

Secondo Compitino Sistemi Dinamici
06 - 05 - 2019

Primo esercizio

Tre sbarrette di ugual massa M ed ugual lunghezza L sono saldate fra loro come mostrato in figura 1. Si consideri un SdR cartesiano ortogonale $\{O, x, y, z\}$ centrato in O , punto di mezzo della sbarretta AC , il cui asse x è allineato parallelamente alle sbarrette AB e CD , l'asse y è allineato lungo la sbarretta AC e l'asse z è ortogonale al piano delle tre sbarrette.

- (a). Dimostrare che il SdR $\{O, x, y, z\}$ di figura 1 non è terna principale d'inerzia.
- (b). Determinare la matrice d'inerzia rispetto al SdR $\{O, x, y, z\}$ e determinare l'angolo di cui ruotare gli assi x, y affinché la nuova terna sia principale d'inerzia.
- (c). Si aggiunga al sistema delle tre sbarrette un punto materiale le cui coordinate nel SdR $\{O, x, y, z\}$ sono $(-L, L/2, 0)$. Determinare la massa m di tale punto materiale affinché la terna $\{O, x, y, z\}$ sia principale d'inerzia e calcolare la matrice d'inerzia del sistema composto dalle tre sbarrette e dal punto materiale.

Secondo esercizio

Un disco omogeneo di massa m e raggio R , è vincolato a rotolare senza strisciare sull'asse x . Una sbarretta OA di lunghezza $L > 2R$ e massa m è incernierata nel punto O che sta sull'asse x ed è vincolata a passare per una guida grevole incernierata sul centro C del disco. Il centro C è poi collegato da una molla di rigidezza k e lunghezza a riposo e massa trascurabili al punto $B \equiv (0, R)$ (v. figura 2). Si consideri come variabile lagrangiana l'angolo di rotolamento φ , con $\varphi > 0$ per rotazioni antiorarie. La misura di φ si fa prendendo come configurazione di riferimento quella in cui la sbarretta è verticale. Tutti i vincoli sono lisci ed il peso è come in figura 2.

- (a). Determinare la relazione che lega θ , angolo che la sbarretta OA forma con l'asse x , all'angolo di rotolamento φ .
- (b). Determinare, lavorando con la variabile lagrangiana φ , le configurazioni di equilibrio al variare del parametro $\alpha = \frac{kR^2}{mLg}$.
- (c). Dimostrare che se $\alpha = 1$, la configurazione in cui la sbarretta OA è verticale è configurazione di equilibrio stabile e calcolare la frequenza delle piccole oscillazioni.

FIGURA 1

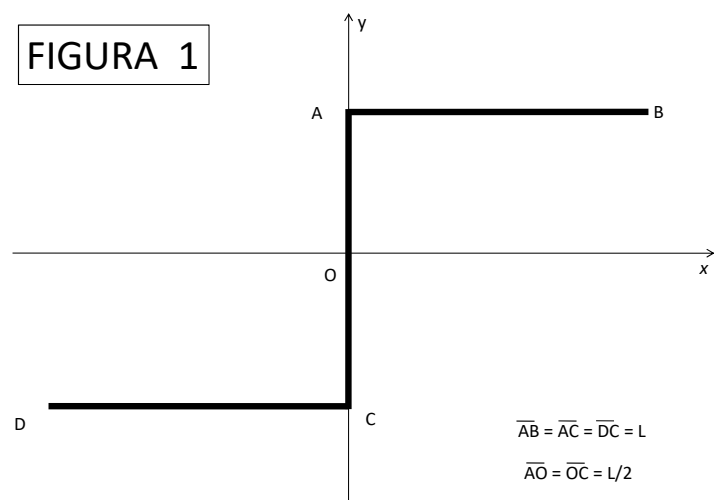
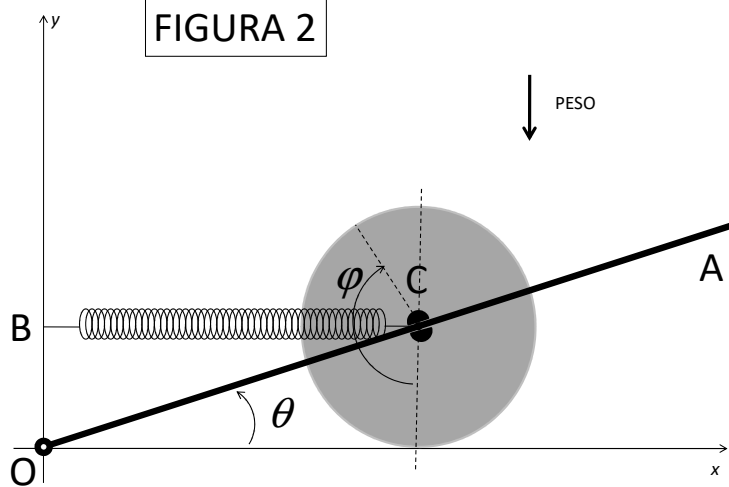


