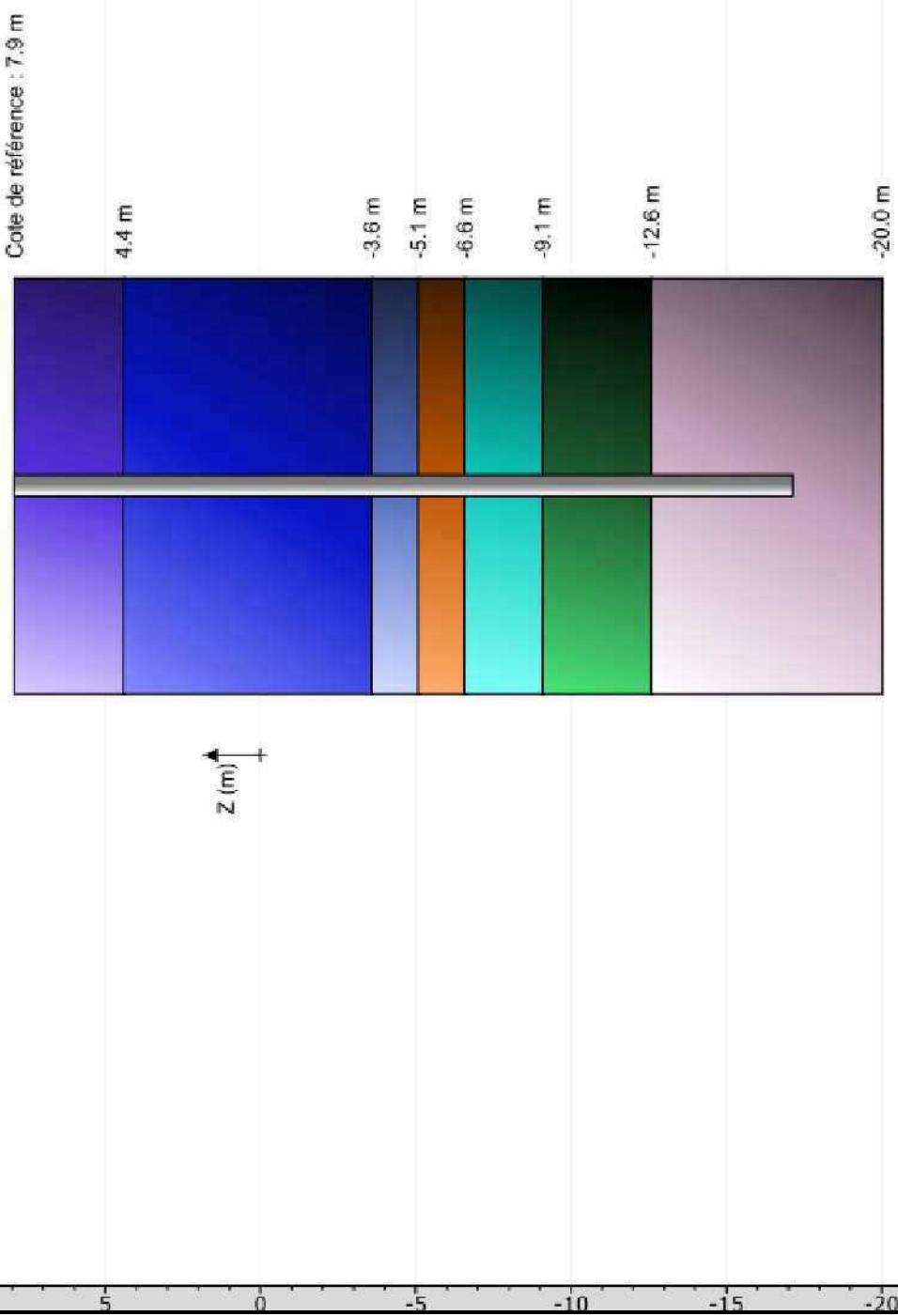
Longueur du pieu (m) : 25,00



Imprimé le : 06/09/2022 - 12:09:00
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP2_compression
Module : Fondprof (Pieu 11)

Onglet "Calcul"



FoXTa v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 12:09:01
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

C:\Users\morel\Documents\Rapport2022\22-1222 Eco-village à Carrère - DuosaiCalculs FoXTAS2_compression.fkp

Page 2/6

File : C:\Users\morel\AppData\Local\Temp\Terrasol\FoXta v3\3812\temp[FP]-1.resu

Calcul réalisé le : 06/09/2022 à 12h06
par : MAGMA CARAIBES

Options du calcul :

- calcul basé sur des paramètres issus du pressiomètre de Ménard
- calcul selon les règles de la norme NF P 94 262
- profil de pression limite pl* défini par couche
- pour pieu de catégorie : 6
- pour pieu travaillant en compression

Combinaisons	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
Frottement	0.636	0.778	0.909	1.000
Pointe	0.455	0.556	0.909	1.000

Cote de référence : 7.900

Section du pieu : 0.302
Périmètre : 1.948

Caractéristiques des couches (données utilisateur)

couche	base	pl*	qsl	kpmín	kpmáx	gamrd
01	4.40	460.0	0.00	1.00	1.30	1.26
02	-3.60	290.0	0.00	1.00	1.30	1.26
03	-5.10	600.0	55.00	1.00	1.30	1.26
04	-6.60	890.0	61.00	1.00	1.30	1.26
05	-9.10	1400.0	66.00	1.00	1.30	1.26
06	-12.60	2720.0	171.00	1.00	2.00	1.26
07	-20.00	5000.0	200.00	1.00	2.00	1.26

