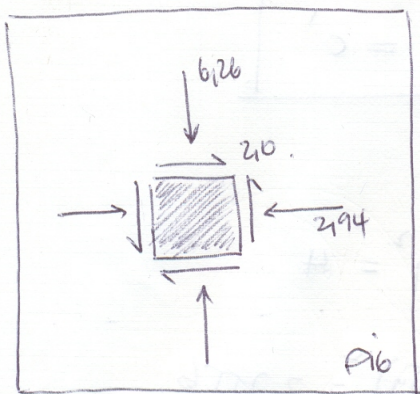


## Geomecánica (clase 3)

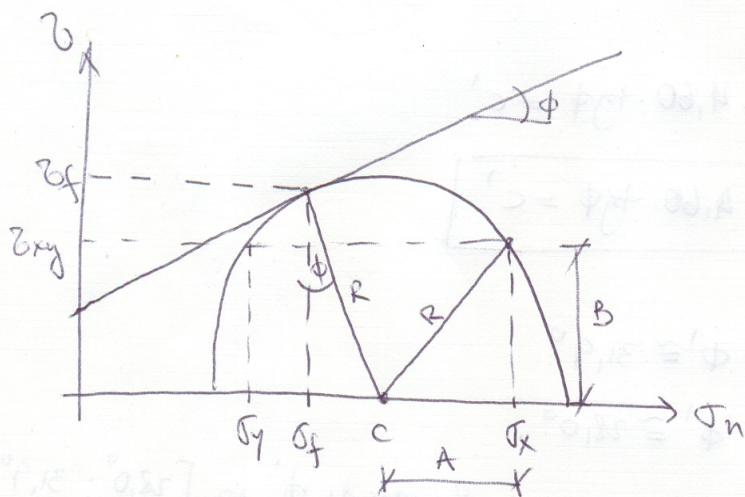
①

P1.- En un terreno arcillo gravoso se ha estimado que el valor de la cohesión está acotado entre 0,2 y 0,5 kg/cm<sup>2</sup>. Bajo esta condición, estime el rango del ángulo de fricción, si el estado tensional indicado corresponde a un estado de falla.



(Tensiones están en kg/cm<sup>2</sup>).

Resp: El estado de falla corresponde a una recta tangente del círculo de Mohr que tiene una pendiente tg φ !



$$\text{Centro} = \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2}$$

$$A = \left( \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \right)$$

$$B = \tau_{xy}$$

$$\Rightarrow R = \sqrt{\left( \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \right)^2 + \tau_{xy}^2}$$

Además:

el criterio de falla es:

$$\boxed{\tau_f = c' + \sigma_{nf} \tan \phi}$$

Pen:

$$Z_f = R \cos \phi.$$

$$\wedge \sigma_f = \left( \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \right) - R \sin \phi.$$

} Reemplazo en ec de falla:

$$\sqrt{\left( \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \right)^2 + \tau_{xy}^2} \cdot \cos \phi = c' + \left( \left( \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \right) - \sqrt{\left( \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \right)^2 + \tau_{xy}^2} \cdot \sin \phi \right) \tan \phi$$

$$\boxed{\sqrt{\left( \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \right)^2 + \tau_{xy}^2} \cdot \sec^2 \phi - \left( \frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} \right) \tan \phi = c'}$$

Reemplazo valores:

$$\frac{\sigma_x + \sigma_y}{2} = \frac{6,26 + 2,94}{2} = 4,6 \quad , \quad \tau_{xy}^2 = 4$$

$$\frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} = \frac{6,26 - 2,94}{2} = 1,66 \quad , \quad \left( \frac{\sigma_x - \sigma_y}{2} \right)^2 = 2,7556$$

$$\Rightarrow \sqrt{2,7556 + 4} \cdot \sec \phi - 4,60 \cdot \tan \phi = c'$$

$$\approx \boxed{2,6 \cdot \sec \phi - 4,60 \cdot \tan \phi = c'}$$

$$\text{El inf : } c' = 0,2 \Rightarrow \phi' \cong 31,9^\circ$$

$$\text{El max : } c' = 0,5 \Rightarrow \phi' \cong 28,0^\circ$$

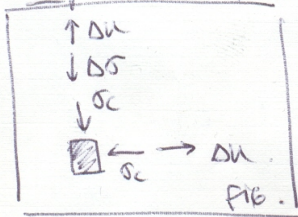
$$\therefore \text{Rango de } \phi' \rightarrow [28,0^\circ; 31,9^\circ]$$



P2: Los resultados en la condición de estado último de una serie de ensayos triaxiales CIU se presentan en la tabla. Para el estado tensional inicial indicado, si se mantiene constante la tensión principal mayor, determinar en cuánto se debe disminuir la tensión ppal menor para alcanzar la cond. de falla del estado último en condición drenada.

