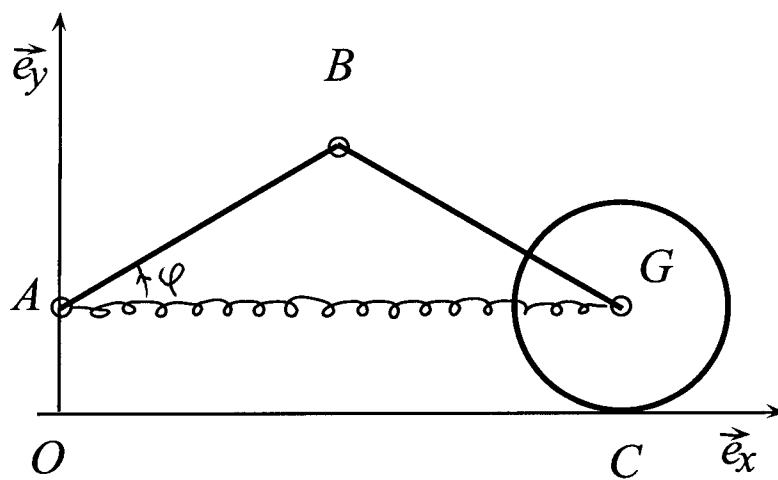


Compito di Meccanica Razionale

Trieste, 16 luglio 2012

(G. Tondo)



Si consideri il sistema di figura costituito da un disco omogeneo di massa M e raggio R , che rotola senza strisciare su una guida orizzontale fissa, e da due aste omogenee, ognuna di lunghezza L e massa m , incernierate tra loro in B . Inoltre, l'asta BG è incernierata nel centro G del disco e l'asta AB nel punto fisso A , in modo che $\overline{OA} = R$. Il modello, posto nel piano verticale passante per la guida, è soggetto al peso proprio e alla forza della molla di costante elastica c , fissata, da una parte alla cerniera esterna A , dall'altra nel centro del disco G .

STATICA.

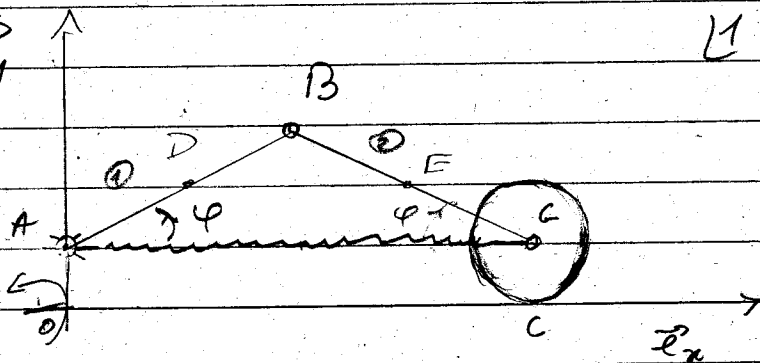
Determinare:

- 1) tutte le configurazioni di equilibrio e la loro stabilità in funzione dei parametri del sistema;
- 2) le reazioni vincolari esterne sul modello in A e nel punto C di contatto del disco con la guida;
- 3) le reazioni vincolari interne in G e in B .

DINAMICA.

- 4) Scrivere un'equazione differenziale pura di moto;
- 5) calcolare le reazioni vincolari esterne sul modello in A e nel punto C , in funzione della coordinata libera φ ;
- 6) le reazioni vincolari interne in G , in funzione della coordinata libera φ (solo 6 CFU);
- 6a) linearizzare l'equazione di Lagrange relativa a φ intorno alle configurazioni di equilibrio e determinare la pulsazione delle piccole oscillazioni (solo 9 CFU).

Cinematica



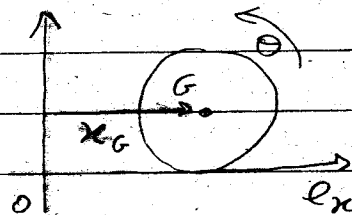
Il modello articolato ha 1 g.l., come si vede immediatamente congelando, ad esempio, il moto di rotolamento del disco. Possiamo scegliere, come coordinate libere, l'angolo φ compreso tra il vettore \vec{e}_x e il vettore $(B-A)$, $-\pi < \varphi \leq \pi$.

