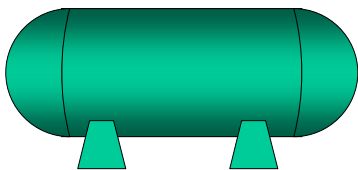


Serbatoi a parete sottile

Serbatoi a parete sottile

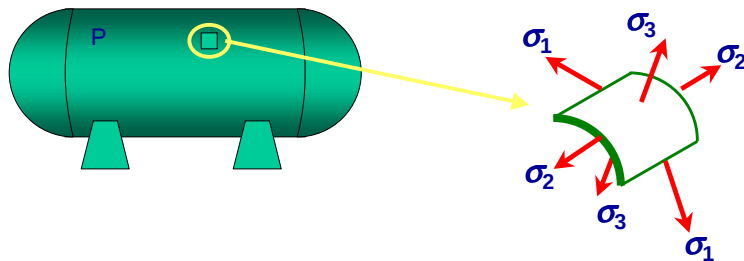


IPOTESI:

- Simmetria assiale
- Spessore costante e sottile ($D_e \cong D_i \cong D$ $D/s > 20$)
- Carichi radiali e assiali assialsimmetrici
- Assenza di brusche variazioni di diametro

4-15

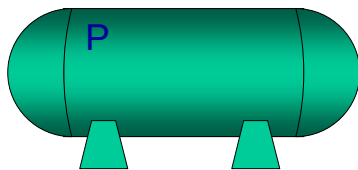
Serbatoi a parete sottile



STATO DI TENSIONE:

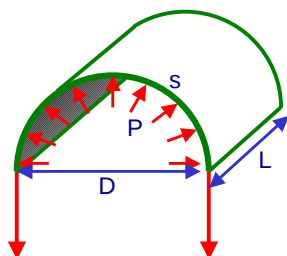
- Per le ipotesi fatte, sul mantello di un serbatoio cilindrico le direzioni principali dello stato di tensione corrispondono alle direzioni circonferenziale (1), assiale (2) e radiale (3).

Serbatoi a parete sottile



Formule di **MARIOTTE** per i serbatoi cilindrici:

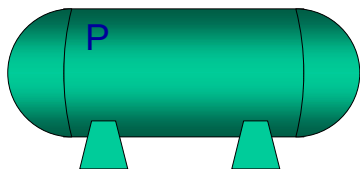
Equilibrio circonferenziale



$$\sigma_1 = \sigma_c = \frac{F}{A} = \frac{P D L}{2 s L}$$

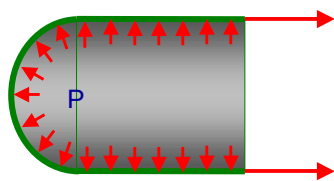
$$\sigma_c = \frac{P D}{2 s}$$

Serbatoi a parete sottile



Formule di *MARIOTTE* per i serbatoi cilindrici:

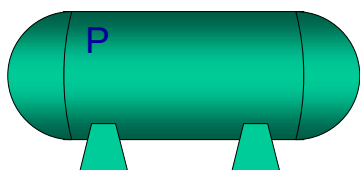
Equilibrio assiale



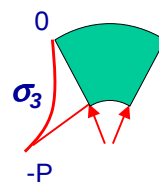
$$\sigma_2 = \sigma_a = \frac{F}{A} = \frac{P \frac{\pi D^2}{4}}{s \pi D}$$

$$\sigma_c = \frac{P D}{4 s}$$

Serbatoi a parete sottile



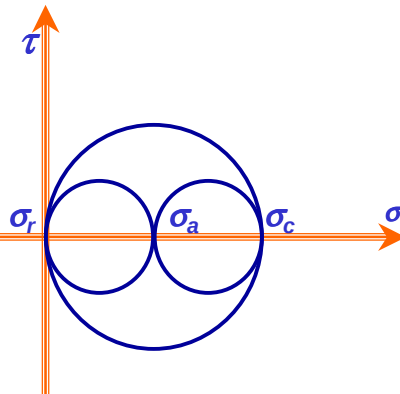
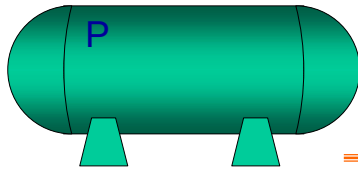
Tensione radiale



$$\sigma_3 = \sigma_r = -P = -\frac{2s}{D} \sigma_1 \quad \Rightarrow \quad \cong \frac{1}{10} \sigma_1 \quad \Rightarrow \quad \sigma_r \cong 0$$

