

Module TASSELDO : Calcul 3D des déplacements et contraintes dans un massif de stratigraphie quelconque

M.T. Hoang & F. Cuira

Terrasol

Principales nouveautés de Tasseldo+

- ☐ Charge rectangulaire et/ou triangulaire
- Assistance de modélisation d'un polygone convexe
- Comportement défini par couche
- Calage automatique des modules de déformation à partir du pressiomètre (courbes dégradation)
- Calcul de consolidation intégré avec ou sans systèmes de drains verticaux

☐ Modélisation 3D d'une stratigraphie complexe à l'aide d'un réseau de sondages

 Accès aux contraintes et déplacements dans les trois directions de l'espace



 (E, v, C_v)

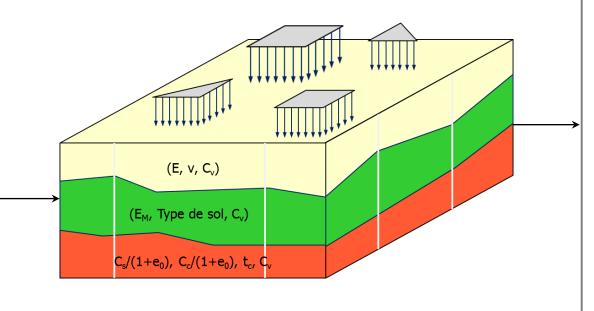
 $(E_M, Type de sol, C_v)$

 $C_{\rm s}/(1+{\rm e}_0),\ {\rm C}_{\rm c}/(1+{\rm e}_0),\ {\rm t}_{\rm c},\ {\rm c}_{\rm c}$

Position du problème

INPUT

- ☐ Chargement (en surface et/ou en profondeur)
- ☐ Profil stratigraphique (défini par couche ou par sondage)
- Comportement et paramètres de calcul définis par couche
- Point de calcul



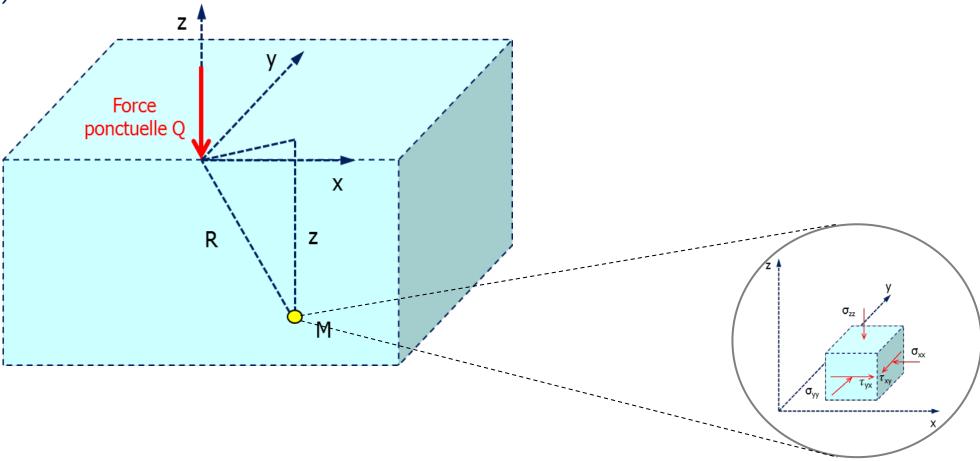
OUTPUT

- Contrainte
 - ☐ Contrainte verticale effective initiale,
 - Supplément de la contrainte verticale, des contraintes horizontales
- → Modèle stratigraphique→ 3D (profil de terrain au droit des points de calcul)
- ☐ Tassement et déplacements horizontaux
- ☐ Tassement et degré de consolidation.



Contraintes

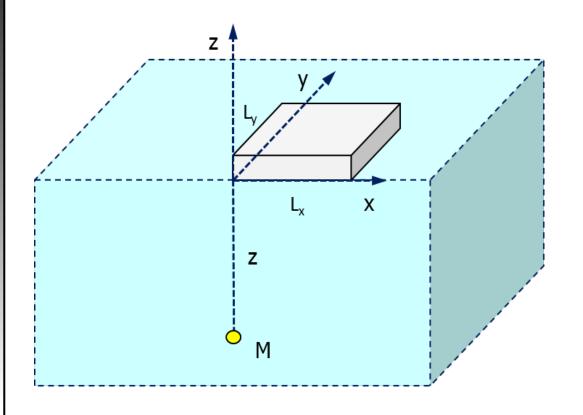
■ Modèle de Boussinesq : La variation des contraintes induite par le chargement Q à la surface en tout point M(x, y ,z)