Calcoliamo le velocità angolari dei 3 rigidi del modello.

(1) $\vec{\omega}^{(1)} = \dot{\varphi} \vec{e}_z$, $\vec{\omega}^{(2)} = -\dot{\varphi} \vec{e}_z$.

Per calcolare la velocità angolare del disco, introduciamo le coordinate sovrabbondanti (θ, x_G) . Poiché il disco è soggetto al vincolo di puro rotolamento, vale:

(1.2) $\dot{x}_G = -R\dot{\theta} \Rightarrow \dot{\theta} = -\frac{\dot{x}_G}{R}$



Inoltre,

(1.3) $\vec{x}_G = (2L \cos \varphi \vec{e}_x + R \vec{e}_y) \Rightarrow \dot{x}_G = -2L \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_x \Rightarrow \dot{\theta} = \frac{2L \sin \varphi}{R} \dot{\varphi}$

quindi

(1.4) $\vec{\omega}^{(3)} = \dot{\theta} \vec{e}_z = + \frac{2L \sin \varphi}{R} \dot{\varphi} \vec{e}_z$

Statica

1) Le forze agenti, peso e forza elastica della molla con un estremo fisso, sono conservative. Quindi, la reazione vincolare attiva ammette energie potenziali $V(\varphi)$.

(1.1) $V(\varphi) = -m\vec{g} \cdot \vec{x}_D - m\vec{g} \cdot \vec{x}_E - M\vec{g} \cdot \vec{x}_G + \frac{1}{2}c(2L\cos\varphi)^2$

(2.2) $\vec{x}_D = \vec{x}_A + (\vec{x}_D - \vec{x}_A) = R\vec{e}_y + \frac{L}{2}(\cos\varphi\vec{e}_x + \sin\varphi\vec{e}_y)$

$\vec{x}_E = \vec{x}_D + (\vec{x}_E - \vec{x}_D) = \frac{L}{2}\cos\varphi\vec{e}_x + \left(R + \frac{L}{2}\sin\varphi\right)\vec{e}_y + L\cos\varphi\vec{e}_x$

$\vec{x}_G = \vec{x}_A + (\vec{x}_G - \vec{x}_A) = R\vec{e}_y + 2L\cos\varphi\vec{e}_x$

$V(\varphi) = +mgl\vec{e}_y \cdot \left[\frac{L}{2}\cos\varphi\vec{e}_x + \left(R + \frac{L}{2}\sin\varphi\right)\vec{e}_y + \frac{3}{2}L\cos\varphi\vec{e}_x + \left(R + \frac{L}{2}\sin\varphi\right)\vec{e}_y \right] + Mg\vec{e}_y \cdot \left[R\vec{e}_y + 2L\cos\varphi\vec{e}_x \right] + 2cL^2\cos^2\varphi$
 $= 2mg\left(R + \frac{L}{2}\sin\varphi\right) + MgR + 2cL^2\cos^2\varphi$

trascurando le costanti
 $= mgl\sin\varphi + 2cL^2\cos^2\varphi$

Gli equilibri sono i punti stazionari di $V(\varphi)$. Poichè

$V'(\varphi) = mgl\cos\varphi - 4cL^2\cos\varphi\sin\varphi = -Q\varphi$

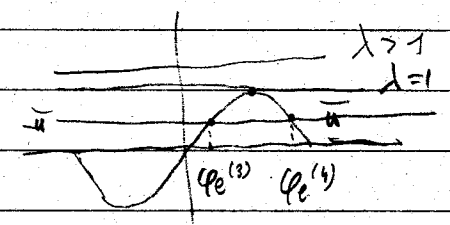
gli equilibri sono le soluzioni di

$L\cos\varphi(mg - 4cL\sin\varphi) = 0$

$\cos\varphi = 0 \Leftrightarrow \varphi = \frac{\pi}{2}$ *o* $\sin\varphi = \frac{mg}{4cL} = \lambda$

