

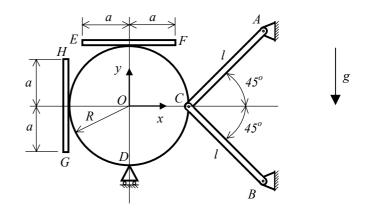
## Departamento de Engenharia Mecânica

## PME2100 – Mecânica A Prova Substitutiva – 17 de Dezembro de 2004 – Duração: 100 minutos **GABARITO**

Questão 1 (3,0 pontos) - A barra homogênea EF, de peso Q, e a barra homogênea GH, de peso Q, estão soldadas ao disco de centro O, raio R e peso 4Q. As barras AC e CB têm massa desprezível, comprimento l e estão articuladas nas duas extremidades.

a - Determine o baricentro do sólido formado pelo disco e pelas barras EF e

**b** – Calcule as forças nas barras AC e CB.



## Solução:

#### Item (a):

Considerando o sistema de coordenadas Oxy, as coordenadas do baricentro do sólido são:

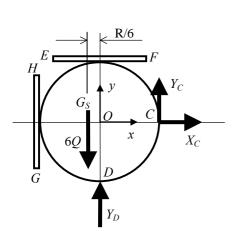
$$\overline{x} = \frac{Q \cdot (-R) + Q \cdot 0 + 4Q \cdot 0}{Q + Q + 4Q} \implies \overline{x} = -\frac{R}{6}$$

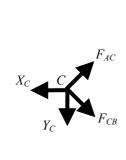
$$\overline{y} = \frac{Q \cdot R + Q \cdot 0 + 4Q \cdot 0}{Q + Q + 4Q} \implies \overline{y} = \frac{R}{6}$$

### Item (b):

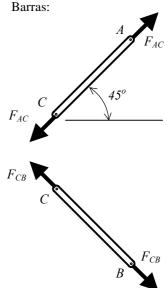
Diagramas de corpo livre:

Sólido:





Nó:



Condições de equilíbrio do sólido: 
$$\sum F_x = 0 \Rightarrow X_C = 0$$
 
$$\sum F_y = 0 \Rightarrow Y_C + Y_D - 6Q = 0$$
 
$$\sum M_C = 0 \Rightarrow 6Q \cdot \left(\frac{R}{6} + R\right) - Y_D \cdot R = 0$$
 
$$\sum M_C = 0 \Rightarrow 6Q \cdot \frac{7R}{6} - Y_D \cdot R = 0 \Rightarrow Y_D = 7Q$$
 
$$Como \quad Y_C + Y_D - 6Q = 0 \Rightarrow Y_C = -Q$$

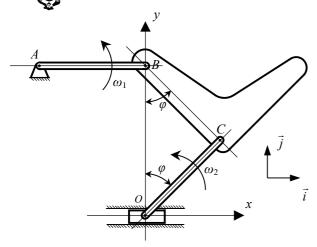
Condições de equilíbrio do nó C:

$$\sum F_{x} = 0 \Rightarrow F_{AC} \frac{\sqrt{2}}{2} + F_{CB} \frac{\sqrt{2}}{2} - \underbrace{X_{C}}_{0} = 0 \Rightarrow F_{AC} = -F_{CB}$$

$$\sum F_{y} = 0 \Rightarrow F_{AC} \frac{\sqrt{2}}{2} - F_{CB} \frac{\sqrt{2}}{2} - \underbrace{Y_{C}}_{0} = 0 \Rightarrow F_{AC} \sqrt{2} = -Q$$

$$F_{AC} = -Q \frac{\sqrt{2}}{2} \Rightarrow F_{CB} = Q \frac{\sqrt{2}}{2}$$

## Departamento de Engenharia Mecânica



**Questão 2 (3,5 pontos)** – O sistema mostrado na figura é composto pelas barras  $AB \in CO$ , de comprimento l, e pela peça articulada em  $B \in C$ . No instante analisado, o vetor de rotação da barra  $AB \in \vec{\omega}_1 = \omega_1 \vec{k}$ , e a velocidade do ponto  $O \in \vec{v}_0 = v\vec{i}$ . Pede-se:

 $\mathbf{a}$  – A velocidade do ponto B.

