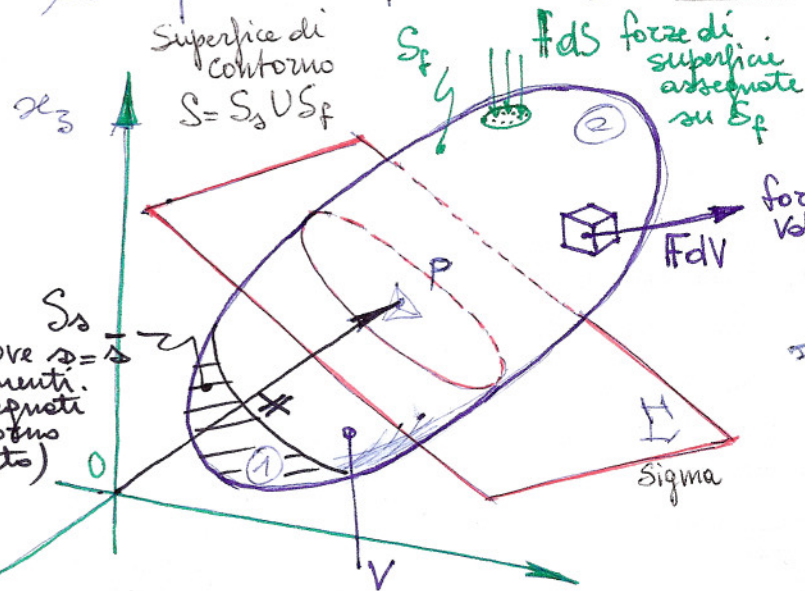


- Vogliamo generalizzare in un contesto tridimensionale il concetto di sforzo introdotto nella prova monoassiale di trazione.

- Consideriamo un solido 3D senza rotture interne, lacerazioni, difetti, cricche, ...  
"tutto pieno di punti"  $\Rightarrow$  continuo (di superficie di contorno  $S$  e volume interno  $V$ )

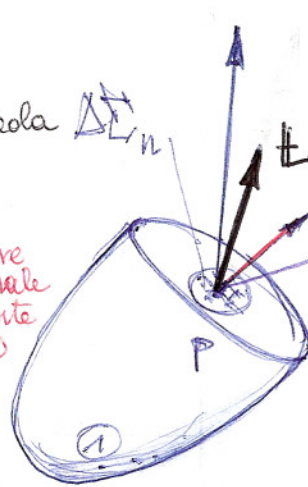


Tagliamo il solido con una superficie  $\Sigma$  per  $P$  con normale locale  $n$  in  $P$  (uscite dal solido)

forze di volume in  $V$

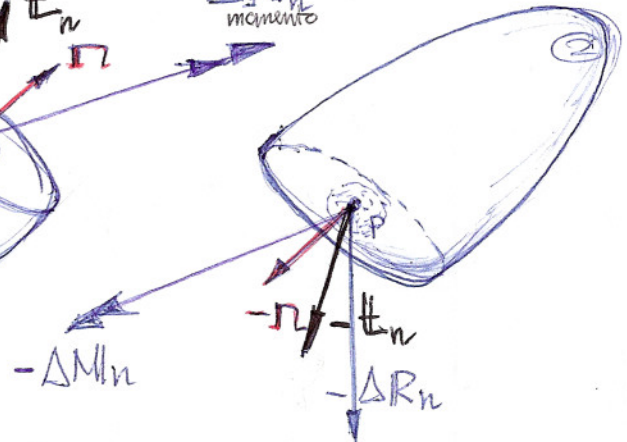


$n$ : vettore normale uscente da  $\textcircled{1}$



$\Delta R_n$  — risultanti su area  $\Delta \Sigma_n$   
forza

$\Delta M_n$   
momento



- Postuliamo l'esistenza di seguenti limiti finiti:

$$\left\{ \begin{array}{l} \lim_{\Delta \Sigma_n \rightarrow 0} \frac{\Delta R_n}{\Delta \Sigma_n} = t_n \quad \text{vettore sforzo di Cauchy} \\ \lim_{\Delta \Sigma_n \rightarrow 0} \frac{\Delta M_n}{\Delta \Sigma_n} = 0 \quad \text{(continuo non polare di Cauchy)} \end{array} \right.$$

o tensione : è  $\frac{\text{forza}}{\text{area}} \Rightarrow [t_n] = \frac{[F]}{[L]^2}$

N.B.: le grandezze vettoriali (tensoriali) vengono indicate con simboli in grassetto

Si noti bene che:

•  $\mathbb{T}_n$  non è diretto come  $\Delta R_n$  e, in generale, non è // ad  $n$ .

