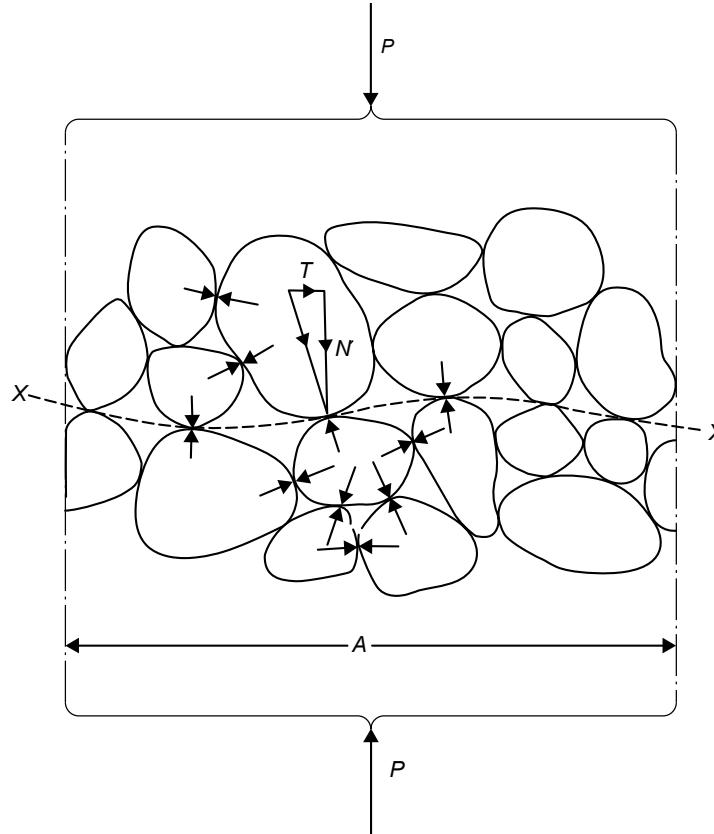




Las presiones efectivas



Mecánica de Suelos y Geología
Facultad de Ingeniería, Universidad de Buenos Aires

Índice



- Presiones totales (σ), de poros (u) y efectivas (σ')
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- Permeámetros
- Flujo unidimensional
- Gradiente hidráulico crítico



Principio de Arquímedes

Un cuerpo, total o parcialmente sumergido en un fluido estático, será empujado con una fuerza ascendente igual al peso del fluido desplazado

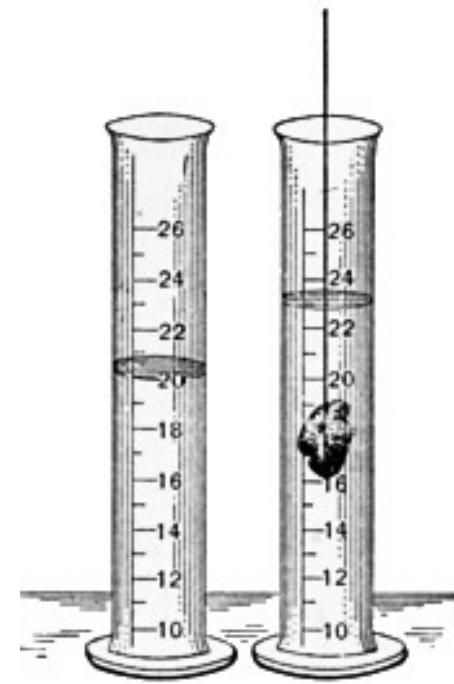
$$E = mg = \rho_f \cdot V \cdot g$$

Donde

ρ_f es la densidad del fluido

V es el volumen del cuerpo

g es la aceleración de la gravedad

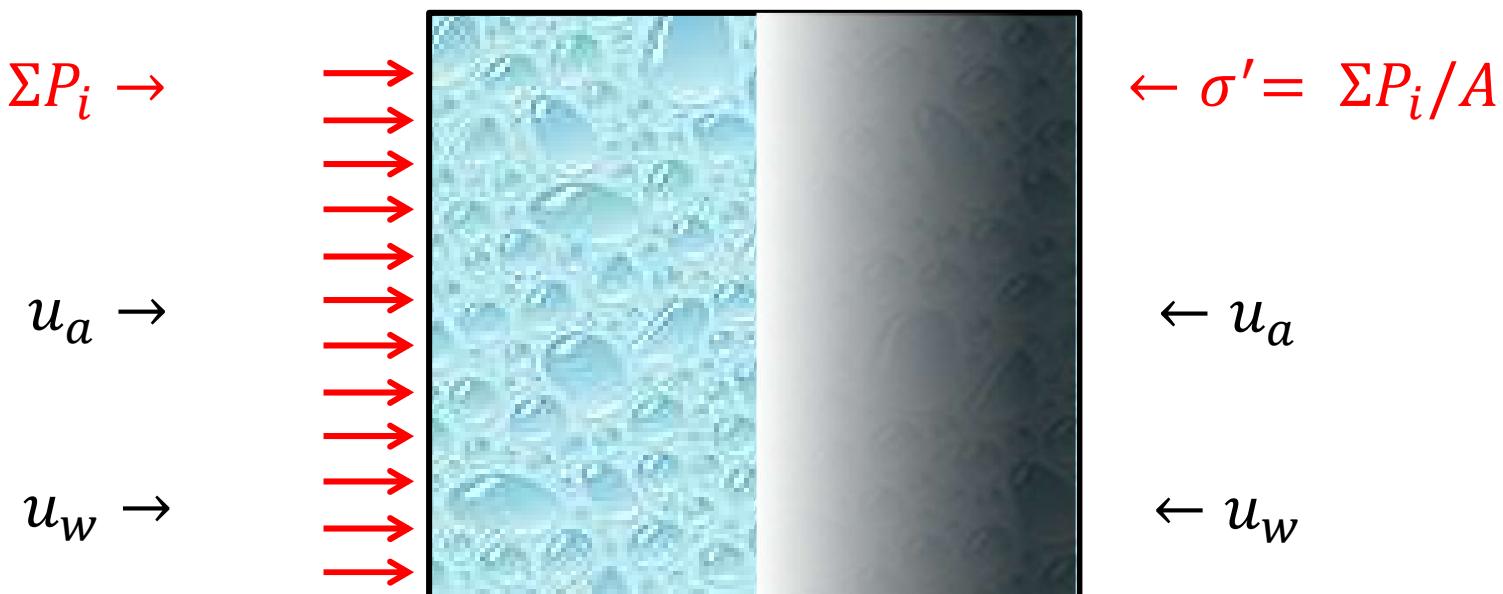




La definición de “tensión” en un medio poroso

Las fuerzas concentradas que se transmiten de grano a grano (a través de sus contactos) se “convierten” en una “tensión integrangular” que actúa en toda la superficie

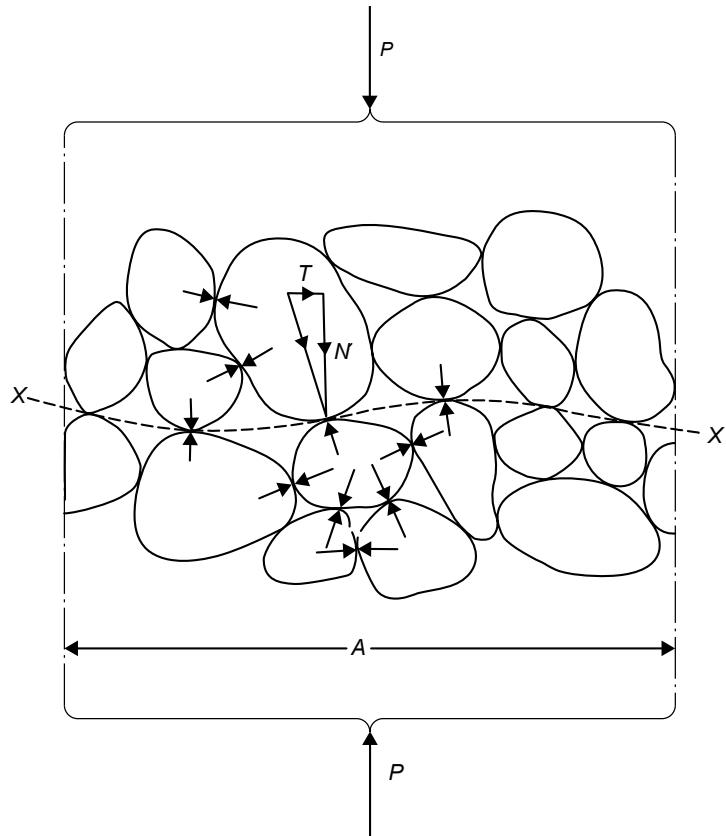
(u_a : tensión de la fase aire - u_w : tensión de la fase agua)



El principio de Arquímedes en un medio poroso saturado: tensión efectiva (σ')

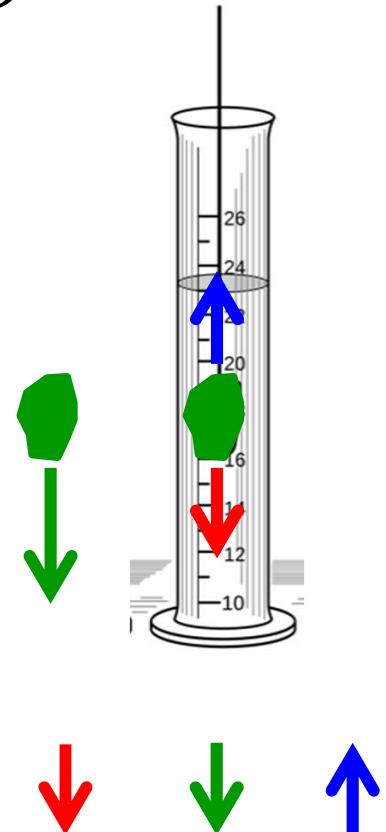


Presiones efectivas



$$\Sigma P_i \sim \Sigma N_i$$

Las fuerzas normales en cada contacto son N_i (se asume equivalente a P_i)

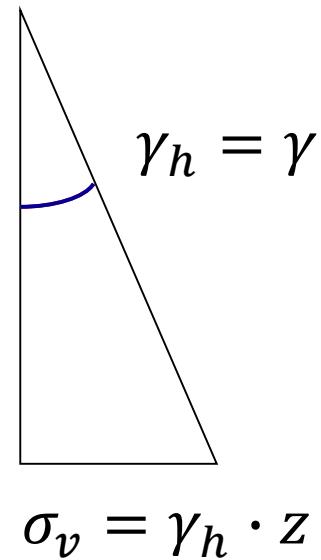
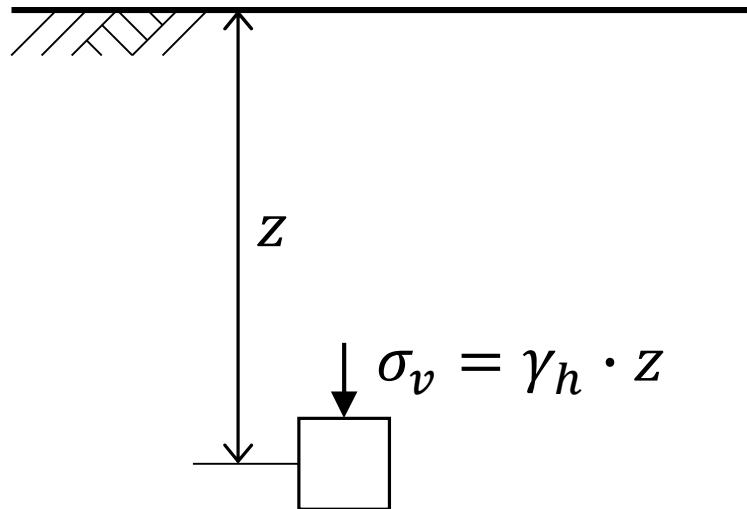


$$\frac{\Sigma P_i}{A} + u_w = \sigma = \frac{P}{A} \rightarrow \sigma' = \frac{\Sigma P_i}{A} = \sigma - u_w \rightarrow \sigma = \sigma' + u_w$$



Presión total vertical (σ_v) en terreno horizontal: suelo no saturado ($\gamma < \gamma_{sat}$)

En un suelo no saturado los vacíos tienen agua y aire, el peso promedio es mas bajo que cuando está saturado

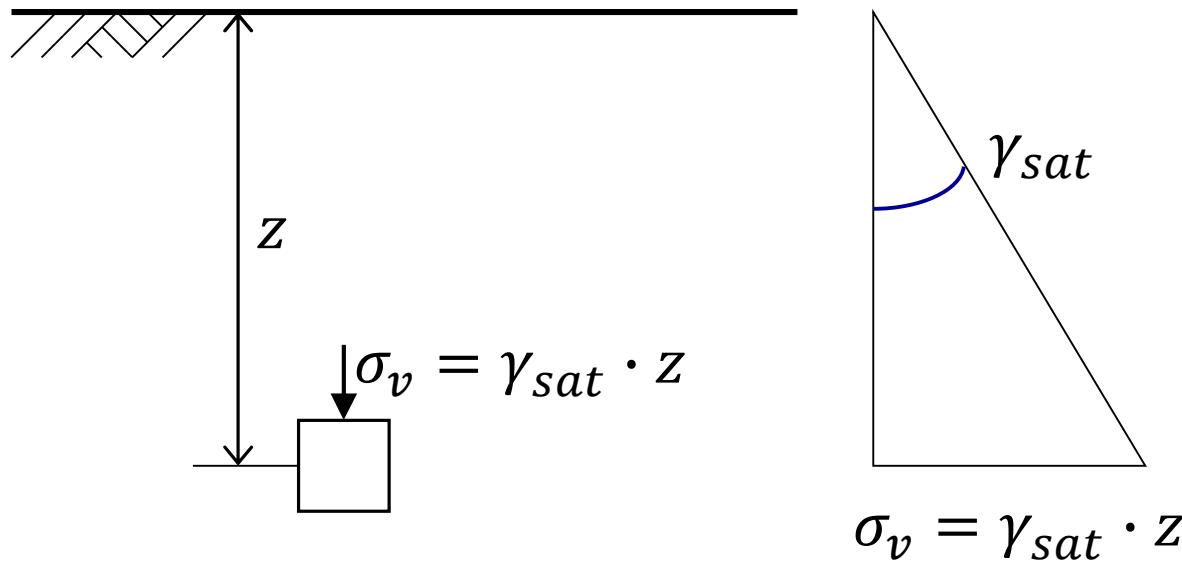


(nota: $\gamma_h = \gamma$, el subíndice "h" indica húmedo)



Presión total vertical (σ_v) en terreno horizontal: suelo saturado ($\gamma = \gamma_{sat}$)

En un suelo saturado, todos los vacíos están llenos de agua, el peso unitario es igual al peso unitario saturado

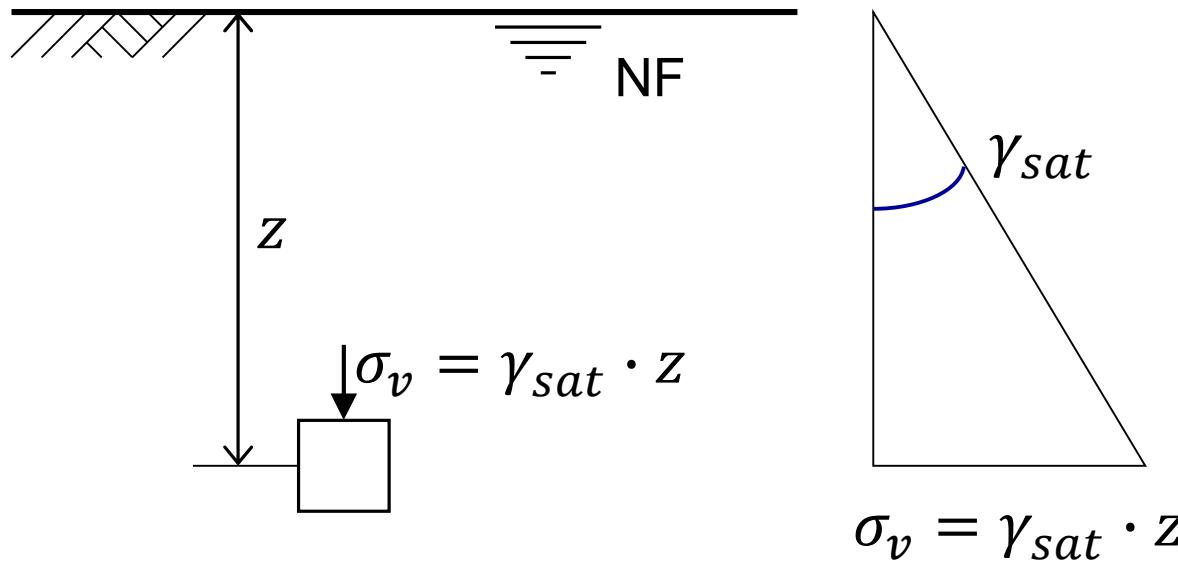


Esta condición ($\gamma = \gamma_{sat}$) se puede dar por encima del nivel freático (NF) por ascensión capilar (próximas filminas)



