

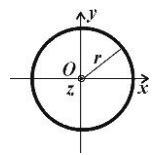
Dinâmica do Sólido

Supõe-se um referencial fixo.

A definição de sólido ou corpo rígido foi vista na Cinemática.

Exemplo 5.10: O disco homogêneo de massa M está montado sobre o eixo AB , de massa desprezível. O plano YZ do disco faz um ângulo θ com o plano yz , como mostra a figura, e ambos os planos são solidários ao eixo girante. Sabendo que o eixo gira com velocidade angular constante ω em torno de AB , desprezere o peso e determine as reações dinâmicas nos pontos A e B .

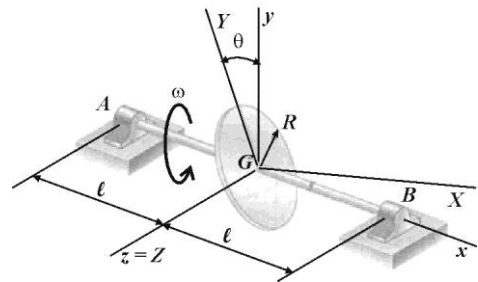
- Dado:



Disco homogêneo de raio r e massa m :

$$J_{Oz} = \frac{mr^2}{2}$$

$$J_{Ox} = J_{Oy} = \frac{mr^2}{4}$$



(Sugestão: usar o sistema $G(X, Y, Z)$ para escrever a expressão da quantidade de movimento angular, e mudar para o sistema $G(x, y, z)$ antes de derivar).

Resolução:

Relações entre coordenadas $G(x, y, z) \equiv G(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$ e $G(X, Y, Z) \equiv G(\vec{I}, \vec{J}, \vec{K})$:

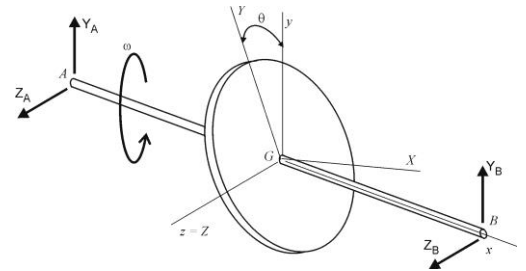
$$\vec{I} = \cos \theta \vec{i} + \sin \theta \vec{j}; \quad \vec{J} = -\sin \theta \vec{i} + \cos \theta \vec{j}; \quad \vec{K} = \vec{k} \quad (1)$$

Vetor rotação:

$$\vec{\omega} = \omega \vec{I} = \omega \cos \theta \vec{i} + \omega \sin \theta \vec{j} \quad (2)$$

TR: $M\vec{a}_G = \vec{F}_A + \vec{F}_B \Rightarrow \vec{0} = Y_A \vec{j} + Z_A \vec{k} + Y_B \vec{j} + Z_B \vec{k} \Rightarrow$

$$\Rightarrow \begin{cases} Y_A = -Y_B & (3) \\ Z_A = -Z_B & (4) \end{cases}$$



Quantidade de movimento angular do disco, usando $(\vec{I}, \vec{J}, \vec{K})$:

$$\vec{H}_G = m(G - G) \wedge \vec{v}_A + (J_X \omega_X - J_{XY} \omega_Y - J_{XZ} \omega_Z) \vec{I} + (-J_{YX} \omega_X + J_Y \omega_Y - J_{YZ} \omega_Z) \vec{J} + (-J_{ZX} \omega_X - J_{ZY} \omega_Y + J_Z \omega_Z) \vec{K} = J_X \omega_X \vec{I} + J_Y \omega_Y \vec{J}$$

Passando $(\vec{I}, \vec{J}, \vec{K})$ para $(\vec{i}, \vec{j}, \vec{k})$, usando (1) e (2):

$$\vec{H}_G = \frac{MR^2}{2} \omega \cos \theta (\cos \theta \vec{i} + \sin \theta \vec{j}) + \frac{MR^2}{4} \omega \sin \theta (-\sin \theta \vec{i} + \cos \theta \vec{j}) =$$

$$= \frac{MR^2}{4} \omega [(2 \cos^2 \theta - \sin^2 \theta) \vec{i} + 3 \sin \theta \cos \theta \vec{j}] \Rightarrow$$