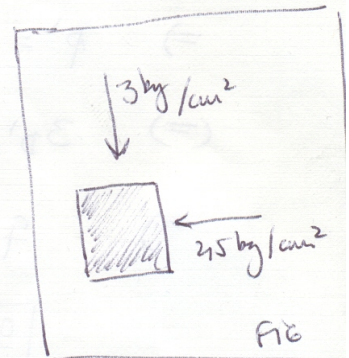
Ensayo	$\sigma_c' \text{ (kg/cm}^2\text{)}$	e	$\Delta\sigma_f \text{ (kg/cm}^2\text{)}$	$\Delta u_f \text{ (kg/cm}^2\text{)}$
1	1	1.00	0,976	0,577
2	1	0,95	3,506	-0,614
3	1	0,90	12,600	-4,800

Resp: Para ensayo no drenado triaxial:



$$p' = \frac{(\sigma_c + \Delta\sigma - \Delta u) + 2(\sigma_c - \Delta u)}{3} =$$

$$p' = \sigma_c + \frac{\Delta\sigma}{3} - \Delta u$$



$$q' = \frac{(\sigma_c + \Delta\sigma - \Delta u) - (\sigma_c - \Delta u)}{2} = \frac{\Delta\sigma}{2}$$

luego:

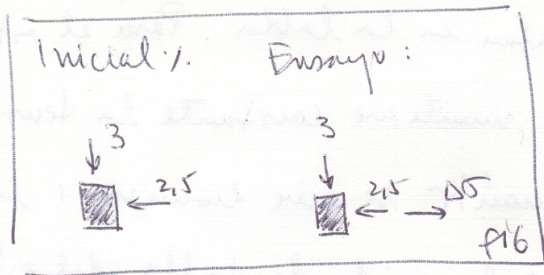
Ensayo	$p_f'$	$q_f'$
1	977,4	0,488
2	2783	1,753
3	10	6,3

$$\Rightarrow \text{LEU: } q_f' = 0,63 \cdot p_f'$$

falla de los CIU.



El estado tensional indicado es de tensiones principales:



$$p'_0 = \frac{3 + 2 \cdot 2.5}{3} = \frac{8}{3}$$

$$q'_0 = \frac{3 - 2.5}{2} = \frac{1}{4}$$

Triaial en descarga radial: DRENADO  $\nabla$

$$p' = \frac{3 + 2(2.5 - \Delta\sigma)}{3} = \frac{8}{3} - \frac{2}{3}\Delta\sigma \quad (1)$$

$$q' = \frac{3 - (2.5 - \Delta\sigma)}{2} = \frac{1}{4} + \frac{\Delta\sigma}{2} \quad (2)$$

De (2):  $\Delta\sigma = 2(q' - \frac{1}{4})$  en (1)

$$\Rightarrow p' = \frac{8}{3} - \frac{2}{3} \cdot 2(q' - \frac{1}{4}) = \frac{8}{3} - \frac{4}{3}q' + \frac{1}{3} = -\frac{4}{3}q' + 3$$

$$\Rightarrow 3p' - q = -4q$$

$$\Rightarrow q = -\frac{1}{4}(3p' - q)$$

$$\boxed{q = -\frac{3}{4}(p' - 3)} \quad \text{T.T.T.}$$

Intersecta con LCU:

