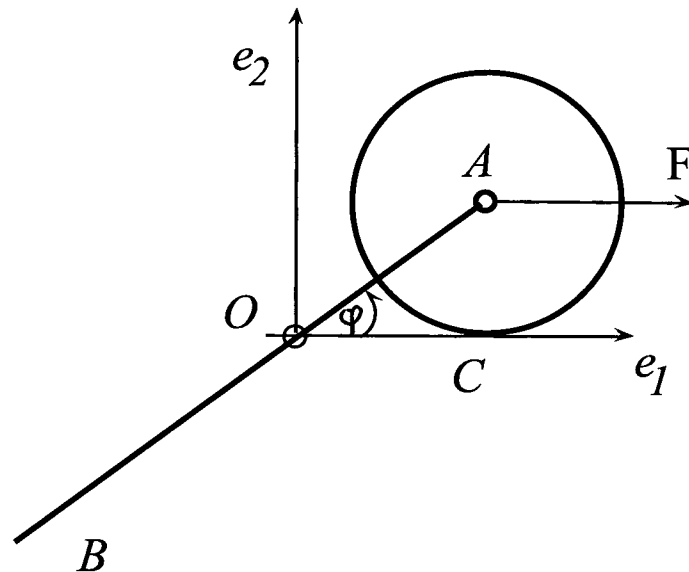


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 17 settembre 2012

(G. Tondo)



Si consideri il sistema di figura costituito da un disco omogeneo di massa $4m$ e raggio R , che rotola senza strisciare su una guida orizzontale fissa, e da un'asta omogenea di lunghezza $L \gg R$ e massa m , incernierata nel centro A del disco e vincolata a passare per l'anellino liscio e fisso in O . Il modello, posto nel piano verticale passante per la guida, è soggetto al peso proprio e alla forza uniforme di componente F , applicata al centro del disco A e parallela alla guida.

STATICA.

Calcolare:

- 1) Il valore di F che rende possibile l'equilibrio in $\varphi = \pi/3$ e la stabilità del suddetto equilibrio.

Da ora in poi, assegnato ad F il valore trovato al punto 1), calcolare:

- 2) le reazioni vincolari esterne sul disco nel punto C di contatto con la guida;
- 3) le reazioni vincolari esterne nel punto dell'asta che passa per l'anellino O .

DINAMICA.

- 4) Scrivere un'equazione differenziale pura di moto;
- 5) calcolare le reazioni vincolari esterne sul disco nel punto C di contatto con la guida e nel punto dell'asta che passa per l'anellino O , in funzione di φ durante un moto generico;
- 6) (solo 6 CFU) le reazioni vincolari interne sul disco in A , in funzione di φ , durante il moto di condizioni iniziali

$$\varphi = \frac{\pi}{3}, \quad \dot{\varphi} = \omega_0;$$

- 6a) (solo 9 CFU) linearizzare l'equazione di Lagrange intorno alla configurazione di equilibrio del punto 1) e calcolare la pulsazione delle piccole oscillazioni.

Cinematica

Utilizzando il metodo dei congelamenti successivi è immediato concludere che il modello ha 1 gl. Infatti, congelando l'unico spostamento virtuale del disco, viene congelata anche l'asta. Come coordinata libera scegliamo l'angolo φ compreso tra l'asse di versore \vec{e}_1 e l'asta. A causa dei vincoli del modello:

$$0 < \varphi < \bar{\alpha}$$

Detto x l'ascissa del punto A, sarà

$$(1.1) \quad x = R \cot \varphi, \quad \dot{x} = -\frac{R}{\sin^2 \varphi} \dot{\varphi}, \quad \ddot{x} = -R \left(-\frac{2 \cos \varphi}{\sin^3 \varphi} \dot{\varphi}^2 + \frac{\ddot{\varphi}}{\sin^3 \varphi} \right)$$

