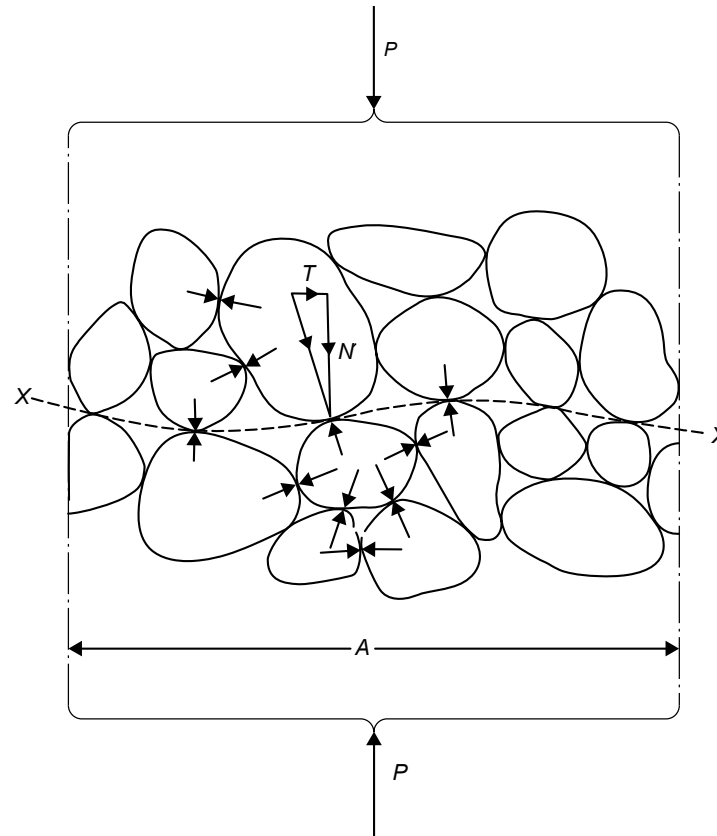


Las presiones efectivas



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

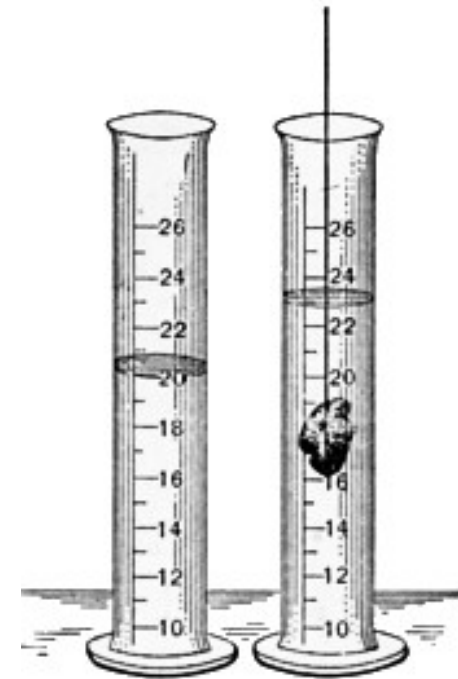
$$E = mg = \rho_f \cdot V \cdot g$$

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

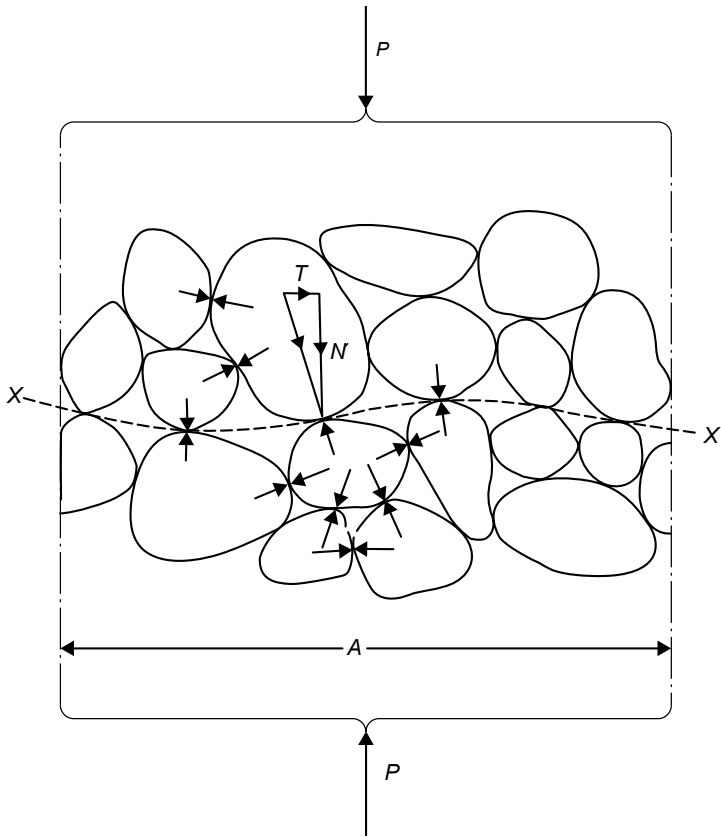
Las fuerzas concentradas que se transmiten de grano a grano (a través de sus contactos) se “convierten” en una “tensión integrgranular” que actúa en toda la superficie

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



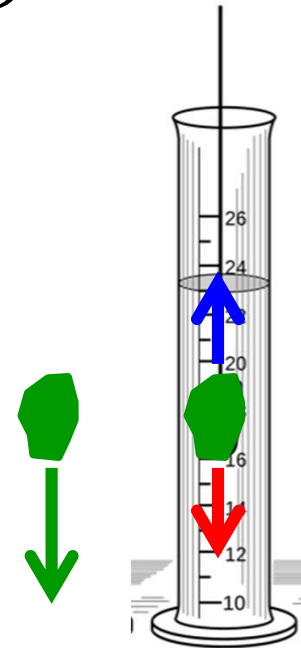


El principio de Arquímedes en un medio poroso saturado: tensión efectiva (σ')



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

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



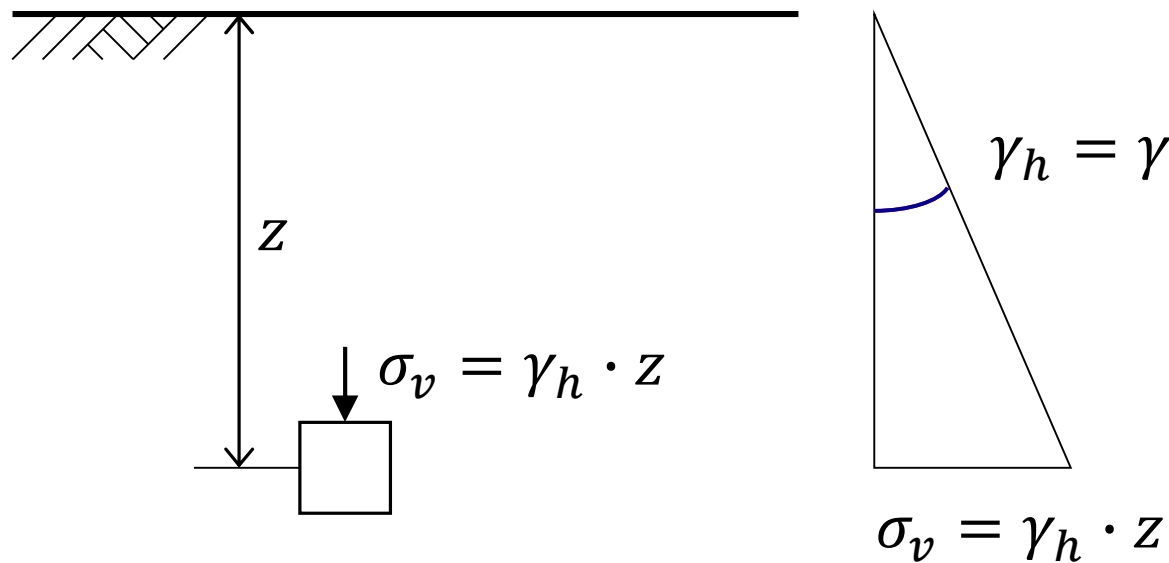
$$\frac{\Sigma P_i}{A} + u_w = \sigma = \frac{P}{A} \rightarrow \sigma' = \frac{\Sigma P_i}{A} = \sigma - u_w \rightarrow$$

$$\sigma = \sigma' + u_w$$



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

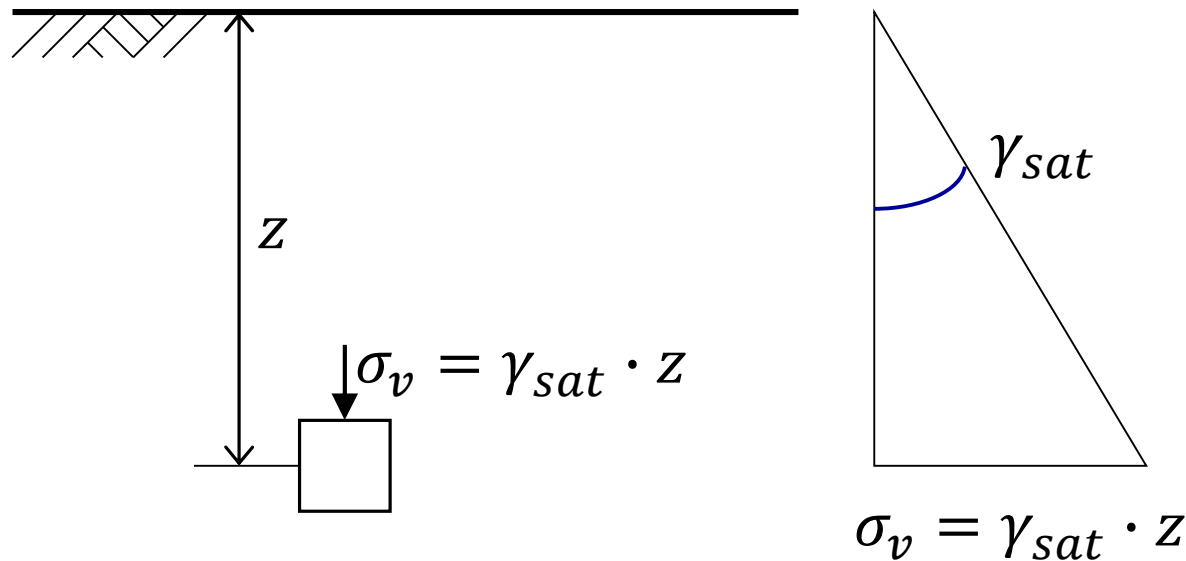


(nota: $\gamma_h = \gamma$, el subíndice "h" indica húmedo)



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

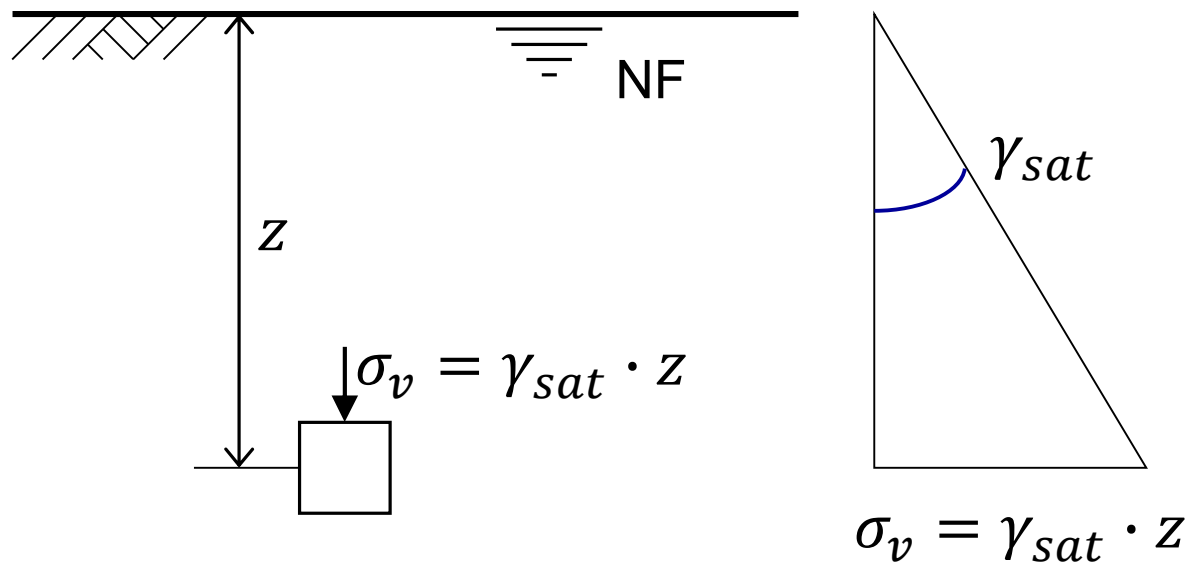


Esta condición ($\gamma = \gamma_{sat}$) se puede dar por encima del nivel freático (NF) por ascensión capilar (próximas filminas)



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

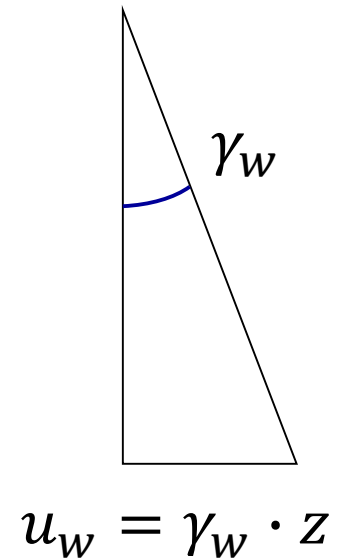
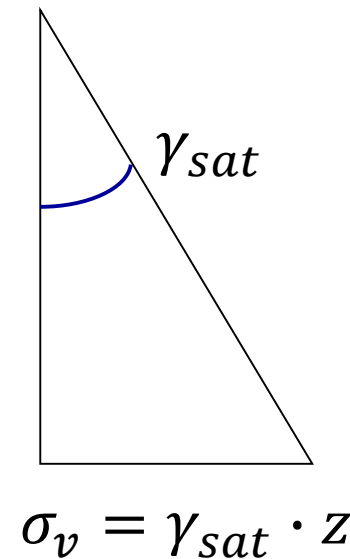
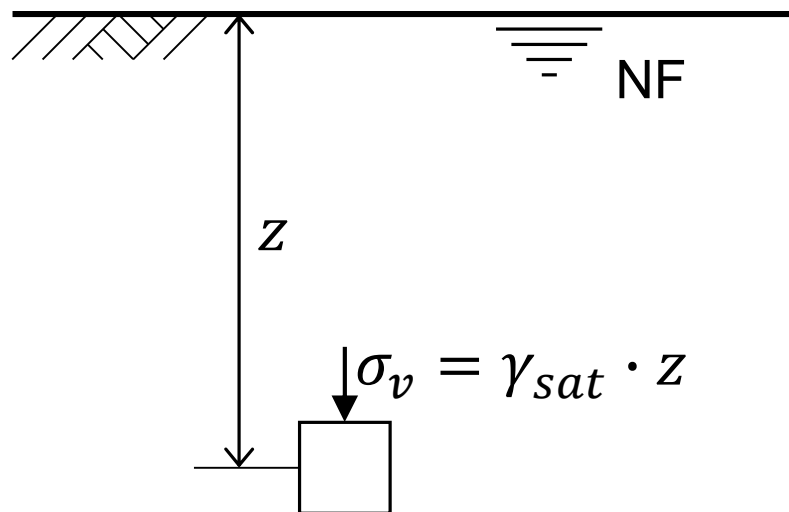


