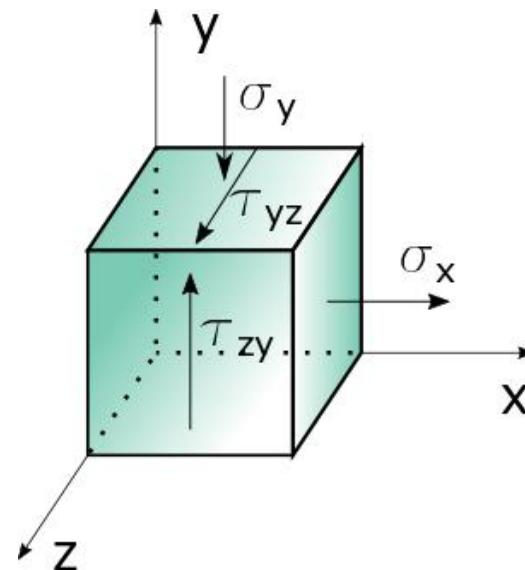
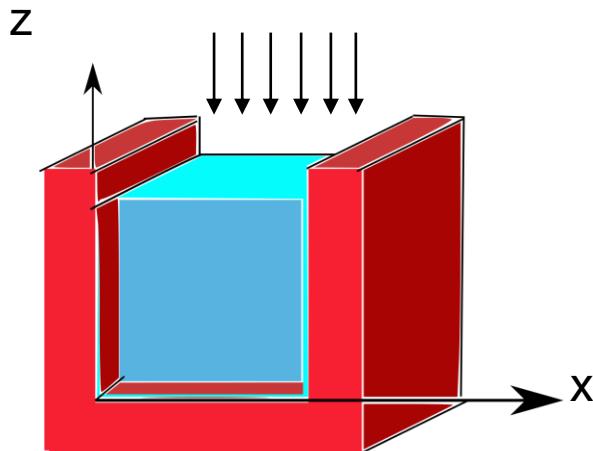




Estado de Deformaciones y Relaciones Constitutivas



Tania Poletilo - Manuela Medina - Constanza Ruffinelli

Universidad de Buenos Aires

Estabilidad II

flopez@fi.uba.ar / aterlisky@fi.uba.ar



Repaso teórico

$$\begin{pmatrix} \varepsilon_{xx} \\ \varepsilon_{yy} \\ \varepsilon_{zz} \\ \varepsilon_{xy} \\ \varepsilon_{xz} \\ \varepsilon_{xy} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \frac{\partial u}{\partial x} \\ \frac{\partial v}{\partial y} \\ \frac{\partial w}{\partial z} \\ \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} \right) \\ \frac{1}{2} \left(\frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} \right) \\ \frac{1}{2} \left(\frac{\partial w}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial z} \right) \end{pmatrix}$$

$$\begin{pmatrix} \varepsilon_{n_x} \\ \varepsilon_{n_y} \\ \varepsilon_{n_z} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \varepsilon_x & \varepsilon_{xy} & \varepsilon_{xz} \\ \varepsilon_{xy} & \varepsilon_y & \varepsilon_{yz} \\ \varepsilon_{xz} & \varepsilon_{yz} & \varepsilon_z \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \cos(\alpha) \\ \cos(\beta) \\ \cos(\gamma) \end{pmatrix} \quad \overline{\varepsilon_n} = [T_D] \cdot \check{n}$$

$$\overline{\varepsilon_n} = [T_D] \cdot \check{n} \quad \varepsilon_l = \overline{\varepsilon_n} \cdot \check{n}$$

$$\overline{\varepsilon_l} = \varepsilon_l \cdot \check{n} \quad \overline{\varepsilon_l} = \overline{\varepsilon_n} - \varepsilon_l$$

Dirección principal es cuando $\overline{\varepsilon_n} = \overline{\varepsilon_l}$

$$[T_D] \cdot \check{n} = \varepsilon_l \cdot \check{n}$$



Tensiones y direcciones principales

$$[T_D] \cdot \tilde{n}_i = \varepsilon_i \tilde{n}_i \quad \rightarrow \quad ([T_D] - \varepsilon_i [I]) \cdot \tilde{n}_i = \underline{0} \quad \rightarrow \quad \det([M]) = 0$$