FIGURA 2



SVOLGIMENTO

Primo esercizio

(a). L'asse z è principale d'inerzia (poiché il sistema è piano) ma gli assi x e y non lo sono. Infatti se consideriamo il momento $I_{xy}(O)$ abbiamo

$$I_{xy}(O) = I_{xy}^{AB}(O) + \underbrace{I_{xy}^{AC}(O)}_{=0} + I_{xy}^{CD}(O) = - \sum_{i \in CD} m_i x_i y_i - \sum_{i \in AB} m_i x_i y_i.$$

Ora le particelle che costituiscono l'asta CD appartengono al terzo, per cui $x_i y_i > 0$, mentre quelle dell'asta AB appartengono al primo quadrante ed ancora $x_i y_i > 0$. Di conseguenza $\sum_{i \in AB} m_i x_i y_i$ e $\sum_{i \in CD} m_i x_i y_i$ sono entrambe positive e quindi $I_{xy}(O) < 0$. Ne consegue che il SdR $\{O, x, y, z\}$ non è principale d'inerzia.

(b). Calcoliamo la matrice d'inerzia rispetto al SdR $\{O, x, y, z\}$. Abbiamo

$$\begin{aligned} I_{xx}(O) &= I_{xx}^{AC}(O) + I_{xx}^{AB}(O) + I_{xx}^{DC}(O) \\ &= \frac{ML^2}{12} + M \left(\frac{L}{2} \right)^2 + M \left(\frac{L}{2} \right)^2 = ML^2 \left(\frac{1}{12} + \frac{1}{2} \right) \\ &= \frac{7}{12} ML^2. \end{aligned}$$

Il momento rispetto all'asse y è

$$\begin{aligned} I_{yy}(O) &= \underbrace{I_{yy}^{AC}(O)}_{=0} + I_{yy}^{AB}(O) + I_{yy}^{DC}(O) \\ &= 2 \left[\frac{ML^2}{12} + M \left(\frac{L}{2} \right)^2 \right] = \frac{2}{3} ML^2 \end{aligned}$$

Infine, essendo il sistema piano,

$$\begin{aligned} I_{zz}(O) &= I_{xx}(O) + I_{yy}(O) = ML^2 \left[\frac{1}{12} + \frac{1}{2} + \frac{2}{3} \right] \\ &= \frac{15}{12} ML^2 = \frac{5}{4} ML^2. \end{aligned}$$

Calcoliamo adesso il momento deviatore sapendo che la densità lineare di massa è $\lambda = M/L$

$$\begin{aligned} I_{xy}(O) &= I_{xy}^{AB}(O) + \underbrace{I_{xy}^{AC}(O)}_{=0} + I_{xy}^{CD}(O) \\ &= -\frac{L}{2} \int_0^L x \lambda dx - \left(-\frac{L}{2} \right) \int_{-L}^0 x \lambda dx \\ &= -\frac{2L^3 \lambda}{4} = -\frac{ML^2}{2} \end{aligned}$$

La matrice d'inerzia rispetto al SdR $\{O, x, y, z\}$ è dunque

$$\begin{aligned}\mathbb{I}_{\{x,y,z\}}(O) &= ML^2 \begin{pmatrix} \frac{7}{12} & -\frac{1}{2} & 0 \\ \frac{1}{2} & \frac{2}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{5}{4} \end{pmatrix} \\ &= \frac{ML^2}{12} \begin{pmatrix} 7 & -6 & 0 \\ -6 & 8 & 0 \\ 0 & 0 & 15 \end{pmatrix}.\end{aligned}\tag{1}$$

Consideriamo adesso un SdR cartesiano ortogonale $\{O, X, Y, z\}$ centrato in O in cui gli assi asse X, Y sono ruotati rispetto agli assi x, y di un angolo θ . Considerando solo le sottomatrici 2×2 relative agli assi del piano abbiamo

$$\mathbb{I}_{\{X,Y\}}(O) = \mathbb{A}^T \mathbb{I}_{\{x,y\}}(O) \mathbb{A},$$

dove \mathbb{A} è

$$\mathbb{A} = \begin{pmatrix} \cos \theta & -\sin \theta \\ \sin \theta & \cos \theta \end{pmatrix}.$$

