



PME 3100 – MECÂNICA I (Reoferecimento) – Prova P2 – 04 de Julho de 2023

- Esta avaliação tem duração de 120 minutos e é composta por 3 questões.
- Não é permitido utilização de quaisquer dispositivos eletrônicos, tampouco consulta a qualquer material externo.
- As questões podem ser resolvidas a lápis, na ordem escolhida pelo aluno (que deve indicar onde iniciou cada questão).

Formulário

$$m\vec{a}_G = \vec{R} = \sum_i \vec{F}_i \quad m(\vec{G} - \vec{O}) \wedge \vec{a}_O + \frac{d}{dt}(\vec{J}_O\vec{\omega}) = \vec{M}_O = \sum_i (\vec{P}_i - \vec{O}) \wedge \vec{F}_i \quad T = \frac{1}{2}m|\vec{v}_O|^2 + m\vec{v}_O \cdot \vec{\omega} \wedge (\vec{G} - \vec{O}) + \frac{1}{2}\vec{\omega} \cdot (\vec{J}_O\vec{\omega})$$

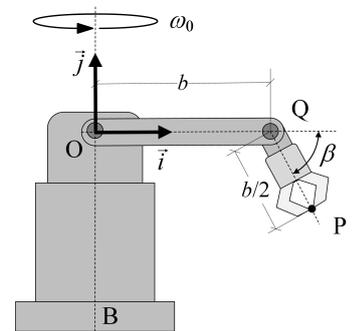
$$\vec{J}_O\vec{\omega} = (+J_{Ox}\omega_x - J_{Oxy}\omega_y - J_{Oxz}\omega_z)\vec{i} + (-J_{Oxy}\omega_x + J_{Oy}\omega_y - J_{Oyz}\omega_z)\vec{j} + (-J_{Oxz}\omega_x - J_{Oyz}\omega_y + J_{Oz}\omega_z)\vec{k}$$

$$\Delta T = W^{ext} + W^{int} = -\Delta V + W^{nc} \quad V_g = mgh_G \quad V_e = \frac{1}{2}k(l - l_0)^2 \quad J_{Oz} = J_{Gz} + m(x_G^2 + y_G^2) \quad J_{Oxy} = J_{Gxy} + mx_Gy_G$$

$$\vec{M}_A = \vec{M}_B + (\vec{B} - \vec{A}) \wedge \vec{R} \quad \vec{v}_A = \vec{v}_B + \vec{\omega} \wedge (\vec{A} - \vec{B}) \quad \vec{a}_A = \vec{a}_B + \vec{\alpha} \wedge (\vec{A} - \vec{B}) + \vec{\omega} \wedge [\vec{\omega} \wedge (\vec{A} - \vec{B})]$$

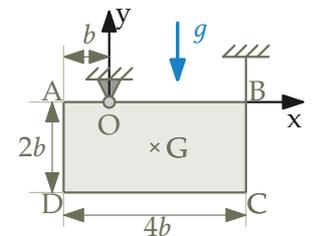
$$\vec{v}_P = \vec{v}_{P,rel} + \vec{v}_{P,arr} \quad \vec{a}_P = \vec{a}_{P,rel} + \vec{a}_{P,arr} + 2\vec{\omega}_{arr} \wedge \vec{v}_{P,rel} \quad \vec{\omega} = \vec{\omega}_{rel} + \vec{\omega}_{arr} \quad \vec{\alpha} = \vec{\alpha}_{rel} + \vec{\alpha}_{arr} + \vec{\omega}_{arr} \wedge \vec{\omega}_{rel}$$

Questão 1 (3,5 pontos). Um robô industrial é utilizado para posicionar uma pequena partícula P e pode ser modelado como uma base inercial e um braço articulado com dois elos, conforme ilustrado na figura. Durante um dos modos de operação do robô, a base B permanece em repouso e o elo QO descreve um movimento de rotação em torno do eixo Oy com velocidade angular $\omega_0\vec{j}$ constante, de tal forma que o ângulo QÔB permanece reto. O sistema de coordenadas Oxyz, de base $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$, permanece solidário ao elo QO. O elo PQ, por sua vez, descreve relativamente a QO uma rotação pura em torno do eixo Qz parametrizada pelo ângulo β e por suas derivadas temporais $\dot{\beta}$ e $\ddot{\beta}$, conhecidas. Considerando as dimensões dos elos indicadas na figura, determine em função dos dados do problema, para a configuração em que $\beta = \pi/2$:



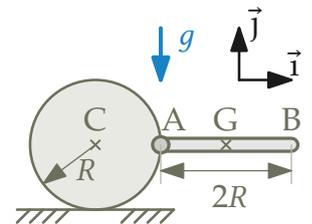
- (0,4) o vetor velocidade angular absoluta ($\vec{\omega}$) do elo PQ do braço do robô;
- (0,5) o vetor aceleração angular absoluta ($\vec{\alpha}$) do elo PQ do braço do robô;
- (1,1) os vetores das velocidades relativa ($\vec{v}_{P,rel}$), de arrastamento ($\vec{v}_{P,arr}$) e absoluta (\vec{v}_P) da partícula P;
- (1,5) os vetores das acelerações relativa ($\vec{a}_{P,rel}$), de arrastamento ($\vec{a}_{P,arr}$) e absoluta (\vec{a}_P) da partícula P.

Questão 2 (3,0 pontos). Uma placa retangular homogênea ABCD, de massa m e momento de inércia $J_{Gz} = 5mb^2/3$, é mantida em equilíbrio por meio de uma articulação fixa em O e de um fio ideal vertical em B. Em um dado instante o fio é cortado e a placa inicia um movimento descrito como uma rotação pura em torno do eixo Oz. Considerando a aceleração da gravidade (g), as dimensões e o sistema de coordenadas fornecidos na figura e desprezando quaisquer efeitos dissipativos, pede-se o diagrama de corpo livre (DCL) da placa, os vetores velocidade angular ($\vec{\omega}$) e aceleração angular ($\vec{\alpha}$) e as componentes X_O e Y_O da reação na articulação para cada uma das configurações a seguir:



- (0,6) antes do corte do fio, com a placa ainda em equilíbrio;
- (1,2) imediatamente após o corte do fio, com O e B ainda alinhados horizontalmente;
- (1,2) na primeira vez em que O e G ficam alinhados verticalmente após o corte do fio.

Questão 3 (3,5 pontos). No sistema ilustrado na figura, o disco homogêneo de centro C, raio R, massa m, momento de inércia $J_{Cz} = mR^2/2$ pode rolar sem escorregar sobre uma superfície horizontal. A barra esbelta e homogênea AB de comprimento 2R, massa m e momento de inércia central $J_{Gz} = mR^2/3$, encontra-se vinculada ao bordo do disco por meio de uma articulação. Considerando a base de vetores e a aceleração da gravidade g fornecidas, e admitindo que o sistema parta do repouso da configuração indicada na figura, pede-se, para esta configuração:



- (0,4) os diagramas de corpo livre (DCLs) do disco e da barra;
- (0,6) as expressões dos vetores de aceleração \vec{a}_C , \vec{a}_A e \vec{a}_G , dos pontos C, A e G em função das acelerações angulares $\vec{\alpha}_1 = \alpha_1\vec{k}$ do disco e $\vec{\alpha}_2 = \alpha_2\vec{k}$ da barra.
- (1,2) o sistema de equações, obtido a partir da aplicação dos teoremas da dinâmica, que permite determinar os valores de α_1 , α_2 e as componentes de reação na configuração desejada (enumere as equações obtidas);
- (0,4) utilizar o sistema de equações obtido para expressar as componentes de reação em função de α_1 e α_2 .
- (0,4) resolver o sistema, encontrando os valores de α_1 e α_2 em função dos dados do problema.
- (0,5) determinar o menor valor de coeficiente de atrito estático μ entre o disco e a superfície, consistente com a condição de rolamento sem escorregamento.