Quindi:

$$(1.2) \quad A-O = R (\cot \varphi \vec{e}_1 + \vec{e}_2), \quad \vec{v}_A = -\frac{R}{\sin^2 \varphi} \dot{\varphi} \vec{e}_1, \quad \vec{a}_A = R \left(\frac{2 \cos \varphi \dot{\varphi}^2 - \sin \varphi \ddot{\varphi}}{\sin^3 \varphi} \right) \vec{e}_1$$

Detto G il baricentro dell'asta, risulta

$$(1.3) \quad G-O = (G-A) + (A-O) = -\frac{L}{2} (\cos \varphi \vec{e}_1 + \sin \varphi \vec{e}_2) + R (\cot \varphi \vec{e}_1 + \vec{e}_2) = \\ = \left(R \cot \varphi - \frac{L}{2} \cos \varphi \right) \vec{e}_1 + \left(R - \frac{L}{2} \sin \varphi \right) \vec{e}_2$$

$$(1.4) \quad \vec{v}_G = \left(-\frac{R}{\sin^2 \varphi} + \frac{L}{2} \sin \varphi \right) \dot{\varphi} \vec{e}_1 - \frac{L}{2} \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_2$$

Dal vincolo di puro rotolamento, segue che, detto Θ l'angolo di rotazione del disco;

$$(1.5) \quad \dot{\Theta} = -\frac{\dot{x}}{R} = \frac{\dot{\varphi}}{\sin^2 \varphi} \\ \vec{\omega}^{(disco)} = \dot{\Theta} \vec{e}_3 = \frac{\dot{\varphi}}{\sin^2 \varphi} \vec{e}_3$$

Inoltre, la velocità angolare dell'asta è data da

12

$$(2.3) \quad \vec{\omega}^{(aste)} = \dot{\varphi} \vec{e}_3$$

Statica

Il problema è inverso. La sollecitazione attiva è conservativa poiché la forza \vec{F}_A è uniforme (cioè non dipende dalla configurazione del modello). Dunque, esiste un'energia potenziale data da

$$\begin{aligned} V(\varphi) &= -\vec{F} \cdot \vec{x}_A - 4m\vec{g} \cdot \vec{x}_A - m\vec{g} \cdot \vec{x}_G \\ &= -F\vec{e}_1 \cdot R(\cot\varphi\vec{e}_1 + \vec{e}_2) + 4m\vec{g}\vec{e}_2 \cdot R(\cot\varphi\vec{e}_1 + \vec{e}_2) + \\ &\quad + m\vec{g}\vec{e}_2 \cdot \left[\left(R\cot\varphi - \frac{L}{2}\cos\varphi \right) \vec{e}_1 + \left(R - \frac{L}{2}\sin\varphi \right) \vec{e}_2 \right] \\ &= -FR\cot\varphi + 4mgR + mg\left(R - \frac{L}{2}\sin\varphi\right) \end{aligned}$$

Richiediamo che la configurazione $\varphi = \bar{\varphi}$ sia un punto stazionario della funzione $V(\varphi)$. A tale scopo, calcoliamo

$$V'(\varphi) = -FR\left(-\frac{1}{\sin^2\varphi}\right) - mg\frac{L}{2}\cos\varphi = -\mathcal{Q}\varphi$$

e imponiamo che valga

$$V'(\varphi = \bar{\varphi}) = 0 \Leftrightarrow FR\frac{4}{3} - mg\frac{L}{2}\frac{1}{2} = 0 \Leftrightarrow \boxed{F = \frac{3mgL}{16R}}$$

Quindi, se

$$F = \frac{3}{16} \frac{mgL}{R}$$

$\varphi = \bar{\varphi}$ è una configurazione di equilibrio del modello.

