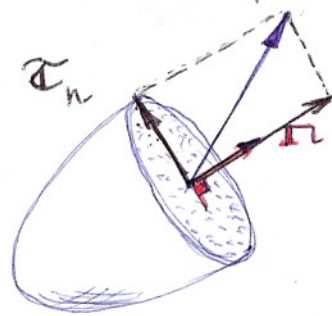


Tensioni e direzioni principali di sforzo

- Definito il vettore sforzo di Cauchy \mathbf{t}_n , abbiamo notato che, in generale, $\mathbf{t}_n \not\propto \mathbf{n}$



$\mathbf{t}_n = \mathbf{n} \cdot \boldsymbol{\sigma} = \boldsymbol{\sigma}^{(T)} \cdot \mathbf{n}$
 posso omettere
 il trasposto
 poiché $\boldsymbol{\sigma}^T = \boldsymbol{\sigma}$
 (tensore
 simmetrico)

Possiamo quindi definire due componenti di \mathbf{t}_n :

- σ_n : sforzo normale, \parallel a \mathbf{n}
 - τ_n : sforzo tangenziale, \perp a \mathbf{n}
- | vettori

Risulterà:

$$\begin{aligned} \sigma_n &= (\mathbf{t}_n \cdot \mathbf{n}) \mathbf{n} \\ &= \sigma_n \mathbf{n} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \tau_n &= \mathbf{t}_n - \sigma_n \mathbf{n} \\ &= \boldsymbol{\sigma} \cdot \mathbf{n} - \sigma_n \mathbf{n} \\ &= (\boldsymbol{\sigma} - \sigma_n \mathbf{I}) \cdot \mathbf{n} \end{aligned}$$

con $\sigma_n = \mathbf{t}_n \cdot \mathbf{n} = \mathbf{n} \cdot \boldsymbol{\sigma} \cdot \mathbf{n} = n_i \sigma_{ij} n_j$
 † scalare!

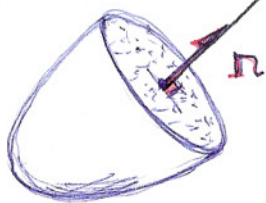
ove \mathbf{I} : tensore identità del II ordine
 di componenti: $I_{ij} = \delta_{ij} = \begin{cases} 1 & \text{se } i=j \\ 0 & \text{se } i \neq j \end{cases}$
 Delta di Kronecker

tale per cui
 $\mathbf{I} \cdot \mathbf{n} = \mathbf{n}$

$$[\mathbf{I}] = \begin{bmatrix} 1 & & \\ & 1 & \\ & & 1 \end{bmatrix} \quad \text{matrice identità } 3 \times 3$$

- Ci chiediamo se \exists delle direzioni particolari \mathbf{n} (dette principali) tali per cui $\tau_n = 0$

$$\mathbf{t}_n = \sigma_n = \sigma_n \mathbf{n}$$



\mathbf{n} direzione principale di sforzo

Sulle facce \perp a tali direzioni agiscono quindi solo sforzi normali e non sforzi tangenziali

- La condizione $\tau_n = 0$ conduce alla relazione $(\sigma - \sigma_n I) \cdot n = 0$.

- Infatti $t_n = \sigma_n$ comporta:

$$t_n = \sigma_n$$

$$\sigma \cdot n = \sigma_n n = \sigma_n I \cdot n \Rightarrow \sigma \cdot n - \sigma_n I \cdot n = 0$$

$$\boxed{(\sigma - \sigma_n I) \cdot n = 0}$$

cioè con $n \neq 0$

la ricerca delle soluzioni non banali di questa equazione costituisce un classico problema agli autovalori $[A \cdot x = \lambda x]$ notazione tipica in matematica: λ autovalori (lambda)
 x autovettori

- Il problema agli autovalori associato al tensore sforzo di Cauchy (simmetrico) fornisce:

- σ_n autovalori \rightarrow tensioni o sforzi principali

- n autovettori \rightarrow direzioni principali di sforzo.

- Sappiamo che il ps. agli autovalori ammette soluzioni non banali sse:

$$\det(\sigma - \sigma_n I) = \det \begin{pmatrix} \sigma_{11} - \sigma_n & \sigma_{12} & \sigma_{13} \\ \sigma_{12} & \sigma_{22} - \sigma_n & \sigma_{23} \\ \sigma_{13} & \sigma_{23} & \sigma_{33} - \sigma_n \end{pmatrix} = 0$$

\uparrow componenti σ_{ij} di σ rispetto ad un sistema arbitrario.

