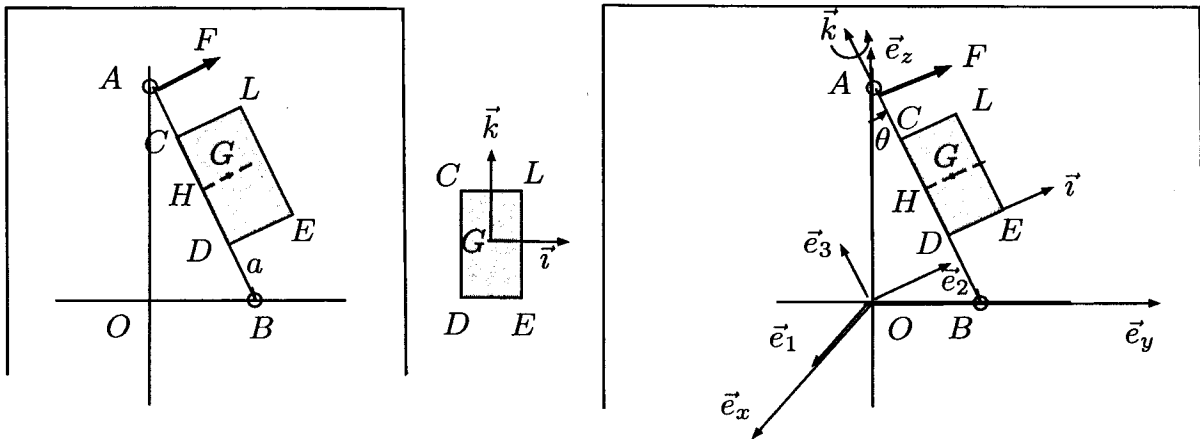


## Compito di Meccanica Razionale (9 CFU)

Trieste, 8 febbraio 2019. (G. Tondo)

Un rigido è costituito da una lamina rettangolare omogenea di massa  $m$  e lati  $a$  e  $4a$ , saldata, lungo il lato  $CD$ , ad un'asta  $AB$  di lunghezza  $6a$  e di massa trascurabile, in modo che il punto medio  $H$  del lato  $CD$  coincida con il punto medio di  $AB$ . Gli estremi dell'asta sono vincolati, come in figura, a scorrere senza attrito lungo due guide fisse ortogonali, tramite due cerniere sferiche "bucate". Sul rigido agisce il peso proprio opposto ad  $\vec{e}_z$  e una forza  $F$  diretta come il versore  $\vec{e}_2$  (vedi sotto) e applicata nell'estremo  $A$  dell'asta.



Oltre alla terna fissa  $(\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z)$ , si suggerisce di usare anche una terna intermedia formata dai versori  $(\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3)$ , con  $\vec{e}_1 = \vec{e}_x$ ,  $\vec{e}_3 = \text{vers}(A - D)$ ,  $\vec{e}_2 = \vec{e}_3 \times \vec{e}_1$ . Inoltre, si consiglia di prendere una terna solidale alla lamina  $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ , con il versore  $\vec{i} = \text{vers}(E - D)$ ,  $\vec{k} = \vec{e}_3$  e  $\vec{j} = \vec{k} \times \vec{i}$ .

Sia  $-\pi < \theta \leq \pi$  l'angolo compreso tra  $\vec{e}_z$  e  $\vec{k}$ , e sia  $-\pi < \psi \leq \pi$  quello compreso tra  $\vec{e}_1$  e  $\vec{i}$ .

### STATICA

Determinare:

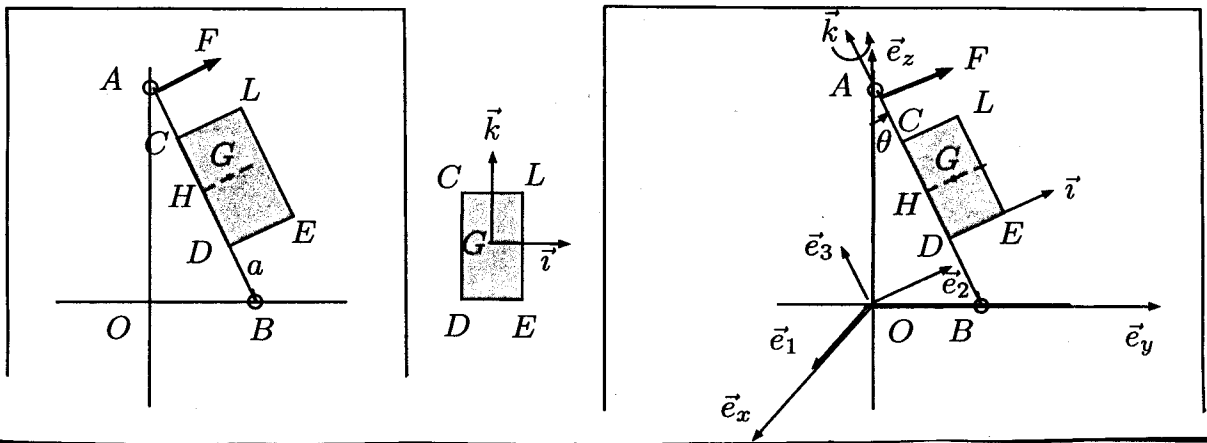
- 1) il valore del parametro  $\lambda = \frac{F}{mg}$  necessario (e sufficiente) all'equilibrio nella configurazione  $\theta_e = \frac{\pi}{6}$ ,  $\psi_e = \frac{\pi}{2}$ , e la stabilità di tale configurazione;
- 2) le reazioni vincolari esterne sul rigido in  $A$ , in tale configurazione di equilibrio;
- 3) le reazioni vincolari esterne sul rigido in  $B$ , in tale configurazione di equilibrio.

### DINAMICA

- 4) Scrivere le equazioni differenziali pure di moto;
- 5) linearizzare le equazioni di moto intorno alla configurazione di equilibrio suddetta e trovarne l'integrale generale;
- 6) calcolare le reazioni vincolari esterne nei punti  $A$  e  $B$ , durante il moto.

Tema del 8/02/2013

11



Il modello è formato da un solido rigido vincolato con 2 cerniere sferiche lisce. Con il metodo dei congelamenti meccanici, possiamo osservare che se blocciamo lo scorrimento del punto B del rigido sull'asse  $(O, \vec{e}_3)$ , il rigido può ancora ruotare attorno all'asse  $(B, \vec{k})$ . Dunque, il rigido ha 2 g.l. e, come coordinate libere possiamo prendere gli angoli

$$-\bar{\pi} < \theta \leq \bar{\pi}, \quad -\bar{\pi} < \psi \leq \bar{\pi}$$

Quindi, ogni configurazione del rigido è individuata da

$$\vec{q} = (\theta, \psi)$$

Consideriamo le 3 basi

$$B = (\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3) : \text{"fissa"}$$

$$B' = (\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}) : \text{"intermediate"}$$

$$B'' = (\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}) : \text{solidale al rigido}$$

le equazioni di trasformazione sono

LZ

$$(2.1) \begin{cases} \vec{l}_1 = \vec{l}_x \\ \vec{l}_2 = \cos\theta \vec{l}_y + \sin\theta \vec{l}_z \\ \vec{l}_3 = -\sin\theta \vec{l}_y + \cos\theta \vec{l}_z \end{cases} \quad [\vec{l}_1, \vec{l}_2, \vec{l}_3] = [\vec{l}_x, \vec{l}_y, \vec{l}_z] \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\theta & -\sin\theta \\ 0 & \sin\theta & \cos\theta \end{bmatrix}}_{R_\theta}$$