Presión total vertical (σ_v) en terreno horizontal: suelo sumergido ($\gamma = \gamma_{sat}$)

En un suelo saturado y sumergido, todos los vacíos están llenos de agua, el peso unitario es igual al peso unitario saturado

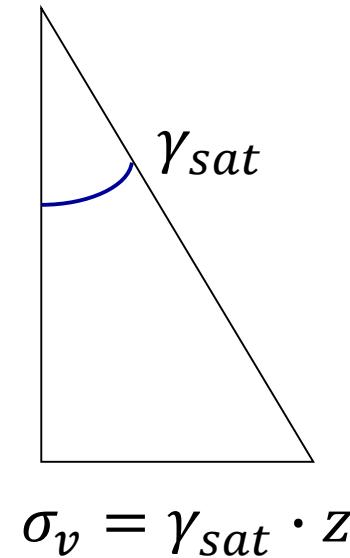
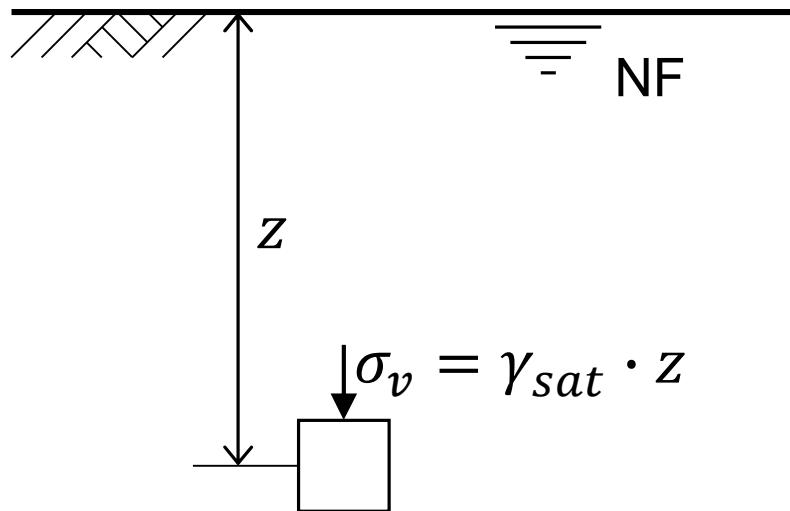


Un suelo saturado y sumergido no hay “presión negativa” del agua porque está sumergido (próximas filminas)

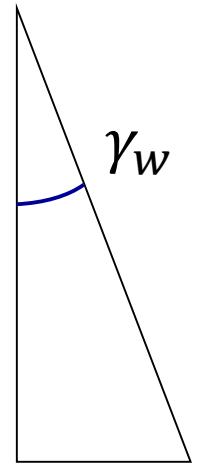


Presión de poros (u) en terreno horizontal: suelo sumergido ($\gamma = \gamma_{sat}$)

En este ejemplo, la presión del agua se asume cero en la superficie y es “positiva”



$$\sigma_v = \gamma_{sat} \cdot z$$



$$u_w = \gamma_w \cdot z$$

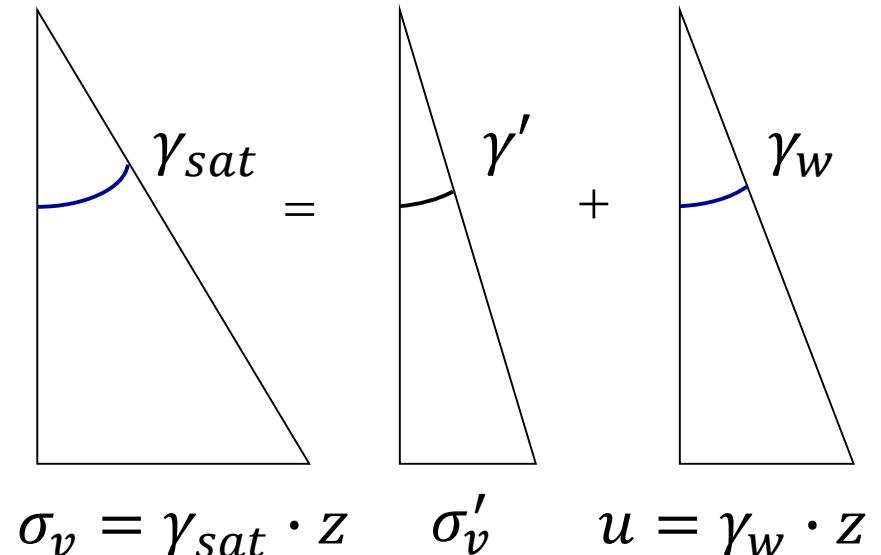
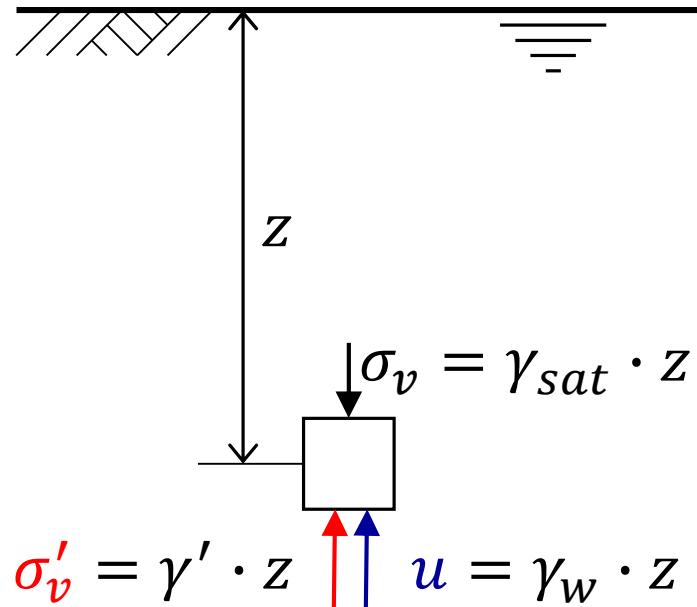
(nota: vamos de escribir generalmente $u_w = u$)

Presión efectiva vertical (σ'_v) en terreno horizontal: suelo sumergido ($\gamma = \gamma_{sat}$)



La presión integrangular (efectiva) es igual a la presión total menos la presión del fluido de poros (agua)

Presiones efectivas



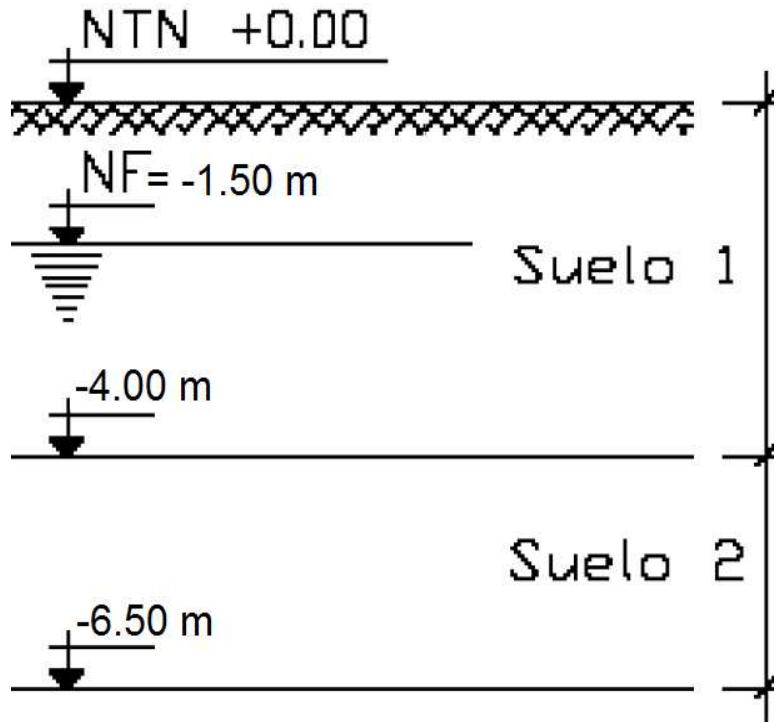
$$\sigma'_v + u = \sigma_v$$

$$\gamma' + \gamma_w = \gamma_{sat}$$



Ejercicio - Enunciado

Presiones efectivas



$$\gamma = \frac{18 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$

$$\gamma_{sat} = \frac{20 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$

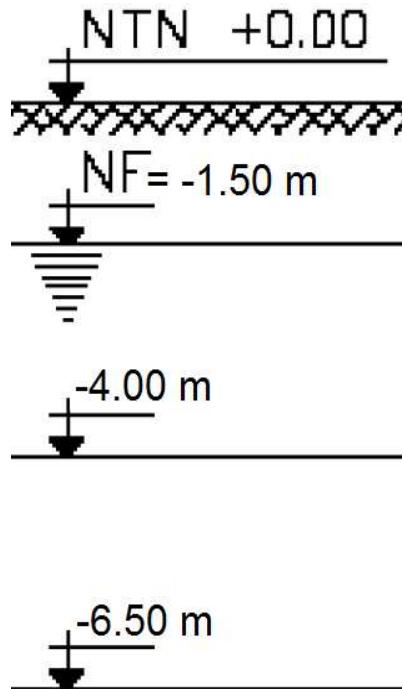
$$\gamma_{sat} = \frac{22 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$

Nota importante: Se asume que la presión de poros es nula por encima del nivel freático (NF)

Ejercicio - Solución



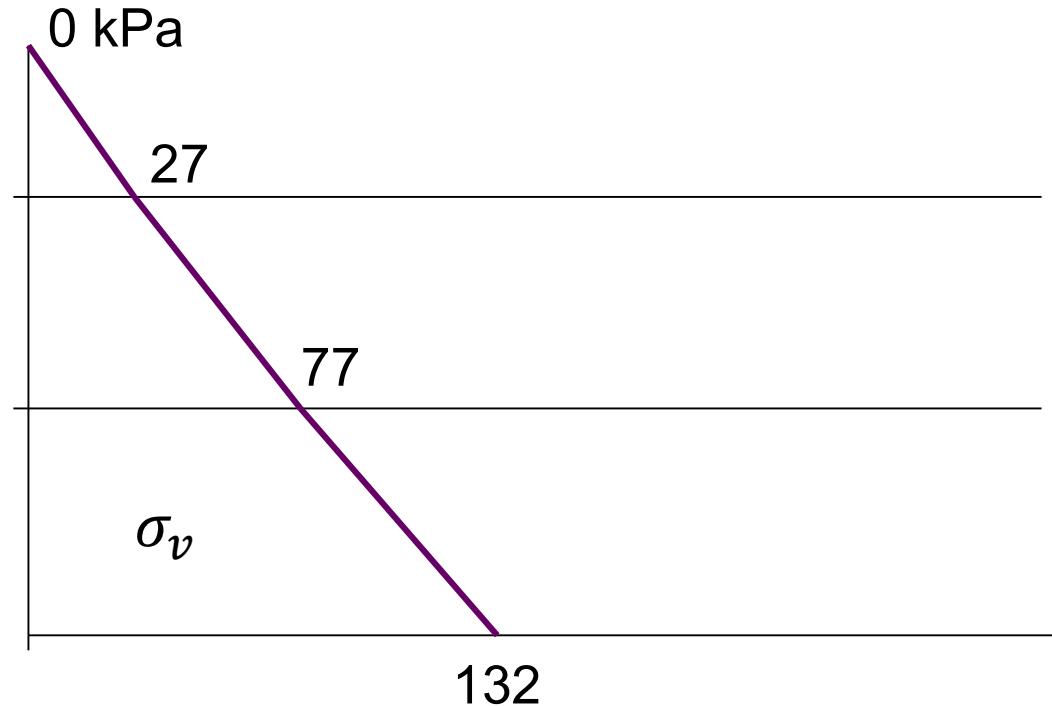
Presiones efectivas



$$\gamma = \frac{18 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$

$$\gamma_{sat} = \frac{20 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$

$$\gamma_{sat} = \frac{22 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$



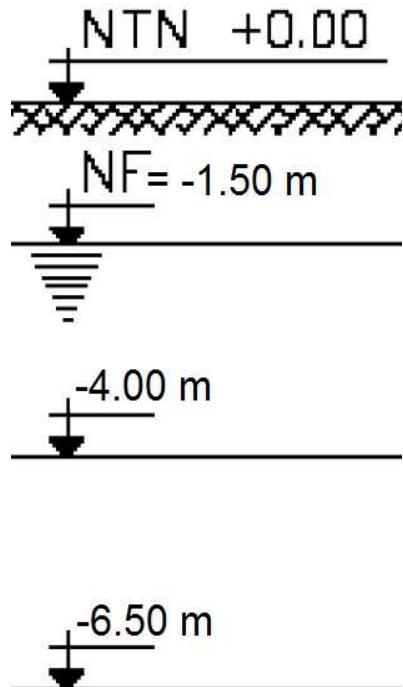
Nota importante: Se asume que la presión de poros es nula por encima del nivel freático

$$\sigma'_v + u = \sigma_v$$

Ejercicio - Solución



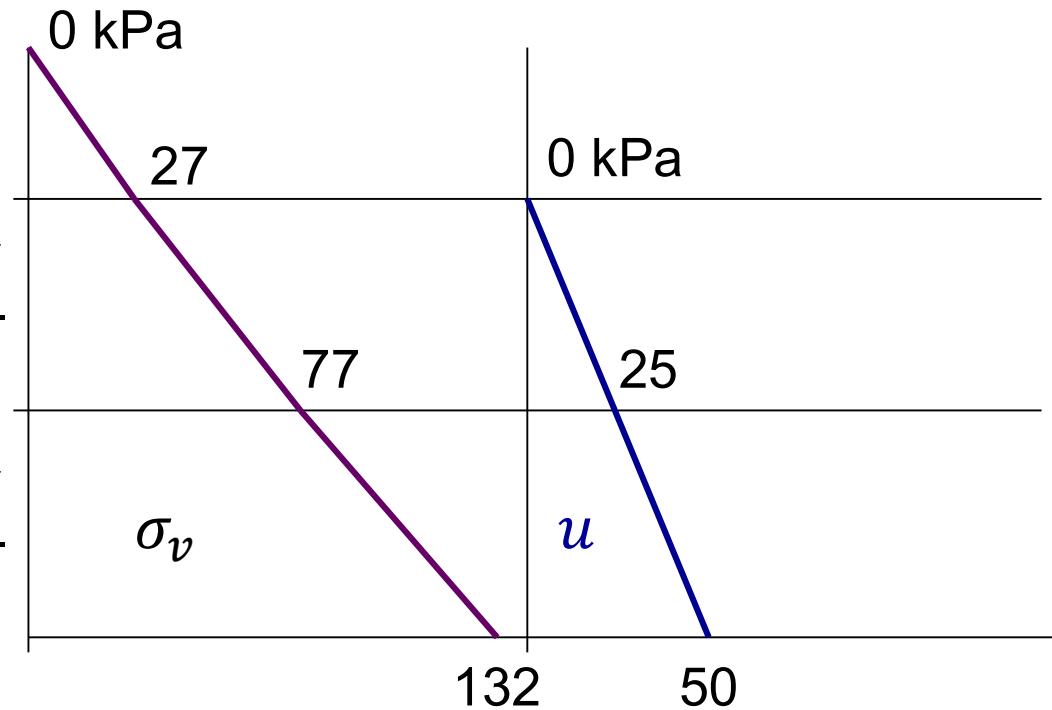
Presiones efectivas



$$\gamma = 18 \frac{kN}{m^3}$$

$$\gamma_{sat} = 20 \frac{kN}{m^3}$$

$$\gamma_{sat} = 22 \frac{kN}{m^3}$$



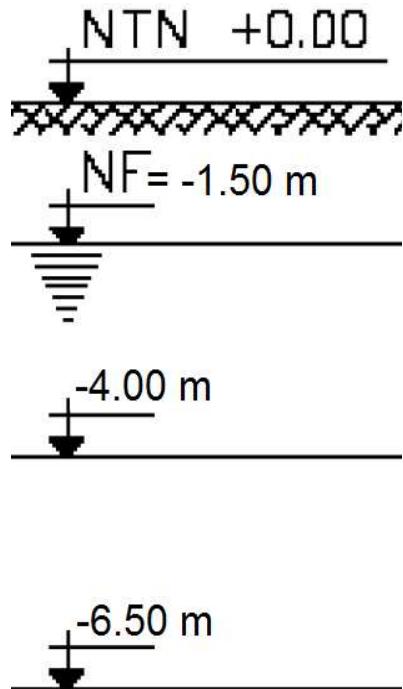
Nota importante: Se asume que la presión de poros es nula por encima del nivel freático

