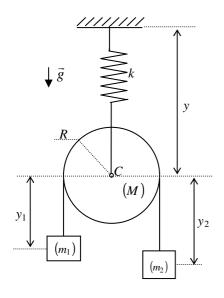


Departamento de Engenharia Mecânica

PME 3200 – MECÂNICA II – Terceira Prova – 06 de julho de 2017

Duração da Prova: 110 minutos (não é permitido usar calculadoras, notebooks e dispositivos eletrônicos similares)



1ª Questão (3,0 pontos). O sistema material ilustrado na figura é constituído por dois blocos de massas m_1 e m_2 ligados por um cabo inextensível passante por uma polia de massa M e raio R, a qual é ligada a uma superfície fixa por meio de uma mola de constante elástica k. O comprimento natural da mola é ℓ_0 e não há escorregamento entre o cabo e a polia. Adotando y e y_1 como coordenadas generalizadas, pedese determinar:

- (a) a expressão da energia cinética do sistema;
- (b) a expressão da energia potencial do sistema;
- (c) as equações diferenciais que governam o movimento do sistema.

RESOLUÇÃO

Os movimentos dos blocos de massas m_1 e m_2 estão sujeitos ao vínculo

$$y_1 + \pi R + y_2 = c \tag{1}$$

em que c é uma constante.

Derivando-se a equação acima, resulta:

$$\dot{y}_1 + \dot{y}_2 = 0 \Rightarrow \dot{y}_2 = -\dot{y}_1 \tag{2}$$

A velocidade angular da polia é

$$\omega = \frac{d}{dt} \left(\frac{y_1}{R} \right) = \frac{\dot{y}_1}{R} \tag{3}$$

A energia cinética do sistema é:

$$T = \frac{1}{2} \left[M\dot{y}^2 + m_1 (\dot{y} + \dot{y}_1)^2 + m_2 (\dot{y} + \dot{y}_2)^2 + \frac{MR^2}{2} \left(\frac{\dot{y}_1}{R} \right)^2 \right]$$

Substituindo-se (2) e (3) na expressão acima resulta:

$$T = \frac{1}{2} \left[M\dot{y}^2 + m_1 (\dot{y} + \dot{y}_1)^2 + m_2 (y - \dot{y}_1)^2 + \frac{M}{2} \dot{y}_1^2 \right]$$
 (4)

A energia potencial do sistema é:

$$V = \frac{1}{2}k(y - \ell_0)^2 - Mgy - m_1g(y_1 + y) - m_2g(y_2 + y)$$

Substituindo-se (1) na expressão acima, resulta

$$V = \frac{1}{2}k(y - \ell_0)^2 - Mgy - m_1g(y_1 + y) - m_2g(c - \pi R - y_1 + y)$$
 (5)

Departamento de Engenharia Mecânica

O lagrangeano do sistema é:

$$L = T - V = \frac{1}{2} \left[M \dot{y}^2 + m_1 (\dot{y} + \dot{y}_1)^2 + m_2 (\dot{y} - \dot{y}_1)^2 + \frac{M}{2} \dot{y}_1^2 \right] - \left[\frac{1}{2} k (y - \ell_0)^2 - M g y - m_1 g (y_1 + y) - m_2 g (c - \pi R - y_1 + y) \right]$$

Para a coordenada y tem-se:

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{y}} \right) - \frac{\partial L}{\partial y} = 0$$

•
$$\left(\frac{\partial L}{\partial \dot{y}}\right) = M\dot{y} + m_1(\dot{y} + \dot{y}_1) + m_2(\dot{y} - \dot{y}_1)$$

•
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{y}} \right) = \left(M + m_1 + m_2 \right) \ddot{y} + \left(m_1 - m_2 \right) \ddot{y}_1$$

•
$$\left(\frac{\partial L}{\partial y}\right) = -k(y-\ell_0)+(M+m_1+m_2)g$$

Para a coordenada y₁ tem-se:

•
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{y}_1} \right) - \frac{\partial L}{\partial y_1} = 0$$