Quindi,

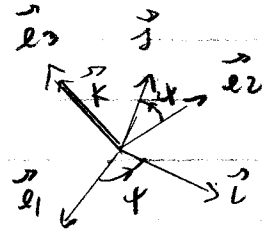
$$R_\theta R_\theta^T = \mathbb{1}$$

$$[\vec{l}_x, \vec{l}_y, \vec{l}_z] = [\vec{l}_1, \vec{l}_2, \vec{l}_3] R_\theta^T = [\vec{l}_1, \vec{l}_2, \vec{l}_3] \underbrace{\begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\theta & \sin\theta \\ 0 & -\sin\theta & \cos\theta \end{bmatrix}}_{R_\theta^T}$$

cioè:

$$(2.2) \begin{cases} \vec{l}_x = \vec{l}_1 \\ \vec{l}_y = \cos\theta \vec{l}_2 - \sin\theta \vec{l}_3 \\ \vec{l}_z = \sin\theta \vec{l}_2 + \cos\theta \vec{l}_3 \end{cases}$$

Analogamente,



$$(2.3) \begin{cases} \vec{l} = \cos\psi \vec{l}_1 + \sin\psi \vec{l}_2 \\ \vec{j} = -\sin\psi \vec{l}_1 + \cos\psi \vec{l}_2 \\ \vec{k} = \vec{l}_3 \end{cases}$$

$$[\vec{l}, \vec{j}, \vec{k}] = [\vec{l}_1, \vec{l}_2, \vec{l}_3] \underbrace{\begin{bmatrix} \cos\psi & -\sin\psi & 0 \\ \sin\psi & \cos\psi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}_{R_\psi}$$

Quindi

$$(2.4) [\vec{l}_1, \vec{l}_2, \vec{l}_3] = [\vec{l}, \vec{j}, \vec{k}] R_\psi^T = [\vec{l}, \vec{j}, \vec{k}] \underbrace{\begin{bmatrix} \cos\psi & \sin\psi & 0 \\ -\sin\psi & \cos\psi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}}_{R_\psi^T}$$

cioè

$$(2.5) \begin{cases} \vec{l}_1 = \cos\psi \vec{l} + \sin\psi \vec{j} \\ \vec{l}_2 = -\sin\psi \vec{l} + \cos\psi \vec{j} \\ \vec{l}_3 = \vec{k} \end{cases}$$

Componendo le trasformazioni (2.2) e (2.4) o, equivalentemente, moltiplicando le matrici  $R_\theta^T$  e  $R_\psi^T$ , si trova

13

$$(3.1) \quad [\vec{e}_x, \vec{e}_y, \vec{e}_z] = [\vec{e}_1, \vec{e}_2, \vec{e}_3] R_\theta^T \stackrel{(2.4)}{=} [\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}] R_\psi^T R_\theta^T$$

cioè

$$(3.2) \quad \begin{cases} \vec{e}_x = \cos \psi \vec{i} - \sin \psi \vec{j} \\ \vec{e}_y = \cos \theta (\sin \psi \vec{i} + \cos \psi \vec{j}) - \sin \theta \vec{k} = \cos \theta \sin \psi \vec{i} + \cos \theta \cos \psi \vec{j} - \sin \theta \vec{k} \\ \vec{e}_z = \sin \theta (\sin \psi \vec{i} + \cos \psi \vec{j}) + \cos \theta \vec{k} = \sin \theta \sin \psi \vec{i} + \sin \theta \cos \psi \vec{j} + \cos \theta \vec{k} \end{cases}$$

$$(3.3) \quad \begin{cases} \vec{i} = \cos \psi \vec{e}_x + \cos \theta \sin \psi \vec{e}_y + \sin \theta \sin \psi \vec{e}_z \\ \vec{j} = -\sin \psi \vec{e}_x + \cos \theta \cos \psi \vec{e}_y + \sin \theta \cos \psi \vec{e}_z \\ \vec{k} = -\sin \theta \vec{e}_y + \cos \theta \vec{e}_z \end{cases}$$

$$(3.3) \quad G-H = \frac{a}{2} \vec{i} = \frac{a}{2} (\cos \psi \vec{e}_x + \sin \psi \vec{e}_z) \stackrel{(2.1)}{=} \frac{a}{2} [\cos \psi \vec{e}_x + \sin \psi (\cos \theta \vec{e}_y + \sin \theta \vec{e}_z)]$$

$$(3.4) \quad H-B = 3a \vec{k} = 3a \vec{e}_3 = 3a (-\sin \theta \vec{e}_y + \cos \theta \vec{e}_z)$$

$$(3.5) \quad B-O = 6a \sin \theta \vec{e}_y$$

Quindi,

$$(3.6) \quad G-O = (G-H) + (H-B) + (B-O) = \frac{a}{2} \vec{i} + 3a \vec{e}_3 + 6a \sin \theta \vec{e}_y$$

$$= \frac{a}{2} \cos \psi \vec{e}_x + \frac{a}{2} \cos \theta \sin \psi \vec{e}_y + \frac{a}{2} \sin \theta \sin \psi \vec{e}_z + 3a (-\sin \theta \vec{e}_y + \cos \theta \vec{e}_z) + 6a \sin \theta \vec{e}_y$$

$$= \frac{a}{2} \cos \psi \vec{e}_x + \left( \frac{a}{2} \cos \theta \sin \psi + 3a \sin \theta \right) \vec{e}_y + \left( \frac{a}{2} \sin \theta \sin \psi + 3a \cos \theta \right) \vec{e}_z$$

## Stabica

L4

La sollecitazione attiva è data dal peso (conservativa) e da un carico follower. Allora, calcoliamo le forze generalizzate  $(Q_0, Q_4)$ . Sappiamo che, per la parte conservativa,

$$Q_0^{(peso)} = -\frac{\partial V^{(peso)}}{\partial \theta}, \quad Q_4^{(peso)} = -\frac{\partial V^{(peso)}}{\partial \psi}$$

Allora, calcoliamo

$$V^{(peso)} = -m \vec{g} \cdot (\vec{r} - \vec{O}) = m g \vec{e}_z \cdot (\vec{G} - \vec{O}) = m g a \left( \frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi + 3 \cos \theta \right).$$

Quindi

$$Q_0^{(peso)} = -m g a \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi - 3 \sin \theta \right)$$

$$Q_4^{(peso)} = -m g a \left( \frac{1}{2} \sin \theta \cos \psi \right)$$

Ora calcoliamo il contributo alle forze generalizzate dato dal carico follower

$$Q_0^{(foll)}, \quad Q_4^{(foll)}$$

utilizzando la definizione

$$Q_0^{(foll)} = \vec{F}_0 \cdot \frac{\partial \vec{x}_A}{\partial \theta}, \quad Q_4^{(foll)} = \vec{F}_A \cdot \frac{\partial \vec{x}_A}{\partial \psi}$$

$$\vec{x}_A = 6a \cos \theta \vec{e}_z$$

$$\frac{\partial \vec{x}_A}{\partial \theta} = -6a \sin \theta \vec{e}_z, \quad \frac{\partial \vec{x}_A}{\partial \psi} = 0$$