- Sviluppando il determinante si ottiene l'equazione caratteristica:

$$-\det(\sigma - \sigma_n \mathbb{I}) = \underbrace{\sigma_n^3 - I_1 \sigma_n^2 - I_2 \sigma_n - I_3}_{\text{polinomio caratteristico}} = 0 \quad \left(\begin{array}{l} \text{eq. di 3° grado} \\ \text{nell'incognita } \sigma_n \end{array} \right)$$

↑
segno meno per comodità

ove i coefficienti del polinomio caratteristico si dicono invarianti di sforzo in quanto risultano indipendenti dal sistema di riferimento (vista la natura tensoriale di σ) e sono definiti come:

- invariante primo
(o lineare)

$$I_1 = \overset{\text{traccia}}{\text{tr } \sigma} = \sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33} = \sigma_{ii}$$

- invariante secondo
(o quadratico)

$$\begin{aligned} I_2 &= \frac{1}{2} (\text{tr } \sigma^2 - \text{tr}^2 \sigma) = \frac{1}{2} (\text{tr}(\sigma^2) - (\text{tr } \sigma)^2) \\ &= \frac{1}{2} (\sigma_{ij} \sigma_{ij} - (\sigma_{kk})^2) \\ &= - \begin{vmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{12} \\ \sigma_{12} & \sigma_{22} \end{vmatrix} - \begin{vmatrix} \sigma_{22} & \sigma_{23} \\ \sigma_{23} & \sigma_{33} \end{vmatrix} - \begin{vmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{13} \\ \sigma_{13} & \sigma_{33} \end{vmatrix} \\ &= \sigma_{12}^2 + \sigma_{23}^2 + \sigma_{13}^2 - (\sigma_{11} \sigma_{22} + \sigma_{22} \sigma_{33} + \sigma_{11} \sigma_{33}) \end{aligned}$$

- invariante terzo
(o cubico)

$$\begin{aligned} I_3 &= \det(\sigma) \quad \left(\leftarrow \text{nota che } \det(\sigma - \sigma_n \mathbb{I}) = I_3 \text{ per } \sigma_n = 0 \right) \\ &= \frac{1}{3} \text{tr } \sigma^3 - \text{tr } \sigma \left(\frac{1}{2} \text{tr } \sigma^2 - \frac{1}{6} \text{tr}^2 \sigma \right) \\ &= \sigma_{11} \sigma_{22} \sigma_{33} + 2 \sigma_{12} \sigma_{23} \sigma_{13} - \sigma_{12}^2 \sigma_{33} - \sigma_{23}^2 \sigma_{11} - \sigma_{13}^2 \sigma_{22} \end{aligned}$$

Sviluppo del determinante: $-\det(\sigma - \sigma_n \mathbf{I}) = 0$

$$\bullet \quad - \begin{vmatrix} \sigma_{11} - \sigma_n & \sigma_{12} & \sigma_{13} \\ \sigma_{12} & \sigma_{22} - \sigma_n & \sigma_{23} \\ \sigma_{13} & \sigma_{23} & \sigma_{33} - \sigma_n \end{vmatrix} = 0$$

$$\bullet \quad - (\sigma_{11} - \sigma_n) [(\sigma_{22} - \sigma_n)(\sigma_{33} - \sigma_n) - \sigma_{23}^2] + \\ + \sigma_{12} [\sigma_{12}(\sigma_{33} - \sigma_n) - \sigma_{13}\sigma_{23}] + \\ - \sigma_{13} [\sigma_{12}\sigma_{23} - \sigma_{13}(\sigma_{22} - \sigma_n)] = 0$$

$$\bullet \quad - (\sigma_{11} - \sigma_n) [\sigma_{22}\sigma_{33} - \sigma_{22}\sigma_n - \sigma_{33}\sigma_n + \sigma_n^2 - \sigma_{23}^2] + \\ + \sigma_{12}^2(\sigma_{33} - \sigma_n) - \sigma_{12}\sigma_{23}\sigma_{13} + \\ - \sigma_{12}\sigma_{23}\sigma_{13} + \sigma_{13}^2(\sigma_{22} - \sigma_n) = 0$$

