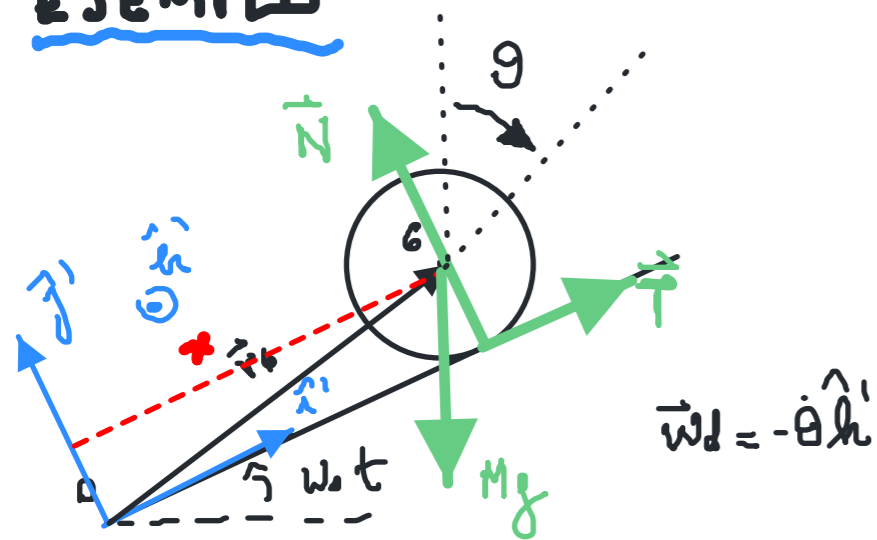


EJEMPLO



→ Varilla de masa M y largo L gira respecto a O fijo en $\vec{\omega} = \omega_0 \hat{k}$

→ DISCO de masa m y radio R RSD sobre varilla de masa m y largo L

→ Inicialmente \rightarrow varilla horizontal
 $\rightarrow x(0) = 0, \vec{v}_G(0) = \frac{2g}{5R} \hat{i}$

- i) Hallar la ley horaria (posición de G como función de t)
- ii) Condición para que no se despegue en entorno de $t=0$
- iii) Momento externo sobre la varilla para que el movimiento sea el indicado

i) 1° CARDINAL

$$\vec{r}_G = x \hat{i} + R \hat{j}'$$

$$\begin{cases} \dot{\hat{i}} = \vec{\omega} \times \hat{i} = \omega_0 \hat{k} \times \hat{i} = \omega_0 \hat{j}' \\ \dot{\hat{j}} = \vec{\omega} \times \hat{j} = \omega_0 \hat{k} \times \hat{j} = -\omega_0 \hat{i}' \end{cases}$$

$$\rightarrow \vec{v}_G = \dot{x} \hat{i} + x \dot{\hat{i}} + R \dot{\hat{j}}' \Rightarrow \vec{v}_G = (\dot{x} - R\omega_0) \hat{i}' + x\omega_0 \hat{j}'$$

$$\rightarrow \vec{a}_G = \ddot{x} \hat{i}' + (\dot{x} - R\omega_0) \dot{\hat{i}}' + \dot{x} \omega_0 \hat{j}' + x \omega_0 \dot{\hat{j}}'$$

$$\Rightarrow \vec{a}_G = (\ddot{x} - x\omega_0^2) \hat{i}' + (2\dot{x}\omega_0 - R\omega_0^2) \hat{j}'$$

$$\Rightarrow \vec{F}_N = M \vec{a}_c \Rightarrow \vec{F}_N \cdot \hat{e}'_1 = M \vec{a}_c \cdot \hat{e}'_1 \Rightarrow \underline{T} - Mg \sin(\omega_0 t) = M(\ddot{x} - x \omega_0^2) \quad (1)$$

$$\vec{F}_0 \cdot \hat{e}'_2 = M \vec{a}_c \cdot \hat{e}'_2 \Rightarrow \underline{N} - Mg \cos(\omega_0 t) = M(2x \omega_0 - R \dot{\omega}_0^2) \quad (2)$$

