

Exame de Mecânica Aplicada II – Época Especial

Este **exame** é constituído por **4 perguntas** e tem a duração total de **120 minutos**. Justifique convenientemente todas as respostas apresentando cálculos intermédios.

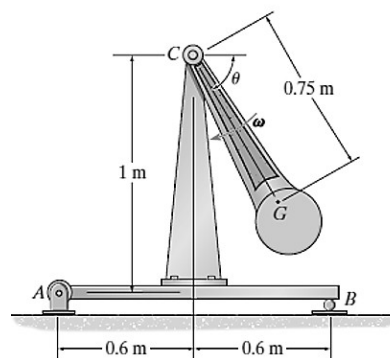
Responda a cada pergunta usando tinta azul ou preta em folhas separadas. Não é permitida a utilização de calculadoras, ou de quaisquer outros dispositivos, com capacidades gráficas e/ou de comunicação.

Pergunta 1

(6 Val.)

Um pêndulo com uma massa $m = 100 \text{ kg}$ e um raio de giração, em torno do respetivo centro de massa G , $k_G = 250 \text{ mm}$, é libertado do repouso quando $\theta = 0^\circ$.

Para $\theta = 90^\circ$, calcule os esforços em C no pêndulo, bem como as reações em A e B .

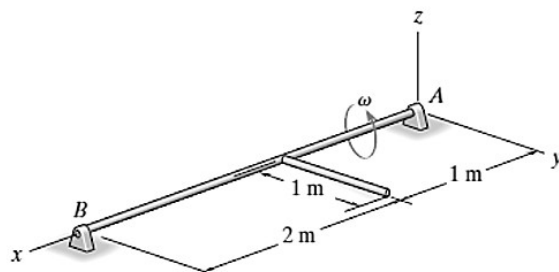


Pergunta 2

(6 Val.)

A estrutura representada encontra-se suportada em A e B por apoios que desenvolvem forças exclusivamente nas direções y e z . Esta estrutura está sujeita a um momento $\vec{M} = 40\vec{i} \text{ Nm}$, exibindo no instante ilustrado na figura uma velocidade angular $\vec{\omega} = 2\vec{i} \text{ rad/s}$.

Determine as reações nos apoios para o instante representado, bem como a aceleração angular da estrutura. Assuma que a massa por unidade de comprimento da estrutura toma o valor de 5 kg/m .

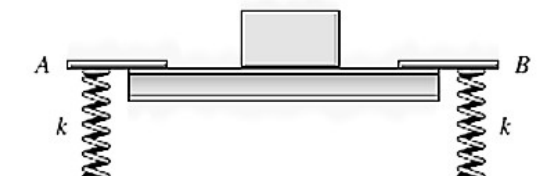


Pergunta 3

(3 Val.)

Uma viga uniforme encontra-se suportada, nas respetivas extremidades A e B , por duas molas com a mesma constante de rigidez k .

Quando a viga é colocada a vibrar sem suportar nenhuma carga, exibe um período de vibração vertical de $0,83 \text{ s}$. Quando uma massa de 50 kg é colocada sobre o centro da viga, tal como ilustrado na figura, o período de vibração vertical altera-se para $1,52 \text{ s}$. Nestas condições, calcule o valor da rigidez k .



(continua no verso)

Pergunta 4

(5 Val.)

Considere o sistema de coordenadas espirais logarítmicas (α, β) , definido em função das coordenadas polares (r, θ) por: $\begin{cases} \alpha = \theta - k \log r \\ \beta = k\theta + \log r \end{cases}$, onde k é uma constante.

- Determine as matrizes da transformação direta e inversa. [1 Val.]
- Determine as matrizes da métrica covariante e contravariante de (α, β) , e verifique se este sistema de coordenadas é ortogonal. [2 Val.]
- Mostre que $\Gamma_{\alpha\alpha}^{\alpha} = \Gamma_{\alpha\beta}^{\beta} = -\Gamma_{\beta\beta}^{\alpha} = -k/(1+k^2)$, $\Gamma_{\beta\beta}^{\beta} = \Gamma_{\alpha\beta}^{\alpha} = -\Gamma_{\alpha\alpha}^{\beta} = k/(1+k^2)$, e determine a expressão da aceleração em coordenadas físicas no novo sistema de coordenadas. [2 Val.]