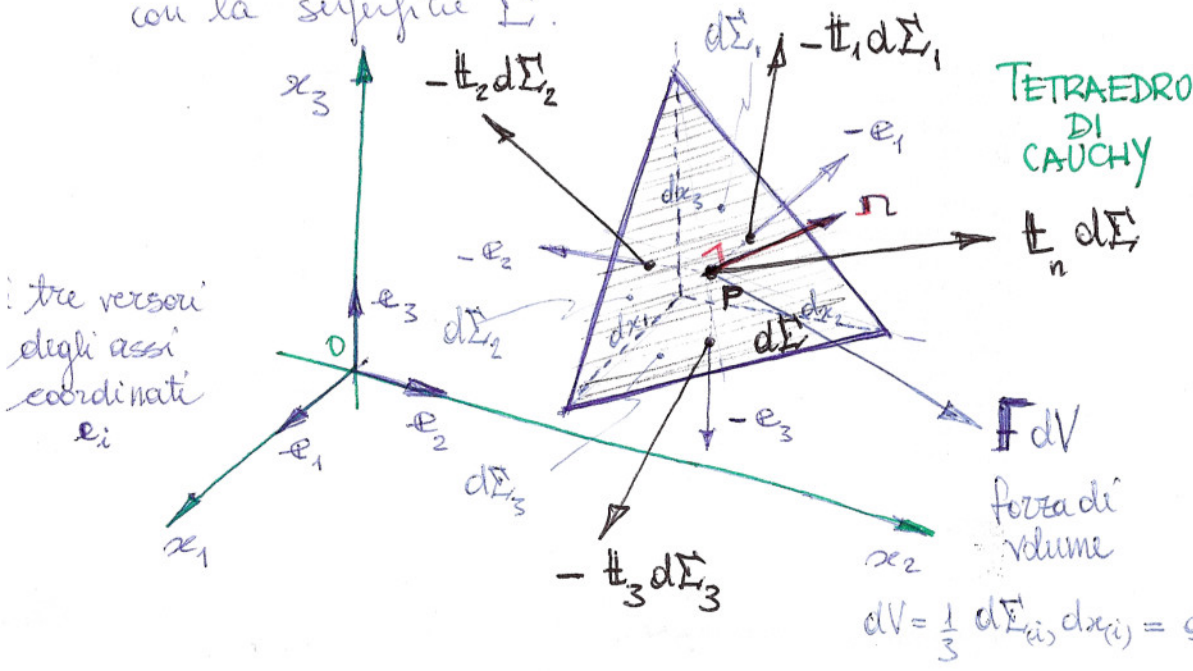
Se  $\mathbb{T}_n$  è // ad  $n$  si tratta di solo sforzo normale in P sulla faccia di normale  $n$ .

•  $\mathbb{T}_n(\times)$  caratterizza lo stato di sforzo in P su faccia di normale uscente  $n$ .  
 $\uparrow$   
è targato  $n$ !

•  $\mathbb{T}_{-n}(\times) = -\mathbb{T}_n(\times)$  (come mostrato dal disegno precedente)

Relazione di Cauchy (1822): è sufficiente conoscere lo sforzo su tre giaciture ortogonali per conoscere la tensione su qualsiasi giacitura di normale  $n$ .

Ritagliamo un elemento tetraedrico vicino nell'intorno di P dalla faccia che avevamo prodotto con la superficie  $\Sigma$ .



Superfici "ombra" di quelle inclinate:

$$d\Sigma_i = n_i d\Sigma$$

prodotto scalare  
 scalari  $n_i = n \cdot e_i$   
 coseni direttori  
 della normale  
 $n$  (vettore)

$$n = \begin{pmatrix} n_1 \\ n_2 \\ n_3 \end{pmatrix}$$

Sono rappresentate tutte le  
forze agenti sul tetraedro

$$dV = \frac{1}{3} d\Sigma_i dx_{(i)} = \frac{dx_1 dx_2 dx_3}{6}$$



# ◆ Equilibrio alla traslazione:

$$\underline{\underline{\underline{T}}}_n d\Sigma - \underline{\underline{\underline{T}}}_1 d\Sigma_1 - \underline{\underline{\underline{T}}}_2 d\Sigma_2 - \underline{\underline{\underline{T}}}_3 d\Sigma_3 + F dV = 0 \quad \forall d\Sigma$$

$$d\Sigma_i = n_i d\Sigma$$

coesimo di ordine  $dx_i^3$ , superiore al 2°  
(scompare rigorosamente in un processo al limite)  
somme sottointesa sugli  
indici i ripetuti

$$\underline{\underline{\underline{T}}}_n = \underline{\underline{\underline{T}}}_1 n_1 + \underline{\underline{\underline{T}}}_2 n_2 + \underline{\underline{\underline{T}}}_3 n_3 = \left( \sum_i \right) \underline{\underline{\underline{T}}}_i n_i$$