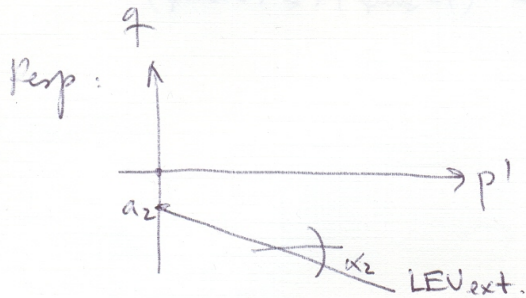
$$q_f = -\frac{3}{4}(p'_f - 3) = -\frac{3}{4}(\frac{q'_f}{0.63} - 3) \Rightarrow \boxed{q'_f = 1.027}$$

$$\text{en (2)} \Rightarrow \boxed{\Delta\sigma = 1.574}$$



3- Dem. que el ángulo " $\alpha_2$ " correspondiente a la pendiente de la envolvente de falla en extensión, en plano  $q-p$  y se relaciona con el  $\phi$  de fricción interna " $\phi$ " de un suelo de la siguiente forma:

$$\operatorname{tg}(\alpha_2) = \frac{3 \operatorname{sen} \phi}{3 + \operatorname{sen} \phi}$$



↑  $\sigma_1$   
↓  $\sigma_3$   
□ ←  $\sigma_c$  TRIAXIAL EXTENSION

$$\left. \begin{aligned} p' &= \sigma_c - \frac{\Delta \sigma}{3} \\ q &= \frac{\Delta \sigma}{2} \end{aligned} \right\} \boxed{q = -\frac{3}{2}(p' - \sigma_c)} \quad \text{TTT.}$$

Además:

$$\sigma_1 = \sigma_3 N_\phi + 2c\sqrt{N_\phi} \quad (*)$$

$$\left. \begin{aligned} p' &= \frac{\sigma_1 + \sigma_2 + \sigma_3}{3} = \frac{2\sigma_1 + \sigma_3}{3} \\ q &= \frac{\sigma_1 - \sigma_3}{2} \end{aligned} \right\} \begin{aligned} 3p' + 2q &= 3\sigma_1 \\ 3p' - 4q &= 3\sigma_3 \end{aligned}$$

$$\therefore \boxed{\sigma_1 = p' + \frac{2}{3}q} \quad \wedge \quad \boxed{\sigma_3 = p' - \frac{4}{3}q}$$

En (\*):

$$(p' + \frac{2}{3}q) = (p' - \frac{4}{3}q)N_\phi + 2c\sqrt{N_\phi}$$

$$\frac{2}{3}q(1 + 2N_\phi) = p'(N_\phi - 1) + 2c\sqrt{N_\phi}$$

$$\boxed{q = \frac{3p'(N_\phi - 1)}{2(1 + 2N_\phi)} + \frac{3c\sqrt{N_\phi}}{(1 + 2N_\phi)}} \approx \boxed{q = \operatorname{tg} \alpha_2 \cdot p' + a_2}$$



Resolviendo la similitud de ecuaciones y recordando que

$$N\phi = \frac{1 + \text{sen}\phi}{1 - \text{sen}\phi}$$

$$\Rightarrow \tan(\alpha_2) = \frac{\frac{3}{2} \left( \frac{1 + \text{sen}\phi}{1 - \text{sen}\phi} - 1 \right)}{1 + 2 \left( \frac{1 + \text{sen}\phi}{1 - \text{sen}\phi} \right)} = \frac{3}{2} \frac{(1 - \text{sen}\phi - 1 + \text{sen}\phi)}{(1 - \text{sen}\phi) + (2 + 2 \text{sen}\phi)}$$

$$\tan(\alpha_2) = \frac{3}{2} \left( \frac{2 \text{sen}\phi}{3 + \text{sen}\phi} \right) =$$

$$\therefore \boxed{\tan(\alpha_2) = \frac{3 \text{sen}\phi}{3 + \text{sen}\phi}}$$

Tarea PDR :  $\boxed{a_2 = \frac{3C \cos\phi}{3 + \text{sen}\phi}}$

$$\boxed{P \frac{4}{5} + q = 80} \quad \rightarrow \quad \boxed{P \frac{5}{8} + q = 10}$$

$$P(1.05) + P(1.05) \left( P \frac{4}{5} + q \right) = (P(1.05) + 1) P \frac{5}{8}$$