2nd CARDINAL

(problem plan)

$$\vec{\tau}_{R \in R}^{\text{ext}} = M(\vec{r}_c - \vec{r}_e) \times \vec{a}_e + I_e \dot{\vec{\omega}} + \vec{\omega} \times (I_e \vec{\omega}) \xrightarrow{R=C} \vec{M}_C^{\text{ext}} \cdot \hat{h}' = I_{s3} \dot{\omega}_3$$

$$\vec{\omega} = -\dot{\theta} \hat{h}' = (0, 0, -\dot{\theta}) \Rightarrow \omega_3 = -\dot{\theta} \Rightarrow \dot{\omega}_3 = -\ddot{\theta}$$

$$I_{C,3} = \frac{MR^2}{2}$$

$$\vec{M}_C^{\text{ext}} = \cancel{\vec{M}_C^{\text{p}}} + \cancel{\vec{M}_C^{\text{n}}} + \vec{M}_C^{\text{t}} = \vec{M}_C^{\text{t}} = TR \hat{e}'_1$$

$$\Rightarrow TR = -\frac{MR^2}{2} \ddot{\theta}$$

$$\Rightarrow \underline{T = -\frac{MR^2}{2} \ddot{\theta}} \quad (3)$$

Por ahora: $\begin{cases} 4 \text{ incógnitas} \rightarrow T, N, x, \theta \text{ (y sus derivadas)} \\ 3 \text{ ecuaciones} \end{cases} \Rightarrow \text{¿Qué falta?}$

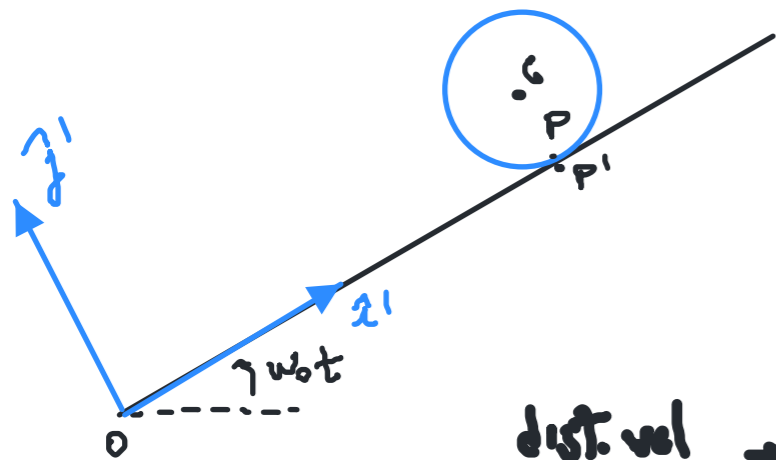
$\begin{cases} 1^{\text{a}} \text{ cardinal según } \hat{i}', \hat{j}' \\ 2^{\text{a}} \text{ cardinal " } \hat{k}' \end{cases}$

Condición de rotadura: $\vec{v}_p = \vec{v}_{p1}$

$\vec{v}_{p1} = \vec{v}_0 + \vec{\omega} \times (\vec{r}_{p1} - \vec{r}_0) = \omega_0 \hat{k}' \times x \hat{i}' = \omega_0 x \hat{j}'$

(también se puede notar que los puntos de la viga describen un MCU)

$\Rightarrow \vec{v}_p = \omega_0 x \hat{j}'$



Por otro lado, tenemos que: $\vec{v}_0 = (\dot{x} - R\omega_0)\hat{i}' + \omega_0 x \hat{j}'$

dist. vel $\Rightarrow \vec{v}_0 = \vec{v}_p + \vec{\omega} \times (\vec{r}_0 - \vec{r}_p)$

$$(\dot{x} - R\omega_0)\hat{i}' + \omega_0 x \hat{j}' = \omega_0 x \hat{j}' - \dot{\theta} \hat{k}' \times R \hat{j}' \Rightarrow (\dot{x} - R\omega_0)\hat{i}' = R\dot{\theta} \hat{i}' \Rightarrow \dot{x} - R\omega_0 = R\dot{\theta}$$

$\Rightarrow \dot{x} = R\dot{\theta} \quad (4)$

$$\left\{ \begin{array}{l} T - M g \sin(\omega_0 t) = M(\ddot{x} - \kappa \omega_0^2) \quad (1) \\ N - M g \cos(\omega_0 t) = M(2\kappa \omega_0 - R \omega_0^2) \quad (2) \\ T = -\frac{MR}{2} \ddot{\theta} \quad (3) \\ \ddot{x} = R \ddot{\theta} \quad (4) \end{array} \right\} \Rightarrow T = -\frac{MR}{2} \frac{\ddot{x}}{R} \Rightarrow T = -\frac{M}{2} \ddot{x}$$

$$\Rightarrow \frac{3M}{2} \ddot{x} - M \kappa \omega_0^2 = -M g \sin(\omega_0 t) \Rightarrow \ddot{x} - \frac{2}{3} \omega_0^2 x = -\frac{2}{3} g \sin(\omega_0 t)$$