$$\sigma'_v + u = \sigma_v$$

Ejercicio - Solución



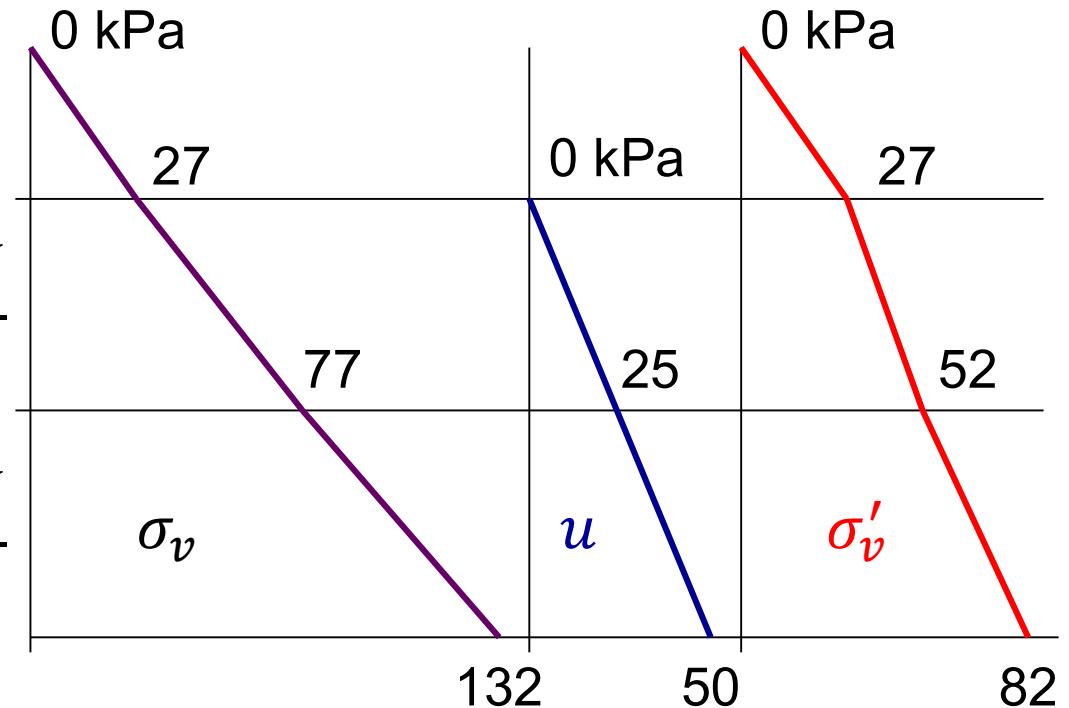
Presiones efectivas



$$\gamma = 18 \frac{kN}{m^3}$$

$$\gamma_{sat} = 20 \frac{kN}{m^3}$$

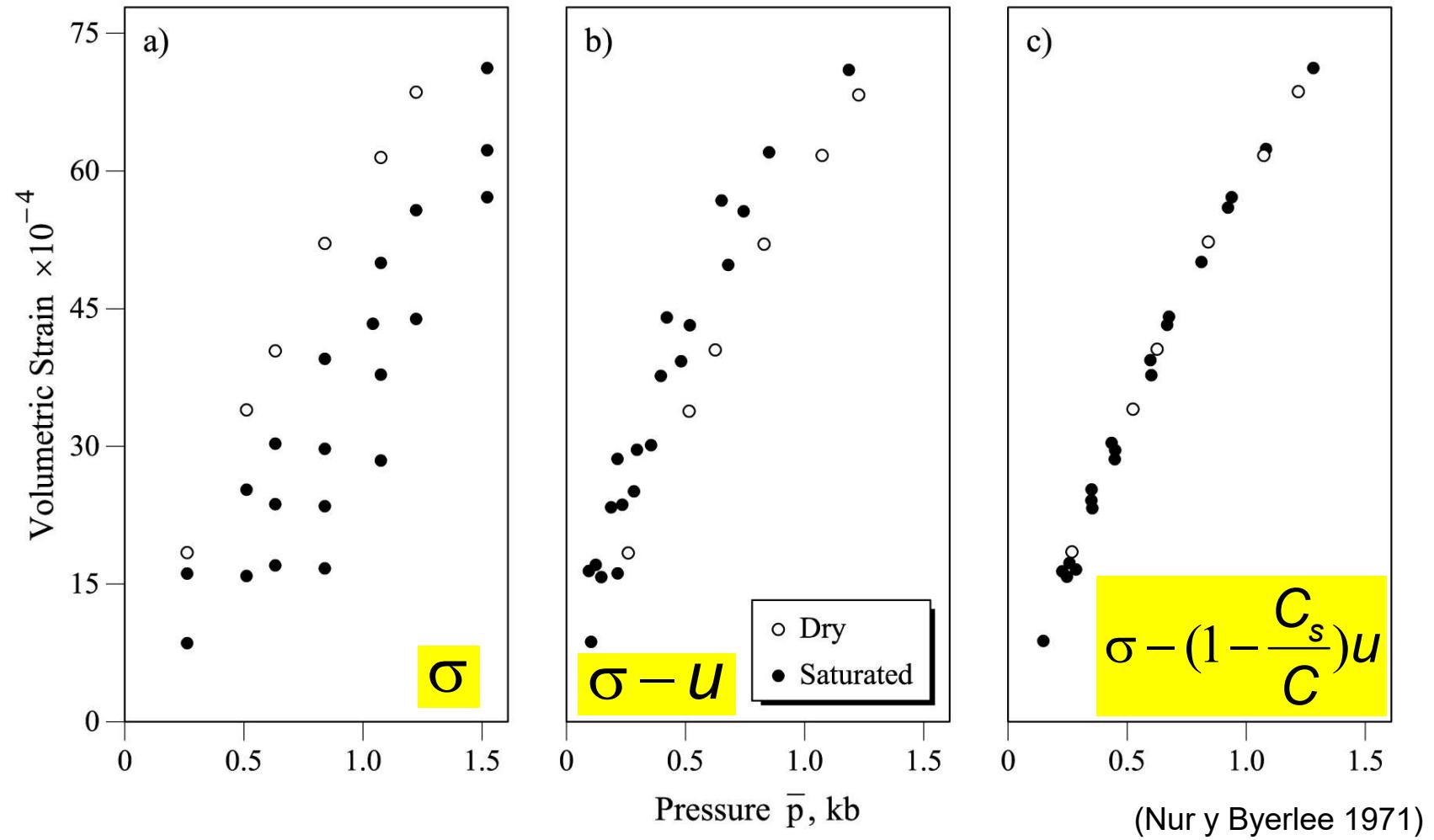
$$\gamma_{sat} = 22 \frac{kN}{m^3}$$



Nota importante: Se asume que la presión de poros es nula por encima del nivel freático

$$\sigma'_v + u = \sigma_v$$

Atención: esta definición de presión efectiva es simple pero no es exacta



Evolución de la definición de “presión efectiva” para suelos saturados



Terzaghi (1923): partículas y agua incompresibles:

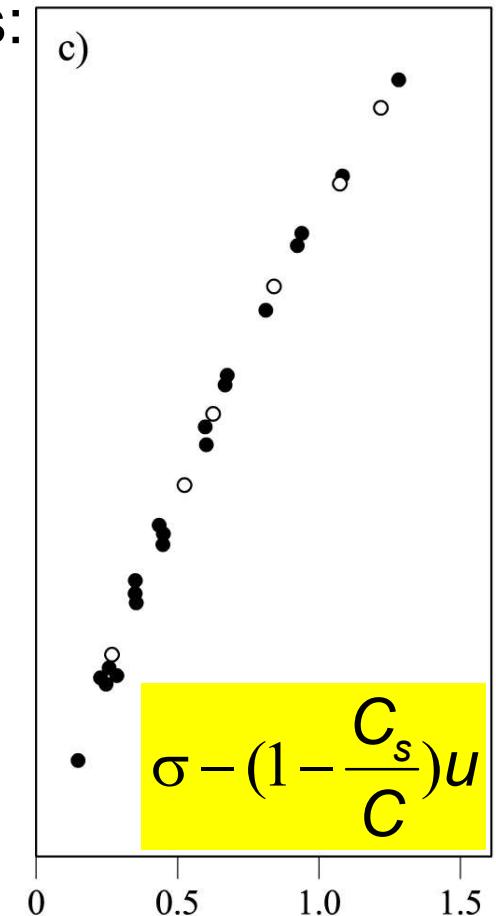
$$p' = p - u$$

- Funciona mal para rocas y hormigones en rango elástico, pero
- Funciona razonablemente bien en falla (agua entra en fisuras)

Skempton (1960): partículas compresibles:

$$p' = p - (1 - K/K_g)u$$

- K : rigidez volumétrica del suelo
- K_g : rigidez del material de las partículas
- Cuando $e \rightarrow 0$, $K \rightarrow K_g$ y $p' \rightarrow p$



(Lade 1997)

Índice



- Presiones totales, de poros y efectivas
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- Permeámetros
- Flujo unidimensional
- Gradiente hidráulico crítico



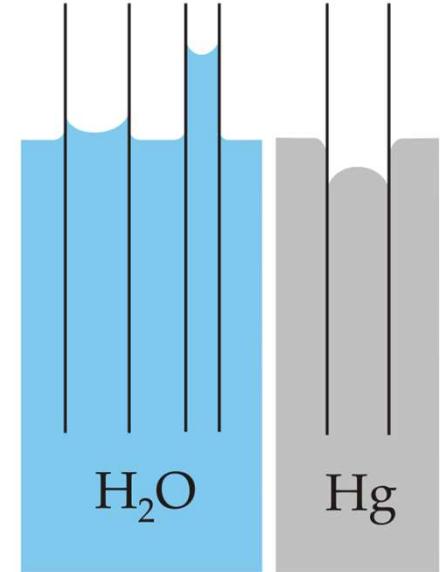
Interfaz agua-aire

La interfaz agua-aire se comporta como una membrana con resistencia a la tracción

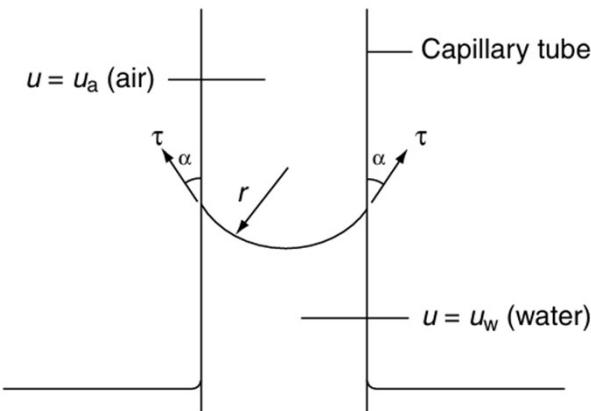
Existe tensión superficial (T_s) en la interfaz

En un conducto pequeño (poro) el agua moja las paredes y la membrana se curva:

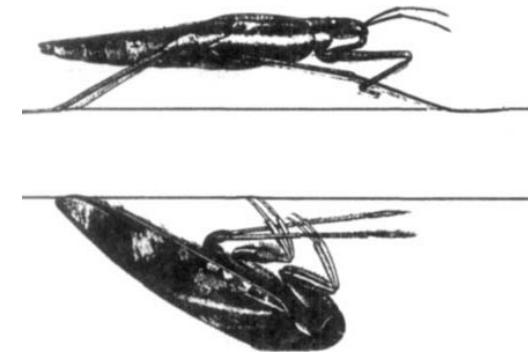
diferencia de presión → ascenso capilar



(Wikipedia)



(after Ridley and Wray, 1995)



Insectos que viven sobre y bajo la interfaz

(Milne and Milne, 1978)



Equilibrio de una columna capilar

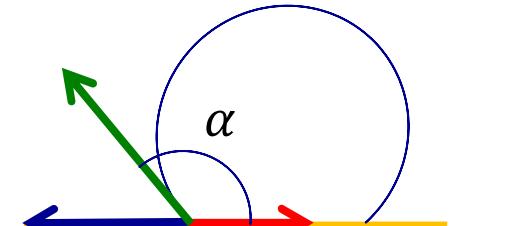
En el contacto agua-aire-sólido hay tres fuerzas

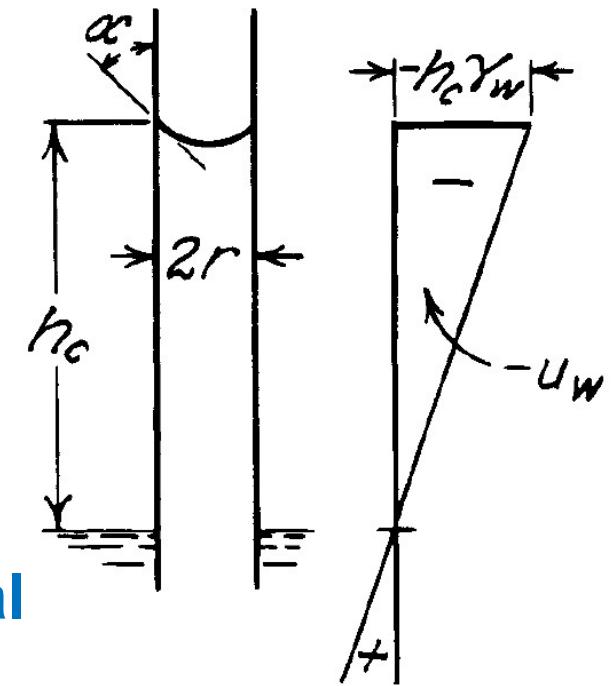
- Tensión sólido-líquido: σ_{sl}
- Tensión sólido-gas: σ_{sg}
- Tensión líquido-gas: σ_{lg}

El ángulo del contacto surge del equilibrio

- Peso columna de agua: $W = \pi r^2 \gamma_w h_c$
- Tensión superficial: $T = 2\pi r T_s \cos[\alpha]$
(Columna de vidrio comprimida)
- Por equilibrio: $W = T \rightarrow h_c = \frac{2 \cdot T_s \cdot \cos[\alpha]}{r \cdot \gamma_w}$

