



$$\sigma_n = S_x \cdot i + S_y \cdot l + S_z \cdot m$$

$$\tau_n = \sqrt{S^2 - \sigma_n^2}$$

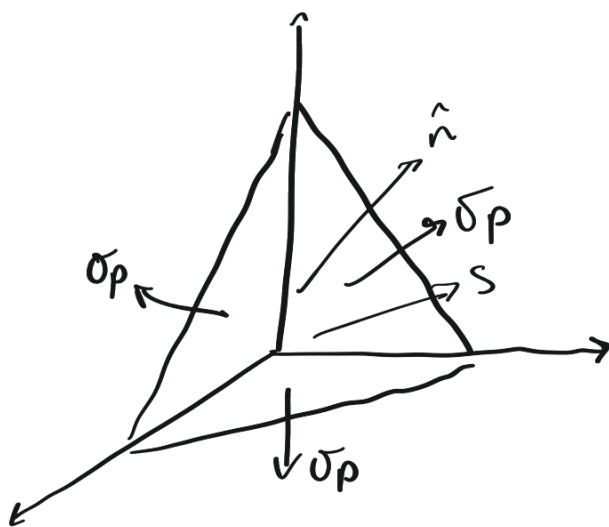
S uno sforzo comunque

$\sigma_n$  la componente normale

Piani che hanno sforzo normale sono detti sforzi principali e gli sforzi sono detti sforzi principali

Sforzi principali:  $\boxed{\sigma_1, \sigma_2, \sigma_3}$

$(\sigma_1) > \sigma_2 > (\sigma_3)$   
 ↑ Dissolto massimo  
 ↑ Tredito minimo  
 —? ha i tre



$$S_x = \sigma_p \cdot i$$

$$S_y = \sigma_p \cdot l$$

$$S_z = \sigma_p \cdot m$$

$$\sigma_p \cdot i = \sigma_x \cdot i + \tau_{yx} \cdot l + \tau_{zx} \cdot m$$

$$\sigma_p \cdot l = \tau_{xy} \cdot i + \sigma_y \cdot l + \tau_{zy} \cdot m$$

$$\sigma_p \cdot m = \tau_{xy} \cdot i + \tau_{yz} \cdot l + \sigma_z \cdot m$$

$\sigma_p$  sans gli stress tangenziali incognite

$$\left. \begin{aligned} (\sigma_x - \sigma_p) \cdot i + \tau_{yx} \cdot l + \tau_{zx} \cdot m &= 0 \\ \tau_{xy} \cdot i + (\sigma_y - \sigma_p) \cdot l + \tau_{zy} \cdot m &= 0 \\ \tau_{xz} \cdot i + \tau_{yz} \cdot l + (\sigma_z - \sigma_p) \cdot m &= 0 \end{aligned} \right\} \text{Sistema omogeneo}$$

Incognite:  $\sigma_p, i, l, m$

$\underbrace{\sigma_p}_{\text{Stress principale}} \quad \underbrace{i, l, m}_{\text{Angoli direzione}}$

$$(\sigma - \sigma_p \mathbf{I}) \cdot \hat{n} = 0$$

L'unica soluzione è  $\hat{n} = 0$ , a meno che annulliamo  $\sigma - \sigma_p \mathbf{I}$

$$\det \begin{vmatrix} (\sigma_x - \sigma_p) & \tau_{yx} & \tau_{zx} \\ \tau_{xy} & (\sigma_y - \sigma_p) & \tau_{zy} \\ \tau_{xz} & \tau_{yz} & (\sigma_z - \sigma_p) \end{vmatrix} = 0$$

$$\sigma_p^3 - \mathbf{I}_1 \sigma_p^2 + \mathbf{I}_2 \sigma_p - \mathbf{I}_3 = 0$$

$\mathbf{I}_1, \mathbf{I}_2, \mathbf{I}_3$  invarianti

$$\boxed{\mathbf{I}_1 = \sigma_x + \sigma_y + \sigma_z}$$

Trovando gli autovalori

la somma è invariante per ogni riferimento

$$\mathbf{I}_2 = \sigma_x \sigma_y + \sigma_x \sigma_z + \sigma_y \sigma_z - \tau_{xy}^2 - \tau_{yz}^2 - \tau_{xz}^2$$

$$\mathbf{I}_3 = \sigma_x \sigma_y \sigma_z + 2 \tau_{xy} \tau_{xz} \tau_{yz} - \sigma_x \tau_{yz}^2 - \sigma_y \tau_{xz}^2 - \sigma_z \tau_{xy}^2$$

