

È un sistema rigido che ruota attorno al punto A in un piano verticale.

$$\vec{F}^e = \frac{d\vec{Q}}{dt}$$

$$\vec{M}_\Omega^e = \frac{d\vec{P}_\Omega^e}{dt} = \frac{d(I_\Omega \vec{\omega})}{dt}$$

dove $\Omega \equiv$ generico punto fisso

Calcoliamo il \vec{M}_A^e rispetto al punto fisso A

$$\vec{M}_A^e = \vec{AC} \times m\vec{g}$$

Proiettiamo ora tale momento sull'asse \hat{a} (normale al piano del disegno ed uscente)

$$\left| (\vec{M}_A^e)_{\hat{a}} \right| = -mg \frac{l}{2} \sin\theta = +I_A \frac{d^2\theta}{dt^2}$$

$$\vec{M}_{\hat{a}}^e = \frac{d}{dt} \vec{P}_{\hat{a}}^e$$

ricordiamo $P_{\hat{a}}^e = I_A \omega_A$

Abbiamo già calcolato (sbarra sottile)

$$I_A = \frac{me^2}{12}$$

Se la sbarra non fosse sottile il momento d'inerzia sarebbe rispetto

ad un asse passante per C : $I_C = \frac{1}{12} (a^2 + l^2)$

Per Huygens-Steiner

$$I_A = \frac{m}{12} (a^2 + l^2) + m \frac{l^2}{4} = \frac{m}{12} (a^2 + 4l^2)$$

Abbiamo quindi

$$m g \frac{l}{2} \sin \theta = - \frac{m}{12} \overbrace{(a^2 + 4l^2)}^{I_A} \frac{d^2 \theta}{dt^2}$$

se $\sin \theta \approx \theta$ (piccole oscillazioni)

$$\frac{d^2 \theta(t)}{dt^2} + \frac{m g l}{2 I_A} \theta(t) = 0$$

Tale eq. è soddisfatta dalla

$$\theta(t) = \theta_0 \sin(\omega_0 t + \varphi)$$

$$\text{se } \omega_0 = \sqrt{\frac{m g l}{I_A}}$$

e se θ_0 e φ soddisfano le "condizioni al contorno".

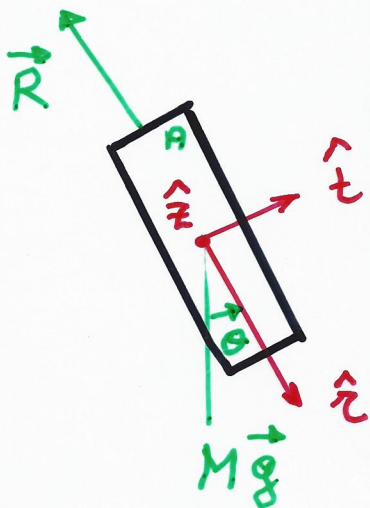


Se volessimo ora calcolare la "reazione vincolare" dovremmo considerare le equazioni cardinali. In particolare, in questo caso, dovremmo considerare la

$$\vec{F}_{\text{tot}}^{(c)} = M \vec{g} + \vec{R} = \frac{d\vec{Q}}{dt}$$

Assumiamo la terna di assi cartesiani $\hat{x}, \hat{y}, \hat{z}$ con origine nel c.d.m. e solidali con la sbarra

Proiettiamo la I eq. cardinale su tali assi



(276)

$$\hat{z}) \quad M g \cos \theta + R_{\hat{z}} = M a_{c\hat{z}}$$

\downarrow proiezione su \hat{z} della reazione vincolare \downarrow accelerazione centripeta del c.d.m.

$$\hat{t}) \quad -M g \sin \theta + R_{\hat{t}} = M a_{c\hat{t}}$$

\downarrow proiezione su \hat{t} della reazione vincolare. Il suo segno non è noto a priori \downarrow accelerazione tangenziale del c.d.m.

$$\hat{z}) \quad F_{\hat{z}}^e = 0 = M a_{e\hat{z}} \quad (\text{il moto è nel piano } \hat{r}\hat{t})$$

Il baricentro si muove con moto circolare, non uniforme, su un cerchio di raggio $\frac{l}{2}$

$$\begin{aligned} \vec{a}_c^{(t)} &= \frac{d\vec{v}_c^{(t)}}{dt} = \frac{d}{dt} \left(\frac{l}{2} \frac{d\theta(t)}{dt} \hat{t} \right) \\ &= \frac{l}{2} \frac{d^2\theta(t)}{dt^2} \hat{t} + \frac{l}{2} \frac{d\theta}{dt} \frac{d\hat{t}}{dt} = \\ &= \frac{l}{2} \frac{d^2\theta(t)}{dt^2} \hat{t} + \frac{l}{2} \frac{d\theta}{dt} \left(\frac{d\theta}{dt} (-\hat{z}) \right) = \\ &= \underbrace{\frac{l}{2} \frac{d^2\theta(t)}{dt^2} \hat{t}}_{\text{accelerazione tangenziale}} - \underbrace{\frac{l}{2} \left(\frac{d\theta}{dt} \right)^2 \hat{z}}_{\text{accelerazione centripeta}} \end{aligned}$$

Ricordiamo che il moto del pendolo è descritto da $\theta(t) = \theta_0 \sin(\omega_0 t + \varphi)$; $\dot{\theta}(t) = \omega_0 \theta_0 \cos(\omega_0 t + \varphi)$
 $\ddot{\theta}(t) = -\omega_0^2 \theta_0 \sin(\omega_0 t + \varphi)$

Sostituendo le espressioni trovate per $a_{c\hat{z}}$ e $a_{c\hat{t}}$ nelle relazioni che forniscono le componenti della reazione vincolare abbiamo

(277)

$$\begin{cases} R_{\hat{z}} = Mg \cos \theta(t) + M a_{c\hat{z}} \\ R_{\hat{t}} = Mg \sin \theta(t) + M a_{c\hat{t}} \\ R_{\hat{z}} \equiv 0 \end{cases}$$

$$\bullet R_z = -Mg \cos \theta(t) + M a_{c\hat{z}} = -M \left(g \cos \theta + \frac{l}{2} \omega_0^2 \sigma_0^2 \cos^2(\omega_0 t + \varphi_0) \right)$$

forza centripeta

$$= -M \left(g \cos \theta + \frac{l}{2} \omega_0^2 \sigma_0^2 (1 - \sin^2(\omega_0 t + \varphi_0)) \right)$$

$$= -M \left(g \cos \theta + \frac{l}{2} \omega_0^2 (\sigma_0^2 - \theta^2(t)) \right)$$

$$\bullet R_t = Mg \sin \theta - M \frac{l}{2} \omega_0^2 \sigma_0 \sin(\omega_0 t + \varphi_0) =$$

$$= M \left(g \sin \theta - \frac{l}{2} \omega_0^2 \theta(t) \right)$$