Nota: se não resolveu as alíneas anteriores, considere que a métrica no sistema de coordenadas (α, β) é dada por $g_{ij'} = [r^2/(1+k^2)]\delta_{ij'}$.

Formulário

Lei de transformação tensorial:

$$T_{j_1' \dots j_q'}^{i_1' \dots i_p'} = |X|^k X_{i_1'}^{j_1} \dots X_{i_p'}^{j_p} X_{j_1'}^{i_1} \dots X_{j_q'}^{i_q} T_{j_1 \dots j_q}^{i_1 \dots i_p}, \quad X \equiv \det(X_i^{i'})$$

Símbolos de *Christoffel* em coordenadas ortogonais:

$$\Gamma_{jk}^i = 0, \quad i \neq j, j \neq k, i \neq k$$

$$\Gamma_{ij}^i = \frac{1}{2} g^{ii} \frac{\partial g_{ii}}{\partial x^j}, \quad i \neq j$$

$$\Gamma_{jj}^i = -\frac{1}{2} g^{ii} \frac{\partial g_{jj}}{\partial x^i}, \quad i \neq j$$

$$\Gamma_{ii}^i = \frac{1}{2} g^{ii} \frac{\partial g_{ii}}{\partial x^i}, \quad \text{para todos os índices iguais.}$$

Aceleração em coordenadas curvilíneas:

$$a^i = \dot{v}^i + \Gamma_{jk}^i v^j v^k$$

Resolução

Pergunta 1

Entre $\theta = 0^\circ$ e $\theta = 90^\circ$ há Conservação da Energia Mecânica (só o peso, força conservativa, provoca trabalho). Assim sendo, considerando $V_G = 0$ em C, em repouso no instante 1 e rotação pura em torno de C, a velocidade no instante 2 ($\theta = 90^\circ$):

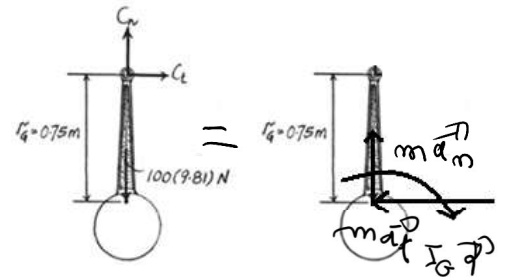
$$E_1 = V_{G1} + T_1 = 0 + 0 = 0 \text{ J}$$

$$E_2 = V_{G2} + T_2 = mgh + \frac{1}{2} I_C \omega^2 = 100 (9.81) (-0.75) + \frac{1}{2} (I_G + mh^2) \omega^2$$

$$= -735.75 + \frac{1}{2} (100 \cdot 0.25^2 + 100 \cdot 0.75^2) \omega^2 = -735.75 + \frac{1}{2} (6.25 + 56.25) \omega^2 \rightarrow \omega$$

$$= 23.54 \text{ rad/s}$$

Dada a rotação pura em $\theta = 90^\circ$: $\vec{a}_G = \vec{a}_n + \vec{a}_t = 0.75\omega^2 \uparrow + 0.75\alpha \leftarrow$



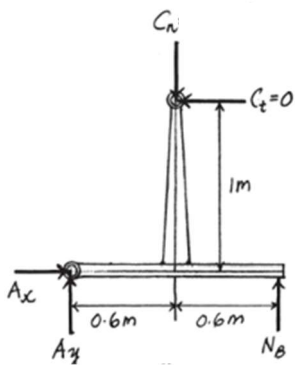
DO D.C.L.

$$\sum \tau_C = I_C \alpha \Rightarrow 0 = I_C \alpha \Rightarrow \alpha = 0$$

$$\rightarrow C_x = m a_x \Rightarrow C_x = m \cdot 0.75 \alpha = 0$$

$$\uparrow C_y = m a_n \Rightarrow C_y = 100 \cdot 0.75 (23.54)^2 = 41.56 \text{ kN}$$

$$\vec{C} = 41.56 \text{ kN} \uparrow$$



DO D.C.L.