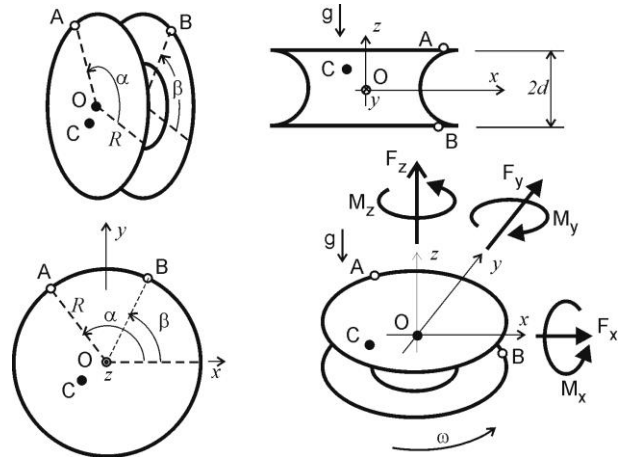
$$\Rightarrow \dot{\vec{H}}_G = \frac{3MR^2 \sin \theta \cos \theta}{4} \omega \dot{\vec{j}} = \frac{3MR^2 \sin \theta \cos \theta}{4} \omega^2 \vec{k}$$

TQMA: $\dot{\vec{H}}_G = m\vec{v}_G \wedge \vec{v}_G + \vec{M}_G^{ext} \Rightarrow$

$$\Rightarrow \frac{3MR^2 \sin \theta \cos \theta}{4} \omega^2 \vec{k} = (A - G) \wedge \vec{F}_A + (B - G) \wedge \vec{F}_B = l[(Y_B - Y_A)\vec{k} + (Z_A - Z_B)\vec{j}]$$

Usando (3) e (4): $\frac{3MR^2 \sin \theta \cos \theta}{4} \omega^2 \vec{k} = l(-2Y_A\vec{k} + 2Z_A\vec{j}) \Rightarrow \begin{cases} Y_A = -Y_B = -\frac{3MR^2 \sin \theta \cos \theta}{8l} \omega^2 \\ Z_A = Z_B = 0 \end{cases}$

Exemplo 5.11(A): Balanceamento de roda (01): Uma roda de automóvel, com largura $2d$ e raio R , está desbalanceada, com seu centro de massa C situado fora do seu eixo de rotação Oz . Essa roda é colocada em uma máquina de balancear que faz a roda girar em torno do seu eixo geométrico Oz e, através de células de carga, mede as forças F_x, F_y e F_z e os momentos M_{Ox}, M_{Oy} e M_{Oz} reativos que aparecem devido à rotação $\vec{\omega}$ em torno de Oz . É dada a aceleração da gravidade g na direção de Oz , vertical. Usando as coordenadas (O, x, y, z) , e em função daqueles esforços medidos, de $\vec{\omega}$, de $\dot{\vec{\omega}}$ e dos dados, pede-se:

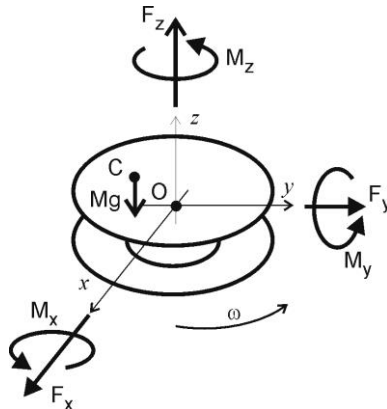


- com $\vec{\omega}$ constante, obtenha as expressões da massa M , das coordenadas x_C e y_C do ponto C , e dos produtos de inércia J_{Oxz} e J_{Oyz} da roda;
- com aceleração angular $\dot{\vec{\omega}}$ não nula, obtenha a expressão do momento de inércia J_{Oz} .

Resolução:

Cinemática:

$$\vec{a}_C = \vec{a}_O + \vec{\omega} \wedge (C - O) + \dot{\vec{\omega}} \wedge [C - O] = -(\omega^2 x_C + \dot{\omega} y_C) \vec{i} + (\dot{\omega} x_C - \omega^2 y_C) \vec{j}$$



a) com $\vec{\omega}$ constante: $\vec{a}_C = -\omega^2 x_C \vec{i} - \omega^2 y_C \vec{j}$

$$\text{TR: } M \vec{a}_C = F_x \vec{i} + F_y \vec{j} + (F_z - Mg) \vec{k} \Rightarrow \begin{cases} 0 = F_z - Mg \Rightarrow M = \frac{F_z}{g} \\ -M \omega^2 x_C = F_x \Rightarrow x_C = -\frac{F_x g}{F_z \omega^2} \\ M \omega^2 y_C = F_y \Rightarrow y_C = \frac{F_y g}{F_z \omega^2} \end{cases}$$