EC. DE MOVIMIENTO
lineal, coef. ctes, inhomogénea
⇒ ADMITE SOLUCIÓN ANALÍTICA

1) Homogénea: $\ddot{x} - \frac{2}{3} \omega_0^2 x = 0 \Rightarrow \lambda^2 - \frac{2}{3} \omega_0^2 = 0 \Rightarrow \lambda = \pm \sqrt{\frac{2}{3}} \omega_0 \Rightarrow x_H(t) = c_1 e^{\sqrt{\frac{2}{3}} \omega_0 t} + c_2 e^{-\sqrt{\frac{2}{3}} \omega_0 t}$

2) Particular: Propone $x_p(t) = A \sin(\omega_0 t) \Rightarrow \ddot{x} = -\omega_0^2 A \sin(\omega_0 t)$

Sustituyendo: $-\omega_0^2 A \sin(\omega_0 t) - \frac{2}{3} \omega_0^2 A \sin(\omega_0 t) = -\frac{2}{3} g \sin(\omega_0 t) \Rightarrow A = \frac{2g}{5\omega_0^2} \Rightarrow x_p(t) = \frac{2g}{5\omega_0^2} \sin(\omega_0 t)$

$$3) x(t) = x_h(t) + x_p(t) = c_1 e^{\sqrt{4/5} \omega_0 t} + c_2 e^{-\sqrt{4/5} \omega_0 t} + \frac{2g}{5\omega_0^2} \sin(\omega_0 t)$$

c_1, c_2 se determinan a partir de los datos iniciales $x(0) = 0$
 $\dot{x}(0) = \frac{2g}{5\omega_0}$

$\Rightarrow c_1 = c_2 = 0$

$\Rightarrow x(t) = \frac{2g}{5\omega_0^2} \sin(\omega_0 t)$

válida mientras no deslice
ni se desprenda

ii) de 1º orden: $N - M g \cos(\omega_0 t) = M(2\dot{x}\omega_0 - R\omega_0^2)$

$\Rightarrow N(t) = M \left[g \cos(\omega_0 t) + 2\dot{x}(t)\omega_0 - R\omega_0^2 \right], \dot{x}(t) = \frac{2g}{5\omega_0} \cos(\omega_0 t)$

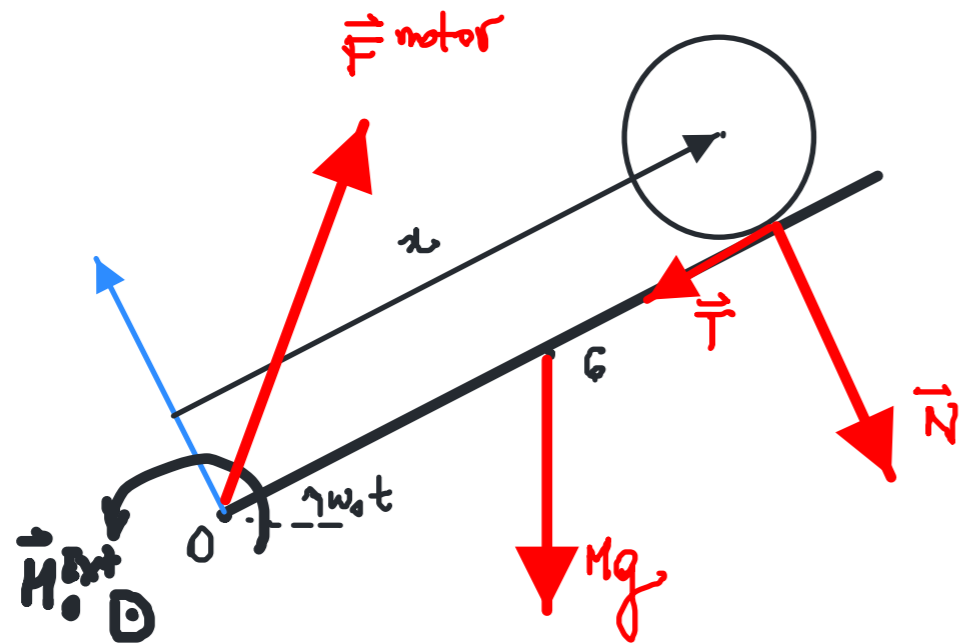
$\Rightarrow N(t) = M \left[\left(g + \frac{4}{5}g \right) \cos(\omega_0 t) - R\omega_0^2 \right]$

