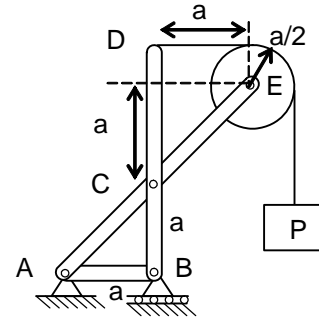




PME 2100 – MECÂNICA A – Prova Substitutiva – 29 de novembro de 2011

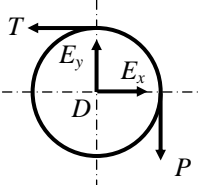
GABARITO

Questão 1 (3,0 pontos) A estrutura que suporta a carga P é composta de três barras AB , AE e BD e uma polia, com dimensões mostradas na figura. A estrutura é apoiada em A por uma articulação e em B por uma articulação deslizante (apoio simples). O fio inextensível suporta a carga P fixada no ponto D , passando pela polia de raio R e centro em E . Há uma articulação em C ligando as barras AE e BD . A partes da estrutura tem massa desprezível. Determinar:



- As forças na polia;
- As reações nas articulações A e B ;
- O diagrama de corpo livre da barra AE ;
- As forças na articulação C .

a) Isolando a polia:

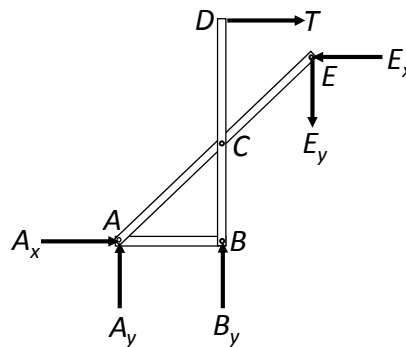


$$\sum M_E = 0 \Rightarrow P.R - T.R = 0 \Rightarrow T = P$$

$$\sum F_x = 0 \Rightarrow E_x - T = 0 \Rightarrow E_x = P$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow E_y - P = 0 \Rightarrow E_y = P \quad (0,5)$$

b) Equilíbrio da estrutura formada pelas barras:



$$\sum F_x = 0 \Rightarrow A_x - E_x + T = 0 \Rightarrow A_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow A_y + B_y - E_y = 0$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow -T \cdot \frac{5a}{2} + E_x \cdot 2a - E_y \cdot 2a + B_y \cdot a = 0$$

$$\Rightarrow B_y = \frac{5}{2}P \Rightarrow A_y = -\frac{3}{2}P \quad (1,0)$$



c) DCL da barra AE:

d)

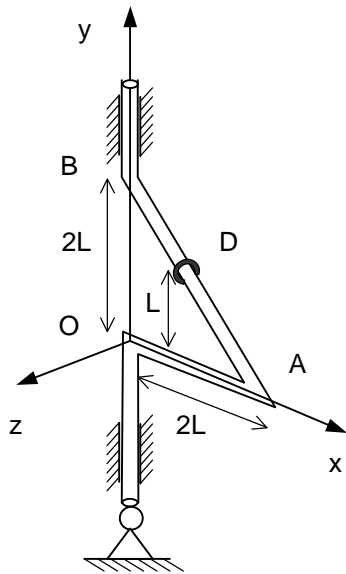
$$\sum F_x = 0 \Rightarrow A_x - F_{AB} + C_x - E_x = 0$$

$$\sum F_y = 0 \Rightarrow A_y + C_y - E_y = 0 \Rightarrow \boxed{C_y = \frac{5}{2}P}$$

$$\sum M_A = 0 \Rightarrow E_x \cdot 2a - E_y \cdot 2a - C_x \cdot a + C_y \cdot a = 0 \Rightarrow \boxed{C_x = \frac{5}{2}P}$$

(1,0)

(0,5)



Questão 2 (3,0 pontos) A barra dobrada OAB contida no plano Oxy gira em torno do eixo vertical OB com velocidade angular ω e aceleração angular $\dot{\omega}$, ambas positivas. O anel D se desloca ao longo do trecho AB da barra, com velocidade V e aceleração \dot{V} relativas à barra, no sentido de B para A. Determine, para a posição do anel mostrado na figura, considerando a barra OAB como referencial móvel:

- O vetor velocidade de arrastamento do anel e o vetor velocidade absoluta do anel;
- O vetor aceleração de arrastamento do anel e o vetor aceleração absoluta do anel.

a) $\vec{v}_{D,arr} = \vec{v}_B + \vec{\omega}_{arr} \wedge (D - B) = \vec{0} + \omega \vec{j} \wedge L(\vec{i} - \vec{j}) \Rightarrow \boxed{\vec{v}_{D,arr} = -\omega L \vec{k}}$ (0,5)

$$\vec{v}_{D,rel} = \frac{\sqrt{2}}{2} V (\vec{i} - \vec{j})$$
 (0,5)
$$\vec{v}_{D,abs} = \vec{v}_{D,rel} + \vec{v}_{D,arr} \Rightarrow \boxed{\vec{v}_{D,abs} = \frac{\sqrt{2}}{2} V (\vec{i} - \vec{j}) - \omega L \vec{k}}$$
 (0,5)



b)
$$\vec{a}_{D,arr} = \vec{a}_B + \dot{\vec{\omega}}_{arr} \wedge (D-B) + \vec{\omega}_{arr} \wedge [\vec{\omega}_{arr} \wedge (D-B)]$$

