

Sia \mathcal{R} un disco circolare rigido omogeneo pesante, di centro C massa \mathcal{M} e raggio r , che presenta una cavità circolare di raggio $r/2$ e tangente internamente al bordo del disco stesso. Siano A il centro della cavità e ξ l'asse solidale, dato da $(C, \text{vers } \overrightarrow{AC})$.

Nello spazio terrestre supposto inerziale il corpo \mathcal{R} è vincolato a muoversi su un piano verticale fisso rispetto a terra. Sia (x, y) tale piano, con y verticale e orientato verso l'alto.

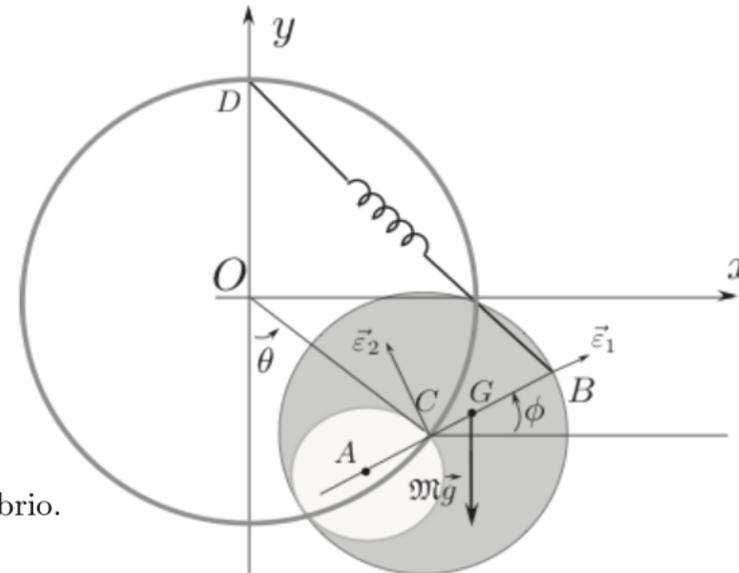
Il centro C del disco è vincolato a scorrere lungo una guida circolare fissa nel piano (x, y) , avente centro nell'origine O del sistema di riferimento e raggio $R =: \beta r$ con $\beta > 1$.

Sia θ l'anomalia che il vettore \overrightarrow{OC} forma rispetto al versore $-\vec{e}_2$ contata positivamente nel verso antiorario rispetto a \vec{e}_3 , sia B il punto fisso sul bordo del disco e di coordinate (relative) $(r, 0, 0)$, e sia ϕ l'anomalia che il vettore \overrightarrow{CB} forma rispetto al versore \vec{e}_1 contata positivamente nel verso antiorario rispetto a \vec{e}_3 .

Tutti i vincoli sono realizzati senza attrito.

Sul sistema, oltre ai pesi e alla sollecitazione vincolare, agisce una forza elastica, di costante elastica k , applicata al punto B e avente centro nel punto D del sistema di riferimento che ha coordinate $(0, R, 0)$.

Si assumano come coordinate lagrangiane le due anomalie θ e ϕ , si introduca la costante positiva ρ tale che $\mathcal{M}g =: \rho k R$, e si risolvano i seguenti punti usando le costanti r, ρ, β .



0) (*Facoltativo*) Dimostrare che sussistono le relazioni $\xi_G = r/6$, e $J_{G, \vec{e}_3} = \frac{37}{72} \mathcal{M}r^2$.

1) Esprimere le energie cinetica e potenziale del sistema e ricavarne le equazioni di Lagrange.

2) Determinare le condizioni di equilibrio; in particolare, studiare la stabilità degli equilibri che sono presenti quando $\mathcal{M}g = kR$. Mostrare poi che se $\mathcal{M}g \gg kR$, quelle già trovate risultano le uniche posizioni di equilibrio.

3) Scrivere le equazioni cardinali e (*facoltativo*) verificare le equazioni trovate nel Punto 1).

4) Ancora per $\mathcal{M}g = kR$, ricavare esplicitamente le espressioni globali (\vec{F}^v, \vec{M}_G^v) della sollecitazione vincolare con la quale la guida agisce sul disco in un istante in cui si hanno $(\theta_0 = 0, \phi_0 = 0, \dot{\theta}_0 = \sqrt{g/R}, \dot{\phi}_0 = \sqrt{6g/R})$, e specificare il valore assunto, in tale istante, dalla costante c tale che $\vec{M}_G^v = c \mathcal{M}g r \vec{e}_3$.