Stabilità

Calcoliamo la derivata seconda di $V'(\varphi)$.

$$V^a(\varphi) = FR \left(\frac{-2 \cos \varphi}{\sin^2 \varphi} \right) + \frac{mgL}{2} \sin \varphi$$

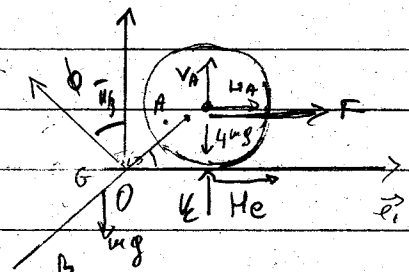
$$V^a\left(\frac{\pi}{3}\right) = FR \left(\frac{-2 \cdot \frac{1}{2}}{\left(\frac{\sqrt{3}}{2}\right)^2} \right) + \frac{mgL}{2} \frac{\sqrt{3}}{2}$$

$$= -\frac{3}{16} \frac{mgL}{R} \frac{8}{\sqrt{3}} + \frac{mgL}{4} \sqrt{3} = \frac{mgL}{4} \left(-\frac{1}{\sqrt{3}} + \sqrt{3} \right) = \frac{mgL}{4} \left(\frac{-\sqrt{3} + \sqrt{3}}{3} \right) > 0$$

La configurazione $\varphi_0 = \frac{\pi}{3}$ è un minimo di $V(\varphi)$, quindi è una configurazione di equilibrio stabile.

2) 3) Reazioni vincolari in C nel disco e in O sull'arte.

Calcoliamo il momento delle forze esterne nel disco rispetto al polo A e il risultante delle forze esterne a tutto il modello, tenendo conto che la reazione sull'arte in O è ortogonale all'arte.



$$\vec{M}_A \cdot \vec{e}_3 = H_c R = 0 \quad H_c = 0$$

$$\vec{R} \cdot \vec{e}_1: \quad \left\{ \begin{array}{l} -\phi \sin \frac{\pi}{3} + F + H_c = 0 \\ \phi = \frac{2F}{\sqrt{3}} = \frac{2}{\sqrt{3}} \frac{3mgL}{16R} = \frac{\sqrt{3}mgL}{8R} \end{array} \right.$$

$$\vec{R} \cdot \vec{e}_2: \quad \left\{ \begin{array}{l} \phi \cos \frac{\pi}{3} + V_c - 5mg = 0 \\ V_c = 5mg - \frac{\phi}{2} = \left(5mg - \frac{\sqrt{3}mgL}{16R} \right) = \left(5 - \frac{\sqrt{3}L}{16R} \right) mg \end{array} \right.$$

Dinamica

14

Scriviamo l'eq. di Lagrange relativa a φ . A tale scopo, determiniamo l'energia cinetica del modello.

$$K = K^{(A)} + K^{(G)}$$

$$K^{(A)} = \frac{1}{2} 4m |\vec{V}_A|^2 + \frac{1}{2} \bar{J}_A |\vec{\omega}^{(A)}|^2 \quad \bar{J}_A = \frac{1}{2} (4m) R^2$$

Dalle (1.2) e (1.5) segue

$$K^{(A)} = \frac{1}{2} \left[\left(4m \frac{R^2 \dot{\varphi}^2}{\sin^4 \varphi} \right) + 2m R^2 \frac{\dot{\varphi}^2}{\sin^4 \varphi} \right] = 3m R^2 \frac{\dot{\varphi}^2}{\sin^4 \varphi}$$

$$K^{(G)} = \frac{1}{2} m |\vec{V}_G|^2 + \frac{1}{2} \bar{J}_G |\vec{\omega}^{(G)}|^2 \quad \bar{J}_G = \frac{1}{12} m L^2$$

Dalla (1.4) segue che

$$\begin{aligned} |\vec{V}_G|^2 &= \left(-\frac{R}{\sin^2 \varphi} + \frac{L \sin \varphi}{2} \right)^2 \dot{\varphi}^2 + \left(\frac{L \cos \varphi}{2} \right)^2 \dot{\varphi}^2 = \\ &= \left(\frac{R^2}{\sin^4 \varphi} + \frac{L^2 \sin^2 \varphi}{4} - \frac{RL}{\sin \varphi} \right) \dot{\varphi}^2 + \frac{L^2 \cos^2 \varphi}{4} \dot{\varphi}^2 = \\ &= \left(\frac{R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{4} \right) \dot{\varphi}^2 \end{aligned}$$

