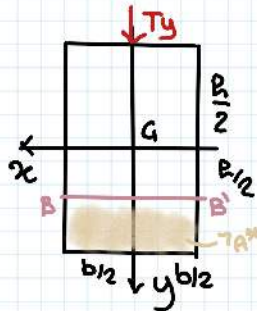


Calcolo delle τ con T_y applicato su sez. rettangolare piena



Determinare: l'andamento delle tensioni tangenziali τ MEDIE
verso
valore massimo

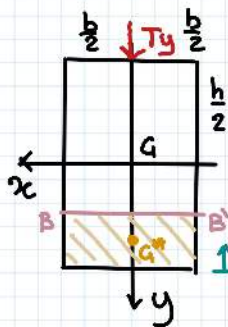
Corde BB' = b

NB se b è costante: $\bar{\tau} = \frac{T_y S_x^*}{I_x b}$ COST

$\bar{\tau} \propto S_x^* \Rightarrow$ l'andamento e il segno di S_x^* stabilisce andamento e verso delle τ

→ Devo ricavare come varia S_x^* lungo la direzione $\perp b$ (al variare di A^*)

Ascissa curvilinea $\xi \rightarrow S_x^* = f(\xi)$



$$S_x^*(\xi) = b\xi \left(\frac{h}{2} - \frac{\xi}{2} \right) = b\xi \frac{h}{2} - b \frac{\xi^2}{2}$$

ANDAMENTO PARABOLICO

$$\xi = 0 \rightarrow S_x^* = 0$$

$$\xi = \frac{h}{2}$$

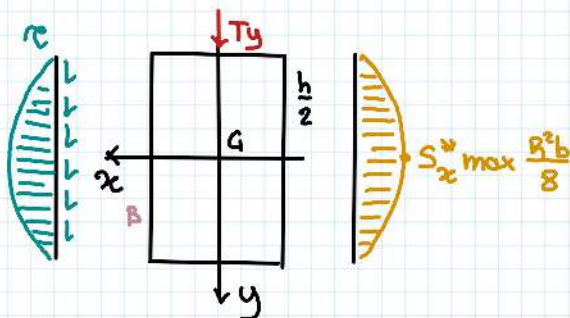
$$S_x^* = b \frac{h^2}{4} - b \frac{h^2}{8} = \frac{bh^2}{8} \oplus$$

τ entranti in A^*

Dove si trova il massimo?

$$\frac{dS_x^*}{d\xi} = 0 \quad b \frac{h}{2} - b\xi = 0 \quad \xi = \frac{h}{2}$$

nel baricentro



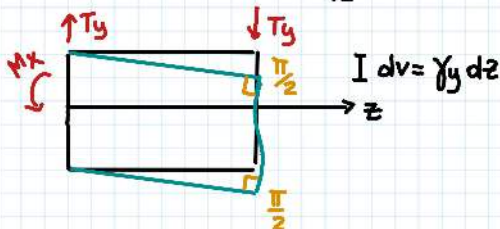
$$\tau_{max} = \frac{T_y \frac{bh^2}{8}}{I_x b}$$

$$I_x = \frac{bh^3}{12}$$

$$\frac{T_y \frac{bh^2}{8}}{\frac{bh^3}{12} \cdot b} \Rightarrow \tau_{max} = \frac{3}{2} \frac{T_y}{bh}$$

E la deformazione?

$$\gamma_{zy} = \frac{\tau_{zy}}{G} = \frac{1}{G} \frac{T_y b \xi \left(\frac{h}{2} - \frac{\xi}{2} \right)}{\frac{bh^3}{12} b} = \frac{1}{G} \frac{6T_y \xi \left(h - \xi \right)}{bh^3} \quad \text{fne di } \xi \quad \text{se } \xi = 0 \text{ o } \xi = h \quad \gamma_{zy} = 0$$



Necessito di un valore caratteristico COSTANTE su A t.c. $\gamma = \bar{\gamma}$ della sez.