Pas du calcul : 0.20

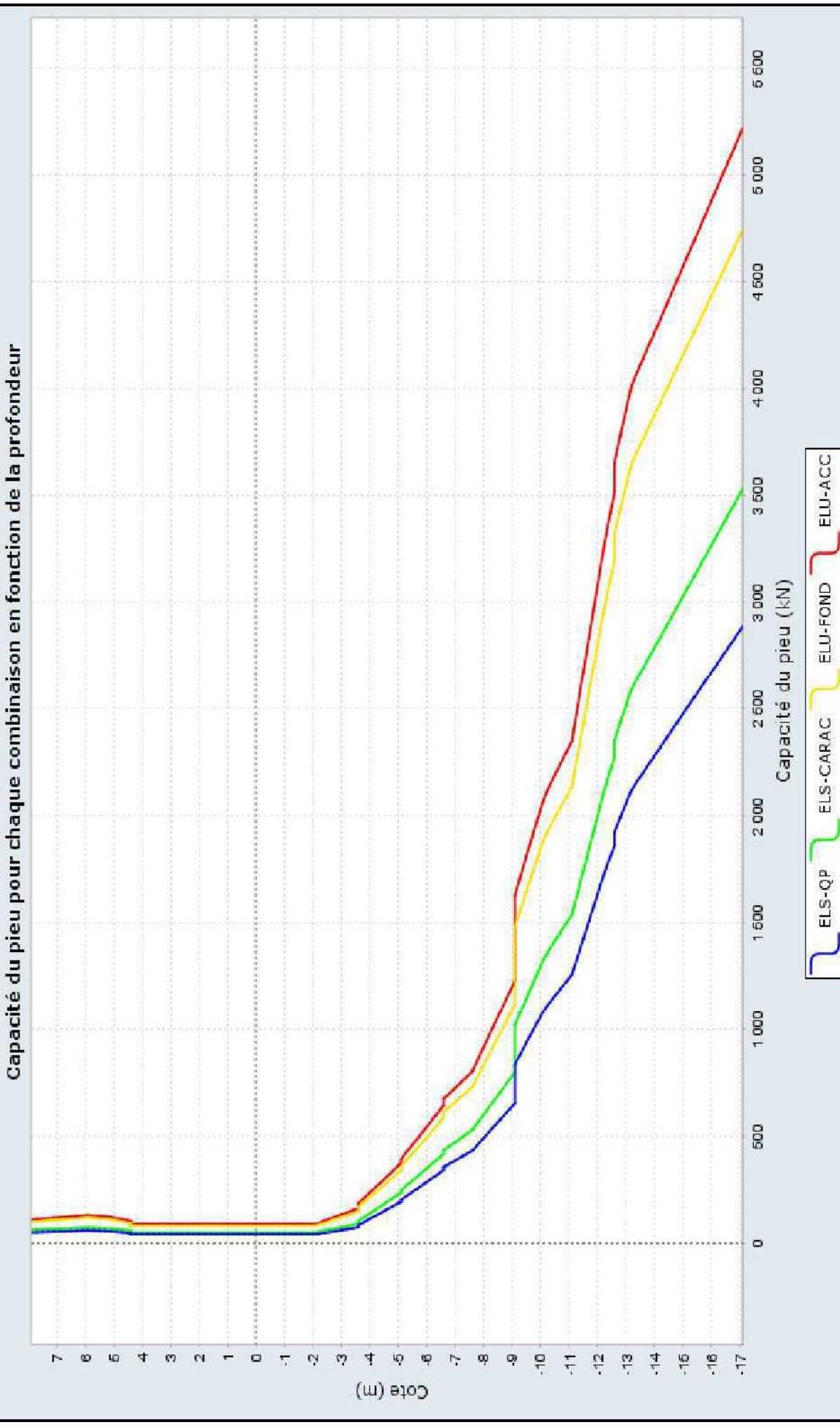
SOLUTION

Calcul à longueur imposée : L = 25.00

couche	cote	qsl	p _{le}	k _p	Q _s	Q _p	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
01	7.90	0.00	460.0	1.000	0.0	138.9	50.0	61.0	99.8	109.8
01	7.70	0.00	460.0	1.019	0.0	141.6	50.9	62.2	101.7	111.9
01	7.50	0.00	460.0	1.039	0.0	144.3	51.9	63.4	103.7	114.0
01	7.30	0.00	460.0	1.058	0.0	146.9	52.9	64.6	105.6	116.2
01	7.10	0.00	460.0	1.077	0.0	149.6	53.8	65.8	107.5	118.3
01	6.90	0.00	460.0	1.097	0.0	152.3	54.8	66.9	109.5	120.4
01	6.70	0.00	460.0	1.116	0.0	155.0	55.8	68.1	111.4	122.5
01	6.50	0.00	460.0	1.135	0.0	157.7	56.7	69.3	113.3	124.7
01	6.30	0.00	460.0	1.155	0.0	160.4	57.7	70.5	115.2	126.8
01	6.10	0.00	460.0	1.174	0.0	163.1	58.7	71.7	117.2	128.9
01	5.90	0.00	460.0	1.194	0.0	165.8	59.6	72.9	119.1	131.0
01	5.70	0.00	443.0	1.221	0.0	163.3	58.7	71.8	117.4	129.1
01	5.50	0.00	426.0	1.251	0.0	160.9	57.9	70.7	115.6	127.2
01	5.30	0.00	409.0	1.283	0.0	158.4	57.0	69.6	113.8	125.2
01	5.10	0.00	392.0	1.300	0.0	153.9	55.3	67.6	110.6	121.6
01	4.90	0.00	375.0	1.300	0.0	147.2	52.9	64.7	105.8	116.3
01	4.70	0.00	358.0	1.300	0.0	140.5	50.5	61.8	101.0	111.1
01	4.50	0.00	341.0	1.300	0.0	133.8	48.1	58.8	96.2	105.8

06	-11.30	171.00	2948.0	2.000	1393.1	1780.0	1340.6	1639.1	2280.1	2508.4
06	-11.50	171.00	3176.0	2.000	1459.7	1917.7	1423.6	1740.6	2426.9	2669.9
06	-11.70	171.00	3404.0	2.000	1526.3	2055.4	1506.7	1842.1	2573.7	2831.4
06	-11.90	171.00	3632.0	2.000	1592.9	2193.1	1589.7	1943.6	2720.5	2992.8
06	-12.10	171.00	3860.0	2.000	1659.5	2330.7	1672.7	2045.0	2867.3	3154.3
06	-12.30	171.00	4088.0	1.998	1726.1	2466.1	1754.8	2145.5	3012.4	3314.0
06	-12.50	171.00	4316.0	1.973	1792.7	2570.6	1825.9	2232.4	3135.4	3449.2
06	-12.60	171.00	4430.0	1.961	1826.1	2622.8	1861.5	2275.8	3196.8	3516.9
07	-12.60	200.00	5000.0	1.851	1826.1	2794.9	1923.4	2351.5	3320.5	3652.9
07	-12.80	200.00	5000.0	1.905	1904.0	2874.9	1991.3	2434.6	3434.0	3777.8
07	-13.00	200.00	5000.0	1.951	1981.9	2945.1	2055.7	2513.3	3540.4	3894.8
07	-13.20	200.00	5000.0	1.997	2059.8	3015.2	2120.1	2592.1	3646.8	4011.8
07	-13.40	200.00	5000.0	2.000	2137.7	3019.1	2160.7	2641.7	3705.5	4076.5
07	-13.60	200.00	5000.0	2.000	2215.6	3019.1	2199.8	2689.6	3761.5	4138.1
07	-13.80	200.00	5000.0	2.000	2293.5	3019.1	2239.0	2737.5	3817.5	4199.7
07	-14.00	200.00	5000.0	2.000	2371.4	3019.1	2278.2	2785.4	3873.5	4261.3
07	-14.20	200.00	5000.0	2.000	2449.3	3019.1	2317.4	2833.4	3929.5	4322.9
07	-14.40	200.00	5000.0	2.000	2527.3	3019.1	2356.5	2881.3	3985.5	4384.4
07	-14.60	200.00	5000.0	2.000	2605.2	3019.1	2395.7	2929.2	4041.4	4446.0
07	-14.80	200.00	5000.0	2.000	2683.1	3019.1	2434.9	2977.1	4097.4	4507.6
07	-15.00	200.00	5000.0	2.000	2761.0	3019.1	2474.0	3025.0	4153.4	4569.2
07	-15.20	200.00	5000.0	2.000	2838.9	3019.1	2513.2	3072.9	4209.4	4630.8
07	-15.40	200.00	5000.0	2.000	2916.8	3019.1	2552.4	3120.9	4265.4	4692.4
07	-15.60	200.00	5000.0	2.000	2994.7	3019.1	2591.6	3168.8	4321.4	4754.0
07	-15.80	200.00	5000.0	2.000	3072.6	3019.1	2630.7	3216.7	4377.4	4815.6
07	-16.00	200.00	5000.0	2.000	3150.5	3019.1	2669.9	3264.6	4433.3	4877.2
07	-16.20	200.00	5000.0	2.000	3228.5	3019.1	2709.1	3312.5	4489.3	4938.8
07	-16.40	200.00	5000.0	2.000	3306.4	3019.1	2748.2	3360.4	4545.3	5000.3
07	-16.60	200.00	5000.0	2.000	3384.3	3019.1	2787.4	3408.4	4601.3	5061.9
07	-16.80	200.00	5000.0	2.000	3462.2	3019.1	2826.6	3456.3	4657.3	5123.5
07	-17.00	200.00	5000.0	2.000	3540.1	3019.1	2865.8	3504.2	4713.3	5185.1
07	-17.10	200.00	5000.0	2.000	3579.1	3019.1	2885.3	3528.2	4741.3	5215.9

