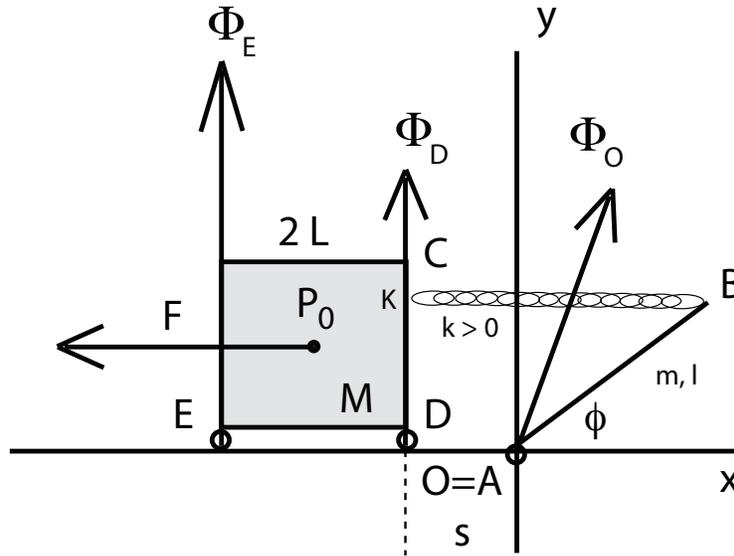


## Esercizio 1.

Un sistema materiale è costituito da una lamina piana omogenea di massa  $M$  e lato  $2L$  e da un'asta  $AB$  di lunghezza  $l$  e massa  $m$ . La lamina scorre con un lato sull'asse  $x$  ed è soggetta a una forza costante  $\mathbf{F} = -F\hat{\mathbf{i}}$  che agisce sul centro di massa  $P_0$ . L'estremo  $A$  dell'asta, che sta sull'asse  $x$  e coincide con l'origine del sistema di coordinate, è fisso e l'asta può ruotare attorno a esso. Infine, una molla collega l'estremo  $B$  dell'asta con il lato  $CD$  della lamina, rimanendo sempre perpendicolare a esso e agganciandolo nel punto  $K$ . Vogliamo determinare le configurazioni di equilibrio e studiare la stabilità del



sistema (che è rappresentato in figura ). Infine, vogliamo calcolare le reazioni vincolari sul sistema.

Il sistema in esame ha due gradi di libertà, che noi descriviamo con le coordinate lagrangiane  $s$  e  $\varphi$ , dove  $s$  è l'ascissa del punto  $D$  cambiata di segno (quindi  $s > 0$  quando la lamina si trova a sinistra dell'asse  $y$ ) e  $\varphi$  l'angolo formato dall'asta  $AB$  con l'asse  $x$ . L'energia potenziale è data da tre contributi: la forza peso sull'asta, la forza elastica della molla e la forza costante sul centro di massa della lamina. Il centro di massa dell'asta  $P_1$  è il punto medio dell'asta, pertanto

$$P_1 - O = \frac{l}{2} (\hat{\mathbf{i}} \cos \varphi + \hat{\mathbf{j}} \sin \varphi) \quad (1)$$

e

$$B - O = l (\hat{\mathbf{i}} \cos \varphi + \hat{\mathbf{j}} \sin \varphi). \quad (2)$$

La forza  $\mathbf{F}$  è un campo costante, quindi è conservativa. La sua energia potenziale è  $F x_0 = -F(s + L)$  ( $\mathbf{F}$  è diretta lungo il verso negativo dell'asse  $x$ ),

dove  $x_0$  è l'ascissa del centro di massa  $P_0$ . Abbiamo dunque, trascurando la costante  $FL$  nell'energia potenziale:

$$\begin{aligned} V(s, \varphi) &= m g \frac{l}{2} \sin \varphi + \frac{1}{2} k (B - C)^2 - F s = \\ &= m g \frac{l}{2} \sin \varphi + \frac{1}{2} k (s + l \cos \varphi)^2 - F s \end{aligned} \quad (3)$$