**Questão 1 (3,5 pontos)**

Distribuição de pontos:

- (a) 0,4 ponto para a expressão correta da velocidade;
- (b) 0,5 ponto para a expressão correta da aceleração;
- (c) 0,4 ponto para cada uma das expressões corretas das velocidades relativa e de arrastamento e 0,3 ponto para a expressão correta da velocidade absoluta;
- (d) 0,4 ponto para cada uma das expressões corretas das acelerações relativa, de arrastamento e de Coriolis e 0,3 ponto para a expressão correta da aceleração absoluta;

Resolução:

- (a) O vetor velocidade angular absoluta ($\vec{\omega}$) do elo PQ do braço do robô:

$$\vec{\omega} = \vec{\omega}_{\text{rel}} + \vec{\omega}_{\text{arr}}$$

$$\vec{\omega}_{\text{rel}} = -\dot{\beta}\vec{k}$$

$$\vec{\omega}_{\text{arr}} = \omega_0\vec{j}$$

$$\boxed{\vec{\omega} = \omega_0\vec{j} - \dot{\beta}\vec{k}}$$

- (b) O vetor aceleração angular absoluta ($\vec{\alpha}$) do elo PQ do braço do robô:

$$\vec{\alpha} = \vec{\alpha}_{\text{rel}} + \vec{\alpha}_{\text{arr}} + \vec{\omega}_{\text{arr}} \wedge \vec{\omega}_{\text{rel}}$$

$$\vec{\alpha}_{\text{rel}} = -\ddot{\beta}\vec{k}$$

$$\vec{\alpha}_{\text{arr}} = \vec{0}$$

$$\vec{\omega}_{\text{arr}} \wedge \vec{\omega}_{\text{rel}} = (\omega_0\vec{j}) \wedge (-\dot{\beta}\vec{k}) = -\omega_0\dot{\beta}\vec{i}$$

$$\boxed{\vec{\alpha} = -\omega_0\dot{\beta}\vec{i} - \ddot{\beta}\vec{k}}$$

- (c) Os vetores das velocidades relativa ($\vec{v}_{P,\text{rel}}$), de arrastamento ($\vec{v}_{P,\text{arr}}$) e absoluta (\vec{v}_P) da partícula P:

$$\vec{v}_{P,\text{rel}} = \vec{v}_{Q,\text{rel}} + \vec{\omega}_{\text{rel}} \wedge (\mathbf{P} - \mathbf{Q})$$

$$\vec{v}_{P,\text{rel}} = \vec{0} + (-\dot{\beta}\vec{k}) \wedge \left(-\frac{b}{2}\vec{j}\right)$$

$$\boxed{\vec{v}_{P,\text{rel}} = -\frac{b\dot{\beta}}{2}\vec{i}}$$

$$\vec{v}_{P,\text{arr}} = \vec{v}_{Q,\text{arr}} + \vec{\omega}_{\text{arr}} \wedge (\mathbf{P} - \mathbf{O})$$

$$\vec{v}_{P,\text{arr}} = \vec{0} + (\omega_0\vec{j}) \wedge \left(b\vec{i} - \frac{b}{2}\vec{j}\right)$$

$$\boxed{\vec{v}_{P,\text{arr}} = -b\omega_0\vec{k}}$$

$$\vec{v}_P = \vec{v}_{P,\text{rel}} + \vec{v}_{P,\text{arr}}$$

$$\boxed{\vec{v}_P = -\frac{b\dot{\beta}}{2}\vec{i} - b\omega_0\vec{k} = -b\left(\frac{\dot{\beta}}{2}\vec{i} + \omega_0\vec{k}\right)}$$



(d) Os vetores das acelerações relativa ($\vec{a}_{P,rel}$), de arrastamento ($\vec{a}_{P,arr}$) e absoluta (\vec{a}_P) da partícula P:

$$\vec{a}_{P,rel} = \vec{a}_{Q,rel} + \vec{\alpha}_{rel} \wedge (\mathbf{P} - \mathbf{Q}) + \vec{\omega}_{rel} \wedge [\vec{\omega}_{rel} \wedge (\mathbf{P} - \mathbf{Q})]$$

$$\vec{a}_{P,rel} = \vec{0} + (-\dot{\beta}\vec{k}) \wedge \left(-\frac{b}{2}\vec{j}\right) + (-\dot{\beta}\vec{k}) \wedge \left[(-\dot{\beta}\vec{k}) \wedge \left(-\frac{b}{2}\vec{j}\right)\right]$$