Quindi il SdR ruotate, ovvero il SdR $\{O, X, Y, z\}$, sarà principale d'inerzia se

$$\tan 2\theta = -\frac{2I_{xy}(O)}{I_{yy}(O) - I_{xx}(O)} = \frac{12}{8-7}.$$

L'angolo di cui ruotare gli assi è dunque

$$\theta = \frac{\arctan 12}{2} \approx 0.74 \text{ rad}.$$

(c). Sfruttando l'additività dei momenti d'inerzia si ha

$$\mathbb{I}_{\{x,y,z\}}(O) = \mathbb{I}_{\{x,y,z\}}^{sbarrette}(O) + \mathbb{I}_{\{x,y,z\}}^{p.to materiale}(O).\tag{2}$$

La matrice $\mathbb{I}_{\{x,y,z\}}^{sbarrette}(O)$ si è già determinata. Calcoliamo $\mathbb{I}_{\{x,y,z\}}^{p.to materiale}(O)$ sapendo che le coordinate del punto sono $(-L, L/2, 0)$. Posto m la massa (incognita al momento) del punto materiale si ha

$$\begin{aligned}\mathbb{I}_{\{x,y,z\}}^{p.to materiale}(O) &= \begin{pmatrix} m\left(\frac{L}{2}\right)^2 & m\frac{L^2}{2} & 0 \\ m\frac{L^2}{2} & mL^2 & 0 \\ 0 & 0 & m\left[L^2 + \left(\frac{L}{2}\right)^2\right] \end{pmatrix} \\ &= mL^2 \begin{pmatrix} \frac{1}{4} & \frac{1}{2} & 0 \\ \frac{1}{2} & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{5}{4} \end{pmatrix}.\end{aligned}\tag{3}$$

Sommando fra loro (1) e (3) si ha

$$I_{xy}(O) = I_{xy}^{sbarrette}(O) + I_{xy}^{p.to materiale}(O) = -\frac{ML^2}{2} + \frac{mL^2}{2}.$$

Imponendo $I_{xy}(O) = 0$ si ottiene $M = m$. Infine, per quel che riguarda la matrice d'inerzia dell'intero sistema avremo

$$\begin{aligned} \mathbb{I}_{\{x,y,z\}}(O) &= ML^2 \begin{pmatrix} \frac{7}{12} & -\frac{1}{2} & 0 \\ -\frac{1}{2} & \frac{2}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{5}{4} \end{pmatrix} + ML^2 \begin{pmatrix} \frac{1}{4} & \frac{1}{2} & 0 \\ \frac{1}{2} & 1 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{5}{4} \end{pmatrix} \\ &= ML^2 \begin{pmatrix} \frac{5}{6} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{5}{3} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{5}{2} \end{pmatrix}. \end{aligned}$$

Secondo esercizio

(a). Si comincia col determinare le componenti, rispetto al SdR $\{O, x, y\}$, dei vettori posizione dei principali punti coinvolti nell'esercizio. Avremo

$$\begin{aligned} C - O &= -R\varphi \mathbf{e}_x + R\mathbf{e}_y, \\ C - B &= -R\varphi \mathbf{e}_x \\ P_o - O &= \frac{L}{2} \cos \theta \mathbf{e}_x + \frac{L}{2} \sin \theta \mathbf{e}_y, \end{aligned}$$

dove P_o è il CM della sbarretta OA . Se adesso poniamo $i = \|C - O\| = R\sqrt{1 + \varphi^2}$, abbiamo

$$C - O = i \cos \theta \mathbf{e}_x + i \sin \theta \mathbf{e}_y,$$

da cui otteniamo la relazione cercata

$$\begin{cases} \sin \theta = \frac{1}{\sqrt{1 + \varphi^2}}, \\ \cos \theta = -\frac{\varphi}{\sqrt{1 + \varphi^2}}, \end{cases} \implies \tan \theta = -\frac{1}{\varphi}. \quad (4)$$

