

Università di Pavia
Facoltà di Ingegneria
 Esame di Fisica Matematica (Ingegneria Industriale)
 Appello del 4 febbraio 2021 (II Turno)

1. Assegnato il sistema di vettori applicati:

$$\begin{cases} \mathbf{v}_1 = 3\mathbf{e}_x - 2\mathbf{e}_y + 3\mathbf{e}_z & \text{applicato in } P_1 - O \equiv (2, -1, 3), \\ \mathbf{v}_2 = -2\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y - \mathbf{e}_z & \text{applicato in } P_2 - O \equiv (-1, 2, -2), \\ \mathbf{v}_3 = 3\mathbf{e}_x + 4\mathbf{e}_y - 4\mathbf{e}_z & \text{applicato in } P_3 - O \equiv (1, -3, 1) \end{cases}$$

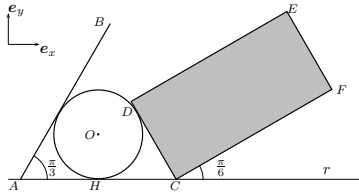
determinarne il risultante (1 punto); il momento risultante rispetto ad O (3 punti); il trinomio invariante (1 punto); l'equazione dell'asse centrale (2 punti).

Il risultante è $\mathbf{R} = 4\mathbf{e}_x + 3\mathbf{e}_y - 2\mathbf{e}_z$ ed il momento risultante rispetto al polo O è $\mathbf{M}_O = 11\mathbf{e}_x + 13\mathbf{e}_y + 15\mathbf{e}_z$, per cui il trinomio invariante è dato da $\mathcal{I} = \mathbf{R} \cdot \mathbf{M}_O = 53$. Per trovare l'equazione dell'asse centrale osserviamo che $|\mathbf{R}|^2 = 29$ e che $\mathbf{R} \wedge \mathbf{M}_O = 71\mathbf{e}_x - 82\mathbf{e}_y + 19\mathbf{e}_z$. Pertanto i punti Q dell'asse centrale hanno vettore posizione $Q - O = x\mathbf{e}_x + y\mathbf{e}_y + z\mathbf{e}_z$ dato da

$$\begin{cases} x = \frac{71}{29} + 4\lambda \\ y = -\frac{82}{29} + 3\lambda \\ z = \frac{19}{29} - 2\lambda \end{cases}$$

dove λ è un numero reale.

2. Un corpo rigido è formato da un anello di raggio R e massa $2m$, tangente ad una retta orizzontale r ; da un'asta AB di massa $4m$ e lunghezza $4R$, appoggiata ad r , tangente all'anello ed inclinata di $\frac{\pi}{3}$ sull'orizzontale; da un rettangolo $CDEF$ di massa $4m$ e lati $CD = 2R$ e $CF = 4R$, inclinato di un angolo $\frac{\pi}{6}$ sull'orizzontale. All'istante $t = 0$ il sistema è nella configurazione indicata in figura con $\mathbf{v}_O = v_0(2\mathbf{e}_x + 3\sqrt{3}\mathbf{e}_y)$ e $\mathbf{v}_A = v_0(3\mathbf{e}_x + 2\sqrt{3}\mathbf{e}_y)$. Determinare: la



velocità angolare $\boldsymbol{\omega}(0)$ del corpo all'istante $t = 0$ (**2 punti**); la velocità $\mathbf{v}_C(0)$ del vertice C del rettangolo all'istante $t = 0$ (**1 punto**); la posizione del centro di istantanea rotazione all'istante $t = 0$, rispetto al punto O , per via analitica (**2 punti**); il momento di inerzia di ciascuno dei tre corpi rispetto alla retta passante per il punto H di contatto tra l'anello e la guida r , parallela ad AB (**8 punti**).

La formula fondamentale della cinematica rigida permette di scrivere

$$\mathbf{v}_O - \mathbf{v}_A = \boldsymbol{\omega} \wedge (O - A)$$

ed essendo $O - A = R\sqrt{3}\mathbf{e}_x + R\mathbf{e}_y$, scritto $\boldsymbol{\omega} = \omega\mathbf{e}_z$ abbiamo

$$v_0(-\mathbf{e}_x + \sqrt{3}\mathbf{e}_y) = \omega R\mathbf{e}_z \wedge (\sqrt{3}\mathbf{e}_x + \mathbf{e}_y) = \omega R(-\mathbf{e}_x + \sqrt{3}\mathbf{e}_y)$$