$$\bullet \quad - \underbrace{\sigma_{11}\sigma_{22}\sigma_{33}} + \underbrace{\sigma_{11}\sigma_{22}\sigma_n} + \underbrace{\sigma_{11}\sigma_{33}\sigma_n} - \underbrace{\sigma_{11}\sigma_n^2} + \underbrace{\sigma_{11}\sigma_{23}^2} + \\ + \underbrace{\sigma_{22}\sigma_{33}\sigma_n} - \underbrace{\sigma_{22}\sigma_n^2} - \underbrace{\sigma_{33}\sigma_n^2} + \underbrace{\sigma_n^3} - \underbrace{\sigma_{23}^2\sigma_n} + \\ + \underbrace{\sigma_{12}^2\sigma_{33}} - \underbrace{\sigma_{12}^2\sigma_n} - \underbrace{2\sigma_{12}\sigma_{23}\sigma_{13}} + \underbrace{\sigma_{13}^2\sigma_{22}} - \underbrace{\sigma_{13}^2\sigma_n} = 0$$

$$\bullet \quad \sigma_n^3 - (\sigma_{11} + \sigma_{22} + \sigma_{33})\sigma_n^2 - (\sigma_{12}^2 + \sigma_{23}^2 + \sigma_{13}^2 - \sigma_{11}\sigma_{22} - \sigma_{22}\sigma_{33} - \sigma_{11}\sigma_{33})\sigma_n +$$

$$\bullet \quad \sigma_n^3 - I_1 \sigma_n^2 - I_2 \sigma_n - I_3 = 0 \quad - \left(\sigma_{11}\sigma_{22}\sigma_{33} + 2\sigma_{12}\sigma_{23}\sigma_{13} - \sigma_{12}^2\sigma_{33} - \sigma_{23}^2\sigma_{11} - \sigma_{13}^2\sigma_{22} \right) = 0$$

è necessariamente $\det \sigma$ poiché,
per $\sigma_n = 0 \quad \det(\sigma - \sigma_n \mathbf{I}) = I_3 = \det \sigma$

- le tre radici dell'equazione caratteristica sono le tre tensioni principali $\sigma_I, \sigma_{II}, \sigma_{III}$ e sono reali in quanto σ è reale e simmetrico.
- Si noti che a due radici distinte corrispondono autovettori mutuamente \perp .

Infatti: DIM. Soluz. 1 $\pi_I \cdot (\sigma \cdot \pi_I = \sigma_I \pi_I)$
 Soluz. 2 $\pi_{II} \cdot (\sigma \cdot \pi_{II} = \sigma_{II} \pi_{II})$ \Rightarrow $\begin{cases} \pi_I \cdot \sigma \cdot \pi_I = \sigma_I \pi_I \cdot \pi_I \\ \pi_I \cdot \sigma \cdot \pi_{II} = \sigma_{II} \pi_I \cdot \pi_{II} \end{cases}$
 premoltiplica scalarmente

poiché $\pi_I \cdot \sigma \cdot \pi_I = \pi_I \cdot \sigma^{(T)} \cdot \pi_I$
 e $\pi_I \cdot \pi_I = \pi_I \cdot \pi_I$

facendo la differenza si ottiene:

$$0 = (\sigma_I - \sigma_{II}) \pi_I \cdot \pi_{II}$$

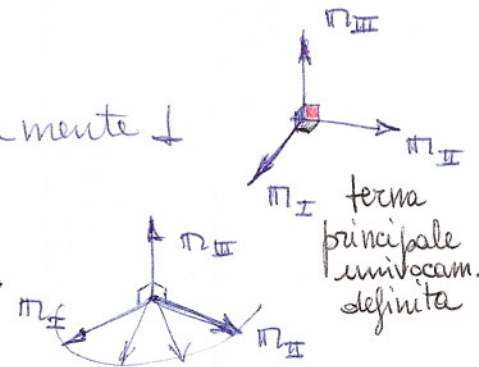
$\neq 0$ per hp.

poiché si assume che $\sigma_I \neq \sigma_{II}$
 segue che $\pi_I \cdot \pi_{II} = 0$, cioè $\pi_I \perp \pi_{II}$

Multiplicità delle radici:

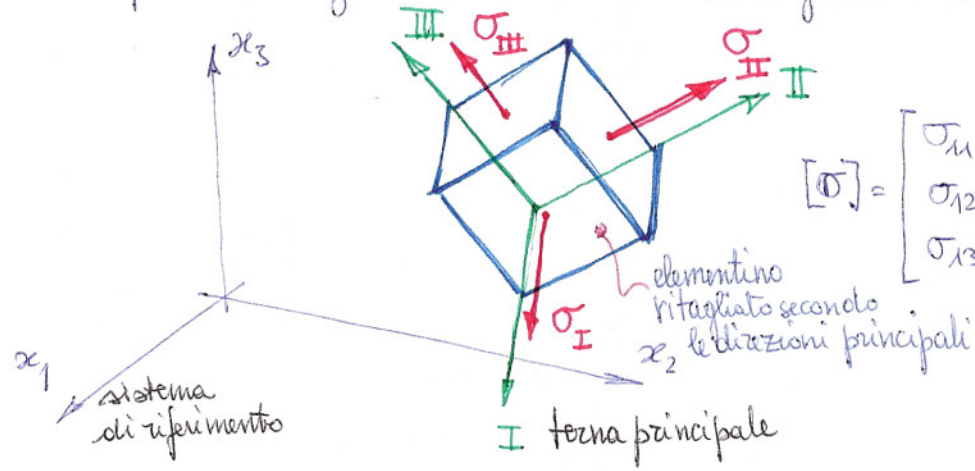
- 3 radici distinte: $\sigma_I \neq \sigma_{II} \neq \sigma_{III} \Rightarrow$ 3 direzioni principali mutuamente \perp

- 2 radici distinte: es. $\sigma_I = \sigma_{II} \neq \sigma_{III} \Leftrightarrow$ ogni vettore \perp a π_{III} è direz. principale nel piano (I, II)
 [posso sceglierne due nel piano mutuamente perpendicolari]



- 3 radici coincidenti: $\sigma_I = \sigma_{II} = \sigma_{III} \Rightarrow$ ogni direzione nello spazio è direz. principale (sforzo isotropo o idrostatico) \rightarrow uguale in tutte le direzioni.
 [posso scegliere una terna cartesiana arbitraria] qualsiasi terna è terna principale

In ogni caso posso scegliere una terna ortogonale $\Pi_I, \Pi_{II}, \Pi_{III}$ detta terna principale

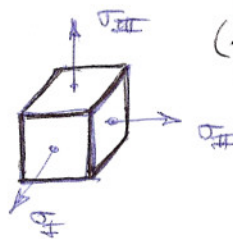


$$[\sigma] = \begin{bmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{12} & \sigma_{13} \\ \sigma_{12} & \sigma_{22} & \sigma_{23} \\ \sigma_{13} & \sigma_{23} & \sigma_{33} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \sigma_I & & \\ & \sigma_{II} & \\ & & \sigma_{III} \end{bmatrix}$$

diagonale nel riferimento principale (solosforzi normali!)

Classificazione dello stato di sforzo:

- 3D : $\sigma_I \neq 0, \sigma_{II} \neq 0, \sigma_{III} \neq 0 \rightarrow$

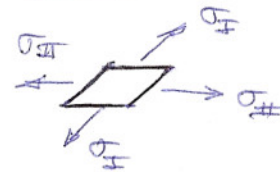


Invarianti: (espressi nella terna principale)

$$\begin{cases} I_1 = \sigma_I + \sigma_{II} + \sigma_{III} \\ I_2 = -(\sigma_I \sigma_{II} + \sigma_{II} \sigma_{III} + \sigma_I \sigma_{III}) \\ I_3 = \sigma_I \sigma_{II} \sigma_{III} \end{cases}$$

(in generale lo stato di sforzo è tridimensionale o triassiale)

- 2D : una tens. princ. = 0, es. $\sigma_{III} = 0$:
stato di sforzo piano, nel piano (I, II) \rightarrow



sforzo piano o bidimensionale o biassiale

- 1D : un'unica tens. princ. $\neq 0$, es.:
 $\sigma_I \neq 0, \sigma_{II} = \sigma_{III} = 0$



sforzo monodimensionale o monoassiale

(ad esempio si era visto lo stato di sforzo in una prova di trazione \rightarrow si tratta di un caso di sforzo monodimensionale).

