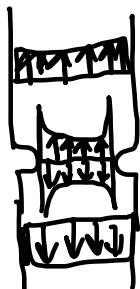


Lezione 17 - Coefficiente di Intaglio

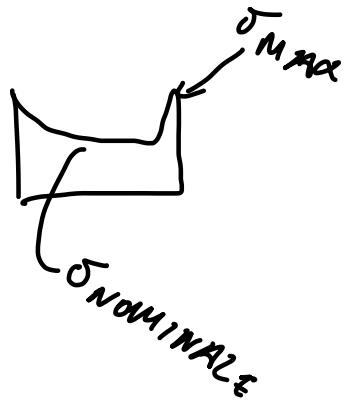
In molti condizioni ci sono buchi o cambi di forma non è possibile utilizzare le Saint-Venant



d'intaglio circonferenziale
cambia gli storsi

Si brache ora è più grande
dello sfere nominale

Concetto d'Intaglio

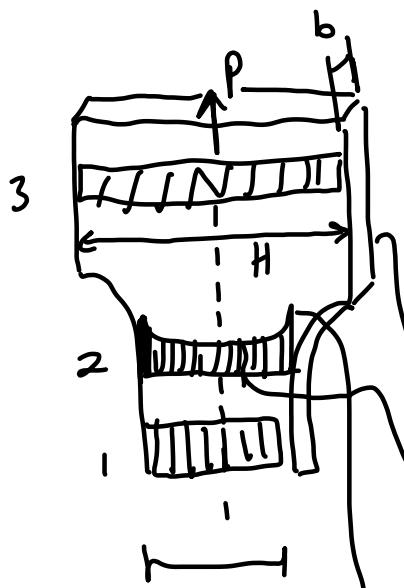


Coefficiente d'intaglio

↳ . . .

$$\sigma_{\max} = k + \sigma_{\text{nom}}$$

↓
Coefficiente teorico
di sovraccarico



Saint Venant è applicabile in

3 e 1

$$\sigma_1 = \frac{P}{H \cdot b}$$

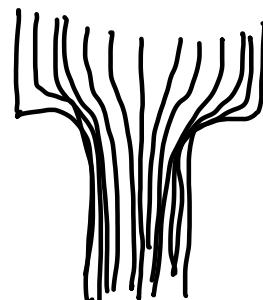
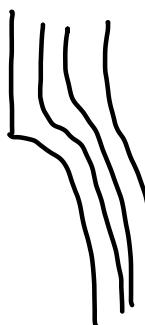
$$\sigma_2 = \frac{P}{h \cdot b} \rightarrow \text{var valore massimo}$$