•
$$\left(\frac{\partial L}{\partial \dot{y}_1}\right) = m_1(\dot{y} + \dot{y}_1) - m_2(\dot{y} - \dot{y}_1) + \frac{M}{2}\dot{y}_1$$

•
$$\frac{d}{dt}\left(\frac{\partial L}{\partial \dot{y}_1}\right) = (m_1 - m_2)\ddot{y} + \left(m_1 + \frac{M}{2} + m_2\right)\ddot{y}_1$$

$$\bullet \quad \left(\frac{\partial L}{\partial y_1}\right) = (m_1 - m_2)g$$

As equações diferenciais que governam o movimento do sistema são:

•
$$(M + m_1 + m_2)\ddot{y} + (m_1 - m_2)\ddot{y}_1 + k(y - \ell_0) - (M + m_1 + m_2)g = 0$$
 (6)

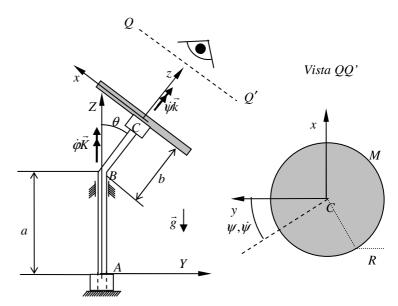
•
$$(m_1 - m_2)\ddot{y} + \left(m_1 + \frac{M}{2} + m_2\right)\ddot{y}_1 - (m_1 - m_2)g = 0$$
 (7)

Escrevendo-se essas equações na forma matricial resulta:

$$\begin{bmatrix} M + m_1 + m_2 & m_1 - m_2 \\ m_1 - m_2 & \frac{M}{2} + m_1 + m_2 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} \ddot{y} \\ \ddot{y}_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} k & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} y \\ y_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} k\ell_0 + (M + m_1 + m_2)g \\ (m_1 - m_2)g \end{bmatrix}$$

Departamento de Engenharia Mecânica

2ª Questão (3,5 pontos). A haste ABC, de massa desprezível e dimensões indicadas na figura, gira em torno do eixo vertical com velocidade angular $\dot{\varphi}(t)\vec{K}$ sob a ação de um torque $T_A(t)$ fornecido por um motor M_A acoplado à extremidade A. Na extremidade C da haste há um segundo motor M_C , de massa desprezível, que aplica um torque $T_C(t)$ a um disco de massa M, raio R e centro C, forçando-o a girar com velocidade angular $\psi(t)\vec{k}$ em relação à haste ABC. Ambos os sistemas de coordenadas mostrados na figura - AXYZ (associado à base \overrightarrow{IJK}) e Cxyz (associado à base \overrightarrow{ijk}) são ligados à haste ABC. Cx pertence ao plano ABC. Adotando φ



(rotação em torno do eixo vertical Z) e ψ (rotação em torno do eixo C_Z) como coordenadas generalizadas, determinar:

- (a) o vetor rotação absoluta do disco descrito no sistema de eixos Cxyz, ligado à haste ABC;
- (b) a expressão da energia cinética do sistema;
- (c) a expressão da energia potencial do sistema;
- (d) a expressão das forças generalizadas agentes no sistema;
- (e) as equações diferenciais que governam o movimento do sistema.

RESOLUÇÃO

O vetor rotação absoluta do disco é dado por:

$$\vec{\omega} = \vec{\omega}_{arr} + \vec{\omega}_{rel} = \dot{\varphi}\vec{K} + \dot{\psi}\vec{k} = \dot{\varphi}\left(\sin\theta\vec{i} + \cos\theta\vec{k}\right) + \dot{\psi}\vec{k} = \dot{\varphi}\sin\theta\vec{i} + \left(\dot{\varphi}\cos\theta + \dot{\psi}\right)\vec{k}$$
(1)

A velocidade do ponto C do disco é,

$$\vec{v}_C = \vec{v}_B + \vec{\omega} \wedge (C - B) = \vec{0} + \left[\dot{\varphi} \sin \theta \vec{i} + (\dot{\varphi} \cos \theta + \dot{\psi}) \vec{k} \right] \wedge b \vec{k} = -b \dot{\varphi} \sin \theta \vec{j}$$
 (2)