$\Rightarrow N(0) = M \left(\frac{9}{5}g - R\omega_0^2 \right) > 0 \Leftrightarrow \frac{9}{5}g > R\omega_0^2 \Leftrightarrow \omega_0^2 < \frac{9g}{5R}$

iii) Momento externo sobre la varilla / $\omega_0 = \text{cte}$

Obs 1: En la región próxima a O existe una distribución de fuerzas desconocidas que se puede modelar como una fuerza resultante (en 2 componentes) y UN MOMENTO

Obs 2: Dicho momento NO se puede calcular a partir de $\vec{M}_0 = (\vec{r}_p - \vec{r}_0) \times \vec{F}_p$ pues dicha ecuación produce $\vec{M}_0 = 0$ si \vec{F} aplicada en O ($p=0$) \Rightarrow FUERZAS Y MOMENTOS REACTIVOS DEBEN TRATARSE COMO SI FUERAN INDEPENDIENTES



Momentos:

$$\begin{cases} \vec{M}_0^{\vec{F}} = -mgL/2 \cos(\omega_0 t) \hat{h}_0 \\ \vec{M}_0^{\vec{N}} = -NL \hat{h}_0 \\ \vec{M}_0^{\vec{F}^{\text{motor}}} = 0 \\ \vec{M}_0^{\vec{Mg}} \end{cases}$$

En este caso aplicaremos la 2^a ecuación a la barra en términos de \vec{L}_0 :

$$\dot{\vec{L}}_0 = m(\vec{r}_G - \vec{r}_0) \times \vec{v}_G + \mathbb{I}_0 \vec{\omega} = \mathbb{I}_{0,33}^{\text{barra}} \omega \Rightarrow \dot{\vec{L}}_0 = 0 \quad (\text{no es necesario calcular } \mathbb{I}_{0,33}^{\text{barra}})$$

$$\dot{\vec{L}}_0 = m \vec{v}_G \times \vec{v}_G + \vec{M}_0^{\text{Ext}} \Rightarrow \vec{M}_0^{\text{Ext}} = 0$$

$$\vec{M}_0^{\text{P}} + \vec{M}_0^{\text{N}} + \vec{M}_0^{\text{P}} + \vec{M}_0^{\text{rot}} = 0 \Rightarrow \vec{M}_0^{\text{rot}} = -\vec{M}_0^{\text{P}} - \vec{M}_0^{\text{N}}$$

Luego: $\vec{M}_0^{\text{rot}} = [mgL \cos \omega t + Nx] \hat{k}$ en $\begin{cases} x(t) = \frac{2g}{5\omega^2} \sin(\omega t) \\ N(t) = M [g \cos(\omega t) + 2\omega_0 x(t) - R\omega^2] \\ = M \left[\frac{9}{5} g \cos(\omega t) - R\omega^2 \right] \end{cases}$

¿Cómo podríamos calcular la fuerza resultante aplicada por el motor?

Ciertamente NO a partir del momento calculado antes... \Rightarrow 1º cardinal o la varilla

$$\vec{r}_c = \frac{L}{2} \hat{i}' \Rightarrow \vec{v}_c = \frac{L}{2} \omega \hat{j}' \Rightarrow \vec{a}_c = -\frac{L}{2} \omega^2 \hat{i}'$$

$$\vec{F}_{\text{ext}} = m \vec{a}_c \rightarrow \vec{F}_x^{\text{ext}} \cdot \hat{i}' = m \vec{a}_c \cdot \hat{i}' \Rightarrow -mg \sin(\omega t) - T + F_x^{\text{motor}} = -m \frac{L}{2} \omega^2$$

$$\vec{F}_N^{\text{ext}} \cdot \hat{j}' = m \vec{a}_c \cdot \hat{j}' \Rightarrow -N - mg \cos(\omega t) + F_y^{\text{motor}} = 0$$

$$\Rightarrow F_x^{\text{motor}} = T + mg \sin(\omega t) - m \frac{L}{2} \omega^2$$

$$\text{Pero } T = M(\ddot{x} - x\omega^2 + g \sin(\omega t)) = \frac{1}{5} M g \sin(\omega t)$$

$$F_y^{\text{motor}} = mg \cos(\omega t) + N$$

$$N = \frac{1}{5} M g \cos(\omega t) - M R \omega^2$$

$$\Rightarrow F_x^{\text{motor}} = g \left(m + \frac{M}{5} \right) \sin(\omega t) - m \frac{L}{2} \omega^2$$

$$F_y^{\text{motor}} = g \left(m + \frac{9M}{5} \right) \cos(\omega t) - MR \omega^2$$