

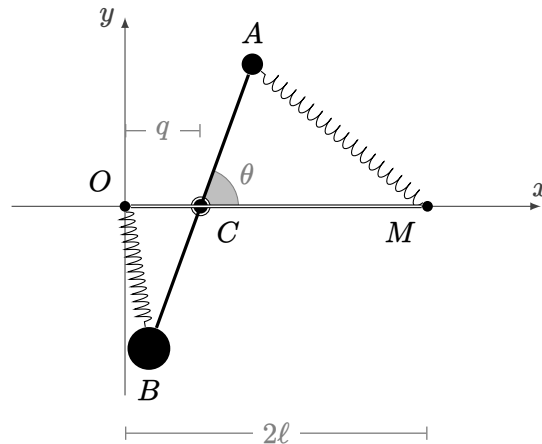
ESAME DI MECCANICA RAZIONALE

CORSO DI ARCHITETTURA E INGEGNERIA
ALMA MATER – UNIVERSITÀ DI BOLOGNA

1 Dicembre 2023

ISTRUZIONI. Il tempo a disposizione per la risoluzione è di 120 minuti. Ogni domanda corrisponde ad un massimo di 6 punti. Il voto minimo per l'accesso all'orale è 15/30.

In figura è rappresentato un sistema mobile su un piano dove è dato un sistema di riferimento cartesiano Oxy . Il sistema è costituito da un'asta rigida, di massa trascurabile e di lunghezza 2ℓ , incerniata nel suo centro geometrico C vincolato a muoversi lungo l'asse x . L'asta è libera di ruotare attorno a C , che a sua volta è libero di scorrere senza attrito lungo l'asse delle ascisse tra l'origine O e un punto fisso a distanza 2ℓ da essa, che chiamiamo M . Agli estremi dell'asta si trovano due masse: in un estremo, sia detto A , è collocata una massa pari a m , mentre nell'altro, sia detto B , la massa è pari a $2m$. La massa in B è collegata all'origine O da una molla ideale di costante elastica k , mentre la massa in A è collegata a M da una seconda molla ideale, di uguale costante elastica k . Entrambe le molle hanno lunghezza a riposo trascurabile.



- (1) Individuare i gradi di libertà del sistema, i suoi parametri lagrangiani con i rispettivi domini, le forze *attive* agenti e il tipo di vincoli a cui esso è soggetto.
- (2) Determinare le due configurazioni di equilibrio del sistema e studiarne la stabilità. A quali configurazioni corrispondono nel limite $k \rightarrow 0^+$? Qual è il valore di equilibrio di q in questo limite?

Suggerimento. Ricordate che, dato un triangolo di lati a , b e c , se α è l'angolo compreso tra i lati a e b , allora vale la legge del coseno $c^2 = a^2 + b^2 - 2ab \cos \alpha$.

Suggerimento. L'equazione $\tan \theta = c$, con $c \in \mathbb{R}$, ha *due* soluzioni θ_{\pm} sul dominio $[-\pi, \pi)$, una con $\cos \theta_+ > 0$ e una con $\cos \theta_- < 0$.

- (3) Valutare se le configurazioni di confine possono essere di equilibrio.
- (4) Calcolare il momento d'inerzia del sistema rispetto all'asse perpendicolare al piano passante per C e rispetto all'asse perpendicolare al piano passante per O in funzione della distanza q tra O e C e dell'angolo $\theta = \widehat{ACM}$.
- (5) Calcolare l'energia cinetica del sistema e derivare la matrice cinetica associata.

SOLUZIONE

- (1) Il sistema ha due gradi di libertà, descritti dai parametri lagrangiani $\theta \in [-\pi, \pi)$ e $q \in [0, 2\ell]$. Le forze attive agenti sono la forza peso su A , $\mathbf{P}_A = -mg\hat{\mathbf{i}}_2$, la forza peso su B , $\mathbf{P}_B = -2m\hat{\mathbf{i}}_2$ (con $\hat{\mathbf{i}}_2$ versore diretto verso l'alto), la forza elastica applicata su A , $\mathbf{F}_A = k'\overrightarrow{AM}$ e la forza elastica applicata su B , $\mathbf{F}_B = k\overrightarrow{BO}$. L'unico vincolo attivo è olonomo, ideale e bilaterale, tale da forzare C a muoversi sul segmento OM .