$\sigma_1, \sigma_2, \sigma_3$  autovalori del sistema

Guardando  $\sigma_i$

$$\sigma_p = \sigma_i \quad \begin{cases} \alpha_i \\ \beta_i \\ \gamma_i \end{cases} \rightarrow \text{coseni direttori di } \perp \text{ troncamento } i_1, l_1, m_1$$

Poi per gli altri due troncamenti  $i_2, i_3, l_2, l_3, m_2, m_3$

### Esempio

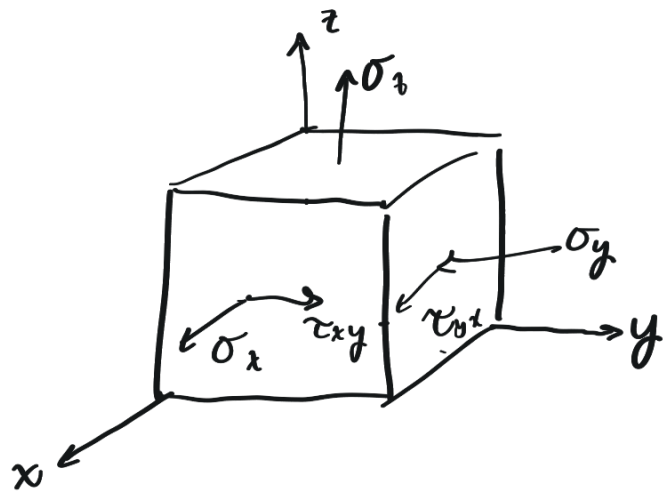
$$\sigma_x = 80 \text{ MPa}$$

$$\sigma_y = -40 \text{ MPa}$$

$$\sigma_z = 20 \text{ MPa}$$

$$\tau_{xy} = 80 \text{ MPa}$$

$$\tau_{yz} = \tau_{xz} = 0$$



$\sigma_t$  già sforzo principale

$$\det \begin{vmatrix} 80 - \sigma_p & 80 & 0 \\ 80 & (-40 - \sigma_p) & 0 \\ 0 & 0 & (20 - \sigma_p) \end{vmatrix} = 0$$

$\sigma_p$  è come  $\lambda$ ,  
sono gli autovalori

$$(20 - \sigma_p) [(80 - \sigma_p)(-40 - \sigma_p) - 6400] = 0$$

$$\sigma_p = \sigma_z = 20 \text{ MPa} = \sigma_2$$

$$\sigma_p^2 - 40\sigma_p - 9600 = 0$$

$$\sigma_1 = 120 \text{ MPa}$$

$$\sigma_3 = -80 \text{ MPa}$$

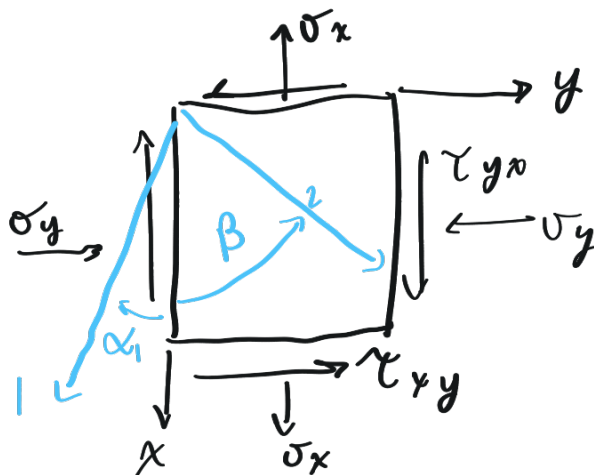
Per convenzione:

$$\boxed{\sigma_1 > \sigma_2 > \sigma_3}$$

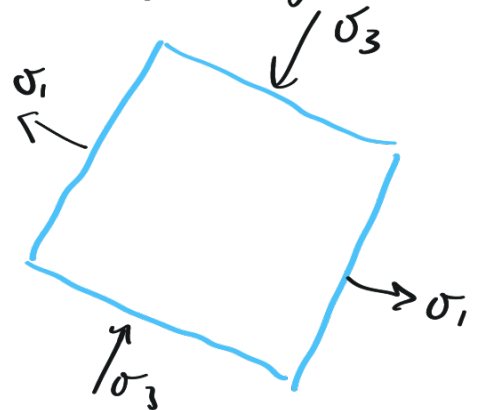
Consideriamo  $\sigma_1$

$$\begin{vmatrix} 80 - 120 & 80 & 0 \\ 80 & -40 - 120 & 0 \\ 0 & 0 & (20 - 120) \end{vmatrix} \begin{bmatrix} i_1 \\ l_1 \\ m_1 \end{bmatrix} = 0$$