**Ascenso capilar inversamente proporcional
al radio de los poros**


$$\cos[\alpha] = \frac{\sigma_{sg} - \sigma_{sl}}{\sigma_{lg}}$$

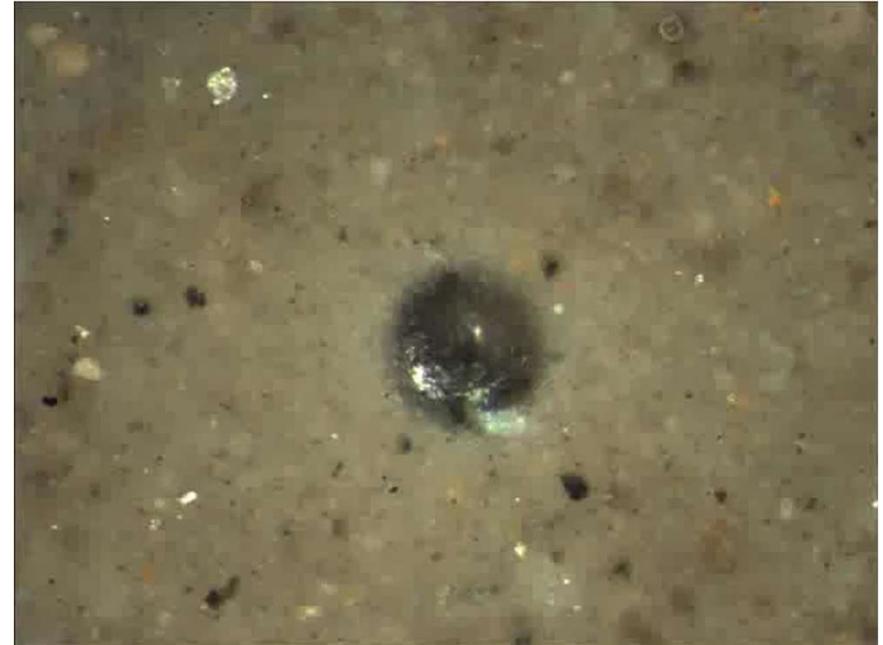
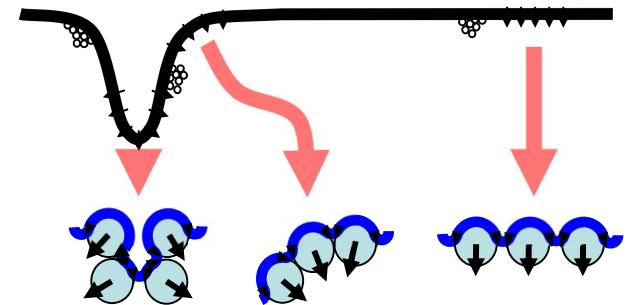




Las tensiones capilares son tensiones efectivas

La tensión capilar tracciona el agua y comprime las partículas

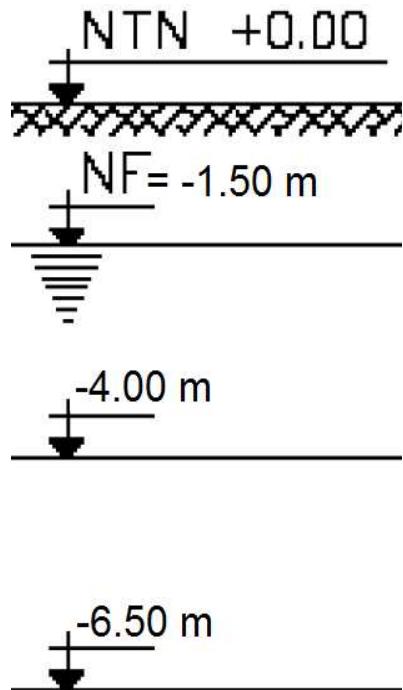
$$\Delta\sigma = \Delta\sigma' + \Delta u \rightarrow \Delta u < 0 \rightarrow \Delta\sigma' > 0$$



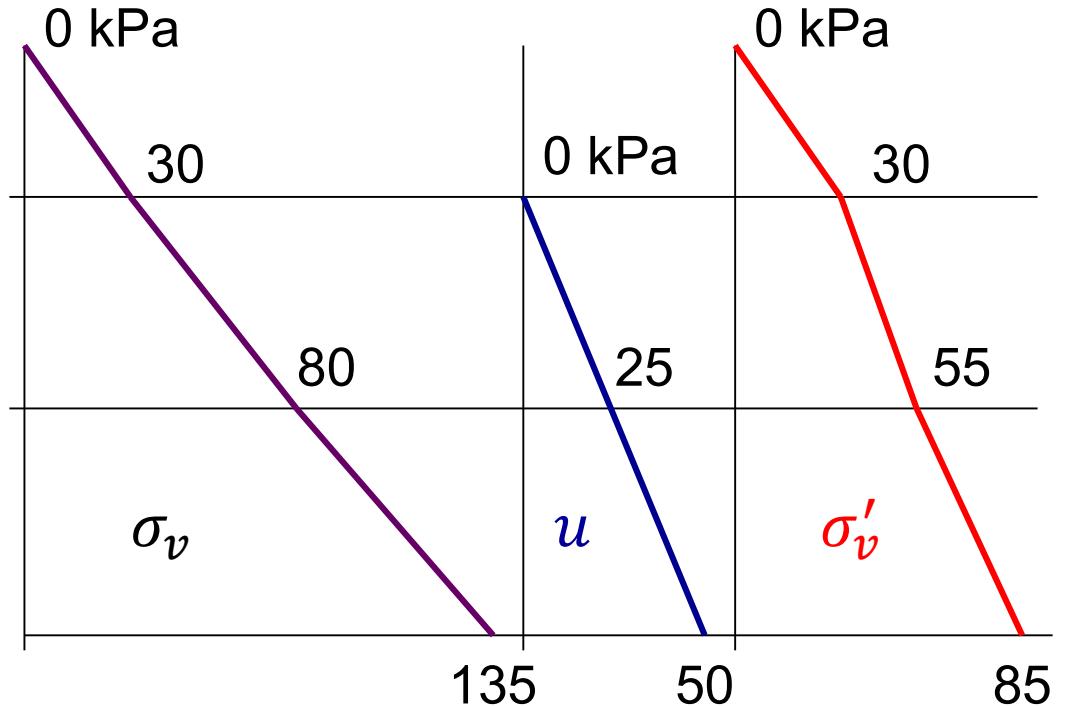
(Santamarina 2012)



Esta es la distribución de presiones si no hay ascenso capilar (suelo saturado)



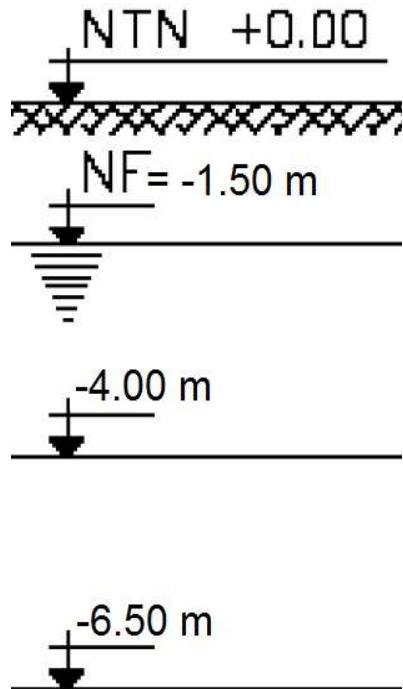
$$\gamma_{sat} = \frac{20 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$
$$\gamma_{sat} = \frac{20 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$
$$\gamma_{sat} = \frac{22 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$



Nota importante: Si se asume que la presión de poros es nula por encima del nivel freático

$$\sigma'_v + u = \sigma_v$$

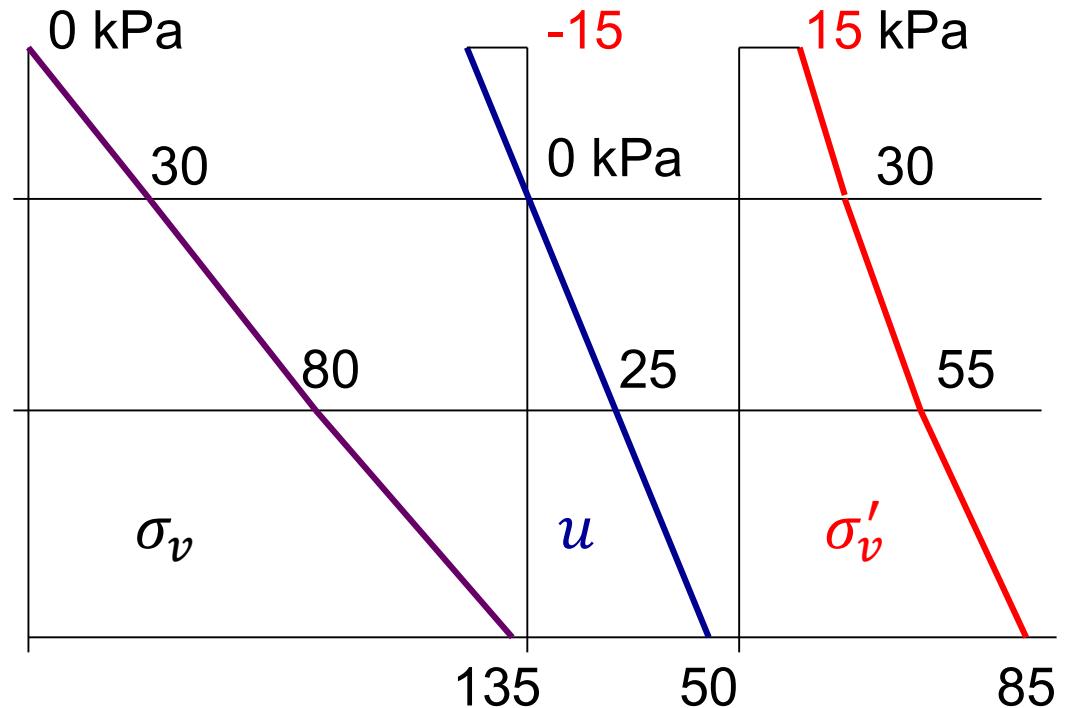
El ascenso capilar aumenta las presiones efectivas (suelo saturado)



$$\gamma_{sat} = \frac{20 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$

$$\gamma_{sat} = \frac{20 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$

$$\gamma_{sat} = \frac{22 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$



Nota importante: **No** se asume que la presión de poros es nula por encima del nivel freático

$$\sigma'_v + u = \sigma_v$$

Índice

- Presiones totales, de poros y efectivas
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- Permeámetros
- Flujo unidimensional
- Gradiente hidráulico crítico





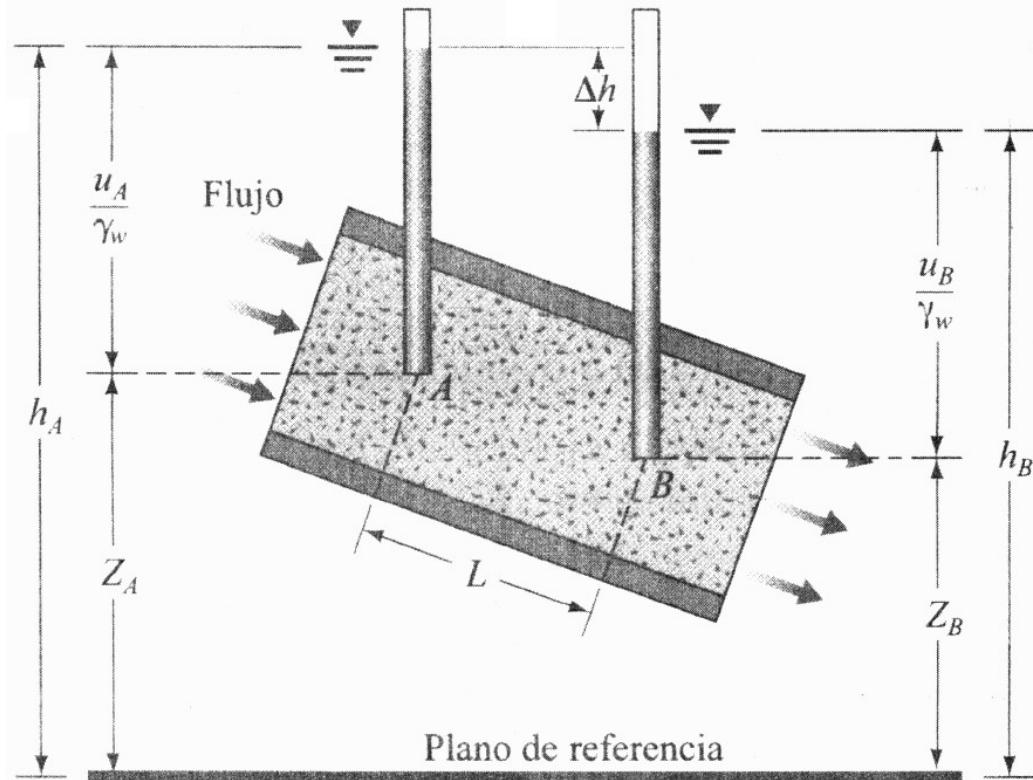
Ley de Darcy (1856)

Hipótesis

- Medio poroso uniforme
- Flujo laminar

La velocidad de flujo es linealmente proporcional al gradiente hidráulico

$$v = k \frac{\partial h}{\partial x} = k \cdot i$$

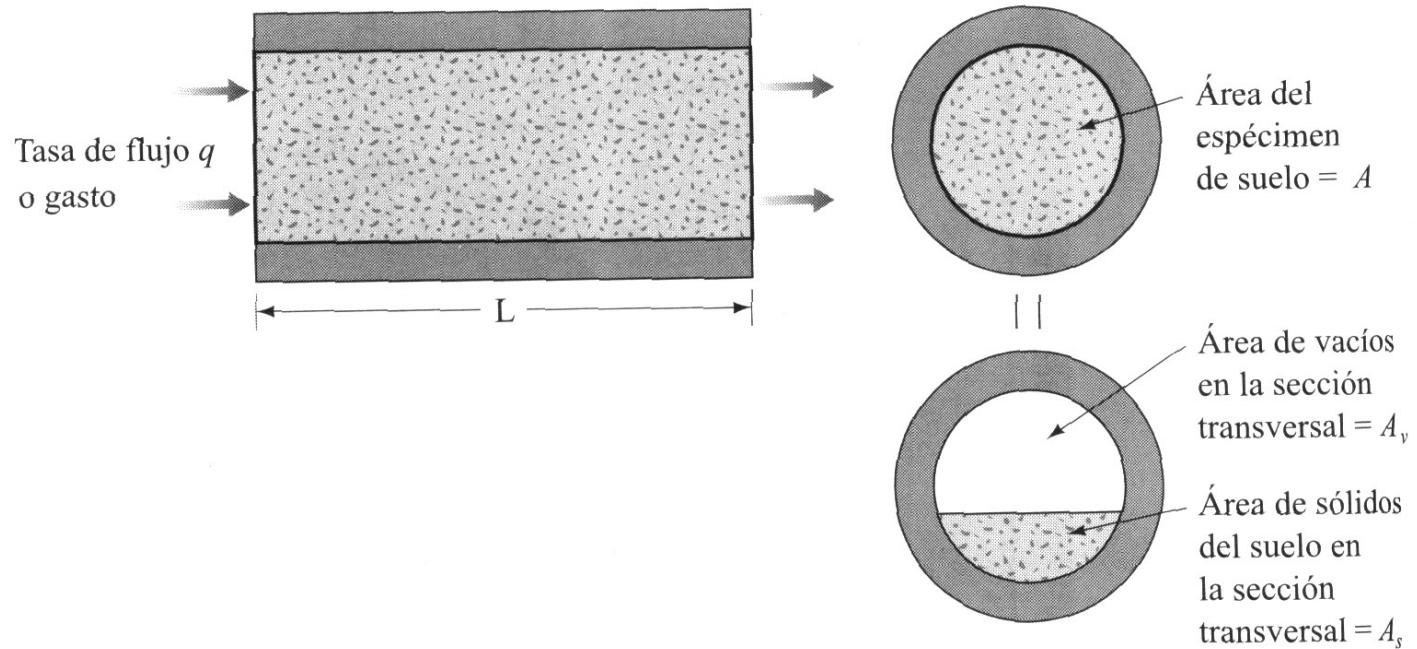


k es el coeficiente de conductividad hidráulica, que depende de la viscosidad del fluido y de la estructura granular del medio