Quindi

$$\begin{aligned} K^{(G)} &= \frac{1}{2} m \left(\frac{R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{4} \right) \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{12} m L^2 \right) \dot{\varphi}^2 \\ &= \frac{1}{2} m \left(\frac{R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{3} \right) \dot{\varphi}^2 \end{aligned}$$

e l'energia cinetica del modello risulta

$$K = 3m R^2 \frac{\dot{\varphi}^2}{\sin^4 \varphi} + \frac{1}{2} m \left(\frac{R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{3} \right) \dot{\varphi}^2 = \frac{1}{2} m \left(\frac{7R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{3} \right) \dot{\varphi}^2$$

Allora

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = m \left(\frac{7R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{3} \right) \dot{\varphi}$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = m \left(-\frac{28R^2}{\sin^5 \varphi} \cos \varphi \dot{\varphi} + \frac{RL}{\sin^2 \varphi} \cos \varphi \dot{\varphi} \right) \dot{\varphi} + m \left(\frac{7R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{3} \right) \ddot{\varphi}$$

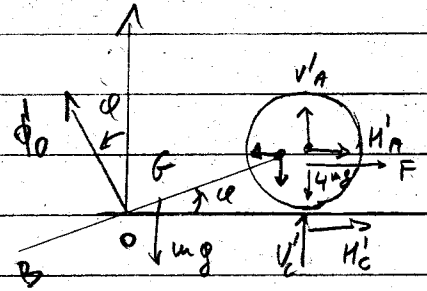
$$\frac{\partial K}{\partial \varphi} = \frac{1}{2} m \left(-\frac{28R^2}{\sin^5 \varphi} \cos \varphi + \frac{RL}{\sin^2 \varphi} \cos \varphi \right) \dot{\varphi}^2$$

dunque, l'eq. di Lagrange associate a φ è

$$(5.1) \quad m \left(\frac{7R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{3} \right) \ddot{\varphi} + \frac{1}{2} m \left(-\frac{28R^2}{\sin^5 \varphi} \cos \varphi + \frac{RL}{\sin^2 \varphi} \cos \varphi \right) \dot{\varphi}^2 = \frac{mgL(\cos \varphi - 3)}{2} \quad \left(\frac{8 \sin^2 \varphi}{2} \right)$$

5) Reazioni dinamiche in C ed O

Procedendo analogamente alla Statica



$$\left. \begin{array}{l} \xrightarrow{\text{direz}} \\ \vec{M}_A \cdot \vec{e}_3 = \frac{d}{dt} L_A \cdot \vec{e}_3 \\ \xrightarrow{\text{ext}} \\ \vec{R} \cdot \vec{e}_1 = (m \vec{a}_G + 4m \vec{a}_A) \cdot \vec{e}_1 \\ \xrightarrow{\text{ext}} \\ \vec{R} \cdot \vec{e}_2 = (m \vec{a}_G + 4m \vec{a}_A) \cdot \vec{e}_2 \end{array} \right\}$$

$$\xrightarrow{\text{direz}} \\ L_A = \vec{\Pi}_A(\vec{\omega}^{(d)}) = \vec{J}_A \frac{\dot{\varphi}}{\sin^2 \varphi} \vec{e}_3 = 2mR^2 \frac{\dot{\varphi}}{\sin^2 \varphi} \vec{e}_3$$

$$\frac{d}{dt} \left(\vec{L}_A^{(direz)} \right) = 2mR^2 \left(\frac{\ddot{\varphi}}{\sin^2 \varphi} - \frac{2 \cos \varphi \dot{\varphi}^2}{\sin^3 \varphi} \right)$$

