1 Semelle isolée: S4 d'éléments identiques: 1

Nombre

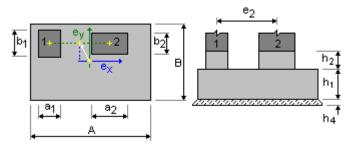
1.1 Données de base

1.1.1 Principes

Norme pour les calculs géotechniques : DTU 13.12
Norme pour les calculs béton armé : BAEL 91 mod. 99

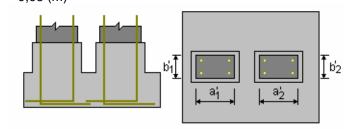
Forme de la semelle : libre

1.1.2 Géométrie:



$$h1 = 0.45 \text{ (m)}$$
 $e_2 = 1.40 \text{ (m)}$

h2 = 1,55 (m)
$$e_x = 0,40$$
 (m) $e_y = 0,00$ (m) h4 = 0,05 (m)



a1' =
$$35,0$$
 (cm) a2' = $35,0$ (cm) b1' = $35,0$ (cm) b2' = $35,0$ (cm)

$$c1 = 5.0 (cm)$$

 $c2 = 3.0 (cm)$

1.1.3 Matériaux

Béton MPa : BETON25; résistance caractéristique = 25,00

• Armature longitudinale caractéristique = 500,00 MPa

 Armature transversale caractéristique = 500,00 MPa

 Armature additionnelle: caractéristique = 500,00 MPa Poids volumique = 2501,36 (kG/m3) : type HA 500 résistance

: type HA 500 résistance

: type HA 500 résistance

1.1.4 Chargements:

Charges sur la semelle:

Cas	Nature	Groupe	Fût	N	Fx	Fy	Mx	My
				(kN)	(kN)	(kN)	(kN*m)	(kN*m)
G1	permanente	1	1	295,00	0,00	0,00	0,00	0,00
			2	85,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Q1	d'exploitation	1	1	45,50	0,00	0,00	0,00	0,00
			2	27,00	0,00	0,00	0,00	0,00

Charges sur le talus:

Cas Nature Q1 (kN/m2)

1.1.5 Liste de combinaisons

1/ ELU: 1.35G1 2/ ELU: 1.00G1 3/ ELU: 1.35G1+1.50Q1 4/ ELU: 1.00G1+1.50Q1 5/ ELS: 1.00G1 6/ ELS: 1.00G1+1.00Q1 7/* ELU: 1.35G1 8/* ELU: 1.00G1 9/* ELU: 1.35G1+1.50Q1 10/* ELU: 1.00G1+1.50Q1 ELS: 1.00G1 11/* 12/* ELS: 1.00G1+1.00Q1

1.2 Dimensionnement géotechnique

1.2.1 Principes

Dimensionnement de la fondation sur:

- · Capacité de charge
- Glissement
- Renversement

1.2.2 Sol:

Contraintes dans le sol: $\sigma_{ELU} = 0.18 \text{ (MPa)} \quad \sigma_{ELS} = 0.12 \text{ (MPa)}$

Niveau du sol: $N_1 = 0.00 \text{ (m)}$ Niveau maximum de la semelle: $N_a = 0.00 \text{ (m)}$ Niveau du fond de fouille: $N_f = -2.00 \text{ (m)}$

Argiles et limons fermes

• Niveau du sol: 0.00 (m)

• Poids volumique: 2039.43 (kG/m3)

• Poids volumique unitaire: 2692.05 (kG/m3)

• Angle de frottement interne: 30.0 (Deg)

• Cohésion: 0.02 (MPa)

1.2.3 États limites

Calcul des contraintes

Type de sol sous la fondation: uniforme

Combinaison dimensionnante Coefficients de chargement: ELU: 1.35G1+1.50Q1 1.35 * poids de la fondation

1.35 * poids du sol

Résultats de calculs: au niveau du sol

Poids de la fondation et du sol au-dessus de la fondation: Gr = 344,16

(kN)

Charge dimensionnante:

Nr = 965,91 (kN) Mx = -0,00 (kN*m) My = 32,52 (kN*m)

Dimensions équivalentes de la fondation:

B' = 1 L' = 1

Épaisseur du niveau: Dmin = 2,00 (m)

Méthode de calculs de la contrainte de rupture: pressiométrique de contrainte (DTU 13.12, 3.22)

qu = 0.37 (MPa)

Butée de calcul du sol:

qlim = qu / γ f = 0.18 (MPa) γ f = 2,00

> Contrainte dans le sol: qref = 0.17 (MPa) Coefficient de sécurité: qlim / qref = 1.109 > 1

Glissement

Combinaison dimensionnante ELU: 1.00G1

Coefficients de chargement: 1.00 * poids de la fondation

1.00 * poids du sol

Poids de la fondation et du sol au-dessus de la fondation: Gr = 254,93

(kN)

