

Università di Pavia  
Facoltà di Ingegneria  
Esame di Meccanica Razionale  
Appello del 15 aprile 2004  
**Soluzioni: parte II**

**Q1.** Trovare la posizione del centro  $c$  del cerchio osculatore alla curva

$$p(t) - O = (e^{2t} - 1)\mathbf{e}_x + (\cos t - 1)\mathbf{e}_y + \sin^2 2t \mathbf{e}_z \quad t \in [0, \pi]$$

nel punto corrispondente a  $t = 0$ .

Per risolvere il quesito, occorre conoscere la curvatura  $\kappa(t)$  ed il versore normale  $\mathbf{n}$  nel punto; si ha, infatti:

$$c(0) - O = p(0) - O + \frac{\mathbf{n}(0)}{\kappa(0)}; \quad (1)$$

$\kappa(t)$  è data dalla formula

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

Calcoliamo le derivate:

$$\dot{p}(t) = 2e^{2t}\mathbf{e}_x - \sin t\mathbf{e}_y + 2\sin 4t\mathbf{e}_z \quad (3a)$$

$$\ddot{p}(t) = 4e^{2t}\mathbf{e}_x - \cos t\mathbf{e}_y + 8\cos 4t\mathbf{e}_z, \quad (3b)$$

che, nel punto  $t = 0$  assumono i valori

$$\dot{p}(0) = 2\mathbf{e}_x \quad (4a)$$

$$\ddot{p}(0) = 4\mathbf{e}_x - \mathbf{e}_y + 8\mathbf{e}_z, \quad (4b)$$

e si ha:

$$\dot{p}(0) \wedge \ddot{p}(0) = 2(-8\mathbf{e}_y - \mathbf{e}_z). \quad (5)$$

Sostituendo le (4) e la (5) in (2) otteniamo

$$\frac{\sqrt{65}}{4}. \quad (6)$$

Inoltre, possiamo determinare immediatamente il versore binormale  $\mathbf{b}$ :

$$\mathbf{b} = \frac{\dot{p}(0) \wedge \ddot{p}(0)}{|\dot{p}(0) \wedge \ddot{p}(0)|} = -\frac{8\mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z}{\sqrt{65}}, \quad (7)$$

da cui ricaviamo immediatamente il versore normale  $\mathbf{n}$ :

$$\mathbf{n} = \mathbf{b} \wedge \mathbf{t} = \frac{-\mathbf{e}_y + 8\mathbf{e}_z}{\sqrt{65}}, \quad (8)$$

Sostituendo le (6) e (8) nella (1) abbiamo, alla fine:

$$c(0) - O = \frac{4}{65}(-\mathbf{e}_y + 8\mathbf{e}_z). \quad (9)$$

**Q2.** Sia  $\mathbf{T}$  un tensore tale che

$$\begin{cases} \mathbf{T}\mathbf{e}_x = \mathbf{e}_y - \mathbf{e}_z \\ \mathbf{T}\mathbf{e}_y = \mathbf{e}_y + 2\mathbf{e}_x \\ \mathbf{T}\mathbf{e}_z = 3\mathbf{e}_y + 2\mathbf{e}_z, \end{cases}$$

Calcolare  $\mathbf{T}^2(\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_z)$ .

Poiché un tensore è un'applicazione lineare, conoscendo come agisce sulla base  $\{\mathbf{e}_x, \mathbf{e}_y, \mathbf{e}_z\}$ , possiamo calcolare prima  $\mathbf{T}(\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_z)$ :

$$\begin{aligned} \mathbf{T}(\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_z) &= \mathbf{T}\mathbf{e}_x + \mathbf{T}\mathbf{e}_z \\ &= \mathbf{e}_y - \mathbf{e}_z + 3\mathbf{e}_y + 2\mathbf{e}_z \\ &= 4\mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z; \end{aligned} \tag{10}$$

ora possiamo applicare una seconda volta  $\mathbf{T}$  all'ultimo termine della (10), e abbiamo la quantità richiesta:

$$\begin{aligned} \mathbf{T}^2(\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_z) &= \mathbf{T}(4\mathbf{e}_y + \mathbf{e}_z) \\ &= 4(\mathbf{e}_y + 2\mathbf{e}_x) + (3\mathbf{e}_y + 2\mathbf{e}_z) \\ &= 8\mathbf{e}_x + 7\mathbf{e}_y + 2\mathbf{e}_z. \end{aligned} \tag{11}$$

Alternativamente, si potrebbe rappresentare i tensori in forma matriciale, eseguire i prodotti fra matrici e vettori, e ritornare alla forma diadica dopo avere eseguito il calcolo.