$$\vec{a}_{P,rel} = -\frac{b\ddot{\beta}}{2}\vec{i} + (-\dot{\beta}\vec{k}) \wedge \left(-\frac{b\dot{\beta}}{2}\vec{i}\right)$$

$$\boxed{\vec{a}_{P,rel} = -\frac{b\ddot{\beta}}{2}\vec{i} + \frac{b\dot{\beta}^2}{2}\vec{j} = -\frac{b}{2}(\ddot{\beta}\vec{i} - \dot{\beta}^2\vec{j})}$$

$$\vec{a}_{P,arr} = \vec{a}_{Q,arr} + \vec{\alpha}_{arr} \wedge (\mathbf{P} - \mathbf{O}) + \vec{\omega}_{arr} \wedge [\vec{\omega}_{arr} \wedge (\mathbf{P} - \mathbf{O})]$$

$$\vec{a}_{P,arr} = \vec{0} + \vec{0} \wedge \left(b\vec{i} - \frac{b}{2}\vec{j}\right) + (\omega_0\vec{j}) \wedge \left[(\omega_0\vec{j}) \wedge \left(b\vec{i} - \frac{b}{2}\vec{j}\right)\right]$$

$$\vec{a}_{P,arr} = (\omega_0\vec{j}) \wedge (-\omega_0 b\vec{k})$$

$$\boxed{\vec{a}_{P,arr} = -b\omega_0^2\vec{i}}$$

$$\vec{a}_{P,cor} = 2\vec{\omega}_{arr} \wedge \vec{v}_{P,rel}$$

$$\vec{a}_{P,cor} = 2(\omega_0\vec{j}) \wedge \left(-\frac{b\dot{\beta}}{2}\vec{i}\right)$$

$$\boxed{\vec{a}_{P,cor} = b\omega_0\dot{\beta}\vec{k}}$$

$$\vec{a}_P = \vec{a}_{P,rel} + \vec{a}_{P,arr} + \vec{a}_{P,cor}$$

$$\vec{a}_P = \left(-\frac{b\ddot{\beta}}{2}\vec{i} + \frac{b\dot{\beta}^2}{2}\vec{j}\right) + (-b\omega_0^2\vec{i}) + (b\omega_0\dot{\beta}\vec{k})$$

$$\vec{a}_P = -b\left(\frac{\ddot{\beta}}{2} + \omega_0^2\right)\vec{i} + \frac{b\dot{\beta}^2}{2}\vec{j} + b\omega_0\dot{\beta}\vec{k}$$

$$\boxed{\vec{a}_P = -b\left[\left(\frac{\ddot{\beta}}{2} + \omega_0^2\right)\vec{i} - \frac{\dot{\beta}^2}{2}\vec{j} - \omega_0\dot{\beta}\vec{k}\right]}$$



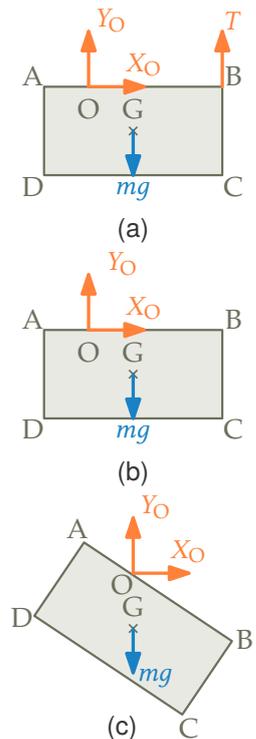
Questão 2 (3,0 pontos)

Distribuição de pontos:

- Diagramas de Corpo Livre: 0,2 ponto por cada DCL correto;
- Vetores velocidade angular ($\vec{\omega}$), vetores aceleração angular ($\vec{\alpha}$) e componentes de reação (X_O, Y_O): 0,1 ponto por cada expressão correta em cada um dos itens;
- Teoremas da dinâmica: 0,4 pela equação do Teorema da Quantidade de Movimento Angular no item (b); 0,4 pela equação do Teorema da Energia Cinética no item (c); 0,1 cada componente de \vec{a}_G nos itens (b) e (c).