$$\begin{aligned} i_1(80 - 120) + l_1(80) &= 0 & i_1 &= \pm 0,894 \rightarrow i_1 = \cos \alpha_1 \rightarrow \alpha_1 = 26^\circ 34' \\ i_1(80) + l_1(-40 - 120) &= 0 & l_1 &= \pm 0,44 \rightarrow l_1 = \cos \beta_1 \rightarrow \beta_1 = 63^\circ 26' \\ (20 - 120)m_1 &= 0 & m_1 &= 0 \rightarrow \cos \gamma_1 = 0 \rightarrow \gamma_1 = 90^\circ \end{aligned}$$



Riferimento principale  
tale che ogni  $\tau = 0$



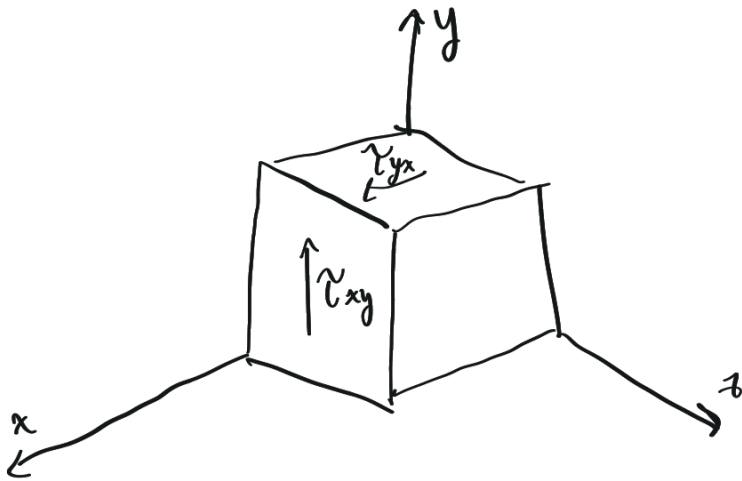
Il riferimento principale è dove rispetto a  $\sigma_n$   
tutte le  $\tau$  si annullano.

Consideriamo  $\sigma_p = \sigma_3$ :

$$i_3(80+80) + l_3 \cdot 80 = 0 \quad i_3 = \pm 0,447 \quad \alpha_3 = 63,26'$$

$$i_3(80) + l_3(-40+80) = 0 \quad l_3 = \pm 0,894 \quad \beta_3 = 26,34'$$

$$(20-120)m_3 = 0 \Rightarrow m_3 = 0 \Rightarrow \gamma_3 = 90' \quad \left. \begin{array}{l} 1/60 \\ \text{di un} \\ \text{grado} \end{array} \right\}$$



$$\tau_{xy} = \tau_{yx} = 64 \text{ MPa}$$

$$\begin{array}{ll} \alpha = 45^\circ & x-n \quad i = \cos \alpha = \frac{1}{\sqrt{2}} \\ \beta = 45^\circ & y-n \quad l = \cos \beta = \frac{1}{\sqrt{2}} \\ \gamma = 90^\circ & z-n \end{array}$$

$$\sigma_n \quad \tau_n ?$$

$$\begin{bmatrix} 0 & \tau_{xz} & 0 \\ \tau_{yx} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad \begin{array}{l} S_x = \sigma_x i + \tau_{yx} l + \tau_{zx} m \\ S_y = \tau_{xy} i + \sigma_y l + \tau_{zy} m \\ S_z = \tau_{xz} i + \tau_{yz} l + \sigma_z m = 0 \end{array}$$

$$S_x = \frac{64}{\sqrt{2}}$$

$$S_y = \frac{64}{\sqrt{2}}$$

Appunti Dopo :

Vogliamo trovare la direzione  $\hat{n}$  tale che  $\tau_n = 0$

Trovando gli sforzi principali e gli angoli di questi sforzi principali.

Trovando gli sforzi principali con il tensore, non impieghiamo gli sforzi per trovare  $i, l, m$  per ogni sforzo principale e per ciò ogni angolo associato.

Trovando questi angoli per gli sforzi che angellano gli sforzi tangenziali.