

## Examen Final MDS

**2<sup>eme</sup> Année ST (DUREE : 1 h 30 mn )**

### Un formulaire autorisé

#### Exercice 1: 8 Pts

Dans le but de définir les conditions de compactage d'un sol pour un chantier de remblai routier, Des essais Proctor modifiés réalisés sur un échantillon de ce sol ont fourni les résultats ci-après :

Teneur en eau (%)	10,7	12,1	13,8	15,4	16,7	17,7
Poids volumique sec $\gamma_d$ (kN/m <sup>3</sup> )	16,2	17,7	18,6	18,8	18,1	17,0

- Porter sur un graphique ( $\gamma_d$ , w) la courbe de compactage du sol ;
- Déterminer les caractéristiques optimum Proctor ( $\gamma_{dopt}$ ,  $w_{opt}$ ) pour ce sol ;
- Calculer le degré de saturation à l'optimum Proctor ;
- Tracer la ligne de saturation 100% et la ligne à 15% d'air ;  
 $\gamma_s/\gamma_w = 2,7$  et  $\gamma_w = 10 \text{ kN/m}^3$ .

#### Exercice 2. 9 Pts (micro)

Sachant que l'échantillon de sol ci-contre a une masse totale de 1259 (g), un poids volumique total de 22.10 KN/m<sup>3</sup> et une teneur en eau  $w=15.3\%$ . On pose le poids volumique des grains solide  $\gamma_s=27.5 \text{ KN/m}^3$ .  
On donne  $\gamma_w = 10 \text{ KN/m}^3$

On demande :

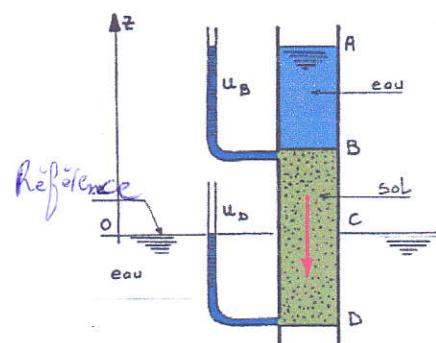
- Remplir les manquants du diagramme des phases.
- Déterminer le degré de saturation, l'indice de vide et le poids volumique sec.

Poids (kg)		Volume (m <sup>3</sup> )	
M <sub>a</sub> = 0		Air	V <sub>a</sub> = ?
M <sub>w</sub> = ?		Eau	V <sub>w</sub> = ?
M <sub>s</sub> = ?		Solide	V <sub>s</sub> = ?

#### Exercice 2. 3 Pts

Soit l'échantillon de sol représenté dans la figure :

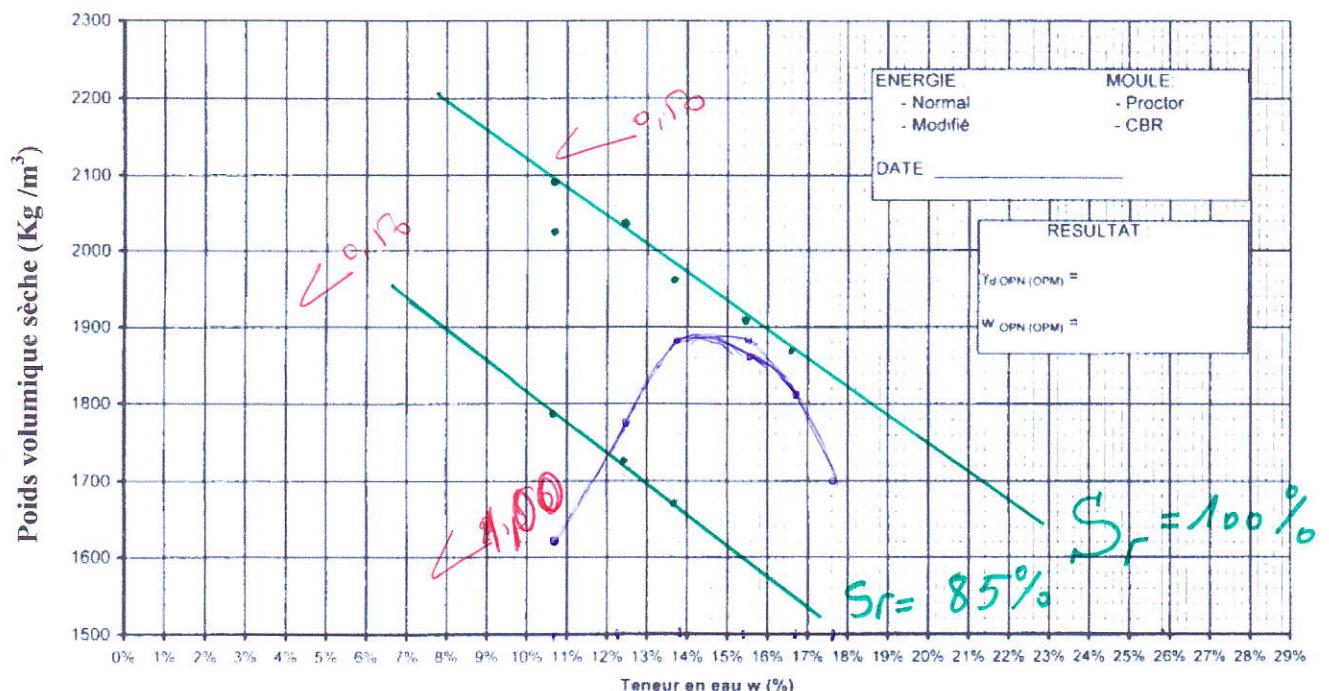
- Déterminer les charges de pression, de position la charge totale et les parts de charge aux points A, B et D .
- Déterminer le gradient hydraulique l'échantillon de sol



