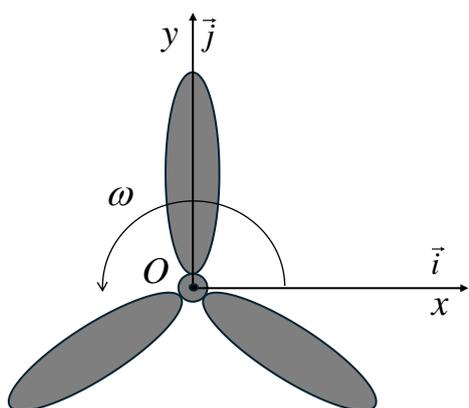




MECÂNICA II - PME 3200 – Primeira Prova – 9 de abril de 2024

Duração da Prova: 120 minutos (não é permitido uso de dispositivos eletrônicos)



**1ª Questão – (3,5 pontos).** O rotor do ventilador de eixo horizontal fixo, ilustrado ao lado, está desbalanceado. O rotor (pás e cubo) tem massa  $m$ . O rotor é mantido sob rotação constante, de intensidade  $\omega$ , conforme indicado na figura. Um sensor de carga acoplado ao eixo do rotor acusa reação e momento dinâmicos reativos (aplicados ao rotor)  $\vec{R} = F_x\vec{i} + F_y\vec{j}$  e  $\vec{M}_O = M_x\vec{i} + M_y\vec{j}$ . Das reações já estão descontados os efeitos da força peso.

Considere a matriz de inércia do rotor,  $\mathbf{J}$ , medida com respeito ao sistema de coordenadas  $Oxyz$ , orientado pela base canônica  $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$  e solidário ao rotor. Pede-se:

- Escrever o vetor rotação do rotor na base  $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ .
- Escrever a quantidade de movimento angular do rotor,  $\vec{H}_O$ , em relação ao polo  $O$ , na mesma base  $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$  e em função dos seus momentos e produtos de inércia.
- Aplicando o teorema da resultante, determinar as coordenadas  $(x_G, y_G)$  do centro de massa  $G$  do rotor.
- Aplicando o teorema da quantidade de movimento angular, determinar os produtos de inércia do rotor que envolvem o eixo de rotação  $Oz$ .

Resolução

- Escrever o vetor rotação do rotor na base  $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ .

$$\vec{\omega} = \omega\vec{k} \tag{0,5}$$

- Escrever a quantidade de movimento angular do rotor,  $\vec{H}_O$ , em relação ao polo  $O$ , na mesma base  $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$  e em função dos seus momentos e produtos de inércia.

Definindo a matriz de inércia, na forma:

$$\mathbf{J}_O = \begin{bmatrix} J_{xx} & J_{xy} & J_{xz} \\ J_{xy} & J_{yy} & J_{yz} \\ J_{xz} & J_{yz} & J_{zz} \end{bmatrix}$$

a quantidade de momento angular em relação a  $O$ , considerado ponto fixo, fica:

$$\vec{H}_O = J_{xz}\omega\vec{i} + J_{yz}\omega\vec{j} + J_{zz}\omega\vec{k} \tag{0,5}$$



## ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO

Av. Prof. Mello Moraes, 2231, CEP 05508-030, São Paulo, SP

Tel. 55-11 30915337

### Departamento de Engenharia Mecânica

c) Aplicando o teorema da resultante, determinar as coordenadas  $(x_G, y_G)$ , do centro de massa  $G$  do rotor.

$$\text{TR: } m\vec{a}_G = \vec{R} = F_x\vec{i} + F_y\vec{j}$$

E, como a rotação é mantida constante,

$$\vec{a}_G = -\omega^2 x_G\vec{i} - \omega^2 y_G\vec{j} \quad (0,5)$$

Assim,

$$x_G = -\frac{F_x}{m\omega^2} \quad \text{e} \quad y_G = -\frac{F_y}{m\omega^2} \quad (0,5)$$

d) Aplicando o teorema da quantidade de movimento angular, determinar os produtos de inércia do rotor que envolvem o eixo de rotação  $Oz$ .