Charge dimensionnante:

Nr = 634,93 (kN) Mx = -0.00 (kN*m) My = 6.25 (kN*m)

Dimensions équivalentes de la fondation: $A_{-} = 3,00 \text{ (m)}$ $B_{-} = 2,00$

(m)

Surface du glissement: 6,00 (m2)Cohésion: C = 0.02 (MPa)Coefficient de frottement fondation - sol: $tg(\phi) = 0,58$ Valeur de la force de glissement F = 0,00 (kN)

Valeur de la force empêchant le glissement de la fondation: - su niveau du sol: F(stab) = 437,47 (kN)

Stabilité au glissement: ∞

1.3 Dimensionnement Béton Armé

1.3.1 Principes

Fissuration : préjudiciable
 Milieu : non agressif
 Prise en compte de la condition de non-fragilité : oui

1.3.2 Analyse du poinçonnement et du cisaillement

Poinçonnement

Combinaison dimensionnante ELU: 1.35G1+1.50Q1
Coefficients de chargement: 1.00 * poids de la fondation

1.00 * poids du sol

Charge dimensionnante:

Nr = 876,68 (kN) Mx = -0,00 (kN*m) My = 32,08 (kN*m)

Longueur du périmètre critique:

Force de poinçonnement:

Hauteur efficace de la section

Contrainte de cisaillement:

Contrainte de cisaillement admissible:

Coefficient de sécurité:

3,11 (m)

307,27 (kN)

heff = 0,45 (m)

0,22 (MPa)

0,75 (MPa)

3.42 > 1

1.3.3 Ferraillage théorique

Semelle isolée:

Aciers inférieurs:

ELU: 1.35G1+1.50Q1

My = 111,48 (kN*m) $A_{sx} = 4,41 (cm2/m)$

ELU: 1.35G1+1.50Q1

Mx = 106,63 (kN*m) $A_{sv} = 4,29 (cm2/m)$

 $A_{s min} = 4,01 (cm2/m)$

Aciers supérieurs:

My = 0.00 (kN*m) $A'_{sx} = 4.41 (cm2/m)$

Mx = 0.00 (kN*m) $A'_{sv} = 4.29 (cm2/m)$

 $A_{s min} = 3,90 (cm2/m)$

Espacement réglementaire maximal $e_{max} = 0.25 (m)$

Fût: 1

Armature longitudinale A = 6.80 (cm2) A $_{min.}$ = 6.80 (cm2)

A = 2 * (Asx1 + Asy1)

Asx1 = 2,00 (cm2) Asy1 = 1,40 (cm2)

Fût: 2

Armature longitudinale A = 7,60 (cm2) A $_{min.}$ = 7,60 (cm2)

A = 2 * (Asx2 + Asy2)

Asx2 = 2,40 (cm2) Asy2 = 1,40 (cm2)

1.3.4 Ferraillage réel

2.3.1 Semelle isolée:

Aciers inférieurs:

En X:

8 HA 500 12 I = 2,90 (m) e = 1*-0,87 + 7*0,25

En Y:

12 HA 500 12 I = 1,90 (m) e = 1*-1,37 + 11*0,25

Aciers supérieurs:

En X:

12 HA 500 10 I = 2,90 (m) e = 1*-0,88 + 11*0,16

En Y:

17 HA 500 10 I = 1,90 (m) e = 1*-1,36 + 16*0,17

2.3.2 Fût

Fût: 1

Armature longitudinale

En X:

2 HA 500 12 I = 2,08 (m) e = 1*-0,21 + 1*0,42

En Y:

6 HA 500 12 I = 2,08 (m) e = 1*-0,21 + 2*0,21

Armature transversale

8 HA 500 6 I = 1,58 (m) e = 1*0,78 + 5*0,20 + 2*0,09

Fût: 2

Armature longitudinale

En X:

2 HA 500 12 I = 2,08 (m) e = 1*-0,26 + 1*0,52

En Y:

8 HA 500 12 I = 2,08 (m) e = 1*-0,26 + 3*0,17

Armature transversale

8 HA 500 6 I = 1,78 (m) e = 1*0,78 + 5*0,20 + 2*0,09

Attentes

Armature Iongitudinale

8 HA 500 12 I = 2,68 (m) e = 1*-0,44 + 1*0,29 + 1*1,11 + 1*0,29

2 Quantitatif:

Volume de Béton = 3,30 (m3)
 Surface de Coffrage = 10,08 (m2)

Acier HA 500

Poids total = 140,51 (kG)
 Densité = 42,62 (kG/m3)
 Diamètre moyen = 10,5 (mm)

• Liste par diamètres:

Diamètre	Longueur	Poids		
	(m)	(kG)		
6	26,85	5,96		
10	67,10	41,38		

12

93,17