**Bonne chance**

Nom..... Prénom.....

ESSAI PROCTOR ( NF P 94-093)



Corrigé type

Examen final MDS  
2<sup>e</sup> STExercice N°1

w%	10,70	12,10	13,8	15,4	16,7	17,70
$\gamma_d$ (kN/m³)	16,20	17,70	18,80	18,80	18,10	17,00

1. graphe ( $\gamma_d$ , w)

2.  $\gamma_{dopt} = 18,80 \text{ kN/m}^3$  ✓ 1,00  
 $w_{opt} = 15,40 \%$  ✓ 1,00

3. le degré de saturation à l'optimum Proctor:

$$S_{ropt} = w_{opt} \times \frac{\gamma_s}{\gamma_w} \times \frac{\gamma_{dopt}}{\gamma_s - \gamma_{dopt}}$$

$$= 0,1540 \times \frac{27}{10} \times \frac{18,80}{27 - 18,80}$$

$$S_{ropt} = 0,95 \quad \text{Soit } S_r = 95 \% \quad \checkmark 1,00$$

4. la ligne de saturation à 100%

$$\gamma_d = \frac{(1-w) \gamma_s}{\gamma_w + w \gamma_s} \cdot \gamma_w = \frac{27}{10 + w \times 27} \times 10.$$

w%	10,70	12,10	13,8	15,40	16,7	17,70
$\gamma_d$ (kN/m³)	20,95	20,34	19,66	18,07	18,61	18,27

①

✓ 1,50

- ligne de saturation à 15% d'air

$$\gamma_d = \frac{(1-0,15) \gamma_d}{\gamma_w + w \gamma_s} \quad \gamma_w = \frac{0,85 \cancel{\text{et}} 27}{10 + w \cdot 27} \times 10$$

w %	10,70	12,10	13,80	15,40	16,70	17,70
$\gamma_d$ (kn/m³)	17,31	17,29	16,71	16,21	15,82	15,53

1,50

Exercice N° 2

$$M = 1259 \text{ g}$$

$$\gamma = 22,10 \text{ kn/m}^3$$

$$w = 15,30 \%$$

$$\gamma_s = 27 \text{ kn/m}^3$$

$$\gamma_w = 10 \text{ kn/m}^3$$

1. Remplissage du diagramme:

$$\gamma = \frac{W}{V} = 22,10 \text{ kn/m}^3 \Rightarrow V = \frac{W}{\gamma} = \frac{M \times g}{\gamma}$$
$$= \frac{1259 \times 10^{-3} \text{ N/kg}}{22,10} \Rightarrow V = 569,68 \times 10^{-6} \text{ m}^3$$

donc:  $V = 569,68 \text{ cm}^3$  1,50

$$w = \frac{W_w}{W_s} = \frac{M_w \times g}{M_s \times g} = 0,153$$

$$\gamma_s = \frac{W_s}{V_s} = \frac{M_s \times g}{V_s} = 27.$$

jusqu'à maintenant on a: M et V

on sait que:  $M = M_s + M_w = 1259 \text{ (g)}$  --- ①

on a:  $w = \frac{M_w}{M_s} = 0,153 \Rightarrow M_w = 0,153 M_s$  --- ②

on remplace Q dans ① :

$$M_s + 0,153 M_s = 125 \text{ g} (\text{g})$$

$$\Rightarrow 1,153 M_s = 125 \text{ g} (\text{g})$$

$$\Rightarrow M_s = 1091,93 \text{ (g)} \quad \leftarrow 0,75$$

$$M_w = M - M_s = 125 \text{ g} - 1091,93 \text{ (g)}$$

$$\Rightarrow M_w = 167,06 \text{ (g)} \quad \leftarrow 0,75$$

$$\text{on 2: } \gamma_s = \frac{w_s}{V_s} \Rightarrow V_s = \frac{w_s}{\gamma_s} = \frac{1091,93 \times 10^{-3}}{27,05} \times 10 \times 10^{-3}$$