Poichè

$$\vec{F}_A = F \vec{e}_2 \stackrel{(2.1)}{=} F (\cos \theta \vec{e}_y + \sin \theta \vec{e}_z)$$

si ottiene

$$Q_0^{(roll)} = F (\cos \theta \vec{e}_y + \sin \theta \vec{e}_z) \cdot (-6a \sin \theta \vec{e}_z), \quad Q_4^{(roll)} = 0$$

Dunque,

$$(5.2) \quad Q_0^{(roll)} = -6Fa \sin^2 \theta, \quad Q_4^{(roll)} = 0 \Rightarrow \frac{\partial Q_0^{(roll)}}{\partial \theta} = 0 = \frac{\partial Q_4^{(roll)}}{\partial \theta}$$

Quindi, il carico follower è conservativo e le forze generalizzate sono

$$(5.3) \quad Q_0 = Q_0^{(pend)} + Q_0^{(roll)} = -mga \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi - 3 \sin \theta \right) - 6Fa \sin^2 \theta$$

$$Q_4 = Q_4^{(pend)} + Q_4^{(roll)} = -\frac{mga}{2} \sin \theta \cos \psi$$

La configurazione assegnata  $\vec{q}_e = \left( \theta_e = \frac{\pi}{6}, \psi_e = \frac{\pi}{2} \right)$  è di equilibrio se e solo se

$$(5.4) \quad 0 = Q_0|_{\vec{q}_e} = -mga \left( \frac{1}{2} \frac{\sqrt{3}}{2} - 3 \right) - \frac{3}{2} Fa$$

$$(5.5) \quad 0 = Q_4|_{\vec{q}_e} \quad \text{O.K.}$$

Allora, la (5.4) è soddisfatta se e solo se

$$(5.6) \quad \frac{3}{2} F = \frac{mga}{2} \left( -\frac{\sqrt{3}}{2} + 3 \right) \Leftrightarrow \lambda = \frac{F}{mg} = \frac{1}{3} \left( 3 - \frac{\sqrt{3}}{2} \right) = 1 - \frac{1}{2\sqrt{3}} > 0$$

Per determinare la stabilità dell'equilibrio  $\vec{q}_e$ , determiniamo la matrice Hessiane di  $V$

$$\mathcal{H}_V = \begin{bmatrix} \frac{\partial^2 V}{\partial \theta^2} & \frac{\partial^2 V}{\partial \theta \partial \varphi} \\ \frac{\partial^2 V}{\partial \varphi \partial \theta} & \frac{\partial^2 V}{\partial \varphi^2} \end{bmatrix} = - \begin{bmatrix} \frac{\partial Q_\theta}{\partial \theta} & \frac{\partial Q_\varphi}{\partial \theta} \\ \frac{\partial Q_\theta}{\partial \varphi} & \frac{\partial Q_\varphi}{\partial \varphi} \end{bmatrix} =$$

$$(6.1) \quad \begin{bmatrix} -mga \left( -\frac{1}{2} \sin \theta \sin \varphi - 3 \cos \theta \right) + \frac{-mga \cos \theta \cos \varphi}{2} & \\ -12Fa \sin \theta \cos \varphi & \\ \frac{-mga \cos \theta \cos \varphi}{2} & + \frac{mga \sin \theta \sin \varphi}{2} \end{bmatrix}$$

Allora

$$\mathcal{H}_V|_{\vec{q}_e} = \begin{bmatrix} mga \left( -\frac{1}{4} - \frac{3\sqrt{3}}{2} \right) + 12Fa \frac{1}{2} \frac{\sqrt{3}}{2} & 0 \\ 0 & -\frac{mga}{4} \end{bmatrix} =$$

$$= \begin{bmatrix} -\frac{mga}{2} \left( \frac{1}{2} + 3\sqrt{3} \right) + 3\sqrt{3}a mg \lambda & 0 \\ 0 & -\frac{mga}{4} \end{bmatrix} =$$

$$(6.2) \quad = mga \begin{bmatrix} -\frac{1}{4} - \frac{3\sqrt{3}}{2} + 3\sqrt{3} \left( \frac{1}{2\sqrt{3}} \right) & 0 \\ 0 & -\frac{1}{4} \end{bmatrix} = \frac{mga}{2} \begin{bmatrix} 3\sqrt{3} - \frac{7}{2} & \\ & -\frac{1}{2} \end{bmatrix}$$

Dunque,  $\mathcal{H}_{11}$  e  $\det \mathcal{H}_V|_{\vec{q}_e}$  sono opposti in segno  $\Rightarrow$  instabilità.

2) + 3) Reazioni all'equilibrio in A e B

L7/8

Le cerniere sferiche sono, per ipotesi, non dissipative e bilaterali. Quindi, eserciteranno una sollecitazione reattiva data da

$$(7.1) \quad \mathcal{L}^{(reat)} = \{ (A, \vec{\Psi}), (B, \vec{\Phi}) \} \text{ con } \vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_2 = 0, \vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_4 = 0$$

Per calcolare  $\vec{\Psi}_A$  e  $\vec{\Phi}_B$ , scriviamo le ECS in tutto il rigido

$$(7.2) \quad \begin{cases} \vec{R}^{(ext, att)} + \vec{\Psi}_A + \vec{\Phi}_B = 0 \\ \vec{M}_B^{(ext, att)} + (A-B) \times \vec{\Psi}_A = 0 \end{cases}$$

Calcoliamo il risultante delle forze esterne attive:

$$\begin{aligned} \vec{R}^{(ext, att)} &= -mg \vec{e}_2 + \vec{F} = -mg \vec{e}_2 + F \vec{e}_2 = \\ &= -mg \vec{e}_2 + F (\cos \theta \vec{e}_4 + \sin \theta \vec{e}_2) = \\ &= F \cos \theta \vec{e}_4 + (F \sin \theta - mg) \vec{e}_2 \end{aligned}$$

Quindi, proiettando la I ECS (7.2) sulla base fino a B

$$(7.3) \quad \begin{cases} (\vec{\Psi}_A + \vec{\Phi}_B) \cdot \vec{e}_x = 0 \\ \vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_4 = F \cos \theta \\ \vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_2 = -(F \sin \theta - mg) \end{cases}$$

Dunque, nella configurazione di equilibrio anzitutto  $\vec{q} = \left( \frac{\pi}{6}, \frac{\pi}{2} \right)$  si trova

$$(7.4) \quad \begin{cases} (\vec{\Psi}_A + \vec{\Phi}_B) \cdot \vec{e}_x = 0 \\ \vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_4 = -F \frac{\sqrt{3}}{2} = -mg \lambda \frac{\sqrt{3}}{2} = -mg \frac{\sqrt{3}}{2} \left( 1 - \frac{1}{2\sqrt{3}} \right) = -\frac{mg}{2} \left( \frac{\sqrt{3}-1}{2} \right) \\ \vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_2 = -\frac{F}{2} + mg = -\frac{mg \lambda}{2} + mg = mg \left( 1 - \frac{\lambda}{2} \right) = \frac{mg}{2} \left( 1 + \frac{1}{2\sqrt{3}} \right) \end{cases}$$