Noti i 3  $\underline{\underline{\underline{T}}}_i$  e assegnate la normale  $n$ ,  
è noto  $\underline{\underline{\underline{T}}}_n$

N.B.:  $\underline{\underline{\underline{T}}}_i$  vettori  
 $n_i$  scalari

Relazione  
di Cauchy  
equazione vettoriale  
↓  
componenti

$t_{ij}$ : componente  $j$  di  $\underline{\underline{\underline{T}}}_i$

$$\begin{cases} t_{n1} = t_{11} n_1 + t_{21} n_2 + t_{31} n_3 \\ t_{n2} = t_{12} n_1 + t_{22} n_2 + t_{32} n_3 \\ t_{n3} = t_{13} n_1 + t_{23} n_2 + t_{33} n_3 \end{cases} \Rightarrow$$

$$\begin{pmatrix} t_{n1} \\ t_{n2} \\ t_{n3} \end{pmatrix} = \begin{bmatrix} \underline{\underline{\underline{T}}}_1 & \underline{\underline{\underline{T}}}_2 & \underline{\underline{\underline{T}}}_3 \end{bmatrix} \begin{pmatrix} n_1 \\ n_2 \\ n_3 \end{pmatrix}$$

◆ Si evidenzia di fatto una trasformazione lineare dal vettore  $n$  al vettore  $\underline{\underline{\underline{T}}}_n$  di  
carattere tensoriale, che possiamo scrivere:

$$\underline{\underline{\underline{T}}}_n = \sigma \cdot n = n \cdot \sigma$$

somma sottointesa sull'indice i ripetuto

$$(t_{nj} = n_i \sigma_{ij})$$

ove  $\sigma_{ij} = t_{ij}$  sono le  
componenti cartesiane di  $\sigma$

Tensore sforzo  
di Cauchy  
(all'2° ordine)

↑  
indica la  
contrazione  
su un indice  
(somma di  
prodotti)

matrice  
che raccoglie  
le componenti  
cartesiane di  $\sigma$

$$[\sigma] = \begin{bmatrix} \sigma_{11} & \sigma_{12} & \sigma_{13} \\ \sigma_{21} & \sigma_{22} & \sigma_{23} \\ \sigma_{31} & \sigma_{32} & \sigma_{33} \end{bmatrix}$$

N.B.: un vettore è un  
tensore del I ordine

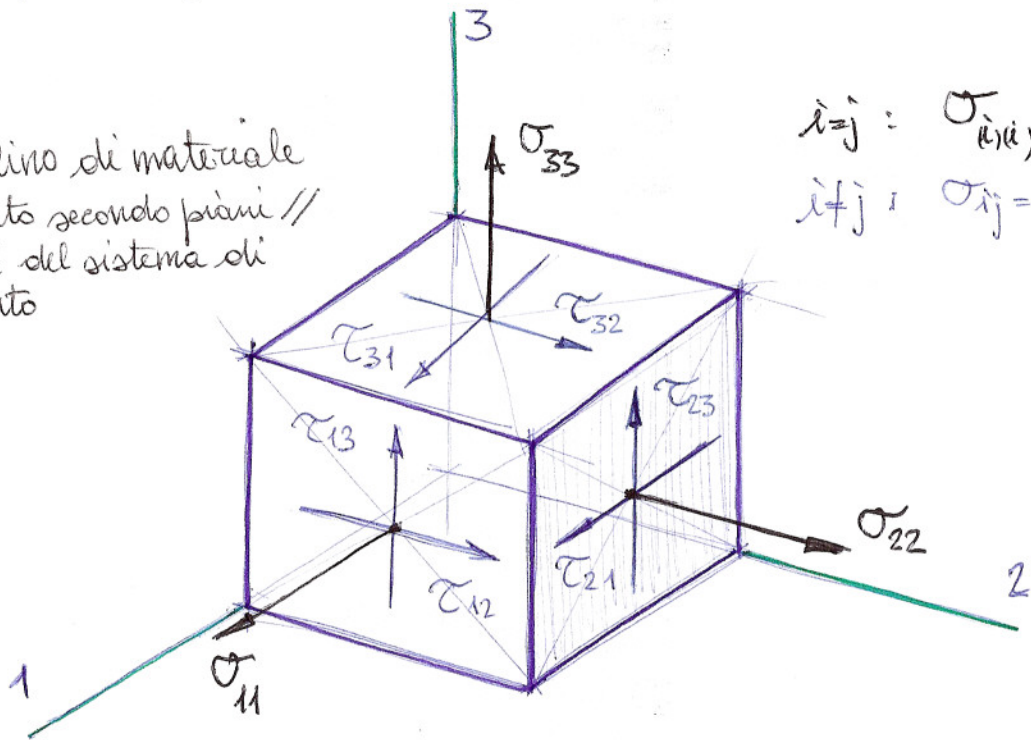
Tensore:

- ente fisico-matematico che rappresenta particolari grandezze fisiche
- rappresenta proprietà intrinseche (indip. dal sistema di riferimento)
- componenti dip. dal sistema ma variano con leggi particolari al variare del sistema di riferimento.

Significato fisico delle componenti di  $\sigma$ :

$$\sigma_{ij} = \tau_{ij}$$

dadino di materiale  
tagliato secondo piani //  
ai piani del sistema di  
riferimento



$i=j$ :  $\sigma_{ii}$  sforzi normali

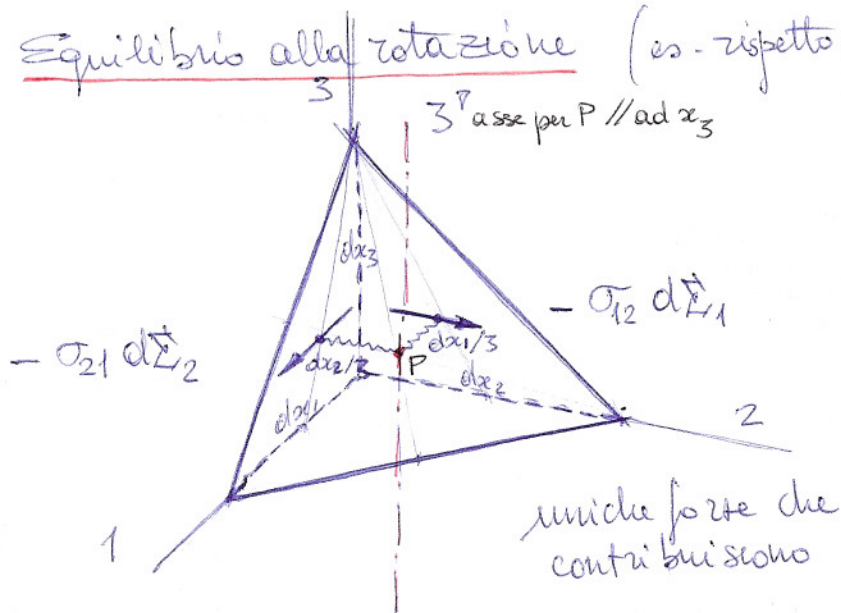
$i \neq j$ :  $\sigma_{ij} = \tau_{ij}$  sforzi taglienti o di taglio

↑  
notazione ingegneristica

Equilibrio alla rotazione (es. rispetto a  $\vec{z}$ ):  $-\sigma_{21} d\vec{\Sigma}_2 \frac{dx_2}{3} + \sigma_{12} d\vec{\Sigma}_1 \frac{dx_1}{3} = 0$

$$-\sigma_{21} \frac{dx_1 dx_3}{2} \frac{dx_2}{3} + \sigma_{12} \frac{dx_2 dx_3}{2} \frac{dx_1}{3} = 0$$

$$-\sigma_{21} dV + \sigma_{12} dV = 0 \quad \forall dV \Rightarrow \boxed{\sigma_{21} = \sigma_{12}}$$



uniche forze che  
controbilanciano

Analogamente:  
Tensore sforzo simmetrico ( $\sigma^T = \sigma$ ;  $\sigma_{ji} = \sigma_{ij}$ )

$$\boxed{\sigma_{32} = \sigma_{23}}$$

$$\boxed{\sigma_{31} = \sigma_{13}}$$

$$[\sigma] = \begin{bmatrix} \sigma_{11} & \tau_{12} & \tau_{13} \\ & \sigma_{22} & \tau_{23} \\ \text{Simm.} & & \sigma_{33} \end{bmatrix}$$

è definito da 6 componenti:  
(3 sforzi normali e 3 sforzi taglienti)  
eriziti@unibg.it (4