A energia cinética do disco é dada por

$$T = \frac{1}{2}Mv_c^2 + \frac{1}{2}\left(J_{Cx}\omega_x^2 + J_{Cy}\omega_y^2 + J_{Cz}\omega_z^2\right)$$
 (3)

Substituindo-se (1) e (2) na equação acima, tem-se:

$$T = \frac{1}{2}Mv_c^2 + \frac{1}{2}\left(J_{Cx}\omega_x^2 + J_{Cy}\omega_y^2 + J_{Cz}\omega_z^2\right) = \frac{1}{2}M\dot{\varphi}^2\sin^2\theta + \frac{1}{2}\left[\frac{MR^2}{4}\dot{\varphi}^2\sin^2\theta + \frac{MR^2}{2}(\dot{\varphi}\cos\theta + \dot{\psi})^2\right]$$

$$\Rightarrow T = \frac{1}{2}Mb^2\dot{\varphi}^2\sin^2\theta + \frac{1}{2}\left[\frac{MR^2}{4}\dot{\varphi}^2\sin^2\theta + \frac{MR^2}{2}\left(\dot{\varphi}^2\cos^2\theta + \dot{\psi}^2 + 2\dot{\varphi}\dot{\psi}\cos\theta\right)\right] =$$

$$\therefore T = \frac{1}{2}Mb^2\dot{\varphi}^2\sin^2\theta + \frac{MR^2}{8}\left[\dot{\varphi}^2\left(1 + \cos^2\theta\right) + 2\left(\dot{\psi}^2 + 2\dot{\varphi}\dot{\psi}\cos\theta\right)\right] \tag{4}$$

A energia potencial do sistema é constante. Adotando-se como referência a cota Z=0, tem-se:

Departamento de Engenharia Mecânica

$$V = (a + b\cos\theta)Mg \tag{5}$$

Para determinar as forças generalizadas agentes no sistema realizamos dois experimentos virtuais – um com $\delta \varphi \neq 0$, $\delta \psi = 0$, outro com $\delta \varphi = 0$, $\delta \psi \neq 0$.

Do primeiro experimento resulta o trabalho virtual

$$\delta \tau = \vec{M}_{A}^{ext} \cdot \delta \varphi \vec{k}_{1} = T_{A} \delta \varphi$$

Do segundo, resulta:

$$\delta \tau = \vec{M}_C^{ext} \cdot \delta \psi \vec{k} = T_C \delta \psi$$

Portanto, as forças generalizadas que agem no sistema, são:

$$F_{\varphi} = T_A \ e \ F_{\psi} = T_C$$
 (½ ponto)

Introduzindo-se nas equações de Lagrange as expressões da energia cinética, energia potencial e das forças generalizadas, obtêm-se as equações diferenciais que governam o movimento do sistema.

Para a coordenada φ , tem-se:

•
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} \right) - \frac{\partial V}{\partial \varphi} = F_{\varphi}$$

•
$$\frac{\partial T}{\partial \dot{\phi}} = Mb^2 \sin^2 \theta \dot{\phi} + \frac{MR^2}{4} (1 + \cos^2 \theta) \dot{\phi} + \frac{MR^2}{2} \cos \theta \dot{\psi}$$

$$\bullet \quad \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\varphi}} \right) = Mb^2 \sin^2 \theta \ddot{\varphi} + \frac{MR^2}{4} \left(1 + \cos^2 \theta \right) \ddot{\varphi} + \frac{MR^2}{2} \cos \theta \ddot{\psi} = \frac{M}{4} \left[4b^2 \sin^2 \theta + R^2 \left(1 + \cos^2 \theta \right) \right] \ddot{\varphi} + \frac{MR^2}{2} \cos \theta \ddot{\psi}$$

$$\bullet \quad \frac{\partial V}{\partial \varphi} = 0$$

$$\therefore \left[4b^2 \sin^2 \theta + R^2 \left(1 + \cos^2 \theta\right)\right] \ddot{\varphi} + 2R^2 \cos \theta \ddot{\psi} = \frac{4T_A(t)}{M}$$
(6)

