

**Corso di Laurea in Ingegneria Meccanica**  
**Anno Accademico 2008/2009**  
**Fisica Matematica**

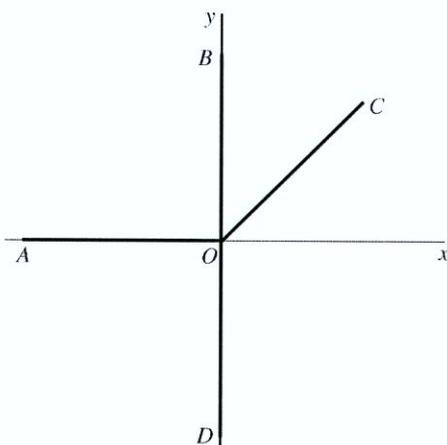
Nome: .....

N. matr.: .....

Ancona, 9 settembre 2009

1. (8 punti)

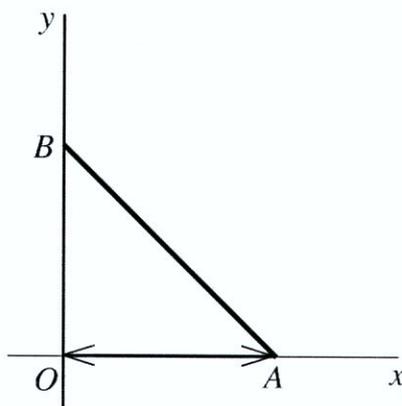
- (i) Enunciare e dimostrare le proprietà della matrice d'inerzia di un corpo rigido in generale e di un corpo rigido piano.
- (ii) Si consideri quindi il corpo rigido omogeneo, di massa  $4m$ , costituito dalle aste  $AO$ ,  $OC$  e  $BD$ , con  $O$  il punto medio di  $BD$ , e con  $AO = OC = OB = OD = l$  e rappresentato in figura. Calcolarne la matrice d'inerzia nel sistema solidale  $O(x, y, z)$  ivi indicato (con l'asse  $z$  ortogonale al piano della figura) e determinare per via algebrica le direzioni principali ed i momenti principali d'inerzia.



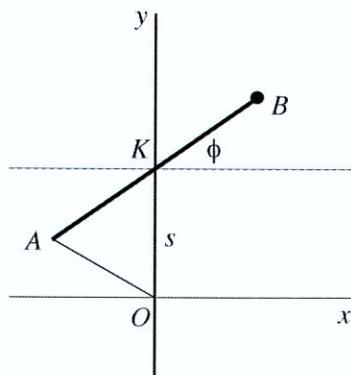
2. (6 punti) Enunciare e dimostrare il primo ed il secondo teorema di König.

3. (8 punti)

- (i) Ricavare le equazioni cardinali della dinamica e discuterne la necessità e sufficienza.
- (ii) Si consideri quindi un'asta omogenea pesante  $AB$ , di massa  $m$  e lunghezza  $l$ , che si muove nel piano verticale  $O(x, y)$ , con gli estremi  $A$  e  $B$  vincolati a scorrere senza attrito rispettivamente sugli assi  $Oy$  ed  $Ox$ . Una forza elastica di costante  $k > 0$  agisce inoltre sull'estremo  $B$ , con centro l'origine. Scrivere le equazioni del moto utilizzando le equazioni cardinali della dinamica.



4. (8 punti) Nel piano verticale  $O(x, y)$  si consideri un'asta  $AB$  di massa  $M$  e lunghezza  $2L$ , il cui punto medio  $K$  è vincolato a scorrere senza attrito sull'asse  $y$ ; sull'estremo  $A$  agisce una molla di costante elastica  $k > 0$  che collega  $A$  con l'origine  $O$  e sull'estremo  $B$  è saldato un punto materiale di massa  $m$ . Siano  $s$  e  $\phi$  le coordinate lagrangiane come indicato in figura.



Determinare le configurazioni di equilibrio usando le equazioni cardinali della statica.

① (i)  $\underline{I}$  matrice simmetrica con  $I_{ii} \geq 0$

Figura piana:  $I_{33} = I_{11} + I_{22}$  con ortogonale  $\vec{e}$  principali  $I_{13} = I_{23} = 0$   
d'inerzia

$$(ii) I_{11} = \frac{1}{3}ml^2 + \frac{1}{3}ml^2 + \frac{1}{3}ml^2 \cdot \frac{1}{2} = \frac{5}{6}ml^2$$

$$I_{33} = \frac{4}{3}ml^2$$

$$I_{22} = \frac{1}{3}ml^2 + \frac{1}{3}ml^2 \cdot \frac{1}{2} = \frac{1}{2}ml^2$$

$$I_{12} = I_{12}^{oc} = - \int_0^l \lambda^2 \sin \frac{\pi}{4} \cos \frac{\pi}{4} \mu d\lambda = - \frac{1}{2} \frac{l^3}{3} \cdot \mu = - \frac{1}{6}ml^2$$

$$I = ml^2 \begin{pmatrix} 5/6 & -1/6 & 0 \\ -1/6 & 1/2 & 0 \\ 0 & 0 & 4/3 \end{pmatrix} \quad \left( \frac{5}{6} - \lambda \right) \left( \frac{1}{2} - \lambda \right) - \frac{1}{36} = 0$$

$$\lambda^2 - \frac{4}{3}\lambda + \frac{5}{12} - \frac{1}{36} = 0$$

$$36\lambda^2 - 48\lambda + 14 = 0$$

$$\lambda_{1,2} = \frac{24 \pm \sqrt{576 - 504}}{36} = \frac{24 \pm 6\sqrt{2}}{36} = \frac{4 \pm \sqrt{2}}{6}$$