5) Imponendo l'ulteriore vincolo $\theta = \theta^* \in (-\pi, \pi]$ discutere qualitativamente il moto al variare del parametro $\rho := \mathcal{M}g/kR$. Si suggerisce di affrontare tale studio introducendo la variabile $\phi + \alpha$ con α un'opportuna costante.

Risoluzione

Punto 0) L'ascissa ξ_G del baricentro e il momento d'inerzia J_{G,\vec{e}_3} del corpo \mathfrak{R} sono conseguenze delle seguenti

$$0 = \mu\pi \frac{r^2}{4} \left(-\frac{r}{2}\right) + \mu\pi \left(r^2 - \frac{r^2}{4}\right) \xi_G, \quad \text{con } \mu\pi \left(r^2 - \frac{r^2}{4}\right) = \mathfrak{M}$$
$$\mu\pi r^2 \frac{r^2}{2} - \mu\pi \frac{r^2}{4} \left(\frac{r^2/4}{2} + \frac{r^2}{4}\right) = \mathfrak{M} \xi_G^2 + J_{G,\vec{e}_3}, \quad \mathfrak{M} \xi_G = \mu\pi \frac{r^2}{4} \frac{r}{2}.$$

Pertanto $\mathfrak{M} \xi_G^2 + J_{G,\vec{e}_3} = \frac{13}{8} \mu\pi r^2 \frac{r^2}{4}$ e quindi, dato che $\mu\pi \frac{r^2}{4} = \frac{1}{3} \mathfrak{M}$, seguono $\xi_G = \frac{r}{6}$

$$\text{e } J_{G,\vec{e}_3} = \mathfrak{M} r^2 \left(\frac{13}{24} - \frac{1}{36}\right) = \frac{37}{72} \mathfrak{M} r^2 \quad \text{insieme con} \quad \mathfrak{M} \xi_G^2 + J_{G,\vec{e}_3} = \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2.$$

Punto 1) Sussistono le relazioni (nelle quali non verrà scritta la terza componente dei vettori se questi sono sul piano (x, y))

$$\left(\overrightarrow{OC}\right)_e = R \begin{pmatrix} \sin \theta \\ -\cos \theta \end{pmatrix}, \quad \left(\vec{e}_1\right)_e = \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix}, \quad \left(\overrightarrow{CB}\right)_e = r \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix},$$

$$\left(\overrightarrow{OG}\right)_e = R \begin{pmatrix} \sin \theta \\ -\cos \theta \end{pmatrix} + \xi_G \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix}, \quad \left(\overrightarrow{OB}\right)_e = R \begin{pmatrix} \sin \theta \\ -\cos \theta \end{pmatrix} + r \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix},$$

$$\left(\vec{v}_C\right)_e = R \dot{\theta} \begin{pmatrix} \cos \theta \\ \sin \theta \end{pmatrix}, \quad \left(\vec{v}_G\right)_e = R \dot{\theta} \begin{pmatrix} \cos \theta \\ \sin \theta \end{pmatrix} + \xi_G \dot{\phi} \begin{pmatrix} -\sin \phi \\ \cos \phi \end{pmatrix},$$

$$\left(\vec{a}_C\right)_e = R \begin{pmatrix} \ddot{\theta} \cos \theta - \dot{\theta}^2 \sin \theta \\ \ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta \end{pmatrix}, \quad \left(\overrightarrow{BD}\right)_e = \begin{pmatrix} -R \sin \theta - r \cos \phi \\ R + R \cos \theta - r \sin \phi \end{pmatrix},$$

$$\left(\vec{a}_G\right)_e = R \begin{pmatrix} \ddot{\theta} \cos \theta - \dot{\theta}^2 \sin \theta \\ \ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta \end{pmatrix} + \xi_G \begin{pmatrix} -\ddot{\phi} \sin \phi - \dot{\phi}^2 \cos \phi \\ \ddot{\phi} \cos \phi - \dot{\phi}^2 \sin \phi \end{pmatrix}.$$