Capacité du pieu pour chaque combinaison en fonction de la profondeur



Données

Titre du projet : Eco-Village d'entreprises à Carrère (pieu n°1)

Numeró d'affaire : 22-1222

Commentaires : Sondage SP2

Titre du calcul : Titre du calcul

Cadre réglementaire : EC 7 - Norme NF P94-262/A1 (juillet 2018)

Méthode de dimensionnement : A partir des résultats pressiométriques

Traitemennt des données : Traitement par couches

Pas du calcul (m) : 0.20

Section de calcul : Section de calcul circulaire

Diamètre de calcul (m) : 0,72

Classe du pieu : 2 - Pieu tarière creuse

Catégorie du pieu : 6 [FTC, FTCD] - Foré tarière creuse simple rotation, ou double rotation

Mode de chargement : Travail en compression

Combinations

No	Nom	Couleur	Classe de sol	Zbase	p*	qsl	kpmax	yR,d1*x/yR,d2
1	Remblais		Argile, limons	4,40	460,00	0,00	1,30	1,265
2	Alluvions		Argile, limons	-3,60	290,00	0,00	1,30	1,265
3	Argile d'altération		Argile, limons	-5,10	600,00	55,00	1,30	1,265
4	Lave altérée argillisée raide		Argile, limons	-6,60	890,00	61,00	1,30	1,265
5	Lave altérée argillisée raide à très raide		Argile, limons	-9,10	1400,00	66,00	1,30	1,265
6	Lave altérée argillisée très raide		Roche altérée et fragmentée	-12,60	2720,00	171,00	2,00	1,265
7	Lave +/- altérée aspect rocheux		Roche altérée et fragmentée	-20,00	5000,00	200,00	2,00	1,265

Critère de calcul : Longueur imposée

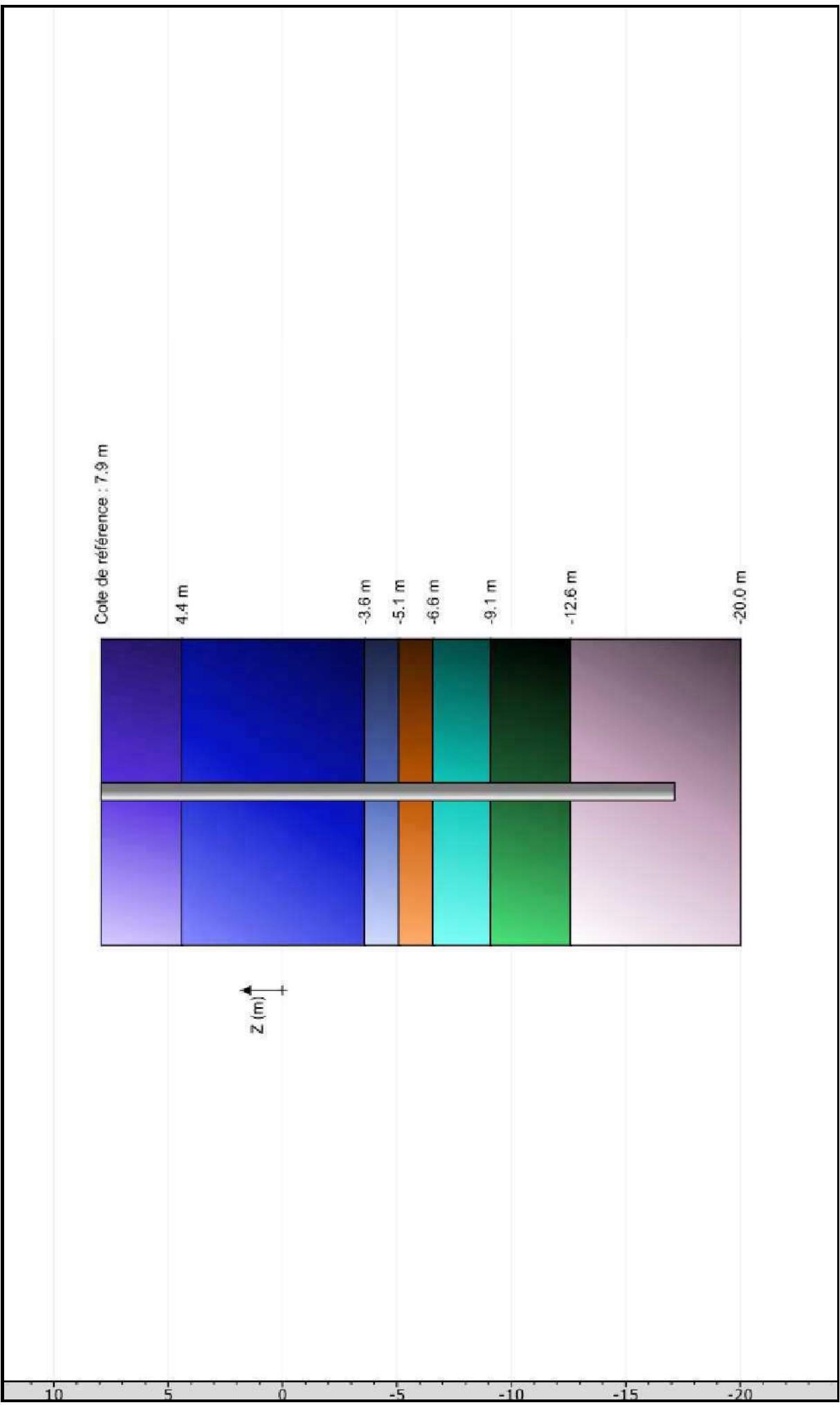
Longueur du pieu (m) : 25,00



Imprimé le : 06/09/2022 - 12:10:01
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP2_compression
Module : Fondprof (Pieu 11)