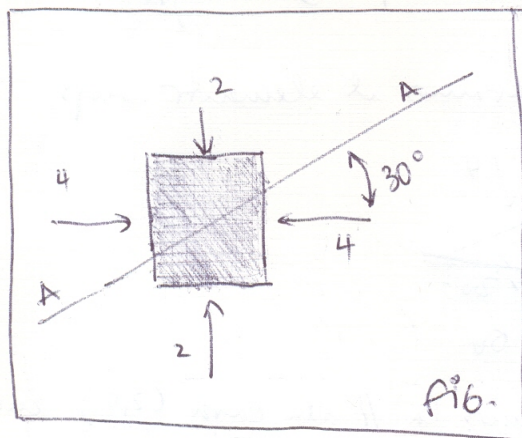
$$P(1.05) + (1 + P)q = (P(1.05) + 1) P \frac{5}{8}$$

$$\boxed{1.05 + q \cdot 10^6 = P} \quad \Rightarrow \quad \boxed{\frac{P(1.05)}{(P(1.05) + 1)} + \frac{(1 + P)q}{(P(1.05) + 1)} = \frac{5}{8}}$$

(4)

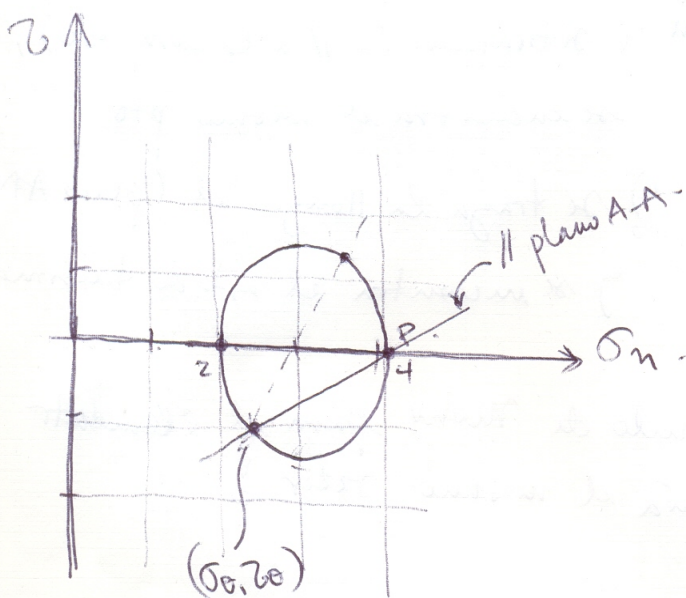
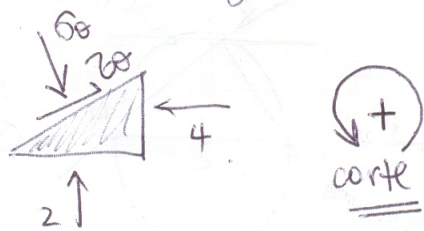
P4 Polo en el Círculo de Mohr.

- a) Sea el sgte elemento de suelo. Calcular el estado tensional del plano A-A gráficamente.



Resp: Como son tensiones ppales, el círculo de Mohr tiene  $\sigma_1 = 4$ ,  $\sigma_3 = 2 \text{ (kg/cm}^2\text{)}$

- 1) Se mira el sgte elemento.

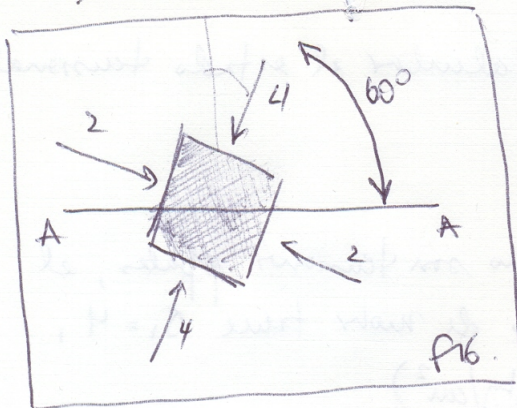


- 2) Se traza una línea // ala cara de tensiones ( $\sigma_n$ ), obteniéndose el pto  $(4, 0)$  que es el Polo. (P).

- 3) a partir del polo trazo una recta // al plano a estudiar. La  $\cap$  en Círculo de Mohr entrega las coord. de tensiones en el plano.

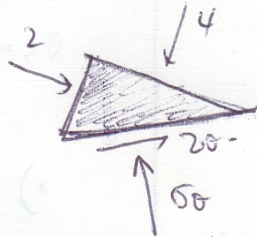


P5: Si ahora el elemento está girado:



1) Estamos en tensiones principales. Por lo tanto,  $\sigma_1 = 4$ ,  $\sigma_3 = 2$  kg/cm<sup>2</sup>.