$$\Rightarrow V_s = 397,065 \text{ cm}^3 \quad \leftarrow 0,75$$

$$\text{on 2: } \gamma_w = \frac{w_w}{V_s} \Rightarrow V_w = \frac{w_w}{\gamma_w} = \frac{M_w \times g}{\gamma_w} = \frac{167,06 \times 10^{-3} \times 10 \times 10^{-3}}{10}$$

$$\Rightarrow V_w = 167,06 \text{ cm}^3 \quad \leftarrow 0,75$$

$$\text{on 2: } V = V_s + V_w + V_2 \Rightarrow V_2 = V - V_s - V_w$$

$$V_2 = 569,68 - 397,065 - 167,06$$

$$\text{donc: } V_2 = 5,55 \text{ cm}^3 \quad \leftarrow 0,75$$

donc:

$$\begin{array}{|c|c|c|} \hline & M_2 = 0 & \text{Air} & V_2 = 5,55 \text{ cm}^3 \\ \hline \end{array}$$

$$\begin{array}{|c|c|c|} \hline & M_w = 167,06 \text{ (g)} & \cancel{\text{Eau}} & V_w = 167,06 \text{ cm}^3 \\ \hline \end{array}$$

$$\begin{array}{|c|c|c|} \hline & M_s = 1091,93 \text{ (g)} & \cancel{\text{Solide}} & V_s = 397,065 \text{ cm}^3 \\ \hline \end{array}$$

③

- le degré de saturation :

$$S_r = \frac{V_w}{V_v} \text{ où } S_r = \frac{w}{e} \cdot \frac{\gamma_s}{\gamma_w}$$

$$S_r = \frac{V_w}{V_z + V_w} = \frac{167,06}{5,55 + 167,06} = 0,9678.$$

donc:  $(S_r = 96,78\%)$  1,25

- l'indice des vides:

$$e = \frac{V_v}{V_s} \text{ où } e = \frac{w}{S_r} \cdot \frac{\gamma_s}{\gamma_w}$$

$$\text{donc: } e = \frac{V_z + V_w}{V_s} = \frac{5,55 + 167,06}{397,06}$$

donc:  $(e = 0,434)$  1,25

$$\text{où: } e = \frac{w}{S_r} \cdot \frac{\gamma_s}{\gamma_w} = \frac{15,3}{96,78} \times \frac{27}{10} \Rightarrow e = 0,43.$$

4- le poids volumique sec  $\gamma_d$ :

$$\gamma_d = \frac{\gamma_s}{1+e} = \frac{27,15}{1+0,43} \Rightarrow \gamma_d = 19,50 \text{ kN/m}^3$$

1,25

Exercice N° 3.

les charges de pression:

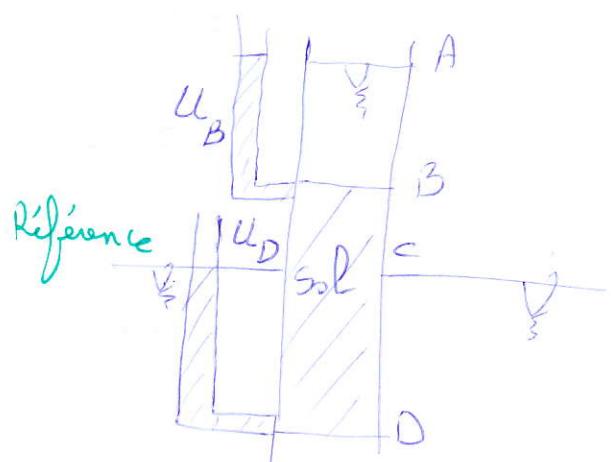
le pt A:  $\frac{U_A}{\gamma_w} = 0,25$

le pt B:  $\frac{U_B}{\gamma_w} = AB$  0,25

le pt D:  $\frac{U_D}{\gamma_w} = CD$  0,25

les charges de position:

le pt A:  $E_A = CA$  0,25



(4)

$$\text{lept } B: \Sigma_B = BC \angle 0,25$$

$$\text{lept } D: \Sigma_D = - CD \angle 0,25$$

les charges totales:

$$h_A = 0 + CA = CA \angle 0,25$$

$$h_B = + BC + AB = AC \angle 0,25$$

$$h_D = - CD + CD = 0 \angle 0,25$$

AG<sub>6</sub>

Les pentes de charges:

$$\Delta h = h_B - h_D = AC \angle 0,25$$

TP 3

- le gradient hydrostatique:

$$i = \frac{\Delta h}{DL} = \frac{AC}{BD} \angle 0,50$$

21 → 52