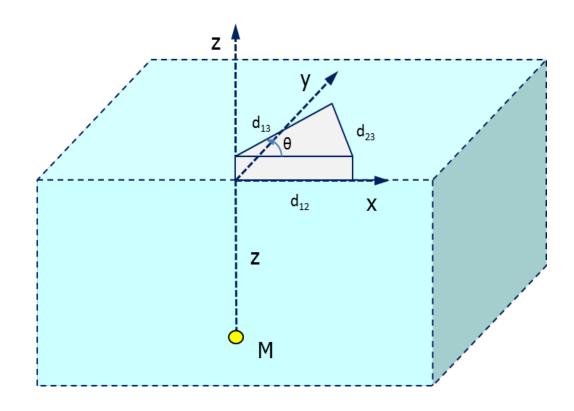




Contraintes

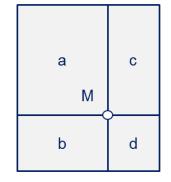
□ Dans Tasseldo : utilisation de solutions intégrales sous le coin d'une charge rectangulaire ou triangulaire

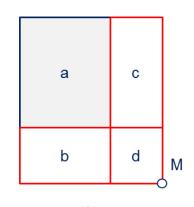




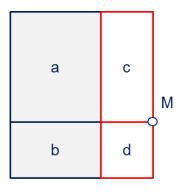
Contraintes

■ Méthode de superposition

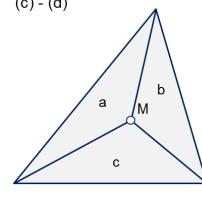


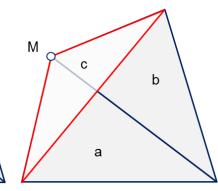


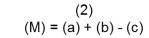
(2)
(M) =
$$(a+b+c+d) - (b+d) - (c+d) + (d)$$

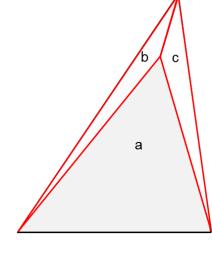


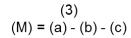
(3)
(M) =
$$(a+c) + (b+d) - (c) - (d)$$









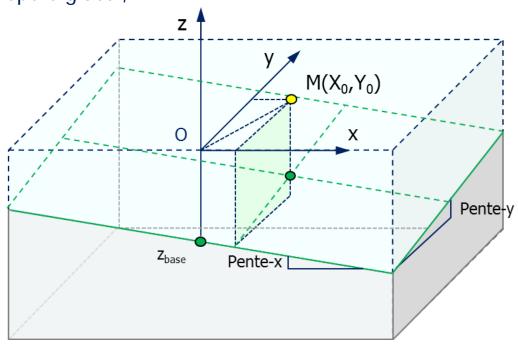




Modèle stratigraphique

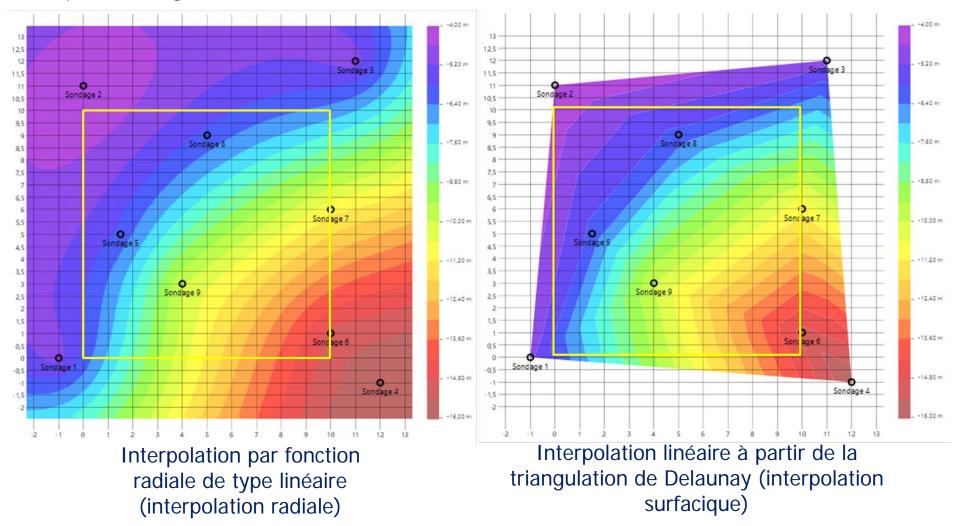
- Modèle défini par couche
 - z_{base}: cote de la base de la couche définie à l'origine du repère global,
 - □ Pente-x : pendage de la base de la couche selon X,
 - □ Pente-y : pendage de la base de la couche selon Y.