$$\sigma_{\text{MAX}} = k_T \sigma_2$$

Vogliamo determinare il coefficiente k_T

Possiamo disegnare le linee di sforzo, hanno più

densità
più alta vicino all'intaglio



Più è brusco l'intaglio più si restringono gli sforzi

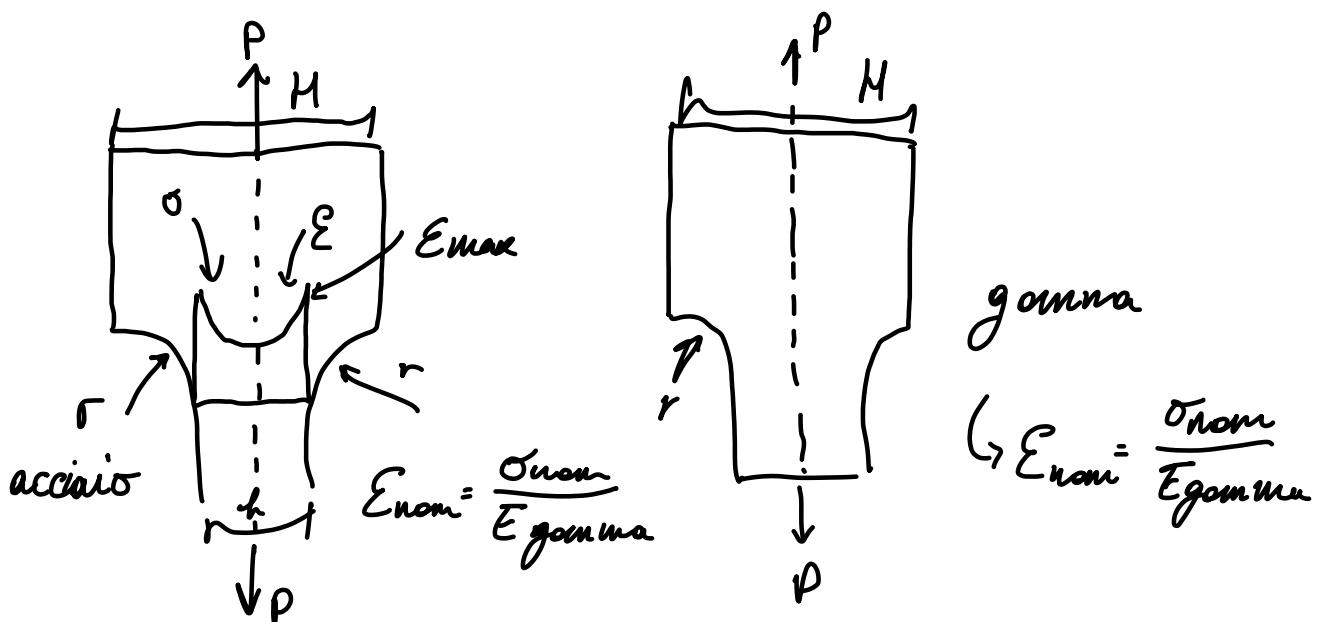
Metodi per misurare k_T :

- sperimentale \rightarrow semimetro rapporto tra deformazione a intaglio e non da k_T
- Analitico \rightarrow non lo useremo

- Metodi numerici \rightarrow FEM \rightarrow quello più comune d'oggi: gioco

$$k_T \text{ assiale} > k_T \text{ flettente} > k_T \text{ torcente}$$

k_T dipende dalla forma del materiale se consideriamo un andamento lineare elastico



Gli sforsi sono uguali se lo sfizzo massimo è sotto allo sfizzo di serramento $\Rightarrow k_T$ è uguale

Le deformazioni nominali sono diverse ma dato che siano in campo lineare la forma della deformazione è uguale

$$E_{\text{nom}} = \frac{\sigma_{\text{nom}}}{E}$$

$$E_{\text{max}} = \frac{\sigma_{\text{max}}}{E}$$

$$\sigma_{\text{max}} = k_T \sigma_{\text{nom}}$$

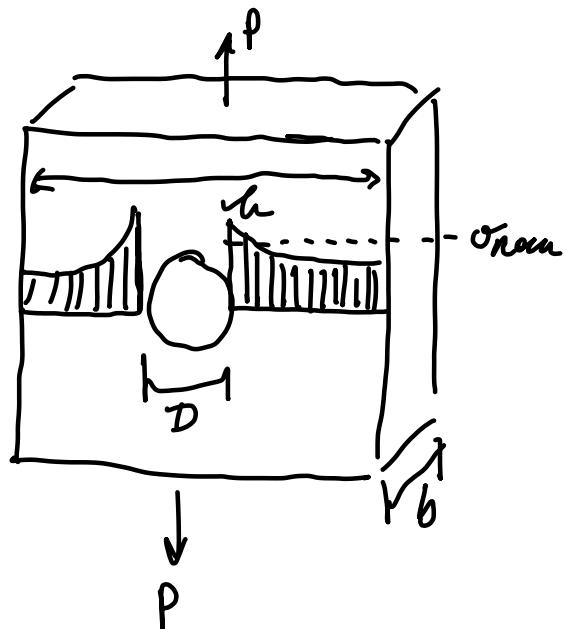
$$E_{\text{max}} = k_T E_{\text{nom}}$$

$$k_T \sigma = k_T E = k_T \leftarrow \begin{array}{l} \text{solop per} \\ \text{materiale} \\ \text{lineare} \end{array}$$

elastico

κ_T ci dice la deformazione dello sforzo, ma non ci dice se questo è critico e se è pericoloso per il nostro pezzo