Onglet "Paramètres généraux"



Foxta v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 12:10:02
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

File : C:\Users\morel\AppData\Local\Temp\Terrasol\FoXta v3\3812\temp[FP]-1.resu

Calcul réalisé le : 06/09/2022 à 12h09
par : MAGMA CARAIBES

Options du calcul :

- calcul basé sur des paramètres issus du pressiomètre de Ménard
- calcul selon les règles de la norme NF P 94 262
- profil de pression limite pl* défini par couche
- pour pieu de catégorie : 6
- pour pieu travaillant en compression

Combinaisons	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
Frottement	0.636	0.778	0.909	1.000
Pointe	0.455	0.556	0.909	1.000

Cote de référence : 7.900

Section du pieu : 0.407
Périmètre : 2.262

Caractéristiques des couches (données utilisateur)

couche	base	pl*	qsl	kpmín	kpmáx	gamrd
01	4.40	460.0	0.00	1.00	1.30	1.26
02	-3.60	290.0	0.00	1.00	1.30	1.26
03	-5.10	600.0	55.00	1.00	1.30	1.26
04	-6.60	890.0	61.00	1.00	1.30	1.26
05	-9.10	1400.0	66.00	1.00	1.30	1.26
06	-12.60	2720.0	171.00	1.00	2.00	1.26
07	-20.00	5000.0	200.00	1.00	2.00	1.26

Pas du calcul : 0.20

SOLUTION

Calcul à longueur imposée : L = 25.00

couche	cote	qsl	ple	kp	qs	qp	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
01	7.90	0.00	460.0	1.000	0.0	187.3	67.4	82.3	134.6	148.1
01	7.70	0.00	460.0	1.017	0.0	190.4	68.5	83.7	136.8	150.5
01	7.50	0.00	460.0	1.033	0.0	193.5	69.6	85.1	139.1	153.0
01	7.30	0.00	460.0	1.050	0.0	196.7	70.7	86.4	141.3	155.5
01	7.10	0.00	460.0	1.067	0.0	199.8	71.9	87.8	143.6	157.9
01	6.90	0.00	460.0	1.083	0.0	202.9	73.0	89.2	145.8	160.4
01	6.70	0.00	460.0	1.100	0.0	206.0	74.1	90.6	148.0	162.9
01	6.50	0.00	460.0	1.117	0.0	209.1	75.2	91.9	150.3	165.3
01	6.30	0.00	460.0	1.133	0.0	212.3	76.3	93.3	152.5	167.8
01	6.10	0.00	460.0	1.150	0.0	215.4	77.5	94.7	154.8	170.3
01	5.90	0.00	460.0	1.167	0.0	218.5	78.6	96.0	157.0	172.7
01	5.70	0.00	443.0	1.190	0.0	214.7	77.2	94.4	154.3	169.7
01	5.50	0.00	426.0	1.216	0.0	210.9	75.9	92.7	151.6	166.7
01	5.30	0.00	409.0	1.244	0.0	207.1	74.5	91.0	148.8	163.7
01	5.10	0.00	392.0	1.274	0.0	203.3	73.1	89.4	146.1	160.7
01	4.90	0.00	375.0	1.300	0.0	198.5	71.4	87.2	142.6	156.9
01	4.70	0.00	358.0	1.300	0.0	189.5	68.2	83.3	136.2	149.8
01	4.50	0.00	341.0	1.300	0.0	180.5	64.9	79.3	129.7	142.7

06	-11.30	171.00	2948.0	2.000	1617.7	2400.6	1676.8	2050.1	2887.5	3176.5
06	-11.50	171.00	3176.0	2.000	1695.1	2586.2	1782.5	2179.2	3076.5	3384.4
06	-11.70	171.00	3404.0	2.000	1772.5	2771.9	1888.1	2308.4	3265.5	3592.4
06	-11.90	171.00	3632.0	1.971	1849.8	2914.1	1978.2	2418.5	3423.2	3765.9
06	-12.10	171.00	3860.0	1.944	1927.2	3054.9	2067.7	2527.9	3580.0	3938.4
06	-12.30	171.00	4088.0	1.920	2004.5	3195.7	2157.2	2637.4	3736.7	4110.8
06	-12.50	171.00	4316.0	1.895	2081.9	3329.9	2244.4	2744.0	3888.8	4278.1
06	-12.60	171.00	4430.0	1.883	2120.6	3397.0	2288.0	2797.3	3964.8	4361.7
07	-12.60	200.00	5000.0	1.783	2120.6	3629.1	2371.5	2899.3	4131.6	4545.2
07	-12.80	200.00	5000.0	1.828	2211.1	3722.0	2450.4	2995.8	4263.4	4690.2
07	-13.00	200.00	5000.0	1.874	2301.5	3815.0	2529.3	3092.3	4395.2	4835.2
07	-13.20	200.00	5000.0	1.920	2392.0	3908.0	2608.3	3188.8	4527.0	4980.2
07	-13.40	200.00	5000.0	1.965	2482.5	4000.9	2687.2	3285.3	4658.8	5125.2
07	-13.60	200.00	5000.0	2.000	2573.0	4071.5	2758.1	3372.0	4774.6	5252.5
07	-13.80	200.00	5000.0	2.000	2663.4	4071.5	2803.5	3427.6	4839.6	5324.1
07	-14.00	200.00	5000.0	2.000	2753.9	4071.5	2849.0	3483.2	4904.6	5395.6
07	-14.20	200.00	5000.0	2.000	2844.4	4071.5	2894.5	3538.9	4969.6	5467.1
07	-14.40	200.00	5000.0	2.000	2934.9	4071.5	2940.0	3594.5	5034.6	5538.6
07	-14.60	200.00	5000.0	2.000	3025.4	4071.5	2985.5	3650.2	5099.6	5610.2
07	-14.80	200.00	5000.0	2.000	3115.8	4071.5	3031.0	3705.8	5164.7	5681.7
07	-15.00	200.00	5000.0	2.000	3206.3	4071.5	3076.5	3761.5	5229.7	5753.2
07	-15.20	200.00	5000.0	2.000	3296.8	4071.5	3122.0	3817.1	5294.7	5824.7
07	-15.40	200.00	5000.0	2.000	3387.3	4071.5	3167.5	3872.8	5359.7	5896.3
07	-15.60	200.00	5000.0	2.000	3477.7	4071.5	3212.9	3928.4	5424.7	5967.8
07	-15.80	200.00	5000.0	2.000	3568.2	4071.5	3258.4	3984.1	5489.7	6039.3
07	-16.00	200.00	5000.0	2.000	3658.7	4071.5	3303.9	4039.7	5554.7	6110.8
07	-16.20	200.00	5000.0	2.000	3749.2	4071.5	3349.4	4095.3	5619.8	6182.4
07	-16.40	200.00	5000.0	2.000	3839.7	4071.5	3394.9	4151.0	5684.8	6253.9
07	-16.60	200.00	5000.0	2.000	3930.1	4071.5	3440.4	4206.6	5749.8	6325.4
07	-16.80	200.00	5000.0	2.000	4020.6	4071.5	3485.9	4262.3	5814.8	6396.9
07	-17.00	200.00	5000.0	2.000	4111.1	4071.5	3531.4	4317.9	5879.8	6468.5
07	-17.10	200.00	5000.0	2.000	4156.3	4071.5	3554.1	4345.8	5912.3	6504.2