$$\text{TQMA, polo } O: \frac{d}{dt}(\vec{H}_O) = \dot{\vec{H}}_O = \vec{M}_O \quad (0,5)$$

Mas:

$$\begin{aligned} \dot{\vec{H}}_O &= J_{xz}\omega\dot{\vec{i}} + J_{yz}\omega\dot{\vec{j}} + J_{zz}\omega\dot{\vec{k}} = \\ &= J_{xz}\omega(\omega\vec{k} \wedge \vec{i}) + J_{yz}\omega(\omega\vec{k} \wedge \vec{j}) + J_{zz}\omega(\omega\vec{k} \wedge \vec{k}) = \\ &= J_{xz}\omega^2\vec{j} - J_{yz}\omega^2\vec{i} \end{aligned} \quad (0,5)$$

Então:

$$-J_{yz}\omega^2\vec{i} + J_{xz}\omega^2\vec{j} = M_x\vec{i} + M_y\vec{j}$$

Portanto,

$$J_{xz} = \frac{M_y}{\omega^2} \quad \text{e} \quad J_{yz} = -\frac{M_x}{\omega^2} \quad (0,5)$$

**OBS:** Se a matriz de inércia tivesse sido definida na forma:

$$J_O = \begin{bmatrix} J_{xx} & -J_{xy} & -J_{xz} \\ -J_{xy} & J_{yy} & -J_{yz} \\ -J_{xz} & -J_{yz} & J_{zz} \end{bmatrix}$$

os sinais algébricos da solução acima se inverterm, obviamente.



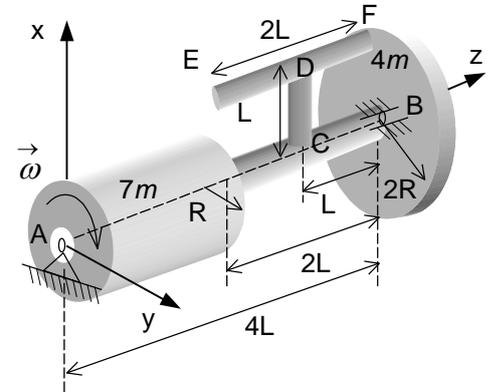
## ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO

Av. Prof. Mello Moraes, 2231, CEP 05508-030, São Paulo, SP

Tel. 55-11 30915337

### Departamento de Engenharia Mecânica

**2ª Questão (3,5 pontos).** O rotor ilustrado na figura ao lado é composto por um cilindro de raio  $R$  e massa  $7m$  e um disco de raio  $2R$  e massa  $4m$ , fixados em cada extremidade do eixo esbelto de massa desprezível que é apoiado na articulação  $A$  e no anel  $B$ . O rotor possui ainda uma haste  $CDEF$  no formato  $T$ , composta por um segmento reto esbelto  $CD$ , alinhado com o eixo  $x$  de comprimento  $L$  e massa  $m$  e outro segmento esbelto  $DEF$ , alinhado com o eixo  $z$  de comprimento  $2L$  e massa  $2m$ . O sistema gira em torno do eixo  $z$  com velocidade angular  $\vec{\omega} = \omega \vec{k}$  constante. Considerando o referencial  $Axyz$  solidário ao corpo, pede-se:



- Determinar a posição do centro de massa no conjunto;
- Determinar os produtos de inércia do conjunto;
- Determinar apenas o momento de inércia  $J_{Az}$ ;
- Determinar a posição e valores de duas massas utilizadas para balancear o conjunto, instaladas na periferia do cilindro e do disco nos planos de correção  $Axy$  e  $Bxy$ , respectivamente.