**b** – Assumindo que a velocidade angular da barra OC seja positiva, determinar se o centro instantâneo de rotação (CIR) da barra OC está localizado acima (y > 0) ou abaixo (y < 0) do eixo Ox.

 $\mathbf{c}$  – O vetor de rotação  $\vec{\omega}_2$  da barra OC.

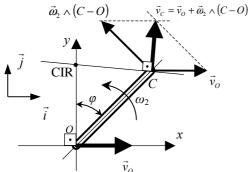
## Solução:

Item (a):

$$\vec{v}_B = \vec{v}_A + \vec{\omega}_l \wedge (B - A) \Rightarrow \vec{v}_B = \vec{0} + \omega_l \vec{k} \wedge l \vec{i} \quad \Rightarrow \quad \vec{v}_B = \omega_l \cdot l \vec{j}$$

#### Item (b):

Observe que  $\vec{v}_C = \vec{v}_O + \vec{\omega}_2 \wedge (C - O)$ , e que  $\vec{\omega}_2 \wedge (C - O)$  é perpendicular a (C - O). Portanto, para  $\omega_2 > 0$ , e v > 0, a reta perpendicular a  $\vec{v}_C$  é concorrente à reta perpendicular a  $\vec{v}_O$  em um ponto acima do eixo Ox, como se pode perceber na figura:



## Item (c):

O ponto C pertence à barra OC e à peça BC (cujo vetor de rotação denominaremos  $\vec{\omega}_3$ ), portanto:

$$\vec{v}_C = \vec{v}_O + \vec{\omega}_2 \wedge (C - O)$$

$$\vec{v}_C = \vec{v}_B + \vec{\omega}_3 \wedge (C - B)$$

$$\vec{v}_O + \vec{\omega}_2 \wedge (C - O) = \vec{v}_B + \vec{\omega}_3 \wedge (C - B) \Rightarrow v\vec{i} + \omega_2 \vec{k} \wedge (l \operatorname{sen} \varphi \vec{i} + l \cos \varphi \vec{j}) = \omega_1 \cdot l \vec{j} + \omega_3 \vec{k} \wedge (l \operatorname{sen} \varphi \vec{i} - l \cos \varphi \vec{j})$$

$$v\vec{i} + \omega_2 \cdot l \operatorname{sen} \varphi \vec{j} - \omega_2 \cdot l \cos \varphi \vec{i} = \omega_1 \cdot l \vec{j} + \omega_3 \cdot l \operatorname{sen} \varphi \vec{j} + \omega_3 \cdot l \cos \varphi \vec{i}$$

$$(v - \omega_2 \cdot l\cos\varphi)\vec{i} + \omega_2 \cdot l\sin\varphi\vec{j} = \omega_3 \cdot l\cos\varphi\vec{i} + (\omega_1 \cdot l + \omega_3 \cdot l\sin\varphi)\vec{j}$$

#### Portanto:

$$\begin{cases} v - \omega_2 \cdot l \cos \varphi = \omega_3 \cdot l \cos \varphi \\ \omega_2 \cdot l \sin \varphi = \omega_1 \cdot l + \omega_3 \cdot l \sin \varphi \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} (-\sin \varphi) \cdot (v - \omega_2 \cdot l \cos \varphi) = (\omega_3 \cdot l \cos \varphi) \cdot (-\sin \varphi) \\ (\cos \varphi) \cdot (\omega_2 \cdot l \sin \varphi) = (\omega_1 \cdot l + \omega_3 \cdot l \sin \varphi) \cdot (\cos \varphi) \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} -v \operatorname{sen} \varphi + \omega_2 \cdot l \operatorname{sen} \varphi \cos \varphi = -\omega_3 \cdot l \operatorname{sen} \varphi \cos \varphi \\ \omega_2 \cdot l \operatorname{sen} \varphi \cos \varphi = \omega_1 \cdot l \cos \varphi + \omega_3 \cdot l \operatorname{sen} \varphi \cos \varphi \end{cases}$$