Intaglio - Buco



$$\sigma_{nom} = \frac{P}{(h-d) \cdot b}$$

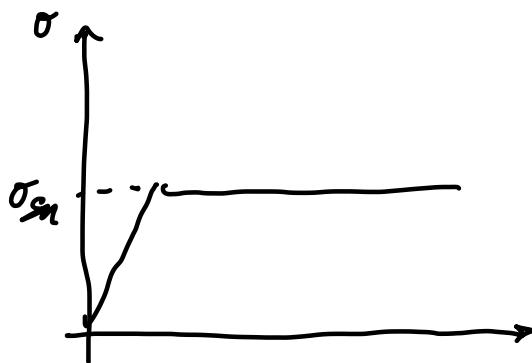
$$\sigma_{max} = \kappa_T \sigma_{nom}$$

Potremmo definire σ_{nom} comunque vogliamo, potrebbe essere $\sigma_{nom} = \frac{P}{h \cdot b}$, ma in genere si usano le aree senza le sezioni tagliate.

κ_T è massimo quando d è grande rispetto a H e minimo quando è piccolo

Verifica di resistenza del materiale

Caso furo



$$\sigma_{sn} = 300 \text{ MPa}$$

$$E = 200000 \text{ MPa}$$

$$h = 100 \text{ mm}$$

$$d = 10 \text{ mm}$$

$$b = 10 \text{ mm}$$

$$k_t = 3$$

$$\frac{N}{mm} = \text{MPa}$$

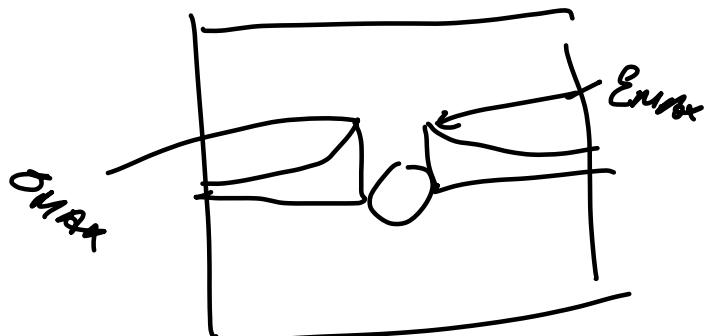
$$\sigma_{nom} = \frac{100000}{100 \cdot 10} = 100 \text{ MPa} \quad P = 100000 \text{ N}$$

$$\sigma_{MAX} = 300 \text{ MPa}$$

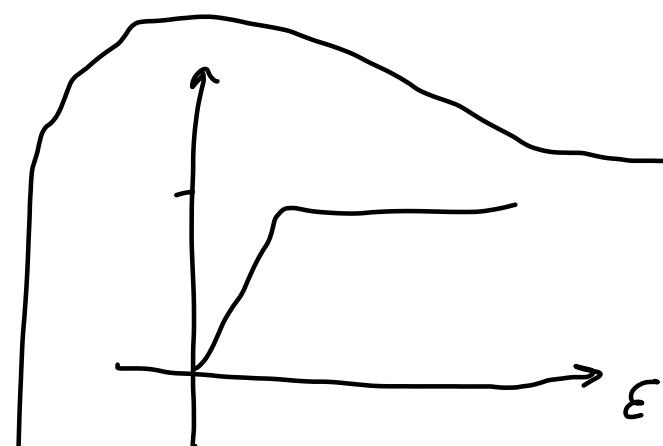
L'andamento è applicabile perché $\sigma_{MAX} \leq \sigma_{sn}$

$$E = \frac{100}{\epsilon} =$$

$$E_{MAX} = k_t \sigma_{nom}$$



Altro: stempero



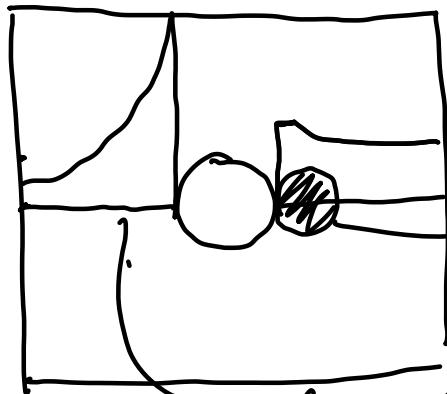
ma $P = 150000 \text{ N}$
 \Rightarrow si muova

$$\sigma_{nom} = 150 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{MAX} = 300 \text{ MPa}$$