Restano da determinare  $\vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_x$  e  $\vec{\phi}_B \cdot \vec{e}_x$ . A tale scopo, osserviamo che, nella configurazione di equilibrio  $\vec{q}_e$ , il rigido giace nel piano  $\Pi_x = (0, \vec{e}_1, \vec{e}_2)$  insieme con tutte le forze attive a cui è soggetto. Dunque,

$$\vec{R}^{(ext, ext)} \in \Pi_x, \quad \vec{M}_P^{(ext, ext)} \perp \Pi_x \quad \forall P \in \Pi_x$$

Dalle ECS, segue che

$$\vec{R}^{(ext, reatt)} \in \Pi_x, \quad \vec{M}_P^{(ext, reatt)} \perp \Pi_x \quad \forall P \in \Pi_x$$

La I equivale alla I delle (7.4), la II implica che

$$\vec{M}_B^{(ext, reatt)} = (A-B) \times \vec{\Psi}_A \perp \Pi_x$$

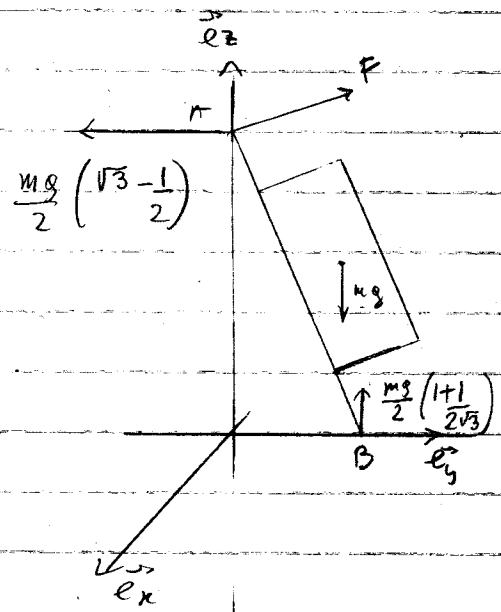
Dunque,  $\vec{\Psi}_A \in \Pi_x$ , quindi

$$\vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_x = 0 \quad \text{et} \quad \vec{\phi}_B \cdot \vec{e}_x \stackrel{(7.4)}{=} 0$$

In conclusione,

$$\vec{\Psi}_A = -\frac{mg}{2} \left( \sqrt{3} - \frac{1}{2} \right) \vec{e}_y$$

$$\vec{\phi}_B = \frac{mg}{2} \left( \frac{1+1}{2\sqrt{3}} \right) \vec{e}_z$$



4) Scriviamo le 2 EL relative a  $\theta$  e  $\psi$ . A tale scopo calcoliamo l'energia cinetica del rigido.

$$(10.1) K = \frac{1}{2} m |\vec{v}_H|^2 + \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \vec{I}_H(\vec{\omega}) + m \vec{v}_H \cdot \vec{\omega} \times (\vec{G} - \vec{H})$$

Dalle (3.4) e (3.5) segue che

$$(10.2) \vec{H} - \vec{O} = (\vec{H} - \vec{B}) + (\vec{B} - \vec{O}) = 3a \vec{k} + 6a \sin \theta \vec{e}_y = 3a (\sin \theta \vec{e}_y + \cos \theta \vec{e}_z)$$

Quindi,

$$(10.3) \vec{v}_H = \frac{d}{dt} (\vec{H} - \vec{O}) = 3a (\cos \theta \vec{e}_y - \sin \theta \vec{e}_z) \dot{\theta}$$

$$(10.4) |\vec{v}_H|^2 = 9a^2 (\cos^2 \theta + \sin^2 \theta) \dot{\theta}^2 = 9a^2 \dot{\theta}^2$$

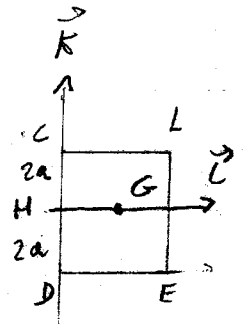
Dal Teo. di Fermi segue che

$$(10.5) \vec{\omega} = \dot{\theta} \vec{e}_1 + \dot{\psi} \vec{k} \stackrel{(3.5)}{=} \dot{\theta} (\cos \psi \vec{i} - \sin \psi \vec{j}) + \dot{\psi} \vec{k}$$

La terne  $(H, \vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$  è una TPI(H) (perché?)

quindi

$$(10.6) \vec{I}_H^{(B)} = m a^2 \begin{bmatrix} \frac{16}{3} & & \\ & \frac{5}{3} & \\ & & \frac{1}{3} \end{bmatrix} = \frac{m a^2}{3} \begin{bmatrix} 4 & & \\ & 5 & \\ & & 1 \end{bmatrix}$$



Dunque

$$(10.7) \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \vec{I}_H(\vec{\omega}) = \frac{1}{2} \vec{\omega} \cdot \frac{m a^2}{3} \begin{bmatrix} 4 & & \\ & 5 & \\ & & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta} \cos \psi \\ -\dot{\theta} \sin \psi \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} = \frac{m a^2}{6} [\dot{\theta} \cos \psi, -\dot{\theta} \sin \psi, \dot{\psi}] \begin{bmatrix} 4 \dot{\theta} \cos \psi \\ -2 \dot{\theta} \sin \psi \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} =$$

$$= \frac{m a^2}{6} (4 \dot{\theta}^2 \cos^2 \psi + 5 \dot{\theta}^2 \sin^2 \psi + \dot{\psi}^2) =$$

$$= \frac{m a^2}{6} [(4 + \sin^2 \psi) \dot{\theta}^2 + \dot{\psi}^2]$$

$$\vec{\omega} \times (\vec{G}-\vec{H}) = (\dot{\theta} \cos \psi \vec{i} - \dot{\theta} \sin \psi \vec{j} + \dot{\psi} \vec{k}) \times \frac{a}{2} \vec{l} =$$

$$= \frac{a}{2} (\dot{\theta} \sin \psi \vec{k} + \dot{\psi} \vec{j})$$

(11)

Inoltre, riscrivendo  $\vec{v}_H$  nella base solidale  $B^a$ , si ottiene

$$\vec{v}_H = 3a\dot{\theta} (\cos \theta \vec{e}_y - \sin \theta \vec{e}_z) = 3a\dot{\theta} [\cos \theta (\sin \psi \vec{i} + \cos \psi \vec{j}) - \sin \theta \vec{k}] \cos \theta +$$

$$- 3a\dot{\theta} [\sin \theta (\sin \psi \vec{i} + \cos \psi \vec{j}) + \cos \theta \vec{k}] \sin \theta$$

$$= 3a\dot{\theta} [(\cos^2 \theta - \sin^2 \theta) (\sin \psi \vec{i} + \cos \psi \vec{j}) - \sin 2\theta \vec{k}] =$$

$$= 3a\dot{\theta} [(\cos 2\theta) (\sin \psi \vec{i} + \cos \psi \vec{j}) - \sin 2\theta \vec{k}]$$