Capacité du pieu pour chaque combinaison en fonction de la profondeur



Données

Titre du projet : Eco-Village d'entreprises à Carrère (pieu n°1)

Numeró d'affaire : 22-1222

Commentaires : Sondage SP2

Titre du calcul : Titre du calcul

Cadre réglementaire : EC 7 - Norme NF P94-262/A1 (juillet 2018)

Méthode de dimensionnement : A partir des résultats pressiométriques

Traitemennt des données : Traitement par couches

Pas du calcul (m) : 0,20

Section de calcul : Section de calcul circulaire

Diamètre de calcul (m) : 0,82

Classe du pieu : 2 - Pieu tarière creuse

Clégorie du pieu : 6 [FTC, FTCD] - Foré tarière creuse simple rotation, ou double rotation

Mode de chargement : Travail en compression

Combinaisons

No	Nom	Couleur	Classe de sol	Zbase	p*	qsl	kpmx	yR,d1*x/yR,d2
1	Remblais		Argile, limons	4,40	460,00	0,00	1,30	1,265
2	Alluvions		Argile, limons	-3,60	290,00	0,00	1,30	1,265
3	Argile d'altération		Argile, limons	-5,10	600,00	55,00	1,30	1,265
4	Lave altérée argillisée raide		Argile, limons	-6,60	890,00	61,00	1,30	1,265
5	Lave altérée argillisée raide à très raide		Argile, limons	-9,10	1400,00	66,00	1,30	1,265
6	Lave altérée argillisée très raide		Roche altérée et fragmentée	-12,60	2720,00	171,00	2,00	1,265
7	Lave +/- altérée aspect rocheux		Roche altérée et fragmentée	-20,00	5000,00	200,00	2,00	1,265

Critère de calcul : Longueur imposée

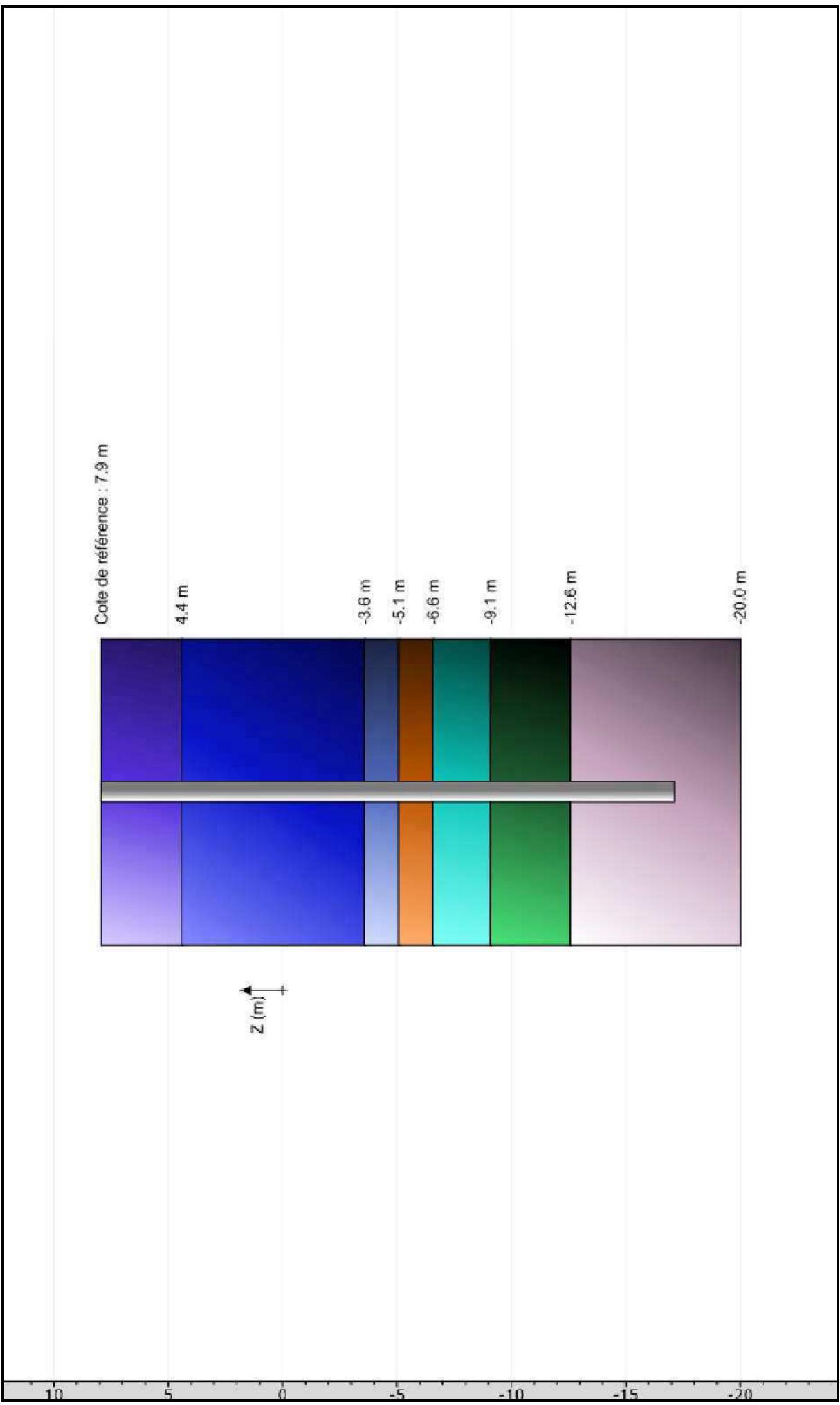
Longueur du pieu (m) : 25,00



Imprimé le : 06/09/2022 - 12:11:15
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP2_compression
Module : Fondprof (Pieu 11)

Onglet "Paramètres généraux"



Foxta v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 12:11:15
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

File : C:\Users\morel\AppData\Local\Temp\Terrasol\FoXta v3\3812\temp[FP]-1.resu

Calcul réalisé le : 06/09/2022 à 12h10
par : MAGMA CARAIBES

Options du calcul :

- calcul basé sur des paramètres issus du pressiomètre de Ménard
- calcul selon les règles de la norme NF P 94 262
- profil de pression limite pl* défini par couche
- pour pieu de catégorie : 6
- pour pieu travaillant en compression