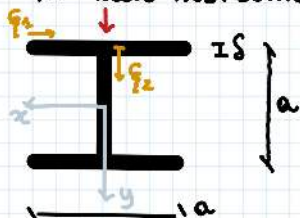
$\bar{\gamma}$ SCORRIMENTO ANGOLARE MEDIO $\bar{\gamma} = t_y \frac{T_y}{GA}$

→ $t_y =$ FATTORE DI TAGLIO RETTO, caratteristico della sezione

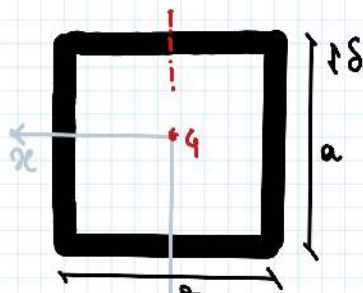
$$t_y = \frac{6}{5} \quad (\text{sempre } > 1)$$

$$\Rightarrow \bar{\gamma} = \frac{6}{5} \frac{T_y}{GA}$$

NB nelle sez. sottili $\bar{\tau} \approx \tau$ perché lo spessore è molto piccolo, inoltre nel bordo ho solo $\tau \perp b$



Sez. sottile chiusa con asse di sym // a Ty



Nelle sez. chiuse normalmente NON posso usare la formula di Jourawsky, perché necessiterei di 2 corde per isolare una porzione di corpo per il calcolo di S_x

Fanno eccezione le sez. con asse di sym assiale retta.

Sull'asse di sym le τ sono NULLE (per simmetria) \rightarrow quindi so che parto con $S_x^* = 0$ e $\tau_z = 0$

METODO 1: Considero la sez. intera, sapendo che per sym le τ dovranno essere simmetriche \rightarrow quindi calcolo S_x sulla sola porzione di sezione, δ sarà solo quello di $1/2$ sez, ma T_y e I_x sono TOTALI

δ costante $\rightarrow \tau$ e S_x^*

① $S_x^*(\eta_1) = \eta_1 \delta \left(-\frac{a}{2}\right) = -\frac{a}{2} \eta_1 \delta$ LINEARE $\eta_1 = 0 \quad S_x^* = 0$
 τ uscenti $\eta_1 = \frac{a}{2} \quad S_x^* = -\delta \frac{a^2}{4}$

② $S_x^*(\eta_2) = -\frac{\delta a^2}{4} + \delta \eta_2 \left(-\frac{a}{2} + \frac{\eta_2}{2}\right)$ PARABOLICO $\eta_2 = 0 \quad S_x^* = -\frac{\delta a^2}{4}$
 $\eta_2 = \frac{a}{2} \quad S_x^* = -\frac{\delta a^2}{4} + \delta \frac{a}{2} \left(-\frac{a}{2} + \frac{a}{2}\right) = -\frac{3}{8} \delta a^2$
 $\eta_2 = a \quad S_x^* = -\frac{\delta a^2}{4} + \delta a \left(-\frac{a}{2} + \frac{a}{2}\right) = -\frac{\delta a^2}{4}$

IP max
ov G

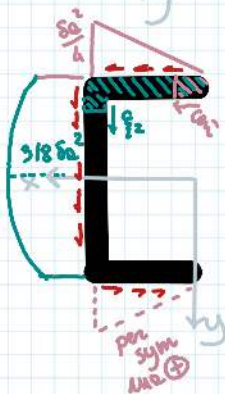
quello della
parte sym
notto

$$I_x = 2 \frac{a^3 \delta}{12} + 2 \delta a \frac{a^2}{4} = \frac{a^3 \delta}{6} + \frac{a^3 \delta}{2} = \frac{2}{3} a^3 \delta$$

$$\tau_{max} = \frac{T_y S_{x, max}^*}{I_x \delta}$$

$$\tau_{max} = \frac{T_y \frac{3}{8} \delta a^2}{\frac{2}{3} a^3 \delta \cdot \delta} = \frac{9}{16} \frac{T_y}{a \delta}$$

$$\tau_{max} = \frac{\frac{1}{2} T_y \cdot \frac{3}{8} \delta a^2}{\frac{1}{3} a^3 \delta \cdot \delta} = \frac{9}{16} \frac{T_y}{a \delta}$$



METODO 2 Considero tutta la sezione, quindi S_x^* sarà doppio, ma anche δ sarà doppio (2 volte la corda) $\rightarrow T_y$ e I_x sempre costanti

ATTENZIONE Quando studio "meta" sezione NON sto studiandone effettivamente META.
 È solo una semplificazione per il calcolo di S_x^* .

Se volessi effettivamente studiare $1/2$ sez allora dovrei dividere per 2 anche T_y e I_x

$$\tau_{max} = \frac{T_y/2 \cdot \frac{S_{x, max}^*}{2}}{I_x/2 \cdot \delta} = \frac{T_y}{I_x} \frac{S_{x, max}^*}{\delta} = \frac{T_y}{I_x} \frac{S_{x, max}^*}{2\delta}$$

Se considero
EFFETTIVAMENTE
META SEZIONE

Se calcolo solo il
momento statico
su META

Se la considero
intera