

Elementi di meccanica del continuo



UNIVERSITÀ
DEGLI STUDI
FIRENZE

Scuola di Architettura
Corso di Laurea Magistrale quinquennale c.u.



Il solido di *de Saint Venant*
Sforzo normale



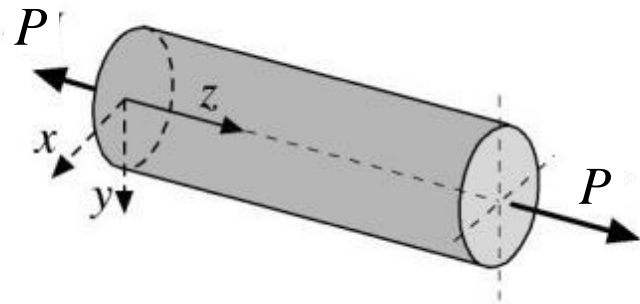
Sforzo normale

Si considera adesso il problema del solido di *de Saint Venant* sottoposto a delle azioni sulle basi tali che le componenti della risultante e del momento risultante siano le seguenti

$$N^{\ell} = N^0 = P$$

$$T_x^{\ell} = T_x^0 = T_y^{\ell} = T_y^0 = 0$$

$$M_x^{\ell} = M_x^0 = M_y^{\ell} = M_y^0 = M_z^{\ell} = M_z^0 = 0$$



Dalle (SV7) si determinano le caratteristiche della sollecitazione presenti nel solido

$$T_x(z) = 0$$

$$M_x(z) = 0$$

$$T_y(z) = 0$$

$$M_y(z) = 0$$

(23)

$$N(z) = P$$

$$M_z(z) = 0$$

Il problema in esame è allora quello di un'asta soggetta ad uno sforzo normale costante



Sforzo normale

Utilizzando le (23) l'espressione della tensione normale (22) assume la seguente forma

$$\sigma_z = \frac{P}{A} \tag{24}$$

Le equazioni di congruenza e di legame costitutivo condensate nelle (SV2) si particolarizzano, quindi, come segue

$$\begin{aligned} \frac{\partial u}{\partial x} &= -\nu \frac{P}{EA} & \frac{\partial v}{\partial y} &= -\nu \frac{P}{EA} & \frac{\partial w}{\partial z} &= \frac{P}{EA} \\ \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} &= 0 & \frac{\partial u}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial x} &= 0 & \frac{\partial v}{\partial z} + \frac{\partial w}{\partial y} &= 0 \end{aligned} \tag{25}$$

Integrando la prima riga delle precedenti equazioni si ottengono

$$u = -\nu \frac{P}{EA} x + \bar{u}(y, z) \qquad v = -\nu \frac{P}{EA} y + \bar{v}(x, z) \qquad w = \frac{P}{EA} z + \bar{w}(x, y) \tag{26}$$

È immediato verificare che, se si pone $\bar{u}(y, z) = \bar{v}(x, z) = \bar{w}(x, y) = 0$ le precedenti relazioni, e quindi tutte le altre relazioni del problema, sono identicamente verificate e quindi, per il teorema di unicità della soluzione del problema elastico lineare, la precedente è LA soluzione del problema dello sforzo normale (definita a meno di un moto rigido).



Sforzo normale – sintesi della soluzione

In sintesi, la soluzione del problema elastico in esame è la seguente:

- componenti di tensione

$$\sigma_z = \frac{P}{A} \quad \tau_{zx} = \tau_{zy} = 0 \quad \forall P \in B$$

- componenti di spostamento

$$u = -\nu \frac{P}{EA} x \quad v = -\nu \frac{P}{EA} y \quad w = \frac{P}{EA} z \quad \forall P \in B$$

- componenti di deformazione: dalle precedenti si calcolano

$$\gamma_{xy} = \gamma_{zx} = \gamma_{zy} = 0 \quad \varepsilon_z = \frac{\partial w}{\partial z} = \frac{P}{EA} = \frac{\sigma_z}{E} \quad \varepsilon_x = \varepsilon_y = -\nu \frac{P}{EA} = -\nu \frac{\sigma_z}{E} = -\nu \varepsilon_z$$



Sforzo normale – OSSERVAZIONI

OSSERVAZIONE 1

La soluzione del problema di de Saint Venant dello sforzo normale è congruente con quanto sviluppato in riferimento a un'asta (in materiale elastico lineare) sollecitata assialmente (parte preliminare all'analisi delle strutture reticolari).