**Q3.** La struttura rigida riportata in Figura 2 è posta in un piano verticale ed è composta da tre aste omogenee rettilinee di massa trascurabile. L'asta verticale  $OA$  di lunghezza  $\ell$  è incernierata a terra in  $O$ ; l'asta  $AB$ , di lunghezza  $2\ell$ , è vincolata a terra da un carrello verticale posto in  $B$ , alla stessa quota di  $O$ , ed è incernierata alla prima asta in  $A$ ; infine, l'asta  $BC$ , di lunghezza  $\ell$ , ha gli estremi incernierati in  $B$  e in un punto  $C$  fisso a terra, posto sulla verticale per  $B$ . Su  $BC$  agisce una coppia di momento  $\mathbf{M} = -2mg\ell\mathbf{e}_z$ ; sull'asta  $AB$  agisce un carico distribuito con densità lineare  $\mathbf{f}(P) = -3\frac{mq}{\ell^2}s\mathbf{e}_y$ , dove  $s$  è la distanza di  $P$  da  $B$ . Determinare la reazione  $\Phi_C$  esercitata sulla struttura in  $C$ .

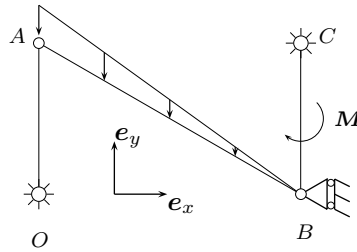


Fig. 2

Cominciamo eliminando l'asta  $AO$ , che è scarica e vincolata agli estremi da cerniere: la sua azione su resto della struttura sarà, pertanto, diretta lungo la congiungente gli estremi:

$$\Phi_{AO} = N\mathbf{e}_y; \tag{12}$$

il carico distribuito su  $AB$  è equivalente ad una forza

$$\begin{aligned}\mathbf{F} &= -\mathbf{e}_y \int_0^{2\ell} 3 \frac{mg}{\ell^2} s \, ds \\ &= -6mg\ell \mathbf{e}_y = -F \mathbf{e}_y ;\end{aligned}\tag{13}$$

il punto di applicazione della forza  $\mathbf{F}$  può essere collocato sull'asta ad una distanza da  $B$  pari a  $2/3$  della lunghezza di  $AB$ , affinché il suo momento sia equivalente a quello del carico distribuito. Imponendo l'equilibrio del momento  $M_B^{AB}$  calcolato in  $B$  delle forze agenti sull'asta  $AB$ , otteniamo:

$$N \, 2\ell \frac{\sqrt{3}}{2} = 6mg \frac{2}{3} 2\ell \frac{\sqrt{3}}{2},\tag{14}$$

da cui

$$N = 4mg, .\tag{15}$$

Considerando che la reazione vincolare che il carrello in  $B$  esercita sulla struttura è della forma  $\Phi_B = \Phi_B \mathbf{e}_x$ , se imponiamo l'equilibrio del momento  $M_A^{ABC}$  calcolato in  $A$  delle forze agenti sulle aste  $AB$  e  $BC$  abbiamo:

$$\Phi_B \ell - 2mg\ell = 0 ,\tag{16}$$

da cui otteniamo, immediatamente

$$\Phi_B = 2mg .\tag{17}$$

La reazione vincolare  $\Phi_C$  in  $C$  si ottiene ora scrivendo la prima equazione cardinale per le due aste  $AB$  e  $BC$ :

$$N \mathbf{e}_y + \mathbf{F} + \Phi_B + \Phi_C = \mathbf{0} ,\tag{18}$$

da cui:

$$\Phi_C = mg(-2\mathbf{e}_x + 2\mathbf{e}_y) .\tag{19}$$

**Q4.** In un piano verticale, un'asta  $OA$  omogenea di lunghezza  $3\ell$  e massa  $m$  ha l'estremo  $O$  vincolato a ruotare attorno ad un punto fisso; un anellino  $P$  di dimensioni trascurabili e massa  $m$  è libero di scorrere lungo l'asta, e viene attirato verso  $O$  da una molla di lunghezza a riposo nulla e costante elastica  $3\frac{mg}{\ell}$  (vedi Figura 1). Calcolare le frequenze delle piccole oscillazioni attorno alla configurazione di equilibrio con l'asta verticale, con  $A$  sotto  $O$

