

a) Tenemos un disco que se mueve apoyado sobre otro, de forma que para especificar la posición de su centro (C), que se mueve sobre una circunferencia de radio $R+r$, basta con dar una coordenada angular (φ). Luego, la especificación del movimiento del disco se completa dando un ángulo de giro propio (llamémosle θ) a partir del cual la velocidad angular del disco es:

$$\vec{\omega} = \omega \hat{K} = \dot{\theta} \hat{K}$$

■ Usando el vínculo de que el disco rueda sin deslizar, vamos a hallar una relación entre φ y θ , lo que deja un problema con un grado de libertad (mientras se verifique la rotadura sin deslizamiento) [válido para partes a), b)]

Rotadura sin deslizamiento: la velocidad del punto P como perteneciente a cada rígido en contacto es la misma:

$$\vec{v}_P (\text{disco } R) = \vec{v}_P (\text{disco } r)$$

$$\Rightarrow (\text{disco fijo})$$

esta velocidad la puede vincular con la velocidad de l punto C del mismo disco de radio r:

$$\vec{v}_C = (R+r)\dot{\varphi} \hat{e}_\varphi = a\dot{\varphi} \hat{e}_\varphi$$

Aplicando la distribución de velocidades entre los puntos del disco de radio r:

$$\vec{v}_C = \vec{v}_P + \vec{\omega} \times (C-P) = 0 + \dot{\theta} \hat{K} \times (r \hat{e}_r) = r\dot{\theta} \hat{e}_\varphi = \frac{a}{4} \dot{\theta} \hat{e}_\varphi$$

$$\Rightarrow (\text{r.s.d.})$$

Luego: $a\dot{\varphi} = \frac{a}{4} \dot{\theta} \Rightarrow \boxed{\dot{\theta} = 4\dot{\varphi}}$ (integrant: $\theta - \theta_0 = 4(\varphi - \varphi_0)$: tengo un ángulo en función del otro)

⇒ podemos trabajar ahora con un sistema que tiene un solo grado de libertad: $\{\varphi\}$

El sistema además es conservativo: $\boxed{\dot{E} = 0}$, por lo que podemos ver la evolución de φ a partir de la conservación de la energía → ¿por qué?

$E = T + U$; $\left\{ \begin{array}{l} \cdot \text{ como } \vec{v}_P = 0, \text{ puedo considerar una rotación pura para } T \\ \cdot \text{ la única fuerza externa al rígido que trabaja es el peso} \end{array} \right.$ #2

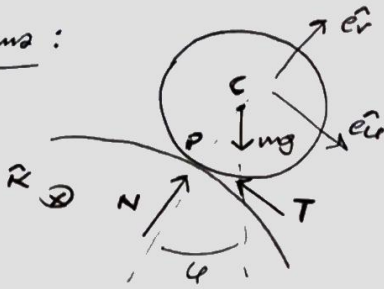
$$\Rightarrow \left\{ \begin{array}{l} T = \frac{1}{2} I_P \omega^2 \quad ; \quad I_P \stackrel{\text{(Steiner)}}{=} I_C + m r^2 = \frac{1}{2} m r^2 + m r^2 = \frac{3}{2} m r^2 = \frac{3}{2} m a^2 \\ \omega = 4\dot{\varphi} : T = \frac{1}{2} \left(\frac{3}{2} \right) m a^2 16 \dot{\varphi}^2 = \frac{3}{4} m a^2 \dot{\varphi}^2 \\ U = m g (R + r) \cos \varphi = \underline{m g a \cos \varphi} \quad (\text{tomando como referencia la altura de } 0) \end{array} \right.$$

$$\Rightarrow \underline{E = \frac{3}{4} m a^2 \dot{\varphi}^2 + m g a \cos \varphi} = \text{cte.} \quad (\text{veremos más adelante el valor de } E)$$

derivando en el tiempo:

$$\frac{3}{2} m a^2 \dot{\varphi} \ddot{\varphi} - m g a \sin \varphi \dot{\varphi} = 0 : \quad \underline{\ddot{\varphi} - \frac{2}{3} g/a \sin \varphi = 0}$$

• Otra forma:



Las reacciones ejercidas por el disco fijo sobre el móvil (\vec{T}, \vec{N}) están aplicadas sobre el punto P; tomando la 2da. Corriente al disco desde el punto:

$$\underline{\vec{L}_P = m \vec{v}_G \times \dot{P} + \vec{M}_P^{(ext)}}$$

$$G = C \Rightarrow \vec{v}_G = a \dot{\varphi} \hat{e}_\varphi;$$

$$\dot{P} = R \dot{\varphi} \hat{e}_\varphi$$

← ! el punto geométrico recorre una circunferencia de radio R

$$\Rightarrow \vec{v}_G \times \dot{P} = 0 : \quad \vec{L}_P = \vec{M}_P^{(ext)} \quad (\text{y en el momento } \vec{M}_P^{(ext)} \text{ sólo interviene el peso})$$