$$z_M = z_{base} - X_0 \times Pente-x - Y_0 \times Pente-y$$



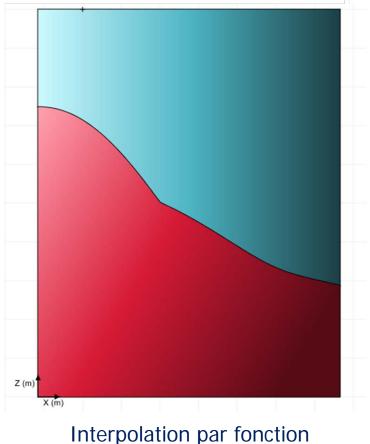
Modèle stratigraphique

■ Modèle défini par sondage

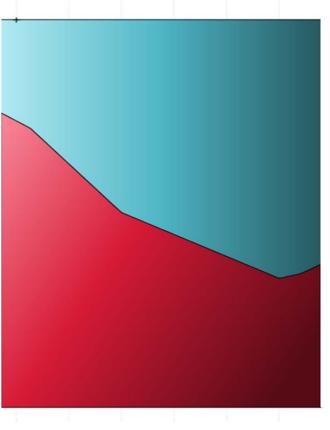


Modèle stratigraphique

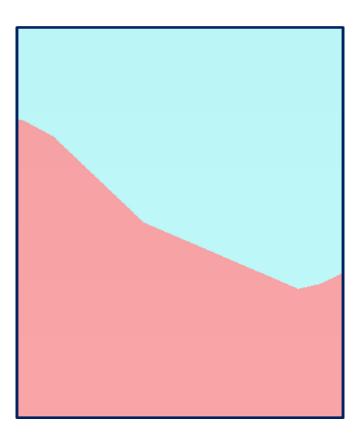
Modèle défini par sondage



Interpolation par fonction radiale de type linéaire (interpolation radiale)

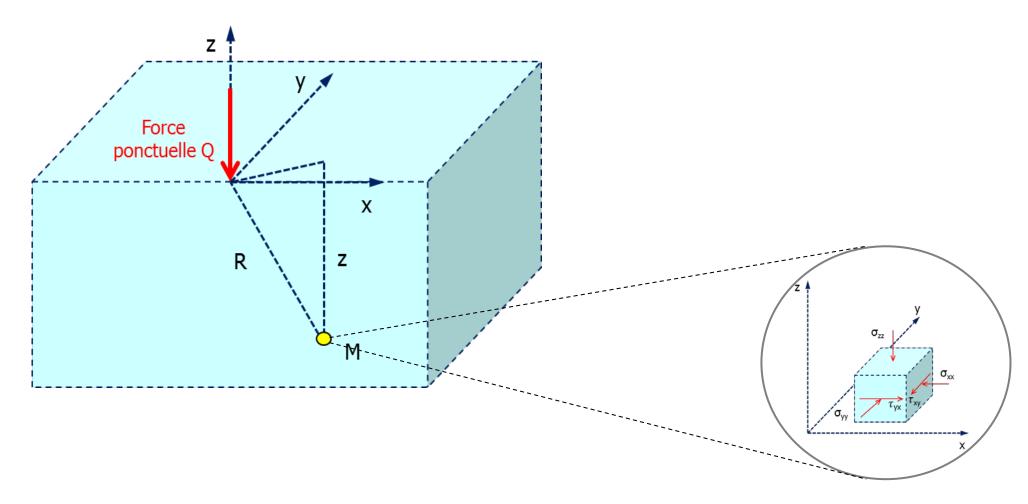


Interpolation linéaire à partir de la triangulation de Delaunay (interpolation surfacique)



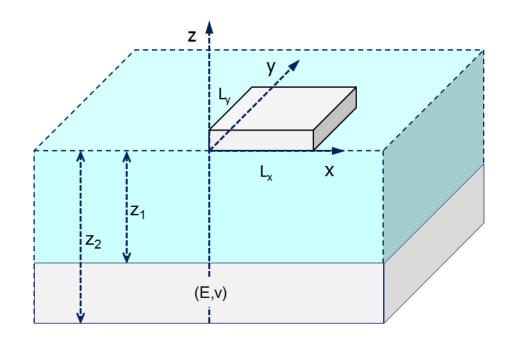
Plaxis 3D

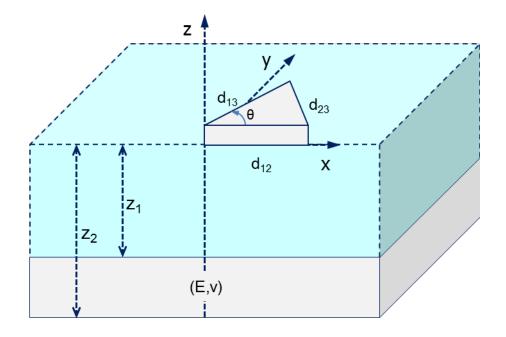
☐ Modèle de Boussinesq : Les déplacements induits par le chargement Q à la surface en tout point M(x, y ,z)