### RESOLUÇÃO

#### a) Determinar a posição do centro de massa do conjunto

Para a determinação da posição do centro de massa utiliza-se:  $(G - A) = x_G \vec{i} + y_G \vec{j} + z_G \vec{k}$  para o rotor com massa total  $M = 14m$ :

$$x_G = \frac{m \cdot L/2 + 2m \cdot L}{14m} = \frac{5}{28}L$$

$$y_G = 0$$

$$z_G = \frac{7m \cdot L + m \cdot 3L + 2m \cdot 3L + 4m \cdot 4L}{14m} = \frac{16}{7}L$$

$$G = (5/28, 0, 16/7)L$$

(0,5)

#### b) Determinar os produtos de inércia do conjunto.

Para a determinação dos produtos de inércia considera-se as hastes esbeltas e pólo  $A$ :

$$J_{Axz} = m(3L)(L/2) + 2m(3L)(L) = \frac{15}{2}mL^2$$

$$J_{Axy} = 0$$

$$J_{Ayz} = 0$$

(0,5)

#### c) Determinar apenas o momento de inércia $J_{Az}$ .



## ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO

Av. Prof. Mello Moraes, 2231, CEP 05508-030, São Paulo, SP

Tel. 55-11 30915337

### Departamento de Engenharia Mecânica

Determinação do momento de inércia  $J_{Az}$  considerando eixos e hastas esbeltas:

$$J_{Az} = \frac{1}{2}7m \cdot R^2 + \frac{1}{2}4m \cdot (2R)^2 + \frac{1}{3}mL^2 + 2m \cdot L^2 = m \left( \frac{23}{2}R^2 + \frac{7}{3}L^2 \right) \quad (0,5)$$

**d) Determinar a posição e valores de duas massas utilizadas para balancear o conjunto, instaladas na periferia do cilindro e do disco nos planos de correção  $Axy$  e  $Bxy$ , respectivamente.**

Para o balanceamento é necessário atender as equações de balanceamento eliminando a excentricidade ( $x_G^* = 0$ ) e assimetria ( $J_{xz}^* = 0$ ) utilizando duas massas compensadoras  $m_1$  e  $m_2$  fixadas na parte externa do cilindro (distância  $R$  do eixo) e na parte externa do disco (distância  $2R$  do eixo) suficientes para balancear o sistema:

$$Mx_G + m_1x_1 + m_2x_2 = 0$$

$$My_G + m_1y_1 + m_2y_2 = 0$$

$$\bar{J}_{xz} + m_1x_1z_1 + m_2x_2z_2 = 0$$

$$\bar{J}_{yz} + m_1y_1z_1 + m_2y_2z_2 = 0$$

Como o centro de massa está na parte superior, uma **possível solução** é instalar as massas na parte inferior do cilindro e do disco ( $x_1 = -R$  e  $x_2 = -2R$ ). Para não causar assimetria no plano  $Axy$  ( $y_1 = y_2 = 0$  para manter  $J_{xy} = 0$ ) a localização de cada massa será então:  $m_1(-R, 0, 0)$ ;  $m_2(-2R, 0, 4L)$ . Os valores das massas resultam em:

$$Mx_G + m_1x_1 + m_2x_2 = 0$$

$$My_G + m_1y_1 + m_2y_2 = 0$$

$$\bar{J}_{xz} + m_1x_1z_1 + m_2x_2z_2 = 0$$

$$\bar{J}_{yz} + m_1y_1z_1 + m_2y_2z_2 = 0$$

Logo,

$$J_{xz} + m_1(-R)(0) + m_2(-2R)(4L) = 0 \Rightarrow m_2 = \frac{15 mL}{16 R} \quad \text{em } (-2R, 0, 4L) \quad (1,0)$$

$$Mx_G + m_1(-R) + m_2(-2R) = 0 \Rightarrow m_1 = \frac{5 mL}{8 R} \quad \text{em } (-R, 0, 0) \quad (1,0)$$