Las direcciones principales son los autovectores de $[T_D]$, y son las mismas que $[T_T]$ y $|\varepsilon_i|$ son las deformaciones principales, y son los autovalores de $[T_D]$

$$\det([M]) = \varepsilon_i^3 - I_1 \varepsilon_i^2 + I_2 \varepsilon_i - I_3 = 0$$

Invariantes: $I_1 = \text{tr}(T_D)$ $I_2 = \frac{1}{2} \left(I_1^2 - \text{tr}([T_D] \cdot [T_D]) \right)$ $I_3 = \det(T_D)$

$$\varepsilon_V = \text{tr}(T_D)$$

Clasificación del estado de deformaciones:

$I_3 \neq 0$ \rightarrow Estado triple (Ninguna deformación principal es igual a cero)

$I_3 = 0$ y $I_2 \neq 0$ \rightarrow Estado doble (Una deformación principal es igual a cero)

$I_3 = 0$ y $I_2 = 0$ \rightarrow Estado simple (Dos deformaciones principales son iguales a cero)
y $I_1 \neq 0$



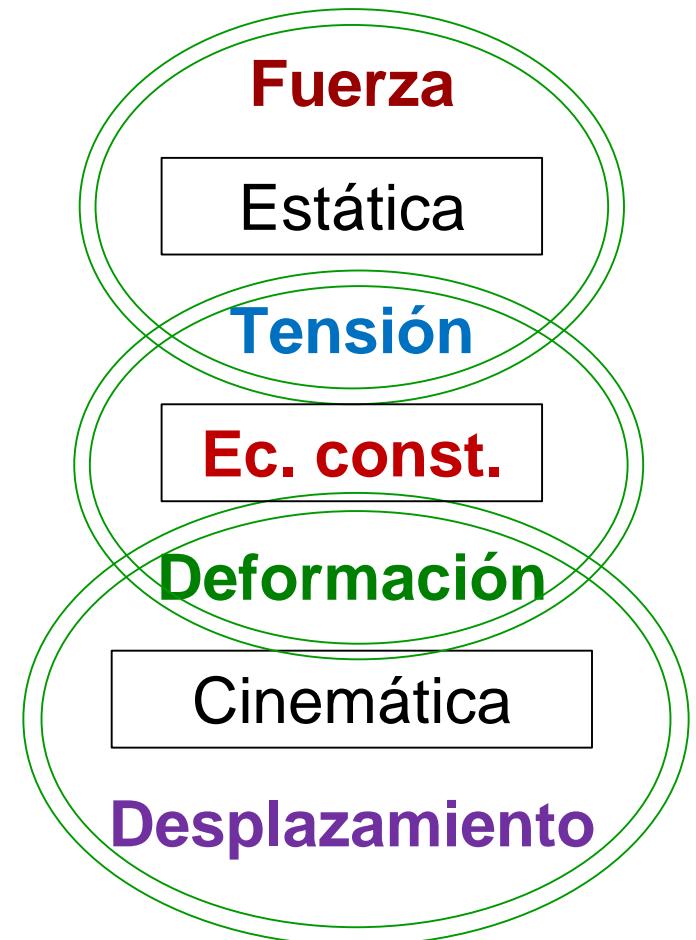
Ecuaciones constitutivas

La estática relaciona **fuerza** con **tensión** (cualquier material)

La cinemática relaciona **desplazamiento** con **deformación** (cualquier material)

Las **ecuaciones constitutivas** relacionan **tensión** con **deformación** (dependen del material)