Momento angular del disco visto desde P:

$$\vec{L}_P = m(G-P) \times \vec{v}_P + I_P \vec{\omega} = I_P \vec{\omega} = I_P \omega \hat{K} : \quad \vec{L}_P = I_P \dot{\varphi} \hat{K}$$

($\vec{v}_P = 0$ momento r.s.d. vale)

$$\vec{L}_P = I_P 4 \dot{\varphi} \hat{K}$$

$$\vec{M}_P^{(ext)} = m g r \sin \varphi \hat{K}$$

$$\left(\begin{array}{l} \textcircled{I} 4 \dot{\varphi} = m g r \sin \varphi = m g a/4 \sin \varphi \\ \hline 3/2 m a^2 \end{array} \right. :$$

$$\underline{\ddot{\varphi} - \frac{2}{3} g/a \sin \varphi = 0}$$

(preintegrado sucesivamente lleva a $E = \text{cte}$)

Obs: en ninguno de los planteos anteriores intervinieron \vec{T} o \vec{N} , vamos a necesitar involucrarlos en b)

b) Mientras el disco rueda sin deslizar, la fuerza de rozamiento en el

contacto debe ser estática:

$$|\vec{f}| \leq \mu |\vec{N}|$$

(esta es entonces la condición para garantizar la rotativa sin deslizamiento)

¿ \vec{T} , \vec{N} ? Podemos recurrir a la Primera Cardinal:

$$\begin{cases} \hat{e}_r) & N - mg \cos \varphi = m \vec{a}_0 \cdot \hat{e}_r = -m \frac{(R+r)}{2} \dot{\varphi}^2 \\ \hat{e}_\varphi) & mg \sin \varphi - T = m \vec{a}_0 \cdot \hat{e}_\varphi = m \frac{(R+r)}{2} \ddot{\varphi} \end{cases} \quad (G=C \text{ que se mueve sobre un cfo. de radio } R+r)$$

De la proyección de la Primera Cardinal en \hat{e}_φ tenemos: $T = mg \sin \varphi - m a \ddot{\varphi}$

sustituyendo $\ddot{\varphi}$ de la ecuación de movimiento: $T = mg \sin \varphi - m \left(\frac{2}{3} g \frac{1}{2} \sin \varphi \right)$

$$T = \frac{7}{3} mg \sin \varphi$$

Para hallar N , de la proyección en \hat{e}_r :

$N = mg \cos \varphi - m a \dot{\varphi}^2$; podemos hallar $\dot{\varphi}^2$ a partir de la conservación de E:

$$E = \frac{3}{2} m a^2 \dot{\varphi}^2 + mg a \cos \varphi, \text{ inicialmente } \varphi = 0, \dot{\varphi} = 0 : E = mg a$$

$$\Rightarrow \frac{3}{4} m a^2 \dot{\varphi}^2 + mg a \cos \varphi = mg a : \dot{\varphi}^2 = \frac{4}{3} g \frac{1}{2} (1 - \cos \varphi)$$

$$\Rightarrow N = mg \cos \varphi - m a \left(\frac{4}{3} g \frac{1}{2} (1 - \cos \varphi) \right)$$

$$N = \frac{7}{3} mg (7 \cos \varphi - 4)$$

Volvemos a la condición de rotativa sin deslizamiento (fricción estática)

$$\left| \frac{7}{3} mg \sin \varphi \right| \leq \mu \left| \frac{7}{3} mg (7 \cos \varphi - 4) \right| \Rightarrow$$

suponemos $7 \cos \varphi - 4 > 0$

$\sin \varphi \leq 7 \cos \varphi - 4$, el ángulo para el cual el disco comienza a deslizarse es para el cual se cumple la igualdad:

$$\sin \varphi = 7 \cos \varphi - 4$$

Ejevo al cuadrado :

#4

$$\underbrace{7 - 0.524P}_{7 - 0.524P} = (70.14 - 4)^2 = 49.0524P + 16 - 56.028P$$

¿cómo decorto la otra raíz?