Combinaisons	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
Frottement	0.636	0.778	0.909	1.000
Pointe	0.455	0.556	0.909	1.000

Cote de référence : 7.900

Section du pieu : 0.528
Périmètre : 2.576

Caractéristiques des couches (données utilisateur)

couche	base	pl*	qsl	kpmín	kpmáx	gamrd
01	4.40	460.0	0.00	1.00	1.30	1.26
02	-3.60	290.0	0.00	1.00	1.30	1.26
03	-5.10	600.0	55.00	1.00	1.30	1.26
04	-6.60	890.0	61.00	1.00	1.30	1.26
05	-9.10	1400.0	66.00	1.00	1.30	1.26
06	-12.60	2720.0	171.00	1.00	2.00	1.26
07	-20.00	5000.0	200.00	1.00	2.00	1.26

Pas du calcul : 0.20

SOLUTION

Calcul à longueur imposée : L = 25.00

couche	cote	qsl	ple	kp	qs	qp	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
01	7.90	0.00	460.0	1.000	0.0	242.9	87.4	106.8	174.6	192.0
01	7.70	0.00	460.0	1.015	0.0	246.5	88.7	108.3	177.1	194.8
01	7.50	0.00	460.0	1.029	0.0	250.0	89.9	109.9	179.7	197.7
01	7.30	0.00	460.0	1.044	0.0	253.6	91.2	111.5	182.2	200.5
01	7.10	0.00	460.0	1.059	0.0	257.1	92.5	113.0	184.8	203.3
01	6.90	0.00	460.0	1.073	0.0	260.7	93.8	114.6	187.3	206.1
01	6.70	0.00	460.0	1.088	0.0	264.3	95.0	116.1	189.9	208.9
01	6.50	0.00	460.0	1.102	0.0	267.8	96.3	117.7	192.4	211.7
01	6.30	0.00	460.0	1.117	0.0	271.4	97.6	119.3	195.0	214.5
01	6.10	0.00	460.0	1.132	0.0	274.9	98.9	120.8	197.6	217.3
01	5.90	0.00	460.0	1.146	0.0	278.5	100.2	122.4	200.1	220.1
01	5.70	0.00	443.0	1.167	0.0	273.1	98.2	120.0	196.2	215.9
01	5.50	0.00	426.0	1.190	0.0	267.6	96.3	117.6	192.3	211.6
01	5.30	0.00	409.0	1.214	0.0	262.2	94.3	115.2	188.4	207.3
01	5.10	0.00	392.0	1.240	0.0	256.8	92.4	112.9	184.5	203.0
01	4.90	0.00	375.0	1.269	0.0	251.4	90.4	110.5	180.6	198.7
01	4.70	0.00	358.0	1.300	0.0	245.8	88.4	108.0	176.6	194.3
01	4.50	0.00	341.0	1.300	0.0	234.1	84.2	102.9	168.2	185.1

06	-11.30	171.00	2948.0	1.982	1842.4	3085.0	2035.9	2489.1	3540.7	3895.2
06	-11.50	171.00	3176.0	1.948	1930.5	3268.0	2146.1	2623.7	3735.5	4109.5
06	-11.70	171.00	3404.0	1.920	2018.6	3451.0	2256.2	2758.3	3930.4	4323.8
06	-11.90	171.00	3632.0	1.893	2106.7	3630.0	2364.9	2891.2	4122.3	4535.0
06	-12.10	171.00	3860.0	1.867	2194.8	3805.0	2472.1	3022.3	4311.4	4743.0
06	-12.30	171.00	4088.0	1.844	2282.9	3980.1	2579.4	3153.4	4500.5	4951.0
06	-12.50	171.00	4316.0	1.823	2371.0	4155.1	2686.6	3284.5	4689.5	5159.0
06	-12.60	171.00	4430.0	1.813	2415.1	4242.6	2740.2	3350.1	4784.1	5263.0
07	-12.60	200.00	5000.0	1.721	2415.1	4543.6	2848.5	3482.4	5000.4	5501.0
07	-12.80	200.00	5000.0	1.764	2518.1	4657.0	2941.1	3595.6	5155.9	5672.0
07	-13.00	200.00	5000.0	1.807	2621.2	4770.3	3033.6	3708.8	5311.4	5843.1
07	-13.20	200.00	5000.0	1.850	2724.2	4883.7	3126.2	3821.9	5466.9	6014.1
07	-13.40	200.00	5000.0	1.891	2827.3	4993.3	3217.5	3933.5	5619.7	6182.2
07	-13.60	200.00	5000.0	1.931	2930.3	5099.1	3307.3	4043.4	5769.8	6347.4
07	-13.80	200.00	5000.0	1.971	3033.4	5205.0	3397.2	4153.3	5919.9	6512.6
07	-14.00	200.00	5000.0	2.000	3136.4	5281.0	3476.4	4250.1	6048.6	6654.1
07	-14.20	200.00	5000.0	2.000	3239.5	5281.0	3528.2	4313.5	6122.6	6735.6
07	-14.40	200.00	5000.0	2.000	3342.5	5281.0	3580.0	4376.8	6196.7	6817.0
07	-14.60	200.00	5000.0	2.000	3445.5	5281.0	3631.8	4440.2	6270.7	6898.5
07	-14.80	200.00	5000.0	2.000	3548.6	5281.0	3683.6	4503.6	6344.8	6979.9
07	-15.00	200.00	5000.0	2.000	3651.6	5281.0	3735.4	4567.0	6418.8	7061.4
07	-15.20	200.00	5000.0	2.000	3754.7	5281.0	3787.2	4630.3	6492.8	7142.8
07	-15.40	200.00	5000.0	2.000	3857.7	5281.0	3839.0	4693.7	6566.9	7224.3
07	-15.60	200.00	5000.0	2.000	3960.8	5281.0	3890.8	4757.1	6640.9	7305.8
07	-15.80	200.00	5000.0	2.000	4063.8	5281.0	3942.6	4820.5	6715.0	7387.2
07	-16.00	200.00	5000.0	2.000	4166.9	5281.0	3994.5	4883.8	6789.0	7468.7
07	-16.20	200.00	5000.0	2.000	4269.9	5281.0	4046.3	4947.2	6863.1	7550.1
07	-16.40	200.00	5000.0	2.000	4372.9	5281.0	4098.1	5010.6	6937.1	7631.6
07	-16.60	200.00	5000.0	2.000	4476.0	5281.0	4149.9	5074.0	7011.2	7713.0
07	-16.80	200.00	5000.0	2.000	4579.0	5281.0	4201.7	5137.3	7085.2	7794.5
07	-17.00	200.00	5000.0	2.000	4682.1	5281.0	4253.5	5200.7	7159.2	7876.0
07	-17.10	200.00	5000.0	2.000	4733.6	5281.0	4279.4	5232.4	7196.3	7916.7