Un suelo saturado y sumergido no hay “presión negativa” del agua porque está sumergido (próximas filminas)



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”

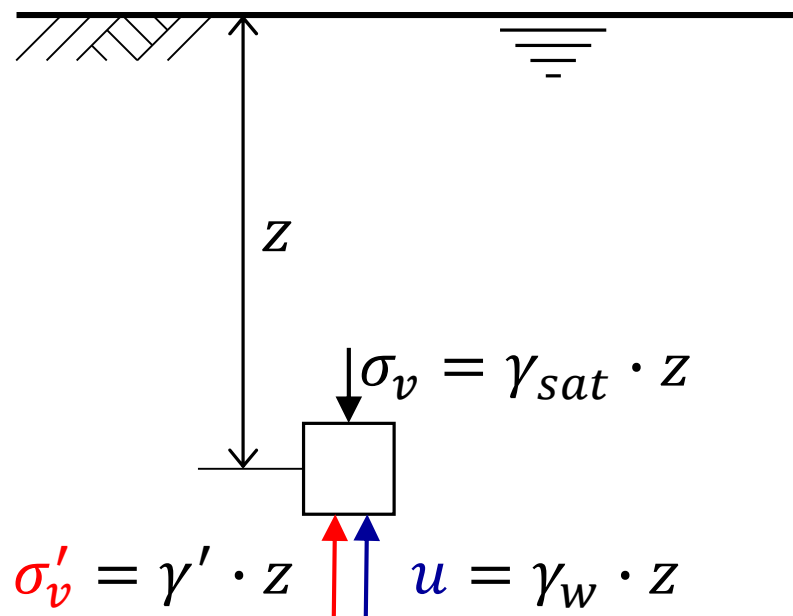


(nota: vamos de escribir generalmente $u_w = u$)

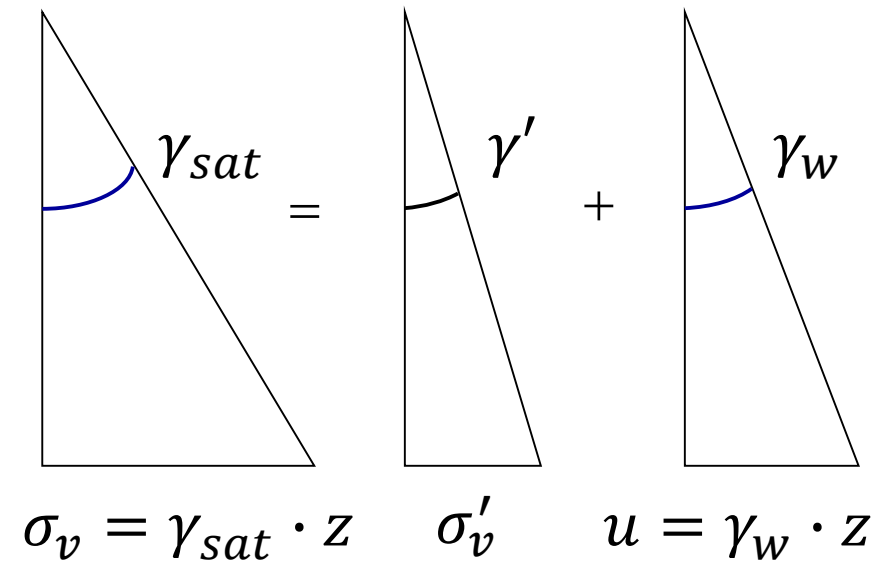


Presión efectiva vertical (σ'_v) en terreno horizontal: suelo sumergido ($\gamma = \gamma_{sat}$)

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

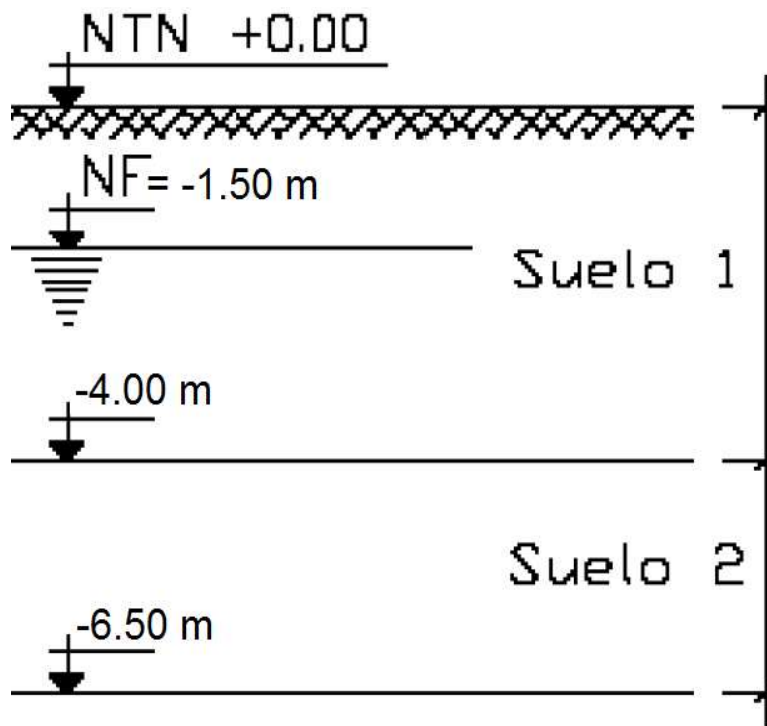


$$\sigma'_v + u = \sigma_v$$



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

Ejercicio - Enunciado



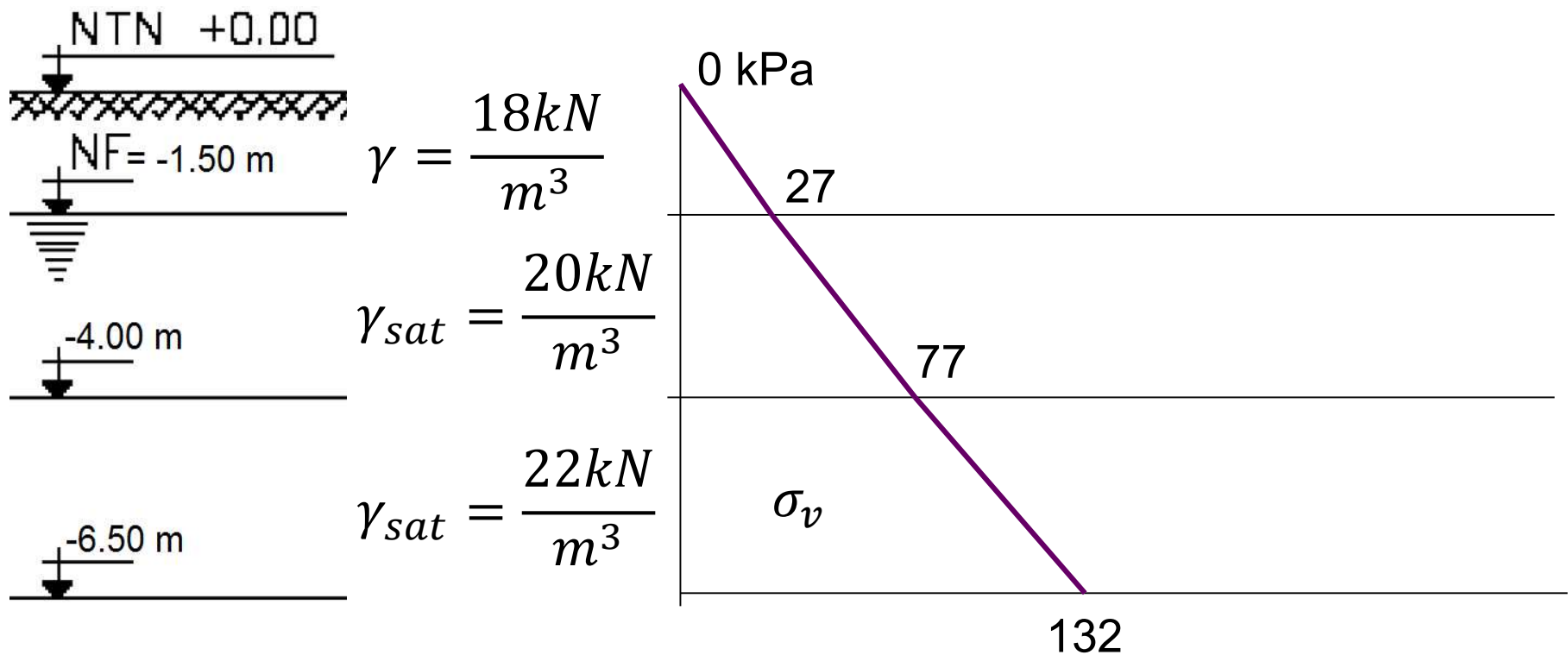
$$\gamma = \frac{18 \text{ kN}}{\text{m}^3}$$