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow A_x = 0$$

$$(\text{SIMEBRIA}) \Rightarrow A_y = N_B$$

$$\uparrow \sum F_y = 0 \Rightarrow -41.56 + 2A_y = 0 \Rightarrow A_y = 20.78 \text{ kN}$$

$$\vec{A} = \vec{B} = 20.78 \text{ kN} \uparrow$$

Pergunta 2

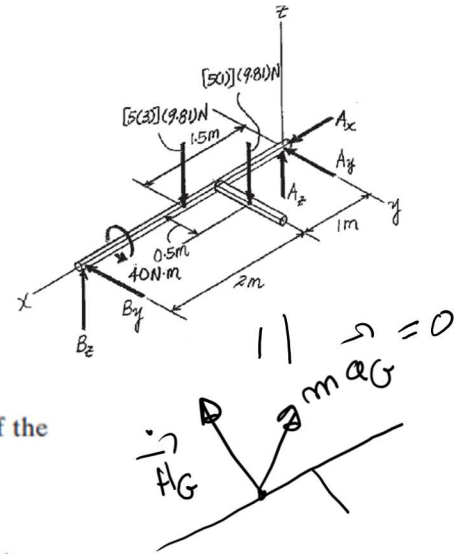
Equations of Motions. The inertia properties of the assembly are

$$I_x = \frac{1}{3} [5(1)](1^2) = 1.6667 \text{ kg} \cdot \text{m}^2$$

$$I_y = \frac{1}{3} [5(3)](3^2) + [0 + [5(1)](1^2)] = 50.0 \text{ kg} \cdot \text{m}^2$$

$$I_z = \frac{1}{3} [5(3)](3^2) + \left\{ \frac{1}{12} [5(1)](1^2) + [5(1)](1^2 + 0.5^2) \right\} = 51.67 \text{ kg} \cdot \text{m}^2$$

$$I_{xy} = 0 + [5(1)](1)(0.5) = 2.50 \text{ kg} \cdot \text{m}^2 \quad I_{yz} = I_{zx} = 0$$



with $\omega_x = 2 \text{ rad/s}$, $\omega_y = \omega_z = 0$ and $\dot{\omega}_y = \dot{\omega}_z = 0$ by referring to the FBD of the assembly,

$$\Sigma M_x = I_x \dot{\omega}_x; \quad 40 - [5(1)](9.81)(0.5) = 1.6667 \dot{\omega}_x$$

$$\dot{\omega}_x = 9.285 \text{ rad/s}^2$$

$$\Sigma M_y = -I_{xy} \dot{\omega}_x; \quad [5(1)](9.81)(1) + [5(3)](9.81)(1.5) - B_z(3) = -2.50(9.285)$$

$$B_z = 97.6625 \text{ N} = 97.7 \text{ N}$$

$$\Sigma M_z = -I_{xy} \omega_x^2; \quad -B_y(3) = -2.50(2^2) \quad B_y = 3.3333 \text{ N} = 3.33 \text{ N}$$

$$\Sigma F_x = M(a_G)_x; \quad A_x = 0$$

$$\Sigma F_y = M(a_G)_y; \quad -A_y - 3.3333 = [5(1)][-2^2(0.5)] \quad A_y = 6.6667 \text{ N} = 6.67 \text{ N}$$

$$\Sigma F_z = M(a_G)_z; \quad A_z + 97.6625 - [5(3)](9.81) - [5(1)](9.81) = [5(1)][9.285(0.5)]$$

$$A_z = 121.75 \text{ N} = 122 \text{ N}$$

$$\vec{H}_G = I_x \dot{\omega}_x \vec{e}_x - I_{xy} \dot{\omega}_x \vec{e}_y - I_{xz} \dot{\omega}_x \vec{e}_z$$