$$\Rightarrow 50.028P - 56.028P + 16 = 0 : 0.524P = \frac{56 \pm \sqrt{(56)^2 - 4(75)(50)}}{2(50)}$$

$$\boxed{0.524P = \frac{56 + \sqrt{136}}{100}}$$

C) Una vez que se alcanza $\omega = \omega_0$:

la fricción estática no puede mantener el no deslizamiento entre los discos

\Rightarrow se rompe el vínculo entre ω y θ

la magnitud de la fricción es diferente, para ser dinámica ; $\boxed{T = \mu N}$ (i)

• Tomamos que tendríamos un grado de libertad más : θ , que no tiene vínculo con ω

• Podemos seguir usando las ecuaciones que salen de la Primera Cardinal :

$$\boxed{\begin{array}{l} N - mg \cos \theta = -m a \dot{\omega}^2 \quad \text{(ii)} \\ mg \sin \theta - T = m a \dot{\omega} \quad \text{(iii)} \end{array}}$$

• No podemos usar la conservación de E *¿por qué?*

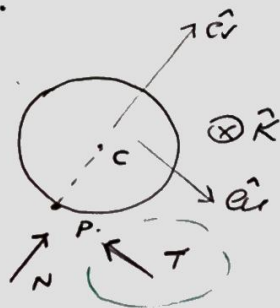
\Rightarrow Tomamos que recurrir a la Segunda Cardinal, tendríamos desde C :

$$\begin{aligned} \vec{L}_C &= m \vec{v}_G \times \vec{C} + \vec{M}_C^{(ext)} = \vec{M}_C^{(ext)} = r T \hat{K} \\ &= \dot{C} = \vec{v}_G \end{aligned}$$

$$\vec{L}_C = \vec{L}_G = I_G \vec{\omega} = I_G \dot{\theta} \hat{K} = \frac{1}{2} m r^2 \dot{\theta} \hat{K}$$

$$\Rightarrow \vec{L}_C = \frac{1}{2} m r^2 \dot{\theta} \hat{K}$$

$$\Rightarrow \frac{1}{2} m r^2 \ddot{\theta} = r T : \boxed{\frac{m r}{8} \ddot{\theta} = T} \quad \text{(iv)}$$



$$\vec{T} = -T e_\theta$$

esperamos que $\vec{v}_P \cdot \hat{e}_\theta > 0$
mientras el disco se desliza
(tomamos que verificaremos después!)

En el apartado (i-iv) podemos eliminar N, T y quedarnos con las ecuaciones de movimiento del sistema:

(ii) en (iii) : $mg \cos \varphi - FN = m a \ddot{\varphi}$ →
 A partir de (ii) : $N = mg \cos \varphi - m a \ddot{\varphi}^2$ elimino N

$mg \sin \varphi - \cancel{FN} = m a \ddot{\varphi}$ =
 $mg \sin \varphi - (mg \cos \varphi - m a \ddot{\varphi}^2) = m a \ddot{\varphi}$:
 $\boxed{\ddot{\varphi} - \dot{\varphi}^2 = g/a (\sin \varphi - \cos \varphi)}$ (I)

Luego, eliminando T entre (ii) y (iv) :
 $mg \sin \varphi - \frac{m a}{8} \ddot{\theta} = m a \ddot{\varphi}$: $\boxed{\ddot{\varphi} + \frac{7}{8} \ddot{\theta} = g/a \sin \varphi}$ (II)

3) Los discos están en contacto mientras $N \geq 0$, vamos a encontrar el ángulo φ_d en que se produce el desprendimiento; para ello tenemos en (iii) a N, pero necesitamos $\dot{\varphi}^2(\varphi) \Rightarrow$ tenemos que resolver (I)

Cambio de variable: $\dot{\varphi}^2 = u(\varphi)$: 2\varphi \dot{\varphi} = \frac{du}{d\varphi} \dot{\varphi} \Rightarrow
(I)
 (derivando)

$\boxed{\frac{7}{2} \frac{du}{d\varphi} - u = g/a (\sin \varphi - \cos \varphi)}$ (I')

$u = u_H + u_P$; $\frac{7}{2} \frac{du_H}{d\varphi} - u_H = 0$: $u_H(\varphi) = C e^{2\varphi}$
 $\frac{7}{2} \frac{du_P}{d\varphi} - u_P = g/a (\sin \varphi - \cos \varphi)$: $u_P = A \sin \varphi + B \cos \varphi$

\Rightarrow (integrando) $\frac{7}{2} (A \cos \varphi - B \sin \varphi) - (A \sin \varphi + B \cos \varphi) = g/a (\sin \varphi - \cos \varphi)$

agrupo en $\sin \varphi$, $\cos \varphi$ que son funciones linealmente independientes!

