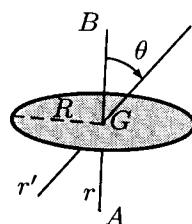


# Compito di Meccanica Razionale (9 CFU)

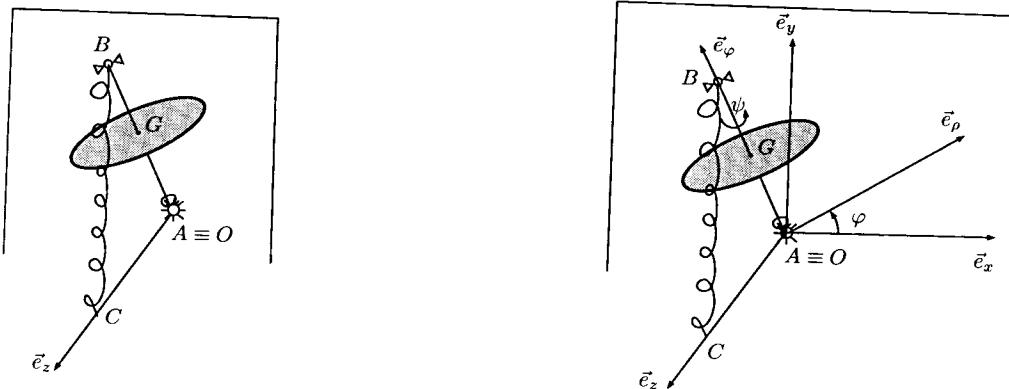
Trieste, 10 gennaio 2017. (G. Tondo)

Si consideri il corpo rigido della figura, costituito da un disco *omogeneo* di massa  $m$  e raggio  $R$ , sul quale è saldato un asse  $r$  ortogonale, di massa *trascurabile*, passante per il centro  $G$  e di estremi  $A$ ,  $B$ , con  $\overline{AG} = \overline{BG} = d$ .

- 1) Si calcoli il momento d'inerzia del rigido rispetto ad un asse  $r'$  passante per  $G$  e inclinato di un angolo  $\theta$  rispetto all'asse  $r$ .



Il rigido suddetto è vincolato, come in figura, con una cerniera sferica in  $A$  ad un punto fisso  $O$  e con un appoggio liscio bilatero in  $B$  ad un piano verticale passante per  $O$ . Sul rigido agisce il peso proprio, la forza di richiamo di una molla lineare, di costante elastica  $c$ , fissata nei punti  $B$  e  $C$ ,  $\overline{OC} = 2d$ , la forza di richiamo di una molla angolare, di costante elastica  $b$ , fissata nel punto  $A$ .



## STATICÀ

Detto  $\varphi$  l'angolo tra il versore  $\vec{e}_y$  e l'asse  $r$  e  $\psi$  l'angolo di rotazione del disco, misurato a partire dalla posizione in cui la molla angolare è a riposo, determinare:

- 2) le configurazioni di equilibrio del modello  $\vec{q}_e = (\varphi_e, \psi_e)$  e la loro stabilità;
- 3) le reazioni vincolari esterne sull'asse  $r$  in  $A$  e in  $B$ , all'equilibrio.

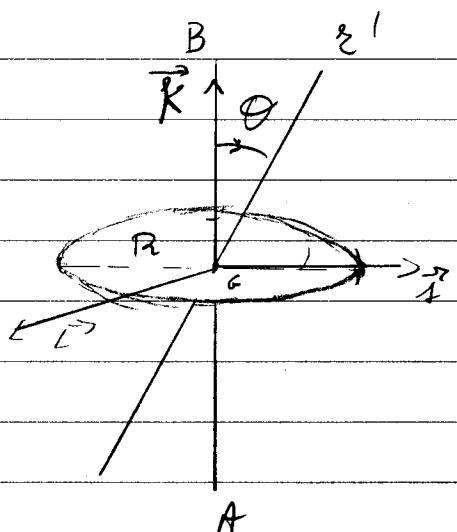
## DINAMICA

- 4) Scrivere le equazioni differenziali pure di moto;
- 5) linearizzare le equazioni di moto intorno alle configurazioni di equilibrio;
- 6) calcolare la reazione vincolare esterna sui punti  $A$  e  $B$ , durante il moto.