che consente di ottenere

$$\boldsymbol{\omega} = \frac{v_0}{R}\mathbf{e}_z.$$

Quindi avremo anche

$$\mathbf{v}_C = \mathbf{v}_O + \frac{v_0}{R}\mathbf{e}_z \wedge (C - O) = \mathbf{v}_O + \frac{v_0}{R}\mathbf{e}_z \wedge R(\sqrt{3}\mathbf{e}_x - \mathbf{e}_y) = \mathbf{v}_O + v_0(\sqrt{3}\mathbf{e}_y + \mathbf{e}_x)$$

da cui otteniamo

$$\mathbf{v}_C = v_0(3\mathbf{e}_x + 4\sqrt{3}\mathbf{e}_y).$$

L'equazione della retta s passante per H , parallela ad AB è

$$y = \sqrt{3}x \quad \text{cioè} \quad \sqrt{3}x - y = 0,$$

posta l'origine del riferimento cartesiano ortogonale in H . Indichiamo con \mathbf{n} il versore diretto lungo AB ; il contributo dell'anello è

$$I_{H,\mathbf{n}} = \frac{2mR^2}{2} + 2md^2$$

dove d è la distanza del centro O dell'anello da s e, siccome O ha coordinate $(0, R)$, sarà

$$d = \frac{|0 - R|}{2} = \frac{R}{2}$$

per cui il contributo dell'anello è

$$I_{H,\mathbf{n}} = \frac{2mR^2}{2} + 2m\frac{R^2}{4} = \frac{3mR^2}{2}.$$

Siccome s è parallela all'asta, il momento centrale di inerzia lungo \mathbf{n} è nullo e si ha come contributo

$$I_{H,\mathbf{n}} = 4mh^2$$

dove h è la distanza da H del centro di massa M dell'asta, di coordinate $[R(1 - \sqrt{3}), R\sqrt{3}]$:

$$h = \frac{R|\sqrt{3} - 3 - \sqrt{3}|}{2} = \frac{3R}{2}$$

per cui

$$I_{H,\mathbf{n}} = 9mR^2.$$

Infine, se G indica il centro di massa del rettangolo, avremo

$$I_{H,\mathbf{n}} = I_{G,\mathbf{n}} + 4m\lambda^2,$$

dove λ è la distanza tra G ed s .

Indichiamo con \mathbf{e}_1 e \mathbf{e}_2 i versori associati ai vettori $F - C$ e $D - C$, rispettivamente. Sulla base $\{\mathbf{e}_1, \mathbf{e}_2\}$ la matrice centrale di inerzia del rettangolo è

$$\mathbb{I}_G = \frac{4mR^2}{12} \begin{pmatrix} 4 & 0 \\ 0 & 16 \end{pmatrix}.$$

Poiché

$$\mathbf{n} = \frac{\sqrt{3}}{2}\mathbf{e}_1 + \frac{1}{2}\mathbf{e}_2,$$

abbiamo

$$I_{G,\mathbf{n}} = \mathbf{n} \cdot \mathbb{I}_G \mathbf{n} = \frac{7m}{3}R^2.$$

Per calcolare λ osserviamo che

$$G - H = R\sqrt{3}\mathbf{e}_x + 2R\mathbf{e}_1 + R\mathbf{e}_2$$

per cui abbiamo

$$x_G = (G - H) \cdot \mathbf{e}_x = R\sqrt{3} + R\sqrt{3} - \frac{R}{2} = R \left(2\sqrt{3} - \frac{1}{2} \right)$$

e

$$y_G = (G - H) \cdot \mathbf{e}_y = R + R\frac{\sqrt{3}}{2} = R \left(1 + \frac{\sqrt{3}}{2} \right)$$

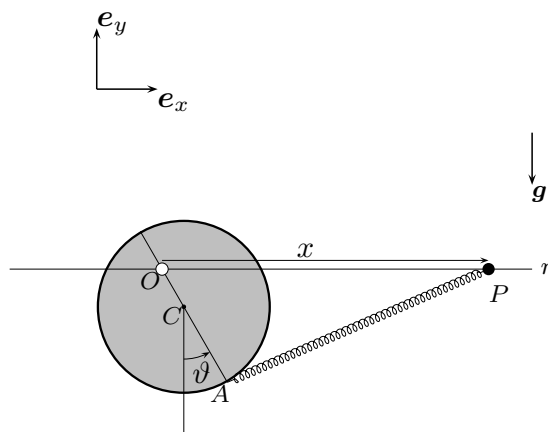
da cui possiamo ricavare

$$\lambda = \frac{R \left| 6 - \frac{\sqrt{3}}{2} - 1 - \frac{\sqrt{3}}{2} \right|}{2} = \frac{5 - \sqrt{3}}{2}R$$

e quindi

$$I_{H,\mathbf{n}} = \frac{7}{3}mR^2 + 4m \frac{28 - 10\sqrt{3}}{4}R^2 = \left(\frac{91}{3} - 10\sqrt{3} \right) mR^2.$$