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

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

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

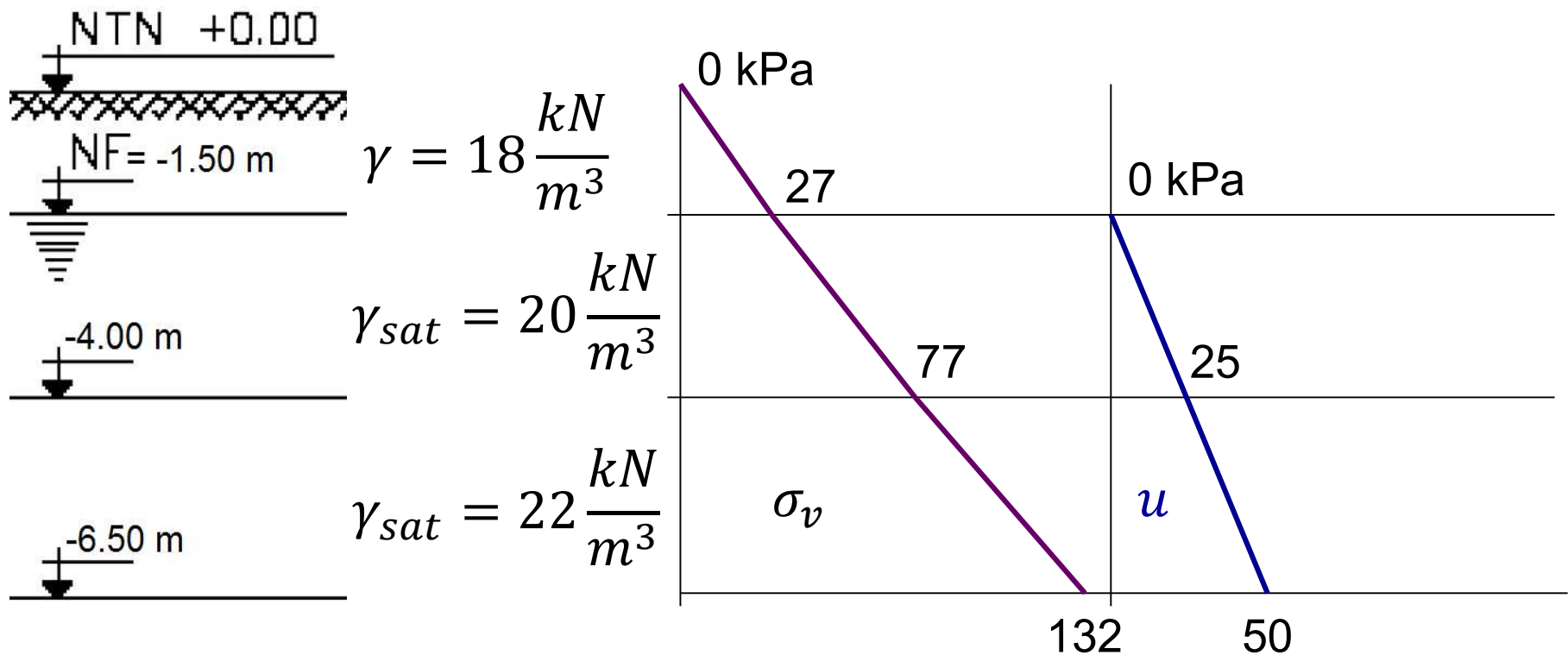
Ejercicio - Solución



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

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

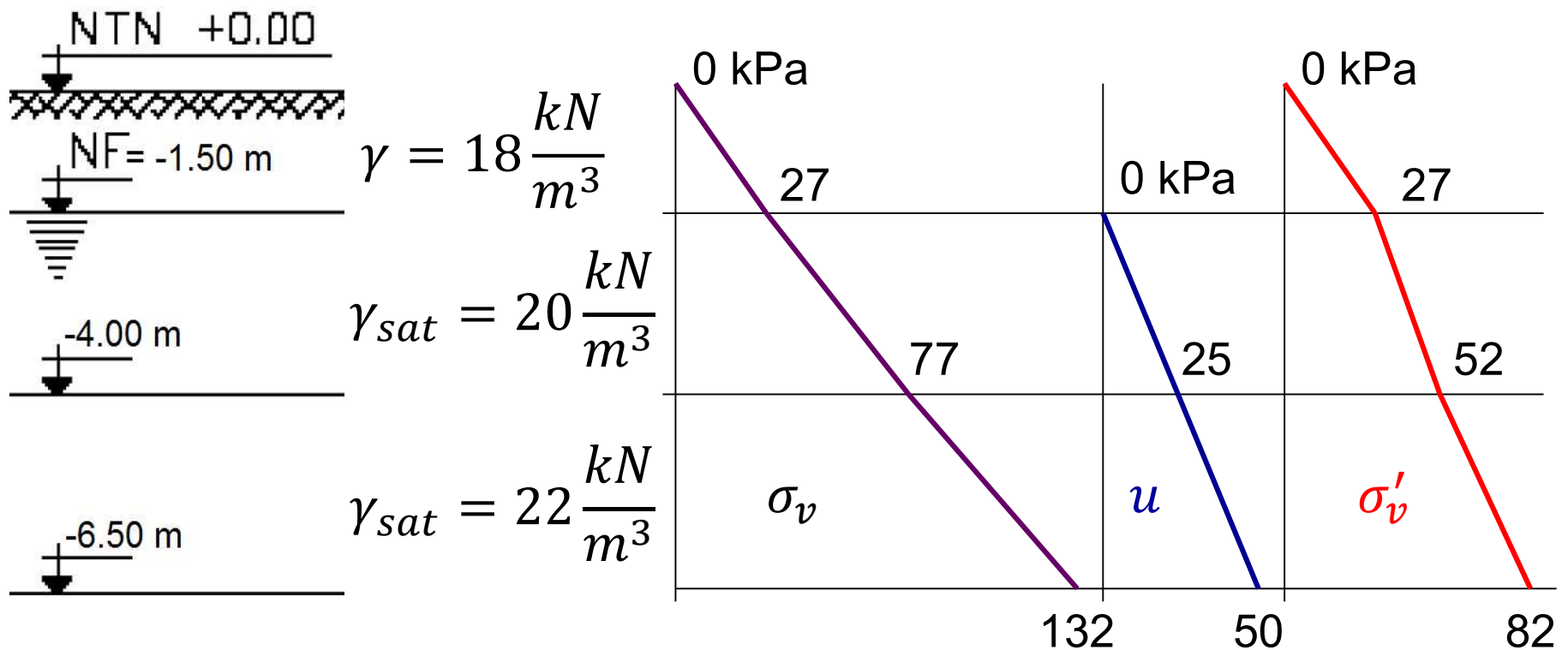
Ejercicio - Solución



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

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

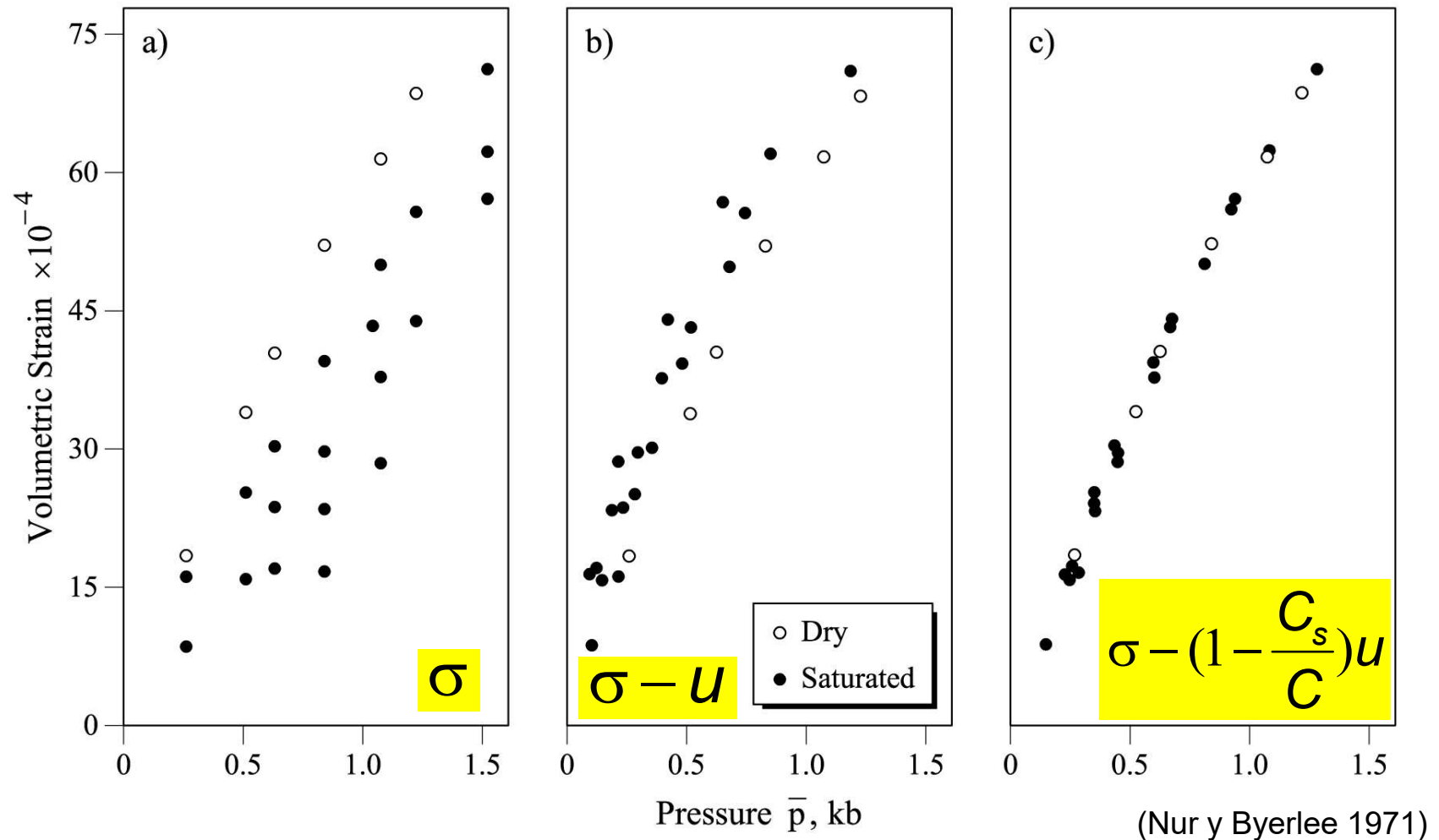
Ejercicio - Solución



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



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:

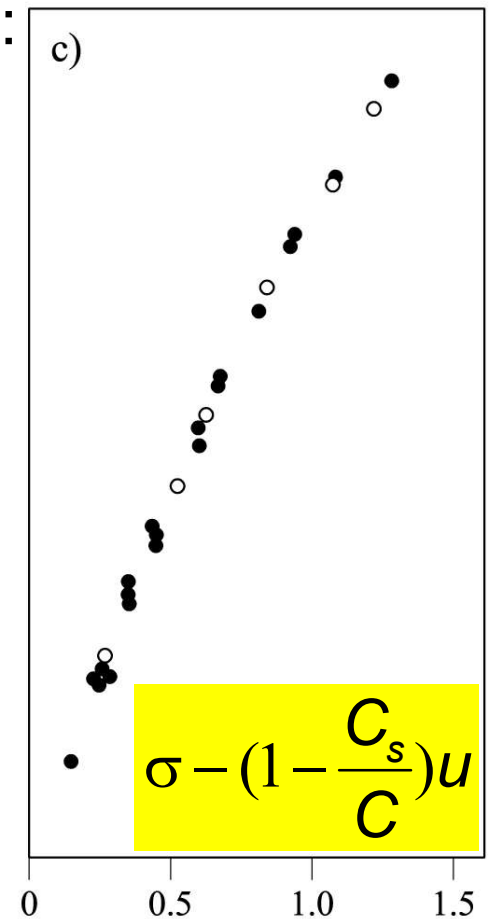
$$p' = p - u$$

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

Skempton (1960): partículas compresibles:

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

- 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

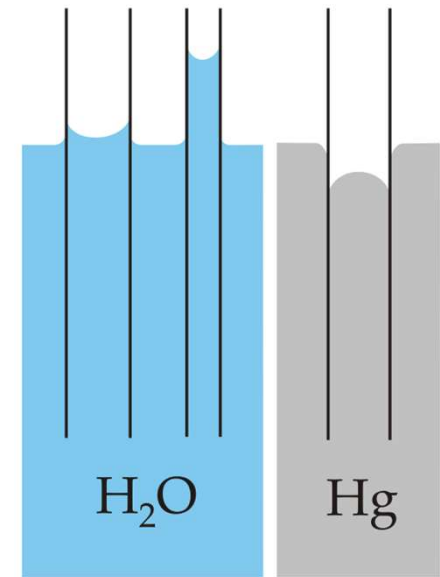
Interfaz agua-aire

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

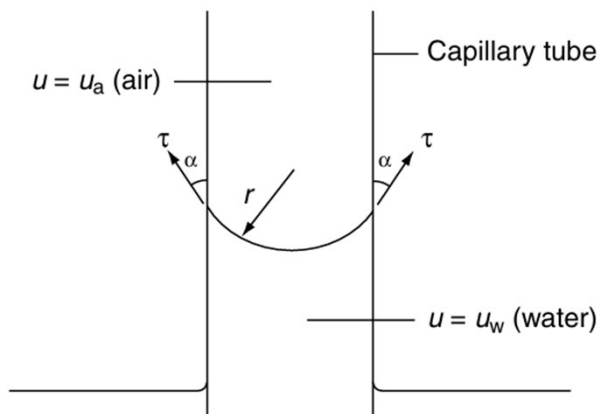
Existe tensión superficial (T_s) en la interfaz

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

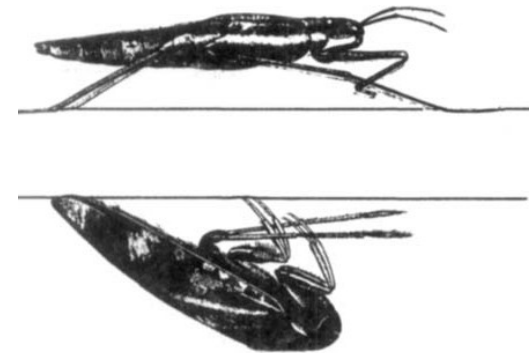
diferencia de presión → ascenso capilar



(Wikipedia)



(after Ridley and Wray, 1995)



Insectos que viven sobre y bajo la interfaz

(Milne and Milnc, 1978)

Equilibrio de una columna capilar



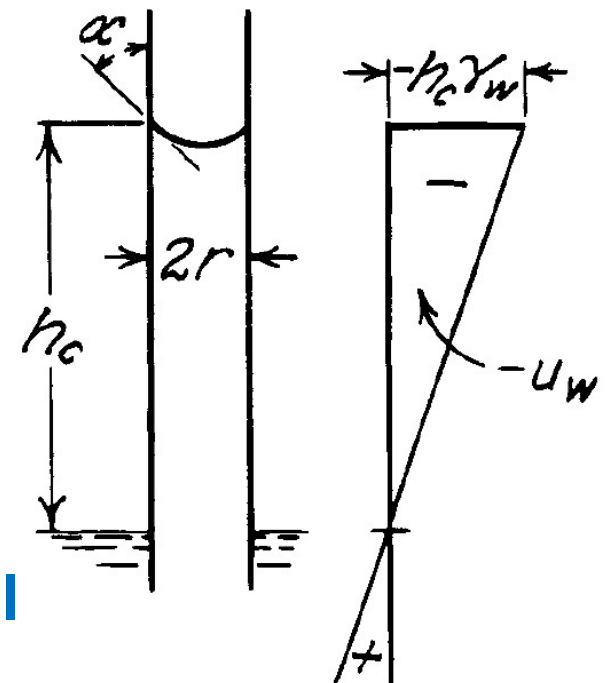
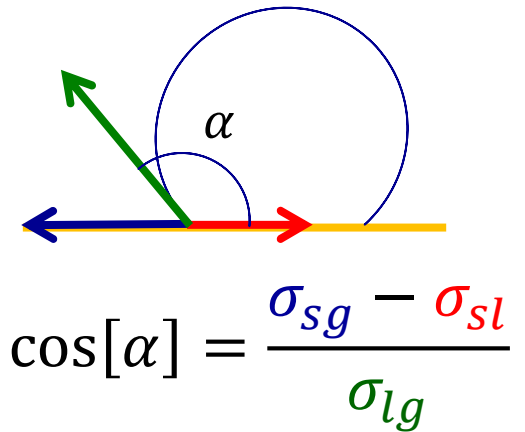
En el contacto agua-aire-sólido hay tres fuerzas

- 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

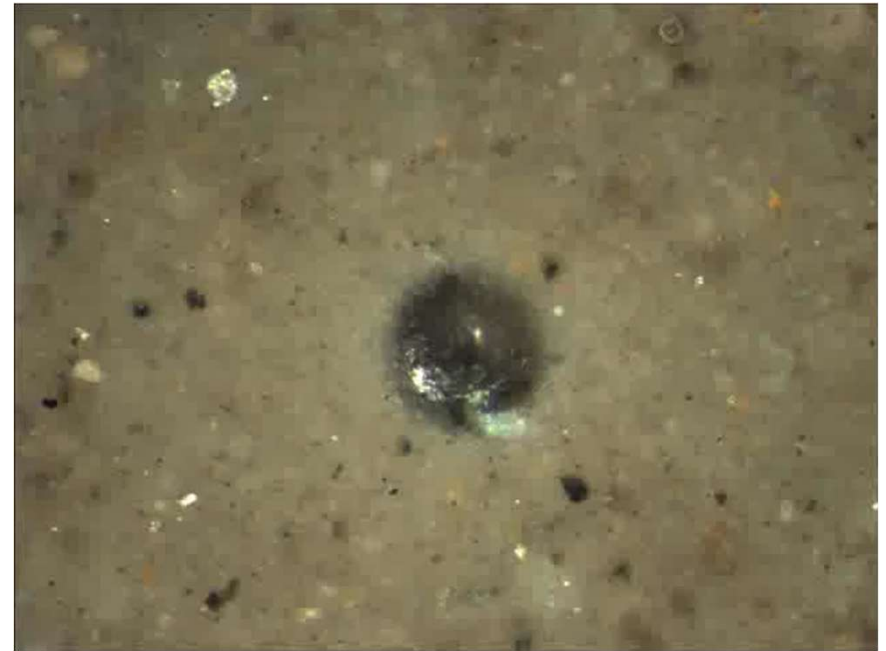
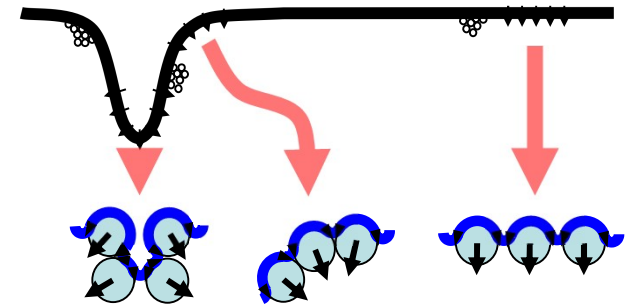