$$\begin{aligned}
(\overrightarrow{OC})_e &= R \begin{pmatrix} \sin \theta \\ -\cos \theta \end{pmatrix}, & (\vec{\varepsilon}_1)_e &= \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix} & (\overrightarrow{CB})_e &= r \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix}, \\
(\overrightarrow{OG})_e &= R \begin{pmatrix} \sin \theta \\ -\cos \theta \end{pmatrix} + \xi_G \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix}, & (\overrightarrow{OB})_e &= R \begin{pmatrix} \sin \theta \\ -\cos \theta \end{pmatrix} + r \begin{pmatrix} \cos \phi \\ \sin \phi \end{pmatrix}, \\
(\vec{v}_C)_e &= R \dot{\theta} \begin{pmatrix} \cos \theta \\ \sin \theta \end{pmatrix}, & (\vec{v}_G)_e &= R \dot{\theta} \begin{pmatrix} \cos \theta \\ \sin \theta \end{pmatrix} + \xi_G \dot{\phi} \begin{pmatrix} -\sin \phi \\ \cos \phi \end{pmatrix}, \\
(\vec{a}_C)_e &= R \begin{pmatrix} \ddot{\theta} \cos \theta - \dot{\theta}^2 \sin \theta \\ \ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta \end{pmatrix} & (\overrightarrow{BD})_e &= \begin{pmatrix} -R \sin \theta - r \cos \phi \\ R + R \cos \theta - r \sin \phi \end{pmatrix}, \\
(\vec{a}_G)_e &= R \begin{pmatrix} \ddot{\theta} \cos \theta - \dot{\theta}^2 \sin \theta \\ \ddot{\theta} \sin \theta + \dot{\theta}^2 \cos \theta \end{pmatrix} + \xi_G \begin{pmatrix} -\ddot{\phi} \sin \phi - \dot{\phi}^2 \cos \phi \\ \ddot{\phi} \cos \phi - \dot{\phi}^2 \sin \phi \end{pmatrix}.
\end{aligned}$$

Di conseguenza si hanno le

$$\begin{aligned}
\mathcal{V} &= \mathfrak{M} g y_G + \frac{1}{2} k \left((R \sin \theta + r \cos \phi)^2 + (R + R \cos \theta - r \sin \phi)^2 \right) \\
&= \mathfrak{M} g (-R \cos \theta + \xi_G \sin \phi) + \frac{1}{2} k (2R(R \cos \theta - r \sin \phi) + 2Rr \sin(\theta - \phi)) + cost. \\
&= (-\mathfrak{M} g R + k R^2) \cos \theta + (\mathfrak{M} g \xi_G - k R r) \sin \phi + k R r \sin(\theta - \phi) + cost. , \\
\mathcal{T} &= \frac{1}{2} \mathfrak{M} R^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} \mathfrak{M} \xi_G^2 \dot{\phi}^2 + \mathfrak{M} R \xi_G \dot{\phi} \dot{\theta} \sin(\theta - \phi) + \frac{1}{2} J_{G, \vec{\varepsilon}_3} \dot{\phi}^2 \\
&= \frac{1}{2} \mathfrak{M} R^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{2} \mathfrak{M} r^2 \frac{13}{24} \dot{\phi}^2 + \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\phi} \dot{\theta} \sin(\theta - \phi),
\end{aligned}$$

e quindi

$$\begin{cases} \frac{\partial \mathcal{V}}{\partial \theta} = -(-\mathfrak{M} g R + k R^2) \sin \theta + k R r \cos(\theta - \phi) \\ \frac{\partial \mathcal{V}}{\partial \phi} = +(\mathfrak{M} g \xi_G - k R r) \cos \phi - k R r \cos(\theta - \phi) \end{cases} \quad \begin{cases} \frac{\partial \mathcal{T}}{\partial \dot{\theta}} = \mathfrak{M} R^2 \dot{\theta} + \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\phi} \sin(\theta - \phi) \\ \frac{\partial \mathcal{T}}{\partial \dot{\phi}} = \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2 \dot{\phi} + \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\theta} \sin(\theta - \phi) \end{cases} \quad (5.0.23)$$



$$\left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial^2 \mathcal{V}}{\partial \theta^2} = -(-\mathfrak{M} g R + k R^2) \cos \theta - k R r \sin(\theta - \phi) \\ \frac{\partial^2 \mathcal{V}}{\partial \phi^2} = -(\mathfrak{M} g \xi_G - k R r) \sin \phi - k R r \sin(\theta - \phi) \\ \frac{\partial^2 \mathcal{V}}{\partial \theta \partial \phi} = +k R r \sin(\theta - \phi) \end{array} \right. \quad \left\{ \begin{array}{l} \frac{\partial^2 \mathcal{T}}{\partial \dot{\theta}^2} = \mathfrak{M} R^2 \\ \frac{\partial^2 \mathcal{T}}{\partial \dot{\phi}^2} = \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2 \\ \frac{\partial^2 \mathcal{T}}{\partial \dot{\theta} \partial \dot{\phi}} = \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \sin(\theta - \phi) \\ \frac{\partial \mathcal{T}}{\partial \theta} = \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\phi} \dot{\theta} \cos(\theta - \phi) \\ \frac{\partial \mathcal{T}}{\partial \phi} = -\frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\phi} \dot{\theta} \cos(\theta - \phi) . \end{array} \right. \quad (5.0.24)$$