$$\vec{\omega} = \dot{\omega}_x \vec{e}_x = 9.285 \text{ rad/s}^2 \vec{e}_x$$

$$\vec{A} = 6.67 \vec{j} + 122 \vec{k} \text{ N}$$

$$\vec{B} = 3.33 \vec{j} + 97.7 \vec{k} \text{ N}$$

Pergunta 3

$$\tau = 2\pi \sqrt{\frac{m}{k}}$$

$$\frac{\tau^2}{(2\pi)^2} = \frac{m}{k}$$

$$\frac{(0.83)^2}{(2\pi)^2} = \frac{m_B}{2k}$$

$$\frac{(1.52)^2}{(2\pi)^2} = \frac{m_B + 50}{2k}$$

Logo

$$m_B = 0.03490k$$

$$m_B + 50 = 0.1170k$$

$$m_B = 21.2 \text{ kg}$$

$$k = 609 \text{ N/m}$$

Pergunta 4

a) A matriz de transformação directa:

$$\underline{X_{i'}^{i'}} \equiv \frac{\partial x^{i'}}{\partial x^i} = \begin{bmatrix} -k/r & 1 \\ 1/r & k \end{bmatrix}.$$

A matriz de transformação inversa é a inversa de $X_{i'}^{i'}$: $\underline{X_{i'}^{i'}} : \underline{X_{i'}^{i'}} \equiv \frac{\partial x^i}{\partial x^{i'}} = -\frac{r}{k^2+1} \begin{bmatrix} k & -1 \\ -1/r & -k/r \end{bmatrix} = \frac{1}{k^2+1} \begin{bmatrix} -kr & r \\ 1 & k \end{bmatrix}.$

b) A matriz de métrica covariante:

$[g_{i'j'}] = [X_{i'}^{i'}]^T [g_{ij}] [X_{j'}^{j'}]$, sendo que $[g_{ij}]$ é a matriz de métrica covariante de coordenadas polares: $[g_{ij}] = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & r^2 \end{bmatrix}.$

$$\begin{aligned} \underline{\text{Logo: } [g_{i'j'}]} &= \frac{1}{(k^2+1)^2} \begin{bmatrix} -kr & 1 \\ r & k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & r^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -kr & r \\ 1 & k \end{bmatrix} \\ &= \frac{r^2}{k^2+1} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \end{aligned}$$

A métrica contravariante é a inversa da covariante:

$$\underline{[g^{i'j'}]} = \frac{k^2+1}{r^2} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}$$

O sistema de coordenadas é ortogonal porque as componentes de métrica fora do diagonal são nulas.

c) É necessário primeiro obter as componentes da métrica covariante em ordem a α e β :

$$\begin{aligned} -k\alpha &= -k\theta + k^2 \log r \\ + \quad \beta &= k\theta + \log r \\ \hline &= \beta - k\alpha = (k^2 + 1) \log r \Rightarrow r^2 = \exp \left[\frac{2(\beta - k\alpha)}{k^2 + 1} \right]. \end{aligned}$$

Deste modo, as métricas covariante e contravariante podem ser escritas como:

$$\begin{aligned} [g_{ij}] &= \frac{\exp \left[\frac{2(\beta - k\alpha)}{k^2 + 1} \right]}{k^2 + 1} \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \\ [g^{ij}] &= (k^2 + 1) \exp \left[-\frac{2(\beta - k\alpha)}{k^2 + 1} \right] \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}. \end{aligned}$$

Logo: $\frac{\partial g_{\alpha\alpha}}{\partial \alpha} = \frac{-2k}{(k^2 + 1)^2} \exp \left[\frac{2(\beta - k\alpha)}{k^2 + 1} \right]$, $\frac{\partial g_{\beta\beta}}{\partial \beta} = \frac{2k}{(k^2 + 1)^2} \exp \left[\frac{2(\beta - k\alpha)}{k^2 + 1} \right]$,

$\frac{\partial g_{\alpha\alpha}}{\partial \beta} = \frac{2k}{(k^2 + 1)^2} \exp \left[\frac{2(\beta - k\alpha)}{k^2 + 1} \right]$, $\frac{\partial g_{\beta\beta}}{\partial \alpha} = \frac{-2k}{(k^2 + 1)^2} \exp \left[\frac{2(\beta - k\alpha)}{k^2 + 1} \right]$.