**ESCOLA POLITÉCNICA DA UNIVERSIDADE DE SÃO PAULO**

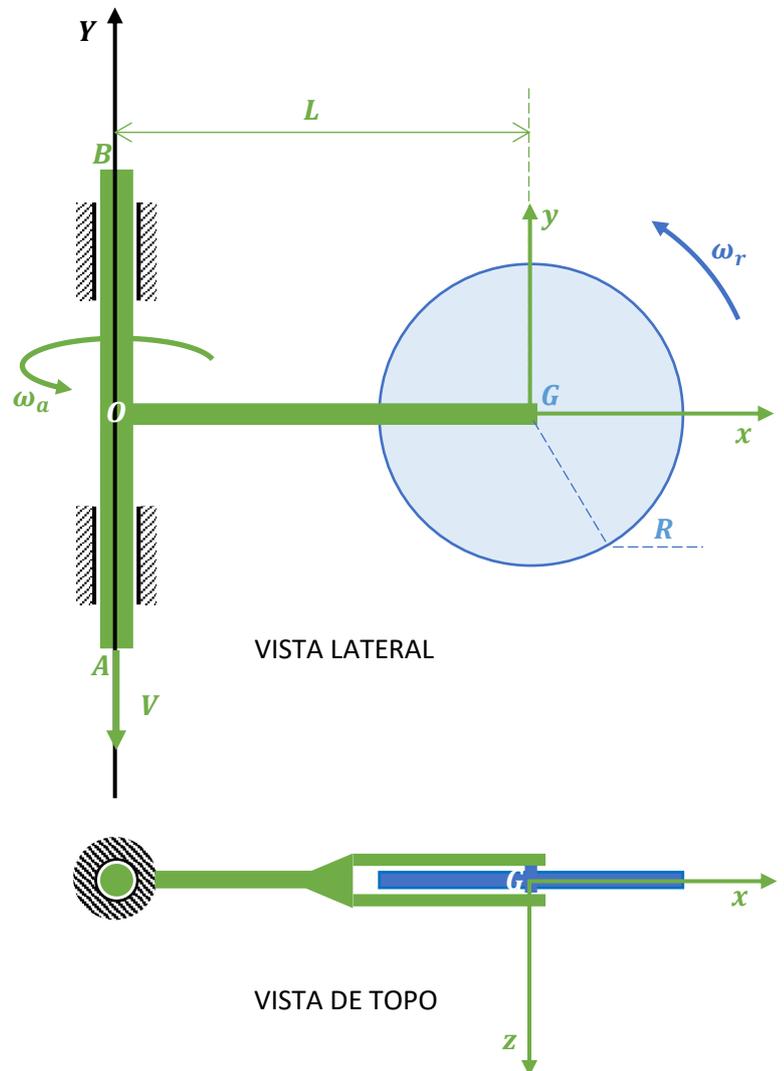
Av. Prof. Mello Moraes, 2231, CEP 05508-030, São Paulo, SP

Tel. 55-11 30915337

**Departamento de Engenharia Mecânica**

**3ª Questão (3,0 pontos).** O suporte  $ABOG$  translada-se com velocidade constante  $-V\vec{j}$  ao longo da direção vertical, ao mesmo tempo em que gira com velocidade angular constante  $\omega_a\vec{j}$  em torno do eixo vertical fixo  $OY$ . Em sua extremidade  $G$  liga-se, por meio de um pino, um disco homogêneo de massa  $M$  e raio  $R$ , o qual gira com velocidade angular  $\omega_r\vec{k}$  ( $\omega_r$  constante) em relação ao suporte. Adotando como referencial móvel o sistema de eixos  $Gxyz$  ligados ao suporte e a respectiva base  $\vec{i}, \vec{j}, \vec{k}$ , pede-se determinar:

- o vetor rotação absoluta do disco;
- a matriz de inércia do disco no polo  $G$ ;
- a quantidade de movimento angular do disco no polo  $G$ ;
- os esforços aplicados pelo disco ao garfo.