Para a coordenada ψ , tem-se:

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\psi}} \right) - \frac{\partial V}{\partial \psi} = F_{\psi}$$

•
$$\frac{\partial T}{\partial \dot{\psi}} = \frac{MR^2}{2} (\dot{\psi} + \dot{\varphi}\cos\theta)$$

•
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial T}{\partial \dot{\psi}} \right) = \frac{MR^2}{2} (\ddot{\psi} + \ddot{\varphi} \cos \theta)$$

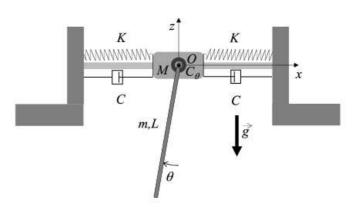
$$\bullet \quad \frac{\partial F}{\partial \psi} = 0$$

$$\therefore \ddot{\psi} + \ddot{\varphi}\cos\theta = \frac{2T_C(t)}{MR^2} \tag{7}$$



Departamento de Engenharia Mecânica

 3^{a} Questão (3,5 pontos). O dispositivo da figura é composto por um bloco de massa M e uma barra de massa m e comprimento L. O bloco pode deslizar sem atrito ao longo de uma guia horizontal de seção quadrada. O bloco é vazado por um furo de mesma seção quadrada, de forma a envolver a guia completamente, como uma luva. A barra, de distribuição homogênea de massa, está ligada a um amortecedor rotacional de constante C_{θ} , fixo ao bloco em O; assim, a barra pode girar livremente em torno do eixo Oy, perpendicular ao plano da figura. O bloco está ligado às peças verticais através



de duas molas idênticas, de constante K e de dois amortecedores lineares idênticos de constante C. O conjunto está sujeito à ação do campo gravitacional. Pede-se:

- (a) escrever as funções energia cinética, energia potencial e potencial dissipativo de Rayleigh;
- (b) escrever as equações diferenciais do movimento;
- (c) determinar as posições de equilíbrio do sistema;
- (d) descrever brevemente com suas palavras o efeito de se remover do sistema o amortecedor rotacional, porém preservando-se os demais.

RESOLUÇÃO

A velocidade do centro de massa da barra, é:

$$\vec{v}_G = \dot{x}\vec{i} + \theta \vec{j} \wedge (G - O) = \dot{x}\vec{i} + \theta \vec{j} \wedge \left(-\frac{L}{2}\sin\theta \vec{i} - \frac{L}{2}\cos\theta \vec{k} \right) = \left(\dot{x} - \dot{\theta}\frac{L}{2}\cos\theta \right) \vec{i} + \dot{\theta}\frac{L}{2}\sin\theta \vec{k}$$
 (1)

A função energia cinética do sistema, é:

$$T = \frac{1}{2}M\dot{x}^2 + \frac{1}{2}mv_G^2 + \frac{1}{2}J_{Gy}\dot{\theta}^2 = \frac{1}{2}M\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m\left[\left(\dot{x} - \dot{\theta}\frac{L}{2}\cos\theta\right)^2 + \left(\dot{\theta}\frac{L}{2}\sin\theta\right)^2\right] + \frac{1}{2}\frac{mL^2}{12}\dot{\theta}^2$$

$$\Rightarrow T = \frac{1}{2}M\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m\left[\dot{x}^2 + \dot{\theta}^2 \frac{L^2}{4} - \dot{x}\dot{\theta}L\cos\theta\right] + \frac{1}{2}\frac{mL^2}{12}\dot{\theta}^2$$
 (2) (½ ponto)

A função potencial do sistema, é:

$$V = mg\frac{L}{2}(1-\cos\theta) + kx^2$$
 (3) (½ ponto)