$$\begin{aligned} \vec{H}_O &= (-J_{Oxz} \vec{i} - J_{Oyz} \vec{j} + J_{Oz} \vec{k}) \omega \Rightarrow \\ &\Rightarrow \vec{H}_O = [-J_{Oxz} (\omega \vec{k} \wedge \vec{i}) - J_{Oyz} (\omega \vec{k} \wedge \vec{j})] \omega + (-J_{Oxz} \vec{i} - J_{Oyz} \vec{j} + J_{Oz} \vec{k}) \dot{\omega} = \\ &= (J_{Oyz} \omega^2 - J_{Oxz} \dot{\omega}) \vec{i} - (J_{Oxz} \omega^2 + J_{Oyz} \dot{\omega}) \vec{j} + J_{Oz} \dot{\omega} \vec{k} \end{aligned} \quad (1)$$

$$\begin{aligned} \text{TQMA: } \dot{\vec{H}}_O &= M_x \vec{i} + M_y \vec{j} + M_z \vec{k} + (C - O) \wedge (-Mg \vec{k}) = \\ &= M_x \vec{i} + M_y \vec{j} + M_z \vec{k} + (x_C \vec{i} + y_C \vec{j} + z_C \vec{k}) \wedge (-Mg \vec{k}) = \\ &= (M_x - Mgy_C) \vec{i} + (M_y + Mgx_C) \vec{j} + M_z \vec{k} \end{aligned} \quad (2)$$

Portanto, com $\dot{\omega} = 0$, de (1) e (2):

$$J_{Oyz}\omega^2 = M_x - Mgy_c \Rightarrow J_{Oyz} = \frac{M_x}{\omega^2} - \frac{F_y g}{\omega^4}$$

e

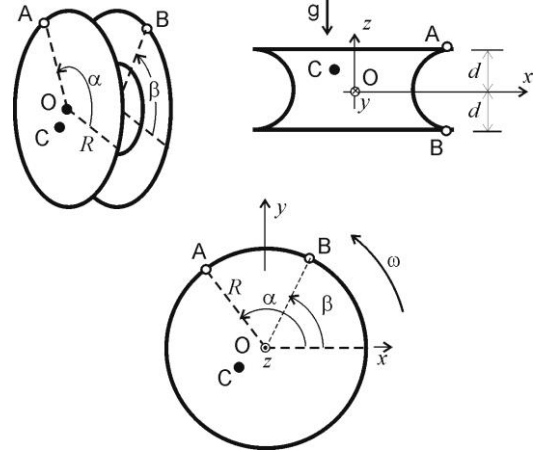
$$J_{Oxz}\omega^2 = M_y + Mgx_c \Rightarrow J_{Oxz} = -\left(\frac{M_y}{\omega^2} - \frac{F_x g}{\omega^4}\right)$$

(b) de (1) e (2): $J_{Oz}\dot{\omega} = M_z \Rightarrow J_{Oz} = \frac{M_z}{\dot{\omega}}$

Respostas:

<p>(a) $M = \frac{F_z}{g}$</p> <p>$x_c = -\frac{F_x g}{F_z \omega^2}$</p> <p>$y_c = \frac{F_y g}{F_z \omega^2}$</p>	<p>$J_{Oxz} = -\left(\frac{M_y}{\omega^2} - \frac{F_x g}{\omega^4}\right)$</p> <p>$J_{Oyz} = \frac{M_x}{\omega^2} - \frac{F_y g}{\omega^4}$</p>	<p>(b) $J_{Oz} = \frac{M_z}{\dot{\omega}}$</p>
--	---	---

Exemplo 5.11(B): Balanceamento de roda (02): Uma roda de automóvel, com largura $2d$ e raio R , está desbalanceada, com seu centro de massa C situado fora do seu eixo de rotação Oz . Essa roda é colocada em uma máquina de balancear, que faz a roda girar em torno do seu eixo geométrico Oz vertical e, através de células de carga, mede as forças e os momentos reativos que aparecem devido à rotação $\vec{\omega}$ em torno de Oz . Usando um sistema de coordenadas (O, x, y, z) fixo à roda, esses esforços reativos permitem obter a massa M , as coordenadas x_C e y_C , o momento de inércia J_{Oz} e os produtos de inércia J_{Oxz} e J_{Oyz} da roda desbalanceada, aqui considerados dados. Para fazer o balanceamento, serão acrescentadas duas massas m_A e m_B na periferia da roda, nas posições definidas pelos ângulos α e β , conforme a figura. É dada a aceleração da gravidade. Usando as coordenadas dadas, determine os ângulos α e β , e os valores m_A e m_B das massas a serem acrescentadas na periferia da roda para fazer o balanceamento, ou seja, para que todos os esforços dinâmicos nos mancais sejam nulos quando a roda estiver girando com rotação $\vec{\omega}$ constante em torno de Oz , em função dos dados.