Tema del 10/01/2018

1) Utilizziamo la formula

$$I_{z'} = \text{vers}(r') \cdot I_0 (\text{vers}(r')) \quad \in \mathbb{C}^{2^1}$$



Calcoliamo la matrice di  $I_0$ , rispetto alle tpm  $B_3(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$  con

$\vec{j} \in \text{piano}(r, r')$  e  $\vec{k} \parallel r$ . Quindi

$$I_0^{B_3} = \begin{bmatrix} A & & \\ & A & \\ & & C \end{bmatrix}, \text{ dove } A = \frac{mR^2}{4}, C = 2A = \frac{mR^2}{2}$$

$$\text{vers}(r') = \sin \theta \vec{j} + \cos \theta \vec{k}$$

Dunque

$$I_{z'} = [0, \sin \theta, \cos \theta] \begin{bmatrix} A & & \\ & A & \\ & & C \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0 \\ \sin \theta \\ \cos \theta \end{bmatrix} = [0, \sin \theta, \cos \theta] \begin{bmatrix} 0 \\ A \sin \theta \\ C \cos \theta \end{bmatrix} =$$

$$= A \sin^2 \theta + C \cos^2 \theta = A (\sin^2 \theta + 2 \cos^2 \theta) = A (1 + \cos^2 \theta) =$$

$$= \frac{mR^2}{4} (1 + \cos^2 \theta)$$

## Cinematica

Il rigido  $R$  ha 2 g.l., come si può dedurre dal metodo dei congegianti successivi. Infatti, l'asse  $AB$ , fino in  $O$  può restare nel piano ( $\vec{e}_x, \vec{e}_y$ ) intorno all'asse  $\vec{e}_z$ . Congelando tale rotazione, rimane libera la rotazione del disco intorno al suo asse. Congelando anche queste, il rigido è congelato. Si può arrivare alle stesse conclusioni con il metodo del silenzio. Il rigido ha un punto fisso,  $A$ , quindi 3 g.l.. Il vincolo di appoggio di  $B$  sul piano ( $\vec{e}_x, \vec{e}_y$ ) è un vincolo semplice. Quindi

$$l = g - n = 3 - 1 = 2. \text{ Coord. libere} = \{(\varphi, +)\}$$

Consideriamo le seguenti basi:

$$\partial \subset \mathbb{R}^2$$

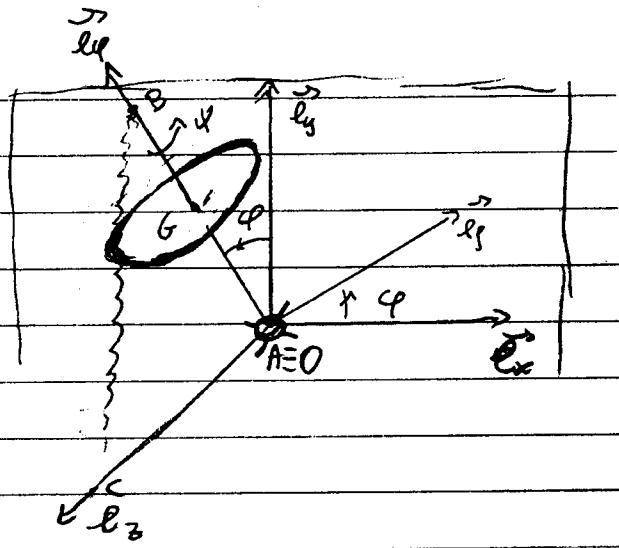
$B_f = (\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$  : base "fisica"  $\varphi \in \mathbb{R}$