Anche se k_t , non riusciamo
 ad ottenere k_{t0}
 perché scorrere

$$\frac{\sigma_{MAX}}{\sigma_{nom}} = \frac{k_t}{2} \Rightarrow \text{Scorrere prima di arrivare a } k_t = 5$$



In questa area, dato lo scorrere delle vittime plasticizzate
è iniziata deflagrazione

la deformazione massima aumenta

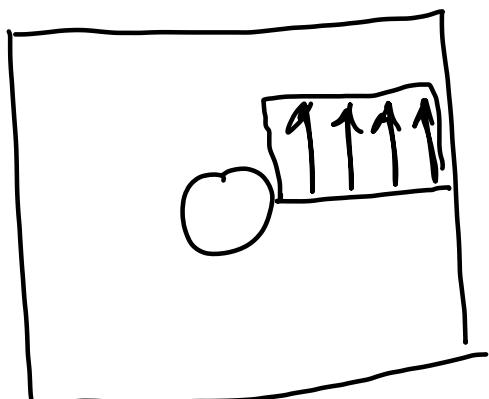
$$k_{t0} \cdot k_{tE} = k_t^2 \text{ aumenta}$$

Fermi dal campo elastico

$$\text{Se } P = 300000N$$

$$\sigma_{nom} = 300000N$$

$$\sigma_{MAX} = 300000N$$



Tutta la sezione resistente è plasticizzata, questa è la condizione di collasso plastico

P_{cp} carico di collasso elastico

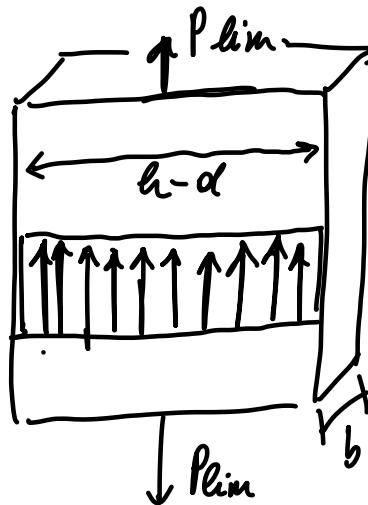
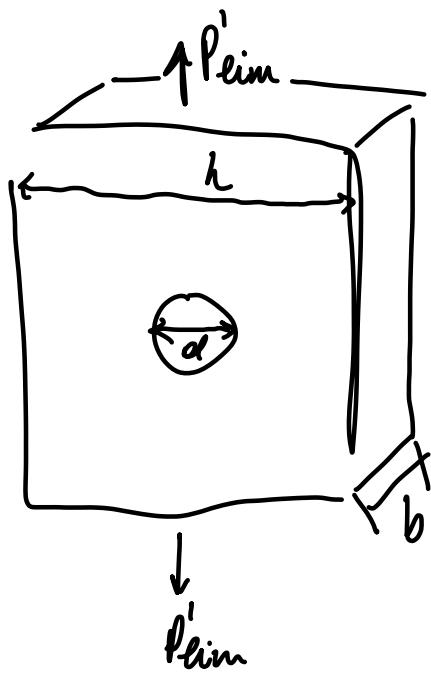
P_{ip} carico di inizio plasticizzazione

Tra P_{ip} e P_{cp} ci sono plasticizzazioni parziali

$$\frac{h_T}{(h-d)b} \cdot P_{ip} = \sigma_{sn} \Rightarrow P_{ip} = \frac{\sigma_{sn}(h-d)b}{h_T}$$

