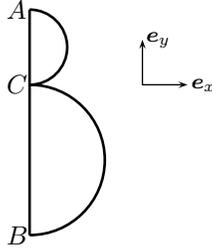


Università di Pavia  
 Facoltà di Ingegneria  
 Esame di Meccanica Razionale  
 Appello del 20 aprile 2006  
**Soluzioni (Parte I)**

**Q1.** Ad un'asta  $AB$  omogenea di massa  $2m$  e lunghezza  $9\ell$  vengono saldate due semicirconferenze di diametri  $AC = 3\ell$  e  $CB = 6\ell$ , ciascuna di massa  $3m$ . Trovare il momento di inerzia per la figura complessiva rispetto all'asse passante per  $C$  e diretto come  $e_x$ .



Il momento di inerzia  $I_{C_x}$  richiesto si compone di tre addendi uno  $-I_{C_x}(AB)$ —dovuto all'asta  $AB$  e altri due  $-I_{C_x}(\mathcal{S}_1)$  e  $I_{C_x}(\mathcal{S}_2)$  dovuti alle semicirconferenze  $\mathcal{S}_1$  ed  $\mathcal{S}_2$  di diametri  $AC$  e  $CB$ , rispettivamente. Il primo contributo si calcola con l'ausilio del teorema di Huygens-Steiner, osservando che con i dati del problema la distanza tra i due assi diretti lungo  $e_x$ , uno passante per  $C$ , l'altro per il centro di massa dell'asta è pari a  $3\ell/2$  cosicché

$$I_{C_x}(AB) = \frac{27}{2}m\ell^2 + \frac{9}{2}m\ell^2 = 18m\ell^2,$$

dove il primo addendo è il momento centrale di inerzia nella direzione  $e_x$ . Quanto al contributo di  $\mathcal{S}_1$  osserviamo che, per simmetria,  $I_{C_x}(\mathcal{S}_1) = \frac{1}{2}I_{C_x}(\mathcal{C}_1)$ , dove  $\mathcal{C}_1$  è la circonferenza ribaltando  $\mathcal{S}_1$  attorno ad  $AB$ . Grazie ancora al teorema di Huygens-Steiner otteniamo

$$I_{C_x}(\mathcal{S}_1) = \frac{1}{2}I_{C_x}(\mathcal{C}_1) = \left[3m\frac{9}{8}\ell^2 + 3m\ell^2\frac{9}{4}\right] = \frac{81}{8}m\ell^2,$$

dove si è anche notato che la massa di  $\mathcal{C}_1$  è  $6m$  ed il raggio  $3R/2$ . un calcolo simile per la seconda semicirconferenza  $\mathcal{S}_2$  di raggio  $3R$  consente di ottenere

$$I_{C_x}(\mathcal{S}_2) = \frac{81}{2}mR^2.$$

Sommando i tre contributi ottenuti otteniamo

$$I_{C_x}(tot) = \frac{549}{8}.$$

**Q2.** Quale tra le seguenti affermazioni sulle azioni interne ad un'asta euleriana è certamente corretta?

- Il momento torcente è proporzionale alla curvatura.
- Lo sforzo di taglio è proporzionale alla curvatura.
- Il momento flettente è inversamente proporzionale alla curvatura.
- Il momento torcente è inversamente proporzionale alla curvatura.
- Lo sforzo di taglio è inversamente proporzionale alla curvatura.
- Il momento flettente è proporzionale alla curvatura.
- Gli sforzi interni sono sempre diretti lungo la tangente all'asta.
- Nessuna delle precedenti.

Per definizione, il momento flettente  $\mathbf{\Gamma}$  sviluppato da un'asta euleriana è proporzionale alla curvatura  $\kappa$  dell'asta,  $\mathbf{\Gamma} = B\kappa\mathbf{b}$ , dove  $\mathbf{b}$  è il versore binormale alla curva.