Somando as equações:

$$\Rightarrow -v \sec \varphi + 2\omega_2 \cdot l \sec \varphi \cos \varphi = \omega_1 \cdot l \cos \varphi \Rightarrow \omega_2 = \frac{v \sec \varphi + \omega_1 \cdot l \cos \varphi}{2l \sec \varphi \cos \varphi} \Rightarrow \vec{\omega}_2 = \frac{v \sec \varphi + \omega_1 \cdot l \cos \varphi}{2l \sec \varphi \cos \varphi} \vec{k}$$

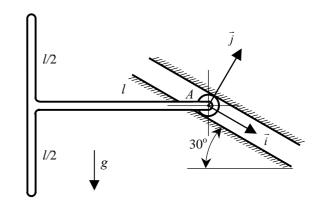


## Departamento de Engenharia Mecânica

**Questão 3 (3,5 pontos)** — O corpo de massa M, em formato de T, é composto de duas barras homogêneas, idênticas, de comprimento l, soldadas uma à outra. O corpo move-se apenas no plano vertical, e é solto do repouso na posição mostrada na figura. Desprezando o atrito e a massa do rolete em A, determine:

 $\mathbf{a}$  – O momento de inércia em relação ao baricentro do corpo em forma de T.

 ${\bf b}$  – A aceleração do ponto A no momento em que o corpo é solto.



Momento de inércia baricêntrico de uma barra de comprimento l e massa m:  $ml^2$ 

 $\begin{array}{c|c} I, m & J_G = \frac{ml^2}{12} \\ \hline G & \end{array}$ 

## Solução:

#### Item (a):

Distância do baricentro G do corpo em forma de T ao ponto A:

$$d = \frac{\frac{M}{2}l + \frac{M}{2} \cdot \frac{l}{2}}{\frac{M}{2} + \frac{M}{2}} = \frac{l}{2} + \frac{l}{4} = \frac{3l}{4}$$

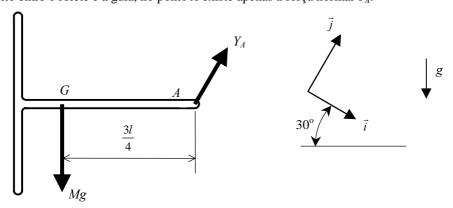
Translação de eixos para momentos de inércia:

$$J_{Gz} = \frac{M}{2} \cdot \frac{l^2}{12} + \frac{M}{2} \cdot \left(\frac{l}{4}\right)^2 + \frac{M}{2} \cdot \frac{l^2}{12} + \frac{M}{2} \cdot \left(\frac{l}{4}\right)^2 = M \cdot \left(\frac{l^2}{12} + \frac{l^2}{16}\right) = M \cdot \left(\frac{4l^2}{48} + \frac{3l^2}{48}\right) \implies \boxed{J_{Gz} = \frac{7Ml^2}{48}}$$

## Item (b):

Diagrama de corpo livre:

Como não há atrito entre o rolete e a guia, no ponto A existe apenas a força normal  $Y_A$ :



Teorema do movimento do baricentro:

$$M\vec{a}_{G} = Y_{A}\vec{j} + Mg \sin 30^{\circ}\vec{i} - Mg \cos 30^{\circ}\vec{j}$$
  
 $M(a_{Gx}\vec{i} + a_{Gy}\vec{j}) = Y_{A}\vec{j} + Mg \sin 30^{\circ}\vec{i} - Mg \cos 30^{\circ}\vec{j}$ 

$$Ma_{Gx} = Mg \operatorname{sen} 30^{\circ} \implies a_{Gx} = \frac{g}{2}$$
 (1)

$$Ma_{Gy} = Y_A - Mg\cos 30^\circ \quad \Rightarrow \quad Ma_{Gy} = Y_A - Mg\frac{\sqrt{3}}{2} \tag{2}$$

## Departamento de Engenharia Mecânica

Teorema do momento angular:

$$J_{Gz}\dot{\omega} = Y_A \frac{3l}{4} \cos 30^\circ \Rightarrow \frac{7Ml^2}{48} \dot{\omega} = Y_A \frac{3l}{4} \cos 30^\circ \Rightarrow \frac{7Ml}{36} \dot{\omega} = Y_A \frac{\sqrt{3}}{2} \Rightarrow \frac{7 \cdot 2 \cdot \sqrt{3}Ml}{36 \cdot 3} \dot{\omega} = Y_A \frac{7\sqrt{3}Ml}{54} \dot{\omega} = Y_A$$

$$(3)$$

Relação cinemática e restrição do movimento imposta pelo vínculo (o ponto A pode se mover apenas na direção  $\vec{i}$ ):

$$\vec{a}_A = \vec{a}_G + \dot{\vec{\omega}} \wedge (A - G) + \vec{\omega} \wedge [\vec{\omega} \wedge (A - G)] = a_A \vec{i}$$