$B_i = (\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$  : base "intermedia",  $\vec{\omega}^{(i)} = \dot{\varphi} \vec{e}_z$

$B_s = (\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$  : base "solidale" a  $R$ ,  $\vec{\omega}^{(s)} = \dot{\varphi} \vec{e}_y$

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{e}_p = \cos \varphi \vec{e}_x + \sin \varphi \vec{e}_y \\ \vec{e}_q = -\sin \varphi \vec{e}_x + \cos \varphi \vec{e}_y \\ \vec{e}_r = \vec{e}_z \end{array} \right. \quad \left\{ \begin{array}{l} \vec{e}_x = \cos \varphi \vec{e}_p - \sin \varphi \vec{e}_q \\ \vec{e}_y = \sin \varphi \vec{e}_p + \cos \varphi \vec{e}_q \\ \vec{e}_z = \vec{e}_r \end{array} \right.$$

$$\vec{e}_p = \vec{\omega}^{(i)} \times \vec{e}_p + \dot{\varphi} \vec{e}_2 \times \vec{e}_p = \dot{\varphi} \vec{e}_q, \quad \vec{e}_q = \vec{\omega}^{(i)} \times \vec{e}_q = \dot{\varphi} \vec{e}_2 \times \vec{e}_q = -\dot{\varphi} \vec{e}_p$$



(3)

$$B-O = 2d \vec{e}_q = 2d(\sin \varphi \vec{e}_x + \cos \varphi \vec{e}_y)$$

$$G-O = d \vec{e}_q = d(-\sin \varphi \vec{e}_x + \cos \varphi \vec{e}_y)$$

$$B-C = (B-O) + (O-C) = 2d \vec{e}_q - 2d \vec{e}_z = 2d(\vec{e}_q - \vec{e}_z)$$

$$= 2d(-\sin \varphi \vec{e}_x + \cos \varphi \vec{e}_y - \vec{e}_z)$$

$$\vec{\omega} = \dot{\varphi} \vec{e}_z + \dot{\psi} \vec{e}_q = \dot{\varphi} \vec{e}_z + \dot{\psi} (-\sin \varphi \vec{e}_x + \cos \varphi \vec{e}_y)$$

### Statice

2) La sollecitazione, dovuta al peso proprio e alle molle, è conservativa. Quindi, ammette energia potenziale

$$V(\varphi, t) = -m \vec{g} \cdot (G-O) + \frac{1}{2} c \overline{BC}^2 + \frac{1}{2} b \dot{\varphi}^2$$

$$\overline{BC}^2 = (B-O) \cdot (B-C) = 4d^2 (\vec{e}_q - \vec{e}_z) \cdot (\vec{e}_q - \vec{e}_z) = 4d^2 \cdot 2 = 8d^2$$

Dunque,

$$V = m g \vec{e}_y \cdot d \vec{e}_q + \frac{1}{2} c (8d^2) + \frac{1}{2} b \dot{\varphi}^2$$

Trascurando il termine costante, si trova

$$V(\varphi, t) = m g d \cos \varphi + \frac{1}{2} b \dot{\varphi}^2$$

Cerchiamo i punti stazionari della funzione V.

$$\begin{cases} \frac{\partial V}{\partial \varphi} = -mgd \sin \varphi = -g_4 \\ \frac{\partial V}{\partial \psi} = b \psi = -g_4 \end{cases}$$

