

$\{\hat{i}, \hat{j}, \hat{k}\}$: base solidaria al plano vertical que contiene a la barra
 $\{\hat{e}_r, \hat{e}_\theta, \hat{k}\}$: base solidaria a la barra

En A tenemos una articulación cilíndrica lisa, cuyo sistema de fuerzas distribuidas alrededor de A se reduce a:
 un momento: $\vec{M}_A^{(ext)}$ / $|\vec{M}_A^{(ext)} \cdot \hat{k} = 0|$
 una resultante: $\vec{R}^{(ext)}$ (no tenemos ninguna restricción sobre sus componentes) (¿qué pasa si planteo la primera ecuación a la barra?)

Según ecuación a la barra desde A:

$$m(G-A) \times \vec{\alpha}_A + \frac{d}{dt} (\mathbb{I}_A \vec{\omega}) = \vec{M}_A^{(ext)}$$

↳ es una, el pto. A permanece fijo siempre

$$\Rightarrow \left| \frac{d}{dt} (\mathbb{I}_A \vec{\omega}) = \vec{M}_A^{(ext)} \right|$$

dentro del momento de las fuerzas externas tenemos momento de la articulación, del peso y de la tensión:

$$\vec{M}_A^{(ext)} = \vec{M}_A^{(ext)} + \vec{M}_A^{(pes)} + \vec{M}_A^{(T)}$$

$$\vec{M}_A^{(pes)} = (G-A) \times (-mg \hat{j}) = l \hat{e}_r \times (-mg \hat{j}) = -mg l \cos \varphi \hat{k}$$

$$\vec{M}_A^{(T)} = (B-A) \times (-T \hat{n}) = 2l \hat{e}_\theta \times (-T \hat{n}) = -2lT \cos \varphi \hat{k}$$

$$\Rightarrow \left| \frac{d}{dt} (\mathbb{I}_A \vec{\omega}) = \vec{M}_A^{(ext)} - mg l \cos \varphi \hat{k} - 2lT \cos \varphi \hat{k} \right| \quad (I)$$

($\varphi = \varphi_0$ mientras la barra esté presente y torse)

(Para averiguar el mínimo valor de Ω_0 vamos a tener que hallar la tensión, por lo que será conveniente proyectar la ec. (I)

según \hat{k} y usar que la articulación es cilíndrica lisa $\vec{M}_A^{(ext)} \cdot \hat{k} = 0$)
 veremos cómo tratar con $\frac{d}{dt} (\mathbb{I}_A \vec{\omega})$:

- elegir un sistema solidario al eje, lo como resultará para derivar:
- $(\mathbb{I}_A \vec{\omega}) = \mathbb{I}_A \vec{\omega} + \vec{\omega} \times (\mathbb{I}_A \vec{\omega})$
- tomarlo directamente $\mathbb{I}_A \vec{\omega}$ y derivarlo:

var
de eje
forma

Para hallar \vec{L}_A (que es \vec{L}_A), vemos que I_A es diagonal en $\{\hat{e}_r, \hat{e}_\varphi, \hat{k}\}$: #2
 ¿cómo es esto?

$$I_A(\hat{e}_r, \hat{e}_\varphi, \hat{k}) = \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & I_A & 0 \\ 0 & 0 & I_A \end{pmatrix}; I_A = \int_0^{2\ell} \left(\frac{m}{2\ell}\right) dx x^2 = \frac{m}{2\ell} \frac{x^3}{3} \Big|_0^{2\ell} = \frac{4}{3} m\ell^2$$

¿por qué?

$$I_A(\hat{e}_r, \hat{e}_\varphi, \hat{k}) = \frac{4}{3} m\ell^2 \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix}$$

Por otro lado, la velocidad angular de la barra es:

$$\vec{\omega} = \Omega(t) \hat{j} = \Omega(t) [-\cos\varphi \hat{e}_r + \sin\varphi \hat{e}_\varphi]$$