$\underbrace{(g/a + B/2 + A)}_{=0} \sin \varphi - \underbrace{(g/a + A/2 - B)}_{=0} \cos \varphi = 0 \quad \forall \varphi \in [\varphi_0, \varphi_d]$

$\begin{cases} g/a + B/2 + A = 0 \\ -g/a + B - A/2 = 0 \end{cases} \quad \begin{cases} A = -6/5 g/a \\ B = 2/5 g/a \end{cases}$

$\Rightarrow u(\varphi) = C e^{2\varphi} - \frac{6}{5} g/a \sin \varphi + \frac{2}{5} g/a \cos \varphi$; hallamos ahora C:

$u(\varphi_0) = \dot{\varphi}^2(\varphi_0) : \text{podemos hallar } \dot{\varphi}^2(\varphi_0) \text{ usando la forma de } \dot{\varphi}^2 \text{ de la parte a), b) (tenemos continuidad en } \dot{\varphi}^2 \text{ entre no reslamiento y reslamiento)}$ #6

$$\dot{\varphi}^2 = \frac{4}{3} g/2 (1 - \cos \varphi) \quad (a, b) :$$

$$\dot{\varphi}^2(\varphi_0) = \frac{4}{3} g/2 (1 - \cos \varphi_0)$$

$$\Rightarrow \mathcal{C} e^{2\varphi_0} - \frac{6}{5} g/2 \sin \varphi_0 + \frac{2}{5} g/2 \cos \varphi_0 = \frac{4}{3} g/2 (1 - \cos \varphi_0) :$$

$$\mathcal{C} = g/2 e^{-2\varphi_0} \left[\frac{4}{3} (1 - \cos \varphi_0) + \frac{6}{5} \sin \varphi_0 - \frac{2}{5} \cos \varphi_0 \right] \approx \frac{7}{5} g/2$$

$$\Rightarrow \dot{\varphi}^2(\varphi) \approx \frac{7}{5} g/2 (e^{2\varphi} - 6 \sin \varphi + 2 \cos \varphi) \quad (I'')$$

$$\Rightarrow N(\varphi) \approx mg \left[\cos \varphi - \frac{7}{5} (e^{2\varphi} - 6 \sin \varphi + 2 \cos \varphi) \right]$$

$$N(\varphi) \approx mg \left[\frac{3}{5} \cos \varphi + \frac{6}{5} \sin \varphi - \frac{7}{5} e^{2\varphi} \right]$$

$$N(\varphi_0) = 0 : \left| \frac{3}{5} \cos \varphi_0 + \frac{6}{5} \sin \varphi_0 - e^{2\varphi_0} \approx 0 \right|$$

$\vec{v}_p \cdot \vec{e}_\varphi > 0$: podemos rotacionalmente asumir, pero si no:

Obs: desde la parte c) en adelante hemos usado un sentido para la fricción dinámica

que tenemos que verificar $\vec{T} = -T \vec{e}_\varphi$, suponemos $\vec{v}_p \cdot \vec{e}_\varphi > 0$:

$$\vec{v}_p = \vec{v}_G + \vec{\omega} \times (r - G) = a \dot{\varphi} \vec{e}_\varphi + \dot{\theta} \vec{K} \times (-r \vec{e}_\varphi) = (a \dot{\varphi} - r \dot{\theta}) \vec{e}_\varphi = a (\dot{\varphi} - \frac{7}{4} \dot{\theta}) \vec{e}_\varphi$$

$$\Rightarrow \vec{v}_p \cdot \vec{e}_\varphi > 0 \text{ si } \left(\dot{\varphi} - \frac{7}{4} \dot{\theta} \right) > 0 \quad \forall \varphi \in (\varphi_0, \varphi_1] ;$$

↳ para hallarlo en términos de φ (I'')

$$\text{Combinando (I) y (II) : } \frac{7}{8} \ddot{\theta} + \dot{\varphi}^2 = g/2 \cos \varphi : \ddot{\theta} = 8 (g/2 \cos \varphi - \dot{\varphi}^2)$$

$$\xrightarrow{(I'')} \ddot{\theta} = 8 g/2 (3/5 \cos \varphi + 6/5 \sin \varphi - e^{2\varphi}) ; \text{ de (I'')} \text{ tenemos } \dot{\varphi} = f(\varphi)$$

$\frac{d\dot{\theta}}{dt} = \frac{d\dot{\theta}}{d\varphi} \frac{d\varphi}{dt} = \frac{d\dot{\theta}}{d\varphi} f(\varphi) : \frac{d\dot{\theta}}{d\varphi} = g(\varphi)$, que podemos eventualmente integrar, hallar $\dot{\theta}(\varphi)$ y probar la desigualdad...