Dunque, i punti stazionari  $\Leftrightarrow$  equilibri del modello sono le soluzioni del sistema

$$\begin{cases} mgd \sin \varphi = 0 \\ b \psi = 0 \end{cases} \Leftrightarrow \begin{cases} \sin \varphi = 0 \\ \psi = 0 \end{cases} \begin{cases} \varphi = 0 \\ \psi = 0 \end{cases} \begin{cases} \varphi = \bar{\varphi} \\ \psi = 0 \end{cases}$$

cioè

$$\vec{q}_e^{(1)} = (0, 0)$$

$$\vec{q}_e^{(2)} = (\bar{\varphi}, 0)$$

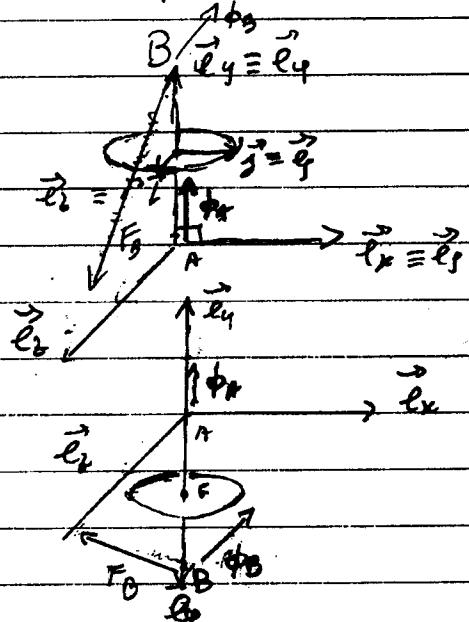
Stabilità

$$\frac{\partial^2 V}{\partial \varphi^2} = -mgd \cos \varphi, \quad \frac{\partial^2 V}{\partial \psi^2} = 0, \quad \frac{\partial^2 V}{\partial \varphi \partial \psi} = b$$

$$\mathcal{H} = \begin{bmatrix} -mgd \cos \varphi & 0 \\ 0 & b \end{bmatrix} \quad \mathcal{H}_{11} = -mgd \cos \varphi \quad \det \mathcal{H} = b \mathcal{H}_{11}$$

$\mathcal{H}_{11}|_{\vec{q}_e^{(1)}} < 0, \det \mathcal{H} < 0 \Rightarrow \vec{q}_e^{(1)} \text{ è instabile} \rightarrow \text{instabile}$

$\mathcal{H}_{11}|_{\vec{q}_e^{(2)}} > 0, \det \mathcal{H} > 0 \Rightarrow \vec{q}_e^{(2)} \text{ è punto minimo} \rightarrow \text{stabile}$



(5)

3) Reazioni esterne in A e B, all'equilibrio:  $\vec{L} = \{(A, \vec{\phi}_A), (B, \vec{\phi}_B = \phi \vec{e}_z)\}$

Sappiamo che nelle configurazioni di equilibrio le ECS sono necessariamente soddisfatte.  
Quindi, all'equilibrio

$$\begin{cases} \vec{R}_{\text{ext, est}} + \vec{\phi}_A + \vec{\phi}_B = \vec{0} \\ \vec{M}_0 + (B-0) \times \vec{\phi}_B = \vec{0} \end{cases}$$

$$\vec{R}_{\text{ext, est}} = m \vec{g} + \vec{F}_B = -m \vec{g} \vec{e}_y - c(B-e) = -m \vec{g} \vec{e}_y - cd(\vec{e}_y - \vec{e}_z)$$

$$\vec{M}_0 = (B-0) \times m \vec{g} + (B-0) \times \vec{F}_B = b \psi \vec{e}_y$$

$$= d \vec{e}_y \times -m \vec{g} \vec{e}_y + 2cd \vec{e}_y \times [cd(\vec{e}_y - \vec{e}_z)] - b \psi \vec{e}_y$$

$$= mgd \sin \psi \vec{e}_z - b \psi \vec{e}_y + 4cd^2 \vec{e}_y$$

$$(B-0) \times \vec{\phi}_B = 2cd \vec{e}_y \times \phi \vec{e}_z = 2d \phi \vec{e}_y \times \vec{e}_z = 2d \phi \vec{e}_x$$