Equilibri

$\varphi_e^{(1)} = \frac{\pi}{2}, \varphi_e^{(2)} = -\frac{\pi}{2}, \varphi_e^{(3)} = \arcsin\lambda, \varphi_e^{(4)} = \pi - \varphi_e^{(3)}$



Per determinare la stabilità degli equilibri, calcoliamo $V''(\varphi)$ ⁽³⁾

$$V''(\varphi) = \frac{d}{d\varphi} V'(\varphi) = \frac{d}{d\varphi} 4cL^2 \left(\frac{mg}{4ck} \cos\varphi - \sin\varphi \cos\varphi \right) =$$

$$= \frac{d}{d\varphi} \left[4cL^2 \left(\lambda \cos\varphi - \frac{1}{2} \sin 2\varphi \right) \right] = 4cL^2 \left(-\lambda \sin\varphi \cos\varphi \right) \\ = 4cL^2 \left(-\lambda \sin\varphi - 1 + 2\sin^2\varphi \right)$$

Valutiamo $V''(\varphi)$ negli equilibri:

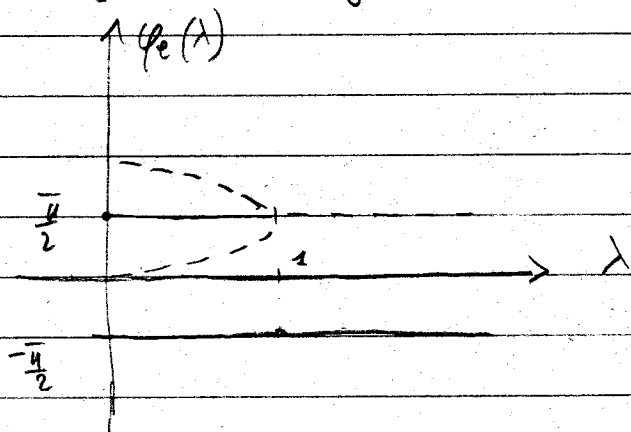
$$\varphi_e^{(1)}: V''\left(\frac{\pi}{2}\right) = 4cL^2 (1-\lambda) = \begin{cases} > 0 & \text{se } \lambda < 1 \Rightarrow \text{min} \Rightarrow \text{stabile} \\ = 0 & \text{se } \lambda = 1 \Rightarrow \text{dubio} \\ < 0 & \text{se } \lambda > 1 \Rightarrow \text{max} \Rightarrow \text{instabile} \end{cases}$$

$$\varphi_e^{(2)}: V''\left(-\frac{\pi}{2}\right) = 4cL^2 (1+\lambda) > 0 \Rightarrow \text{min} \Rightarrow \text{stabile}$$

$$\varphi_e^{(3)}: V''(\varphi_e^{(3)}) = 4cL^2 (-\lambda^2 - 1 + 2\lambda^2) = 4cL^2 (\lambda^2 - 1) \quad \begin{matrix} - & + \\ + & - & + \\ & & & \lambda \end{matrix}$$

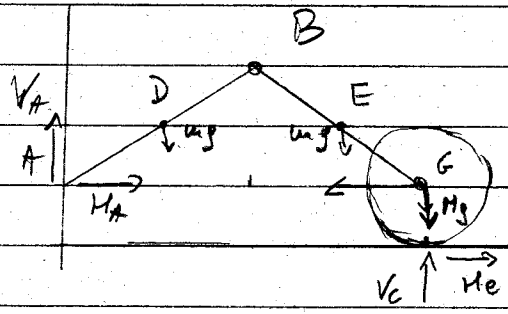
$$\varphi_e^{(4)}: V''(\varphi_e^{(4)}) = V''(\varphi_e^{(3)})$$

Vale il seguente diagramma di biforcazione:



2) Reazioni vincolari

Consideriamo tutto il modello e la sollecitazione esterna in disce, osservando che la forza della molla fissata in G al disco e alla cerniera fissa esterna A è una forza esterna al modello. Scriviamo le ECS su tutto il modello



$$(4.1) \begin{cases} \vec{R} \cdot \vec{e}_x \\ \vec{R} \cdot \vec{e}_y \\ \vec{M}_A \cdot \vec{e}_x \end{cases} \begin{cases} H_A + H_C - 2cl \cos \varphi = 0 \\ V_A + V_C - 2mg - Mg = 0 \\ -mg \frac{l}{2} \cos \varphi - mg \frac{3l}{2} \cos \varphi - Mg 2l \cos \varphi + V_C 2l \cos \varphi = 0 \end{cases}$$

Poiché le incognite sono 4: (H_A, V_A, H_C, V_C) il sistema precedente non basta a trovarle. Scriviamo un'altra equazione su un componente rigido del modello, ad esempio la II ECS nel disco:

$$(4.2) \vec{M}_G \cdot \vec{e}_z = H_C R = 0$$

Allora, il sistema delle eq. (4.1) più la (4.2) forniscono

$$\begin{cases} H_C = 0 & (4.2) \\ H_A = 2cl \cos \varphi \\ V_A = (2m + M)g - V_C \\ -2(m+M)g \frac{l}{2} \cos \varphi + V_C \frac{l}{2} \cos \varphi = 0 \end{cases}$$

Da qui, le reazioni vincolari esterne nelle config. di equilibrio sono:

$$\left. \begin{aligned} \varphi_e^{(1)} = \frac{\pi}{2} \end{aligned} \right\} \begin{aligned} H_C &= 0 \\ H_A &= 0 \\ V_A + V_C &= (2m+M)g \end{aligned} \quad \begin{aligned} V_A \text{ e } V_C &: \text{indeterminate} \\ &(\text{vincoli inefficaci}) \end{aligned}$$

$$\left. \begin{aligned} \varphi_e^{(2)} = -\frac{\pi}{2} \end{aligned} \right\} \begin{aligned} H_C &= 0 \\ H_A &= 0 \\ V_A + V_C &= (2m+M)g \end{aligned} \quad \begin{aligned} V_A \text{ e } V_C &: \text{indeterminate} \\ &(\text{vincoli inefficaci}) \end{aligned}$$

$$\left. \begin{aligned} \varphi_e^{(3)} = \arcsin \lambda \end{aligned} \right\} \begin{aligned} H_C &= 0 \\ H_A &= 2cL \sqrt{1-\lambda^2} \\ V_C &= (m+M)g \\ V_A &= mg \end{aligned}$$

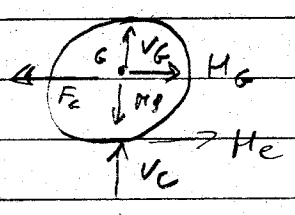
$$\left. \begin{aligned} \varphi_e^{(3)} = \pi - \varphi_e^{(3)} \end{aligned} \right\} \begin{aligned} H_C &= 0 \\ H_A &= -2cL \sqrt{1-\lambda^2} \\ V_C &= (m+M)g \\ V_A &= mg \end{aligned}$$

3) Reaktion in einem Gei-B

$\vec{R} \cdot \vec{e}_x$
 $\vec{R} \cdot \vec{e}_y$

$$H_C + H_G - F_G = 0$$

$$V_C + V_G - M_g = 0$$



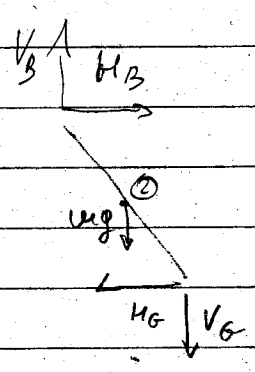
$$H_G = F_G = 2cL \cos \varphi_e$$

$$V_G = M_g - V_C$$

$\vec{R} \cdot \vec{e}_x$
 $\vec{R} \cdot \vec{e}_y$

$$H_B - H_G = 0$$

$$V_B - V_G - mg = 0$$



Also:

$$H_G = 2cL \cos \varphi_e$$

$$V_G = M_g - V_C$$

$$H_B = 2cL \cos \varphi_e$$

$$V_B = M_g - V_C + mg = (M + m)g - V_C$$

Dabei:

$\varphi_e^{(1)} = \frac{\pi}{2}$ $H_G = H_B = 0$ V_B e V_G indeterminate

$\varphi_e^{(2)} = -\frac{\pi}{2}$ $H_G = H_B = 0$ V_B e V_G indeterminate

$\varphi_e^{(3)} = \arccos \lambda$ $H_G = H_B = 2cL \sqrt{1-\lambda^2}$, $V_G = -mg$, $V_B = 0$

$\varphi_e^{(4)} = \pi - \varphi_e^{(3)}$ $H_G = H_B = -2cL \sqrt{1-\lambda^2}$, $V_G = -mg$, $V_B = 0$

Dinamica

4) Scriviamo la EL relativa alle coordinate φ .

A tale scopo, calcoliamo l'energia cinetica del modello

$$K = K^{(1)} + K^{(2)} + K^{(3)}$$

$$(7.1) \quad K^{(1)} = \frac{1}{2} I_A^{(1)} \|\vec{\omega}^{(1)}\|^2 = \frac{1}{2} \left(\frac{1}{3} m L^2 \dot{\varphi}^2 \right)$$

$$(7.2) \quad K^{(2)} = \frac{1}{2} m \|\vec{V}_E\|^2 + \frac{1}{2} I_E^{(2)} \|\vec{\omega}^{(2)}\|^2 \quad I_E = \frac{1}{12} m L^2$$

$$(7.3) \quad \vec{V}_E = \vec{x}_E = \left(-\frac{3}{2} L \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_x + \frac{L}{2} \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_y \right)$$

$$\|\vec{V}_E\|^2 = \left(-\frac{3}{2} L \sin \varphi \dot{\varphi} \right)^2 + \left(\frac{L}{2} \cos \varphi \dot{\varphi} \right)^2 =$$

$$= \frac{9}{4} L^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2 + \frac{L^2}{4} \cos^2 \varphi \dot{\varphi}^2 =$$

$$= \frac{1}{4} L^2 \dot{\varphi}^2 (1 + 8 \sin^2 \varphi)$$

$$K^{(2)} = \frac{1}{2} m \left[\frac{1}{4} L^2 \dot{\varphi}^2 (1 + 8 \sin^2 \varphi) \right] + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{12} m L^2 \right) \dot{\varphi}^2$$

$$= \frac{1}{2} m L^2 \left(\frac{1}{3} + 2 \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}^2$$

$$(8.1) K^{(3)} = \frac{1}{2} M \|\vec{V}_G\|^2 + \frac{1}{2} I_G^{(3)} \|\vec{\omega}^{(3)}\|^2 \quad I_G^{(3)} = \frac{1}{2} M R^2 \quad (8)$$

$$(8.2) \vec{V}_G = \dot{x}_G = -2L \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_x$$

$$\|\vec{V}_G\|^2 = 4L^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2, \quad \|\vec{\omega}^{(3)}\|^2 \stackrel{(1.4)}{=} \frac{4L^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2}{R^2}$$

Quindi

$$(8.3) K^{(3)} = \frac{1}{2} M (4L^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2) + \frac{1}{2} \left(\frac{1}{2} M R^2 \right) \frac{4L^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi}^2}{R^2} \\ = \frac{1}{2} M L^2 (6 \sin^2 \varphi) \dot{\varphi}^2$$

Allora

$$(8.4) K = \frac{1}{2} \left(\frac{1}{3} m L^2 \dot{\varphi}^2 \right) + \frac{1}{2} m L^2 \left(\frac{1}{3} + 2 \sin^2 \varphi \right) \dot{\varphi}^2 + \frac{1}{2} M L^2 (6 \sin^2 \varphi) \dot{\varphi}^2 \\ = \left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) \sin^2 \varphi \right] L^2 \dot{\varphi}^2$$