Notando que qualquer destes derivados é multiplicado pelas entradas da diagonal da métrica contravariante resulta em: $\mp \frac{2k}{k^2 + 1}$. Usando o formulário para

calcular os símbolos de Christoffel:

$$\begin{aligned} \Gamma_{\alpha\alpha}^{\alpha} &= \frac{1}{2} g^{\alpha\alpha} \frac{\partial g_{\alpha\alpha}}{\partial \alpha} = -\frac{k}{k^2 + 1}; & \Gamma_{\alpha\beta}^{\beta} &= \frac{1}{2} g^{\beta\beta} \frac{\partial g_{\beta\beta}}{\partial \alpha} = -\frac{k}{k^2 + 1}; \\ \Gamma_{\beta\beta}^{\alpha} &= -\frac{1}{2} g^{\alpha\alpha} \frac{\partial g_{\beta\beta}}{\partial \alpha} = \frac{k}{k^2 + 1}; & \Gamma_{\beta\beta}^{\beta} &= \frac{1}{2} g^{\beta\beta} \frac{\partial g_{\beta\beta}}{\partial \beta} = \frac{k}{k^2 + 1}; \\ \Gamma_{\alpha\beta}^{\alpha} &= \frac{1}{2} g^{\alpha\alpha} \frac{\partial g_{\alpha\alpha}}{\partial \beta} = \frac{k}{k^2 + 1}; & \Gamma_{\alpha\alpha}^{\beta} &= -\frac{1}{2} g^{\beta\beta} \frac{\partial g_{\alpha\alpha}}{\partial \beta} = -\frac{k}{k^2 + 1}. \end{aligned}$$

Ignorando do formulário, para as componentes de aceleração:

$$a^\alpha = \dot{v}^\alpha + \Gamma_{jk}^\alpha v^j v^k = \dot{v}^\alpha + \Gamma_{\alpha\alpha}^\alpha (v^\alpha)^2 + \Gamma_{\beta\beta}^\alpha (v^\beta)^2 + 2\Gamma_{\alpha\beta}^\alpha v^\alpha v^\beta;$$

$$a^\beta = \dot{v}^\beta + \Gamma_{jk}^\beta v^j v^k = \dot{v}^\beta + \Gamma_{\alpha\alpha}^\beta (v^\alpha)^2 + \Gamma_{\beta\beta}^\beta (v^\beta)^2 + 2\Gamma_{\alpha\beta}^\beta v^\alpha v^\beta.$$

Substituindo os valores determinados para o símbolo de Christoffel:

$$a^\alpha = \dot{v}^\alpha + \frac{k}{k^2+1} \left[-(v^\alpha)^2 + (v^\beta)^2 + 2v^\alpha v^\beta \right],$$

$$a^\beta = \dot{v}^\beta + \frac{k}{k^2+1} \left[-(v^\alpha)^2 + (v^\beta)^2 - 2v^\alpha v^\beta \right].$$

As componentes físicas são determinadas a partir das componentes não-físicas multiplicando-as pelo correspondente fator de escala:

$$\underline{a^{(\alpha)}} = a^\alpha h_\alpha = \frac{\exp\left[\frac{(\beta-k\alpha)}{k^2+1}\right]}{\sqrt{k^2+1}} \dot{v}^\alpha + \frac{k \exp\left[\frac{(\beta-k\alpha)}{k^2+1}\right]}{(k^2+1)^{3/2}} \left[-(v^\alpha)^2 + (v^\beta)^2 + 2v^\alpha v^\beta \right];$$

$$\underline{a^{(\beta)}} = a^\beta h_\beta = \frac{\exp\left[\frac{(\beta-k\alpha)}{k^2+1}\right]}{\sqrt{k^2+1}} \dot{v}^\beta + \frac{k \exp\left[\frac{(\beta-k\alpha)}{k^2+1}\right]}{(k^2+1)^{3/2}} \left[-(v^\alpha)^2 + (v^\beta)^2 - 2v^\alpha v^\beta \right].$$