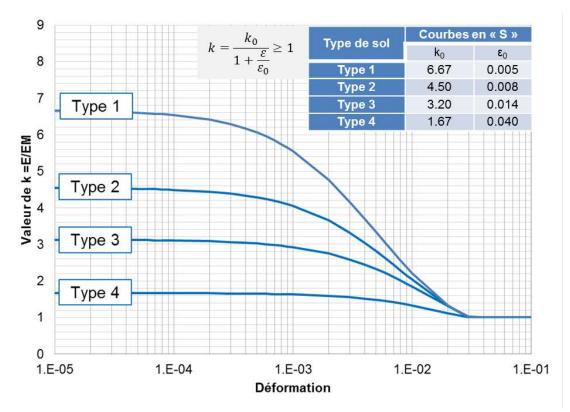
□ Dans Tasseldo : utilisation de solutions intégrales sous le coin d'une charge rectangulaire ou triangulaire





Tassement élastique non linéaire : Notion de la dégradation du module de déformation

$$\frac{E}{E_M} = k(\varepsilon) = \frac{k_0}{1 + \frac{\varepsilon}{\varepsilon_0}}$$



Type de sol	Туре			
Sables, sables graves Roche très fracturée	1			
Sables, sables graves serrés Limons	2			
Argiles Roche peu fracturée	3			
Argiles, limons, marnes surconsolidés	4			

(PN ARSCOP, 2018)

Tassement élastique non linéaire : mise en œuvre du modèle de calcul

Loi de dégradation $\frac{E}{E_M} = k(\varepsilon) = \frac{k_0}{1 + \varepsilon/\varepsilon_0}$

Théorie de Boussinesq

$$\varepsilon_i = \frac{\sum_{j=1}^n q_j \times \mu_j(z_i)}{E_i} = \frac{\sum_{j=1}^n q_j \times \mu_j(z_i)}{E_{M,i}} \times \frac{1 + \frac{\varepsilon_i}{\varepsilon_0}}{k_0}$$

avec μ_i - incrément de contrainte en 1D et 3D

$$\varepsilon_{i} = \frac{\frac{\sum_{j=1}^{n} q_{j} \times \mu_{j}(z_{i})}{E_{M,i}} \times \frac{1}{k_{0}}}{1 - \frac{\sum_{j=1}^{n} q_{j} \times \mu_{j}(z_{i})}{E_{M,i}} \times \frac{1}{\varepsilon_{0} k_{0}}}$$

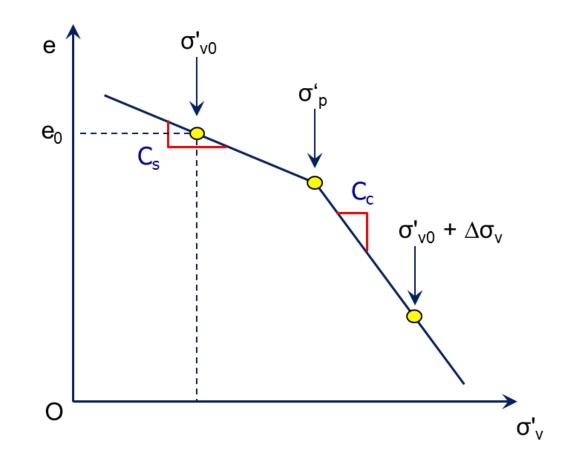
$$s = \sum_{i=1}^{n} \varepsilon_{i} h_{i}$$

Mise en œuvre d'un modèle élastique non-linéaire simplifié

■ Tassement œdométrique

$$\Delta e = C_s \log_{10} \left(\frac{\sigma'_p}{\sigma'_0} \right) + C_c \log_{10} \left(\frac{\sigma'_0 + \Delta \sigma_{zz}}{\sigma'_p} \right)$$

$$s = \sum_{\text{couches}} \varepsilon_i h_i = \sum_{\text{couches}} \frac{\Delta e}{1 + e_0} h_i$$



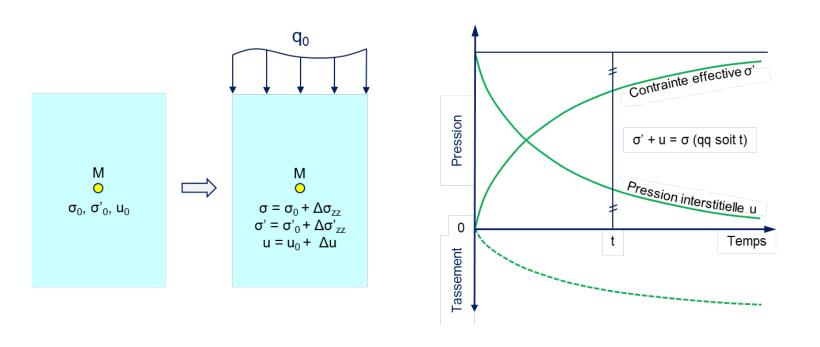
Consolidation

■ Théorie de la consolidation verticale

$$\frac{\partial(\Delta u)}{\partial t} = C_v \cdot \frac{\partial^2(\Delta u)}{\partial z^2} \Leftrightarrow \frac{1}{E_{\text{oed}}} \frac{\partial(\Delta u)}{\partial t} = \frac{1}{\gamma_w} \frac{\partial}{\partial z} \left(k \frac{\partial(\Delta u)}{\partial z} \right) \qquad (C_v = \frac{kE_{\text{oed}}}{\gamma_w})$$