FoXta v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 12:11:16
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES
Projet : SP2_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Capacité du pieu pour chaque combinaison en fonction de la profondeur



Données

Titre du projet : Eco-Village d'entreprises à Carrère (pieu n°1)

Numeró d'affaire : 22-1222

Commentaires : Sondage SP2

Titre du calcul : Titre du calcul

Cadre réglementaire : EC 7 - Norme NF P94-262/A1 (juillet 2018)

Méthode de dimensionnement : A partir des résultats pressiométriques

Traitemennt des données : Traitement par couches

Pas du calcul (m) : 0.20

Section de calcul : Section de calcul circulaire

Diamètre de calcul (m) : 0,92

Classe du pieu : 2 - Pieu tarière creuse

Clégorie du pieu : 6 [FTC, FTCD] - Foré tarière creuse simple rotation, ou double rotation

Mode de chargement : Travail en compression

Combinations

No	Nom	Couleur	Classe de sol	Zbase	p*	qsl	kpmx	yR,d1*x/yR,d2
1	Remblais		Argile, limons	4,40	460,00	0,00	1,30	1,265
2	Alluvions		Argile, limons	-3,60	290,00	0,00	1,30	1,265
3	Argile d'altération		Argile, limons	-5,10	600,00	55,00	1,30	1,265
4	Lave altérée argillisée raide		Argile, limons	-6,60	890,00	61,00	1,30	1,265
5	Lave altérée argillisée raide à très raide		Argile, limons	-9,10	1400,00	66,00	1,30	1,265
6	Lave altérée argillisée très raide		Roche altérée et fragmentée	-12,60	2720,00	171,00	2,00	1,265
7	Lave +/- altérée aspect rocheux		Roche altérée et fragmentée	-20,00	5000,00	200,00	2,00	1,265

Critère de calcul : Longueur imposée

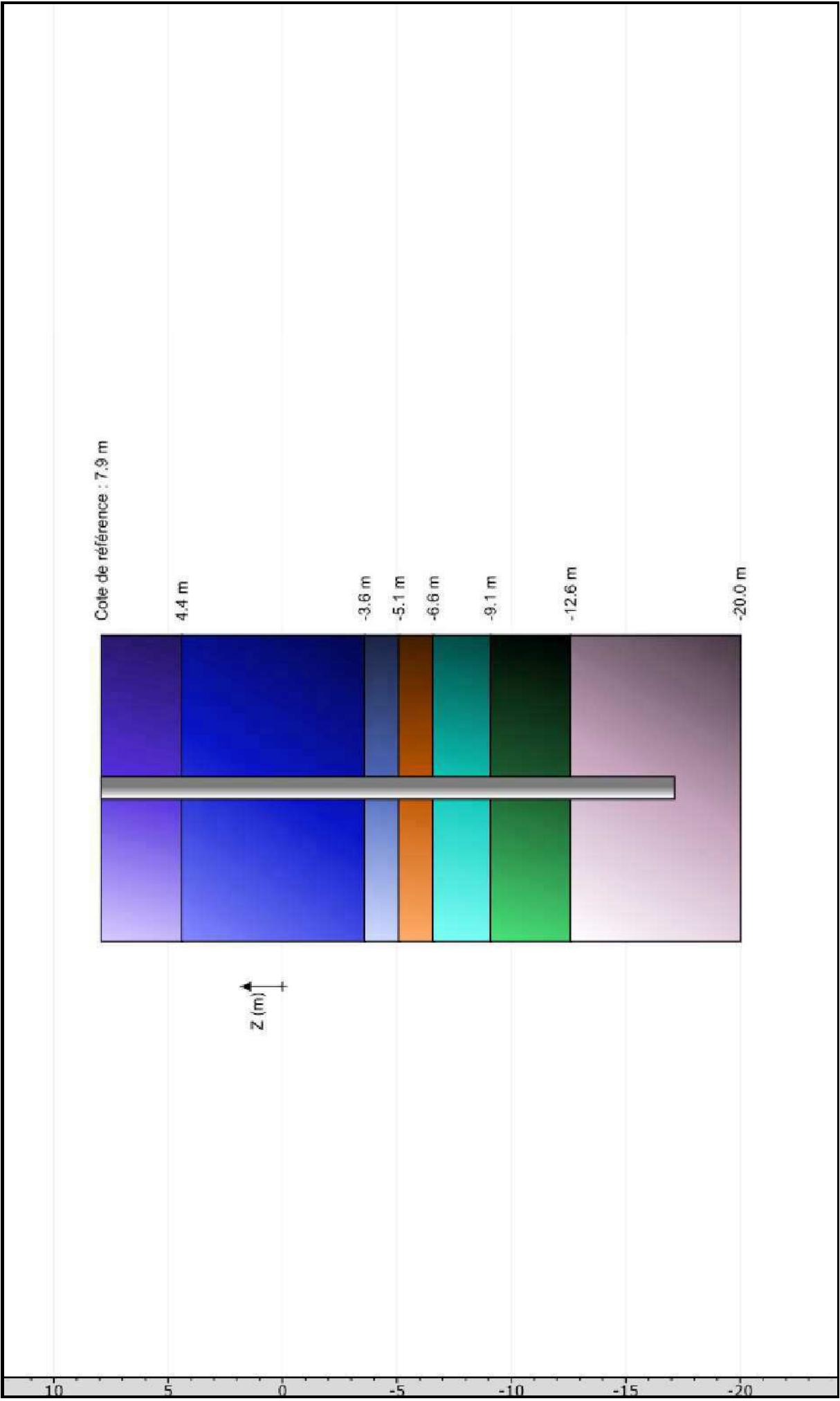
Longueur du pieu (m) : 25,00



Foxta v3
v3.3.6
Imprimé le : 06/09/2022 - 12:14:21
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

Projet : SP2_compression
Module : Fondprof (Pieu 11)

Onglet "Paramètres généraux"



Foxta v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 12:14:22
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES

C:\Users\morel\Documents\Rapport2022\22-1222 Eco-millage à Carrère - Duosai Calculus FoxtaSP2_compression.fxp

Page 2/6

File : C:\Users\morel\AppData\Local\Temp\Terrasol\FoXta v3\3812\temp[FP]-1.resu

Calcul réalisé le : 06/09/2022 à 12h13
par : MAGMA CARAIBES

Options du calcul :

- calcul basé sur des paramètres issus du pressiomètre de Ménard
- calcul selon les règles de la norme NF P 94 262
- profil de pression limite pl* défini par couche
- pour pieu de catégorie : 6
- pour pieu travaillant en compression

Combinaisons	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
Frottement	0.636	0.778	0.909	1.000
Pointe	0.455	0.556	0.909	1.000