**Q3.** Trovare l'equazione dell'asse centrale del seguente sistema piano di vettori applicati:

$$\begin{cases} \mathbf{v}_1 = \mathbf{e}_x + 3\mathbf{e}_y & \text{applicato in } P_1 - O \equiv (0, 1), \\ \mathbf{v}_2 = \mathbf{e}_x - 2\mathbf{e}_y & \text{applicato in } P_2 - O \equiv (1, -2), \\ \mathbf{v}_3 = \mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y & \text{applicato in } P_3 - O \equiv (1, 1). \end{cases}$$

Il risultante  $\mathbf{R}$  del sistema è  $\mathbf{R} = 3\mathbf{e}_x + 2\mathbf{e}_y$ . Il momento risultante rispetto all'origine  $O$  è

$$\mathbf{M}_O = -\mathbf{e}_z$$

e dunque l'asse centrale è il luogo dei punti  $Q$  tali che

$$Q - O \equiv x\mathbf{e}_x + y\mathbf{e}_y = \frac{\mathbf{R} \wedge \mathbf{M}_O}{|\mathbf{R}^2|} + \lambda\mathbf{R} = \frac{1}{13}(3\mathbf{e}_y - 2\mathbf{e}_x) + \lambda(3\mathbf{e}_x + 2\mathbf{e}_y)$$

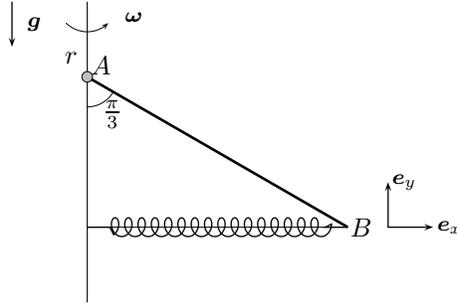
che, risolta in componenti, fornisce le equazioni parametriche

$$\begin{cases} x = -\frac{2}{13} + 3\lambda \\ y = \frac{3}{13} + 2\lambda \end{cases}$$

da cui, eliminando  $\lambda$ , si ricava l'equazione cartesiana dell'asse centrale

$$2x - 3y + 1 = 0.$$

**Q4.** In un piano verticale, un'asta omogenea  $AB$  di massa  $m$  e lunghezza  $2\ell$  è appoggiata all'ipotenusa di un supporto triangolare (Figura 1). con  $AB$  inclinata di  $\pi/3$  sulla verticale. L'estremo  $A$  è incernierato senza attrito ad un asse verticale  $r$  e l'estremo  $B$  è attratto verso il punto di  $r$  posto alla stessa quota da una forza elastica di costante  $3mg/\ell$ . Il piano in cui si trova la lamina



ruota uniformemente attorno ad  $r$  con velocità angolare costante  $\omega = \lambda\sqrt{\frac{g}{\ell}}$ .  
Trovare il massimo valore di  $\lambda$  compatibile con il contatto tra la lamina ed il supporto

Studiamo le forze agenti sull'asta  $AB$ , ponendoci nel riferimento rotante. Oltre alla reazione vincolare sviluppata dalla cerniera in  $A$ , sono presenti la forza peso  $-mge_y$  applicata nel centro di massa dell'asta, la forza elastica  $-3\sqrt{3}mge_x$  esercitata in  $B$  dalla molla, il sistema di forze centrifughe di risultante  $\lambda^2mg(\sqrt{3}/2)e_x$ , applicato nel punto  $Q$  tale che  $AQ = 4\ell/3$  ed il sistema di reazioni vincolari di appoggio sul substrato che, finché c'è contatto ha risultante ortogonale ad  $AB$ , orientato verso l'esterno del substrato. In particolare, tale sistema di reazioni di appoggio esercita una coppia  $\Psi e_z$  rispetto ad  $A$ , con  $\Psi \geq 0$  in condizioni di contatto. Imponendo l'equilibrio dei momenti rispetto ad  $A$  abbiamo

$$\left(\Psi + \left(\frac{2}{3}\lambda^2 - 7\right)mg\ell\sqrt{3}/2\right) e_z = \mathbf{0}, ;$$

risolvendo in  $\Psi$  ed imponendo la condizione di contatto  $\Psi \geq 0$  otteniamo

$$\lambda \leq \sqrt{\frac{21}{2}}.$$