Resolução:

TR: centro de massa G da roda balanceada:

$$M\vec{a}_G = \vec{0} \Rightarrow G \in Oz \Rightarrow x_G = y_G = 0$$

Portanto, pela definição de centro de massa:

$$Mx_C + m_A x_A + m_B x_B = (M + m_A + m_B)x_G = 0 \Rightarrow m_A \cos \alpha + m_B \cos \beta = -\frac{Mx_C}{R} \quad (1)$$

e

$$My_C + m_A R \sin \alpha + m_B R \sin \beta = 0 \Rightarrow m_A \sin \alpha + m_B \sin \beta = -\frac{My_C}{R} \quad (2)$$

Com ω constante:

$$\begin{aligned} \vec{H}_G &= (-J_{Gxz}\vec{i} - J_{Gyz}\vec{j} + J_{Gz}\vec{k})\omega \Rightarrow \\ \Rightarrow \dot{\vec{H}}_G &= [-J_{Gxz}(\omega\vec{k} \wedge \vec{i}) - J_{Gyz}(\omega\vec{k} \wedge \vec{j})]\omega = \omega^2(J_{Gyz}\vec{i} - J_{Gxz}\vec{j}) \end{aligned}$$

TQMA: esforços dinâmicos nulos: $\dot{\vec{H}}_G = \omega^2(J_{Gyz}\vec{i} - J_{Gxz}\vec{j}) = \vec{M}_G^{ext} = \vec{0}$

Portanto:

$$\begin{aligned} J_{Gxz} &= J_{Oxz} + m_A x_A z_A + m_B x_B z_B = J_{Oxz} + m_A R d \cos \alpha - m_B R d \cos \beta = 0 \Rightarrow \\ \Rightarrow m_A \cos \alpha - m_B \cos \beta &= -\frac{J_{Oxz}}{Rd} \quad (3) \end{aligned}$$

e

$$\begin{aligned} J_{Gyz} &= J_{Oyz} + m_A y_A z_A + m_B y_B z_B = J_{Oyz} + m_A R d \sin \alpha - m_B R d \sin \beta = 0 \Rightarrow \\ \Rightarrow m_A \sin \alpha - m_B \sin \beta &= -\frac{J_{Oyz}}{Rd} \quad (4) \end{aligned}$$

De (1), (2), (3) e (4):

$$\tan \alpha = \frac{J_{Oyz} + Mdy_C}{J_{Oxz} + Mdx_C} \Rightarrow \alpha = \tan^{-1} \left(\frac{J_{Oyz} + Mdy_C}{J_{Oxz} + Mdx_C} \right) \text{ e } m_A = \frac{\sqrt{(J_{Oxz} + Mdx_C)^2 + (J_{Oyz} + Mdy_C)^2}}{2Rd}$$

$$\tan \beta = \frac{J_{Oyz} - Mdy_C}{J_{Oxz} - Mdx_C} \Rightarrow \beta = \tan^{-1} \left(\frac{J_{Oyz} - Mdy_C}{J_{Oxz} - Mdx_C} \right) \text{ e } m_B = \frac{\sqrt{(J_{Oyz} - Mdy_C)^2 + (J_{Oxz} - Mdx_C)^2}}{2Rd}$$

Resposta:

$$m_A = \frac{\sqrt{(J_{Oxz} + Mdx_C)^2 + (J_{Oyz} + Mdy_C)^2}}{2Rd}; \quad \alpha = \tan^{-1} \left(\frac{J_{Oyz} + Mdy_C}{J_{Oxz} + Mdx_C} \right)$$

$$m_B = \frac{\sqrt{(J_{Oyz} - Mdy_C)^2 + (J_{Oxz} - Mdx_C)^2}}{2Rd}; \quad \beta = \tan^{-1} \left(\frac{J_{Oyz} - Mdy_C}{J_{Oxz} - Mdx_C} \right)$$