Velocidad de filtración

- $v = k \frac{\partial h}{\partial x} = k \cdot i$
- $q = vA = v_v A_v$
- $A = A_v + A_s$
- $v_v = v \frac{1+e}{e} = \frac{v}{n}$



Conductividad hidráulica vs permeabilidad intrínseca



- **Permeabilidad intrínseca (K)**
 - depende del medio poroso
 - unidades: m^2
- **Conductividad hidráulica (k)**
 - depende de la viscosidad del fluido permeante (μ) y del medio poroso (K)
 - Se la denomina simplificadamente “permeabilidad” en los libros de geotecnia
 - unidades: m/seg
- Relación
$$k \left[\frac{m}{s} \right] = K [m^2] \cdot \frac{\gamma [kN/m^3]}{\mu [kN/m^2 \cdot s]}$$

Índice

- Presiones totales, de poros y efectivas
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- Permeámetros
- Flujo unidimensional
- Gradiente hidráulico crítico



Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio

Se mide conductividad hidráulica
en suelos “permeables”

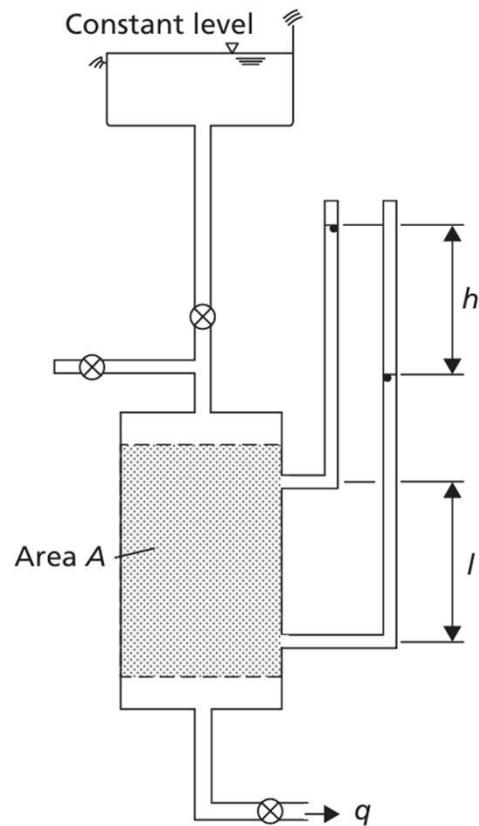
- Caudal
- Velocidad
- Darcy
- Conductividad hidráulica

$$q = \frac{V}{\Delta T}$$

$$v = \frac{q}{A}$$

$$v = k \cdot i$$

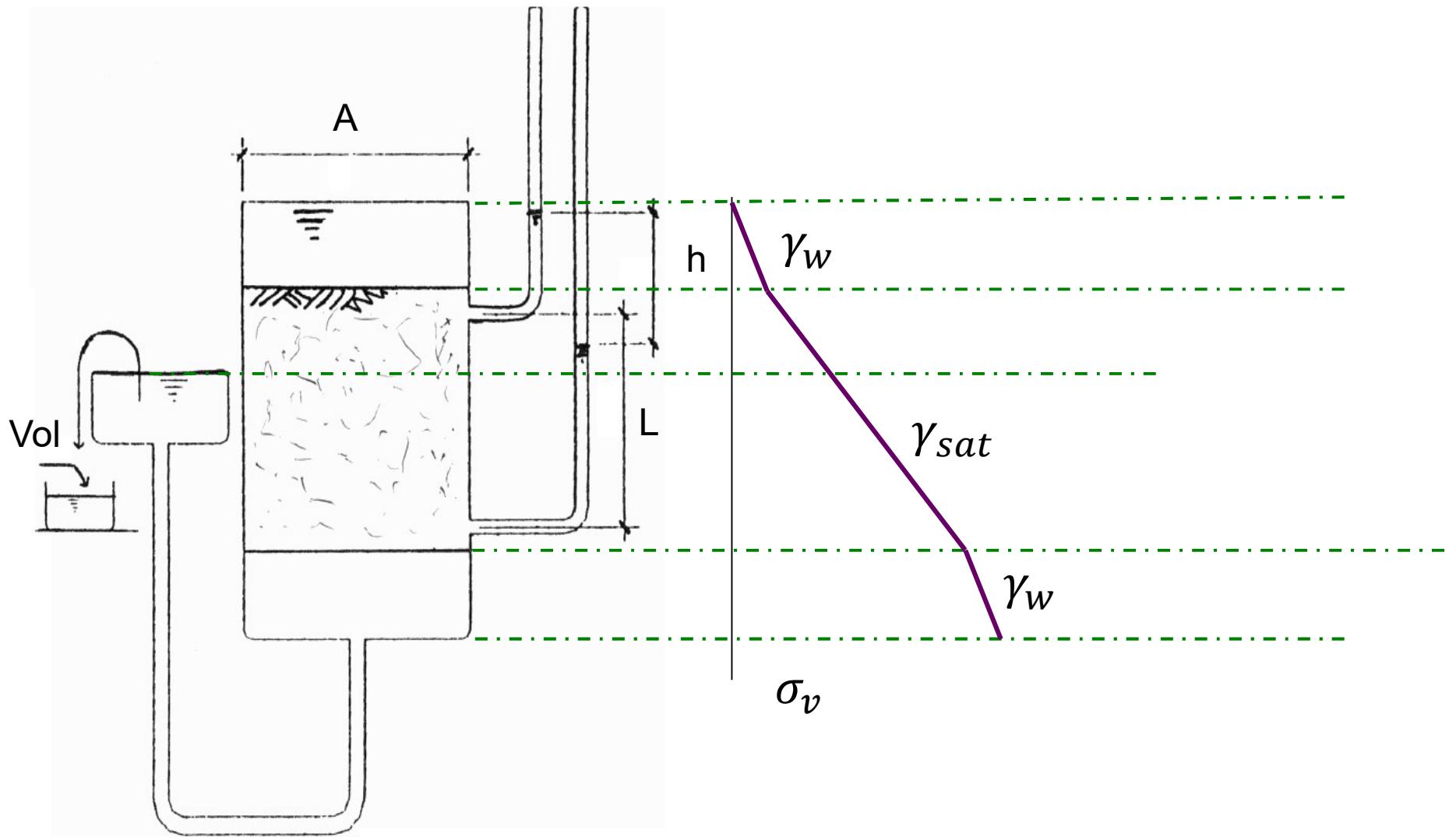
$$k = \frac{V \cdot l}{\Delta H \cdot A \cdot \Delta t}$$





Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio

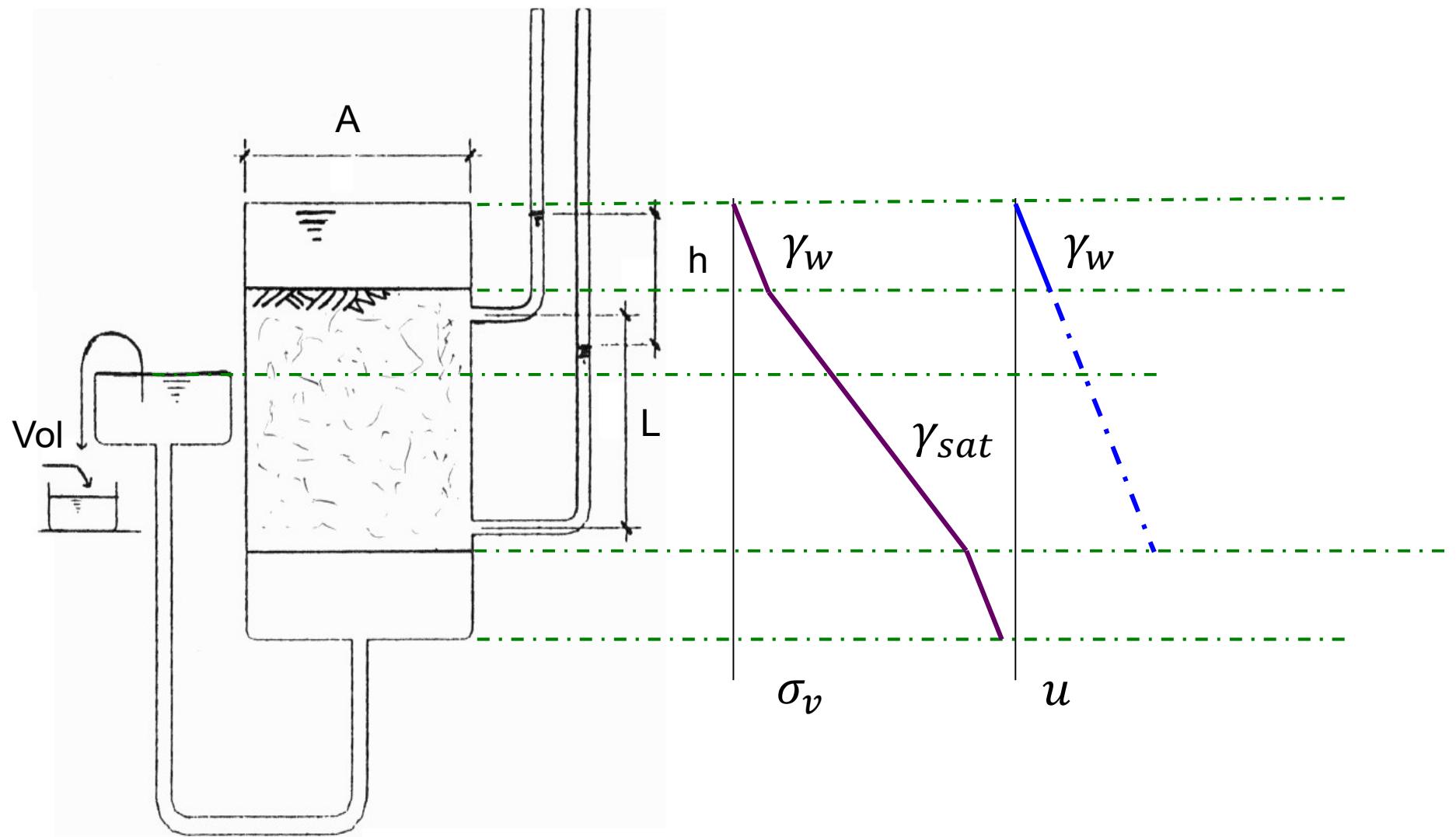
Presiones efectivas



Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio



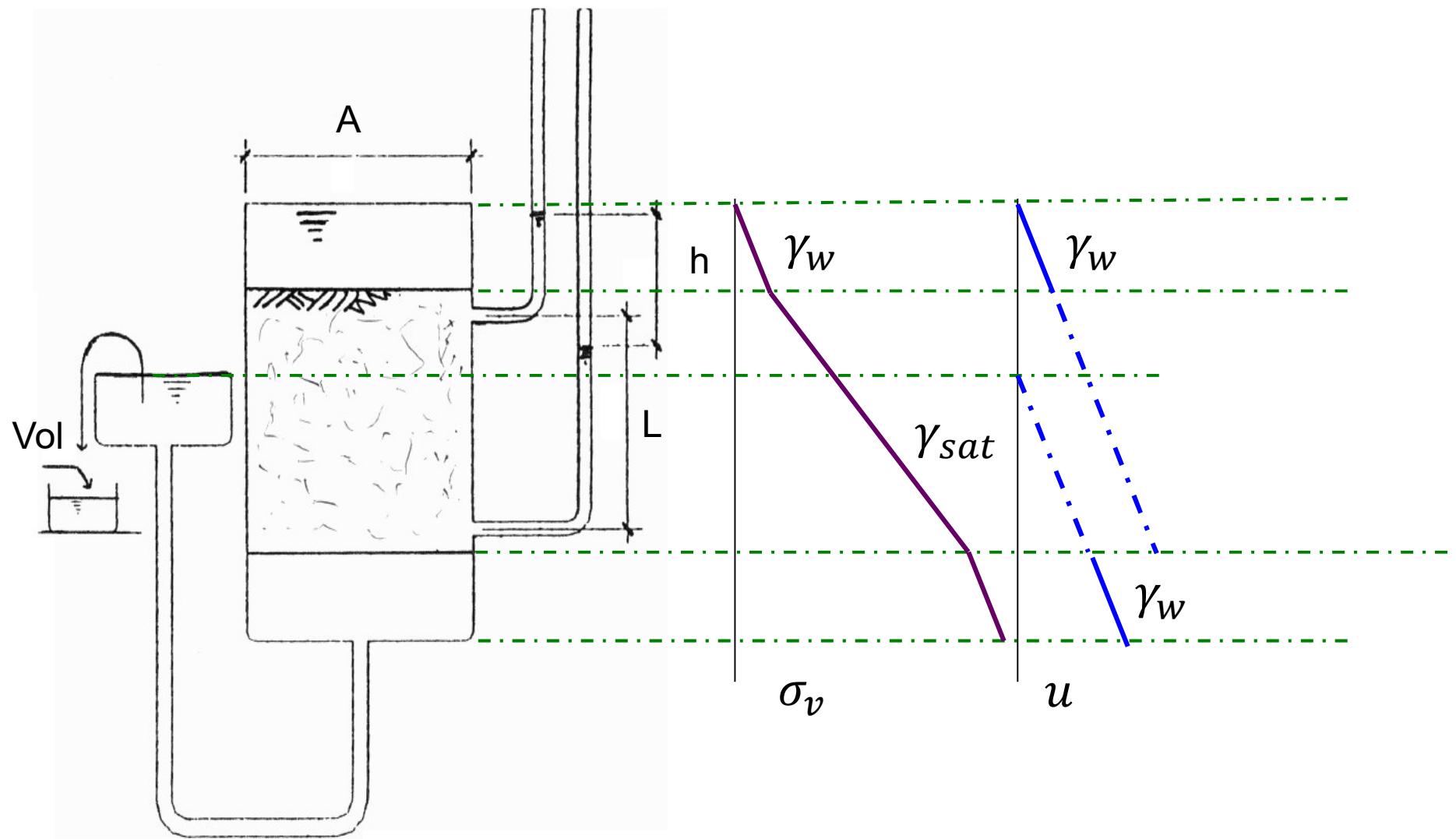
Presiones efectivas





Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio

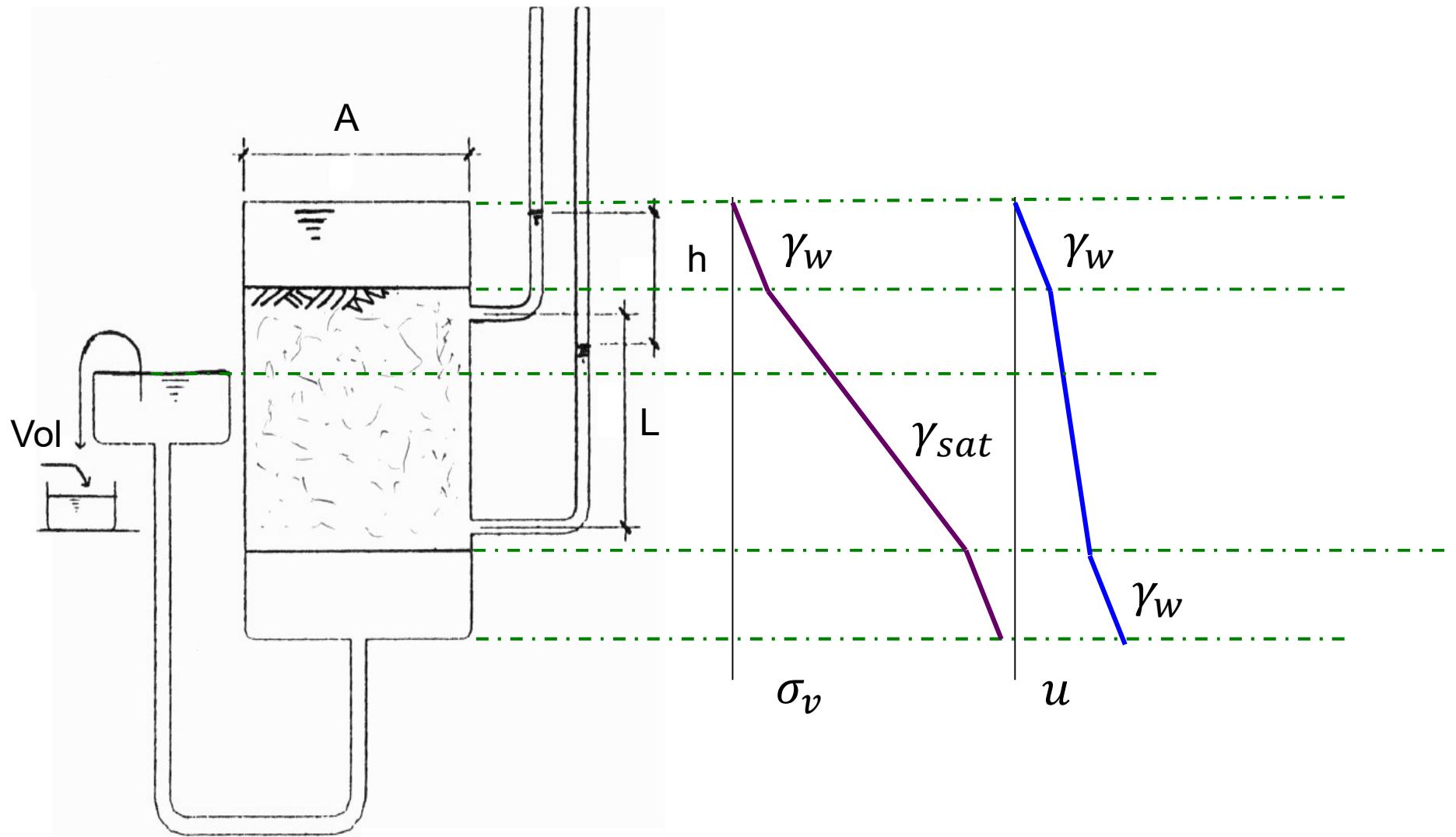
Presiones efectivas





Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio

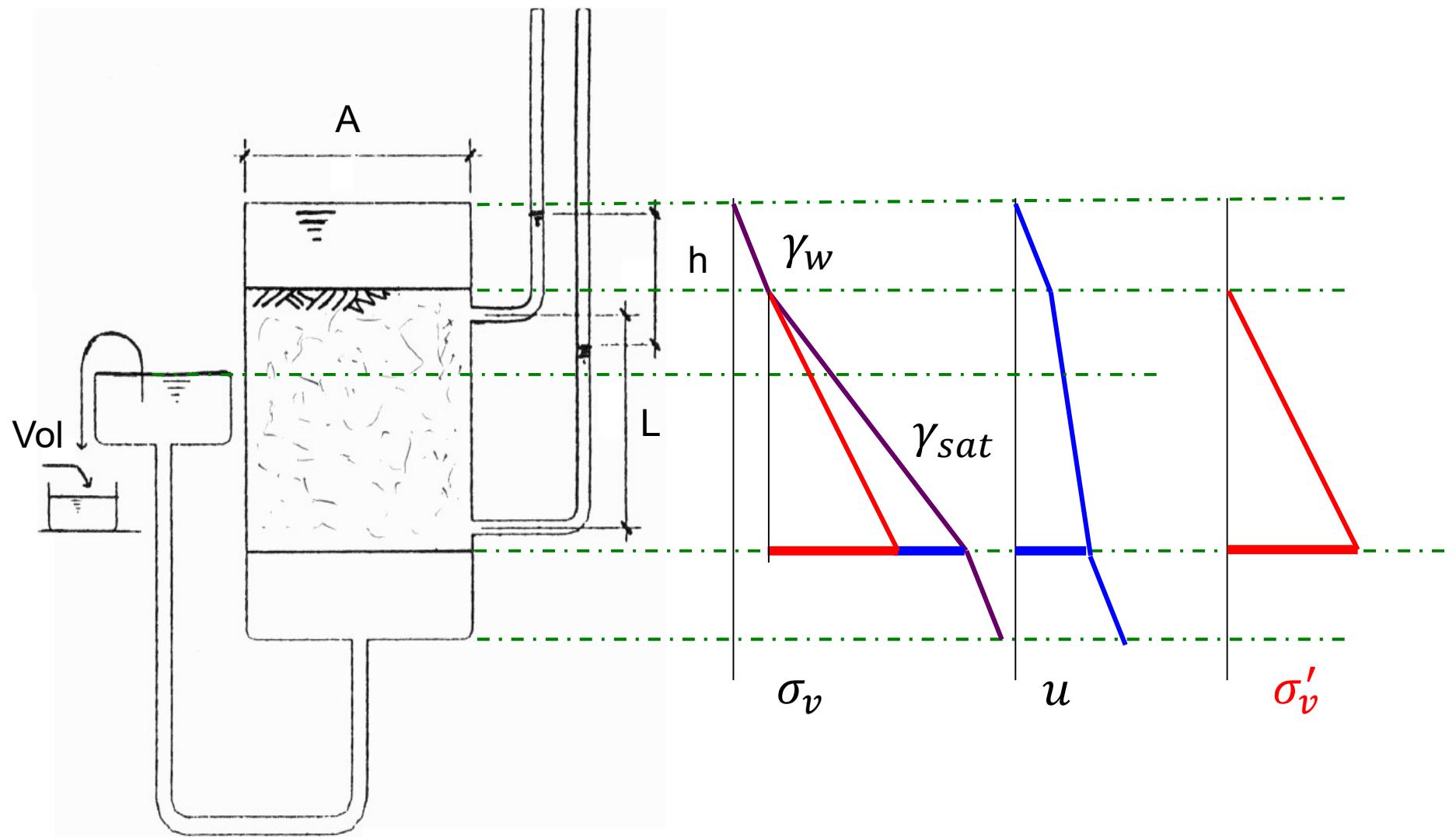
Presiones efectivas



Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio



Presiones efectivas



Permeámetro de carga variable: experiencia en laboratorio

Se mide conductividad hidráulica
en suelos “impermeables”

- Velocidad

$$v = k \cdot i = k \frac{h}{l}$$

- Caudal en muestra

$$q = vA = k \frac{h}{l} A$$

- Caudal en el tubo

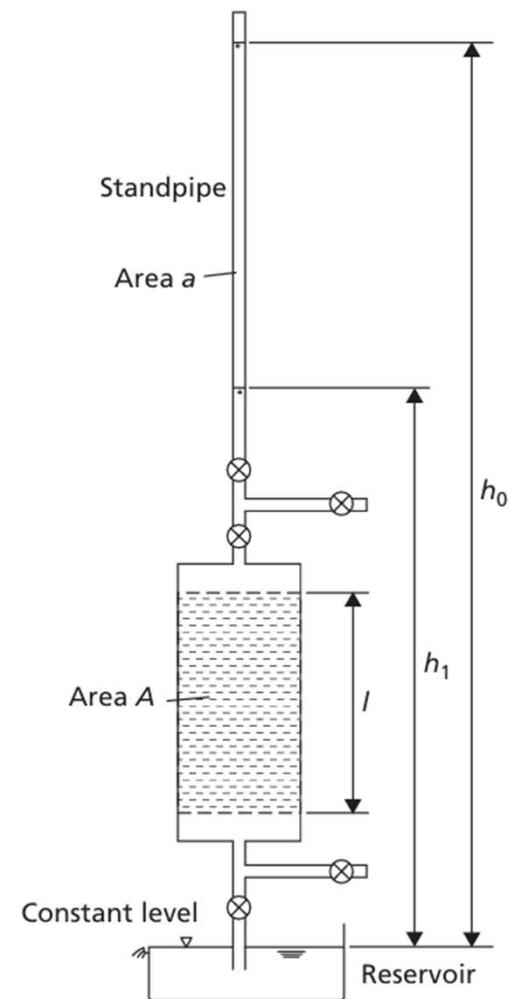
$$q = -a \frac{dh}{dt}$$

- Ec. continuidad

$$dt = - \frac{dh}{h} \frac{aL}{Ak}$$

- Conductividad

$$k = \frac{aL}{A\Delta t} \ln \left[\frac{h_0}{h_1} \right]$$



Índice

- Presiones totales, de poros y efectivas
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- Permeámetros
- Flujo unidimensional
- Gradiente hidráulico crítico

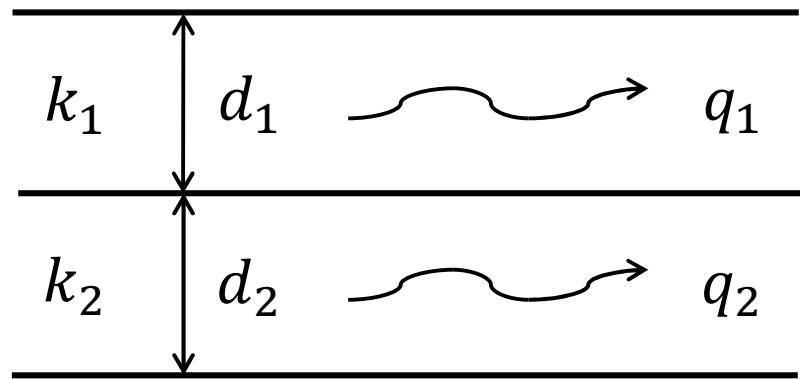




Flujo en medios estratificados

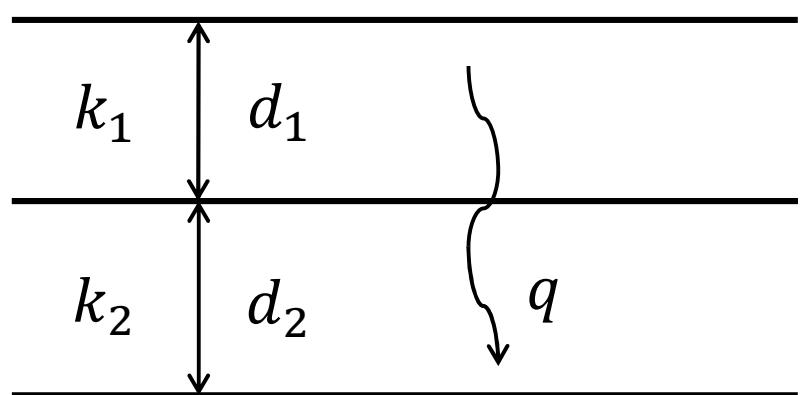
Flujo paralelo: El gradiente es el mismo para ambos estratos

- $q = q_1 + q_2 = \bar{k} \cdot i \cdot (d_1 + d_2)$
- $q_1 = (k_1 \cdot i_1) \cdot d_1$
- $q_2 = (k_2 \cdot i_2) \cdot d_2$
- $\bar{k} = (k_1 \cdot d_1 + k_2 \cdot d_2) / (d_1 + d_2)$



Flujo normal: el caudal es el mismo para ambos estratos

- $h = h_1 + h_2$
- $q = k_1 \cdot h_1 / d_1 = k_2 \cdot h_2 / d_2$
- $q = \bar{k}(h_1 + h_2) / (d_1 + d_2)$
- $\bar{k} = (d_1 + d_2) / (d_1/k_1 + d_2/k_2)$

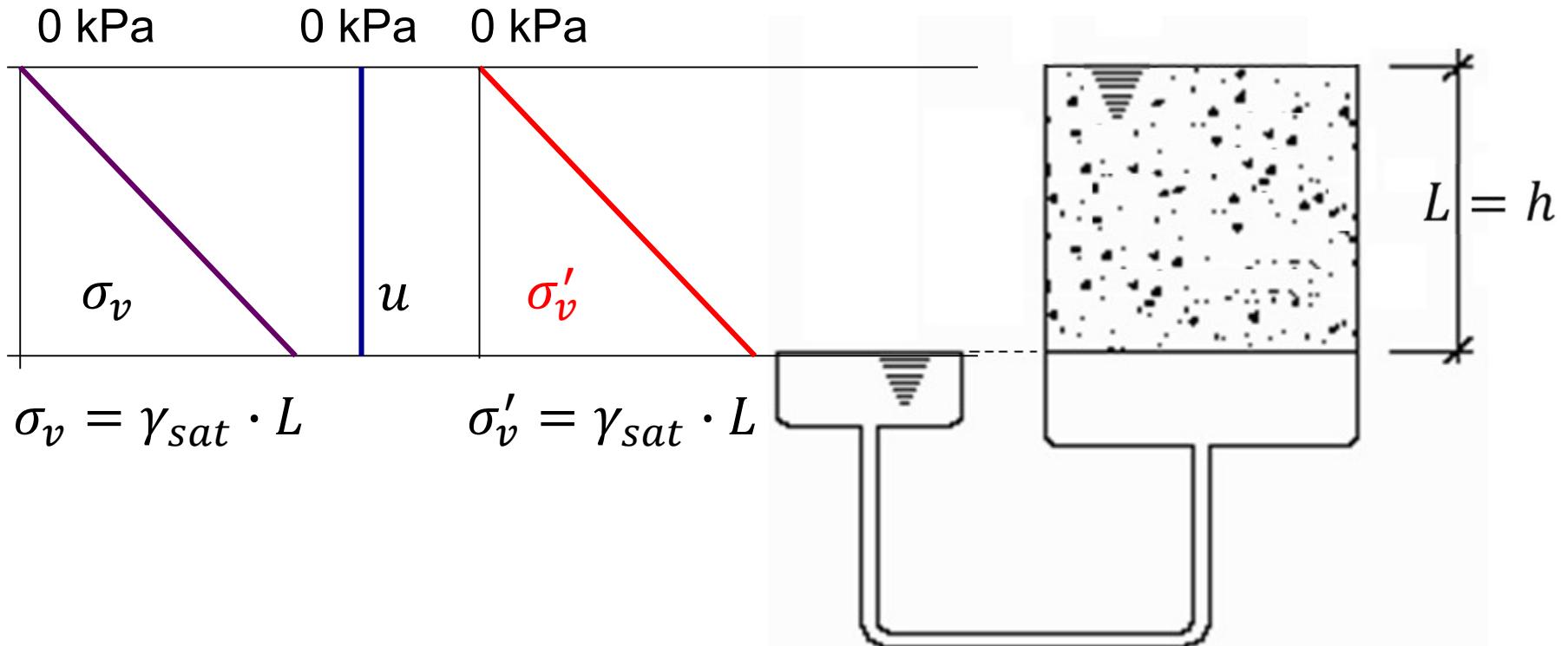


Flujo por peso propio



En el flujo por peso propio (descendente) el agua percola a través del suelo con presión neutra constante e igual a $u = 0 \text{ kPa}$

Presiones efectivas





Flujo por peso propio

En el flujo por peso propio (descendente) el agua percola a través del suelo con presión neutra constante e igual a $u = 0 \text{ kPa}$