Traité par différences finies

Résolution par éléments finis



Consolidation

☐ Théorie de la consolidation radiale : Le degré de consolidation globale X

$$X = 1 - (1 - X_v)(1 - X_r)$$

Avec

$$X_{\rm r} = 1 - e^{-t/c}$$

Où:

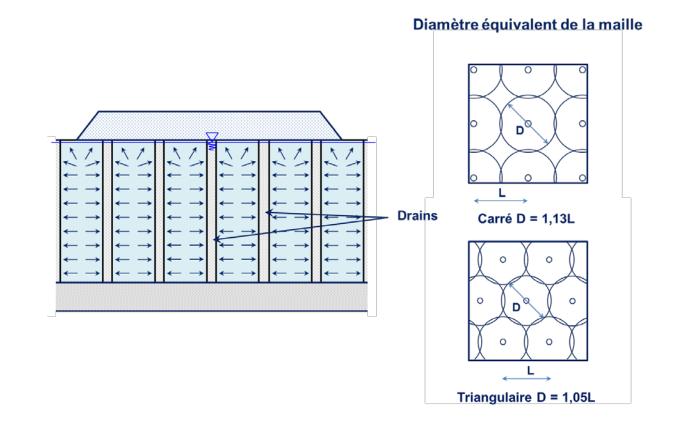
$$c = \frac{D_{m}^{2}}{c_{r}} \left(\frac{\ln(n)}{8(1 - n^{-2})} - \frac{3 - n^{-2}}{32} \right)$$

D_m : le diamètre équivalent de la maille

Déq : le diamètre équivalent du drain

 $n = D_m/D_{\acute{e}q}$

 c_r le coefficient de consolidation radiale.



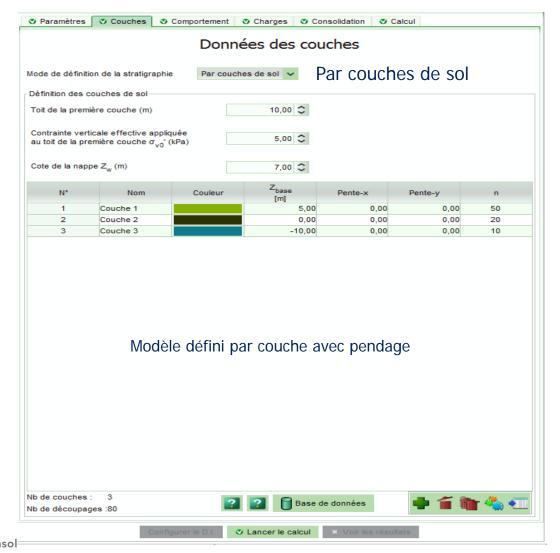


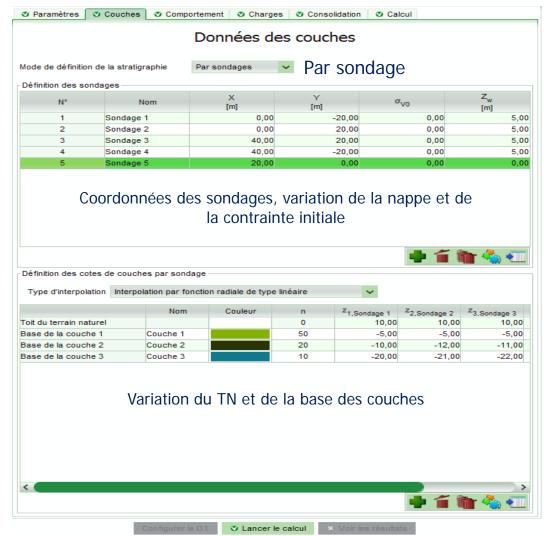
Prise en main

M.T. Hoang & F. Cuira

Terrasol

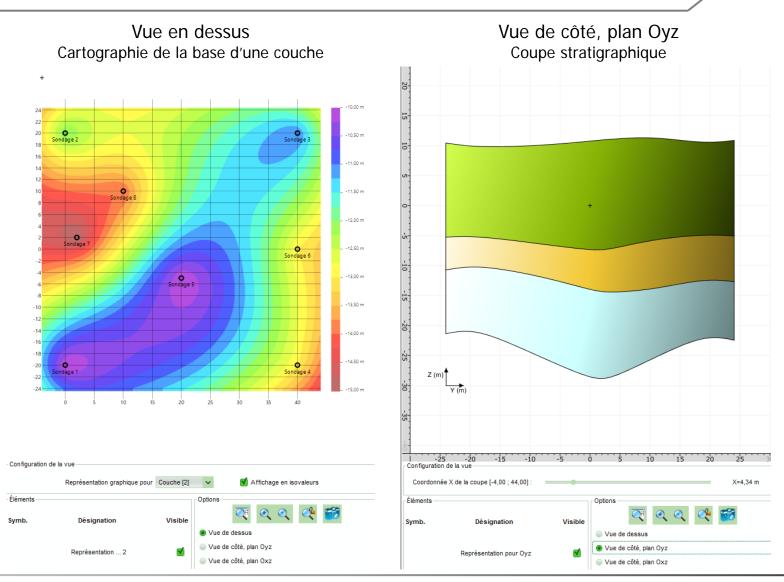
Onglet « Couches »