Dalle (5.0.23) seguono anche le equazioni di Lagrange:

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathcal{L}_\theta \\ \mathcal{L}_\phi \end{array} \right. \left\{ \begin{array}{l} \mathfrak{M} R^2 \ddot{\theta} + \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \ddot{\phi} \sin(\theta - \phi) - \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\phi}^2 \cos(\theta - \phi) \\ \qquad \qquad \qquad = (-\mathfrak{M} g R + k R^2) \sin \theta - k R r \cos(\theta - \phi) \\ \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \ddot{\theta} \sin(\theta - \phi) + \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2 \ddot{\phi} + \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\theta}^2 \cos(\theta - \phi) \\ \qquad \qquad \qquad = -(\mathfrak{M} g \xi_G - k R r) \cos \phi + k R r \cos(\theta - \phi) \end{array} \right. \quad (5.0.25)$$

e (qualora fossero richieste) le loro linearizzate nella posizione (θ_e, ϕ_e) :

$$\left\{ \begin{array}{l} \mathfrak{M} R^2 \ddot{\theta} + \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \sin(\theta_e - \phi_e) \ddot{\phi} = \left(-(-\mathfrak{M} g R + k R^2) \cos \theta_e - k R r \sin(\theta_e - \phi_e) \right) (\theta - \theta_e) \\ \qquad \qquad \qquad + k R r \sin(\theta_e - \phi_e) (\phi - \phi_e) \\ \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \sin(\theta_e - \phi_e) \ddot{\theta} + \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2 \ddot{\phi} = k R r \sin(\theta_e - \phi_e) (\theta - \theta_e) \\ \qquad \qquad \qquad - \left((\mathfrak{M} g \xi_G - k R r) \sin \phi_e + k R r \sin(\theta_e - \phi_e) \right) (\phi - \phi_e) \end{array} \right. \quad (5.0.26)$$



Punto 2) Dalle (5.0.25) si ricavano le condizioni di equilibrio:

$$\begin{cases} (-\mathfrak{M} g R + k R^2) \sin \theta - k R r \cos(\theta - \phi) = 0, \\ -(\mathfrak{M} g \xi_G - k R r) \cos \phi + k R r \cos(\theta - \phi) = 0, \end{cases} \quad (5.0.27)$$

che, con $\mathfrak{M} g =: \rho k R$ ed $R = \beta r$, forniscono le $\begin{cases} a \sin \theta = \cos(\theta - \phi), \\ b \cos \phi = -\cos(\theta - \phi), \end{cases}$ da cui

$$\begin{cases} a \sin \theta = -b \cos \phi, \\ a \sin \theta = \cos \theta \cos \phi + \sin \theta \sin \phi, \end{cases} \quad \text{con} \quad \begin{cases} a := \frac{k R^2 - \mathfrak{M} g R}{k R r} = \beta(1 - \rho) \\ b := \frac{k R r - \mathfrak{M} g \xi_G}{k R r} = (1 - \rho/6), \end{cases} \quad (5.0.28)$$

ovvero, se $a \neq 0$ e $b \neq 0$,

$$-\frac{a}{b} \cos \theta \sin \theta \pm \sin \theta \sqrt{1 - \frac{a^2}{b^2} \sin^2 \theta} = a \sin \theta; \quad (5.0.29)$$

ne segue che o è $\sin \theta = 0$ oppure

$$\pm \sqrt{b^2 - a^2 + a^2 \cos^2 \theta} = a b + a \cos \theta \quad \text{che dà} \quad 2a^2 b \cos \theta = -(a^2 b^2 + a^2 - b^2).$$

Pertanto, dato che è $\xi_G < r < R$, dalle (5.0.27) e (5.0.28) si hanno i seguenti casi:

1) $\mathfrak{M} g = k R$ che implica $a = 0$ e $b \neq 0$ con $\cos(\theta - \phi) = 0$ e quindi $\cos \phi = 0$ e $\sin \theta = 0$;

2) $\mathfrak{M} g \xi_G = k R^2$ e $a \neq 0$, $b = 0$, che implica di nuovo $\cos(\theta - \phi) = 0$ e quindi $\cos \phi = 0$ e $\sin \theta = 0$;

3) $a \neq 0$ e $b \neq 0$, e le (5.0.28) e (5.0.29) implicano:

o che $\sin \theta = 0$ e dunque anche $\cos \phi = 0$, oppure che

$$\cos \theta_e = -\frac{b^2(a^2 - 1) + a^2}{2a^2b} = -\frac{b}{2} \left(1 - \frac{1}{a^2} + \frac{1}{b^2}\right) =: \chi, \quad \text{purché sia } \chi \in [-1, +1].$$

È facile concludere che se $\rho \rightarrow \infty$ allora $a \rightarrow -\infty$ e $b \rightarrow -\infty$, e quindi $\chi \rightarrow \chi_+ := +\infty$.