Resolução:

Os diagramas de corpo livre para cada uma das configurações estão indicados na figura.



- (a) O sistema encontra-se em repouso e em equilíbrio: $\vec{\omega} = \vec{0}$ e $\vec{\alpha} = \vec{0}$.

As componentes de reação podem ser determinadas pelas equações de equilíbrio:

$$R_x = 0 \Rightarrow X_O = 0$$

$$M_{Bz} = 0 \Rightarrow -3bY_O + 2bmg \Rightarrow Y_O = \frac{2}{3}mg$$

- (b) O sistema parte do repouso: $\vec{\omega} = \vec{0}$.

Notando que: $J_{Oz} = J_{Gz} + m(x_G^2 + y_G^2) = \frac{5}{3}mb^2 + m(b^2 + b^2) = \frac{11}{3}mb^2$, pode-se aplicar o Teorema da Quantidade de Movimento Angular com polo O para a determinação de $\vec{\alpha} = \alpha \vec{k}$:

$$J_{Oz}\alpha \vec{k} = M_{Oz}\vec{k} \Rightarrow \frac{11}{3}mb^2\alpha \vec{k} = -mgb\vec{k} \Rightarrow \alpha = -\frac{3}{11}\frac{g}{b}$$

As componentes de reação podem ser determinadas pelas equações do Teorema da Resultante:

$$\vec{a}_G = \vec{a}_O + \vec{\alpha} \wedge (G - O) - |\vec{\omega}|^2(G - O) = \vec{0} - \frac{3}{11}\frac{g}{b}\vec{k} \wedge (b\vec{i} - b\vec{j}) + \vec{0} = -\frac{3}{11}g(\vec{i} + \vec{j})$$

$$m\vec{a}_G = \vec{R} = X_O\vec{i} + (Y_O - mg) \Rightarrow X_O = -\frac{3}{11}mg \quad Y_O = \frac{8}{11}mg$$

- (c) Aplica-se o Teorema da Quantidade de Movimento Angular com polo O para a determinação de $\vec{\alpha} = \alpha \vec{k}$:

$$J_{Oz}\alpha \vec{k} = M_{Oz}\vec{k} = 0\vec{k} \Rightarrow \alpha = 0$$

Aplica-se o Teorema da Energia Cinética para a determinação de $\vec{\omega} = \omega \vec{k}$:

$$\Delta T + \Delta V = 0 \Rightarrow \left(\frac{1}{2}J_{Oz}\omega^2 - 0\right) + (mg(-b\sqrt{2}) - mg(-b)) = 0 \Rightarrow \vec{\omega} = -\sqrt{\frac{6}{11}\frac{g}{b}(\sqrt{2} - 1)}\vec{k}$$

O sinal negativo da componente se deve ao fato de que, na primeira vez em que O e G ficam alinhados verticalmente, a placa gira no sentido horário.

As componentes de reação podem ser determinadas pelas equações do Teorema da Resultante:

$$\vec{a}_G = \vec{a}_O + \vec{\alpha} \wedge (G - O) - |\vec{\omega}|^2(G - O) = \vec{0} + \vec{0} - \frac{6}{11}\frac{g}{b}(\sqrt{2} - 1)(-b\sqrt{2}\vec{j}) = \frac{6}{11}g(2 - \sqrt{2})\vec{j}$$

$$m\vec{a}_G = \vec{R} = X_O\vec{i} + (Y_O - mg) \Rightarrow X_O = 0 \quad Y_O = \frac{23 - 6\sqrt{2}}{11}mg$$



Questão 3 (3,5 pontos)

Distribuição de pontos:

- (a) 0,2 ponto por cada DCL correto;
- (b) 0,2 ponto por cada expressão correta de aceleração;
- (c) 0,2 ponto por cada uma das 6 equações escrita corretamente;
- (d) 0,1 ponto por cada expressão correta;
- (e) 0,2 ponto por cada expressão correta;
- (f) 0,3 ponto pela formulação; 0,2 ponto pela resposta correta;

Resolução:

(a) Diagramas indicados na figura ao lado.