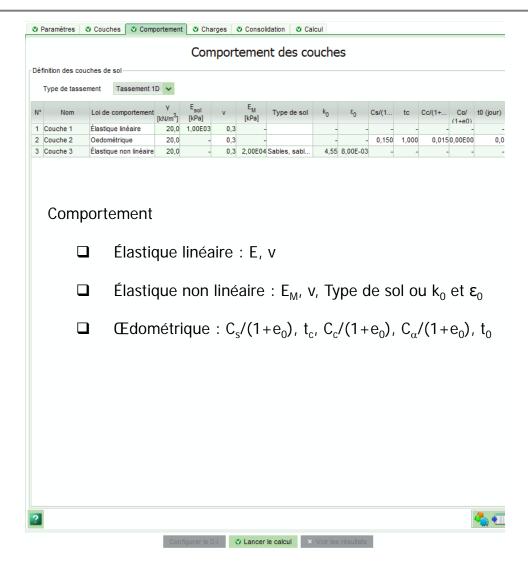


setec

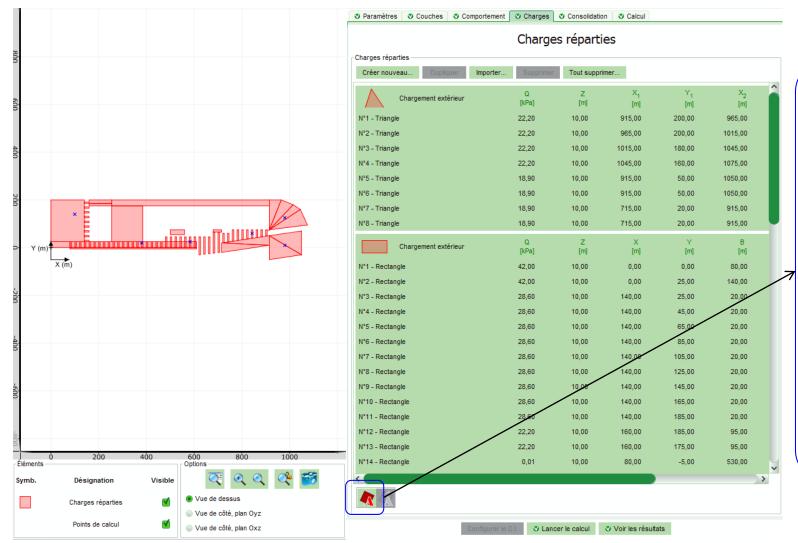
Onglet « Couches »

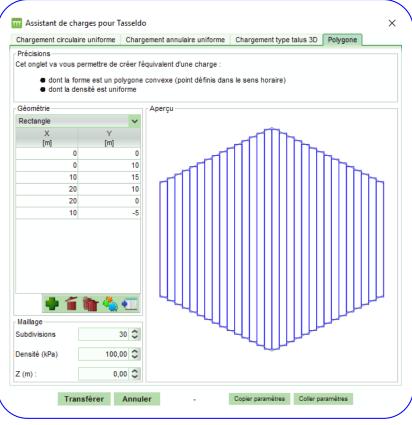


Onglet « Comportement »