**RESOLUÇÃO**

**(a) Vetor rotação absoluta do disco**

$$\vec{\omega} = \vec{\omega}_a + \vec{\omega}_r = \omega_a\vec{j} + \omega_r\vec{k} \quad (0,5)$$

**(b) Matriz de inércia no polo  $G$**

$$[J_G] = \begin{bmatrix} \frac{MR^2}{4} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{MR^2}{4} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{MR^2}{2} \end{bmatrix} \quad (0,5)$$

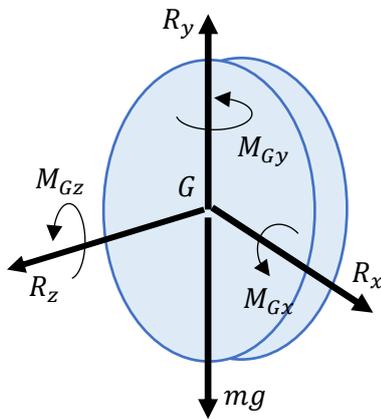


(c) Quantidade de movimento angular no polo  $G$

$$\vec{H}_G = [J_G] \cdot [\omega] = \begin{bmatrix} \frac{MR^2}{4} & 0 & 0 \\ 0 & \frac{MR^2}{4} & 0 \\ 0 & 0 & \frac{MR^2}{2} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} 0 \\ \omega_a \\ \omega_r \end{bmatrix} = \frac{MR^2}{4} \omega_a \vec{j} + \frac{MR^2}{2} \omega_r \vec{k} \quad (0,5)$$

(d) Esforços aplicados pelo disco ao garfo

Considerando-se o diagrama de corpo livre ilustrado abaixo, o Teorema da Resultante se expressa como:



$$R_x \vec{i} + R_y \vec{j} + R_z \vec{k} - Mg \vec{j} = M \vec{a}_G$$

em que

$$\vec{a}_G = \vec{a}_O + \dot{\omega}_a \vec{k} \wedge (G - O) + \omega_a \vec{k} \wedge [\omega_a \vec{k} \wedge (G - O)]$$

Como  $\vec{v}_O = -V \vec{j} = const$  e  $\omega_a = const$ , resulta:

$$\vec{a}_G = \omega_a \vec{k} \wedge [\omega_a \vec{k} \wedge L \vec{i}] = -\omega_a^2 L \vec{i}$$

Substituindo-se essa expressão na expressão do Teorema da Resultante, obtêm-se:

$$R_x = -M \omega_a^2 L$$

$$R_y = Mg$$

$$R_z = 0$$

Logo, a força reativa aplicada pelo disco ao garfo é:

$$\vec{R}_G = M \omega_a^2 L \vec{i} - Mg \vec{j} \quad (0,5)$$

Sendo o disco um sólido homogêneo de revolução, o Teorema da Quantidade de Movimento Angular, em  $G$ , assim se expressa:

$$\vec{M}_G = \frac{d\vec{H}_G}{dt} \Big|_{OXYZ} = \frac{d\vec{H}_G}{dt} \Big|_{Gxyz} + \omega_a \vec{j} \wedge \vec{H}_G$$

Notando que, para um observador ligado ao referencial  $Gxyz$ ,  $\vec{H}_G$  é constante (vide Figura ao lado), a expressão anterior se simplifica e o binário giroscópico aplicado pelo garfo ao disco se calcula como:

$$\vec{M}_G = \omega_a \vec{j} \wedge \vec{H}_G = \omega_a \vec{j} \wedge \left( \frac{MR^2}{4} \omega_a \vec{j} + \frac{MR^2}{2} \omega_r \vec{k} \right) = \frac{MR^2}{2} \omega_a \omega_r \vec{i}$$

Logo, o momento giroscópico reativo (ou seja, aplicado pelo disco ao garfo) é:

$$\vec{M}_G^{Reativo} = -\frac{MR^2}{2} \omega_a \omega_r \vec{i} \quad (1,0)$$