Las tensiones capilares son tensiones efectivas



La tensión capilar tracciona el agua y comprime las partículas

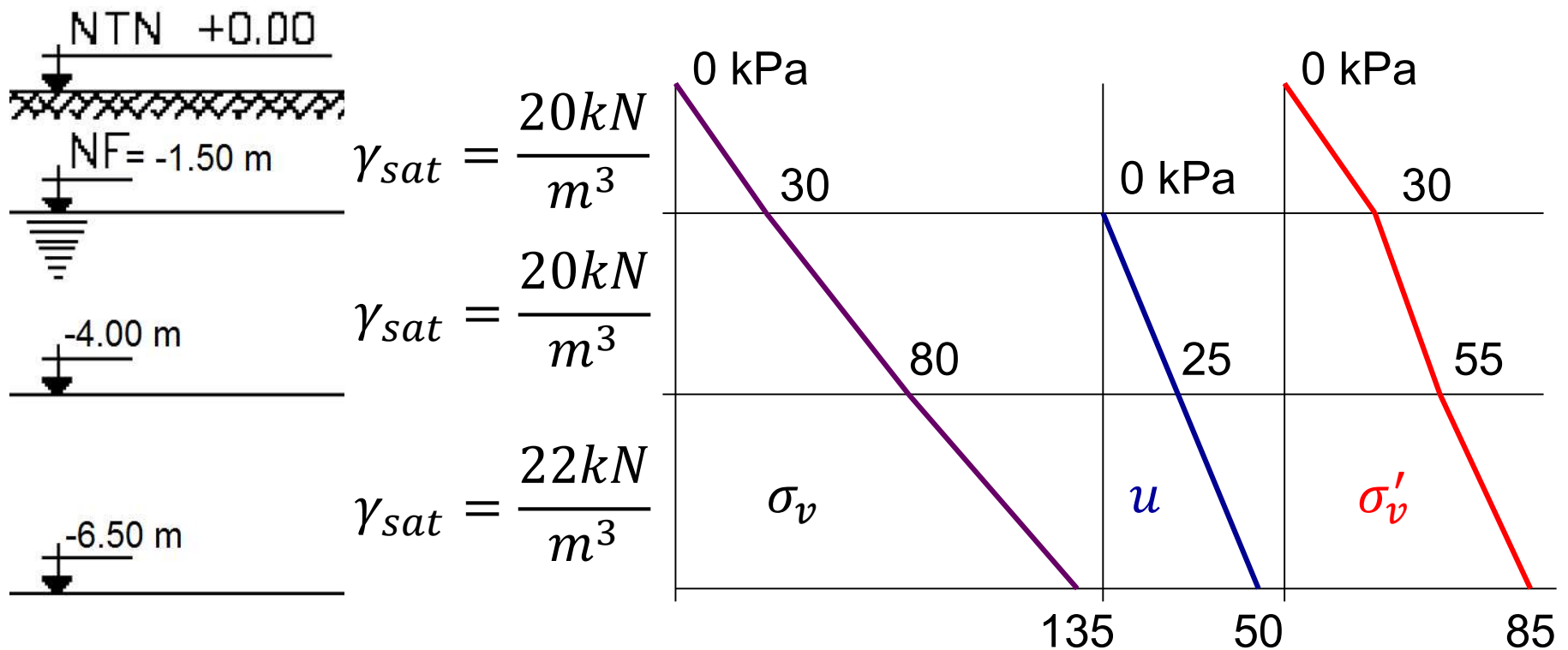
$$\Delta\sigma = \Delta\sigma' + \Delta u \rightarrow \Delta u < 0 \rightarrow \Delta\sigma' > 0$$



(Santamarina 2012)



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

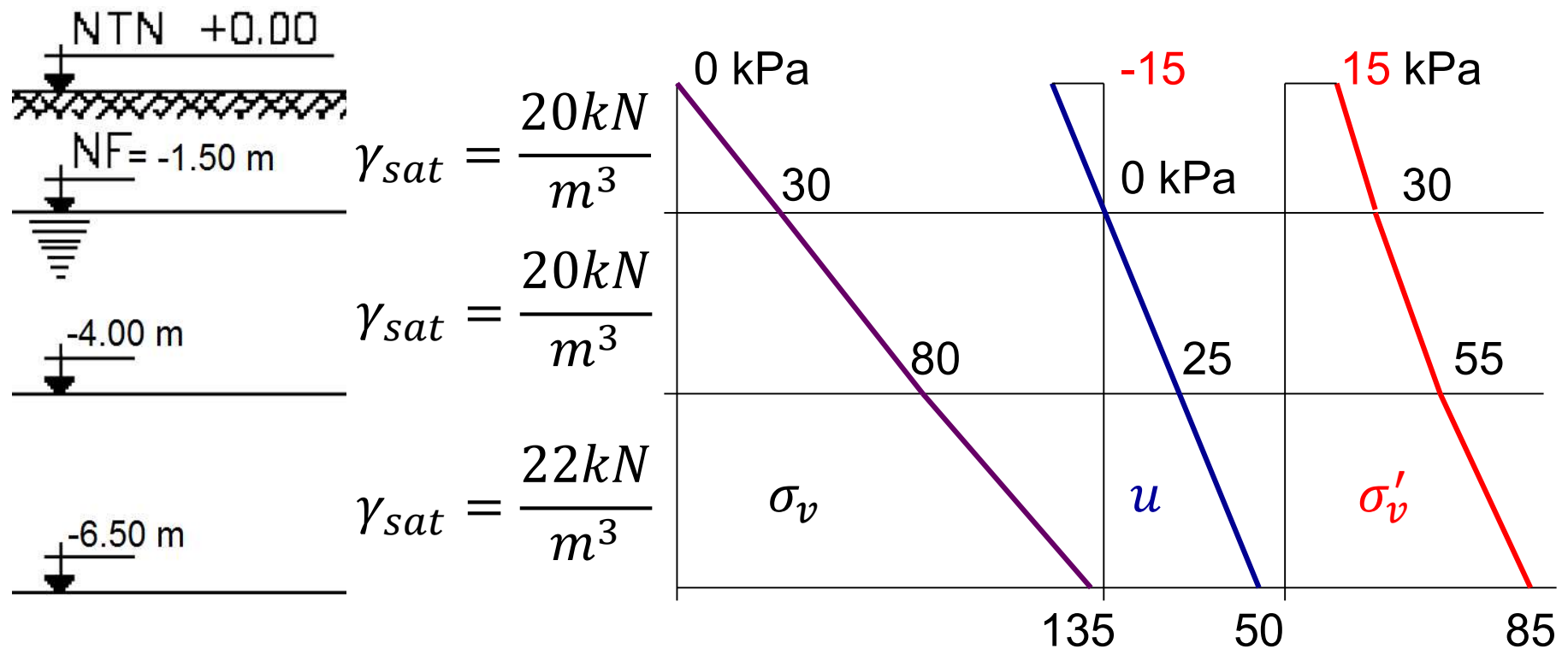


Nota importante: **Si** se asume que la presión de poros es nula por encima del nivel freático

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



El ascenso capilar aumenta las presiones efectivas (suelo saturado)



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)

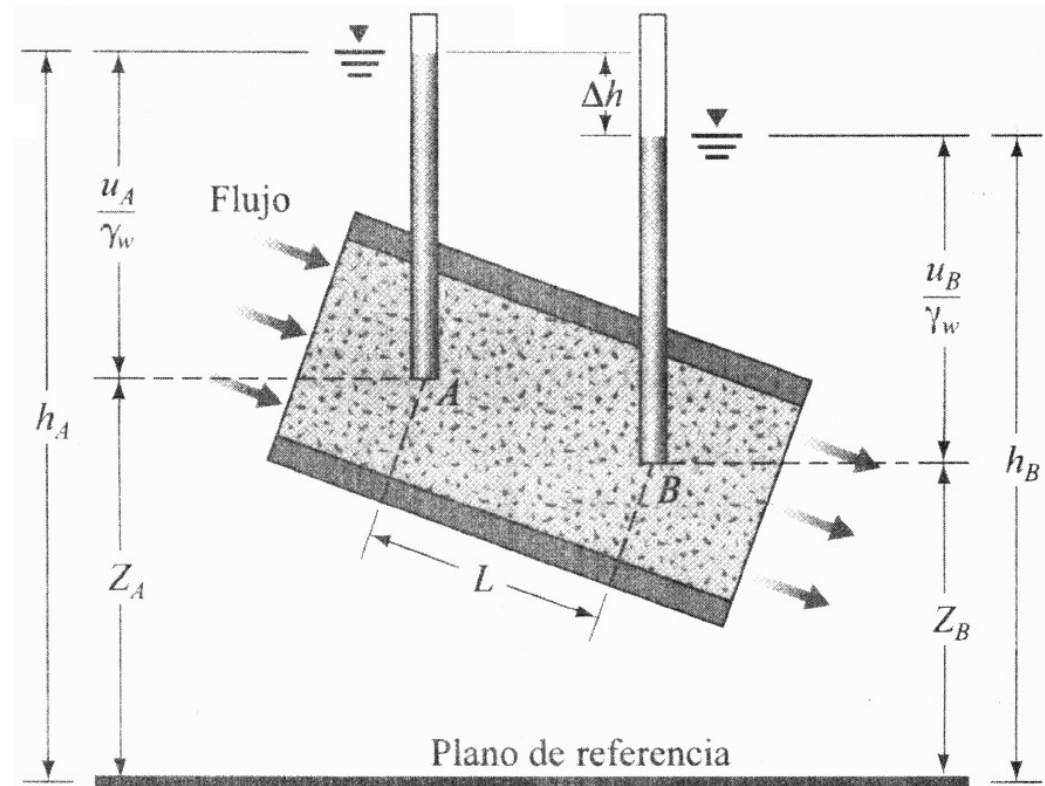


Hipótesis

- Medio poroso uniforme
- Flujo laminar

La velocidad de flujo es linealmente proporcional al gradiente hidráulico

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



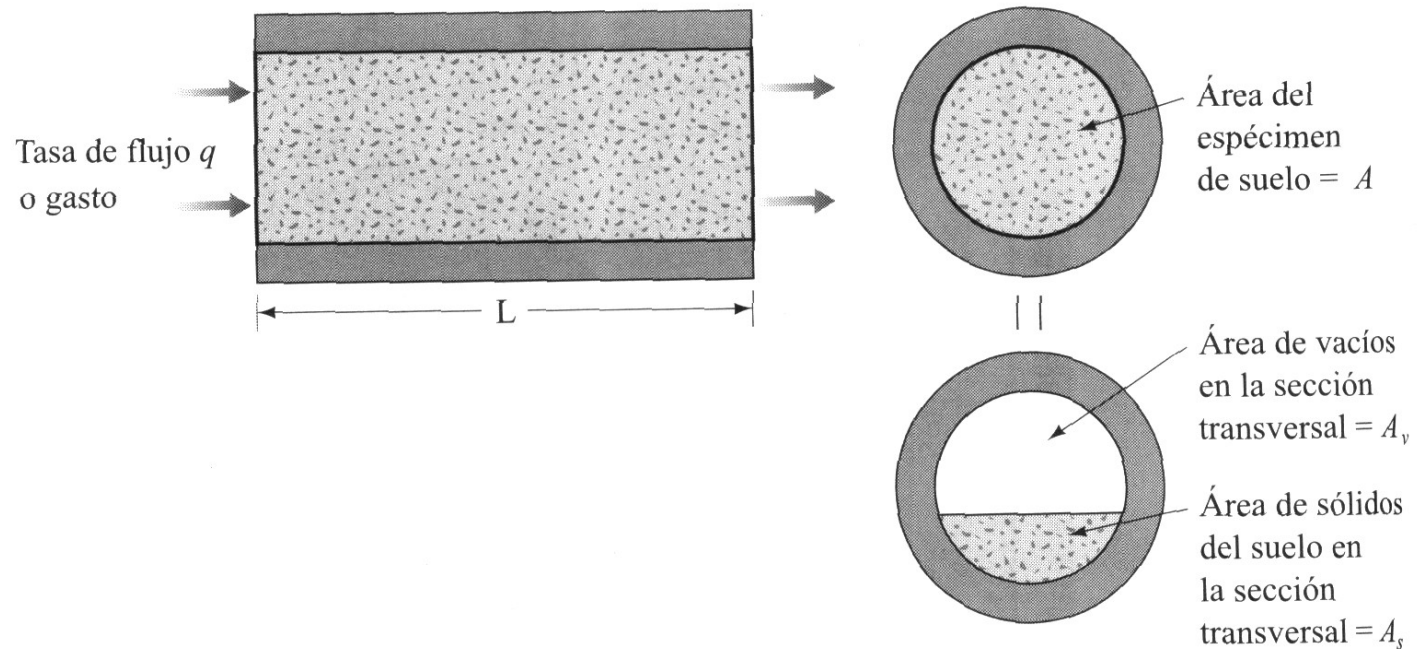
k es el coeficiente de conductividad hidráulica, que depende de la viscosidad del fluido y de la estructura granular del medio



Velocidad de filtración

La velocidad real de filtración es mayor, porque el área efectiva de flujo es únicamente el área del espacio poral

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



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 simplifícadamente “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

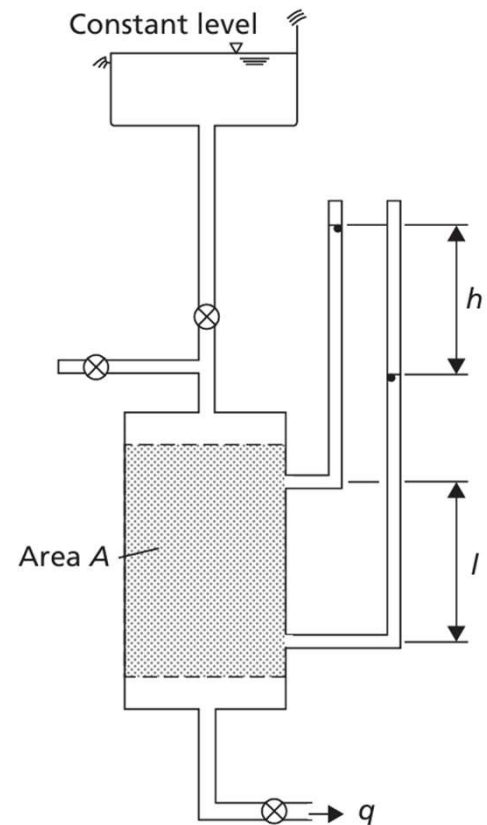


- Presiones totales, de poros y efectivas
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- **Permeámetros**
- Flujo unidimensional
- Gradiente hidráulico crítico

Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio

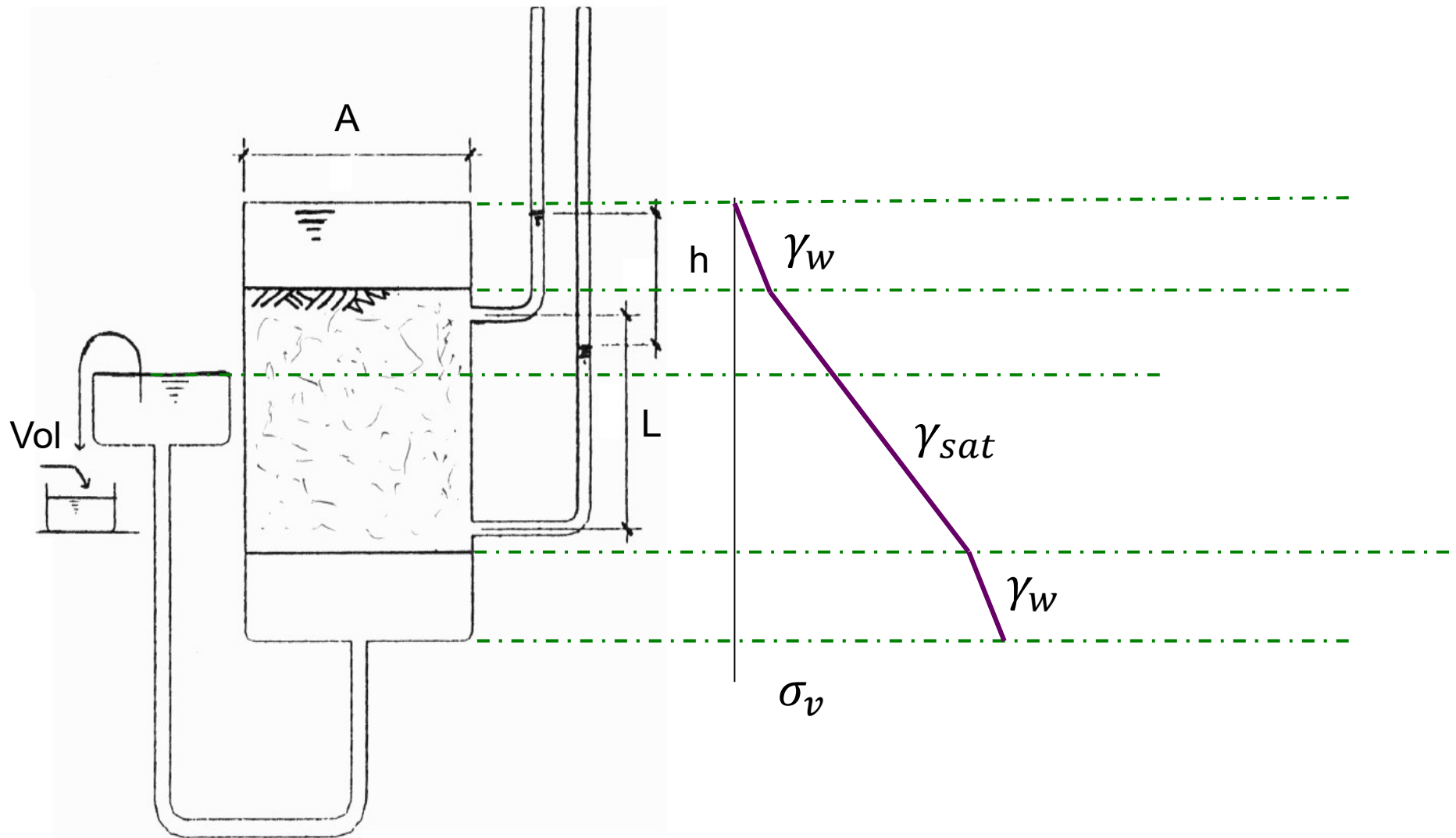
Se mide conductividad hidráulica
en suelos “permeables”

- Caudal $q = \frac{V}{\Delta T}$
- Velocidad $v = \frac{q}{A}$
- Darcy $v = k \cdot i$
- Conductividad
hidráulica $k = \frac{V \cdot l}{\Delta H \cdot A \cdot \Delta t}$