Quindi, il termine misto delle (10.1) vale

$$\vec{v}_H \cdot \vec{\omega} \times (\vec{G}-\vec{H}) = \frac{3a^2\dot{\theta}}{2} [-\dot{\theta} \sin 2\theta \sin \psi + (\cos 2\theta) \cos \psi \dot{\psi}]$$

Dunque,

$$K = \frac{1}{2} m g a^2 \dot{\theta}^2 + \frac{1}{6} m a^2 [(4 + \sin^2 \psi) \dot{\theta}^2 + \dot{\psi}^2] + \frac{3}{2} m a^2 \dot{\theta} [-\sin 2\theta \sin \psi \dot{\theta} + \cos 2\theta \cos \psi \dot{\psi}]$$

$$= m a^2 \left[ \left( \frac{31}{6} + \frac{1}{6} \sin^2 \psi - \frac{3}{2} \sin 2\theta \sin \psi \right) \dot{\theta}^2 + \frac{1}{6} \dot{\psi}^2 + \frac{3}{2} \cos 2\theta \cos \psi \dot{\theta} \dot{\psi} \right]$$

$$= \frac{1}{6} m a^2 [\dot{\theta}, \dot{\psi}] \begin{bmatrix} \frac{31}{3} + \frac{1}{3} \sin^2 \psi - 3 \sin 2\theta \sin \psi & \frac{3}{2} \cos 2\theta \cos \psi \\ \frac{3}{2} \cos 2\theta \cos \psi & \frac{1}{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta} \\ \dot{\psi} \end{bmatrix}$$

Scriviamo la EL.

112

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} = 2ma^2 \left( \left( \frac{3l}{6} + \frac{1}{6} \sin^2 \psi - \frac{3 \sin 2\theta \sin \psi}{2} \right) \dot{\theta} + \frac{3 \cos 2\theta \cos \psi}{2} \dot{\psi} \right)$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\theta}} \right) &= 2ma^2 \left( \frac{1}{3} \sin \psi \cos \psi \dot{\psi} - 3 \cos 2\theta \sin \psi \dot{\theta} \frac{\sin 2\theta \cos \psi}{2} \right) \dot{\theta} + \\ &+ 2ma^2 \left( \frac{3l}{6} + \frac{1}{6} \sin^2 \psi - \frac{3 \sin 2\theta \sin \psi}{2} \right) \ddot{\theta} + \\ &+ \left( -3 \sin 2\theta \dot{\theta} \right) \cos \psi \dot{\psi} - \frac{3 \cos 2\theta \sin \psi}{2} \dot{\psi}^2 + \frac{3 \cos 2\theta \cos \psi}{2} \ddot{\psi} \end{aligned}$$

$$\frac{\partial K}{\partial \theta} = ma^2 \left( -3 \cos 2\theta \sin \psi \dot{\theta}^2 - 3 \sin 2\theta \cos \psi \dot{\theta} \dot{\psi} \right)$$

$$\begin{aligned} EL_{\theta} &= 2ma^2 \left[ \left( \frac{1}{3} \sin \psi - \frac{3 \sin 2\theta}{2} \right) \cos \psi \dot{\theta} \dot{\psi} - \frac{3 \cos 2\theta \sin \psi}{2} \dot{\theta}^2 + \right. \\ &+ \left. \left( \frac{3l}{6} + \frac{1}{6} \sin^2 \psi - \frac{3 \sin 2\theta \sin \psi}{2} \right) \ddot{\theta} - \frac{3 \cos 2\theta \sin \psi}{4} \dot{\psi}^2 + \frac{3 \cos 2\theta \cos \psi}{4} \ddot{\psi} \right] = \\ &= -mga \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi - 3 \sin \theta \right) - 6 Fa \sin^2 \theta \end{aligned}$$

$$\frac{\partial K}{\partial \dot{\psi}} = ma^2 \left[ \frac{1}{3} \dot{\psi} + \frac{3}{2} \cos 2\theta \cos \psi \dot{\theta} \right]$$

$$\frac{d}{dt} \left( \frac{\partial K}{\partial \dot{\psi}} \right) = ma^2 \left[ \frac{1}{3} \ddot{\psi} + \left( -3 \sin 2\theta \cos \psi \dot{\theta}^2 \right) + \frac{3 \cos 2\theta}{2} \left( -\sin \psi \dot{\psi} \dot{\theta} + \cos \psi \ddot{\theta} \right) \right]$$

$$\frac{\partial K}{\partial \psi} = ma^2 \left[ \left( \frac{1}{3} \sin \psi \cos \psi - \frac{3 \sin 2\theta \cos \psi}{2} \right) \dot{\theta}^2 - \frac{3 \cos 2\theta \sin \psi}{2} \dot{\theta} \dot{\psi} \right]$$

$$EL_{\psi} = ma^2 \left[ \frac{1}{3} \ddot{\psi} - \left( \frac{1}{3} \sin \psi + \frac{3 \sin 2\theta}{2} \right) \cos \psi \dot{\theta}^2 + \frac{3 \cos 2\theta \cos \psi}{2} \dot{\theta} \right] = -mga \left( \frac{1}{2} \sin \theta \cos \psi \right)$$

5) Lineareizzazione nelle configurazioni di eq.  $\vec{q}_e = (\theta_e = -\frac{\pi}{6}, \psi_e = \frac{\pi}{2})$  (13)

Poiché la sollecitazione è conservativa, possiamo usare la formula

$$(13.1) \quad A(\vec{q}_e) \ddot{\vec{x}} + H(\vec{q}_e) \vec{x} = \vec{0} \quad \vec{x} = \frac{\vec{q}(t) - \vec{q}_e}{\varepsilon}$$

dove

$$(13.2) \quad A(\vec{q}_e) \begin{bmatrix} \frac{31}{3} + \frac{1}{3} \sin^2 \psi_e - 3 \sin 2\theta_e \sin \psi_e & \frac{3}{2} \cos 2\theta_e \cos \psi_e \\ \frac{3}{2} \cos 2\theta_e \cos \psi_e & \frac{1}{3} \end{bmatrix} m a^2 = \begin{bmatrix} \frac{32 + 3\sqrt{3}}{3} & 0 \\ 0 & \frac{1}{3} \end{bmatrix} m a^2$$

$$H(\vec{q}_e) \stackrel{(6.2)}{=} m g a \begin{bmatrix} \frac{1}{2} (3\sqrt{3} - \frac{7}{2}) & 0 \\ 0 & -\frac{1}{4} \end{bmatrix}$$

Di più, tenendo conto che  $\lambda = 1 - \frac{1}{2\sqrt{3}}$ , si trova

$$m a^2 \begin{bmatrix} \frac{32 + 3\sqrt{3}}{3} & 0 \\ 0 & \frac{1}{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + m g a \begin{bmatrix} \frac{1}{2} (3\sqrt{3} - \frac{7}{2}) & 0 \\ 0 & -\frac{1}{4} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