I punti critici dell'energia potenziale, che corrispondono alle configurazioni di equilibrio, sono dati dalle soluzioni del sistema

$$\begin{aligned} \frac{\partial V}{\partial s} &= 0 \\ \frac{\partial V}{\partial \varphi} &= 0 \end{aligned}$$

ovvero

$$\frac{\partial V}{\partial s} \equiv k (s + l \cos \varphi) - F = 0 \quad (4)$$

$$\frac{\partial V}{\partial \varphi} \equiv m g \frac{l}{2} \cos \varphi - k (s + l \cos \varphi) l \sin \varphi = 0 \quad (5)$$

$$\begin{aligned} k (s + l \cos \varphi) &= F \\ m g \frac{l}{2} \cos \varphi - F l \sin \varphi &= 0 \end{aligned}$$

$$\tan \varphi = \frac{m g}{2 F} \quad (6)$$

$$s = \frac{F}{k} - l \cos \varphi \quad (7)$$

Ci sono due soluzioni per  $\varphi$ ,

$$\varphi_1 = \varphi_0 \quad (8)$$

$$\varphi_2 = \pi + \varphi_0 \quad (9)$$

dove  $\varphi_0$  è la determinazione nel primo quadrante di

$$\varphi_0 = \arctan \left( \frac{m g}{2 F} \right). \quad (10)$$

Le corrispondenti soluzioni per la variabile  $s$  sono

$$s_1 = \frac{F}{k} - l \cos \varphi_0 \quad (11)$$

$$s_2 = \frac{F}{k} + l \cos \varphi_0. \quad (12)$$

Abbiamo dunque complessivamente due configurazioni di equilibrio  $Q_1$  e  $Q_2$  date da

$$Q_1 = \left( \frac{F}{k} - l \cos \varphi_0, \varphi_0 \right); \quad Q_2 = \left( \frac{F}{k} + l \cos \varphi_0, \pi + \varphi_0 \right). \quad (13)$$

Per studiare la stabilità di  $Q_1$  e  $Q_2$  dobbiamo calcolare la matrice hessiana dell'energia potenziale. Abbiamo per le derivate seconde:

$$\frac{\partial^2 V}{\partial s^2} = k \quad (14)$$

$$\frac{\partial^2 V}{\partial \varphi^2} = -m g \frac{l}{2} \sin \varphi - k s l \cos \varphi - k l^2 (\cos^2 \varphi - \sin^2 \varphi) \quad (15)$$

$$\frac{\partial^2 V}{\partial s \partial \varphi} = -k l \sin \varphi \quad (16)$$

Sostituendo le configurazioni di equilibrio troviamo, dopo qualche passaggio, per le matrici hessiane  $\mathbf{H}_1$  e  $\mathbf{H}_2$  nei due equilibri:

$$\mathbf{H}_{1,2} = \begin{pmatrix} k & -k l \sin \varphi_0 \\ -k l \sin \varphi_0 & k l^2 \sin^2 \varphi_0 - l F (1 + \tan^2 \varphi_0) \cos \varphi_0 \end{pmatrix} \quad (17)$$

che danno  $\det(\mathbf{H}_{1,2}) = -k l F (1 + \tan^2 \varphi_0) \cos \varphi_0$ , il cui segno dipende da  $\cos \varphi_0$ . La configurazione di equilibrio  $Q_2$  è quindi incondizionatamente stabile mentre  $Q_1$  è incondizionatamente instabile.

Le reazioni vincolari sul sistema sono: la reazione vincolare  $\Phi_O = \Phi_x \hat{\mathbf{i}} + \Phi_y \hat{\mathbf{j}}$  nell'origine e le reazioni  $\Phi_D = \Phi_D \hat{\mathbf{j}}$  e  $\Phi_E = \Phi_E \hat{\mathbf{j}}$  nei punti  $D$  ed  $E$ . La prima equazione cardinale sull'asta all'equilibrio ci da'

$$\Phi_O - m g \hat{\mathbf{j}} + k (K - B) = 0 \quad (18)$$

Scomposta lungo le due direzioni coordinate da':

$$\Phi_x - k (s + l \cos \varphi) = 0$$

$$\Phi_y - m g = 0$$

e quindi le componenti della reazione vincolare in  $O$  all'equilibrio sono

$$\Phi_x = k (s + l \cos \varphi) = F$$

$$\Phi_y = m g.$$

La prima equazione cardinale della statica applicata alla lamina quadrata,

$$\Phi_E + \Phi_D - M g \hat{\mathbf{j}} + k (B - K) - F \hat{\mathbf{i}} = 0, \quad (19)$$