Las **ecuaciones constitutivas** cierran la cadena de cálculo





Relaciones para materiales Isótropos

Elasticidad

$$\begin{pmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \\ 2\varepsilon_{xy} \\ 2\varepsilon_{xz} \\ 2\varepsilon_{yz} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & -\frac{\mu}{E} & -\frac{\mu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{\mu}{E} & \frac{1}{E} & -\frac{\mu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{\mu}{E} & -\frac{\mu}{E} & \frac{1}{E} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} \end{bmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{xz} \\ \tau_{yz} \end{pmatrix}$$

$$G = \frac{E}{2(1 + \mu)}$$

$$\begin{pmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{xz} \\ \tau_{yz} \end{pmatrix} = \frac{E(1 - \mu)}{(1 + \mu)(1 - 2\mu)} \begin{bmatrix} 1 & \frac{\mu}{1 - \mu} & \frac{\mu}{1 - \mu} & 0 & 0 & 0 \\ \frac{\mu}{1 - \mu} & 1 & \frac{\mu}{1 - \mu} & 0 & 0 & 0 \\ \frac{\mu}{1 - \mu} & \frac{\mu}{1 - \mu} & 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1 - 2\mu}{(1 - \mu)} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1 - 2\mu}{(1 - \mu)} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1 - 2\mu}{(1 - \mu)} \end{bmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \\ \varepsilon_{xy} \\ \varepsilon_{xz} \\ \varepsilon_{yz} \end{pmatrix}$$

Relaciones para materiales Isótropos



Elasticidad

$$\begin{pmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \\ 2\varepsilon_{xy} \\ 2\varepsilon_{xz} \\ 2\varepsilon_{yz} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & -\frac{\mu}{E} & -\frac{\mu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{\mu}{E} & \frac{1}{E} & -\frac{\mu}{E} & 0 & 0 & 0 \\ -\frac{\mu}{E} & -\frac{\mu}{E} & \frac{1}{E} & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & 0 & \frac{1}{G} \end{bmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \\ \tau_{xy} \\ \tau_{xz} \\ \tau_{yz} \end{pmatrix}$$

Como normal y tangencial
está desacoplado

$$\begin{pmatrix} \varepsilon_x \\ \varepsilon_y \\ \varepsilon_z \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} \frac{1}{E} & -\frac{\mu}{E} & -\frac{\mu}{E} \\ -\frac{\mu}{E} & \frac{1}{E} & -\frac{\mu}{E} \\ -\frac{\mu}{E} & -\frac{\mu}{E} & \frac{1}{E} \end{bmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \sigma_x \\ \sigma_y \\ \sigma_z \end{pmatrix}$$

$$\varepsilon_{xy} = \frac{\tau_{xy}}{2G} \quad \varepsilon_{xz} = \frac{\tau_{xz}}{2G} \quad \varepsilon_{yz} = \frac{\tau_{yz}}{2G}$$

Si lo quieren escribir como sistema de ecuaciones:

$$\varepsilon_x = \frac{1}{E}\sigma_x - \frac{\mu}{E}\sigma_y - \frac{\mu}{E}\sigma_z$$

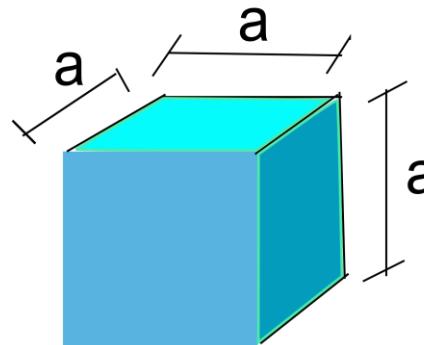
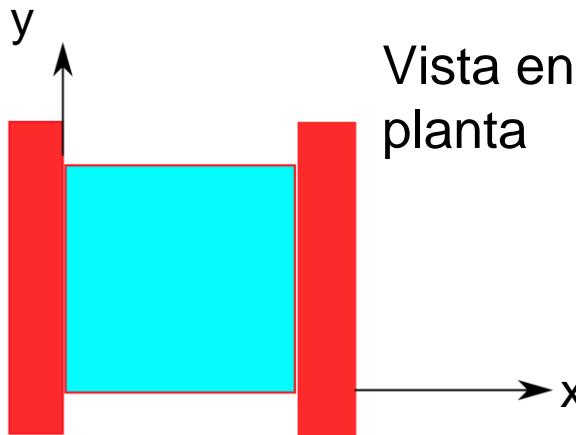
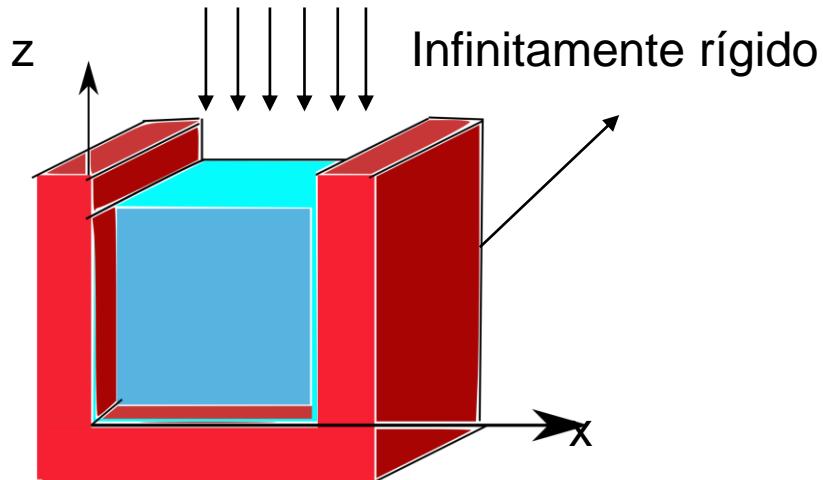
$$\varepsilon_y = \frac{1}{E}\sigma_y - \frac{\mu}{E}\sigma_x - \frac{\mu}{E}\sigma_z$$

