

Considere o sistema mostrado na Figura 1. Três barras (m, l) estão conectadas da seguinte forma. A barra A gira com velocidade constante Ω em torno do eixo \mathbf{a}_2 e está soldada na barra B. A barra C está pinada na barra B, tendo liberdade de girar em torno do eixo \mathbf{b}_1 . (1) Obtenha a equação de movimento para o ângulo θ , que mede o giro da barra C. Dica: calcule os momentos em relação ao ponto O (pino) para que as forças de reação do pino não apareçam na equação de movimento. (2) Calcule os pontos de equilíbrio para θ . (3) Verifique se os pontos de equilíbrio são estáveis ou instáveis. Considere um amortecimento viscoso no pino, proporcional à velocidade angular da barra C, com coeficiente c .

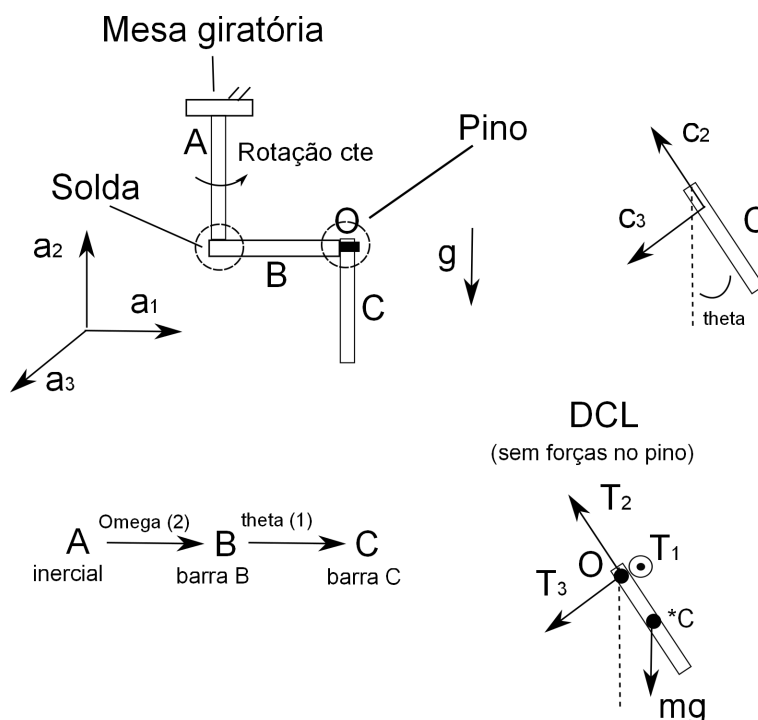


Figura 1: Ilustração do problema.

1 Referenciais, bases e matrizes de transformação

Serão considerados 3 referenciais. O referencial inercial A, o referencial B, que gira Ω em relação a A e é solidário à barra B, e o referencial C, que gira θ em relação à B e é solidário à barra C.

A base $\{\mathbf{a}_1, \mathbf{a}_2, \mathbf{a}_3\}$ é solidária ao referencial A, a base $\{\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3\}$ é solidária ao referencial B e a base $\{\mathbf{c}_1, \mathbf{c}_2, \mathbf{c}_3\}$ é solidária ao referencial C.

A matriz de transformação abaixo transforma vetores escritos na base $\{\mathbf{b}_1, \mathbf{b}_2, \mathbf{b}_3\}$ para vetores escritos na base $\{\mathbf{c}_1, \mathbf{c}_2, \mathbf{c}_3\}$.

$${}^C T_B = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \theta & \sin \theta \\ 0 & -\sin \theta & \cos \theta \end{bmatrix}, \quad (1)$$

2 Equação de movimento

Será usada a Lei de Euler, com um termo extra devido ao ponto O ter velocidade não nula:

$$\mathbf{M}^O = \frac{{}^A d(I^O {}^A \boldsymbol{\omega}^C)}{dt} + m \mathbf{r}^{*C/O} \times \mathbf{a}^O, \quad (2)$$

onde \mathbf{M}^O é a resultante dos momentos em relação ao ponto O , que é dada por:

$$\mathbf{M}^O = -\frac{1}{2}ml \sin \theta \mathbf{c}_1 + T_2 \mathbf{c}_2 + T_3 \mathbf{c}_3 + T_1 \mathbf{c}_1, \quad (3)$$

onde $T_1 = -c\dot{\theta}$, I^O é o tensor de inércia em relação ao ponto O e ${}^A \boldsymbol{\omega}^C$ é o vetor velocidade angular do referencial C em relação ao referencial A :

$$I^O = \begin{bmatrix} \frac{1}{3}ml^2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & \frac{1}{3}ml^2 \end{bmatrix}, \quad (4)$$

$${}^A \boldsymbol{\omega}^C = \boldsymbol{\omega} = \Omega \mathbf{b}_2 + \dot{\theta} \mathbf{c}_1 = \Omega \cos \theta \mathbf{c}_2 - \Omega \sin \theta \mathbf{c}_3 + \dot{\theta} \mathbf{c}_1, \quad (5)$$