Nelle configurazioni di eq.  $\vec{q}_e^{(1)}$ :

$$\vec{R}_{\text{ext, est}}|_{\vec{q}_e^{(1)}} = -m \vec{g} \vec{e}_y - 2cd(\vec{e}_y - \vec{e}_z) = -(mg + 2cd) \vec{e}_y + 2cd \vec{e}_z$$

$$\vec{M}|_{\vec{q}_e^{(1)}} = 4cd^2 \vec{e}_x$$

$$(B-0) \times \vec{\phi}_B|_{\vec{q}_e^{(1)}} = 2d \phi \vec{e}_x$$

$$\left\{ \begin{array}{l} -(mg + 2cd) \vec{e}_y + 2cd \vec{e}_z + \phi \vec{e}_x = -\vec{\phi}_A \Rightarrow \vec{\phi}_A = \dots \\ 4cd^2 \vec{e}_x + 2d \phi \vec{e}_x = 0 \end{array} \right.$$

$$4cd^2 \vec{e}_x + 2d \phi \vec{e}_x = 0 \Rightarrow \phi = -2cd$$

Dunque, in  $\vec{q}_e^{(1)} = (0, 0)$

$$\vec{\phi}_B = -2cd\vec{e}_z, \vec{\phi}_x = (mg + 2cd)\vec{e}_y$$

Analogamente, in  $\vec{q}_e^{(2)}$

$$\vec{F}_2 \Big|_{\vec{q}_e^{(2)}}^{(ext, ext)} = -mg\vec{e}_y - 2cd(-\vec{e}_y - \vec{e}_z) = -(mg - 2cd)\vec{e}_y + 2cd\vec{e}_z$$

$$\vec{M} \Big|_{\vec{q}_e^{(2)}}^{(ext, ext)} = -2d\vec{e}_y \times (2cd\vec{e}_z) = -4cd^2\vec{e}_x$$

$$(B-O) \times \vec{\phi}_B = 2d\vec{e}_y \times \phi\vec{e}_z = -2d\vec{e}_y \times \phi\vec{e}_z = -2d\phi\vec{e}_x$$

$$\left\{ \begin{array}{l} -(mg - 2cd)\vec{e}_y + 2cd\vec{e}_z + \phi\vec{e}_z = -\vec{\phi}_x \Rightarrow \vec{\phi}_x = \\ -4cd^2\vec{e}_x - 2d\phi\vec{e}_x = 0 \Rightarrow \phi = -2cd \end{array} \right.$$

Dunque, in  $\vec{q}_e^{(2)} = (\bar{u}, 0)$

$$\vec{\phi}_B = -2cd\vec{e}_z, \vec{\phi}_x = (mg - 2cd)\vec{e}_y$$

## Dimostrazione

### 4) Equazioni differenziali pure di moto.

Scriviamo le eq. di Lagrange del modello. A tale scopo,  
calcoliamo l'energia cinetica

$$K = \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot I_A(\vec{\omega}) = \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \vec{L}_A$$

Per il Teo di Huygens-Steiner:

$$\begin{aligned} I_A(\vec{\omega}) &= I_G(\vec{\omega}) + m(G-A) \times (\vec{\omega} \times (G-A)) \\ &= I_G(\vec{\omega}) + md\vec{e}_q \times [(\dot{\varphi}\vec{e}_z + \dot{\varphi}\vec{e}_q) \times d\vec{e}_q] \\ &= I_G(\vec{\omega}) + md^2\dot{\varphi}\vec{e}_q \times (\vec{e}_z \times \vec{e}_q) \\ &= I_G(\vec{\omega}) + md^2\dot{\varphi}\vec{e}_z \end{aligned}$$