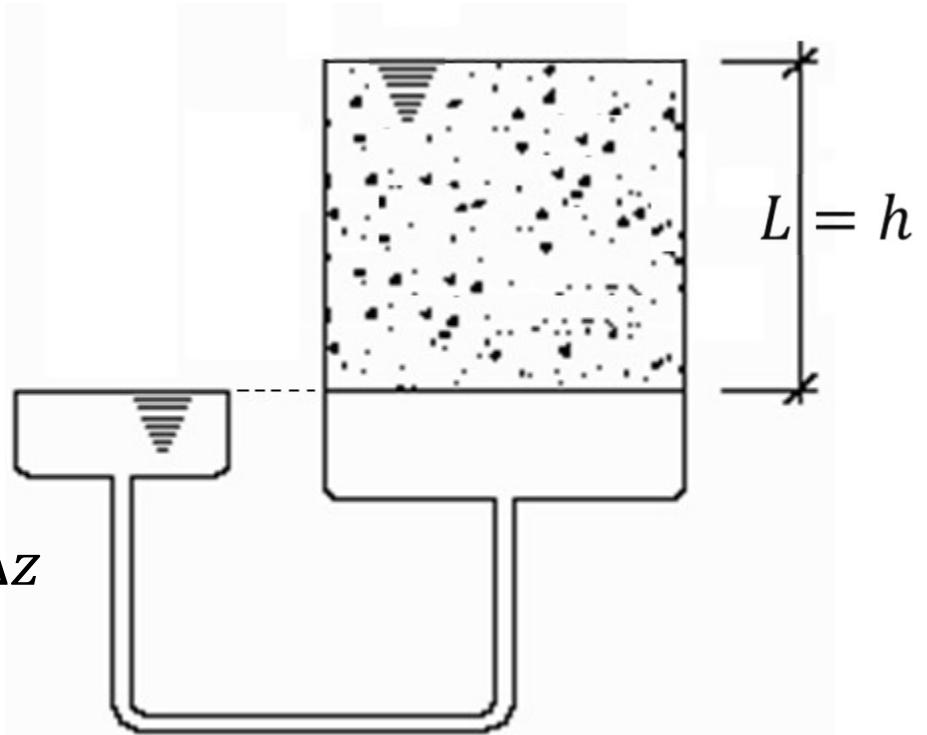
$$\sigma_v = \gamma_{sat} \cdot L$$

$$u = 0 \text{ kPa}$$

$$\sigma'_v = \sigma_v - u = \sigma_v$$

$$\Delta h = z_2 + \frac{u_2}{\gamma_w} - \left(z_1 + \frac{u_1}{\gamma_w} \right) = \Delta z$$

$$i = \frac{\Delta h}{\Delta z} = \frac{h}{L} = 1$$



Índice

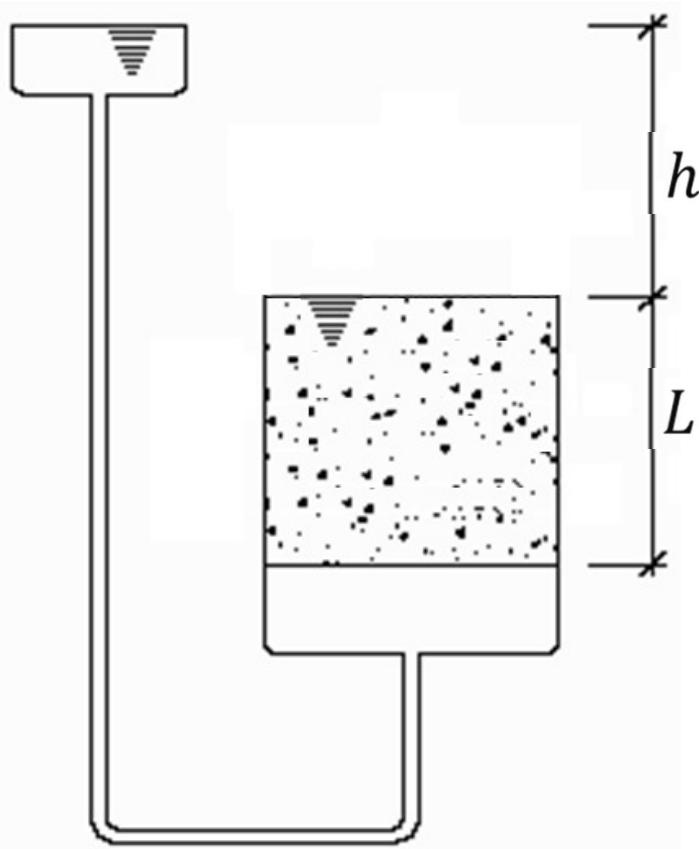
- Presiones totales, de poros y efectivas
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- Permeámetros
- Flujo unidimensional
- **Gradiente hidráulico crítico**





Gradiente hidráulico crítico

El gradiente hidráulico crítico es el que produce presión efectiva nula



$$\sigma'_v = \gamma_{sat} \cdot L - \gamma_w \cdot (h + L)$$

$$h = h_{crit} \rightarrow \sigma'_v = 0 \text{ kPa}$$

$$h_{crit} = \frac{\gamma_{sat} - \gamma_w}{\gamma_w} L \rightarrow i_{crit} = \frac{\gamma'}{\gamma_w}$$



Ejercicio - Enunciado



Calcule

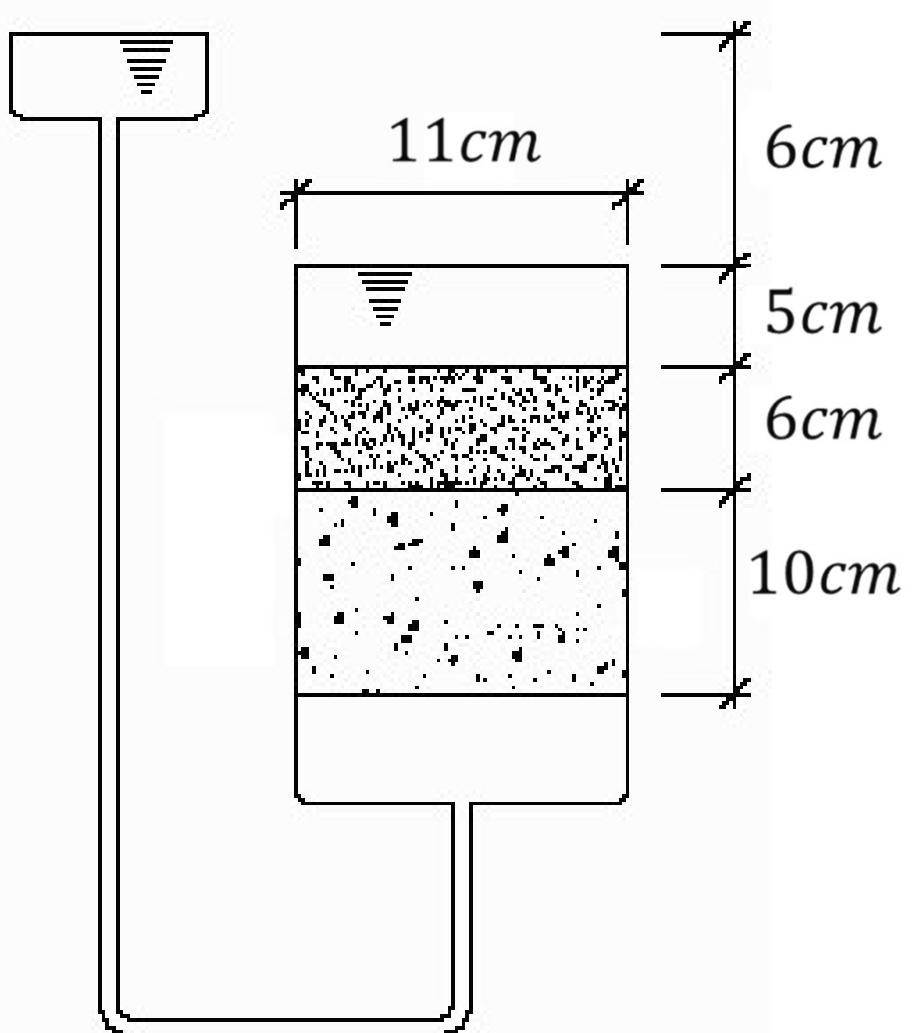
- Caudal
- Diagramas de presiones
- Gradiente hidráulico crítico

$$k_1 = 10^{-4} \frac{cm}{s}$$

$$\gamma_{sat1} = 20 \frac{kN}{m^3}$$

$$k_2 = 10^{-3} \frac{cm}{s}$$

$$\gamma_{sat2} = 22 \frac{kN}{m^3}$$





Ejercicio - Solución

Caudal

$$\bar{k} = \frac{d_1 + d_2}{\frac{d_1}{k_1} + \frac{d_2}{k_2}} = \frac{6\text{cm} + 10\text{cm}}{\frac{6\text{cm}}{10^{-4}\text{cm/s}} + \frac{10\text{cm}}{10^{-4}\text{cm/s}}} = 2.3 \cdot 10^{-4} \frac{\text{cm}}{\text{s}}$$

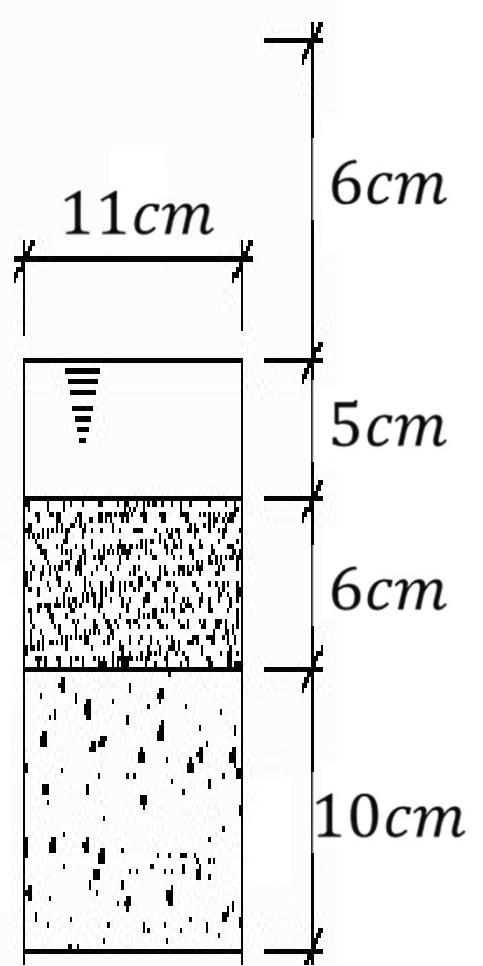
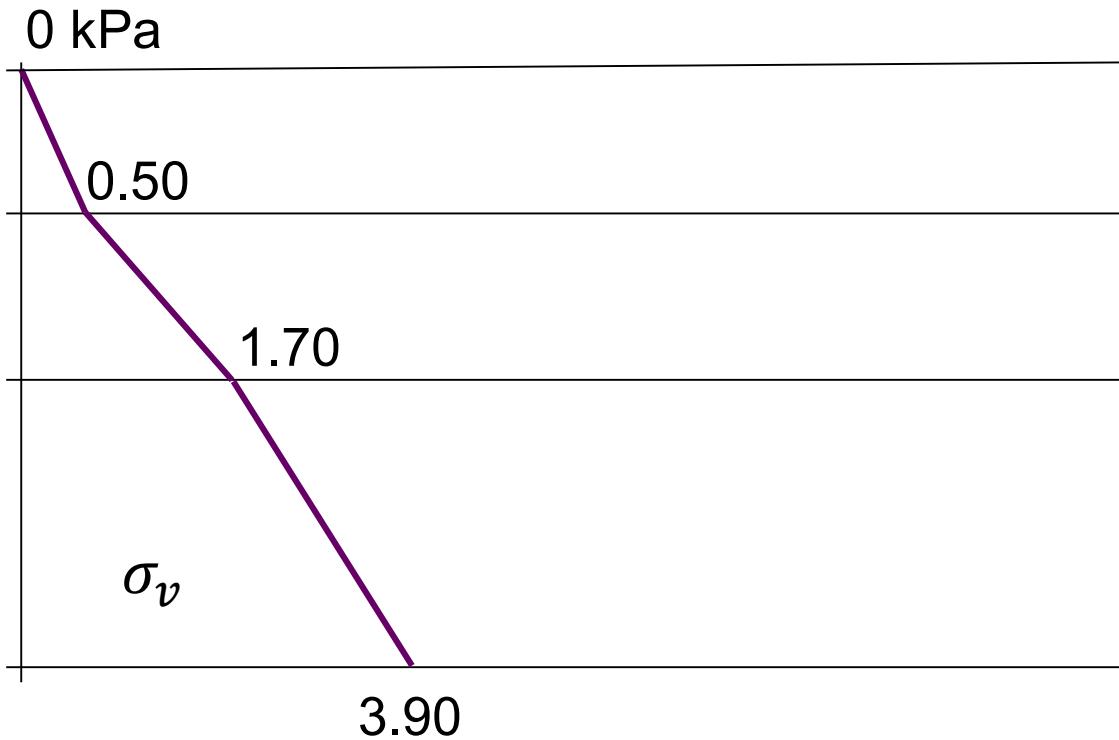
$$v = \bar{k} \cdot i = \bar{k} \cdot \frac{\Delta h}{d_1 + d_2} = 2.3 \cdot 10^{-4} \frac{\text{cm}}{\text{s}} \cdot \frac{6\text{cm}}{16\text{cm}} = 0.87 \cdot 10^{-4} \frac{\text{cm}}{\text{s}}$$

$$Q = v \cdot A = 0.87 \cdot 10^{-4} \frac{\text{cm}}{\text{s}} \cdot 97\text{cm}^2 = 8.4 \cdot 10^{-4} \frac{\text{cm}^3}{\text{s}}$$

Ejercicio – Diagrama de presiones



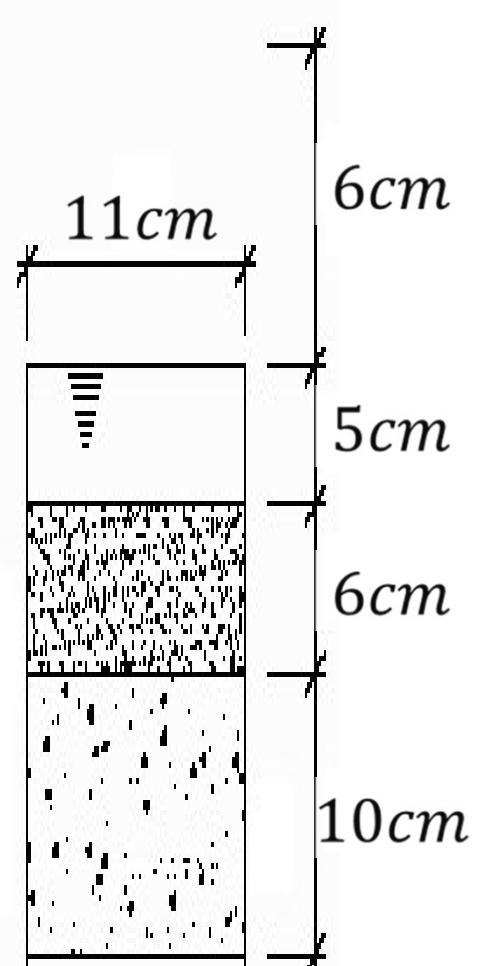
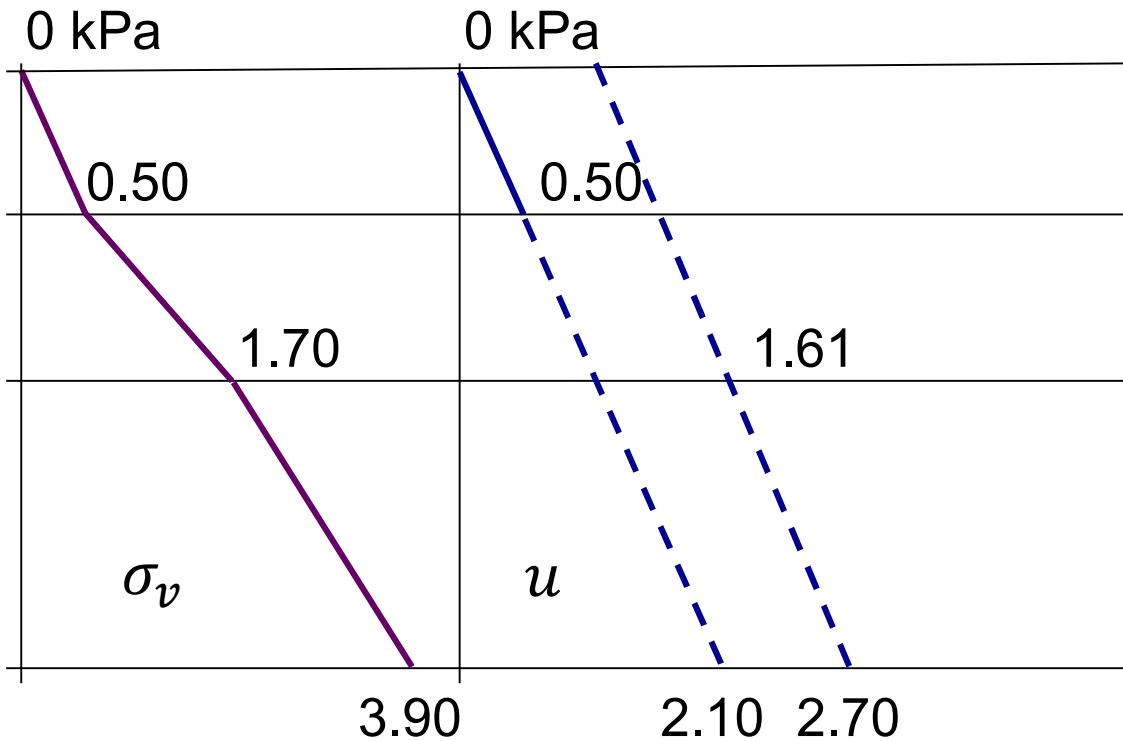
Presiones efectivas