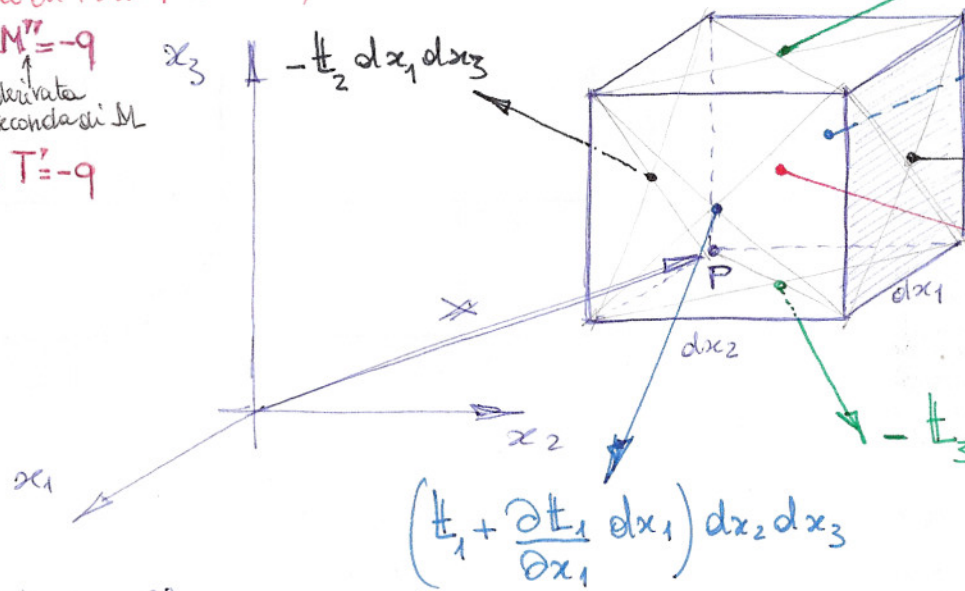
Equazioni indefinite di equilibrio dei mezzi continui

(vedi analogie con le eq. di equilibrio del conio di trave rettilinea)

$$M' = T; M'' = -q$$

derivata seconda di M

$$N' = -p; T' = -q$$



$$\left(t_3 + \frac{\partial t_3}{\partial x_3} dx_3 \right) dx_1 dx_2$$

$$-t_1 dx_2 dx_3$$

$$\left(t_2 + \frac{\partial t_2}{\partial x_2} dx_2 \right) dx_1 dx_3$$

$$F dx_1 dx_2 dx_3$$

$$[F] = \frac{[F]}{[L]^3}$$

forza per unità di volume

parallelepipedo coesimo tagliato nell'intorno di P con tutte le forze su di esso agenti

Equilibrio alla traslazione (sulle forze!):

$$\sum_{i=1}^3 \left(t_i + \frac{\partial t_i}{\partial x_i} dx_i \right) dx_j dx_k - t_i dx_j dx_k + F dx_1 dx_2 dx_3 = 0 \quad \forall dV!$$

$\begin{pmatrix} i \\ k \end{pmatrix}$ permutazione di indici

$$\frac{\partial t_1}{\partial x_1} + \frac{\partial t_2}{\partial x_2} + \frac{\partial t_3}{\partial x_3} + F = 0 \Leftrightarrow t_{i,i} + F = 0$$

Sono 3 eq. di equilibrio scalari:

poiché $t_{ij} = \sigma_{ij}$

$$t_{ij,i} + F_j = 0$$

$j=1,2,3$

$$[div \sigma] = \frac{[F/L^2]}{[L]} = \frac{[F]}{[L]^3}$$

$$\sigma_{ij,i} + F_j = 0$$

$$\boxed{\begin{aligned} div \sigma + F &= 0 \\ \nabla \cdot \sigma + F &= 0 \end{aligned}}$$

div: operatore divergenza
scritture analoghe

N.B. L'eq. alla rotazione conduce nuovamente alla simmetria del tensore sforzo di Cauchy:

$$\sigma^T = \sigma$$

derivate prime di σ $(div \sigma = -F)$

erici@unibg.it

$\nabla(\cdot) = \frac{\partial(\cdot)}{\partial x}$
nabla operatore gradiente

- Scrittura più diretta delle eq. indef. di equil.:

$$\left(\sum_i \right) \frac{\partial t_i}{\partial x_i} + F = 0 \quad (\text{sottintesa la sommatoria sugli indici ripetuti})$$

- poiché dalla relazione di Cauchy $t_n = \pi \cdot \sigma$:

$$t_i = e_i \cdot \sigma \quad (e_i: \text{versori degli assi cartesiani})$$

- sostituendo si ottiene:

$$\frac{\partial (e_i \cdot \sigma)}{\partial x_i} + F = 0 \quad (e_i \text{ cost.})$$

$$e_i \cdot \frac{\partial \sigma}{\partial x_i} + F = 0 \rightarrow \left(e_i \frac{\partial}{\partial x_i} \right) \cdot \sigma + F = 0$$

- Definendo l'operatore gradiente: $\nabla(i) = \frac{\partial}{\partial x_i} e_i$

$$\nabla \cdot \sigma + F = 0$$

$\nabla \cdot \sigma$, per sua definizione