

Mecánica

EXAMEN FINAL ORDINARIO (14 de junio de 2001)

Apellidos

Nombre

N.º

Grupo

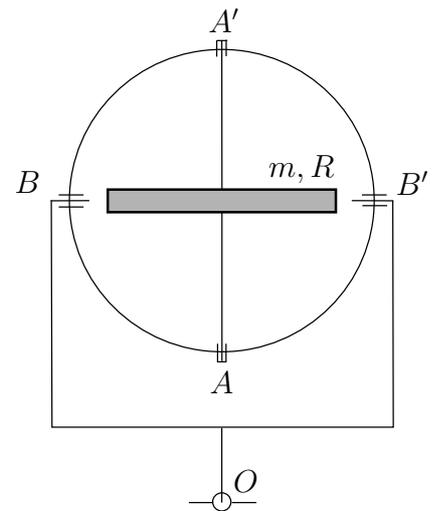
--	--	--	--

Ejercicio 3.º (puntuación: 10/60)

Tiempo: 60 min.

Un sistema está compuesto por un disco de masa m y radio R y un mecanismo de suspensión de masa despreciable que lo soporta de la forma que se expone a continuación.

El eje AA' perpendicular al disco por su centro es el diámetro de un aro que tiene radio suficiente para alojar a dicho disco. Este aro se articula a un bastidor en forma de U en los puntos BB' , de forma que las direcciones definidas por AA' y BB' son perpendiculares. Por último, el bastidor está articulado en su base a un punto fijo O , que se encuentra a una distancia L del centro del disco. El aro incorpora un pequeño motor que impone al disco una velocidad de giro relativa al aro constante de valor ω_0 . A su vez, el aro puede girar libremente alrededor del eje BB' , y el bastidor en U sólo puede moverse girando alrededor de O contenido en todo momento en un plano vertical fijo.



Inicialmente la configuración del mecanismo es la de la Figura adjunta, con el disco girando con velocidad ω_0 alrededor del eje AA' vertical y el aro en reposo totalmente contenido en el mismo plano vertical que el bastidor en U .

En un cierto instante se produce una perturbación de magnitud arbitraria de forma que el eje AA' se aparta de la vertical y el mecanismo adquiere un movimiento general.

Se pide:

1. Expresión de la velocidad angular del disco en función de los grados de libertad y sus derivadas;
2. Ecuaciones diferenciales de segundo orden del movimiento del disco;
3. Calcular el par que debe ejercer el motor para imponer la velocidad de giro del disco relativa al aro ω_0 constante, en una posición genérica.

1.- En primer lugar, seleccionamos un triedro de referencia adecuado para expresar Ω . Este triedro es el $(O; \mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k})$, de forma que el versor \mathbf{i} lleva la dirección del eje BB' , el versor \mathbf{k} lleva la dirección del eje AA' y \mathbf{j} es perpendicular a los dos anteriores definiendo un triedro a derechas (ver Figura 1). Este sistema de referencia no está ligado al disco, puesto que no comparte con éste el giro relativo al aro en dirección AA' . No obstante, es adecuado puesto que el tensor de inercia del sistema se expresa en él mediante una matriz constante.

Para facilitar los razonamientos geométricos introducimos adicionalmente un sistema de referencia auxiliar $(O; \mathbf{i}_1, \mathbf{j}_1, \mathbf{k}_1)$, de forma que $\mathbf{i}_1 \equiv \mathbf{i}$, \mathbf{k}_1 está contenido siempre en el plano

Tomando como origen de potencial el plano horizontal que pasa por el punto fijo O , la expresión final de la Lagrangiana resulta:

$$L = \frac{1}{2}mL^2\dot{\alpha}^2 + \frac{1}{2}A \left[\dot{\theta}^2 + \dot{\alpha}^2 \cos^2 \theta + 2(\omega_0 - \dot{\alpha} \sin \theta)^2 \right] - mgL \cos \alpha \quad (3)$$