Quindi, poiché  $\vec{e}_z$  ed  $\vec{e}_q$  sono API(G), per non essendo libobili si dice,

$$\begin{aligned} \vec{L}_A &= I_A(\vec{\omega}) = I_G(\dot{\varphi}\vec{e}_z + \dot{\varphi}\vec{e}_q) + md^2\dot{\varphi}\vec{e}_z \\ &= \dot{\varphi} I_G(\vec{e}_z) + \dot{\varphi} I_G(\vec{e}_q) + md^2\dot{\varphi}\vec{e}_z \\ &= \dot{\varphi}(A + md^2)\vec{e}_z + C\dot{\varphi}\vec{e}_q \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \vec{\omega} \cdot \vec{L}_A &= (\dot{\varphi}\vec{e}_z + \dot{\varphi}\vec{e}_q) \cdot [\dot{\varphi}(A + md^2)\vec{e}_z + C\dot{\varphi}\vec{e}_q] = \\ &= (A + md^2)\dot{\varphi}^2 + C\dot{\varphi}^2 \end{aligned}$$

Dunque,

$$K = \frac{1}{2} \left[ (A + m d^2) \dot{\varphi}^2 + e \dot{\psi}^2 \right] = \frac{1}{2} m \left[ \left( \frac{R^2}{h} + d^2 \right) \dot{\varphi}^2 + \frac{R^2}{2} \dot{\psi}^2 \right]$$

$$= \frac{1}{2} [\dot{\varphi}, \dot{\psi}] \begin{bmatrix} \frac{R^2}{h} + d^2 & 0 \\ 0 & \frac{R^2}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\varphi} \\ \dot{\psi} \end{bmatrix}$$

Eq di Lagrange

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} = m \left( \frac{R^2}{h} + d^2 \right) \dot{\varphi}, \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\varphi}} \right) = m \left( \frac{R^2}{h} + d^2 \right) \ddot{\varphi}, \quad \frac{\partial K}{\partial \varphi} = 0$$

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\psi}} = m \frac{R^2}{2} \dot{\psi}, \quad \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\psi}} \right) = m \frac{R^2}{2} \ddot{\psi}, \quad \frac{\partial K}{\partial \psi} = 0$$

$$m \left( \frac{R^2}{h} + d^2 \right) \ddot{\varphi} = mgd \sin \varphi$$

$$m \frac{R^2}{2} \ddot{\psi} = -b \psi$$

5) Linearizzazione delle EL intorno agli equilibri.

Poiché la sollecitazione è conservativa, le EL linearizzate intorno a  $\vec{q}_e$  si riducono a

$$A(\vec{q}_e) \ddot{\vec{x}} + H_r(\vec{q}_e) \dot{\vec{x}} = 0 \quad \vec{x} = \frac{\vec{q} - \vec{q}_e}{\varepsilon} \quad \varepsilon \in \mathbb{R}$$

Allora,

$$m \begin{bmatrix} \frac{R^2 + d^2}{4} & 0 \\ 0 & \frac{R^2}{2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -mgd \cos \varphi_e & 0 \\ 0 & b \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\left\{ \begin{array}{l} m \left( \frac{R^2 + d^2}{4} \right) \ddot{x}_1 - mgd \cos \varphi_e x_1 = 0 \\ m \frac{R^2}{2} \ddot{x}_2 + b x_2 = 0 \end{array} \right.$$

Intorno a  $\vec{q}_e^{(1)}$ :

$$\left\{ \begin{array}{l} m \left( \frac{R^2 + d^2}{4} \right) \ddot{\varphi} - mgd \varphi = 0 \\ m \frac{R^2}{2} \ddot{\varphi} + b \varphi = 0 \end{array} \right.$$

Intorno a  $\vec{q}_e^{(2)}$

$$\left\{ \begin{array}{l} m \left( \frac{R^2 + d^2}{4} \right) \ddot{\varphi} + mgd \varphi = mgd \bar{\vartheta} \\ m \frac{R^2}{2} \ddot{\varphi} + b \varphi = 0 \end{array} \right.$$