scomposta lungo le direzioni coordinate, ci dà

$$k(s + l \cos \varphi) - F = 0 \quad (20)$$

$$\Phi_E + \Phi_D - M g = 0 \quad (21)$$

La prima equazione è una delle equazioni dell'equilibrio che abbiamo già trovato. La seconda equazione non è sufficiente a determinare separatamente  $\Phi_E$  e  $\Phi_D$ , quindi dobbiamo usare anche la seconda equazione cardinale. Scegliendo il centro di massa della lamina  $P_0$  come polo abbiamo:

$$(E - P_0) \times \mathbf{\Phi}_E + (D - P_0) \times \mathbf{\Phi}_D + (K - P_0) \times [k(B - K)] = 0 \quad (22)$$

Proiettando lungo  $\hat{\mathbf{k}}$  si ha:

$$L(\Phi_D - \Phi_E) - k(s + l \cos \varphi)(l \sin \varphi - L) = 0 \quad (23)$$

$$L(\Phi_D - \Phi_E) - F(l \sin \varphi - L) = 0. \quad (24)$$

Le reazioni vincolari  $\Phi_D$  e  $\Phi_E$  sono quindi date dal sistema

$$\Phi_D + \Phi_E = M g \quad (25)$$

$$\Phi_D - \Phi_E = \frac{F}{L}(l \sin \varphi - L) \quad (26)$$

da cui otteniamo

$$\Phi_D = \frac{1}{2} \left( M g - F + F \frac{l}{L} \sin \varphi \right) \quad (27)$$

$$\Phi_E = \frac{1}{2} \left[ M g + F - F \frac{l}{L} \sin \varphi \right]. \quad (28)$$

Ricordando la relazione trigonometrica

$$\sin \varphi = \pm \frac{\tan \varphi}{\sqrt{1 + \tan^2 \varphi}}$$

otteniamo all'equilibrio:

$$\sin \varphi_0 = \frac{m g}{\sqrt{4 F^2 + m^2 g^2}}$$

$$\sin(\varphi_0 + \pi) = -\frac{m g}{\sqrt{4 F^2 + m^2 g^2}}$$

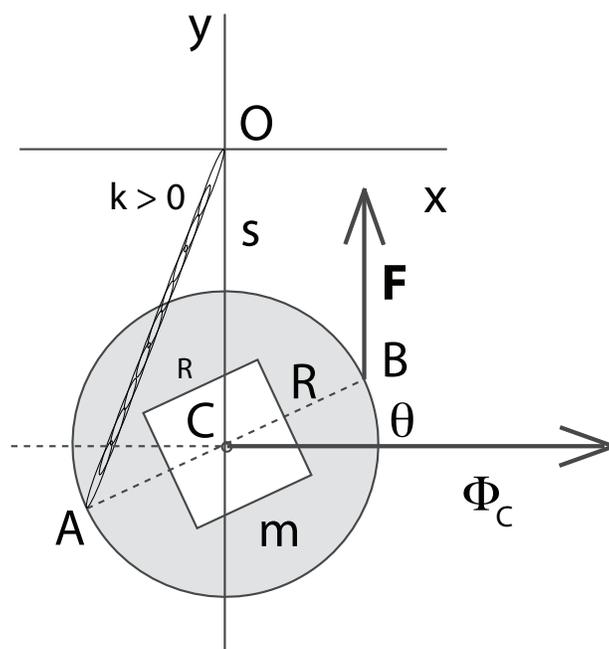
e usando i dati dell'equilibrio abbiamo in  $Q_1$ :

$$\Phi_D = \frac{1}{2} \left( M g - F + \frac{F}{L} \frac{m g l}{\sqrt{4 F^2 + m^2 g^2}} \right) \quad (29)$$

$$\Phi_E = \frac{1}{2} \left( M g + F - \frac{F}{L} \frac{m g l}{\sqrt{4 F^2 + m^2 g^2}} \right). \quad (30)$$

## Esercizio 2.

Una lamina piana omogenea di massa  $m$  è costituita da un disco di centro  $C$  e raggio  $R$  nel quale è praticato un foro quadrato concentrico di lato  $R$ . La lamina si muove nel piano verticale  $O(x, y)$  ed è libera di ruotare attorno al centro  $C$ , a sua volta libero di scorrere senza attrito sull'asse  $y$ . Sui punti diametrali  $A$  e  $B$  agiscono due forze: una molla di costante elastica  $k > 0$ , che collega  $A$  con l'origine  $O$ , e una forza costante applicata in  $B$ , parallela alla direzione dell'asse  $y$  nel verso positivo. Il sistema ha due gradi di libertà; si scelgano come coordinate lagrangiane i parametri  $s$  e  $\theta$  indicati in figura, con  $s > 0$  quando  $C$  sta sotto di  $O$ . Si chiede di:



- calcolare la matrice d'inerzia della lamina in un sistema di riferimento con l'origine in  $C$  e gli assi paralleli ai lati del quadrato;
- scrivere l'energia potenziale del sistema;
- calcolare le configurazioni di equilibrio;
- studiare la stabilità delle configurazioni di equilibrio trovate;
- scrivere l'energia cinetica del sistema;
- scrivere le equazioni di Lagrange nell'ipotesi che sul punto  $C$  agisca una forza viscosa di costante  $\lambda$ .

La matrice d'inerzia  $\mathbf{I}$  della lamina è data dalla differenza delle matrici  $\mathbf{I}_D$  del disco pieno e  $\mathbf{I}_Q$  del foro quadrato:

$$\mathbf{I} = \mathbf{I}_D - \mathbf{I}_Q, \quad (31)$$

con le matrici  $\mathbf{I}_D$  e  $\mathbf{I}_Q$  calcolate con la densità della lamina. Le masse del disco pieno  $m_D$  e del foro quadrato  $m_Q$  sono date dalla soluzione del sistema

$$m_D - m_Q = m \quad (32)$$

$$\frac{m_D}{m_Q} = \frac{\pi R^2}{R^2} = \pi \quad (33)$$

da cui ricaviamo

$$m_D = \frac{\pi}{\pi - 1} m \quad (34)$$

$$m_Q = \frac{1}{\pi - 1} m \quad (35)$$

Per le matrici d'inerzia del disco e del quadrato facciamo riferimento alle espressioni ricavate a lezione:

$$\mathbf{I}_D = \frac{1}{4} m_D R^2 \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \end{pmatrix} \quad (36)$$

per il disco e

$$\mathbf{I}_Q = \frac{1}{12} m_Q R^2 \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \end{pmatrix}. \quad (37)$$

per il quadrato (che ha lato  $R$ ). In conclusione:

$$\mathbf{I} = \frac{1}{12} R^2 (3 m_D - m_Q) \begin{pmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 2 \end{pmatrix}. \quad (38)$$

L'energia potenziale del sistema contiene tre contributi: quello della forza peso, quello della molla e quello della forza costante applicata in  $B$ :

$$V = m g y_C + \frac{1}{2} k (A - O)^2 - F y_B = \quad (39)$$

$$= -m g s + \frac{1}{2} k (R^2 + s^2 + 2 R s \sin \theta) - F(R \sin \theta - s) \quad (40)$$

I punti critici dell'energia potenziale, che corrispondono alle configurazioni di equilibrio, sono dati dalle soluzioni del sistema

$$\begin{aligned}\frac{\partial V}{\partial s} &= 0 \\ \frac{\partial V}{\partial \theta} &= 0\end{aligned}$$

ovvero

$$\frac{\partial V}{\partial s} \equiv -m g + k (s + 2 R \sin \theta) + F = 0 \quad (41)$$

$$\frac{\partial V}{\partial \theta} \equiv k R s \cos \theta - F R \cos \theta = 0. \quad (42)$$

Calcoliamo anche le derivate seconde dell'energia potenziale, in preparazione per lo studio della stabilità:

$$V_{ss} = \frac{\partial^2 V}{\partial s^2} = k \quad (43)$$

$$V_{s\theta} = \frac{\partial^2 V}{\partial s \partial \theta} = 2 k R \cos \theta \quad (44)$$

$$V_{\theta\theta} = \frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} = -R (k s - F) \sin \theta. \quad (45)$$

Il sistema (41)-(42) si riduce a:

$$s + 2 R \sin \theta = \frac{m g - F}{k} \quad (46)$$

$$(k s - F) \cos \theta = 0. \quad (47)$$

La seconda equazione è soddisfatta per

(i)  $\cos \theta = 0$ , che fornisce i due valori  $\theta_1 = \pi/2$  e  $\theta_1 = 3\pi/2$ ;

(ii)  $s = F/k$ , che fornisce  $\sin \theta = (m g - 2 F)/(2 k R)$ .