↑ en la misma base que el tensor

$$\Rightarrow \vec{L}_A = I_A \vec{\omega} : \frac{4}{3} m\ell^2 \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\Omega \cos\varphi \\ \Omega \sin\varphi \\ 0 \end{pmatrix} = \frac{4}{3} m\ell^2 \begin{pmatrix} 0 \\ \Omega \sin\varphi \\ 0 \end{pmatrix}$$

$$\vec{L}_A = \frac{4}{3} m\ell^2 \Omega \sin\varphi \hat{e}_\varphi$$

$$\Rightarrow \dot{\vec{L}}_A = \frac{4}{3} m\ell^2 \dot{\Omega} \sin\varphi \hat{e}_\varphi + \frac{4}{3} m\ell^2 \Omega \cos\varphi \dot{\hat{e}}_\varphi \quad (\varphi = \varphi_0 \forall t \leq t_0)$$

= campo de vigésimo, uso que la velocidad angular de $\{\hat{e}_r, \hat{e}_\varphi, \hat{k}\}$ es $\vec{\omega}$

$$\dot{\hat{e}}_\varphi = \vec{\omega} \times \hat{e}_\varphi = \Omega \hat{j} \times \hat{e}_\varphi = -\Omega \cos\varphi \hat{k}$$

$$\Rightarrow \dot{\vec{L}}_A = \frac{4}{3} m\ell^2 \dot{\Omega} \sin\varphi \hat{e}_\varphi - \frac{4}{3} m\ell^2 \Omega^2 \cos\varphi \hat{k}$$

substituyendo en (I) nos queda:

$$\left| \frac{4}{3} m\ell^2 \dot{\Omega} \sin\varphi \hat{e}_\varphi - \frac{4}{3} m\ell^2 \Omega^2 \cos\varphi \hat{k} = \vec{M}_A^{(2A)} - m\ell g \sin\varphi \hat{k} - 2\ell T \cos\varphi \hat{k} \right| \quad (II)$$

proyectamos según \hat{k} nos queda:

$$-\frac{4}{3} m\ell^2 \Omega^2 \cos\varphi = -m\ell g \sin\varphi - 2\ell T \cos\varphi \quad (\varphi = \varphi_0)$$

despejamos T!

$$T = \frac{2}{3} ml \Omega^2 \sin^2 \theta_0 - mg \sin \theta_0 ; \text{queremos que el hilo esté efectivamente tenso : } T > 0 \quad \forall t > 0 \text{ (} < t_1 \text{)}$$

$$\frac{ml}{2} \left(\frac{4}{3} \Omega^2 - g / l \cos^2 \theta_0 \right) \sin^2 \theta_0 > 0$$

> 0 : $\Omega(t)$ es creciente en t , alcanza su valor en $t=0$ que se verifique para $t=0$:

$$\frac{4}{3} \Omega_0^2 - g / l \cos^2 \theta_0 > 0 : \left| \Omega_0^2 > \frac{3g}{4l \cos^2 \theta_0} \right|$$

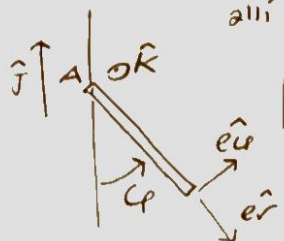
b) $\vec{M}_A^{(int)} = M_1 \hat{i} + M_2 \hat{j}$, para hallar M_2 proyectamos (II) según \hat{j} :

$$\frac{4}{3} ml^2 \Omega \sin^2 \theta_0 \underbrace{\hat{e}_\theta \cdot \hat{j}}_{\sin \theta_0} = \vec{M}_A^{(int)} \cdot \hat{j} = M_2$$

$$\Rightarrow \left| M_2 = \frac{4}{3} ml^2 \Omega \sin^2 \theta_0 \right|$$

← ese es el par necesario para hacer girar el plano y tiene un signo de energía por unidad de tiempo asociado [¿cómo lo puedo hallar? !]