$\downarrow$
 $< \frac{1}{20}$

Serbatoi a parete sottile



Tensione equivalente

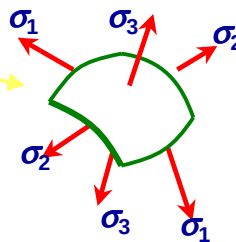
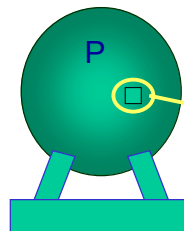
$$\sigma_{Tresca} = \sigma_1 - \sigma_3 = \frac{PD}{2s}$$

$$\sigma_{von Mises} = \frac{1}{\sqrt{2}} \sqrt{\left(\frac{PD}{2s}\right)^2 \left[\left(1 - \frac{1}{2}\right)^2 + (1-0)^2 + \left(\frac{1}{2} - 0\right)^2 \right]} = \frac{\sqrt{3}}{2} \frac{PD}{2s}$$

Tensione ammissibile (serbatoi per liquidi)

$$\sigma_{amm} = \frac{\sigma_L}{X} = \min\left(\frac{\sigma_S}{1.5}, \frac{\sigma_R}{2}\right)$$

Serbatoi a parete sottile

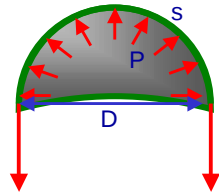


STATO DI TENSIONE:

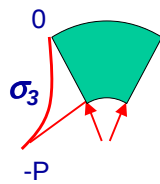
- Per le ipotesi fatte, sul mantello di un serbatoio sferico le tensioni principali 1 e 2 sono uguali tra loro e hanno per direzione qualsiasi coppia di rette ortogonali giacenti sul piano tangente al mantello nel punto considerato.
La terza direzione principale è orientata radialmente.

Serbatoi a parete sottile

Tensioni principali:



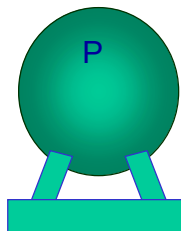
$$\sigma_1 = \sigma_2 = \frac{P \frac{\pi D^2}{4}}{s \pi D} \Rightarrow \boxed{\sigma_{1,2} = \frac{P D}{4 s}}$$



$$\sigma_3 = \sigma_r = -P = -\left(\frac{2 s}{D}\right) \sigma_1 \Rightarrow \boxed{\sigma_3 \cong 0}$$

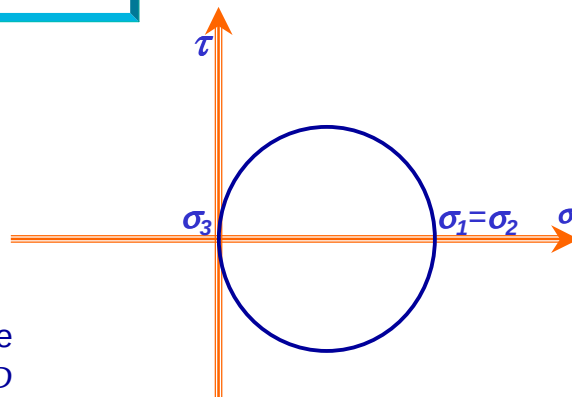
$< \frac{1}{20}$

Serbatoi a parete sottile



Tensione equivalente

$$\sigma_{Tresca} = \sigma_{von Mises} = \frac{P D}{4 s}$$



Tensione ammissibile (serbatoi per liquidi)

$$\sigma_{amm} = \frac{\sigma_L}{X} = \min\left(\frac{\sigma_S}{1.5}, \frac{\sigma_R}{2}\right)$$