$$\Rightarrow P_{cp} = \sigma_{sn}(h-d)b$$

se vogliamo limitare lo stress a σ_{sn} , P_{ip} sarà il nostro carico di limite



$$P'_{lim} = \sigma_{sn}(h-d)b$$

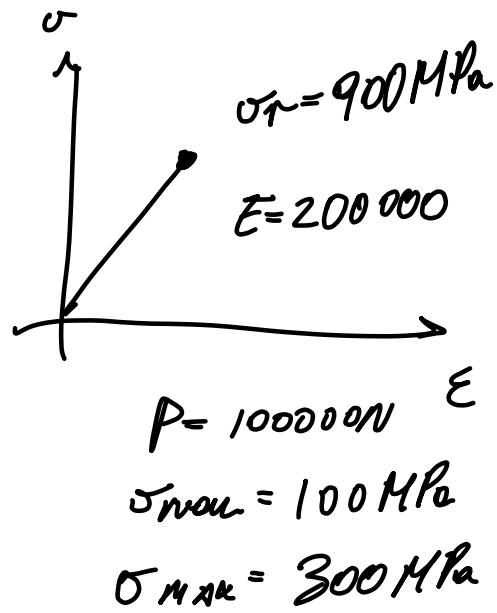
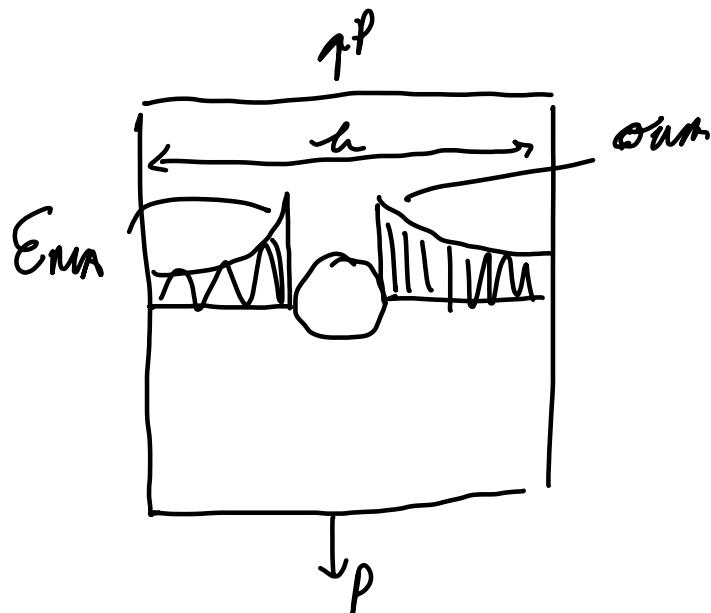
$$P'_{lim} = \sigma_{sn}(h-d)b$$

$$\kappa_s = \frac{P'_{lim}}{P_{ip}} = 1 \leftarrow \text{In questo caso}$$

$\rightarrow \rightarrow$ nel caso statico i materiali duttili non

cambiava resistenza in presenza di intagli
(non tiene conto l'indebolimento)

Materiali Fragili



$$\text{Se } P = 300000 \text{ N}$$

$$\sigma_{\text{nom}} = 300 \text{ MPa}$$

$$\sigma_{\text{MAX}} = 900 \text{ N} = \sigma_r$$

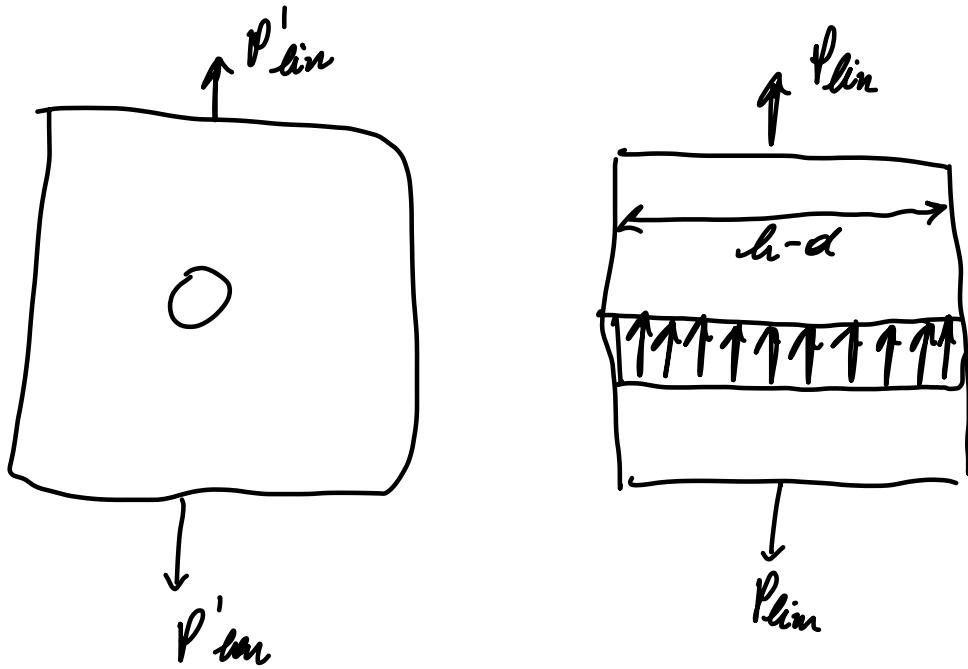
Si rompe vicino all'intaglio,
si riduce la sezione di resistenza,
più si rompe e minore il debolimento
totale