c) La tensión crece hasta alcanzar un umbral para t_1 en que se rompe el hilo, de allí en más voy a trabajar en (I) modificada:



$$\left| \frac{d}{dt} (\Pi_A \vec{\omega}) = \vec{M}_A^{(ext)} - mg l \sin \theta \hat{R} \right| \text{ (I')}$$

Para hallar la ecuación de movimiento vamos a 'equivocar' las reactivas en la articulación proyectando (I') según \hat{R} :

$$\left| \frac{d}{dt} (\Pi_A \vec{\omega}) \cdot \hat{R} = -mg l \sin \theta \right| \text{ (III)} \quad (\vec{M}_A^{(ext)} \cdot \hat{R} = 0)$$

Como el ángulo θ ahora varía en el tiempo, debemos modificar $\vec{L}_A (= \Pi_A \vec{\omega})$

$$\vec{\omega} = \dot{\theta} \hat{R} + \Omega \hat{j} = \dot{\theta} \hat{R} + \Omega [-\sin \theta \hat{e}_r + \cos \theta \hat{e}_\theta]$$

¿Cómo llego?

Así, el momento angular visto desde A es:

#4

$$\vec{L}_A = \mathbb{I}_A \vec{\omega} : \frac{4}{3} m l^2 \begin{pmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} -\Omega \cos \varphi \\ \Omega \sin \varphi \\ \dot{\varphi} \end{pmatrix} = \frac{4}{3} m l^2 \begin{pmatrix} 0 \\ \Omega \sin \varphi \\ \dot{\varphi} \end{pmatrix}$$

$$\Rightarrow \vec{L}_A = \frac{4}{3} m l^2 [\Omega \sin \varphi \hat{e}_r + \dot{\varphi} \hat{K}]$$

Necesitamos ahora derivar \vec{L}_A pero conviene sólo a quello según \hat{K} :

$$\dot{\vec{L}}_A \cdot \hat{K} = \frac{4}{3} m l^2 [\underbrace{(\Omega \dot{\sin \varphi}) \hat{e}_r \cdot \hat{K}}_{=0} + \Omega \sin \varphi \underbrace{\dot{\hat{e}}_r \cdot \hat{K}} + \dot{\varphi} \hat{K} \cdot \hat{K}]$$

$$\dot{\hat{e}}_r = \vec{\omega} \times \hat{e}_r$$

$$\hat{e}_r \cdot \hat{K} = \vec{\omega} \times \hat{e}_r \cdot \hat{K} \stackrel{?}{=} \underbrace{\hat{e}_r \times \hat{K}}_{\hat{e}_r} \cdot \vec{\omega}$$

$$= \hat{e}_r \cdot \vec{\omega} = -\Omega \cos \varphi$$

$$\dot{\vec{L}}_A \cdot \hat{K} = \frac{4}{3} m l^2 [\dot{\varphi} - \Omega^2 \sin \varphi \cos \varphi]$$

$$\Rightarrow \frac{4}{3} m l^2 [\dot{\varphi} - \Omega^2 \sin \varphi \cos \varphi] = -m g l \cos \varphi$$

$$\boxed{\dot{\varphi} - \Omega^2 \sin \varphi \cos \varphi + \frac{3}{4} \frac{g}{l} \sin \varphi = 0} \quad (\text{IV})$$

Obj: cómo puedo determinar si en $t=t_1$ la barra tiene a sbiv? porque $\dot{\varphi}(t_1) = 0$

$$\dot{\varphi}(t_1) \stackrel{(\text{IV})}{=} \underbrace{\left(\Omega^2 - \frac{3}{4} \frac{g}{l} \cos \varphi(t_1) \right)}_{>0} \sin \varphi(t_1) \cos \varphi(t_1) > 0 : \text{trabaja a sbiv}$$

$$> 0 \quad \left(\Omega > \Omega_0, \Omega^2 > \frac{3g}{4l \cos \varphi} \right)$$