In definitiva, se $\mathfrak{M} g = k R$, (e cioè $\rho = 1$), dalle (5.0.28) segue (come si è detto) $\cos(\theta - \phi) = 0$ e quindi $\cos \phi = 0$. Pertanto $\sin \theta \sin \pi = 0$ da cui $\sin \theta = 0$, (e viceversa). Ne seguono quattro posizioni di equilibrio

$$\mathcal{C}_1 = \begin{pmatrix} \theta_1 = 0 \\ \phi_1 = +\pi/2 \end{pmatrix}, \quad \mathcal{C}_2 = \begin{pmatrix} \theta_2 = 0 \\ \phi_2 = -\pi/2 \end{pmatrix}, \quad \mathcal{C}_3 = \begin{pmatrix} \theta_3 = \pi \\ \phi_3 = +\pi/2 \end{pmatrix}, \quad \mathcal{C}_4 = \begin{pmatrix} \theta_4 = \pi \\ \phi_4 = -\pi/2 \end{pmatrix}.$$

Dalle (5.0.24) seguono poi in particolare (e ancora con $\mathfrak{M} g = \rho k R$) le

$$\mathbf{a} = \begin{pmatrix} \mathfrak{M} R^2 & \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \sin(\theta - \phi) \\ \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \sin(\theta - \phi) & \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2 \end{pmatrix}, \tag{5.0.30}$$

$$\mathbf{b} = \begin{pmatrix} -(-\mathfrak{M} g R + k R^2) \cos \theta - k R r \sin(\theta - \phi) & +k R r \sin(\theta - \phi) \\ +k R r \sin(\theta - \phi) & -(\mathfrak{M} g \xi_G - k R r) \sin \phi - k R r \sin(\theta - \phi) \end{pmatrix},$$

ovvero

$$\mathbf{b} = k R r \begin{pmatrix} \beta(\rho - 1) \cos \theta - \sin(\theta - \phi) & \sin(\theta - \phi) \\ \sin(\theta - \phi) & (1 - \rho/6) \sin \phi - \sin(\theta - \phi) \end{pmatrix},$$

e nelle quattro posizioni dette si hanno le

e nelle quattro posizioni dette si hanno le

$$\mathbf{b}_1 = kRr \begin{pmatrix} \beta(\rho-1)+1 & -1 \\ -1 & (1-\rho/6)+1 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{b}_2 = kRr \begin{pmatrix} \beta(\rho-1)-1 & +1 \\ +1 & -(1-\rho/6)-1 \end{pmatrix},$$

$$\mathbf{b}_3 = kRr \begin{pmatrix} -\beta(\rho-1)-1 & +1 \\ +1 & (1-\rho/6)-1 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{b}_4 = kRr \begin{pmatrix} -\beta(\rho-1)+1 & -1 \\ -1 & -(1-\rho/6)+1 \end{pmatrix}.$$

Queste, con $\rho = 1$ diventano

$$\mathbf{b}_1 = kRr \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 11/6 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{b}_2 = kRr \begin{pmatrix} -1 & +1 \\ +1 & -11/6 \end{pmatrix},$$

$$\mathbf{b}_3 = kRr \begin{pmatrix} -1 & +1 \\ +1 & -1/6 \end{pmatrix}, \quad \mathbf{b}_4 = kRr \begin{pmatrix} 1 & -1 \\ -1 & 1/6 \end{pmatrix},$$

e se ne conclude che in tal caso la $\mathcal{C}_1 = (0, \pi/2)$ è l'unica posizione stabile.