Quindi, il sistema delle EL linearizzate intorno a  $\vec{q}_e = \left(\frac{4}{6}, \frac{4}{2}\right)$  14

$$\begin{cases} m a^2 \left( \frac{32}{3} + \frac{3}{2} \sqrt{3} \right) \ddot{x}_1 + m g a \frac{1}{2} \left( 3\sqrt{3} - \frac{7}{2} \right) x_1 = 0 \\ m a^2 \frac{1}{3} \ddot{x}_2 - \frac{m g a}{4} x_2 = 0 \end{cases}$$

cioè

$$\begin{cases} \left( \frac{32}{3} + \frac{3}{2} \sqrt{3} \right) \ddot{x}_1 + \frac{g}{2a} \left( 3\sqrt{3} - \frac{7}{2} \right) x_1 = 0 \\ \ddot{x}_2 - \frac{3}{4} \frac{g}{a} x_2 = 0 \end{cases}$$

L'integrale generale del sistema linearizzato è dato da

$$\begin{cases} x_1(t) = c_1 \cos(\nu_1 t + d_1) \\ x_2(t) = c_2 \cosh(\nu_2 t + d_2) \end{cases} \quad \begin{aligned} \nu_1 &= \sqrt{\frac{g}{2a} \left( 3\sqrt{3} - \frac{7}{2} \right) \left/ \left( \frac{32}{3} + \frac{3}{2} \sqrt{3} \right)} \\ \nu_2 &= \frac{1}{2} \sqrt{\frac{3g}{a}} \end{aligned}$$

dove  $c_1, c_2, d_1, d_2$  sono costanti arbitrarie dipendenti dalle condizioni iniziali.

Scriviamo le 2 ECD, scegliendo come polo per la II il punto  $B \in R$

$$(15.1) \begin{cases} \vec{R}^{(ext, ext)} + \vec{\Psi}_A + \vec{\Phi}_B = m \vec{a}_G \\ \vec{M}_B^{(ext, ext)} + (A-B) \times \vec{\Psi}_A = \frac{d\vec{L}_B}{dt} + \vec{v}_B \times \vec{p} \end{cases}$$

Proiettando la I ECD nella base fissa  $\mathcal{B}$ , poniamo ricorso subito  $\vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_y$  e  $\vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_z$ .

$$(15.2) \vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_x + \vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_x = m g \vec{e}_z \cdot \vec{e}_x - F \vec{e}_z \cdot \vec{e}_x + m \vec{a}_G \cdot \vec{e}_x$$

$$(15.3) \vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_y = m g \vec{e}_z \cdot \vec{e}_y - \vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_y + m \vec{a}_G \cdot \vec{e}_y - F \vec{e}_z \cdot \vec{e}_y$$

$$(15.4) \vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_z = m g \vec{e}_z \cdot \vec{e}_z - \vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_z + m \vec{a}_G \cdot \vec{e}_z - F \vec{e}_z \cdot \vec{e}_z$$

Quindi, dobbiamo calcolare le componenti di  $\vec{a}_G$  in  $\mathcal{B}$ .

Facciamolo derivando 2 volte vs. al tempo le (3.6)

$$(15.5) \begin{aligned} \vec{v}_G &= \frac{d}{dt}(G-O) = a \left[ -\frac{1}{2} \sin \psi \dot{\psi} \vec{e}_x + \left( -\frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi \dot{\theta} + \frac{1}{2} \cos \theta \cos \psi \dot{\psi} + 3 \sin \theta \dot{\theta} \right) \vec{e}_y \right. \\ &\quad \left. + \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi \dot{\theta} + \frac{1}{2} \sin \theta \cos \psi \dot{\psi} - 3 \sin \theta \dot{\theta} \right) \vec{e}_z \right] \\ &= a \left\{ -\frac{1}{2} \sin \psi \dot{\psi} \vec{e}_x + \left[ \left( -\frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi + 3 \cos \theta \right) \dot{\theta} + \frac{1}{2} \cos \theta \cos \psi \dot{\psi} \right] \vec{e}_y + \right. \\ &\quad \left. + \left[ \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi - 3 \sin \theta \right) \dot{\theta} + \frac{1}{2} \sin \theta \cos \psi \dot{\psi} \right] \vec{e}_z \right\} \end{aligned}$$

$$\vec{a}_G = a \left\{ -\frac{1}{2} (\cos \psi \dot{\psi}^2 + \sin \psi \ddot{\psi}) \vec{e}_x + \right. \\ \left. + \left[ \left( -\frac{1}{2} (\cos \theta \sin \psi \dot{\theta} + \sin \theta \cos \psi \dot{\psi}) - 3 \sin \theta \ddot{\theta} \right) \dot{\theta} + \left( -\frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi + 3 \cos \theta \right) \ddot{\theta} \right. \right. \\ \left. \left. + \frac{1}{2} (-\sin \theta \cos \psi \dot{\theta} + \cos \theta \sin \psi \dot{\psi}) \dot{\psi} + \frac{1}{2} \cos \theta \cos \psi \ddot{\psi} \right] \vec{e}_y \right.$$

$$(16.1) \quad \left. + \left[ \left( \frac{1}{2} (-\sin \theta \sin \psi \dot{\theta} + \cos \theta \cos \psi \dot{\psi}) - 3 \cos \theta \ddot{\theta} \right) \dot{\theta} + \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi - 3 \sin \theta \right) \ddot{\theta} \right. \right. \\ \left. \left. + \frac{1}{2} (\cos \theta \cos \psi \dot{\theta} - \sin \theta \sin \psi \dot{\psi}) \dot{\psi} + \frac{1}{2} \sin \theta \cos \psi \ddot{\psi} \right] \vec{e}_z \right\}$$

$$= a \left\{ -\frac{1}{2} (\cos \psi \dot{\psi}^2 + \sin \psi \ddot{\psi}) \vec{e}_x + \right. \\ \left. + \left[ -\left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi + 3 \sin \theta \right) \dot{\theta}^2 - \sin \theta \cos \psi \dot{\theta} \dot{\psi} + \left( -\frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi + 3 \cos \theta \right) \ddot{\theta} \right. \right. \\ \left. \left. - \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi \dot{\psi}^2 + \frac{1}{2} \cos \theta \cos \psi \ddot{\psi} \right] \vec{e}_y + \right. \\ \left. + \left[ -\left( \frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi + 3 \cos \theta \right) \dot{\theta}^2 + \cos \theta \cos \psi \dot{\theta} \dot{\psi} + \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi - 3 \sin \theta \right) \ddot{\theta} \right. \right. \\ \left. \left. - \frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi \dot{\psi}^2 + \frac{1}{2} \sin \theta \cos \psi \ddot{\psi} \right] \vec{e}_z \right\}$$