Dalle (1.2) e (1.4) segue che

$$\vec{a}_A = R \left(\frac{2 \cos \varphi \dot{\varphi}^2 - \sin \varphi \ddot{\varphi}}{\sin^3 \varphi} \right) \vec{e}_1,$$

$$(6.1) \vec{a}_G = \left[\left(\frac{2R \cos \varphi + L \cos \varphi}{\sin^3 \varphi} \right) \dot{\varphi}^2 + \left(\frac{-R + L \sin \varphi}{\sin^3 \varphi} \right) \ddot{\varphi} \right] \vec{e}_1 - \frac{L}{2} (\cos \varphi \ddot{\varphi} - \sin \varphi \dot{\varphi}^2) \vec{e}_2$$

Da qui,

$$\left\{ \begin{aligned} H'_C &= 2mR^2 \left(\frac{\ddot{\varphi}}{\sin^3 \varphi} - \frac{2 \cos \varphi \dot{\varphi}^2}{\sin^3 \varphi} \right) \\ -\phi' \sin \varphi + F + H'_C &= m \left[\left(\frac{2R \cos \varphi + L \cos \varphi}{\sin^3 \varphi} \right) \dot{\varphi}^2 + \left(\frac{-R + L \sin \varphi}{\sin^3 \varphi} \right) \ddot{\varphi} \right] \\ &\quad + 4mR \left(\frac{2 \cos \varphi \dot{\varphi}^2}{\sin^3 \varphi} - \frac{\dot{\varphi}}{\sin^3 \varphi} \right) \\ \phi' \cos \varphi + V'_C - 5mg &= -m \frac{L}{2} (\cos \varphi \ddot{\varphi} - \sin \varphi \dot{\varphi}^2) \end{aligned} \right.$$

cioè

$$(6.2) \left\{ \begin{aligned} H'_C &= 2mR \left(\frac{\ddot{\varphi}}{\sin^3 \varphi} - \frac{2 \cos \varphi \dot{\varphi}^2}{\sin^3 \varphi} \right) \\ \phi' \sin \varphi &= F + H'_C - m \left[\left(\frac{2R \cos \varphi + L \cos \varphi}{\sin^3 \varphi} \right) \dot{\varphi}^2 + \left(\frac{-5R + L \sin \varphi}{\sin^3 \varphi} \right) \ddot{\varphi} \right] \\ V'_C &= 5mg - \phi' \cos \varphi - m \frac{L}{2} (\cos \varphi \ddot{\varphi} - \sin \varphi \dot{\varphi}^2) \end{aligned} \right.$$

Il sistema (6.2) è un sistema lineare nelle 3 incognite (H'_C, V'_C, ϕ') che, risolto, fornisce la soluzione in funzione di $(\varphi, \dot{\varphi}, \ddot{\varphi})$. Per rispondere alla domanda del compito, bisogna esprimere $\dot{\varphi}$ e $\ddot{\varphi}$ in funzione di φ . A tale scopo, utilizziamo l'integrale prima dell'energia meccanica, la quale è conservata poiché il modello è una macchina semplice a vincoli lisci e fissi e reattori esterni indipendenti dal tempo. Allora,

$$E = K + V = E_{t=0}$$

ci sè

$$(7.1) \quad \frac{1}{2} m \left(\frac{7R^2}{\sin^4 \varphi} - \frac{RL}{\sin \varphi} + \frac{L^2}{3} \right) \ddot{\varphi} - FR \cot \varphi - mg \frac{L}{2} \sin \varphi = -E_0$$

ovvero

$$E_0 := E_{t=0} = -FR \cot \varphi_0 - mg \frac{L}{2} \sin \varphi_0$$

dalla (7.1) si può ricavare

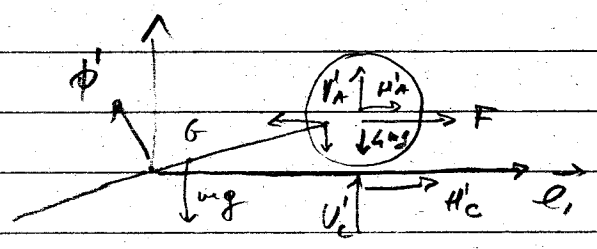
$$(7.2) \quad \ddot{\varphi} = f(\varphi),$$

che, sostituita nella EL (5.1) permette di ricavare

$$(7.3) \quad \ddot{\varphi} = g(\varphi).$$

Sostituendo la (7.2) e la (7.3) nella soluzione del sistema (6.2), si ottiene la risposta.