Serbatoi a parete sottile

Effetto dei fondelli

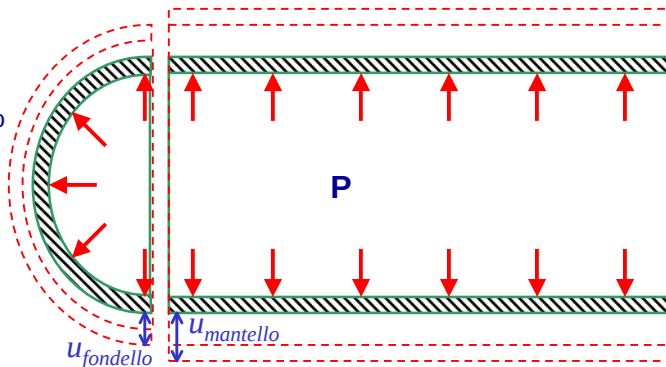
Serbatoio cilindrico con fondi emisferici

L'interazione tra fondi e mantello cilindrico può essere studiata pensando le forze tra essi scambiate come quelle necessarie a garantire la congruenza degli spostamenti radiali.

Infatti, sotto l'azione della pressione interna, se pensiamo mantello e fondi separati, l'aumento di diametro del mantello sarebbe maggiore di quello del fondo:

$$u_{r(\text{mantello})} = \frac{D}{2} \varepsilon_c = \frac{D}{2} \frac{1}{E} [\sigma_c - \nu(\sigma_a + \sigma_r)] = \frac{1}{E} \frac{P D^2}{s} \left(\frac{2-\nu}{8} \right)$$

$$u_{r(\text{fondello})} = \frac{D}{2} \varepsilon_1 = \frac{D}{2} \frac{1}{E} [\sigma_1 - \nu(\sigma_2 + \sigma_3)] = \frac{1}{E} \frac{P D^2}{s} \left(\frac{1-\nu}{8} \right)$$



Serbatoi a parete sottile

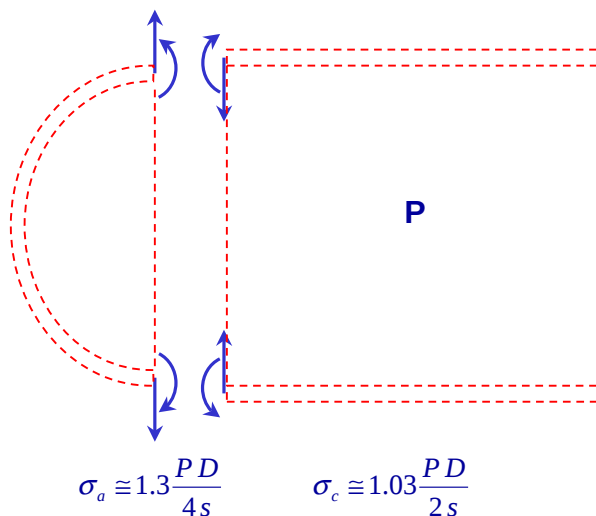
Effetto dei fondelli

Serbatoio cilindrico con fondi emisferici

Le forze ed i momenti necessari a ripristinare la congruenza portano ad un peggioramento dello stato tensione nella zona di interfaccia mantello-fondo.

In particolare, la tensione assiale aumenta del 30% e quella circonferenziale del 3%.

L'adozione di fondi con profilo più schiacciato porta a sovrasollecitazioni via via crescenti.



Serbatoi a parete sottile

Esercizio:

Utilizzando la teoria dei serbatoi a parete sottile e trascurando gli effetti di bordo, si valutino per i tre serbatoi mostrati a lato lo stato di tensione ($\sigma_c, \sigma_a, \sigma_r$) e di deformazione ($\varepsilon_c, \varepsilon_a, \varepsilon_r$) sul mantello cilindrico.

Si determini, inoltre, quale dei tre serbatoi raggiunge per primo lo snervamento all'aumentare della pressione interna.