$$P'_{\text{lim}} = \frac{\sigma_r(h-d)b}{k_T}$$

$$k_T \sigma_{\text{nom}} = \sigma_{\text{MAX}}$$

$$\underline{k_T P'_{\text{lim}}}$$

Contrasto carico con foro e senza



$$P'_{lim} = \frac{\sigma_r (h-d)b}{h_T}$$

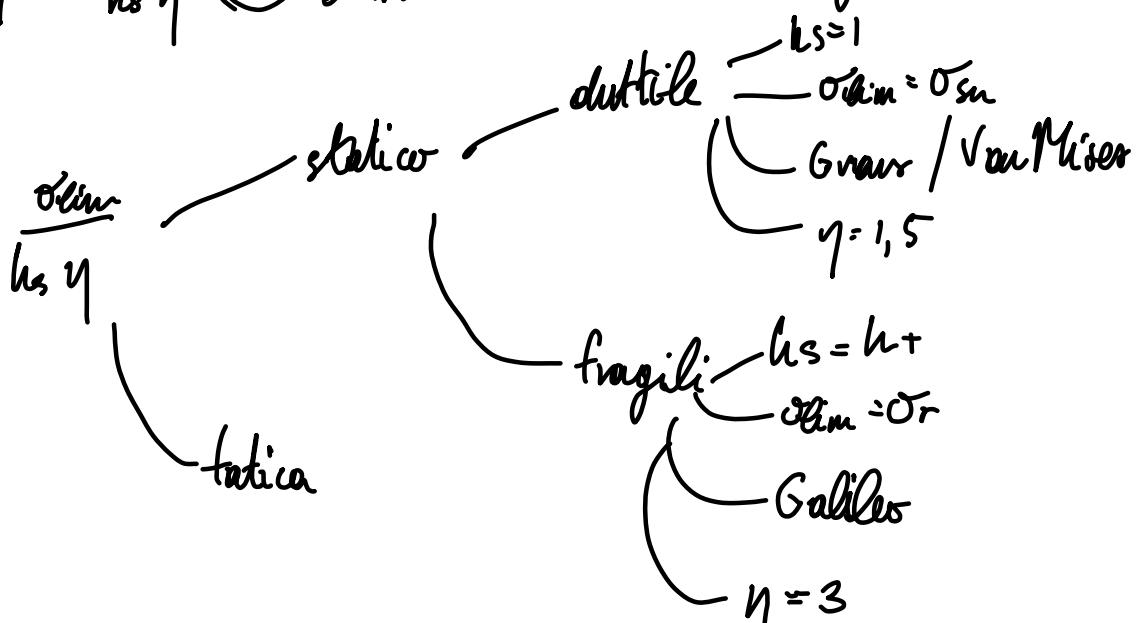
$$\text{Per duttili } h_S = \frac{P_{lim}}{P'_{lim}} = 1$$

$$P_{lim} = \sigma_r (h-d) b$$

$$h_S = \frac{P_{lim}}{P'_{lim}} = \kappa_F \text{ fragili}$$

I materiali fragili hanno effetto su h_S

$$\sigma_{eq} = \frac{\sigma_{lim}}{h_S \eta} \leftarrow \text{Differenziamo tra caro fragili e duttili}$$



Innagine telefono