3. In un piano verticale, un disco di massa $4m$ e raggio R è libero di ruotare intorno ad un proprio punto fisso O distante $\frac{R}{2}$ dal centro C . Sull'orizzontale r



passante per O è libero di muoversi un punto materiale P di massa $2m$, attratto da una molla ideale di costante elastica $\gamma \frac{mg}{R}$, verso il punto A della circonferenza del disco, posto sullo stesso diametro di O . Introdotte le coordinate x e ϑ indicate in figura, determinare le configurazioni di equilibrio ordinarie del sistema, studiandone la stabilità al variare di $\gamma > 0$ (6 punti). Posto $\gamma = \frac{1}{3}$, trovare l'energia cinetica del sistema (2 punti). Calcolare le pulsazioni delle piccole oscillazioni intorno alla configurazione di equilibrio stabile. (2 punti)

Preso come quota di riferimento quella della retta r , l'energia potenziale gravitazionale si riduce al contributo del disco, pari a $-4mg\frac{R}{2} \cos \vartheta = -2mgR \cos \vartheta$. Per il contributo della forza elastica, osserviamo che il triangolo OPA ha l'angolo in O di ampiezza $\frac{\pi}{2} - \vartheta$ per cui, applicando il teorema del coseno, otteniamo

$$|P - A|^2 = x^2 + \frac{9}{4}R^2 - 3Rx \sin \vartheta$$

e di conseguenza il contributo all'energia potenziale $\gamma \frac{mg}{R} |P - A|^2$ permette di scrivere l'energia potenziale complessiva come

$$V = -2mgR \cos \vartheta + \gamma \frac{mg}{R} \left[x^2 + \frac{9}{4}R^2 - 3Rx \sin \vartheta \right].$$

Per trovare le configurazioni di equilibrio ordinarie, risolviamo il sistema

$$\begin{cases} \frac{\partial V}{\partial x} = \gamma mg \left[\frac{x}{R} - \frac{3}{2} \sin \vartheta \right] = 0 \\ \frac{\partial V}{\partial \vartheta} = mg \left[2R \sin \vartheta - \frac{3}{2} \gamma x \cos \vartheta \right] = 0. \end{cases}$$

Dalla prima equazione ricaviamo il legame tra x e ϑ all'equilibrio

$$x = \frac{3}{2}R \sin \vartheta$$

che ricorda come, all'equilibrio, P ed A stanno sulla stessa verticale. Sostituendo nella seconda equazione, ricaviamo

$$mgR[2 \sin \vartheta - \frac{9}{4}\gamma \sin \vartheta \cos \vartheta] = 0$$

che ammette per soluzioni i valori di $\vartheta \in [0, 2\pi]$ per i quali $\sin \vartheta = 0$, cioè $\vartheta = 0$ e $\vartheta = \pi$, indipendenti dal valore di γ , ed eventualmente i valori di ϑ che risolvono l'equazione

$$2 - \frac{9}{4}\gamma \cos \vartheta = 0$$

e che sono dati da

$$\vartheta^* \in [0, \frac{\pi}{2}] \quad \text{tale che} \quad \cos \vartheta^* = \frac{8}{9\gamma} \quad \text{e} \quad 2\pi - \vartheta^*$$

che però esistono a patto che

$$\frac{8}{9\gamma} \leq 1 \quad \text{cioè} \quad \gamma \geq \frac{8}{9}.$$

in corrispondenza, avremo le seguenti coppie (x, ϑ) corrispondenti a configurazioni ordinarie di equilibrio

$$E_1 = (0, 0) \quad E_2 = (0, \pi)$$

cui si aggiungono, quando $\gamma \geq \frac{8}{9}$,

$$E_3 = \left(\vartheta^*, \frac{3}{2}R \sin \vartheta^* \right) \quad E_4 = \left(2\pi - \vartheta^*, -\frac{3}{2}R \sin \vartheta^* \right).$$

Per studiare la stabilità di queste configurazioni, calcoliamo le derivate seconde di V :

$$\begin{cases} \frac{\partial^2 V}{\partial x^2} = \gamma \frac{mg}{R} \\ \frac{\partial^2 V}{\partial \vartheta \partial x} = -\frac{3}{2}\gamma mg \cos \vartheta \\ \frac{\partial^2 V}{\partial \vartheta^2} = mg[2R \cos \vartheta + \frac{3}{2}\gamma x \sin \vartheta] \end{cases}$$

e studiamo le forme hessiane delle configurazioni di equilibrio.