Inoltre, proiettiamo il carico pollo ver in  $B$

$$\vec{F} \cdot \vec{e}_x = F \vec{e}_2 \cdot \vec{e}_x = 0$$

$$(16.2) \quad \vec{F} \cdot \vec{e}_y = F \vec{e}_2 \cdot \vec{e}_y = F \cos \theta$$

$$\vec{F} \cdot \vec{e}_z = F \vec{e}_2 \cdot \vec{e}_z = F \sin \theta$$



Dunque, le (15.3) e (15.4), insieme con le (16.1) e (16.2) forniscono

$$(17.1) \quad \vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_y = ma \left[ - \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi + 3 \sin \theta \right) \ddot{\theta}^2 - \sin \theta \cos \psi \dot{\theta} \dot{\psi} + \right. \\ \left. + \left( -\frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi + 3 \cos \theta \right) \ddot{\theta} - \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi \dot{\psi}^2 + \frac{1}{2} \cos \theta \cos \psi \ddot{\psi} \right] + \\ - F \cos \theta$$

$$(17.2) \quad \vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_z = mg + ma \left[ - \left( \frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi + 3 \cos \theta \right) \ddot{\theta}^2 + \cos \theta \cos \psi \dot{\theta} \dot{\psi} + \right. \\ \left. + \left( \frac{1}{2} \cos \theta \sin \psi - 3 \sin \theta \right) \ddot{\theta} - \frac{1}{2} \sin \theta \sin \psi \dot{\psi}^2 + \frac{1}{2} \sin \theta \cos \psi \ddot{\psi} \right] + \\ - F \sin \theta$$

Inoltre, la (15.2) fornisce la somma delle reazioni lungo  $\vec{e}_x$

$$(17.3) \quad (\vec{\Psi}_A + \vec{\Phi}_B) \cdot \vec{e}_x = -\frac{m a r}{2} (\cos \psi \dot{\psi}^2 + \sin \psi \ddot{\psi})$$

Per determinare ognuna delle 2 incognite  $\vec{\Psi}_A \cdot \vec{e}_x$ ,  $\vec{\Phi}_B \cdot \vec{e}_x$  dobbiamo usare la II ECD (15.1). Osserviamo che

$$(17.4) \quad (A-B) \times \vec{\Psi}_A = 6a \vec{k} \times (\psi_x \vec{e}_x + \psi_y \vec{e}_y) = \\ = 6a (-\sin \theta \vec{e}_y + \cos \theta \vec{e}_z) \times (\psi_x \vec{e}_x + \psi_y \vec{e}_y) \\ = 6a (\psi_x \sin \theta \vec{e}_z + \psi_x \cos \theta \vec{e}_y - \psi_y \cos \theta \vec{e}_x)$$

Allora, se proiettiamo la II ECD lungo  $\vec{e}_y$ , otteniamo

$$(17.5) \quad 6a \cos \theta \psi_x = - (G-B) \times m \vec{g} \cdot \vec{e}_y + \frac{d \vec{L}_B}{dt} \cdot \vec{e}_y + \vec{v}_B \times \vec{p} \cdot \vec{e}_y \quad \vec{v}_B \parallel \vec{e}_y \\ - (A-B) \times \vec{F} \cdot \vec{e}_y$$

Il momento delle forze peso e quello del carico follower sono

$$\begin{aligned}
 (G-B) \times m \vec{g} &= \left( \frac{a}{2} \vec{i} + 3a \vec{k} \right) \times (-mg \vec{e}_z) = -mg \left( \frac{a}{2} \vec{i} \times \vec{e}_z + 3a \vec{k} \times \vec{e}_z \right) \\
 &= -mg \left[ \frac{a}{2} (\cos \varphi \vec{e}_x + \sin \varphi \vec{e}_y) \times \vec{e}_z + 3a (-\sin \theta) \vec{e}_y \times \vec{e}_z \right] \\
 &= -mga \left[ -\frac{1}{2} \cos \varphi \vec{e}_y + \sin \varphi \vec{e}_x - 3 \sin \theta \vec{e}_x \right] \\
 &= -mga \left[ (\sin \varphi - 3 \sin \theta) \vec{e}_x - \frac{1}{2} \cos \varphi \vec{e}_y \right]
 \end{aligned}$$

$$(A-B) \times \vec{F} = 6a \vec{e}_3 \times F \vec{e}_2 = -6Fa \vec{e}_1 = -6Fa \vec{e}_x$$

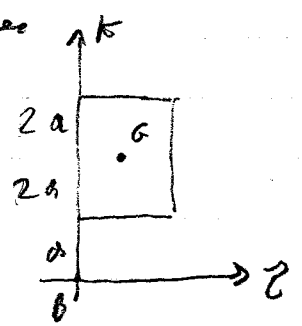
Inoltre

$$\frac{d\vec{L}_B}{dt} \cdot \vec{e}_y = \frac{d}{dt} (\vec{L}_B \cdot \vec{e}_y)$$

$$\vec{L}_B \cdot \vec{e}_y = I_B(\vec{\omega}) \cdot \vec{e}_y + (G-B) \times m \vec{v}_B \cdot \vec{e}_y \quad \vec{v}_B \parallel \vec{e}_y$$

Determiniamo  $I_B$  con il Teo di Huygens-Steiner

$$[I_B]^{B''} = [I_G]^{B''} + m \begin{bmatrix} y^2+z^2 & -xy & -xz \\ -xy & x^2+z^2 & -yz \\ -xz & -yz & x^2+y^2 \end{bmatrix}$$



dove con  $(x, y, z)$  abbiamo indicato le coordinate di G e. a  $(B, B'')$

$$[I_B]^{B''} = m a^2 \begin{bmatrix} \frac{16}{12} & & \\ & \frac{17}{12} & \\ & & \frac{1}{12} \end{bmatrix} + m \begin{bmatrix} 9a^2 & 0 & -\frac{a^2}{2} \\ 0 & \frac{37a^2}{4} & 0 \\ -\frac{3a^2}{2} & 0 & \frac{a^2}{4} \end{bmatrix} = m a^2 \begin{bmatrix} \frac{31}{3} & 0 & -\frac{3}{2} \\ 0 & \frac{37}{3} & 0 \\ -\frac{3}{2} & 0 & \frac{1}{3} \end{bmatrix}$$

Allora

$$I_B(\vec{\omega}) = m a^2 [\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}] \begin{bmatrix} \frac{31}{3} & 0 & -\frac{3}{2} \\ 0 & \frac{32}{3} & 0 \\ -\frac{3}{2} & 0 & \frac{1}{3} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta} \cos \psi \\ -\dot{\theta} \sin \psi \\ \dot{\psi} \end{bmatrix} =$$

$$= m a^2 [\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}] \begin{bmatrix} \frac{31}{3} \cos \psi \dot{\theta} - \frac{3}{2} \dot{\psi} \\ -\frac{32}{3} \sin \psi \dot{\theta} \\ -\frac{3}{2} \cos \psi \dot{\theta} + \frac{1}{3} \dot{\psi} \end{bmatrix}$$