Eq. di Lagrange

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = 2 \left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) \sin^2 \varphi \right] L^2 \dot{\varphi}$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = 2 \left[(m + 3M) 2 \sin \varphi \cos \varphi \right] L^2 \dot{\varphi}^2 + 2 \left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) \sin^2 \varphi \right] L^2 \ddot{\varphi}$$

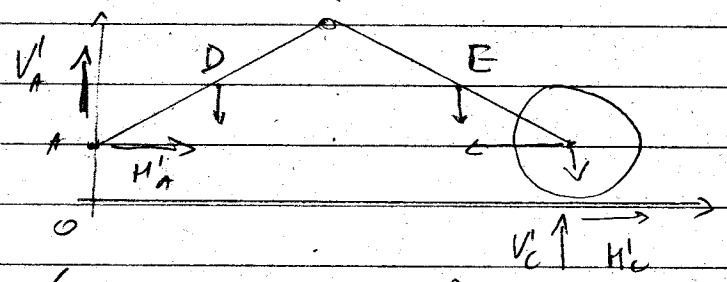
$$\frac{\partial K}{\partial \varphi} = 2 (m + 3M) \sin \varphi \cos \varphi L^2 \dot{\varphi}^2$$

EL:

$$(8.5) 2 \left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) \sin^2 \varphi \right] L^2 \ddot{\varphi} + \left[(m + 3M) \sin 2\varphi \right] L^2 \dot{\varphi}^2 = -mgL \cos \varphi + 2cL^2 \sin 2\varphi$$

5) reazioni esterne dinamiche in A e C, in funzione di φ

incognite (H'_A, V'_A, H'_C, V'_C)



ECD sul modello + II ECD sul disco

$$\begin{aligned}
 & \vec{R} \cdot \vec{e}_x \quad \vec{R} \cdot \vec{e}_y \quad (9.1) \quad \vec{M}_A \cdot \vec{e}_z \quad \vec{M}_C \cdot \vec{e}_z \\
 & \left\{ \begin{aligned}
 H'_A + H'_C - 2cL \cos \varphi &= (m \vec{a}_D + \mu \vec{a}_E + M \vec{a}_C) \cdot \vec{e}_x \\
 V'_A + V'_C - (2m + \mu)g &= (m \vec{a}_D + \mu \vec{a}_E + M \vec{a}_C) \cdot \vec{e}_y \\
 (-2\mu y - 2Mg + 2V'_C)L \cos \varphi + H'_C R &= \frac{d\vec{L}_A \cdot \vec{e}_z}{dt} \\
 \vec{M}_C \cdot \vec{e}_z &= \frac{d\vec{L}_C \cdot \vec{e}_z}{dt}
 \end{aligned} \right.
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \vec{a}_D &= \frac{d^2}{dt^2} \left[\frac{L}{2} (\cos \varphi \vec{e}_x + \sin \varphi \vec{e}_y) \right] = \frac{L}{2} d \left(-\sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_x + \cos \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_y \right) \\
 &= \frac{L}{2} \left[(-\sin \varphi \ddot{\varphi} - \cos \varphi \dot{\varphi}^2) \vec{e}_x + (\cos \varphi \ddot{\varphi} - \sin \varphi \dot{\varphi}^2) \vec{e}_y \right]
 \end{aligned}$$

$$\vec{a}_E = \frac{d^2}{dt^2} \left(\frac{3}{2} L \right) = -\frac{3}{2} L (\sin \varphi \ddot{\varphi} + \cos \varphi \dot{\varphi}^2) \vec{e}_x + \frac{L}{2} (\cos \varphi \ddot{\varphi} - \sin \varphi \dot{\varphi}^2) \vec{e}_y$$

$$\vec{a}_C = \frac{d^2}{dt^2} (2L) = -2L (\sin \varphi \ddot{\varphi} + \cos \varphi \dot{\varphi}^2) \vec{e}_x$$

$$\vec{L}_A = \vec{L}_A^{(1)} + \vec{L}_A^{(2)} + \vec{L}_A^{(3)}$$

$$\vec{L}_A^{(1)} = I_A^{(1)} \vec{\omega}^{(1)} = \frac{1}{3} m L^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z$$