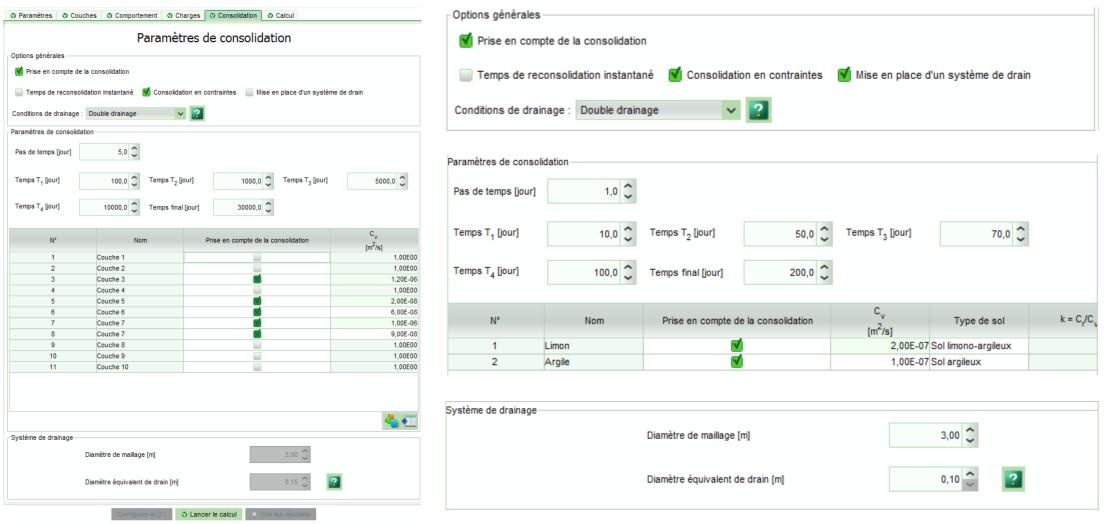


Onglet « Charges »





Onglet « Consolidation »



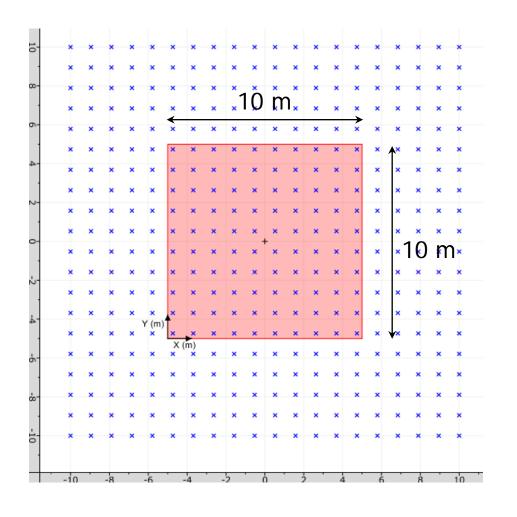


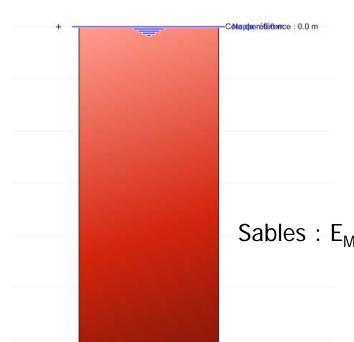
Exercice 1 : Calcul en élastique non linéaire

