

*Università di Pavia*  
*Facoltà di Ingegneria*  
Esame di Meccanica Razionale  
Appello del 26 giugno 2003  
**Soluzioni: parte II**

**D1.** Trovare la curvatura  $\kappa$  della curva

$$p(t) - O = \sqrt{2}(1 + \sin 2t)\mathbf{e}_x - e^{-t}\mathbf{e}_y + \cos t\mathbf{e}_z$$

nel punto corrispondente a  $t = 0$ .

Calcoliamo le derivate prima e seconda di  $p(t)$ :

$$\dot{p}(t) = 2\sqrt{2}\cos 2t\mathbf{e}_x + e^{-t}\mathbf{e}_y - \sin t\mathbf{e}_z \quad (1a)$$

$$\ddot{p}(t) = -4\sqrt{2}\sin 2t\mathbf{e}_x - e^{-t}\mathbf{e}_y - \cos t\mathbf{e}_z. \quad (1b)$$

La curvatura  $\kappa(t)$  è data dalla formula

$$\kappa(t) = \frac{|\dot{p}(t) \wedge \ddot{p}(t)|}{|\dot{p}(t)|^3}; \quad (2)$$

le (1) nel punto  $t = 0$  assumono il valore

$$\dot{p}(0) = 2\sqrt{2}\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y \quad (3a)$$

$$\ddot{p}(0) = -\mathbf{e}_y - \mathbf{e}_z, \quad (3b)$$

e si ha:

$$\dot{p}(0) \wedge \ddot{p}(0) = -\mathbf{e}_x + 2\sqrt{2}\mathbf{e}_y - 2\sqrt{2}\mathbf{e}_z. \quad (4)$$

Sostituendo le (3) e la (4) in (2) otteniamo

$$\frac{\sqrt{17}}{27} \quad (5)$$

**D2.** Un sistema è formato da  $n$  corpi rigidi interagenti e vincolati reciprocamente ( $n > 1$ ). Quale delle seguenti affermazioni è corretta?

1. La potenza delle forze interne è sempre nulla.
2. La potenza delle forze interne è nulla se i vincoli sono perfetti e scleronomi.
3. La potenza delle forze esterne è nulla se i vincoli sono perfetti e scleronomi.
4. Se le forze attive sono conservative, l'energia si conserva.
5. Se le forze esterne sono conservative, l'energia si conserva.
6. La potenza delle forze esterne è sempre positiva.

7. La potenza delle forze reattive è nulla se i vincoli sono perfetti e scleronomi.
8. La potenza delle forze attive è nulla se i vincoli sono perfetti e scleronomi.

La risposta corretta è la (7): **la potenza delle forze reattive è nulla se i vincoli sono perfetti e scleronomi**; infatti, se i vincoli sono perfetti, la potenza virtuale delle forze reattive è nulla; se i vincoli sono scleronomi, la potenza reale e quella virtuale coincidono. La (1) è vera solo per un singolo corpo rigido; in questo caso ( $n > 1$ ) è, quindi, falsa. La (2) e la (3) sono false: in generale, una condizione sui vincoli non può tradursi in una condizione sulla potenza di tutte le forze esterne e/o interne in genere, che comprendono anche le forze attive; ragionamento analogo si applica alla (8). Per quanto riguarda la (4), la conservatività delle forze attive è condizione necessaria, ma non sufficiente affinché l'energia si conservi; a maggior ragione, la (5) è falsa: la condizione deve valere per tutte le forze attive, non solo quelle esterne. Infine, anche la (6) in generale non è vera: basta pensare al caso di un corpo lanciato verso l'alto in un campo gravitazionale: la potenza delle forze esterne inizialmente negativa.