Punto 2) bis Nella posizione $(\theta_1 = 0, \phi_1 = \pi/2)$ le equazioni linearizzate (5.0.26) diventano:

$$\begin{cases} \mathfrak{M} R^2 \ddot{\theta} - \frac{1}{6} \mathfrak{M} Rr \ddot{\phi} = (\mathfrak{M} gR - kR^2 + kRr) \theta - kRr (\phi - \pi/2) \\ -\frac{1}{6} \mathfrak{M} Rr \ddot{\theta} + \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2 \ddot{\phi} = -kRr \theta - (\mathfrak{M} g r/6 - kRr - kRr) (\phi - \pi/2) \end{cases}$$

che per $\rho = 1$ sono:

$$\begin{cases} 2\beta \frac{\mathfrak{M}}{k} \ddot{\theta} - \frac{1}{3} \frac{\mathfrak{M}}{k} \ddot{\phi} = 2\theta - 2(\phi - \pi/2) \\ -\frac{1}{3} \frac{\mathfrak{M}}{k} \ddot{\theta} + \frac{13}{24} \frac{\mathfrak{M}}{k} \ddot{\phi} = -2\theta - \frac{11}{3} (\phi - \pi/2) \end{cases}$$



$$\text{Det} \begin{pmatrix} 2 - 2\beta \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda & -2 + \frac{1}{3} \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda \\ -2 + \frac{1}{3} \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda & -\frac{11}{3} - \frac{13}{24} \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda \end{pmatrix} = 0, \quad \text{e cioè}$$

$$\left(\frac{13}{12} \beta - \frac{1}{9} \right) \frac{\mathfrak{M}^2}{k^2} \lambda^2 - \left(\frac{13}{12} + \frac{22}{3} + \frac{4}{3} \right) \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda - \left(\frac{22}{3} + 4 \right) = 0,$$

e gli autovettori sono allora le soluzioni delle

$$\begin{aligned} (2 - 2\beta \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda_1) \alpha_1 + (-2 + \frac{1}{3} \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda_1) \beta_1 &= 0, \\ (2 - 2\beta \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda_2) \alpha_2 + (-2 + \frac{1}{3} \frac{\mathfrak{M}}{k} \lambda_2) \beta_2 &= 0, \end{aligned}$$

da cui segue la relativa matrice di trasformazione \mathbf{p} . Con questa \mathbf{p} , e con le $\nu_{1,2} := \sqrt{\lambda_{1,2}}$, si calcolano le

$$\begin{pmatrix} \theta^{lin}(t) \\ \phi^{lin}(t) - \pi/2 \end{pmatrix} = \mathbf{p} \begin{pmatrix} \cos \nu_1 t & 0 \\ 0 & \cos \nu_2 t \end{pmatrix} \mathbf{p}^{-1} \begin{pmatrix} \theta_0 \\ \phi_0 - \pi/2 \end{pmatrix} + \mathbf{p} \begin{pmatrix} \frac{1}{\nu_1} \sin \nu_1 t & 0 \\ 0 & \frac{1}{\nu_2} \sin \nu_2 t \end{pmatrix} \mathbf{p}^{-1} \begin{pmatrix} \dot{\theta}_0 \\ \dot{\phi}_0 \end{pmatrix}$$

Punto 3) Sussistono le equazioni cardinali:

$$\begin{cases} \mathfrak{M} \vec{a}_G = \mathfrak{M} \vec{g} - k \overrightarrow{DB} + \vec{F}^v \\ \dot{\vec{K}}^G = -\overrightarrow{GB} \times k \overrightarrow{DB} + \overrightarrow{GC} \times \vec{F}^v + \vec{M}_C^v \end{cases} \quad (5.0.31)$$

dalle quali ricavare, siccome i vincoli sono tutti senza attrito, che $F_z^v = 0$ e che \vec{M}_C^v è nulla. Poi, dovendo essere

$$\begin{cases} \vec{F}^v \times \overrightarrow{OC} = (\mathfrak{M} \vec{a}_G - \mathfrak{M} \vec{g} + k \overrightarrow{DB}) \times \overrightarrow{OC} = 0 \\ \vec{F}^v \times \overrightarrow{CG} = \dot{\vec{K}}^G + \overrightarrow{GB} \times k \overrightarrow{DB} \end{cases} \quad (5.0.32)$$