$$\vec{L}_A^{(2)} = \vec{L}_E^{(2)} + (\vec{r}_E - \vec{r}_A) \times m \vec{v}_E$$

$$\vec{L}_E^{(2)} = I_E^{(2)} \vec{\omega}^{(2)} = \frac{1}{12} \mu L^2 (-\dot{\varphi} \vec{e}_x)$$

$$\begin{aligned}
 (\vec{r}_E - \vec{r}_A) \times \mu \vec{v}_E &= \begin{vmatrix} \vec{e}_x & \vec{e}_y & \vec{e}_z \\ \frac{3}{2} L \cos \varphi & \frac{L}{2} \sin \varphi & 0 \\ -\frac{3}{2} L \sin \varphi \dot{\varphi} & \frac{L}{2} \cos \varphi \dot{\varphi} & 0 \end{vmatrix} = \vec{e}_z \mu \left(\frac{3}{4} L^2 \cos^2 \varphi \dot{\varphi} + \frac{3}{4} L^2 \sin^2 \varphi \dot{\varphi} \right) = \\
 &= \frac{3}{4} \mu L^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z
 \end{aligned}$$

Quindi

$$(10.1) \quad \vec{L}_A \stackrel{(2)}{=} \begin{pmatrix} -\frac{9}{12} + \frac{3}{4} \\ \phantom{-\frac{9}{12} + \frac{3}{4}} \end{pmatrix} m L^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z = \frac{2}{3} m L^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z$$

$$\vec{L}_A \stackrel{(3)}{=} \vec{L}_G \stackrel{(3)}{=} + \cancel{(\vec{x}_G - \vec{x}_A) \times M \cdot \vec{v}_G} \quad \text{poiché } (\vec{x}_G - \vec{x}_A) \parallel \vec{v}_G$$

$$(10.2) \quad \vec{L}_G \stackrel{(3)}{=} I_G \stackrel{(3)}{\omega} \stackrel{(1.4)}{=} \left(\frac{1}{2} M R^2 \right) \frac{2L}{R} \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_z$$

$$= M R L \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_z$$

Da cui

$$\vec{L}_A = \frac{1}{3} m L^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z + \frac{2}{3} m L^2 \dot{\varphi} \vec{e}_z + M R L \sin \varphi \dot{\varphi} \vec{e}_z$$

$$(10.3) \quad = (m L^2 + M R L \sin \varphi) \dot{\varphi} \vec{e}_z$$

$$\frac{d\vec{L}_A}{dt} = [M R L (\sin \varphi \ddot{\varphi} + \cos \varphi \dot{\varphi}^2) + M L^2 \ddot{\varphi}] \vec{e}_z$$

Quindi, il sistema (9.1) diventa

$$(10.4) \quad \begin{cases} H'_A + H'_C - 2cL \cos \varphi - 2\omega L (\sin \varphi \dot{\varphi} + \cos \varphi \dot{\varphi}^2) - 2ML (\sin \varphi \ddot{\varphi} + \cos \varphi \dot{\varphi}^2) \\ V'_A + V'_C = (2\omega + M)g + mL (\cos \varphi \dot{\varphi} - \sin \varphi \dot{\varphi}^2) \\ 2V'_C L \cos \varphi + H'_C R = 2(\omega + M)g L \cos \varphi + MRL \left(\frac{L}{R} \ddot{\varphi} + \sin \varphi \dot{\varphi} + \cos \varphi \dot{\varphi}^2 \right) \\ H'_C R = MRL \sin \varphi \ddot{\varphi} + MRL \cos \varphi \dot{\varphi}^2 \end{cases}$$

Risolvendo tale sistema si trovano le reazioni vincolari in funzione di $(\varphi, \dot{\varphi}, \ddot{\varphi})$. Per eliminare la dipendenza da $(\dot{\varphi}, \ddot{\varphi})$ bisogna utilizzare l'EL e un integrale primo di moto: l'energia meccanica.