$$\lambda_1 \rightarrow \left( \frac{5}{6} - \frac{4 - \sqrt{2}}{6} \right) x - \frac{1}{6}y = 0$$

$$\frac{1 + \sqrt{2}}{6}x - \frac{1}{6}y = 0$$

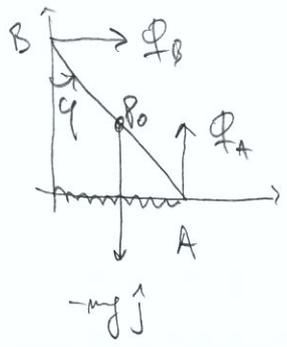
$$\underline{v}_1 = \begin{pmatrix} 1 + \sqrt{2} \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\lambda_2 \rightarrow \left( \frac{5}{6} - \frac{4 + \sqrt{2}}{6} \right) x - \frac{1}{6}y = 0$$

$$\frac{1 - \sqrt{2}}{6}x - \frac{1}{6}y = 0$$

$$\underline{v}_2 = \begin{pmatrix} 1 - \sqrt{2} \\ 1 \\ 0 \end{pmatrix}$$

3



$$P_0 - O = \frac{l}{2} (\hat{i} \sin \varphi + \hat{j} \cos \varphi)$$

$$\underline{v}_0 = \frac{l}{2} \dot{\varphi} (\hat{i} \cos \varphi - \hat{j} \sin \varphi)$$

$$\underline{a}_0 = \frac{l}{2} \left\{ \ddot{\varphi} (\hat{i} \cos \varphi - \hat{j} \sin \varphi) - \dot{\varphi}^2 (\hat{i} \sin \varphi + \hat{j} \cos \varphi) \right\}$$

$$\underline{K}(P_0) = \underline{I} \cdot \underline{\omega} = I_{33}(P_0) \dot{\varphi} = \frac{1}{12} m l^2 \dot{\varphi} \hat{k}$$

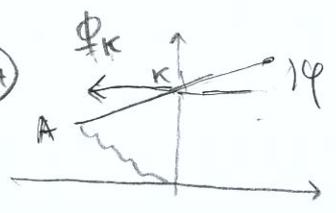
$$\begin{cases} m \underline{a}_0 = \underline{R}^{(e)} \\ \underline{\dot{K}} = \underline{M}^{(e)} \end{cases} \rightarrow \begin{cases} \frac{m l}{2} (\ddot{\varphi} \cos \varphi - \dot{\varphi}^2 \sin \varphi) = -k l \sin \varphi + \Phi_B \\ \frac{m l}{2} (-\ddot{\varphi} \sin \varphi - \dot{\varphi}^2 \cos \varphi) = \Phi_A - m g \\ \frac{1}{12} m l^2 \ddot{\varphi} = \frac{l}{2} (\Phi_A \sin \varphi - \Phi_B \cos \varphi) - \frac{k l^2 \sin \varphi \cos \varphi}{2} \end{cases}$$

$$\Phi_B = \frac{m l}{2} (\ddot{\varphi} \cos \varphi - \dot{\varphi}^2 \sin \varphi) + k l \sin \varphi$$

$$\Phi_A = m g - \frac{m l}{2} (\ddot{\varphi} \sin \varphi + \dot{\varphi}^2 \cos \varphi)$$

$$\frac{1}{12} m l^2 \ddot{\varphi} = \frac{l}{2} \left\{ \left[ \frac{m l}{2} (\ddot{\varphi} \cos \varphi - \dot{\varphi}^2 \sin \varphi) + k l \sin \varphi \right] \sin \varphi - \left[ m g - \frac{m l}{2} (\ddot{\varphi} \sin \varphi + \dot{\varphi}^2 \cos \varphi) \right] \cos \varphi \right\} - \frac{k l^2 \sin \varphi \cos \varphi}{2} \quad \text{etc.}$$

4



$$\begin{cases} \underline{R}^{(e)} = 0 \\ \underline{M}^{(e)}(k) = 0 \end{cases} \rightarrow \begin{cases} -Mg - mg - k(s - L \sin \varphi) = 0 \\ k L \cos \varphi - \Phi_k = 0 \\ -mg L \cos \varphi + (A - k) \times [k(0 - A)] \cdot \hat{k} = 0 \end{cases}$$

$$\begin{cases} k s + (M+m)g - k L \sin \varphi = 0 \\ \Phi_k = k L \cos \varphi \end{cases} \rightarrow \begin{cases} k s - k L \sin \varphi = -(M+m)g \\ L \cos \varphi (k s - mg) = 0 \end{cases}$$

$$-mg L \cos \varphi + k [L \cos \varphi (s - L \sin \varphi) - (-L \sin \varphi) L \cos \varphi] = 0$$

⊙  $\cos \varphi = 0 \quad \sin \varphi = \pm 1 \quad s = \frac{M+m}{k} g \pm L \quad \vec{T}_1 = \left( \frac{\pi}{2}, -\frac{M+m}{k} g + L \right)$

⊙  $s = \frac{mg}{k} \quad \text{denn es sei } \frac{(M+m)g}{kL} < 1 \quad \vec{T}_2 = \left( -\frac{\pi}{2}, -\frac{M+m}{k} g - L \right)$

$\sin \varphi = \frac{(M+m)g}{kL}$   $\vec{T}_3 = \left( \varphi_0, \frac{mg}{k} \right) \quad \vec{T}_4 = \left( \pi - \varphi_0, \frac{mg}{k} \right)$