O lagrangeano do sistema, é:

$$L = \frac{1}{2}M\dot{x}^2 + \frac{1}{2}m\left[\dot{x}^2 + \dot{\theta}^2\frac{L^2}{4} - \dot{x}\dot{\theta}L\cos\theta\right] + \frac{1}{2}\frac{mL^2}{12}\dot{\theta}^2 - mg\frac{L}{2}(1-\cos\theta) - kx^2$$
 (4)

A função potencial dissipativa de Rayleigh, é:

$$R = \frac{1}{2}c\dot{x}^2 + \frac{1}{2}c\dot{x}^2 + \frac{1}{2}c_{\theta}^2 = c\dot{x}^2 + \frac{1}{2}c_{\theta}\dot{\theta}^2$$
 (5) (½ ponto)

Para a coordenada generalizada x, tem-se:

Departamento de Engenharia Mecânica

•
$$\frac{\partial L}{\partial \dot{x}} = M\dot{x} + m\dot{x} + \frac{1}{2}m\dot{\theta}L\cos\theta$$

•
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{x}} \right) = \left(M + m \right) \ddot{x} + \frac{1}{2} mL \left(-\ddot{\theta} \cos \theta + \dot{\theta}^2 \sin \theta \right)$$

$$\bullet \quad \frac{\partial L}{\partial x} = -2kx$$

$$\bullet \quad \frac{\partial R}{\partial \dot{x}} = 2c\dot{x}$$

•
$$\therefore (M+m)\ddot{x} - \frac{1}{2}mL\cos\theta\ddot{\theta} + \frac{1}{2}mL\sin\theta\dot{\theta}^2 + 2kx + 2c\dot{x} = 0$$
 (½ ponto)

Para a coordenada generalizada θ , tem-se:

•
$$\frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} = \frac{1}{3} m L^2 \dot{\theta} + \frac{1}{2} m L \dot{x} \cos \theta$$

•
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{\theta}} \right) = \frac{1}{3} m L^2 \ddot{\theta} + \frac{1}{2} m L \left(-\ddot{x} \cos \theta + \dot{x} \dot{\theta} \sin \theta \right)$$

•
$$\frac{\partial L}{\partial \theta} = -\frac{1}{2} m L \dot{x} \dot{\theta} \sin \theta - mg \frac{L}{2} \sin \theta = -\frac{L}{2} m (\dot{x} \dot{\theta} + g) \sin \theta$$

$$\bullet \quad \frac{\partial R}{\partial \dot{\theta}} = c_{\theta} \dot{\theta}$$

•
$$\therefore -\frac{1}{2}mL\cos\theta\ddot{x} + \frac{1}{3}mL^2\ddot{\theta} + mg\frac{L}{2}\sin\theta + c_\theta\dot{\theta} = 0$$
 (½ ponto)

Portanto, o movimento do sistema é governado pelas seguintes equações diferenciais:

$$\begin{cases} (M+m)\ddot{x} - \frac{1}{2}mL\cos\theta\ddot{\theta} + \frac{1}{2}mL\sin\theta\dot{\theta}^2 + 2kx + 2c\dot{x} = 0\\ -\frac{1}{2}mL\cos\theta\ddot{x} + \frac{1}{3}mL^2\ddot{\theta} + mg\frac{L}{2}\sin\theta + c_\theta\dot{\theta} = 0 \end{cases}$$

$$(6)$$

As posições de equilíbrio do sistema são obtidas impondo-se $\frac{\partial V}{\partial x} = 0$ e $\frac{\partial V}{\partial \theta} = 0$. Assim, tem-se:

$$\frac{\partial V}{\partial x} = 2kx = 0 \Rightarrow x = 0$$

$$\frac{\partial V}{\partial \theta} = mg \frac{L}{2} \sin \theta = 0 \Rightarrow \begin{cases} \theta = 0 : equilibrio \ estável \\ \theta = \pi : equilibrio \ instável \end{cases}$$
 (½ ponto)