Il secondo insieme di soluzioni esiste solo quando

$$\left| \frac{m g - 2 F}{2 k R} \right| \leq 1$$

e in tal caso abbiamo  $\theta_3 = \arcsin(mg - 2F)/(2kR)$  e  $\theta_4 = \pi - \theta_3$ . I due insiemi di soluzioni danno le seguenti configurazioni di equilibrio  $Q(s, \theta)$ :

$$Q_1 = \left( \frac{mg - F}{k} - 2R, \pi/2 \right) \quad (48)$$

$$Q_2 = \left( \frac{mg - F}{k} + 2R, 3\pi/2 \right) \quad (49)$$

$$Q_3 = \left( \frac{F}{k}, \theta_3 \right) \quad (50)$$

$$Q_4 = \left( \frac{F}{k}, \pi - \theta_3 \right) \quad (51)$$

Nelle configurazioni  $Q_1$  e  $Q_2$  abbiamo  $V_{s\theta} = 0$ , quindi la stabilità è determinata da  $V_{\theta\theta}$ :

$$Q_1: \quad V_{\theta\theta} = R [2(F + R) - mg] \quad (52)$$

$$Q_2: \quad V_{\theta\theta} = R [2(F - R) - mg]. \quad (53)$$

$Q_1$  è stabile se  $2(F + R) \leq mg$  mentre  $Q_2$  è stabile se  $2(F - R) \leq mg$ . In  $Q_3$  e  $Q_4$  abbiamo  $V_{\theta\theta} = 0$ , quindi il determinante della matrice hessiana è negativo e gli equilibri non sono stabili.

Calcoliamo ora le reazioni vincolari all'equilibrio. L'unica reazione vincolare presente è  $\Phi_C = \Phi_C \hat{\mathbf{i}}$ . Dalla prima equazione cardinale della statica lungo l'asse  $x$  abbiamo:

$$\Phi_C - kx_A = 0 \quad (54)$$

e quindi

$$\Phi_C = kx_A = -kR \cos \theta. \quad (55)$$

Nelle configurazioni  $Q_1$  e  $Q_2$  abbiamo  $\Phi_C = 0$ ; in  $Q_3$  e  $Q_4$  abbiamo rispettivamente  $\Phi_C = -kR \cos \theta_3$  e  $\Phi_C = kR \cos \theta_3$ .

L'energia cinetica del sistema va calcolata con il teorema di König. Dato che  $C$  è il centro di massa abbiamo:

$$T = \frac{1}{2} m v_C^2 + \frac{1}{2} I_{33} \omega^2 = \frac{1}{2} m \dot{s}^2 + \frac{1}{2} I_{33} \dot{\theta}^2 \quad (56)$$

dove

$$I_{33} = \frac{1}{6} R^2 (3m_D - m_Q)$$

è l'elemento della matrice d'inerzia dell'equazione (38). La lagrangiana del sistema è  $\mathcal{L} = T - V$ . Abbiamo

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{s}} = m \dot{s} \quad (57)$$

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{\theta}} = I_{33} \dot{\theta} \quad (58)$$

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial s} = m g - k (s + 2 R \sin \theta) - F \quad (59)$$

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \theta} = -k R s \cos \theta + F R \cos \theta. \quad (60)$$

La forza viscosa che agisce sul punto  $C$  è data da:

$$\mathbf{F}_\lambda = -\lambda \mathbf{v}_C = -\lambda (-\dot{s} \hat{\mathbf{j}}) = \lambda \dot{s} \hat{\mathbf{j}}. \quad (61)$$

Le forze generalizzate relative alla forza viscosa sono date da:

$$Q_s = \mathbf{F}_\lambda \cdot \frac{\partial C}{\partial s} = \lambda \dot{s} \hat{\mathbf{j}} \cdot (-\hat{\mathbf{j}}) = -\lambda \dot{s} \quad (62)$$

$$Q_\theta = \mathbf{F}_\lambda \cdot \frac{\partial C}{\partial \theta} = 0 \quad (63)$$

e le equazioni di Lagrange sono:

$$m \ddot{s} - m g + k (s + 2 R \sin \theta) + F = -\lambda \dot{s} \quad (64)$$

$$I_{33} \ddot{\theta} = -k R s \cos \theta + F R \cos \theta \quad (65)$$