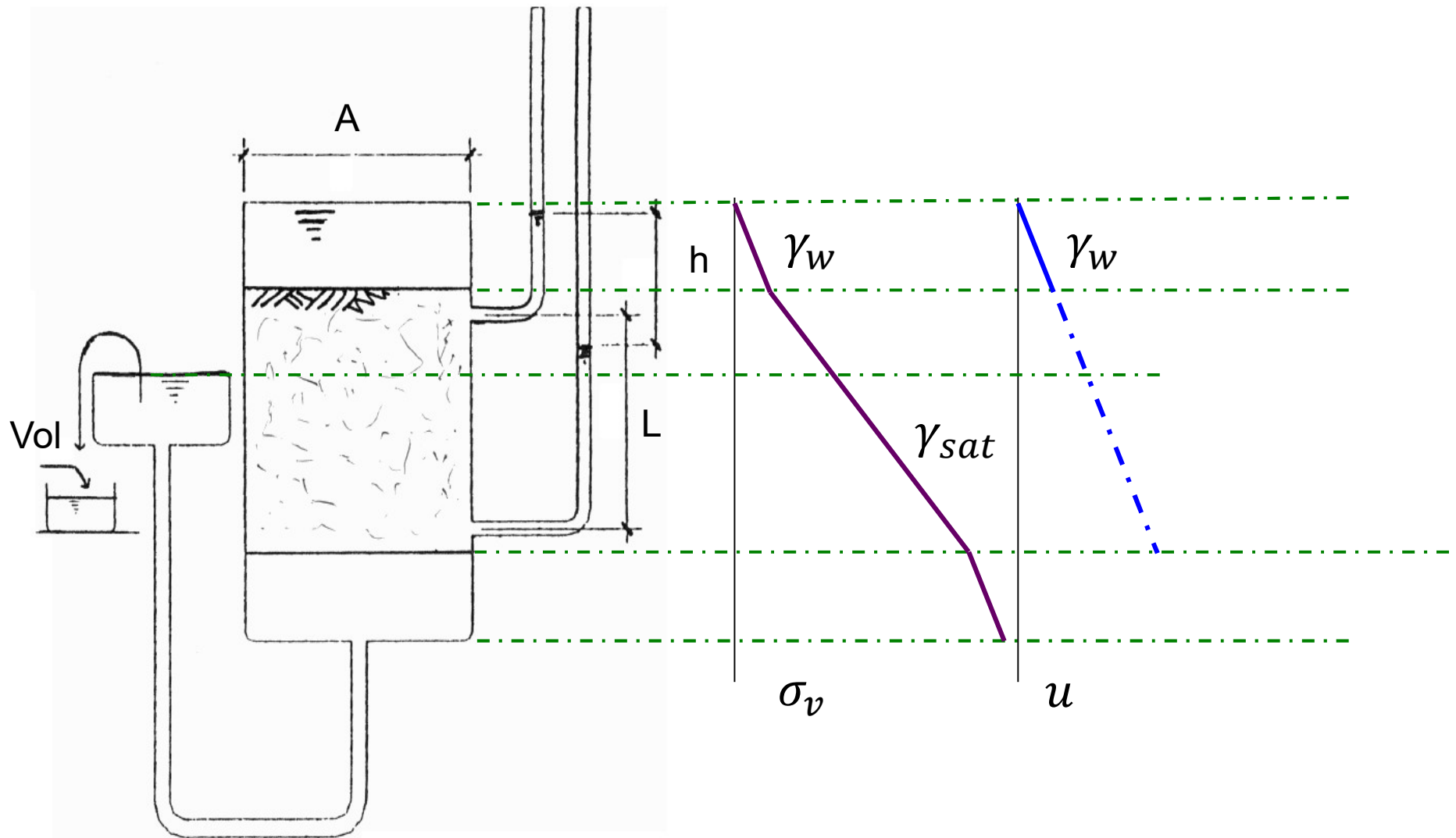




Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio

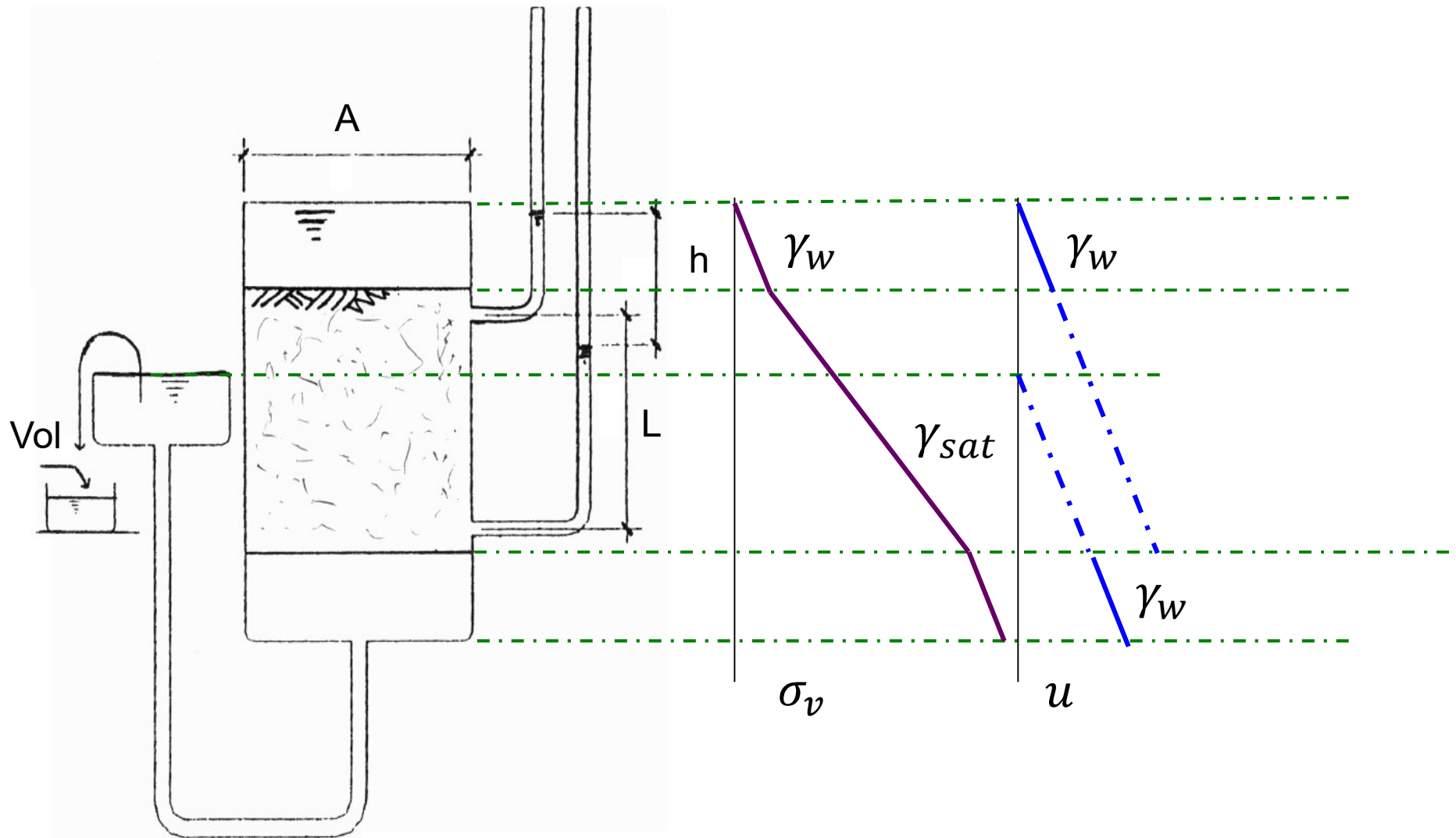


Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio

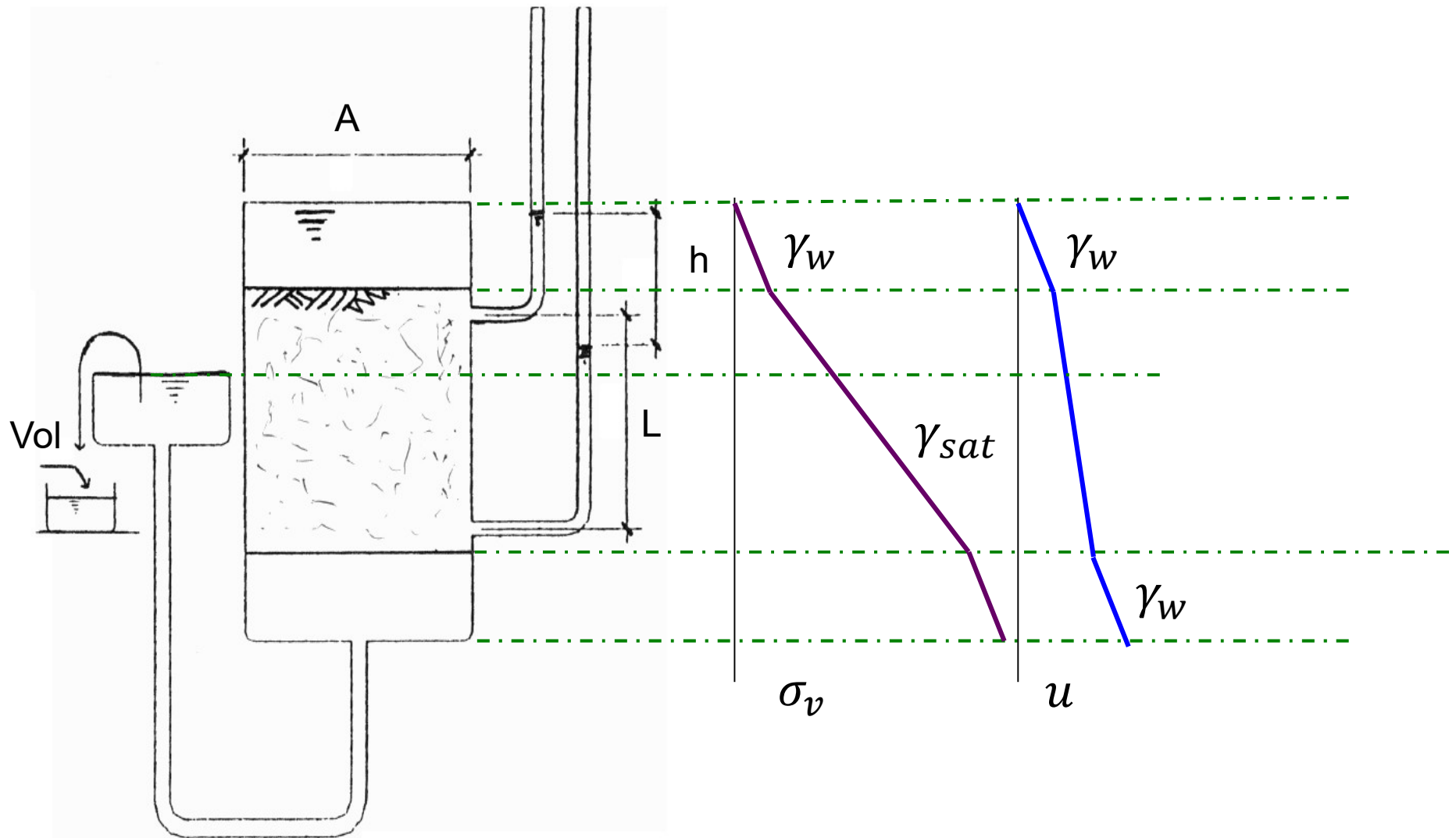




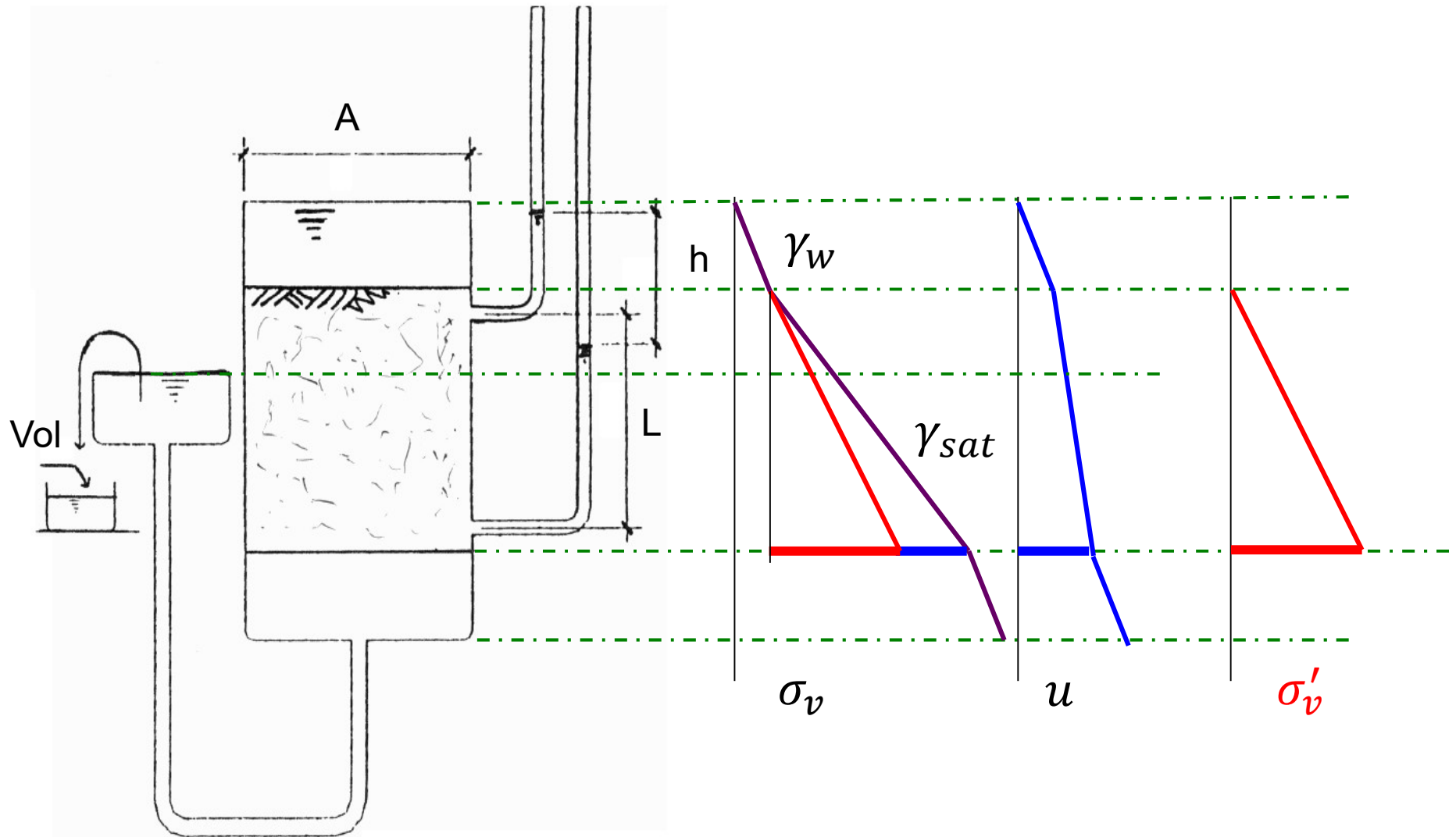
Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio



Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio



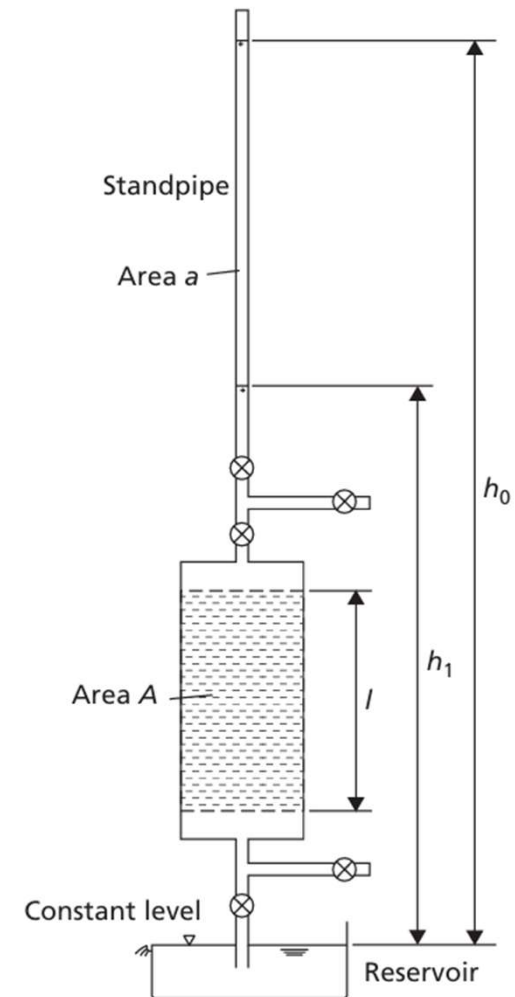
Permeámetro de carga constante: experiencia en laboratorio



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



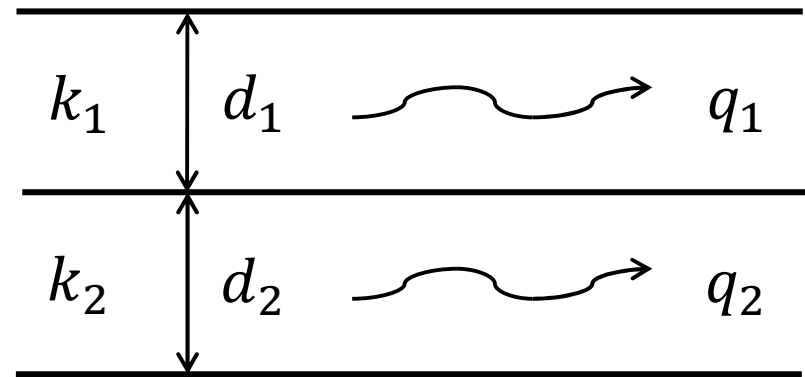
- Presiones totales, de poros y efectivas
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- Permeámetros
- **Flujo unidimensional**
- Gradiente hidráulico crítico



Flujo en medios estratificados

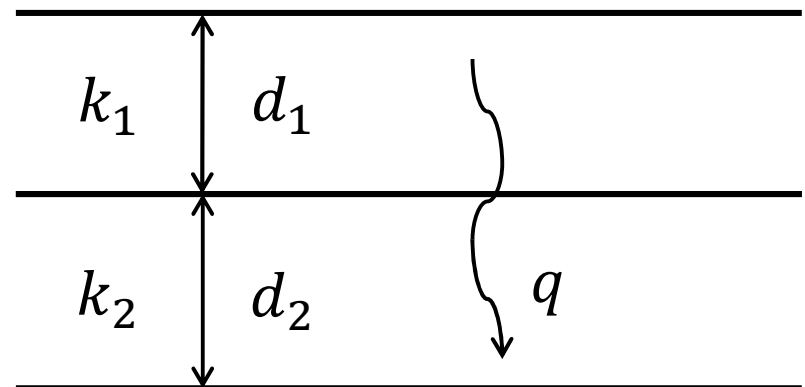
Flujo paralelo: El gradiente es el mismo para ambos estratos

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



Flujo normal: el caudal es el mismo para ambos estratos

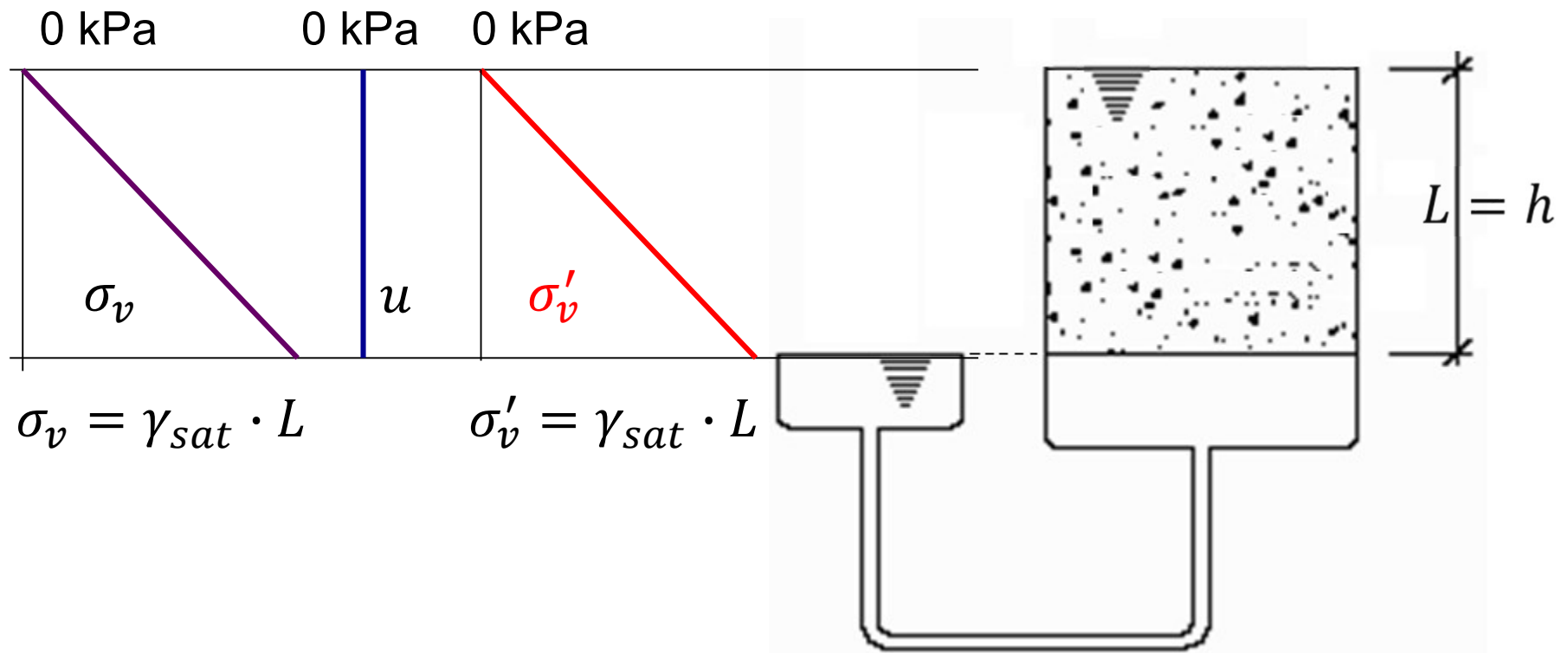
- $h = h_1 + h_2$
- $q = k_1 \cdot h_1 / d_1 = k_2 \cdot h_2 / d_2$
- $q = \bar{k} (h_1 + h_2) / (d_1 + d_2)$
- $\bar{k} = (d_1 + d_2) / (d_1 / k_1 + d_2 / k_2)$