$$\varepsilon_z = \frac{1}{E}\sigma_z - \frac{\mu}{E}\sigma_y - \frac{\mu}{E}\sigma_x$$

Estas relaciones son validas para cualquier sistema de coordenadas.
Por lo tanto en coordenadas principales es lo mismo



Ejercicio 1: Calcular tensiones, fuerzas, Lfinal, ΔL , Volumen y Δ Volumen



Datos:

$$a = 8\text{cm} \quad \mu = 0,3$$

$$P_z = 0,4 \text{ kN/cm}^2$$

$$E = 21000 \text{ kN/cm}^2$$

Hipótesis:

- “canaleta roja” es infinitamente rígida
- Rozamiento nulo
- Peso del cubo despreciable

¿Qué cosas conocemos?

$$\sigma_x = ? -$$

$$\varepsilon_{xx} = 0$$

$$\sigma_y = 0$$

$$\varepsilon_{yy} = ? +$$

$$\sigma_z = -P_Z$$

$$\varepsilon_{zz} = ? -$$

$$\tau_{ij} = 0$$

$$\gamma_{ij} = 0$$

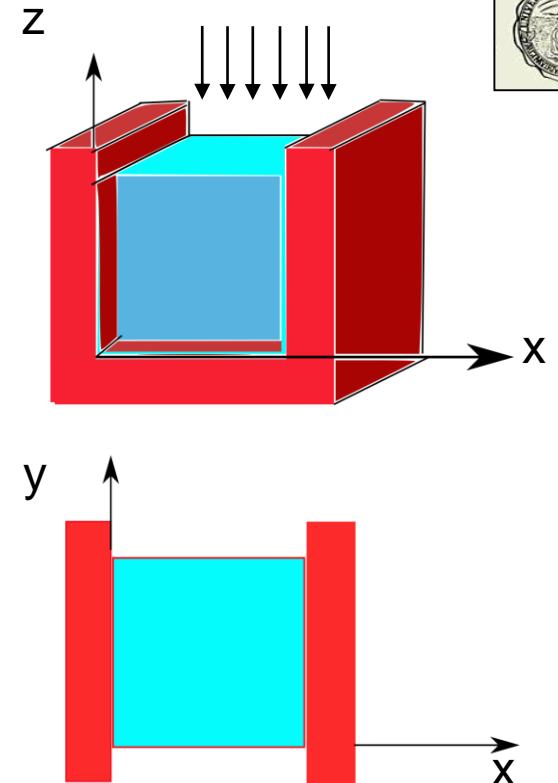
Tenemos por lo tanto 3 incógnitas

$$\varepsilon_x = \frac{\sigma_x}{E} - \mu \frac{\sigma_y}{E} - \mu \frac{\sigma_z}{E} = 0 \quad \rightarrow$$