Note-se que, no sistema de equações diferenciais não lineares (6), as variáveis x e θ estão acopladas, ou seja, a evolução temporal de x é afetada pela de θ e reciprocamente. Por esse motivo, a eliminação do amortecedor rotacional não promove o movimento de θ à condição de *movimento não amortecido*. Note-se que o sistema continua a perder energia mecânica, em virtude da ação dos amortecedores lineares. Essa perda faz com que a amplitude de x diminua com o tempo e, em virtude do acoplamento das variáveis x e θ , a amplitude do movimento angular da barra também é diminuída gradualmente. A mudança efetiva que ocorre com a remoção do amortecedor rotacional diz respeito às taxas de decaimento das amplitudes de x e θ : estas diminuirão comparativamente com as anteriormente observadas. Em outras palavras, os movimentos assintóticos de ambas as coordenadas x e θ convergirão para o nó estável x = 0, θ = 0, mas em um tempo superior ao que caracterizava o sistema provido de amortecedor rotacional.

(½ ponto)



Departamento de Engenharia Mecânica

- 4ª Questão (1,0 ponto). Refere-se à palestra de 20/06/2017 sobre o tema 'Sistemas de Massa Variável'.
- (a) Enuncie, com suas palavras, o Princípio da Relatividade de Galileu (PRG).
- (b) Mostre que a forma de Levi-Civita, ou seja, $\begin{cases} \frac{d\vec{p}}{dt} = \vec{F} \\ \frac{d\vec{p}}{\vec{p}} = m\vec{v} \end{cases}$, $\frac{\mathbf{n}\tilde{\mathbf{a}}\mathbf{o}}{\mathbf{o}}$ satisfaz ao PRG, ao passo que a forma de

Meshchersky, ou seja, $\begin{cases} m\vec{a} = \vec{F} + \left(\frac{dm}{dt}\right) \cdot \vec{v}_{rel} \text{ , em que } \vec{w} \text{ \'e a velocidade da massa acrescida ou perdida em } \vec{v}_{rel} = \vec{w} - \vec{v} \end{cases}$

relação ao referencial inercial, satisfaz a esse princípio.

RESOLUÇÃO

O Princípio da Relatividade de Galileu afirma que as leis fundamentais da Física são as mesmas em todos os referenciais inerciais.

No caso em análise, considerando-se dois referenciais inerciais, define-se: a) \vec{v} como a velocidade da partícula medida em relação a um dos referenciais e b) \vec{v}' como a velocidade da partícula medida em relação ao outro. Seja \vec{v}_{rel} a velocidade relativa entre os dois referenciais, de forma que $\vec{v} = \vec{v}' + \vec{v}_{rel} \Rightarrow \dot{\vec{v}} = \dot{\vec{v}}'$. Assim, a Equação de Meshchersky pode ser transformada de um referencial para outro como segue:

$$\vec{F} = \frac{d}{dt} \left(m \vec{v} \right) - \frac{dm}{dt} \vec{w} = \frac{dm}{dt} \vec{v} + m \frac{d\vec{v}}{dt} - \frac{dm}{dt} \vec{w} = \frac{dm}{dt} \left(\vec{v}' + \vec{v}_{rel} \right) + m \frac{d\vec{v}'}{dt} - \frac{dm}{dt} \left(\vec{w}' + \vec{v}_{rel} \right) = \frac{d}{dt} \left(m \vec{v}' \right) - \frac{dm}{dt} \vec{w}'$$

Note-se que a identidade, na forma, mostra a invariância da Equação de Meshchersky com respeito à escolha do referencial inercial.

Procedendo-se analogamente com a simples relação $\vec{F} = \frac{d}{dt}(m\vec{v})$, ou seja, fazendo-se

$$\vec{F} = \frac{d}{dt} \left(m \vec{v} \right) = \frac{dm}{dt} \vec{v} + m \frac{d\vec{v}}{dt} = \frac{dm}{dt} \left(\vec{v}' + \vec{v}_{rel} \right) + m \frac{d\vec{v}'}{dt} = \frac{d}{dt} \left(m \vec{v}' \right) + \frac{dm}{dt} \vec{v}_{rel}$$

nota-se que ela depende da escolha do referencial inercial, ou seja, não obedece ao Princípio da Relatividade de Galileu.