dalle stesse (5.0.31) ne seguono le condizioni

$$\left\{ \begin{array}{l} \left(\mathfrak{M} \vec{a}_G - \mathfrak{M} \vec{g} + k \overrightarrow{DB} \right)_x y_C - \left(\mathfrak{M} \vec{a}_G - \mathfrak{M} \vec{g} + k \overrightarrow{DB} \right)_y x_C = 0 \\ \left(\mathfrak{M} \vec{a}_G - \mathfrak{M} \vec{g} + k \overrightarrow{DB} \right)_x (y_G - y_C) - \left(\mathfrak{M} \vec{a}_G - \mathfrak{M} \vec{g} + k \overrightarrow{DB} \right)_y (x_G - x_C) \\ = J_{G, \vec{e}_3} \ddot{\phi} + \frac{5}{6} r \vec{e}_1 \times k \left((R \sin \theta + r \cos \phi) \vec{e}_1 - (R + R \cos \theta - r \sin \phi) \vec{e}_2 \right) \cdot \vec{e}_3 \end{array} \right. \quad (5.0.33)$$

ovvero:

$$\begin{aligned} - \left(\mathfrak{M} \ddot{x}_G + kR \sin \theta + kr \cos \phi \right) R \cos \theta &= \left(\mathfrak{M} \ddot{y}_G + \mathfrak{M} g - k(R + R \cos \theta - r \sin \phi) \right) R \sin \theta, \\ \left(\mathfrak{M} \ddot{x}_G + kR \sin \theta + kr \cos \phi \right) \frac{r}{6} \sin \phi - \left(\mathfrak{M} \ddot{y}_G + \mathfrak{M} g - k(R + R \cos \theta - r \sin \phi) \right) \frac{r}{6} \cos \phi \\ &= \frac{37}{72} \mathfrak{M} r^2 \ddot{\phi} - \frac{5}{6} kr \left((R \sin \theta + r \cos \phi) \sin \phi + (R + R \cos \theta - r \sin \phi) \cos \phi \right), \end{aligned}$$

o anche

$$\begin{aligned} \mathfrak{M} (\ddot{x}_G \cos \theta + \ddot{y}_G \sin \theta) &= \left(-\mathfrak{M} g + k(R + R \cos \theta - r \sin \phi) \right) R \sin \theta \\ &\quad - (kR \sin \theta + kR \cos \phi) R \cos \theta, \\ \mathfrak{M} \frac{r}{6} (-\ddot{x}_G \sin \phi + \ddot{y}_G \cos \phi) + \left(\mathfrak{M} g - k(R + R \cos \theta - r \sin \phi) \right) \frac{r}{6} \cos \phi - (kR \sin \theta + kR \cos \phi) \frac{r}{6} \sin \phi \\ &= -\frac{37}{72} \mathfrak{M} r^2 \ddot{\phi} + \frac{5}{6} kr \left((R + R \cos \theta - r \sin \phi) \cos \phi + (R \sin \theta + R \cos \phi) \sin \phi \right), \end{aligned}$$



cioè

$$\begin{aligned}
 R\ddot{\theta} + \frac{r}{6} \left(\ddot{\phi} \sin(\theta - \phi) - \dot{\phi}^2 \cos(\theta - \phi) \right) &= \left(-\mathfrak{M} g + k(R + R \cos \theta - r \sin \phi) \right) R \sin \theta \\
 &\quad - (kR \sin \theta + kR \cos \phi) R \cos \theta \\
 R\ddot{\theta} \sin(\theta - \phi) + \cos^2 \theta \cos(\theta - \phi) + \frac{r}{6} \ddot{\phi} - kR \left(\cos(\theta - \phi) + \frac{r}{6} \cos \phi \right) \\
 &= -\frac{37}{72} \mathfrak{M} r^2 \ddot{\phi} + \frac{5}{6} k r \left((R + R \cos \theta - r \sin \phi) \cos \phi + (R \sin \theta + R \cos \phi) \sin \phi \right),
 \end{aligned}$$

equazioni, queste, che coincidono con le (5.0.25) (provare per credere).

Punto 4) Dalle (5.0.31) si ricava allora $\vec{F}^v = \mathfrak{M} \vec{a}_G - \mathfrak{M} \vec{g} + k \overrightarrow{DB}$ con la quale è possibile calcolare la $\vec{M}_G^v = \vec{M}_C^v + \overrightarrow{GC} \times \vec{F}^v = \vec{F}^v \times \overrightarrow{CG}$. D'altra parte, per $\theta_0 = 0$ e $\phi_0 = 0$ si hanno

$$\begin{aligned}
 \left(\mathfrak{M} \vec{a}_G \right)_e &= \mathfrak{M} R \begin{pmatrix} \ddot{\theta} \\ \dot{\theta}^2 \end{pmatrix} + \mathfrak{M} \xi_G \begin{pmatrix} -\dot{\phi}^2 \\ \ddot{\phi} \end{pmatrix}, \\
 \left(-\mathfrak{M} \vec{g} \right)_e &= \begin{pmatrix} 0 \\ \mathfrak{M} g \end{pmatrix}, \quad \left(k \overrightarrow{DB} \right)_e = k \begin{pmatrix} 0 \\ -2R \end{pmatrix},
 \end{aligned}$$

e quindi se ne conclude che per tali valori si ha

$$\left(\vec{F}^v \right)_e = \begin{pmatrix} \mathfrak{M} R \ddot{\theta} \\ \mathfrak{M} R \dot{\theta}^2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} -\mathfrak{M} \xi_G \dot{\phi}^2 \\ \mathfrak{M} \xi_G \ddot{\phi} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ \mathfrak{M} g \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} k r \\ -2kR \end{pmatrix}.$$