$$B(E_1) = \begin{pmatrix} \gamma \frac{mg}{R} & -\frac{3}{2}\gamma mg \\ -\frac{3}{2}\gamma mg & 2mgR \end{pmatrix}$$

che ha la traccia positiva ed il determinante

$$\gamma m^2 g^2 [2 - \frac{9}{4}\gamma]$$

che è positivo se $\gamma < \frac{8}{9}$, negativo se $\gamma > \frac{8}{9}$. E_1 è stabile nel primo regime, instabile nel secondo. Passiamo ad E_2 per la quale

$$B(E_2) = \begin{pmatrix} \gamma \frac{mg}{R} & \frac{3}{2}\gamma mg \\ \frac{3}{2}\gamma mg & -2mgR \end{pmatrix}$$

che ha determinante

$$-\gamma m^2 g^2 \left[2 + \frac{9}{4} \gamma \right] < 0$$

per cui corrisponde ad un punto di sella di V . La configurazione di equilibrio E_2 non è mai stabile. Per E_3 , calcoliamo preliminarmente l'elemento

$$\frac{\partial^2 V}{\partial \vartheta^2} = mg \left[2R \cos \vartheta^* + \frac{3}{2} \gamma \frac{3}{2} R \sin^2 \vartheta^* \right]$$

che, ricordando il valore di \cos^* , è data da

$$\frac{\partial^2 V}{\partial \vartheta^2} = mgR \left[\frac{16}{9\gamma} + \frac{9}{4} \left(\gamma - \frac{64}{81\gamma} \right) \right]$$

e la forma hessiana sarà

$$B(E_3) = \begin{pmatrix} \gamma \frac{mg}{R} & -\frac{4}{3} mg \\ -\frac{4}{3} mg & \frac{9}{4} \gamma mgR \end{pmatrix}$$

la cui traccia è positiva mentre il determinante è

$$m^2 g^2 \left[\frac{9}{4} \gamma^2 - \frac{16}{9} \right]$$

ed è positivo quando

$$\gamma^2 > \frac{64}{81}$$

ovvero, essendo $\gamma > 0$, quando $\gamma > \frac{8}{9}$: dunque, E_3 è stabile quando esiste. Poiché la sostituzione di ϑ^* con $2\pi - \vartheta^*$ non cambia la forma hessiana rispetto a $B(E_3)$ le stesse conclusioni per E_3 valgono per E_4 che ha lo stesso carattere di stabilità.

Per completare l'analisi dei modi normali occorre calcolare l'energia cinetica che consta del contributo del punto materiale P , dato da $m\dot{x}^2$, e di quello del disco, pari a $\frac{1}{2} \boldsymbol{\omega} \cdot \mathbb{I}_O \boldsymbol{\omega}$ dove la velocità angolare del disco è $\boldsymbol{\omega} = \dot{\vartheta} \mathbf{e}_z$. Pertanto

$$T = m\dot{x}^2 + \frac{1}{2} \dot{\vartheta}^2 \mathbf{e}_z \cdot \mathbb{I}_O \mathbf{e}_z$$

e, usando il teorema di Huygens-Steiner per calcolare

$$\mathbf{e}_z \cdot \mathbb{I}_O \mathbf{e}_z = \frac{4m}{2} R^2 + 4m \frac{R^2}{4} = 3mR^2$$

si ottiene

$$T = m\dot{x}^2 + \frac{3}{2} mR^2 \dot{\vartheta}^2$$

e la corrispondente forma quadratica è

$$A = \begin{pmatrix} 2m & 0 \\ 0 & 3mR^2 \end{pmatrix}.$$

Siccome per $\gamma = \frac{1}{3}$ è E_1 la sola configurazione di equilibrio stabile, la cui hessiana è

$$B = \begin{pmatrix} \frac{mg}{3R} & -\frac{mg}{2} \\ -\frac{mg}{2} & 2mgR \end{pmatrix}$$

dovremo risolvere l'equazione

$$\det(\lambda A - B) = \det \begin{pmatrix} 2m\lambda - \frac{mg}{3R} & \frac{mg}{2} \\ \frac{mg}{2} & 3mR^2\lambda - 2mgR \end{pmatrix} = 0$$

che si riduce all'equazione algebrica di secondo grado

$$6\lambda^2 R^2 - 5gR\lambda + \frac{5}{12}g^2 = 0$$

che ha le soluzioni reali e positive

$$\lambda_{\pm} = \frac{5 \pm \sqrt{15} g}{12 R}$$

cui corrispondono le pulsazioni delle piccole oscillazioni

$$\omega_{\pm} = \sqrt{\frac{5 \pm \sqrt{15} g}{12 R}}.$$