Las ecuaciones de Lagrange correspondientes resultan:

$$\ddot{\alpha} \left[A(1 + \sin^2 \theta) + mL^2 \right] + 2A\dot{\theta} \cos \theta (\dot{\alpha} \sin \theta - \omega_0) - mgL \sin \alpha = 0 \quad (4)$$

$$\ddot{\theta} + 2\dot{\alpha}\omega_0 \cos \theta - \dot{\alpha}^2 \sin \theta \cos \theta = 0 \quad (5)$$

Una forma alternativa de haber obtenido las ecuaciones del movimiento es mediante las correspondientes ecuaciones de Euler de todo el sistema (disco más sistema de suspensión) en el punto fijo O :

$$\frac{d\mathbf{H}_O}{dt} = \mathbf{M}_O \quad (6)$$

donde

$$\mathbf{H}_O = \mathbf{I}_G \cdot \boldsymbol{\Omega} + m\mathbf{v}_G \wedge \mathbf{GO} \quad (7)$$

De nuevo, es importante observar que no es correcto expresar \mathbf{H}_O como $\mathbf{I}_O \cdot \boldsymbol{\Omega}$, puesto que el punto O no es un punto material del disco.

La derivada temporal de \mathbf{H}_O se evalúa haciendo uso del sistema de referencia intermedio $(O; \mathbf{i}, \mathbf{j}, \mathbf{k})$, de la forma:

$$\frac{d\mathbf{H}_O}{dt} = \left(\frac{d\mathbf{H}_O}{dt} \right)_{\text{rel}} + (\boldsymbol{\Omega} - \omega_0 \mathbf{k}) \wedge \mathbf{H}_O \quad (8)$$

Por otro lado, el momento de las fuerzas externas al sistema en O se compone de un término originado por el peso y un momento reactivo según \mathbf{k}_1 que impide que el bastidor salga del plano vertical fijo en el que está obligado a moverse (según \mathbf{i}_1 el momento es nulo, ya que el aro puede girar alrededor de BB' y el bastidor no tiene inercia):

$$\mathbf{M}_O = mgL \sin \alpha \mathbf{j}_1 + M\mathbf{k}_1 = (M \sin \theta + mgL \sin \alpha \cos \theta) \mathbf{j} + (M \cos \theta - mgL \sin \alpha \sin \theta) \mathbf{k} \quad (9)$$

Haciendo uso de las expresiones (6), (7), (8) y (9), se obtienen las ecuaciones de Euler:

$$A\ddot{\theta} + 2A\dot{\alpha}\omega_0 \cos \theta - A\dot{\alpha}^2 \sin \theta \cos \theta = 0 \quad (10)$$

$$(A + mL^2)\ddot{\alpha} \cos \theta - 2A\dot{\theta}\omega_0 = M \sin \theta + mgL \sin \alpha \cos \theta \quad (11)$$

$$-(2A + mL^2)\ddot{\alpha} \sin \theta - 2A\dot{\alpha}\dot{\theta} \cos \theta = M \cos \theta - mgL \sin \alpha \sin \theta \quad (12)$$

Puede comprobarse que la ecuación (10) coincide con la ecuación de Lagrange (5), y que la ecuación de Lagrange (4) se obtiene eliminando el par de restricción M entre las ecuaciones (11) y (12).

3.- Para calcular el par motor, introducimos un nuevo grado de libertad φ que representa el ángulo girado por el disco respecto del aro.

La nueva Lagrangiana se obtiene simplemente sustituyendo en (3) ω_0 por $\dot{\varphi}$:

$$L = \frac{1}{2}mL^2\dot{\alpha}^2 + \frac{1}{2}A \left[\dot{\theta}^2 + \dot{\alpha}^2 \cos^2 \theta + 2(\dot{\varphi} - \dot{\alpha} \sin \theta)^2 \right] - mgL \cos \alpha$$

La correspondiente ecuación de Lagrange en φ , después de particularizar para $\dot{\varphi} = \omega_0$, $\ddot{\varphi} = 0$, resulta:

$$-2A(\sin \theta \ddot{\alpha} + \dot{\alpha} \dot{\theta} \cos \theta) = Q_\varphi$$

siendo Q_φ la fuerza generalizada correspondiente al parámetro φ , que coincide con el par motor buscado.