Observe que no instante em que o corpo é solto do repouso temos  $\vec{\omega} = \vec{0}$ , portanto:  $\vec{a}_G + \dot{\vec{\omega}} \wedge (A - G) = a_A \vec{i}$ 

$$a_{Gx}\vec{i} + a_{Gy}\vec{j} + \dot{\omega}\vec{k} \wedge \left(\frac{3l}{4}\cos 30^{\circ}\vec{i} + \frac{3l}{4}\sin 30^{\circ}\vec{j}\right) = a_{A}\vec{i}$$

$$a_{Gx}\vec{i} + a_{Gy}\vec{j} + \dot{\omega}\frac{3l}{4}\cos 30^{\circ}\vec{j} - \dot{\omega}\frac{3l}{4}\sin 30^{\circ}\vec{i} = a_{A}\vec{i}$$

$$a_{Gx} - \dot{\omega} \frac{3l}{4} \operatorname{sen} 30^{\circ} = a_{A} \quad \Rightarrow \quad a_{A} = a_{Gx} - \dot{\omega} \frac{3l}{8}$$
 (4)

$$a_{Gy} + \dot{\omega} \frac{3l}{4} \cos 30^{\circ} = 0 \implies a_{Gy} + \dot{\omega} \frac{3\sqrt{3}l}{8} = 0$$
 (5)

Usando a equação (3) na equação (2):

$$Ma_{Gy} = Y_A - Mg\frac{\sqrt{3}}{2} \Rightarrow Ma_{Gy} = \frac{7\sqrt{3}Ml}{54}\dot{\omega} - Mg\frac{\sqrt{3}}{2} \Rightarrow a_{Gy} = \frac{7\sqrt{3}l}{54}\dot{\omega} - g\frac{\sqrt{3}}{2} \Rightarrow a_{Gy} = \left(\frac{7l}{27}\dot{\omega} - g\right)\frac{\sqrt{3}}{2}$$

Substituindo este resultado na equação (5)

$$a_{Gy} + \dot{\omega} \frac{3\sqrt{3}l}{8} = 0 \Rightarrow \left(\frac{7l}{27}\dot{\omega} - g\right) \frac{\sqrt{3}}{2} + \dot{\omega} \frac{3\sqrt{3}l}{4 \cdot 2} = 0 \Rightarrow \left(\frac{7l}{27}\dot{\omega} - g\right) + \dot{\omega} \frac{3l}{4} = 0 \Rightarrow \left(\frac{7l}{27} + \frac{3l}{4}\right) \dot{\omega} = g$$

$$\left(\frac{7\cdot 4l}{27\cdot 4} + \frac{3\cdot 27l}{4\cdot 27}\right)\dot{\omega} = g \quad \Rightarrow \quad \frac{109l}{108}\dot{\omega} = g \quad \Rightarrow \quad \dot{\omega} = \frac{108g}{109l}$$

Substituindo este resultado e a equação (1) na equação (4) obtemos:

$$a_{A} = a_{Gx} - \dot{\omega} \frac{3l}{8} \quad \Rightarrow \quad a_{A} = \frac{g}{2} - \frac{108g}{109l} \cdot \frac{3l}{8} \quad \Rightarrow \quad a_{A} = \frac{g}{2} - \frac{27g}{109} \cdot \frac{3}{2} \quad \Rightarrow \quad a_{A} = \left(\frac{109}{2 \cdot 109} - \frac{27}{109} \cdot \frac{3}{2}\right) g \quad \Rightarrow \quad a_{A} = \left(\frac{109 - 81}{218}\right) g$$

$$a_A = \frac{28}{218}g \Rightarrow a_A = \frac{14}{109}g$$

$$\vec{a}_A = \frac{14}{109} g \, \vec{i}$$