M.T. Hoang & F. Cuira

Terrasol

Exercice 1 : calcul en élastique non linéaire

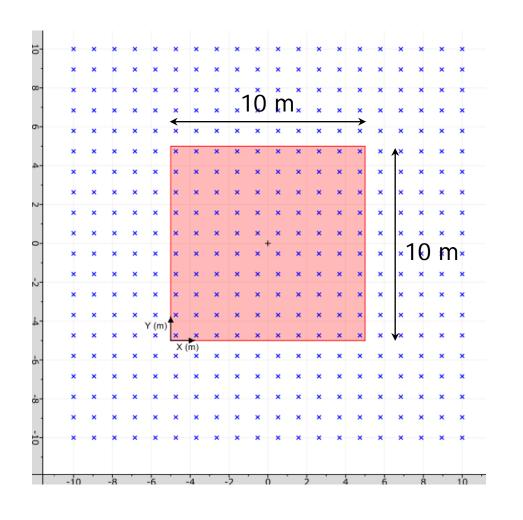


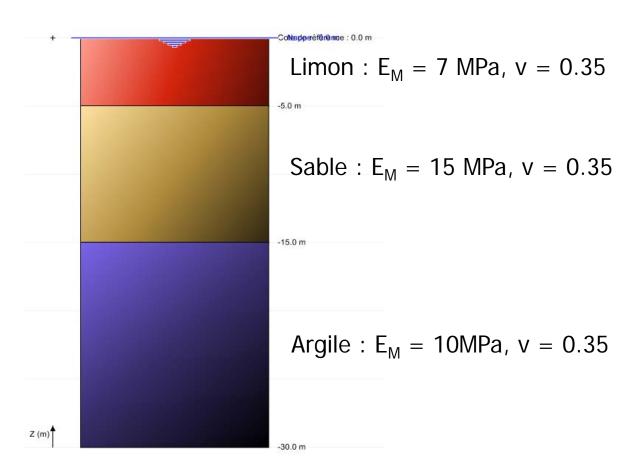


Sables : $E_M = 10 \text{ MPa}$, v = 0.35



Exercice 1 : calcul en élastique non linéaire





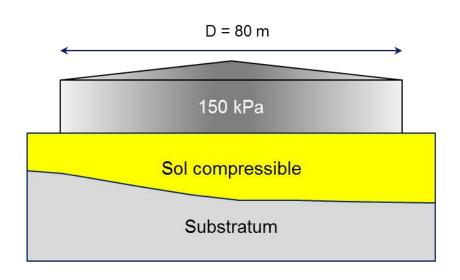


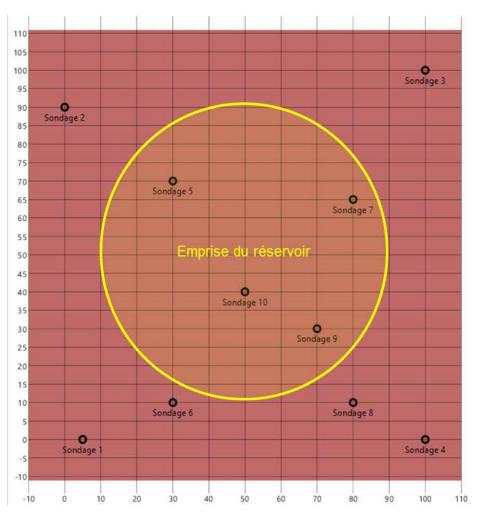
Exercice 2 : Stratigraphie 3D définie par un réseau de sondages

M.T. Hoang & F. Cuira

Terrasol

Exercice 2 : Stratigraphie 3D définie par sondages





Exercice 2 : Stratigraphie 3D définie par sondages

N°	Nom	X (m)	Y (m)	σ _{vo} (kPa)	Z _w (m)
1	Sondage 1	5	0	0.0	-1.0
2	Sondage 2	0	90	0.0	-1.0
3	Sondage 3	100	100	0.0	-1.0
4	Sondage 4	100	0	0.0	-1.0
5	Sondage 5	30	70	0.0	-1.0
6	Sondage 6	30	10	0.0	-1.0
7	Sondage 7	80	65	0.0	-1.0
8	Sondage 8	80	10	0.0	-1.0
9	Sondage 9	70	30	0.0	-1.0
10	Sondage 10	50	40	0.0	-1.0

	n	z1	z2	z3	z4	z5	z6	z 7	z8	z 9	z10
Toit du TN	-	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Base de la couche 1	10	-3.0	-2.5	-3.0	-7.0	-4.0	-6.0	-6.0	-6.3	-6.0	-6.0
Base de la couche 2	10	-10	-10	-10	-10	-10	-10	-10	-10	-10	-10

N°	Nom	Comportement	γ (kN/m³)	E (kPa)	v	C _s /(1+e ₀)	t _c	C _c /(1+e ₀)	C _α /(1+e ₀)	t _c (jours)
1	Couche 1	Œdométrique	18	-	0,33	0,010	1,1	0,090	0,005	50
2	Couche 2	Élastique non linéaire	20	50 000	0,33	-	-	-	-	-

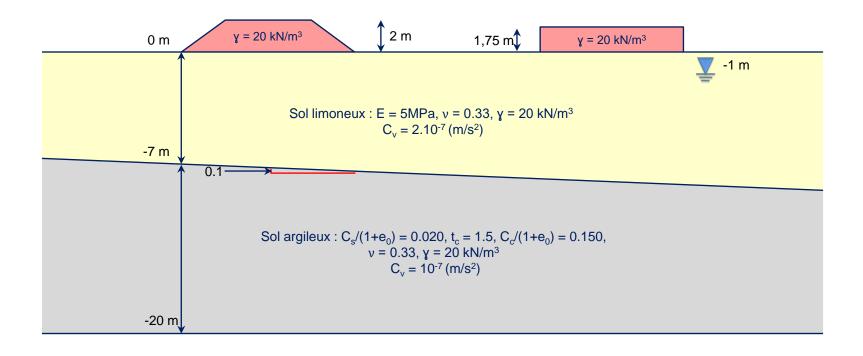


Exercice 3 : Calcul de consolidation

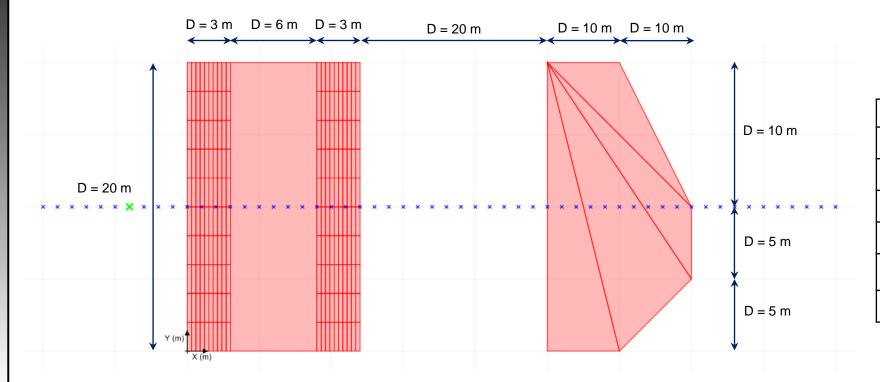
M.T. Hoang & F. Cuira

Terrasol

Exercice 3 : Calcul de consolidation



Exercice 3 : Calcul de consolidation



X (m)	Y (m)
25	20
30	20
35	10
35	5
30	0
25	0