6) Una volta risolto il punto 5) e trovata la reazione sul disco in C (H'_C, V'_C), si può scrivere lo I ECD sul solo disco per ricavare le reazioni interne sul disco in A.



$$(7.4) \quad \left. \begin{array}{l} \xrightarrow{\text{disco}} \\ R \cdot \vec{e}_1 = 4m \vec{a}_A \cdot \vec{e}_1 \\ \xrightarrow{\text{disco}} \\ R \cdot \vec{e}_2 = 4m \vec{a}_A \cdot \vec{e}_2 \end{array} \right\} \begin{array}{l} H'_A + H'_C + F = 4mR \left(\frac{2 \cos \varphi \ddot{\varphi}^2}{\sin^3 \varphi} - \ddot{\varphi} \right) \\ V'_A + V'_C + 4mg = 0 \end{array}$$

Risolviendo il sistema (7.4) r.s. si (H'_A, V'_A) e sostituendo al II termine della (7.4a) la (7.2) e la (7.3), valutata su

$$E_{t=0} = \frac{1}{2} m \left(\frac{7R^2}{\sin^4 \frac{\pi}{3}} - \frac{RL}{\sin \frac{\pi}{3}} + \frac{L^2}{3} \right) \omega_0^2 - FR \cot \frac{\pi}{3} - mg \frac{L}{2} \frac{\pi}{3},$$

si ottiene la risposta.

6a) linearizzazione intorno a $\varphi_e = \frac{\pi}{3}$

68

Poiché il modello è una macchina semplice conservativa, l'equazione di Lagrange linearizzata intorno alle configurazioni di equilibrio, si scrive

$$m \ddot{\xi} + V \xi = 0$$

$$\text{dove } \xi = \varphi - \varphi_e, \quad \alpha = \left. \frac{d^2 K}{d\dot{\varphi}^2} \right|_{\varphi = \varphi_e}, \quad V = V''(\varphi_e)$$

In questo caso,

$$\alpha \xi = \varphi - \frac{\pi}{3}, \quad \alpha = m \left(\frac{7R^2}{m^2 \frac{\pi}{3}} - \frac{RL}{m \frac{\pi}{3}} + \frac{L^2}{3} \right) = m \left(\frac{7R^2}{g} - \frac{RL}{\sqrt{3}} + \frac{L^2}{3} \right)$$
$$V = V''\left(\frac{\pi}{3}\right) = \frac{mgL\sqrt{3}}{12} > 0$$
$$= \frac{mL^2}{3} \left(\frac{112}{3} \frac{R^2}{L^2} - \frac{2\sqrt{3}R}{L} + 1 \right) > 0$$

Quindi, l'eq. linearizzata è

$$\frac{mL^2}{3} \left(\frac{112}{3} \frac{R^2}{L^2} - \frac{6R}{L} + 1 \right) \ddot{\xi} + \frac{mgL\sqrt{3}}{12} \xi = 0.$$

Le soluzioni sono oscillatorie del tipo

$$\xi(t) = A \cos(\gamma t + \alpha)$$

con pulsazione γ pari a

$$\gamma = \sqrt{\frac{mgL\sqrt{3}}{12} \cdot \frac{1}{\frac{mL^2}{3} \left(\frac{112}{3} \frac{R^2}{L^2} - \frac{6R}{L} + 1 \right)}}$$
$$= \sqrt{\frac{g}{L} \frac{\sqrt{3}}{4} \frac{1}{\frac{112}{3} \frac{R^2}{L^2} - \frac{6R}{L} + 1}}$$