Cote de référence : 7.900

Section du pieu : 0.665
Périmètre : 2.890

Caractéristiques des couches (données utilisateur)

couche	base	pl*	qsl	kpmín	kpmáx	gamrd
01	4.40	460.0	0.00	1.00	1.30	1.26
02	-3.60	290.0	0.00	1.00	1.30	1.26
03	-5.10	600.0	55.00	1.00	1.30	1.26
04	-6.60	890.0	61.00	1.00	1.30	1.26
05	-9.10	1400.0	66.00	1.00	1.30	1.26
06	-12.60	2720.0	171.00	1.00	2.00	1.26
07	-20.00	5000.0	200.00	1.00	2.00	1.26

Pas du calcul : 0.20

SOLUTION

Calcul à longueur imposée : L = 25.00

couche	cote	qsl	ple	kp	qs	qp	ELS-QP	ELS-CARA	ELU-FOND	ELU-ACC
01	7.90	0.00	460.0	1.000	0.0	305.8	110.0	134.4	219.7	241.7
01	7.70	0.00	460.0	1.013	0.0	309.8	111.4	136.2	222.6	244.9
01	7.50	0.00	460.0	1.026	0.0	313.8	112.9	137.9	225.5	248.0
01	7.30	0.00	460.0	1.039	0.0	317.8	114.3	139.7	228.3	251.2
01	7.10	0.00	460.0	1.052	0.0	321.7	115.7	141.4	231.2	254.3
01	6.90	0.00	460.0	1.065	0.0	325.7	117.2	143.2	234.1	257.5
01	6.70	0.00	460.0	1.078	0.0	329.7	118.6	144.9	236.9	260.6
01	6.50	0.00	460.0	1.091	0.0	333.7	120.0	146.7	239.8	263.8
01	6.30	0.00	460.0	1.104	0.0	337.7	121.5	148.4	242.7	267.0
01	6.10	0.00	460.0	1.117	0.0	341.7	122.9	150.2	245.5	270.1
01	5.90	0.00	460.0	1.130	0.0	345.7	124.3	151.9	248.4	273.3
01	5.70	0.00	443.0	1.149	0.0	338.4	121.7	148.7	243.1	267.5
01	5.50	0.00	426.0	1.169	0.0	331.1	119.1	145.5	237.9	261.7
01	5.30	0.00	409.0	1.191	0.0	323.7	116.4	142.3	232.6	255.9
01	5.10	0.00	392.0	1.214	0.0	316.4	113.8	139.1	227.4	250.1
01	4.90	0.00	375.0	1.240	0.0	309.1	111.2	135.9	222.1	244.4
01	4.70	0.00	358.0	1.268	0.0	301.8	108.6	132.6	216.9	238.6
01	4.50	0.00	341.0	1.299	0.0	294.5	105.9	129.4	211.6	232.8

FoXta v3
v3.3.6Imprimé le : 06/09/2022 - 12:14:22
Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES
Projet : SP2_compression
Module : Fondprof (Pieu 1/1)

06	-11.30	171.00	2948.0	1.896	2067.1	3716.1	2375.9	2904.7	4155.7	4571.7
06	-11.50	171.00	3176.0	1.865	2166.0	3937.9	2505.4	3062.9	4386.1	4825.2
06	-11.70	171.00	3404.0	1.838	2264.8	4159.7	2634.9	3221.2	4616.5	5078.7
06	-11.90	171.00	3632.0	1.815	2363.7	4381.5	2764.3	3379.5	4846.9	5332.2
06	-12.10	171.00	3860.0	1.794	2462.5	4603.3	2893.8	3537.8	5077.3	5585.6
06	-12.30	171.00	4088.0	1.776	2561.4	4825.1	3023.3	3696.0	5307.8	5839.1
06	-12.50	171.00	4316.0	1.759	2660.2	5046.9	3152.8	3854.3	5538.2	6092.6
06	-12.60	171.00	4430.0	1.751	2709.6	5157.8	3217.5	3933.5	5653.4	6219.3
07	-12.60	200.00	5000.0	1.666	2709.6	5536.7	3353.8	4100.0	5925.6	6518.9
07	-12.80	200.00	5000.0	1.707	2825.2	5672.9	3460.9	4230.9	6106.5	6717.9
07	-13.00	200.00	5000.0	1.745	2940.8	5800.0	3564.7	4357.9	6281.0	6909.8
07	-13.20	200.00	5000.0	1.783	3056.5	5927.2	3668.6	4484.9	6455.5	7101.7
07	-13.40	200.00	5000.0	1.822	3172.1	6054.4	3772.5	4611.9	6629.9	7293.6
07	-13.60	200.00	5000.0	1.860	3287.7	6181.6	3876.3	4738.9	6804.4	7485.6
07	-13.80	200.00	5000.0	1.898	3403.3	6308.7	3980.2	4865.9	6978.8	7677.5
07	-14.00	200.00	5000.0	1.936	3518.9	6435.9	4084.1	4992.9	7153.3	7869.4
07	-14.20	200.00	5000.0	1.975	3634.5	6563.1	4187.9	5119.9	7327.7	8061.3
07	-14.40	200.00	5000.0	2.000	3750.1	6647.6	4276.5	5228.2	7471.6	8219.5
07	-14.60	200.00	5000.0	2.000	3865.7	6647.6	4334.6	5299.3	7554.6	8310.9
07	-14.80	200.00	5000.0	2.000	3981.3	6647.6	4392.7	5370.4	7637.7	8402.3
07	-15.00	200.00	5000.0	2.000	4097.0	6647.6	4450.8	5441.5	7720.8	8493.7
07	-15.20	200.00	5000.0	2.000	4212.6	6647.6	4509.0	5512.6	7803.9	8585.1
07	-15.40	200.00	5000.0	2.000	4328.2	6647.6	4567.1	5583.7	7886.9	8676.5
07	-15.60	200.00	5000.0	2.000	4443.8	6647.6	4625.2	5654.8	7970.0	8767.9
07	-15.80	200.00	5000.0	2.000	4559.4	6647.6	4683.3	5725.9	8053.1	8859.3
07	-16.00	200.00	5000.0	2.000	4675.0	6647.6	4741.5	5797.0	8136.2	8950.7
07	-16.20	200.00	5000.0	2.000	4790.6	6647.6	4799.6	5868.1	8219.2	9042.1
07	-16.40	200.00	5000.0	2.000	4906.2	6647.6	4857.7	5939.2	8302.3	9133.5
07	-16.60	200.00	5000.0	2.000	5021.8	6647.6	4915.9	6010.3	8385.4	9224.9
07	-16.80	200.00	5000.0	2.000	5137.4	6647.6	4974.0	6081.4	8468.5	9316.3
07	-17.00	200.00	5000.0	2.000	5253.1	6647.6	5032.1	6152.5	8551.5	9407.6
07	-17.10	200.00	5000.0	2.000	5310.9	6647.6	5061.2	6188.1	8593.1	9453.3



FoXta v3
v3.3.6

Imprimé le : 06/09/2022 - 12:14:22
 Calcul réalisé par : MAGMA CARAIBES
 Projet : SP2_compression
 Module : Fondprof (Pieu 1/1)

Capacité du pieu pour chaque combinaison en fonction de la profondeur