## 6) Reazioni vincolari esterne

Scriviamo le ECD

$$\left\{ \begin{array}{l} \vec{R}^{(ext, ext)} + \vec{\phi}_A' + \vec{\phi}_B' = m \vec{e}_G \\ \vec{M}_o^{(ext, ext)} + (B-O) \times \vec{\phi}_B' = \frac{d \vec{L}_o}{dt} \end{array} \right.$$

$$\begin{aligned} \vec{e}_G &= \frac{d^2(B-O)}{dt} = \frac{d}{dt} \left( d \vec{e}_\varphi \right) = \frac{d}{dt} \left( -d \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi \right) = -d \left( \ddot{\varphi} \vec{e}_\varphi + \dot{\varphi} \vec{\dot{e}}_\varphi \right) \\ &= -d \left[ \ddot{\varphi} \vec{e}_\varphi + \dot{\varphi} \left( \dot{\varphi} \vec{e}_z \times \vec{e}_\varphi \right) \right] = -d \left( \ddot{\varphi} \vec{e}_\varphi + \dot{\varphi}^2 \vec{e}_z \right) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} \frac{d \vec{L}_o}{dt} &= \frac{d \vec{L}_o}{dt} = \frac{d}{dt} \left[ (A+m d^2) \dot{\varphi} \vec{e}_z + \ell \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi \right] = \\ &= (A+m d^2) \ddot{\varphi} \vec{e}_z + \ell \left( \ddot{\varphi} \vec{e}_\varphi + \dot{\varphi} \vec{\dot{e}}_\varphi \right) \\ &= (A+m d^2) \ddot{\varphi} \vec{e}_z + \ell \ddot{\varphi} \vec{e}_\varphi - \ell \dot{\varphi} \dot{\varphi} \vec{e}_z \end{aligned}$$

Dalle II ECD,

$$\begin{aligned} \vec{\phi}_B' &= \frac{B-O}{|B-O|^2} \times \left( \vec{M}_o^{(ext, ext)} - \frac{d \vec{L}_o}{dt} \right) = \\ &= \frac{g d}{2 \ell d^2} \vec{e}_\varphi \times \left[ +4 c d \vec{e}_\varphi - b \cancel{4} \vec{e}_\varphi + m g d \sin \varphi \vec{e}_z + \right. \\ &\quad \left. - (A+m d^2) \ddot{\varphi} \vec{e}_z - \ell \cancel{\ddot{\varphi}} \vec{e}_\varphi + \ell \dot{\varphi} \dot{\varphi} \vec{e}_z \right] \\ &= \frac{1}{2 d} \vec{e}_\varphi \times \left[ (+4 c d^2 + \ell \dot{\varphi} \dot{\varphi}) \vec{e}_z + (+m g d \sin \varphi - (A+m d^2) \ddot{\varphi}) \vec{e}_z \right] \\ &= \frac{1}{2 d} \left[ (4 c d^2 + \ell \dot{\varphi} \dot{\varphi}) \vec{e}_z + (+m g d \sin \varphi - (A+m d^2) \ddot{\varphi}) \vec{e}_\varphi \right] \end{aligned}$$

$\underline{EL_\varphi}$

Quindi,

$$\vec{\phi}_B = -\left(2ed + \frac{e}{2d}\dot{\varphi}\dot{\varphi}\right)\vec{e}_2$$

Sostituendo nelle I ECD, si trova

$$\begin{aligned} \vec{\phi}_A' &= mg \left( \sin \varphi \vec{e}_1 + \vec{e}_3 \right) + 2cd \left( \vec{e}_q - \vec{e}_2 \right) + \left( 2\ddot{\varphi}d + \frac{e}{2d}\dot{\varphi}\dot{\varphi} \right) \vec{e}_3 + \\ &\quad - m\omega^2 \left( \dot{\varphi} \vec{e}_p + \dot{\varphi}^2 \vec{e}_q \right) = \\ &= m \left( g \sin \varphi - \omega^2 \dot{\varphi} \right) \vec{e}_3 + \left( mg \cos \varphi + 2ed - m\omega^2 \dot{\varphi}^2 \right) \vec{e}_q + \\ &\quad + \frac{e}{2d} \dot{\varphi} \dot{\varphi} \vec{e}_2 \end{aligned}$$