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 $u = 0 \text{ kPa}$





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 $u = 0 \text{ kPa}$

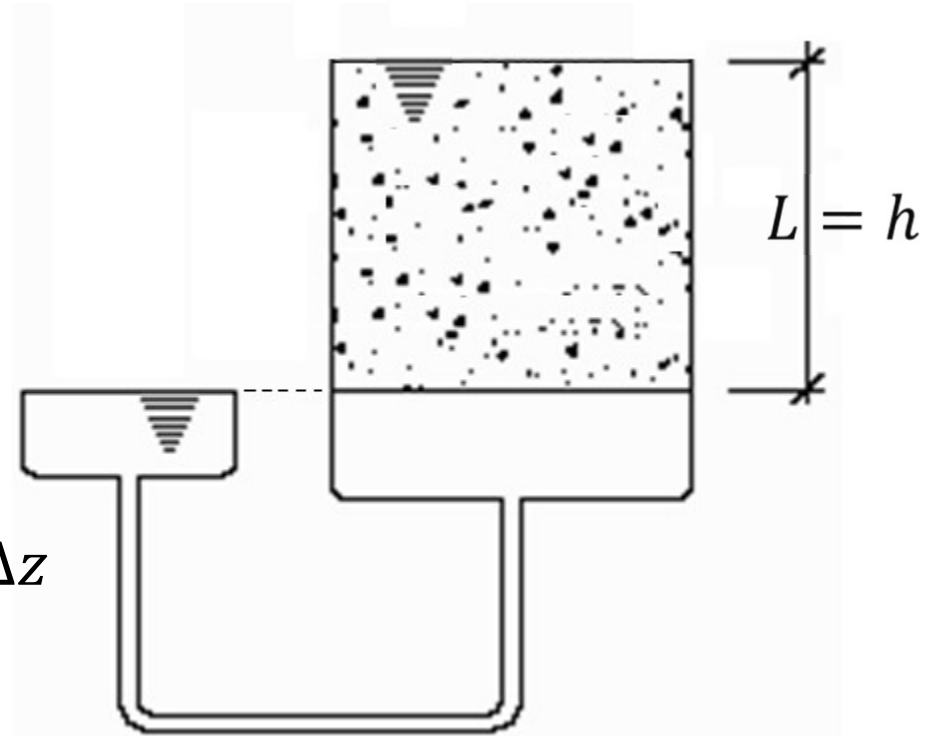
$$\sigma_v = \gamma_{sat} \cdot L$$

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

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

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

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



Índice

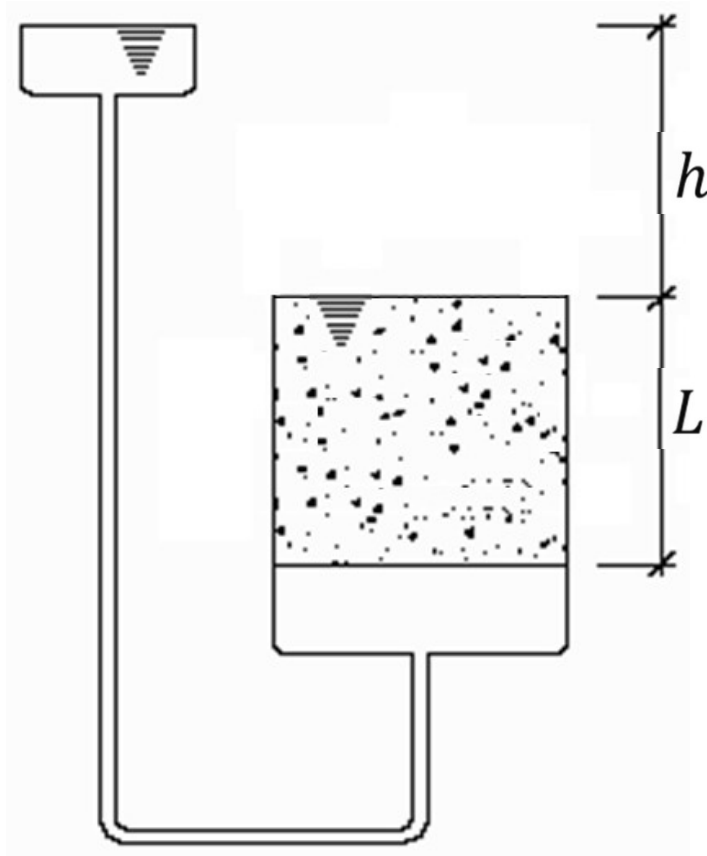


- Presiones totales, de poros y efectivas
- Ascenso capilar
- Ley de Darcy
- Permeámetros
- Flujo unidimensional
- **Gradiente hidráulico crítico**



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

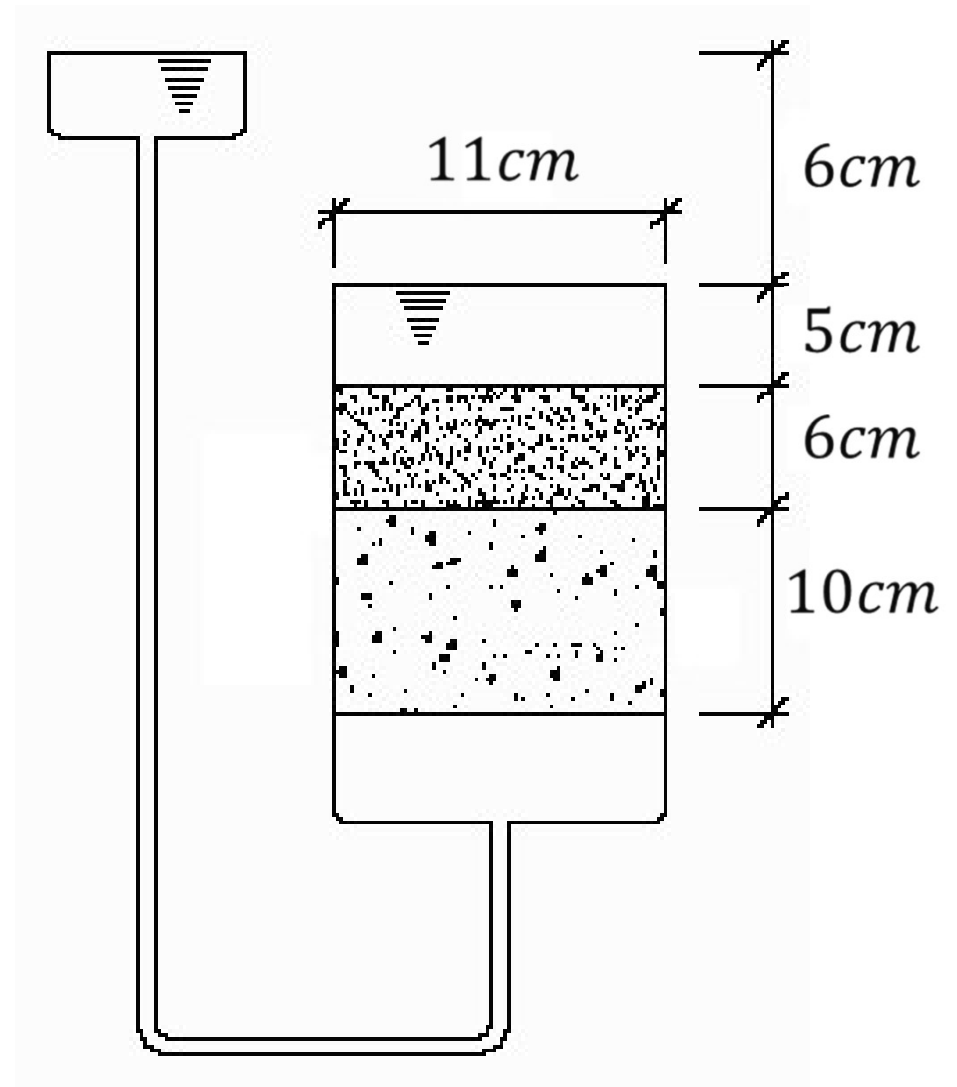
- Caudal
- Diagramas de presiones
- Gradiente hidráulico crítico

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

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

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

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



Ejercicio - Solución



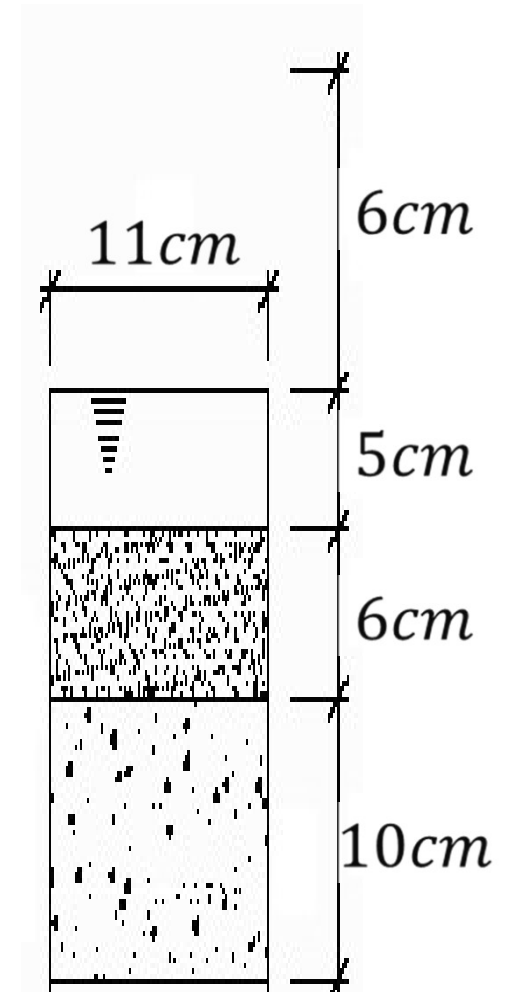
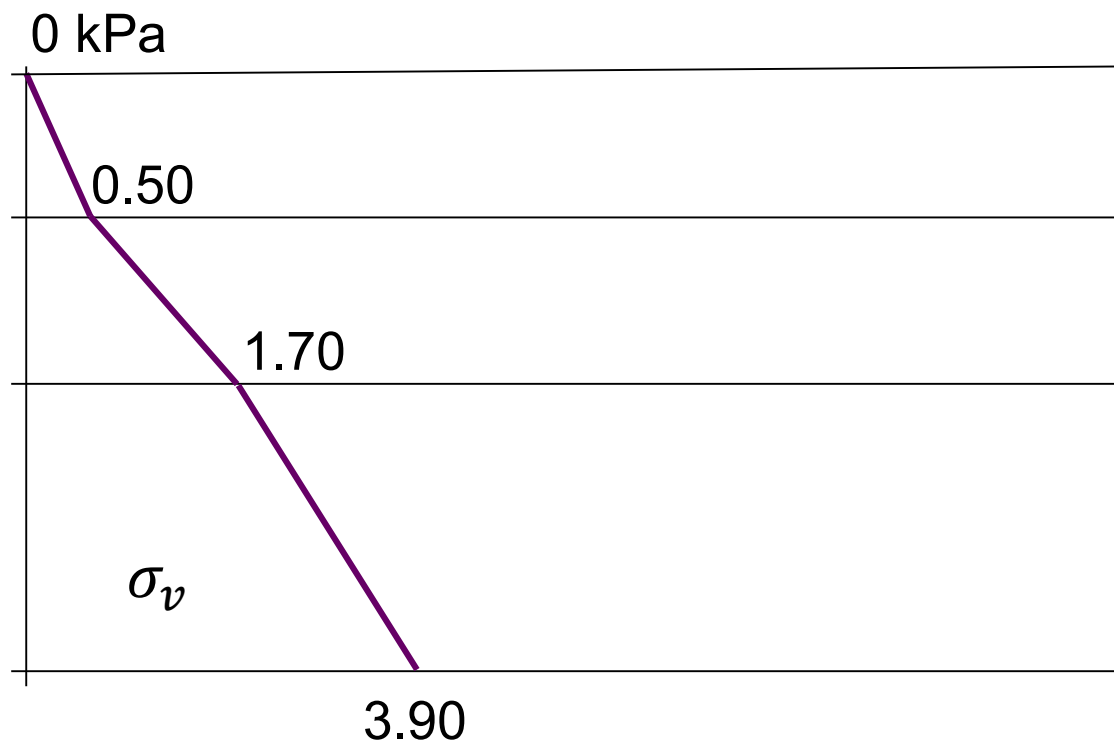
Caudal

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

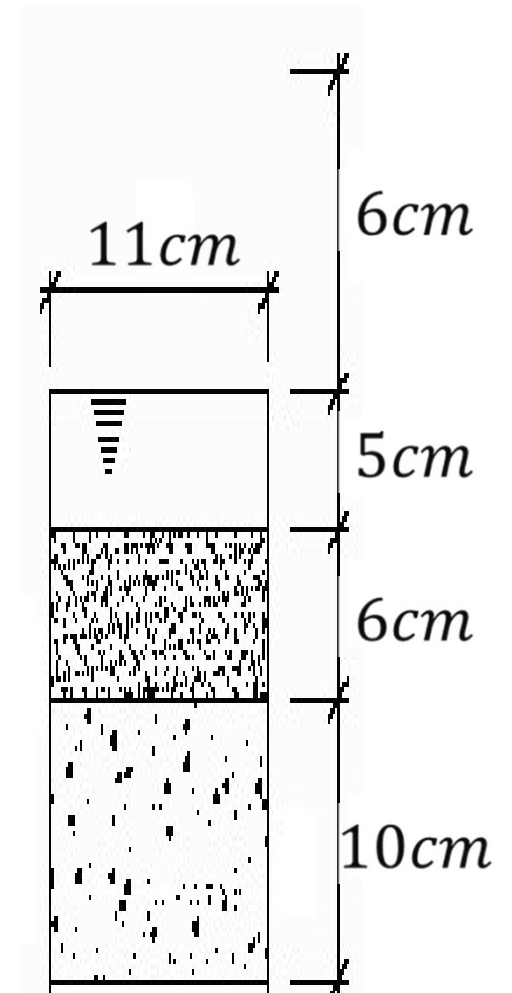
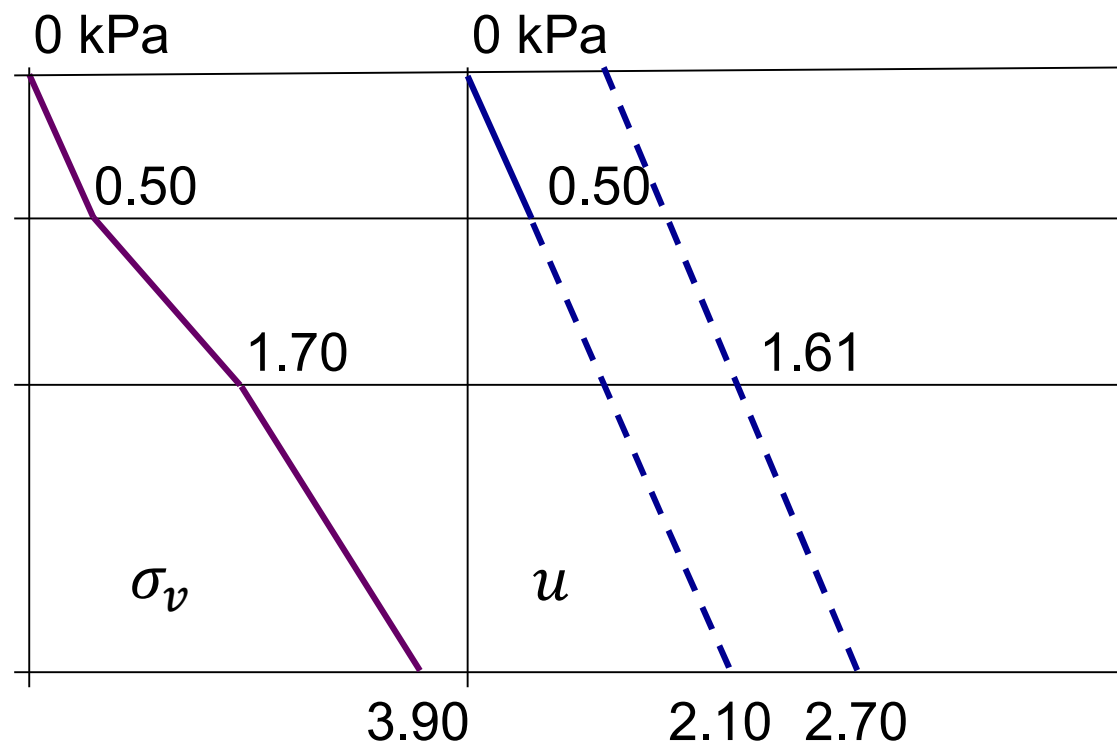
$$v = \bar{k} \cdot i = \bar{k} \cdot \frac{\Delta h}{d_1 + d_2} = 2.3 \cdot 10^{-4} \frac{cm}{s} \cdot \frac{6cm}{16cm} = 0.87 \cdot 10^{-4} \frac{cm}{s}$$