OSSERVAZIONE 2

Gli spostamenti che risolvono il problema dello sforzo normale sono stati determinati a meno di un moto rigido. È facile dimostrare che la seguente

$$u = -\nu \frac{P}{EA} x + c_1$$

$$\gamma_{xy} = \gamma_{zx} = \gamma_{zy} = 0$$

$$\sigma_z = \frac{P}{A}$$

$$v = -\nu \frac{P}{EA} y + c_2$$

$$\varepsilon_z = \frac{\partial w}{\partial z} = \frac{P}{EA} = \frac{\sigma_z}{E}$$

$$\tau_{zx} = \tau_{zy} = 0$$

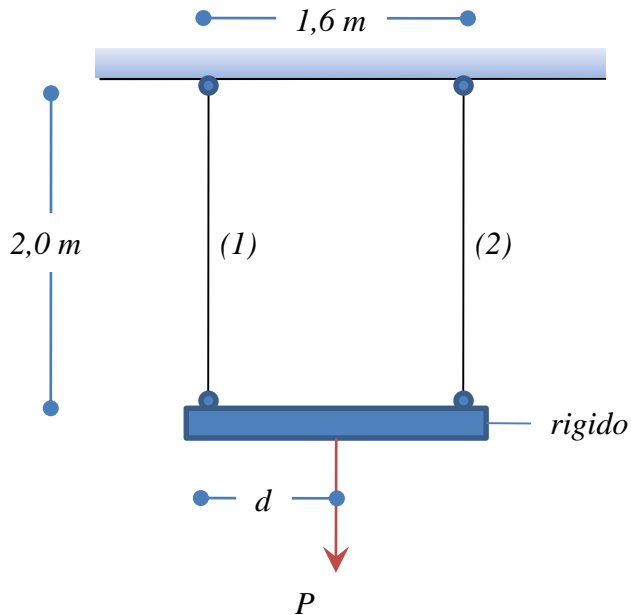
$$w = \frac{P}{EA} z + c_3$$

$$\varepsilon_x = \varepsilon_y = -\nu \frac{P}{EA} = -\nu \frac{\sigma_z}{E} = -\nu \varepsilon_z$$

è anch'essa una soluzione del problema dello sforzo normale qualunque sia il valore delle costanti c_1 , c_2 e c_3 . Il **teorema di Kirchhoff** assicura infatti **l'unicità della soluzione** del problema elastico **a meno di un moto rigido** (rappresentato appunto dalle costanti di integrazione contenute nelle precedenti relazioni).



Esercizio (tratto da Craig, p. 96)

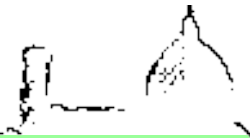


Una barra rigida e priva di peso è caricata da una forza concentrata P ed è sostenuta da due pendoli come schematizzato in figura. I due pendoli hanno inizialmente la stessa lunghezza (2 m) e sono realizzati nello stesso materiale. Le loro sezioni trasversali sono rettangolari ed hanno le seguenti dimensioni:

asta 1: $b_1=40\text{mm}$; $h_1=20\text{mm}$

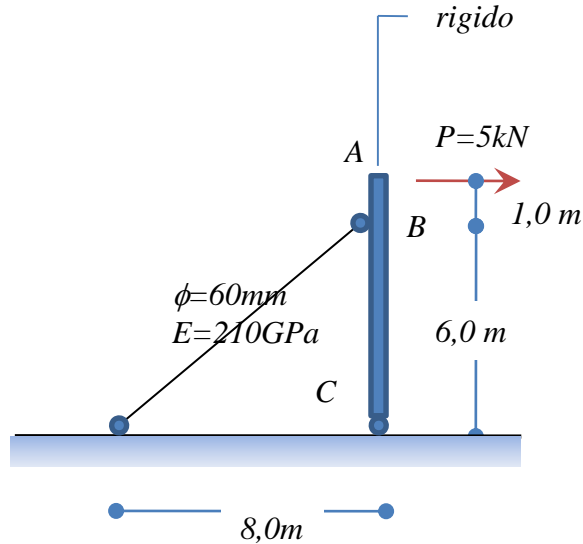
asta 2: $b_2=50\text{mm}$; $h_2=25\text{mm}$

- In che posizione d deve essere applicato il carico in modo tale che l'asta rigida rimanga orizzontale?
- Se le deformazioni longitudinali delle aste sono pari a $\varepsilon_1=\varepsilon_2=500\mu$ ed il carico $P=205\text{kN}$, quanto vale il modulo elastico del materiale?
- Se il carico P applicato come descritto ai punti precedenti provoca una diminuzione della larghezza b_2 dell'asta (2) da 50 a 49.9918mm , quanto vale il coefficiente di Poisson del materiale?



Esercizio (tratto da Craig, p. 96)

Si calcoli lo spostamento orizzontale del punto A dello schema in figura nell'ipotesi che il tratto AC sia rigido.





Esercizio

P [kN]	ΔL [mm]
0.0	0.000
9.3	0.050
14.9	0.200
17.7	0.325
22.4	0.675
25.2	1.00
26.6	1.33
27.5	1.68
28.4	2.00
28.6	2.33
28.9	2.68
28.4	3.00
27.5	3.33
26.1	3.68

Un provino a sezione trasversale circolare (diametro 15mm , lunghezza iniziale 50mm) è sottoposto ad una prova di trazione monoassiale dalla quale si ricavano i dati riportati in tabella.

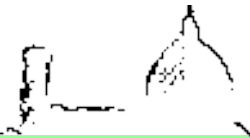
- Si tracci un diagramma in cui si riportano in ascissa le deformazioni assiali ed in ordinata le tensioni nominali relative ai dati riportati in tabella
- Si determini il modulo di elasticità del materiale
- Si determini il valore di tensione ultima



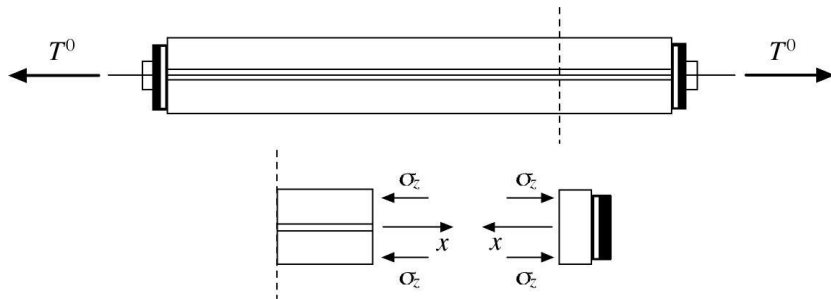
Esercizio

Un tubo a sezione trasversale circolare cava (lunghezza $3.5m$, diametro esterno $100mm$, spessore $15mm$) è sottoposto ad una compressione assiale $P=600kN$. Se il materiale di cui è costituito il tubo ha modulo elastico $E=210GPa$ e coefficiente di Poisson $\nu=0.30$, si determini:

- la variazione di lunghezza dell'elemento
- la variazione di spessore della sezione trasversale



Esercizio (tratto da Nunziante, p. 425)



L'elemento schematizzato in figura è costituito da un elemento forato all'interno del quale è posto un cavo libero di scorrere senza attrito. Il cavo viene preteso con un tiro T_0 e poi ancorato agli estremi dell'elemento esterno. Si calcoli

- lo sforzo normale presente nei due elementi
- la variazione di lunghezza dell'assemblaggio