Quindi,

$$I_B(\vec{\omega}) = m a^2 \left[ \left( \frac{31}{3} \cos \psi \dot{\theta} - \frac{3}{2} \dot{\psi} \right) \vec{i} + \left( -\frac{32}{3} \sin \psi \dot{\theta} \right) \vec{j} + \left( -\frac{3}{2} \cos \psi \dot{\theta} + \frac{1}{3} \dot{\psi} \right) \vec{k} \right]$$

$$\stackrel{(3.3)}{=} m a^2 \left[ \left( \frac{31}{3} \cos \psi \dot{\theta} - \frac{3}{2} \dot{\psi} \right) (\cos \psi \vec{e}_x + \cos \theta \sin \psi \vec{e}_y + \sin \theta \sin \psi \vec{e}_z) + \right. \\ \left. - \frac{32}{3} \sin \psi \dot{\theta} (-\sin \psi \vec{e}_x + \cos \theta \cos \psi \vec{e}_y + \sin \theta \cos \psi \vec{e}_z) + \right. \\ \left. + \left( -\frac{3}{2} \cos \psi \dot{\theta} + \frac{1}{3} \dot{\psi} \right) (-\sin \theta \vec{e}_y + \cos \theta \vec{e}_z) \right]$$

$$= m a^2 \left[ \left( \frac{31}{3} \cos \psi \dot{\theta} - \frac{3}{2} \dot{\psi} \right) \cos \psi + \frac{32}{3} \sin^2 \psi \dot{\theta} \right] \vec{e}_x +$$

$$+ \left[ \left( \frac{31}{3} \cos \psi \dot{\theta} - \frac{3}{2} \dot{\psi} \right) \cos \theta \sin \psi - \frac{32}{3} \dot{\theta} \cos \theta \sin \psi \cos \psi - \sin \theta \left( -\frac{3}{2} \cos \psi \dot{\theta} + \frac{1}{3} \dot{\psi} \right) \right] \vec{e}_y$$

$$+ \left[ \left( \frac{31}{3} \cos \psi \dot{\theta} - \frac{3}{2} \dot{\psi} \right) \sin \theta \sin \psi - \frac{32}{3} \dot{\theta} \sin \theta \sin \psi \cos \psi + \left( -\frac{3}{2} \cos \psi \dot{\theta} + \frac{1}{3} \dot{\psi} \right) \cos \theta \right] \vec{e}_z$$

$$I_B(\vec{\omega}) \cdot \vec{e}_y = m a^2 \left[ \cos \psi \dot{\theta} \left( -\frac{1}{3} \cos \theta \sin \psi + \frac{3}{2} \sin \theta \right) - \left( \frac{1}{3} \sin \theta - \frac{3}{2} \cos \theta \sin \psi \right) \dot{\psi} \right]$$

Da qui,

$$\begin{aligned}
 \frac{d}{dt} (\vec{L}_B \cdot \vec{e}_y) &= - \frac{d}{dt} (I_0(\vec{\omega}) \cdot \vec{e}_y) = \\
 &= m a^2 \left[ -\sin \psi \dot{\psi} \left( -\frac{1}{3} \cos \theta \sin \psi + \frac{3}{2} \sin \theta \right) + \cos \psi \ddot{\theta} \left( -\frac{1}{3} \cos \theta \sin \psi + \frac{3}{2} \sin \theta \right) + \right. \\
 (20.1) \quad &+ \cos \psi \dot{\theta} \left( \frac{1}{3} \sin \theta \sin \psi + \frac{1}{3} \cos \theta \cos \psi \dot{\psi} + \frac{3}{2} \cos \theta \dot{\theta} \right) + \\
 &\left. - \left( \frac{1}{3} \cos \theta \dot{\theta} - \frac{3}{2} \sin \theta \sin \psi \dot{\theta} + \frac{3}{2} \cos \theta \cos \psi \dot{\psi} \right) \dot{\psi} - \left( \frac{1}{3} \sin \theta + \frac{3}{2} \cos \theta \sin \psi \right) \ddot{\psi} \right] \\
 &= m a^2 \left[ \left( \frac{1}{3} \cos \theta (\sin^2 \psi - \cos^2 \psi) - \frac{1}{3} \cos \theta \right) \dot{\psi} \dot{\theta} + \cos \psi \left( \frac{3}{2} \sin \theta - \frac{1}{3} \cos \theta \sin \psi \right) \ddot{\theta} + \cos \psi \left( \frac{1}{3} \sin \theta \sin \psi + \frac{3}{2} \cos \theta \right) \dot{\theta}^2 \right. \\
 &\quad \left. - \frac{3}{2} \cos \theta \cos \psi \dot{\psi}^2 - \left( \frac{1}{3} \sin \theta + \frac{3}{2} \cos \theta \sin \psi \right) \ddot{\psi} \right]
 \end{aligned}$$

Allora, da (17.5) si scrive:

$$\begin{aligned}
 6 a \cos \theta \psi_{xx} &= - \frac{m g a \cos \psi}{2} + m a^2 \left[ -\frac{1}{3} \cos \theta (\cos 2\psi + 1) \dot{\psi} \dot{\theta} + \cos \psi \left( \frac{3}{2} \sin \theta - \frac{1}{3} \cos \theta \sin \psi \right) \ddot{\theta} \right. \\
 (20.2) \quad &+ \left. \cos \psi \left( \frac{1}{3} \sin \theta \sin \psi + \frac{3}{2} \cos \theta \right) \dot{\theta}^2 - \frac{3}{2} \cos \theta \cos \psi \dot{\psi}^2 - \left( \frac{1}{3} \sin \theta + \frac{3}{2} \cos \theta \sin \psi \right) \ddot{\psi} \right]
 \end{aligned}$$

Quindi, se  $\cos \theta \neq 0 \Leftrightarrow \theta \neq \pm \pi/2$ , si trova

$$\begin{aligned}
 (20.3) \quad \psi_{xx} &= - \frac{m g}{12} \frac{\cos \psi}{\cos \theta} + \frac{m a}{6 \cos \theta} \left[ -\frac{1}{3} \cos \theta (1 + \cos 2\psi) \dot{\psi} \dot{\theta} + \cos \psi \left( -\frac{1}{3} \cos \theta \sin \psi + \frac{3}{2} \sin \theta \right) \ddot{\theta} \right. \\
 &+ \left. \left( \frac{1}{6} \sin \theta \sin 2\psi + \frac{3}{2} \cos \theta \right) \dot{\theta}^2 - \frac{3}{2} \cos \theta \cos \psi \dot{\psi}^2 - \left( \frac{1}{3} \sin \theta + \frac{3}{2} \cos \theta \sin \psi \right) \ddot{\psi} \right]
 \end{aligned}$$

Sostituendo nella (17.3), otteniamo

$$\begin{aligned}
 (20.4) \quad \phi_{xx} &= - \frac{m a}{2} (\cos \psi \dot{\psi}^2 + \sin \psi \ddot{\psi}) + \frac{m g}{12} \frac{\cos \psi}{\cos \theta} + \\
 &- \frac{m a}{6} \left[ \frac{2}{3} \cos^2 \psi \dot{\theta} \dot{\psi} + \cos \psi \left( -\frac{1}{3} \sin \psi + \frac{3}{2} \tan \theta \right) \ddot{\theta} + \frac{1}{6} (\tan \theta \sin 2\psi + \frac{3}{2}) \dot{\theta}^2 - \frac{3}{2} \cos \psi \dot{\psi}^2 + \right. \\
 &\quad \left. - \left( \frac{1}{3} \tan \theta + \frac{3}{2} \sin \psi \right) \ddot{\psi} \right]
 \end{aligned}$$