- (2) Essendo

$$y_A = \ell \sin \theta, \quad y_B = -\ell \sin \theta,$$

ed inoltre (usando la legge del coseno)

$$d^2(A, M) = \ell^2 + (2\ell - q)^2 - 2\ell(2\ell - q) \cos \theta, \quad d^2(B, O) = \ell^2 + q^2 - 2\ell q \cos \theta.$$

l'energia potenziale del sistema può essere espressa in termini delle due variabili q e θ come segue:

$$\begin{aligned} V(q, \theta) &= mgy_A + 2mgy_B + \frac{k}{2}d^2(A, M) + \frac{k}{2}d^2(B, O) + c \\ &= -mg\ell \sin \theta + k(3\ell^2 - 2\ell q + q^2 - 2\ell^2 \cos \theta) + c \end{aligned}$$

dove c è una generica costante additiva. Le posizioni di equilibrio si ottengono cercando i punti stazionari di questa funzione. Si ottiene

$$\frac{\partial U}{\partial q} = 2k(q - \ell) = 0, \quad \frac{\partial U}{\partial \theta} = \ell(-mg \cos \theta + 2k\ell \sin \theta) = 0.$$

Queste forniscono come soluzione

$$q = \ell$$

e $\tan \theta = \frac{mg}{2k\ell}$, che, come da suggerimento, ha due soluzioni, θ_{\pm} , una con coseno positivo, $\theta_+ = \arctan \frac{mg}{2k\ell}$, e l'altra con coseno negativo, $\theta_- = \arctan \frac{mg}{2k\ell} - \pi$. Abbiamo quindi due possibili punti di equilibrio,

$$(q, \theta) = (\ell, \theta_+), \quad (q, \theta) = (\ell, \theta_-)$$

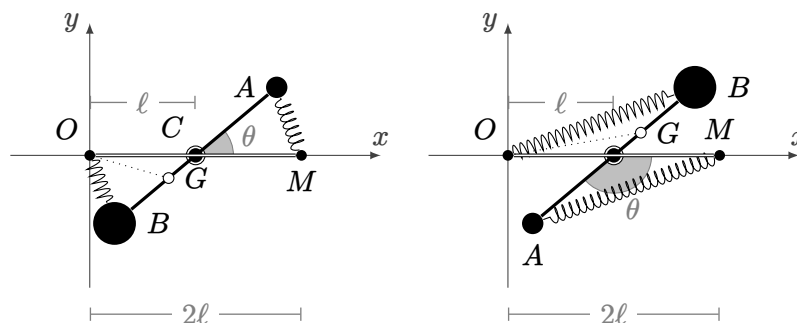
La matrice Hessiana può essere scritta come

$$H = \begin{pmatrix} \frac{\partial^2 V}{\partial q^2} & \frac{\partial^2 V}{\partial q \partial \theta} \\ \frac{\partial^2 V}{\partial q \partial \theta} & \frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 2k & 0 \\ 0 & \ell(2k\ell \cos \theta + mg \sin \theta) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} 2k & 0 \\ 0 & \ell \cos \theta (2k\ell + mg \tan \theta) \end{pmatrix}$$

che nei nostri punti di equilibrio diventa

$$H = \begin{pmatrix} 2k & 0 \\ 0 & \frac{4k^2\ell + m^2g^2}{2k} \cos \theta_{\pm} \end{pmatrix}$$

Questa ha autovalori positivi per θ_+ (quest'angolo corrisponde quindi ad una soluzione stabile) e un autovalore negativo per θ_- (quest'angolo corrisponde perciò ad una soluzione instabile).



Nel limite $k \rightarrow 0^+$, le due molle sono assenti. Le due configurazioni di equilibrio trovate corrispondono a $\theta_{\pm} = \pm \frac{\pi}{2}$, ovvero le due masse sono in verticale: nella configurazione stabile, la massa più pesante è in basso. Nel limite $k \rightarrow 0^+$, q può essere qualsivoglia nell'intervallo $[0, 2\ell]$, dato che l'equazione per esso $\partial_q V = 0$ è sempre soddisfatta.