$$\sigma_x = -\mu \cdot P_Z = -0,12 \frac{kN}{cm^2}$$

$$\varepsilon_y = -\mu \frac{\sigma_x}{E} + \frac{\sigma_y}{E} - \mu \frac{\sigma_z}{E} \quad \rightarrow \quad \varepsilon_y = +7,42 \cdot 10^{-6}$$

$$\varepsilon_z = -\mu \frac{\sigma_x}{E} - \mu \frac{\sigma_y}{E} + \frac{\sigma_z}{E} \quad \rightarrow \quad \varepsilon_z = -1,73 \cdot 10^{-5}$$





1. Tensiones y Fuerzas

$$\sigma_x = -0,12 \frac{kN}{cm^2}$$

$$\sigma_y = 0 \frac{kN}{cm^2}$$

$$\sigma_z = -P_Z = -0,4 \frac{kN}{cm^2}$$



$$F_x = -0,12 \frac{kN}{cm^2} \cdot A$$

$$F_y = 0 \frac{kN}{cm^2} \cdot A = 0kN$$

$$F_z = -0,4 \frac{kN}{cm^2} \cdot A$$

→ ¿Qué valor de área tomamos?

Suponiendo pequeños
desplazamientos y deformaciones



Tomo el área inicial
 $A = a^2 = 64 cm^2$

$$F_x = -7,68 kN$$

$$F_y = 0 kN$$

$$F_z = -25,6 kN$$



2. L_{final} y ΔL

$$\varepsilon_x = \frac{Xf - Xi}{Xi} = \frac{\Delta X}{Xi} = 0 \quad \longrightarrow \quad Xf = Xi = a = 8\text{cm}$$

$$Xf = 8 \text{ cm}$$

$$\varepsilon_y = \frac{Yf - Yi}{Yi} = \frac{\Delta Y}{Yi} = \frac{\Delta Y}{8\text{cm}} = 7,43 \cdot 10^{-6} \quad \longrightarrow \quad Yf = 8\text{cm} + 7,43 \cdot 10^{-6} \cdot 8\text{cm}$$

$$Yf = 8,00006 \text{ cm}$$

$$\varepsilon_z = \frac{Zf - Zi}{Zi} = \frac{\Delta Z}{Zi} = \frac{\Delta Z}{8\text{cm}} = -1,73 \cdot 10^{-5} \quad \longrightarrow \quad Zf = 8\text{cm} - 1,73 \cdot 10^{-5} \cdot 8\text{cm}$$

$$Zf = 7,99986 \text{ cm}$$

iMuy pequeñas deformaciones!



3. Volumen final y ΔVol

$$Vol i = 512 \text{ cm}^3$$

$$Vol f = Xf \cdot Yf \cdot Zf$$

$$Vol f = Xi(1 + \varepsilon_x) \cdot Yi \cdot (1 + \varepsilon_y) \cdot Zi \cdot (1 + \varepsilon_z) =$$

$$Vol f = Vol i \cdot (1 + \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z + \underbrace{\varepsilon_x \cdot \varepsilon_y + \varepsilon_y \cdot \varepsilon_z + \varepsilon_z \cdot \varepsilon_x + \varepsilon_x \cdot \varepsilon_y \cdot \varepsilon_z}_{\text{despreciable}}) =$$

$$\varepsilon_{Vol} = \frac{Vol f - Vol i}{Vol i} = \frac{\Delta Vol}{Vol i} = \frac{\Delta Vol}{(512 \text{ cm})^3} = Traza = \varepsilon_x + \varepsilon_y + \varepsilon_z = -9,87 \cdot 10^{-6}$$



Invariante I1

$$Vol f = Vol i + \Delta Vol = 512 \text{ cm}^3 + 512 \text{ cm}^3 \cdot \varepsilon_{Vol} = 512 \text{ cm}^3 \cdot (1 + (-9,87 \cdot 10^{-6}))$$

$$Vol f = 511,995 \text{ cm}^3$$

$$\Delta Vol = -5,05344 \cdot 10^{-3} \text{ cm}^3$$