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

Ejercicio – Diagrama de presiones



Ejercicio – Diagrama de presiones

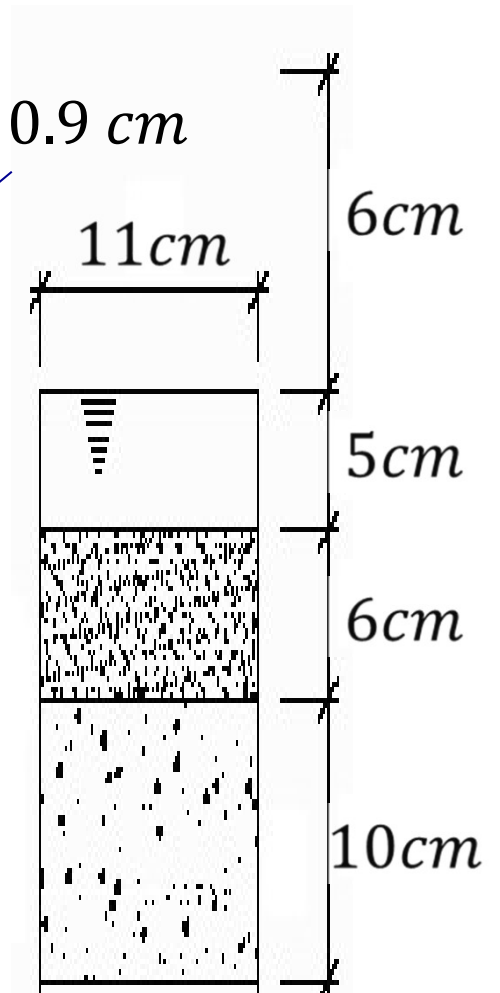
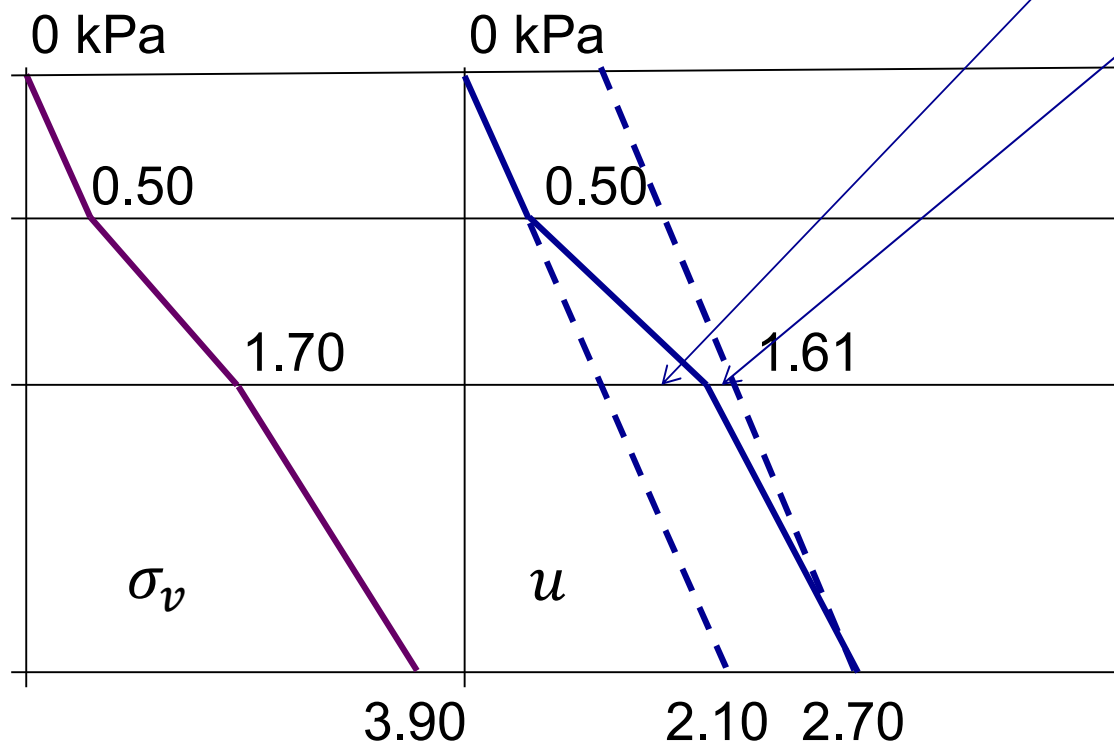




Ejercicio – Diagrama de presiones

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

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

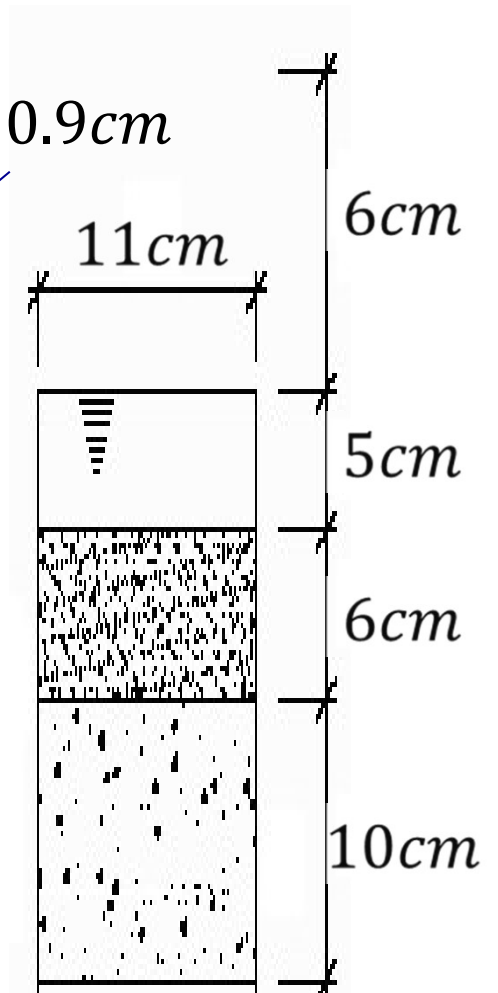
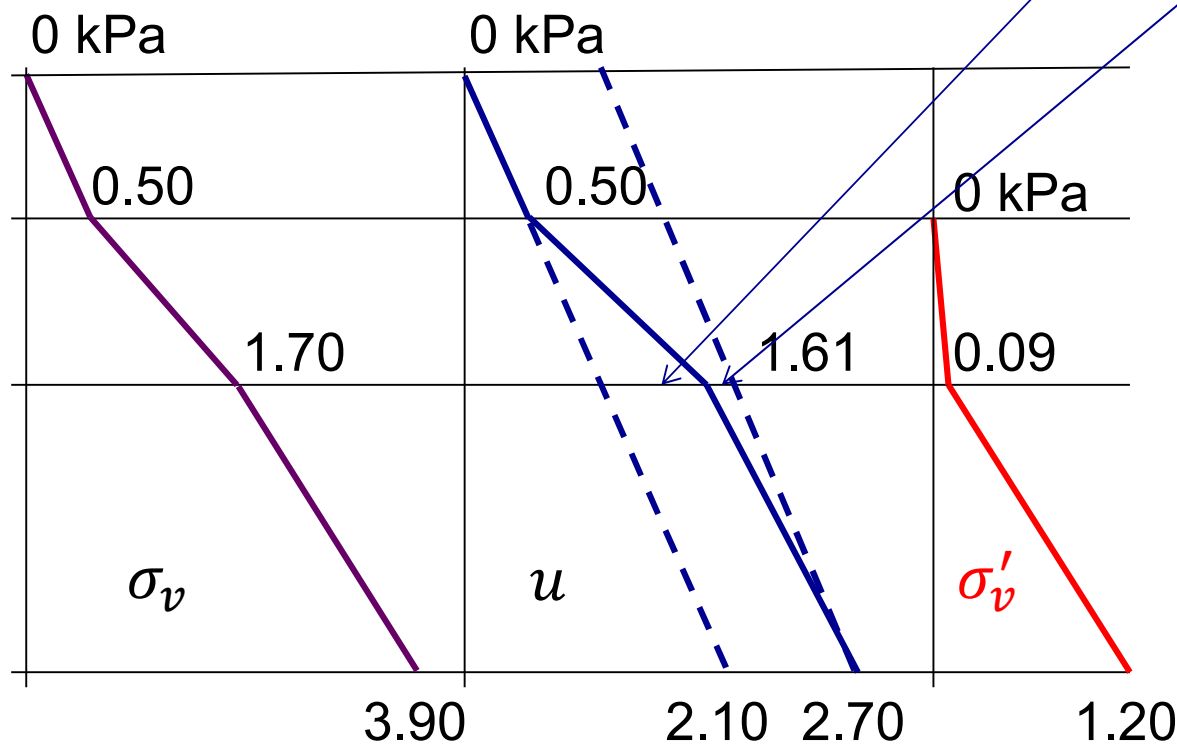




Ejercicio – Diagrama de presiones

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

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



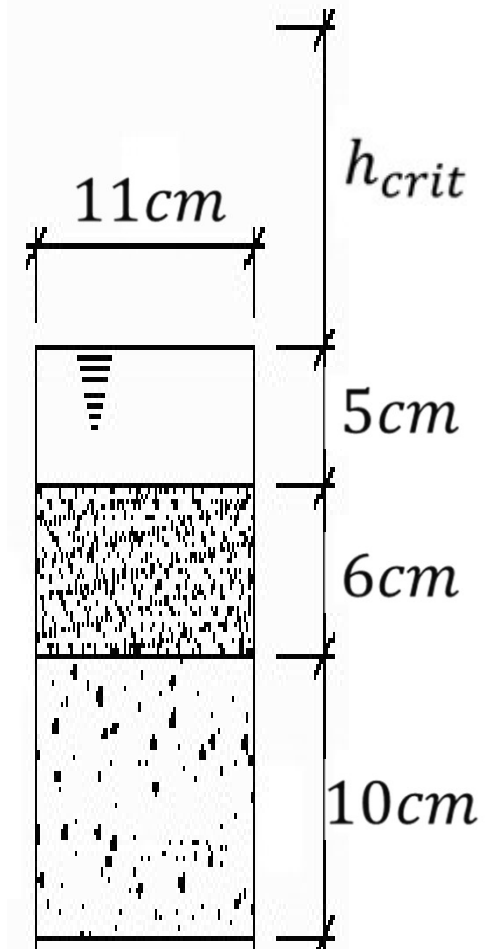
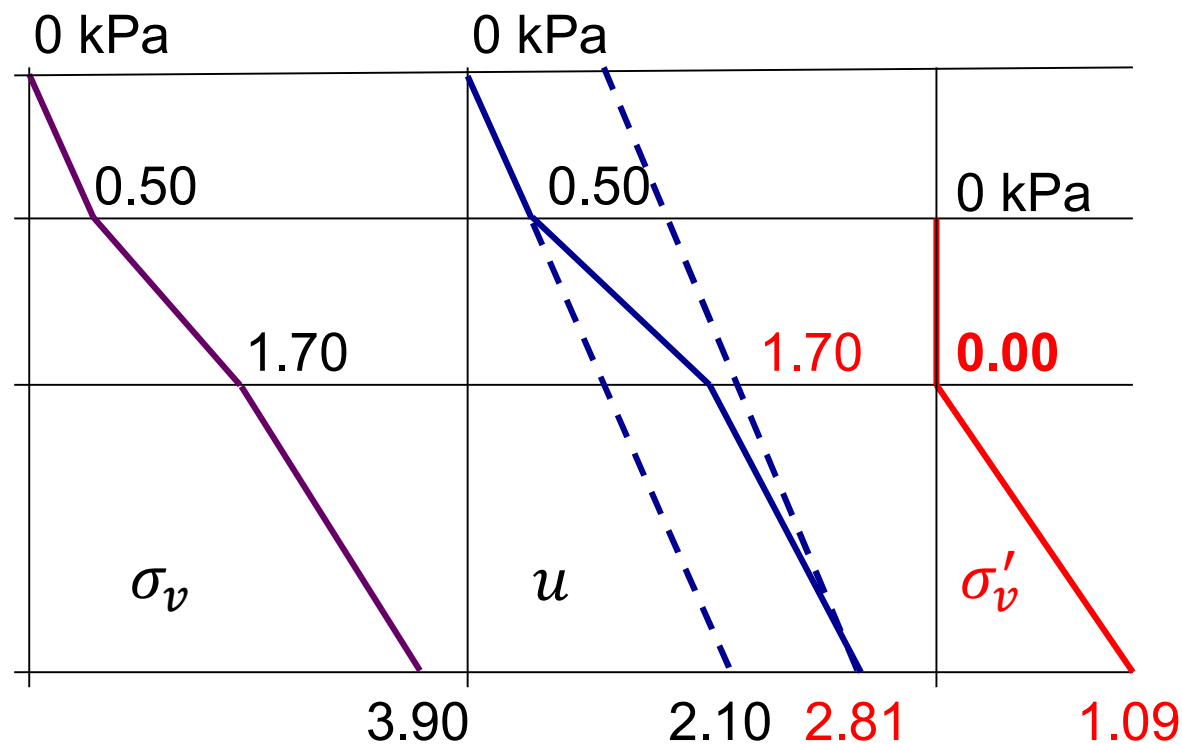


Ejercicio – Altura crítica

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

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

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



Bibliografía



Básica

- Craig. Soil Mechanics. Spon Press, 8ª 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. 3ª Ed. Wiley.