Ejercicio – Diagrama de presiones



Presiones efectivas

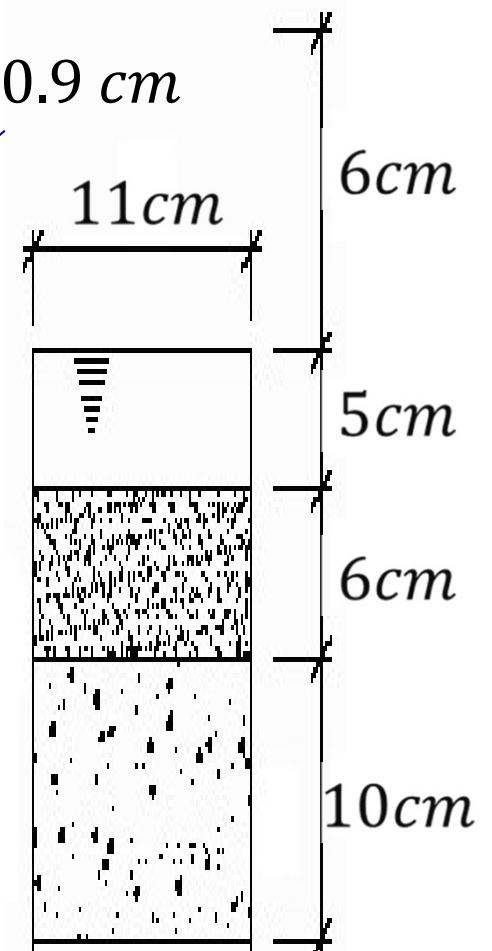
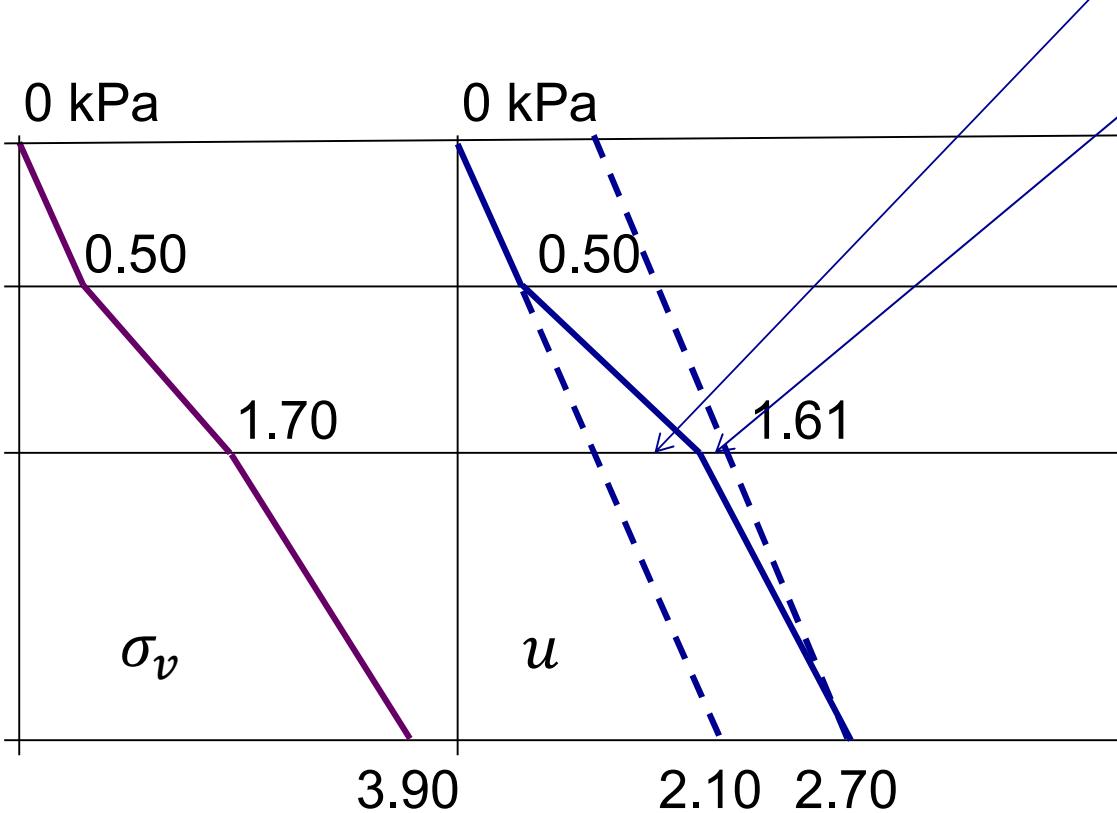


Ejercicio – Diagrama de presiones



$$\Delta h_1 = i_1 d_1 = \frac{v}{k_1} d_1 = \frac{0.87 \cdot 10^{-4} \text{ cm/s}}{1 \cdot 10^{-4} \text{ cm/s}} 6 \text{ cm} = 5.1 \text{ cm}$$

$$\Delta h_2 = i_2 d_2 = \frac{v}{k_2} d_2 = \frac{0.87 \cdot 10^{-4} \text{ cm/s}}{1 \cdot 10^{-3} \text{ cm/s}} 10 \text{ cm} = 0.9 \text{ cm}$$

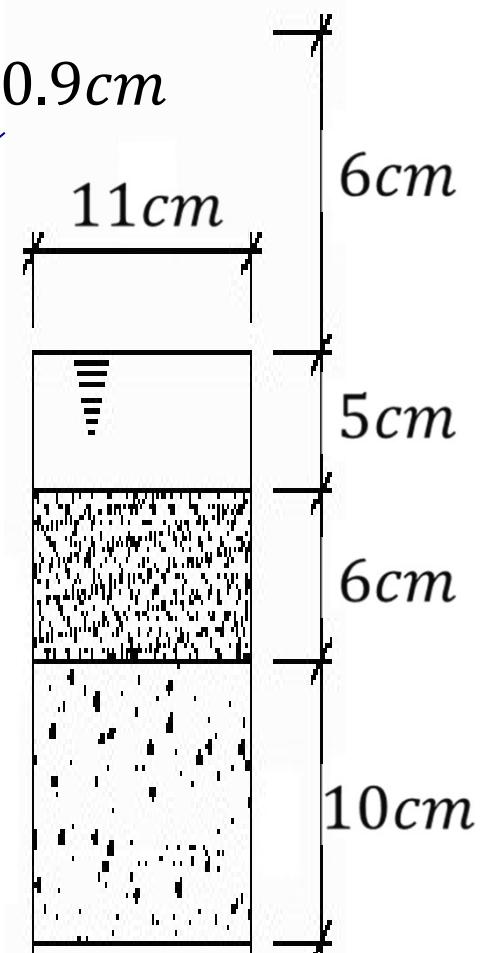
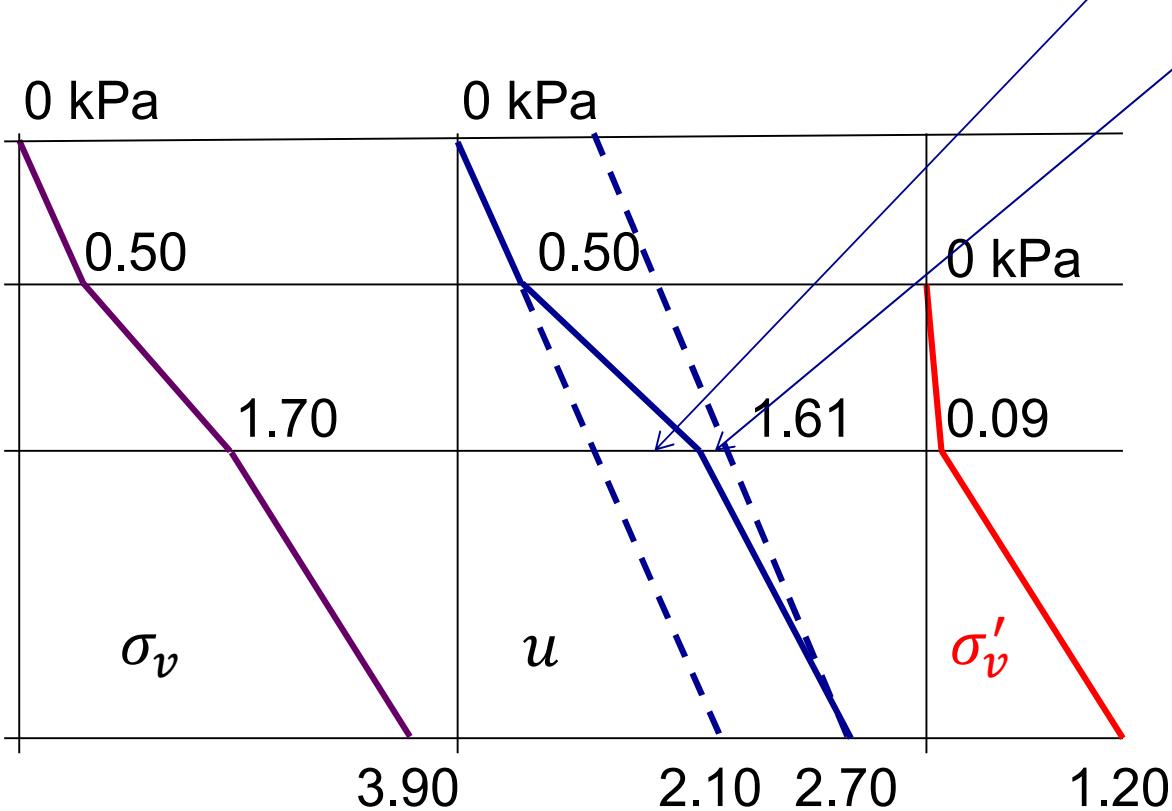


Ejercicio – Diagrama de presiones



$$\Delta h_1 = i_1 d_1 = \frac{\nu}{k_1} d_1 = \frac{0.87 \cdot 10^{-4} \text{ cm/s}}{1 \cdot 10^{-4} \text{ cm/s}} 6 \text{ cm} = 5.1 \text{ cm}$$

$$\Delta h_2 = i_2 d_2 = \frac{\nu}{k_2} d_2 = \frac{0.87 \cdot 10^{-4} \text{ cm/s}}{1 \cdot 10^{-3} \text{ cm/s}} 10 \text{ cm} = 0.9 \text{ cm}$$



Ejercicio – Altura crítica

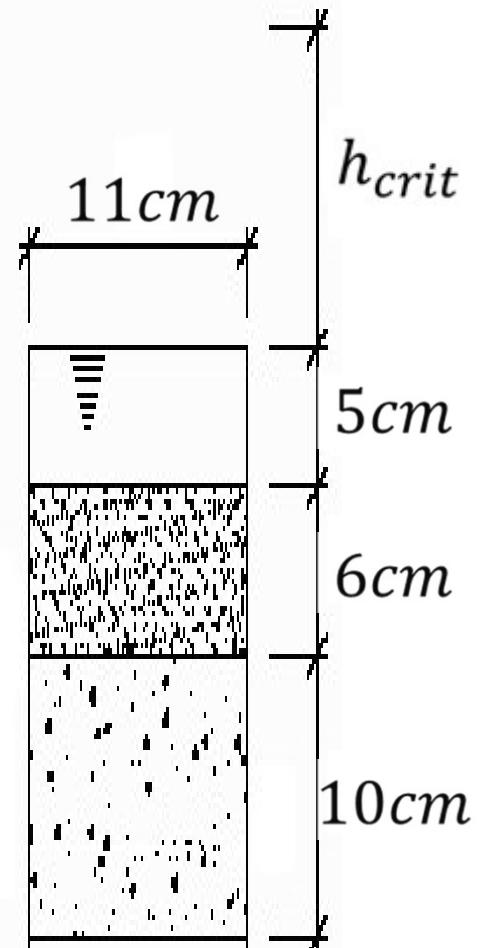
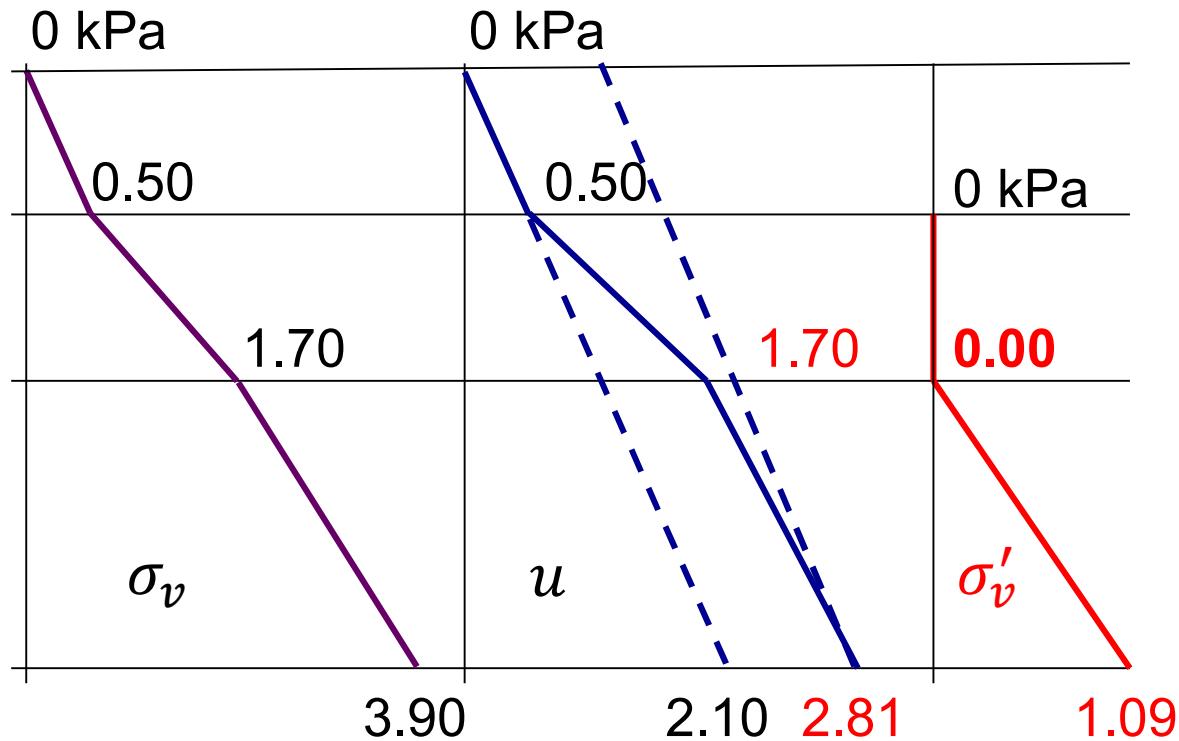


$$\sigma_{1-2} = 0 \text{ kPa} \rightarrow u_{1-2} = (5.0 \text{ cm} + d_1 + \Delta h_{1,crit}) \cdot \gamma_w = 1.70 \text{ kPa}$$

$$\Delta h_{1,crit} = 6.0 \text{ cm}$$

$$h_{crit} = H \cdot \frac{\Delta h_{1,crit}}{\Delta h_1} = 6.0 \text{ cm} \cdot \frac{6.0 \text{ cm}}{5.1 \text{ cm}} = 7.06 \text{ cm}$$

Presiones efectivas



Bibliografía



Básica

- Craig. Soil Mechanics. Spon Press, 8^a edición.
- Jiménez Salas y otros. Geotecnia y Cimientos. Ed. Rueda
- Olivella, S. Problemas resueltos. Geotecnia. Mecánica de Suelos. UPC, 2003.

Complementaria

- Mitchell, J. Fundamentals of soil behavior. 3^a Ed. Wiley.