(b) O centro do disco descreve um movimento retilíneo uniforme com $\vec{v}_C = -\omega_1 R \vec{i}$ (adotando $\vec{\omega}_1 = \omega_1 \vec{k}$). Assim: $\vec{a}_C = -\alpha_1 R \vec{i}$.

Para o ponto A, utiliza-se a equação de campo de acelerações para o disco, assumindo que, na configuração indicada, o sistema está em repouso:

$$\vec{a}_A = \vec{a}_C + \vec{\alpha}_1 \wedge (A - C) - |\vec{\omega}_1|^2 (A - C) = -\alpha_1 R \vec{i} + \alpha_1 \vec{k} \wedge R \vec{i} \Rightarrow \boxed{\vec{a}_A = \alpha_1 R (-\vec{i} + \vec{j})}$$

Analogamente, obtém-se \vec{a}_G pela equação de campo de acelerações para a barra:

$$\vec{a}_G = \vec{a}_A + \vec{\alpha}_2 \wedge (G - A) - |\vec{\omega}_2|^2 (G - A) = \alpha_1 R (-\vec{i} + \vec{j}) + \alpha_2 \vec{k} \wedge R \vec{i} \Rightarrow \boxed{\vec{a}_G = -\alpha_1 R \vec{i} + (\alpha_1 + \alpha_2) R \vec{j}}$$

(c) Abaixo, as equações (1) e (2) vêm da aplicação do Teorema da Resultante ao disco, a equação (3) vem da aplicação do Teorema da Quantidade de Movimento Angular ao disco com polo em C, as equações (4) e (5) vêm da aplicação do Teorema da Resultante à barra e a equação (6) vem da aplicação do Teorema da Quantidade de Movimento Angular à barra com polo em G:

$$m \vec{a}_C = \vec{R}^{[1]} \Rightarrow -m \alpha_1 R = F - X_A \tag{1}$$

$$0 = N - Y_A - mg \tag{2}$$

$$J_{Cz} \alpha_1 \vec{k} = M_{Cz}^{[1]} \vec{k} \Rightarrow \frac{1}{2} m R^2 \alpha_1 = (F - Y_A) R \tag{3}$$

$$m \vec{a}_G = \vec{R}^{[2]} \Rightarrow -m \alpha_1 R = X_A \tag{4}$$

$$m(\alpha_1 + \alpha_2) R = Y_A - mg \tag{5}$$

$$J_{Gz} \alpha_2 \vec{k} = M_{Gz}^{[2]} \vec{k} \Rightarrow \frac{1}{3} m R^2 \alpha_2 = -Y_A R \tag{6}$$

(d) Utilizando as equações (4), (6), (1) e (2), nesta ordem, obtêm-se as expressões desejadas:

$$\boxed{X_A = -mR\alpha_1} \quad \boxed{Y_A = -\frac{1}{3}mR\alpha_2} \quad \boxed{F = -2mR\alpha_1} \quad \boxed{N = mg - \frac{1}{3}mR\alpha_2}$$

(e) Substituindo as expressões anteriores nas equações (3) e (5), obtém-se o seguinte sistema de equações:

$$\begin{cases} \frac{1}{2} m R^2 \alpha_1 = m R^2 \left(-2\alpha_1 + \frac{1}{3} \alpha_2 \right) \\ m R (\alpha_1 + \alpha_2) = m R \left(-\frac{1}{3} \alpha_2 - \frac{g}{R} \right) \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} \frac{5}{2} \alpha_1 - \frac{1}{3} \alpha_2 = 0 \\ \alpha_1 + \frac{4}{3} \alpha_2 = -\frac{g}{R} \end{cases} \Rightarrow \boxed{\vec{\alpha}_1 = -\frac{1}{11} \frac{g}{R} \vec{k}} \quad \boxed{\vec{\alpha}_2 = -\frac{15}{22} \frac{g}{R} \vec{k}}$$

(f) Para manter a condição de rolamento sem escorregamento, é necessário que:

$$\frac{|F|}{N} \leq \mu \Rightarrow \frac{|2mR\alpha_1|}{mg - \frac{1}{3}mR\alpha_2} = \frac{\frac{2}{11}mg}{mg + \frac{5}{22}mg} \leq \mu \Rightarrow \boxed{\mu \geq \frac{4}{27}}$$