**D3.** La struttura rigida riportata in Figura 1 è posta in un piano verticale ed è formata da tre aste:  $BC$ , verticale, di lunghezza  $\ell$  e  $AC$ , orizzontale, di lunghezza  $2\ell$ , entrambe di peso trascurabile, incernierate in  $C$ , e  $OM$ , inclinata di  $\frac{\pi}{6}$  sull'orizzontale, di lunghezza  $2\ell$  e peso  $2p$ ; l'estremo  $M$  di quest'ultima è vincolato con un carrello al punto medio di  $AC$ . Inoltre, gli estremi  $O$ ,  $A$  e  $B$  sono vincolati tramite cerniere; sull'asta  $AC$  insiste un carico verticale di densità lineare  $-3\frac{p}{\ell^2}xe_y$ , dove  $x$  è l'ascissa di un punto dell'asta a partire da  $A$ . Determinare il valore assoluto  $M_f$  del momento flettente in  $M$  su  $AC$ . (i punti  $O$  e  $B$  sono allineati sull'orizzontale)

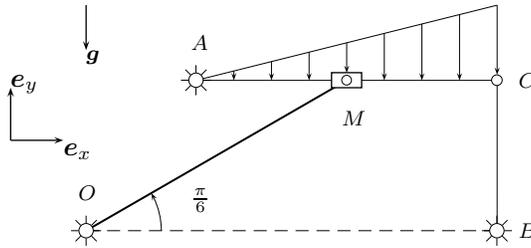


Fig. 1

Determiniamo, dapprima la reazione vincolare interna  $\Phi_M$  in  $M$  agente sull'asta  $OM$ ; la natura del vincolo (carrello) impone che  $\Phi_M = \Phi_M e_y$ . Scrivendo la seconda equazione cardinale per  $OM$  scegliendo  $O$  come polo e proiettandola lungo  $e_z$ , si ottiene:

$$\Phi_M 2\ell \cos \frac{\pi}{6} - 2p\ell \cos \frac{\pi}{6} = 0, \quad (6)$$

da cui ricaviamo immediatamente, ricordando il terzo principio della dinamica, che la forza reattiva in  $M$  agente sull'asta  $AC$  è  $-\Phi_M = -p e_y$ .

Ora, l'asta  $BC$  è priva di peso, pertanto la sua azione  $\Phi_C$  su  $AC$  deve essere diretta lungo la congiungente i punti  $B$  e  $C$ : si ha pertanto

$\Phi_C = \Phi_C \mathbf{e}_y$ . Usando ancora la seconda equazione cardinale, stavolta sull'asta  $AC$ , scegliendo  $A$  come polo, otteniamo

$$\Phi_C 2\ell - p\ell - \int_0^{2\ell} \frac{3p}{\ell^2} x^2 dx = \Phi_C 2\ell - \frac{3p}{\ell^2} \frac{1}{3} 8\ell^3 = 0 \quad (7)$$

da cui otteniamo  $\Phi_C = \frac{9}{2} p \mathbf{e}_y$ . Notiamo che la struttura del carico distribuito (ortogonale all'asta) consente anche di determinare facilmente il suo risultante  $\mathbf{R}$  come l'area del triangolo rettangolo di base  $AC$  e altezza la densità di carico all'estremo  $C$ , ossia  $\mathbf{R} = -\frac{1}{2} \cdot 2\ell \cdot \frac{3p}{\ell^2} 2\ell \mathbf{e}_y = -6p \mathbf{e}_y$ ; la retta di applicazione di  $\mathbf{R}$  deve trovarsi a  $\frac{2}{3}$  della lunghezza dell'asta a partire da  $A$ . Calcolando il momento  $\mathbf{M}_A^R$  di  $\mathbf{R}$  rispetto ad  $A$  otteniamo  $\mathbf{M}_A^R = -6p \frac{2}{3} 2\ell = -8p\ell$ , che è proprio il terzo termine della (7).

Conviene ora determinare la reazione vincolare  $\Phi_A$  dovuta alla cerniera a terra, che si ricava facilmente dalla prima equazione cardinale scritta per l'asta  $AC$ : abbiamo

$$\Phi_A = \frac{5}{2} p \mathbf{e}_y. \quad (8)$$

A questo punto, se si spezza l'asta  $AC$  nel punto  $M$  e si scrive la seconda equazione cardinale per il tratto  $AM$ , interviene come nuova incognita solo il momento flettente  $M_f$  cercato: il calcolo del contributo del carico distribuito su questo tratto potrà essere condotto come descritto sopra. Si ottiene:

$$M_f \mathbf{e}_z - \frac{5}{2} p \frac{\ell}{2} \mathbf{e}_z + \frac{3}{2} p \frac{2}{3} \ell \mathbf{e}_z = \mathbf{0}; \quad (9)$$

dalla (9) ricaviamo facilmente

$$M_f = 2p\ell. \quad (10)$$

**D4.** In un piano, un disco omogeneo di massa  $2m$  e raggio  $R$  può rotolare senza strisciare su una guida rettilinea orizzontale; un'asta  $AC$  di massa  $m$  e lunghezza  $6R$  ha l'estremo  $C$  libero di ruotare attorno al centro del disco. Fissato un riferimento in un punto  $O$  sulla guida, qual è il momento  $\Gamma_O$  delle quantità di moto del sistema rispetto al polo  $O$  nelle coordinate lagrangiane  $x$  e  $\vartheta$  indicate in Figura 2, negli istanti in cui  $\vartheta = \pi$ ?

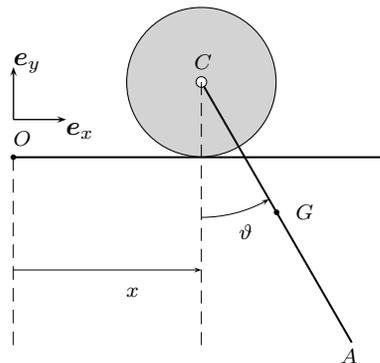


Fig. 2

Indichiamo con  $G$  il centro di massa dell'asta  $AC$ ; il vettore che individua la posizione di questo punto rispetto all'origine del riferimento  $O$  è:

$$G - O = \left( x + \frac{\ell}{2} \sin \vartheta \right) \mathbf{e}_x + \left( R - \frac{\ell}{2} \cos \vartheta \right) \mathbf{e}_y, \quad (11)$$

da cui la velocità  $\mathbf{v}_G$  del centro di massa dell'asta

$$\mathbf{v}_G := \dot{G} = \left( \dot{x} + \frac{\ell \dot{\vartheta}}{2} \cos \vartheta \right) \mathbf{e}_x + \frac{\ell \dot{\vartheta}}{2} \sin \vartheta \mathbf{e}_y. \quad (12)$$

Il momento della quantità di moto totale si ottiene sommando i contributi del disco e dell'asta. Per ciascuno di essi, la maniera più agevole per eseguire il calcolo è quella di ricorrere al teorema del trasporto, calcolando prima il momento della quantità di moto rispetto al baricentro di ciascun corpo. Osservando che il vincolo di puro rotolamento impone  $R\boldsymbol{\omega}^{disco} = -\dot{x}\mathbf{e}_z$ , per il disco abbiamo, :

$$\begin{aligned} \mathbf{K}_O^{disco} &= \mathbb{I}_C^{disco} \boldsymbol{\omega} + (C - O) \wedge 2m\mathbf{v}_C \\ &= -\frac{1}{2} 2mR^2 \frac{\dot{x}}{R} \mathbf{e}_z - 2m\dot{x}R\mathbf{e}_z \\ &= -3mR\dot{x}\mathbf{e}_z, \end{aligned} \quad (13)$$

e per l'asta, ricordando che si chiede  $\mathbf{K}_O$  per  $\vartheta = \pi$ :

$$\begin{aligned} \mathbf{K}_O^{asta} &= \mathbb{I}_G^{asta} \dot{\vartheta} \mathbf{e}_z + (G - O) \wedge m\mathbf{v}_G \\ &= \frac{1}{12} m(6R)^2 \dot{\vartheta} \mathbf{e}_z + m \left( 9R^2 \dot{\vartheta} - \dot{x}3R - \dot{x}R + 3R^2 \dot{\vartheta} \right) \mathbf{e}_z \\ &= mR(3R\dot{\vartheta} + 9R\dot{\vartheta} - 4\dot{x} + 3R\dot{\vartheta}) \mathbf{e}_z. \end{aligned} \quad (14)$$

Combinando le (13) e (14) si ottiene la risposta corretta:

$$mR \left[ 15R\dot{\vartheta} - 7\dot{x} \right] \mathbf{e}_z$$