In fatti, il modello è una macchina semplice con vincoli non dissipativi e fissi, quindi vale il Teo di conservazione dell'energia meccanica.
Allora

(11)

$$(11.1) \quad E(t) = E_0 = K + V = \left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) m^2 \varphi \right] L^2 \dot{\varphi}^2 + mgL \sin \varphi + 2cL^2 \cos^2 \varphi$$

$$(11.2) \quad \dot{\varphi}^2 = \frac{E_0 - (mgL \sin \varphi + 2cL^2 \cos^2 \varphi)}{\left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) m^2 \varphi \right] L^2} = f(\varphi)$$

Sostituendo la (11.2) nella EL (9.5) si ricorre

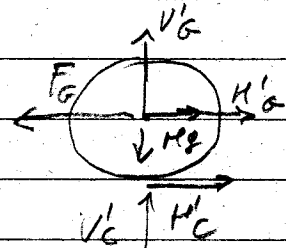
$$(11.3) \quad \ddot{\varphi} = g(\varphi)$$

Per finire, sostituendo la (11.2) e la (11.3) nel sistema (10.4) e risolvendo r.s. alle incognite (H'_A, V'_A, H'_C, V'_C) si trova la risposta alle domande (5).

6) Reazioni vincolari dinamiche in C, in funzione di φ .

Scriviamo le I E D nel disco

$$\begin{cases} H'_C + H'_G - F_G = M \vec{a}_G \cdot \vec{e}_x \\ V'_C + V'_G - Mg = M \vec{a}_G \cdot \vec{e}_y \end{cases}$$



$$(11.4) \quad \begin{cases} H'_G = -H'_C + 2cL \cos \varphi - 2L (m \varphi \ddot{\varphi} + \cos \varphi \dot{\varphi}^2) \\ V'_G = -V'_C + Mg \end{cases}$$

Sostituendo in (11.4) le relazioni del punto 5) per H'_C e V'_C e

ostituendo la (112) e la (113) a $\ddot{\varphi}$ e $\dot{\varphi}$ ritrova la risposta.

7) Linearizzazione dell'EL intorno agli equilibri

Per una macchina semplice a vincoli fissi e non dissipativi, l'EL linearizzata intorno alle configurazioni di equilibrio è

$$a(q_e) \ddot{\xi} + V''(q_e) \xi = 0 \quad \xi := q - q_e$$

In questo caso: $\xi := \varphi - \varphi_e$

$$a(q_e) = \frac{\partial^2 K}{\partial \dot{\varphi}^2} \Big|_{q_e} = 2 \left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) \sin^2 \varphi_e \right] L^2$$

$$V''(q_e) = 4cL^2 (2 \sin^2 \varphi_e - \lambda \sin \varphi_e - 1)$$

Allora

$$\varphi_e'' = \frac{\pi}{2} : \quad 2 \left(\frac{1}{3} m + (m + 3M) \right) L^2 \ddot{\xi} + 4cL^2 (1 - \lambda) \xi = 0$$

se $\lambda < 1$ i moti sono oscillatori di pulsazione

$$\nu^{(1)} = \sqrt{\frac{2c(1-\lambda)}{\frac{1}{3}m + (m+3M)}}$$

se $\lambda = 1$ i moti sono lineari

se $\lambda > 1$ i moti sono iperbolici

$$\varphi e^{(2)} = \frac{-\pi}{2} : \left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) \right] \ddot{\xi} + 2c (1 + \lambda) \xi = 0,$$

poiché $\lambda > 0$ i moti sono sempre oscillatori di pulsazione

$$\nu^{(2)} = \sqrt{\frac{2c (1 + \lambda)}{\frac{1}{3} m + (m + 3M)}}$$

$$\varphi e^{(3)} \text{ e } \varphi e^{(4)} : \left[\frac{1}{3} m + (m + 3M) \lambda^2 \right] \ddot{\xi} - 2c (1 - \lambda^2) \xi = 0,$$

poiché in questi equilibri $\lambda < 1$, i moti sono sempre iperbolici.