Agora falta calcular a aceleração \mathbf{a}^O , em relação ao referencial inercial:

$$\mathbf{a}^O = -\Omega^2 l \mathbf{c}_1. \quad (6)$$

A posição do centro de massa da barra C em relação à O é dado por $\mathbf{r}^{*C/O} = -\frac{l}{2} \mathbf{c}_2$. Estamos interessados apenas na primeira equação (relacionada à direção \mathbf{c}_1), onde não aparecem os torques reativos, e a única incógnita é o ângulo θ . Como I^O é diagonal e constante, a primeira equação é dada por

$$M_x = I_x \dot{\omega}_x + (I_z - I_y) \omega_y \omega_z + \text{termo extra}, \quad (7)$$

mas o termo extra é zero pois $\mathbf{r}^{*C/O} \times \mathbf{a}^O$ não gera nenhuma componente em \mathbf{c}_1 . Então a equação de movimento é dada por

$$-\frac{1}{2}mgl \sin \theta - c\dot{\theta} = \frac{1}{3}ml^2 \ddot{\theta} + \frac{1}{3}ml^2 (-\Omega^2 \sin \theta \cos \theta). \quad (8)$$

ou

$$\frac{1}{3}l\ddot{\theta} - \frac{1}{3}l(\Omega^2 \sin \theta \cos \theta) + \frac{1}{2}g \sin \theta + \frac{c}{ml}\dot{\theta} = 0. \quad (9)$$

Para calcular os pontos de equilíbrio fazemos $\ddot{\theta} = \dot{\theta} = 0$, e chegamos a

$$\left(\frac{1}{2}g - \frac{1}{3}l\Omega^2 \cos \theta \right) \sin \theta = 0, \quad (10)$$

cujos pontos de equilíbrio são

$$\sin \theta = 0 \longrightarrow \theta_0 = \{0, \pi\} \text{rad}. \quad (11)$$

$$\frac{1}{2}g - \frac{1}{3}l\Omega^2 \cos \theta = 0 \longrightarrow \theta_0 = \left\{ \arccos \left(\frac{3g}{2l\Omega^2} \right) = 0 \right\}. \quad (12)$$

Vamos considerar os seguintes dados: $\Omega = 100\text{RPM} = 10,5 \text{ rad/s}$, $m = 0,5\text{kg}$, $g = 10\text{m/s}^2$, $c = 1 \text{ Nms}$ e $l = 0,3\text{m}$. Nesse caso, $\arccos \left(\frac{3g}{2l\Omega^2} \right) = 1,1\text{rad} = 63^\circ$.

Para verificar a estabilidade do sistema dos pontos de equilíbrio, definimos $\mathbf{y} = (\theta, \dot{\theta})$ e reescrevemos a equação na forma

$$\dot{\mathbf{y}} = \mathbf{f}(\mathbf{y}) = \begin{pmatrix} f_1(\mathbf{y}) \\ f_2(\mathbf{y}) \end{pmatrix}. \quad (13)$$

Logo, usando a Eq.9, chega-se a

$$\dot{\mathbf{y}} = \begin{pmatrix} \dot{\theta} \\ -\frac{3}{2}g \sin \theta + \Omega^2 \sin \theta \cos \theta - c/(ml)\dot{\theta} \end{pmatrix}. \quad (14)$$

Para verificar a estabilidade de um ponto de equilíbrio \mathbf{y}_0 , devemos calcular os autovalores da matriz jacobiana J do sistema no ponto de equilíbrio. Se a parte real de algum autovalor de J for positiva, o sistema é instável, e se a parte real de todos os autovalores de J for negativa, o sistema é estável. Note que expandindo $\mathbf{f}(\mathbf{y})$ em série de Taylor, ficando apenas com o termo linear, fazendo $\delta\mathbf{y} = \mathbf{y} - \mathbf{y}_0$, e sabendo que $\mathbf{f}(\mathbf{y}_0) = \mathbf{0}$, chega-se a

$$\delta\dot{\mathbf{y}} = J|_{\mathbf{y}_0} \delta\mathbf{y}, \quad (15)$$

onde a matriz Jacobiana é dada por

$$J|_{\mathbf{y}_0} = \left[\begin{array}{cc} \frac{\partial f_1}{\partial \theta} & \frac{\partial f_1}{\partial \dot{\theta}} \\ \frac{\partial f_2}{\partial \theta} & \frac{\partial f_2}{\partial \dot{\theta}} \end{array} \right]_{\mathbf{y}_0}. \quad (16)$$

e substituindo os valores dos parâmetros, tem-se

$$J|_{\mathbf{y}_0} = \left[\begin{array}{cc} 0 & 1 \\ -\frac{3}{2l}g \cos \theta + \Omega^2(\cos^2 \theta - \sin^2 \theta) - \frac{3}{2}\Omega\dot{\theta} \cos \theta & -c/(ml) \end{array} \right] \Big|_{\mathbf{y}_0} \quad (17)$$

Para $\mathbf{y}_0 = (\theta_0, \dot{\theta}_0) = (0, 0)$ temos:

$$J|_{\mathbf{y}_0} = \left[\begin{array}{cc} 0 & 1 \\ 60.25 & -6.7 \end{array} \right], \quad (18)$$

cujos autovalores são 5.1 e -11.8 , logo o sistema é instável. Para $\mathbf{y}_0 = (\pi, 0)$ temos:

$$J|_{\mathbf{y}_0} = \left[\begin{array}{cc} 0 & 1 \\ 160.25 & -6.7 \end{array} \right], \quad (19)$$

cujos autovalores são 9.8 e -16.4 , logo o sistema também é instável. Para $\mathbf{y}_0 = (1.1, 0)$ temos:

$$J|_{\mathbf{y}_0} = \left[\begin{array}{cc} 0 & 1 \\ -87.6 & -6.7 \end{array} \right], \quad (20)$$

cujos autovalores são $-3.3 \pm 8.7i$, logo o sistema é estável.