- (3) Le configurazioni di confine si hanno per $q = 0$ e $q = 2\ell$, e per ogni θ . Per valutare se sono di equilibrio utilizziamo il principio dei lavori virtuali, scrivendo

$$\delta L = \frac{\partial V}{\partial q} \delta q + \frac{\partial V}{\partial \theta} \delta \theta = 2k(q - \ell) \delta q - \ell(mg \cos \theta - 2k\ell \sin \theta) \delta \theta \leq 0.$$

Nel primo punto si deve avere $\delta q > 0$ e $\delta \theta$ arbitrario, per cui

$$\left. \frac{\partial V}{\partial q} \right|_{q=0} \geq 0 \quad \left. \frac{\partial V}{\partial \theta} \right|_{q=0} = 0.$$

La seconda equazione fornisce la nota condizione di equilibrio per θ , $\tan \theta = \frac{mg}{2k\ell} \Rightarrow \theta = \theta_{\pm}$, e la disuguaglianza $2k\ell \leq 0$, mai soddisfatta. Nel secondo punto si deve avere $\delta q < 0$ e $\delta \theta$ arbitrario, per cui

$$\left. \frac{\partial U}{\partial q} \right|_{q=2\ell} \geq 0 \quad \left. \frac{\partial U}{\partial \theta} \right|_{q=2\ell} = 0.$$

Di nuovo, la seconda condizione fornisce la nota condizione di equilibrio per θ , $\tan \theta = \frac{mg}{2k\ell} \Rightarrow \theta = \theta_{\pm}$, e la disuguaglianza $-2k\ell \geq 0$, anche questa mai soddisfatta. Le configurazioni non sono quindi mai di equilibrio se $k > 0$.

- (4) Il calcolo del momento di inerzia rispetto a C si può effettuare utilizzando la definizione in maniera immediata,

$$I_C = 2m\ell^2 + m\ell^2 = 3m\ell^2.$$

Per calcolare il momento di inerzia rispetto all'asse passante per O , possiamo calcolare anzitutto le coordinate del centro di massa G partendo dalle coordinate delle due masse date rispetto alle variabili θ e q . Abbiamo che

$$x_A = q + \ell \cos \theta, \quad y_A = \ell \sin \theta$$

e

$$x_B = q - \ell \cos \theta, \quad y_B = -\ell \sin \theta,$$

per cui

$$x_G = \frac{mx_A + 2mx_B}{3m} = q - \frac{\ell \cos \theta}{3}, \quad y_G = \frac{my_A + 2my_B}{3m} = -\frac{\ell \sin \theta}{3}.$$

Il momento d'inerzia rispetto al centro di massa è

$$I_G = \frac{8}{3}m\ell^2$$

che si può calcolare anche osservando direttamente che, per ragioni di simmetria, il baricentro deve trovarsi nel segmento \overline{AB} e che quindi $d(A, G) = \frac{4}{3}\ell$ e $d(B, G) = \frac{2}{3}\ell$. Il momento di inerzia rispetto ad O può essere calcolato usando il teorema di Huygens–Steiner, osservando che

$$d^2(G, O) = x_G^2 + y_G^2 = \frac{9q^2 - 6\ell q \cos \theta + \ell^2}{9},$$

e quindi

$$I_O = m(3q^2 - 2\ell q \cos \theta + 3\ell^2).$$

Alternativamente, I_O si può calcolare direttamente utilizzando $d^2(O, A)$ e $d^2(O, B)$.

- (5) Per scrivere l'energia cinetica, osserviamo che

$$\dot{x}_A = \dot{q} - \ell \dot{\theta} \sin \theta, \quad \dot{y}_A = \ell \dot{\theta} \cos \theta \Rightarrow v_B^2 = \dot{x}_B^2 + \dot{y}_B^2 = \dot{q}^2 - 2\ell \dot{q} \dot{\theta} \sin \theta + \ell^2 \dot{\theta}^2$$

e in maniera simile

$$\dot{x}_B = \dot{q} + \ell \dot{\theta} \sin \theta, \quad \dot{y}_B = -\ell \dot{\theta} \cos \theta \Rightarrow v_B^2 = \dot{x}_B^2 + \dot{y}_B^2 = \dot{q}^2 + 2\ell \dot{q} \dot{\theta} \sin \theta + \ell^2 \dot{\theta}^2$$

per cui

$$T = \frac{1}{2}m v_A^2 + m v_B^2 = \frac{m}{2} (3\dot{q}^2 + 3\ell^2 \dot{\theta}^2 + 2\ell \dot{q} \dot{\theta} \sin \theta).$$

La matrice cinetica è quindi

$$\begin{pmatrix} 3m & m\ell \sin \theta \\ m\ell \sin \theta & 3m\ell^2 \end{pmatrix}.$$