(b). L'energia potenziale è

$$\begin{aligned} V &= mg \frac{L}{2} \sin \theta + \frac{k}{2} \|C - B\|^2 \\ &= mg \frac{L}{2} \sin \theta + \frac{kR^2}{2} \varphi^2 \\ &= mg \frac{L}{2} \frac{1}{\sqrt{1 + \varphi^2}} + \frac{kR^2}{2} \varphi^2 \\ &= \frac{mgL}{2} \left(\frac{1}{\sqrt{1 + \varphi^2}} + \frac{KR^2}{mgL} \varphi^2 \right) \\ &= \frac{mgL}{2} \left(\frac{1}{\sqrt{1 + \varphi^2}} + \alpha \varphi^2 \right), \end{aligned}$$

dove abbiamo sfruttato il fatto che $\frac{KR^2}{mgL} = \alpha$. Per determinare le configurazioni di equilibrio si devono individuare le soluzioni di $V'(\varphi) = 0$. Quindi, a parte il fattore $\frac{mgL}{2}$, abbiamo

$$V'(\varphi) = 2\alpha\varphi - \varphi(1 + \varphi^2)^{-3/2} = 0,$$

cioè

$$\varphi = 0, \quad \Leftrightarrow \quad \theta = \frac{\pi}{2},$$

e poi

$$2\alpha(1 + \varphi^2)^{3/2} = 1, \quad \Rightarrow \quad \varphi^2 = \frac{1}{(2\alpha)^{2/3}} - 1.$$

Quindi se

$$\frac{1}{(2\alpha)^{2/3}} > 1, \quad \implies \quad (2\alpha)^{2/3} < 1, \quad \implies \quad \alpha < \frac{1}{2}$$

allora si hanno altre due posizioni di equilibrio, cioè

$$\varphi = \pm \sqrt{\frac{1}{(2\alpha)^{2/3}} - 1}.$$

(c). La configurazione in cui la sbarretta è verticale corrisponde a $\varphi = 0$. In questo caso, se $\alpha = 1$, abbiamo

$$V'(\varphi) = \frac{mgL}{2} \left[2\varphi - \varphi(1 + \varphi^2)^{-3/2} \right],$$

per cui

$$V''(\varphi) = \frac{mgL}{2} \left[2 - (1 + \varphi^2)^{-3/2} + 3\varphi^2(1 + \varphi^2)^{-5/2} \right],$$

e quindi

$$V''(0) = \frac{mgL}{2} (2 - 1) = \frac{mgL}{2}.$$

Abbiamo quindi provato che $\varphi = 0$ (ovvero la configurazione in cui la sbarretta OA è verticale) è stabile.

Calcoliamo adesso l'energia cinetica

$$T = T_{OA} + T_{disco} = \frac{1}{2} I_{OA}(O) \dot{\theta}^2 + T_{disco}.$$

Applicando il teorema di Hygens otteniamo

$$I_{OA}(O) = \frac{mL^2}{12} + m \left(\frac{L}{2} \right)^2 = \frac{1}{3} mL^2,$$

e quindi

$$T_{OA} = \frac{1}{2} \left(\frac{1}{3} mL^2 \right) \dot{\theta}^2. \quad (5)$$

Derivando rispetto al tempo la (4)

$$\frac{\dot{\theta}}{\cos^2 \theta} = \frac{\dot{\varphi}}{\varphi^2}, \quad \Rightarrow \quad \dot{\theta} = \frac{\dot{\varphi}}{\varphi^2} \frac{\varphi^2}{(1 + \varphi^2)} = \frac{\dot{\varphi}}{1 + \varphi^2},$$

si ha

$$T_{OA} = \frac{1}{2} \left[\frac{1}{3} \frac{mL^2}{(1 + \varphi^2)^2} \right] \dot{\varphi}^2.$$

Per quel che riguarda T_{disco} si ha

$$\begin{aligned} T_{disco} &= \frac{1}{2} m \left\| \frac{d(C - O)}{dt} \right\|^2 + \frac{1}{2} I(C) \dot{\varphi}^2 \\ &= \frac{1}{2} \left[mR^2 \dot{\varphi}^2 + \frac{mR^2}{2} \dot{\varphi}^2 \right] = \frac{1}{2} \left(\frac{3}{2} mR^2 \right) \dot{\varphi}^2. \end{aligned}$$

L'energia cinetica totale è dunque

$$T = \frac{1}{2} \left[\frac{1}{3} \frac{mL^2}{(1 + \varphi^2)^2} + \frac{3}{2} mR^2 \right] \dot{\varphi}^2,$$

per cui la frequenza (o meglio la pulsazione) in corrispondenza di $\varphi = 0$ (ovvero $\theta = \pi/2$) è

$$\omega^2 = \frac{V''(0)}{\left[\frac{1}{3} \frac{mL^2}{(1 + \varphi^2)^2} + \frac{3}{2} mR^2 \right]_{\varphi=0}} = \frac{mgL}{2 \left[\frac{mL^2}{3} + \frac{3}{2} mR^2 \right]} = \frac{g}{\frac{2L}{3} + 3 \frac{R^2}{L}}.$$