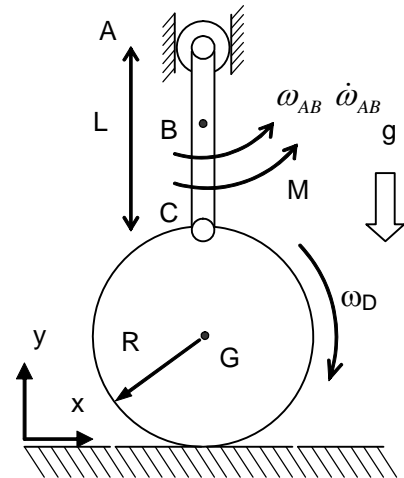
$$= \vec{0} + \dot{\omega} \vec{j} \wedge L(\vec{i} - \vec{j}) + \omega \vec{j} \wedge [\omega \vec{j} \wedge L(\vec{i} - \vec{j})] \Rightarrow \boxed{\vec{a}_{D,arr} = -\omega^2 L \vec{i} - \dot{\omega} L \vec{k}} \quad (0,5)$$

$$\vec{a}_{D,rel} = \frac{\sqrt{2}}{2} \dot{V}(\vec{i} - \vec{j}) \quad (0,5) \quad \vec{a}_{D,cor} = 2\vec{\omega}_{arr} \wedge \vec{v}_{rel} = 2\omega \vec{j} \wedge \frac{\sqrt{2}}{2} V(\vec{i} - \vec{j}) \Rightarrow \vec{a}_{D,cor} = -\sqrt{2}\omega V \vec{k} \quad (0,5)$$

$$\vec{a}_{D,abs} = \vec{a}_{D,rel} + \vec{a}_{D,arr} + \vec{a}_{D,cor} \Rightarrow \boxed{\vec{a}_{D,abs} = \left(\frac{\sqrt{2}}{2} \dot{V} - \omega^2 L\right) \vec{i} + \frac{\sqrt{2}}{2} \dot{V} \vec{j} - (\dot{\omega} L + \sqrt{2}\omega V) \vec{k}}$$

QUESTÃO 3 (4,0 pontos) A barra AC, de massa m e comprimento L, desliza sem atrito no interior da guia vertical e está sujeita a um momento $\vec{M} = M \vec{k}$ (M constante) no sentido indicado. Em C há uma articulação ideal que permite transmitir o movimento da barra a um disco homogêneo de massa 4m e raio R que rola sem escorregar e permanece sempre em contato com o piso horizontal. No instante mostrado na figura, são conhecidos a aceleração do ponto A, $\vec{a}_A = -(g/2)\vec{j}$, os vetores velocidade angular $\vec{\omega}_{AB} = \omega \vec{k}$ e aceleração angular $\dot{\vec{\omega}}_{AB} = \dot{\omega} \vec{k}$ da barra. Nessas condições, pedem-se, em função dos dados do problema:

- a aceleração do baricentro B da barra;
- os diagramas de corpo livre da barra e do disco;
- as forças no ponto C da barra;
- o vetor aceleração angular $\dot{\vec{\omega}}_D$ do disco.



a)
$$\vec{a}_B = \vec{a}_A + \dot{\vec{\omega}} \wedge (B-A) + \vec{\omega} \wedge (\vec{\omega} \wedge (B-A)) = -\frac{g}{2} \vec{j} + \dot{\omega} \vec{k} \wedge \left(-\frac{L}{2} \vec{j}\right) + \omega \vec{k} \wedge \left(\omega \vec{k} \wedge \left(-\frac{L}{2} \vec{j}\right)\right)$$

$$\Rightarrow \boxed{\vec{a}_B = \frac{\dot{\omega} L}{2} \vec{i} + \frac{(\omega^2 L - g)}{2} \vec{j}} \quad (1) \quad (1,0)$$



b)

(0,5) (0,5)

<p>c) TMB para a barra</p> $H_A + H_c = ma_{Bx} \quad (2)$ $-mg + V_c = ma_{By} \quad (3)$	<p>TMA para a barra (pólo B)</p> $J_{Bz} \dot{\omega} = M + \frac{L}{2}(H_c - H_A)$ $\frac{1}{12} mL^2 \dot{\omega} = M + \frac{L}{2}(H_c - H_A) \quad (4)$
<p>$(2) + \frac{2}{L} * (4) \Rightarrow H_c = -\frac{M}{L} + \frac{1}{12} mL \dot{\omega} + \frac{1}{2} ma_{Bx}$</p> <p>ou, usando (1):</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 5px; display: inline-block;"> $H_c = -\frac{M}{L} + \frac{1}{3} mL \dot{\omega} \quad (5)$ </div> <p style="text-align: right; color: red;">(0,5)</p>	<p>de (3): $V_c = mg + ma_{By}$</p> <p>ou, usando (1):</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 5px; display: inline-block;"> $V_c = \frac{m}{2}(g + \omega^2 L)$ </div> <p style="text-align: right; color: red;">(0,5)</p>

d) TMA para o disco – pólo no ponto de contato D entre o disco e o solo

$$-J_{Dz} \dot{\omega}_D = 2RH_c \Rightarrow \dot{\omega}_D = -\frac{H_c}{3mR}$$

ou, usando-se (5)

$$\dot{\omega}_D = \frac{1}{3R} \left(\frac{M}{mL} - \frac{L \dot{\omega}}{3} \right) \Rightarrow$$

$$\dot{\omega}_D = -\frac{1}{3R} \left(\frac{M}{mL} - \frac{L \dot{\omega}}{3} \right) \vec{k}$$

(1,0)