Indichiamo con  $\vartheta$  l'angolo che l'asta forma con la semiretta verticale passante per  $O$ , contato positivo in senso antiorario; sia, invece,  $s$  l'ascissa di  $P$  lungo l'asta, misurata a partire da  $O$ .

L'energia cinetica risulta essere:

$$T = \frac{3}{2} m \ell^2 \dot{\vartheta}^2 + \frac{1}{2} m (\dot{s}^2 + s^2 \dot{\vartheta}^2),\tag{20}$$

mentre per l'energia potenziale abbiamo:

$$V = -mg \left( \frac{3}{2} \ell + s \right) \cos \vartheta + \frac{3mg}{2\ell} s^2 .\tag{21}$$

Le configurazioni di equilibrio si trovano annullando il gradiente di  $V(\vartheta, s)$ :

$$\begin{aligned}\frac{\partial V}{\partial \vartheta} &= mg \sin \vartheta \left( \frac{3}{2} \ell + s \right) = 0 \\ \frac{\partial V}{\partial s} &= \frac{3mg}{\ell} s - mg \cos \vartheta = 0 ;\end{aligned}\tag{22}$$

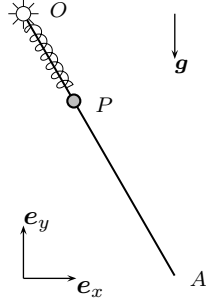


Fig. 1

ponendo  $\vartheta = \vartheta_{eq} = 0$  nelle (22), otteniamo che, nella configurazione di equilibrio descritta dal testo, la  $s$  assume il valore  $s_{eq}$  dato da:

$$s_{eq} = \frac{1}{3}\ell.$$

Per trovare le pulsazioni dei modi normali, dobbiamo procedere alla diagonalizzazione simultanea delle forme quadratiche associate alle matrici  $A$  e  $B$  i cui elementi sono così definiti, rispettivamente:

$$A_{ij} = \left. \frac{\partial^2 T}{\partial \dot{q}_i \partial \dot{q}_j} \right|_{q=q_0} \quad (23a)$$

$$B_{ij} = \left. \frac{\partial^2 V}{\partial q_i \partial q_j} \right|_{q=q_0} \quad (23b)$$

dove, per brevità, abbiamo posto  $q := (q_1, q_2) := (\vartheta, s)$ ; otteniamo, inserendo i valori di  $\vartheta_{eq}$  e  $s_{eq}$ :

$$A = \begin{pmatrix} \frac{28}{9}m\ell^2 & 0 \\ 0 & m \end{pmatrix} \quad B = \begin{pmatrix} \frac{11}{6}mg & 0 \\ 0 & 3\frac{mg}{\ell} \end{pmatrix} \quad (24)$$

anzitutto, notiamo che la matrice hessiana dell'energia potenziale (23b) è definita positiva, e questo permette subito di affermare che la configurazione di equilibrio trovata è effettivamente stabile.

Le due frequenze (pulsazioni)  $\omega_1$  e  $\omega_2$  delle piccole oscillazioni attorno alla posizione si trovano immediatamente, poiché entrambe le matrici (24) sono già diagonali: si avrà, pertanto:

$$\omega_1^2 = \frac{B_{11}}{A_{11}} \quad \text{e} \quad \omega_2^2 = \frac{B_{22}}{A_{22}}, \quad (25)$$

ossia:

$$\omega_{1,2} = \frac{1}{2} \sqrt{\frac{33}{14} \frac{g}{\ell}}, \sqrt{\frac{3g}{\ell}}. \quad (26)$$