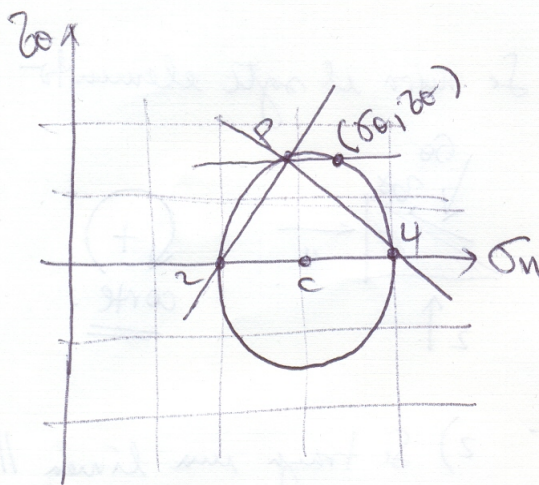
2) Si miramos el elemento sup:



3) Tiramos la // a la cara (20). Encontramos el polo P.

(Si tiráramos la // a la cara (4,0), se encuentra el mismo pto)

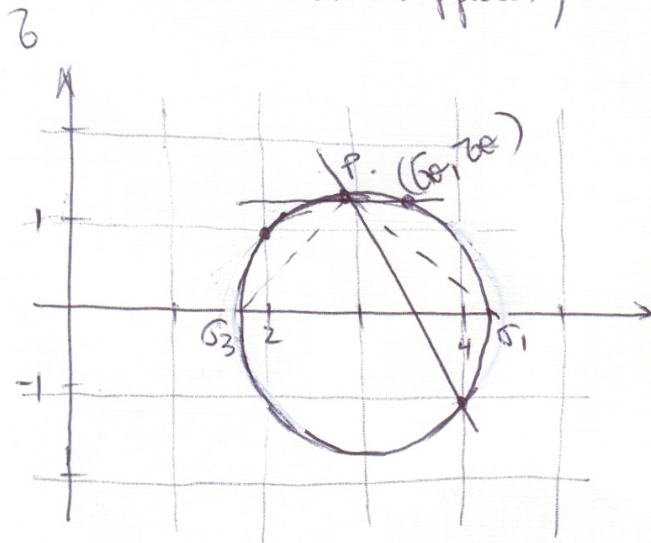
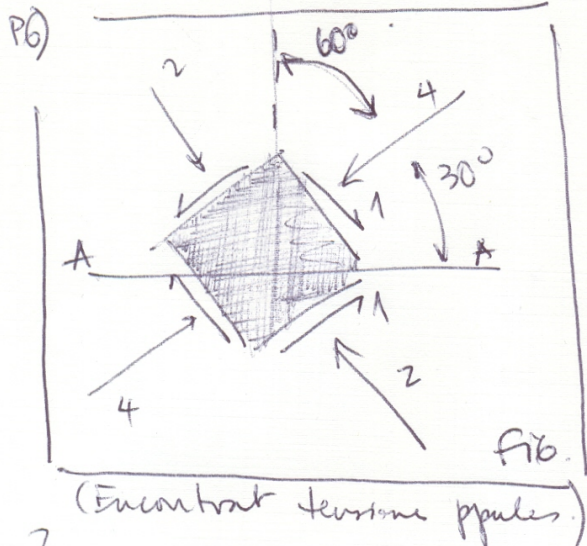
4) Se traza la Horizontal (plano AA) y se encuentra el estado tensional.



Si se trazara el círculo de Mohr para el elemento inferior; se encontraría el mismo valor!

OTO: El polo (P) es ÚNICO!!

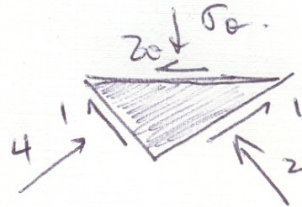




c) Las tensiones en el plano AA se encuentran trazando la  $H_z$  al polo //

Resp: (Plano AA)  $\downarrow +$  CORTE

- 1) Se sitúan los pto (4,-1) y (2,1)
- 2) Se dibuja el círculo de Mohr.
- 3) Miramos el elemento inferior



- 4) Se traza la  $H$  a la cara (4,-1) se encuentra el Polo.
- 5) las rectas que unen ( $\sigma_3$  y  $\sigma_2$ ) y ( $\sigma_1$  y P) son  $\parallel$  a los cara de las tensiones ppales.