A loro volta, i valori delle $\ddot{\theta}_0$ e $\ddot{\phi}_0$ si possono ricavare a partire dalle equazioni di Lagrange: (5.0.25). Infatti, per $\theta_0 = 0$ e $\phi_0 = 0$ quelle diventano:

$$\mathfrak{M} R^2 \ddot{\theta} - \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\phi}^2 = -k R r, \quad \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2 \ddot{\phi} + \frac{1}{6} \mathfrak{M} R r \dot{\theta}^2 = -\frac{1}{6} \mathfrak{M} g r + 2k R r,$$

e dunque $\ddot{\theta}_0 = 0$, e $\ddot{\phi}_0 = \frac{10}{6} \frac{24}{13} \frac{g}{r}$. Tramite queste si ricava la



e dunque $\ddot{\theta}_0 = 0$, e $\ddot{\phi}_0 = \frac{10}{6} \frac{24}{13} \frac{g}{r}$. Tramite queste si ricava la

$$\begin{aligned} (\vec{F}^v)_e &= \begin{pmatrix} \mathfrak{M} R \ddot{\theta} - \mathfrak{M} \xi_G \dot{\phi}^2 + k r \\ \mathfrak{M} R \dot{\theta}^2 + \mathfrak{M} \xi_G \ddot{\phi} + \mathfrak{M} g - 2k R \end{pmatrix} \\ &= \begin{pmatrix} -\frac{1}{\beta} \mathfrak{M} g + \frac{1}{\beta} k R \\ (\frac{20}{39}) + 2\mathfrak{M} g - 2k R \end{pmatrix}, \end{aligned}$$

e questa fornisce $\dot{\vec{K}}_G + \vec{GB} \times k \vec{DB} = \vec{M}_G^v = \vec{F}^v \times \vec{CG} = c \mathfrak{M} g r \vec{e}_3$ con $c = -\frac{20}{6 \cdot 39}$.

Punto 5) L'imposizione dell'ulteriore vincolo $\theta = \theta^*$ assegna per la ϕ un'unica equazione, che si calcola specificando la seconda delle (5.0.25) nella

$$\begin{aligned} \frac{13}{24} \mathfrak{M} r^2 \ddot{\phi} &= -(\mathfrak{M} g \xi_G - k R r) \cos \phi + k R r \cos(\theta^* - \phi) \\ &= (-\mathfrak{M} g \xi_G + k R r + k R r \cos \theta^*) \cos \phi + k R r \sin \theta^* \sin \phi. \end{aligned}$$

Introducendo:

$$\delta^2 := (-\mathfrak{M} g \xi_G + k R r + k R r \cos \theta^*)^2 + (k R r \sin \theta^*)^2 =: c_1^2 + c_2^2, \quad \text{e } \alpha \text{ tale che } \begin{cases} \cos \alpha := c_2 / \delta \\ \sin \alpha := c_1 / \delta \end{cases}$$

l'equazione diviene

$$\ddot{\phi} = \frac{72}{39} \frac{\delta}{\mathfrak{M} r^2} \sin(\phi + \alpha),$$

la quale, a seconda del valore della costante $\rho = \frac{\mathfrak{M} g}{k R}$, e sfruttando l'integrale primo:

$$\mathcal{E} := \frac{39}{36} \mathfrak{M} r^2 \dot{\phi}^2 + \delta \cos(\phi + \alpha) = \mathcal{E}_0,$$

si può discutere come quella di un pendolo semplice con punto di equilibrio stabile $\phi_e = -\alpha$ quando $\delta < 0$, e come quella di un pendolo inverso (cioè con la gravità verso l'alto invece che verso il basso e punto di equilibrio stabile $\phi_e = +\alpha$) quando $\delta > 0$; l'unico caso diverso è quello in cui $\delta = 0$, che è invece quello di una variazione lineare della ϕ a partire dalla α .