### MAO apontamentos

Simão Cardoso

Novembro 2021

#### 1 Ligações holónomas

A existência de ligações traduz-se pela introdução de equações de ligações entre as coordenadas das partículas e o tempo.

As equações de ligação traduzem que os vetores  $\vec{r_i}$  não podem ser vistos como independentes e por consequência as equações 1 também acontece o mesmo.

$$\vec{F}_i + \sum_j \vec{F}_{ij} = \frac{d\vec{p}_i}{dt} \tag{1}$$

A existência de ligações significa a existência de forças responsáveis por essas ligações.

A primeira dificuldade é ultrapassada através de coordenadas generalizadas, ou seja, coordenadas independentes. Para a segunda usa-se o princípio dos trabalhos virtuais.

#### 2 Coordenadas genéricas

Um sistema com n partículas livres de ligações movem-se no espaço cartesiano. Têm no total 3n graus de liberdade. Mas se o sistema está sujeito a l equações de ligação, diz-se então que o sistema tem 3n-1 graus de liberdade. Esses graus tem o nome de coordenadas generalizadas e são representadas como  $q_1, q_2, ..., q_{3n-1}$ .

Os vetores  $\vec{r_i}$  são representados como:

$$ec{r}_1 = ec{r}_1(q_1, q_2, ..., q_{3n-l}, t)$$
 $ec{r}_2 = ec{r}_2(q_1, q_2, ..., q_{3n-l}, t)$ 
 $ec{r}_n = ec{r}_n(q_1, q_2, ..., q_{3n-l}, t)$ 

Para que os  $q_k$  parâmetros possam ser olhados como independentes, eles devem ser definidos de forma a que as equações de ligação sejam satisfeitas para quaisquer  $q_k$ .

#### 3 Trabalhos virtuais

Uma partícula sujeita a ligações estará em equilíbrio se a resultante  $\vec{F}_t$  das forças exteriores e de ligação for nula:

$$\vec{F_t} = 0 \tag{2}$$

Deslocamento virtual representa um deslocamento infinitesimal e instantâneo compatível com as forças de ligação. Se a partícula está em equilíbrio,  $\vec{F}_t = 0$ , e portanto  $\delta W = 0$ . Inversamente, se  $\delta W = 0$ , como  $\delta \vec{r}$  é arbitrário e por isso não propriamente perpendicular a  $\vec{F}_t$ , tem-se que  $\vec{F}_t = 0$ .

$$\delta W = \vec{F}_t \cdot \delta \vec{r} = 0 \tag{3}$$

A força total  $\vec{F_t}$  pode ser decomposta em forças resultante exterior e a força resultante das ligações:

$$\delta W = (\vec{F} + \vec{R}) \cdot \delta \vec{r} = \vec{F} \cdot \delta \vec{r} + \vec{R} \cdot \delta \vec{r}$$
(4)

Se decompormos a força total que atua na partícula i numa força resultante exterior e uma resultante de força de ligação temos então um sistema em equilíbrio:

$$\sum_{i=1}^{n} (\vec{F}_i + \vec{R}_i) \cdot \delta \vec{r}_i = 0 \tag{5}$$

Esta expressão traduz o princípio dos trabalhos virtuais para um sistema de partículas: num sistema em equilíbrio o trabalho virtual das forças aplicadas é nulo.

$$\delta W = \sum_{i=1}^{n} (\vec{F}_i \cdot \delta \vec{r}_i) = 0 \tag{6}$$

## 4 O princípio de d'Alembert e as equações de Lagrange

Pode-se considerar que cada uma das partículas que constituem o sistema está em equilíbrio quando se introduz ao lado das forças reais, existentes,  $\vec{F_i}$ , uma força formal,  $\frac{d\vec{p_i}}{dt}$ . Reduz-se assim o problema dinâmico a estático.

$$\sum_{i=1}^{n} \left( \vec{F}_{i} - \frac{d\vec{p}_{i}}{dt} \right) \cdot \delta \vec{r}_{i} = 0 \tag{7}$$

$$\sum_{i=1}^{3n-l} \left[ \frac{d}{dt} \left( \frac{\partial T}{\partial \dot{q}_j} \right) - \frac{\partial T}{\partial q_j} - Q_j \right] \delta q_j \tag{8}$$

Os  $\delta \vec{r_i}$ , apesar de arbitrários, não são independentes entre si visto que estão relacionados pelas equações de ligação.

Os  $Q_j$  são chamados componentes da força generalizada. Tal como os  $q_j$  não têm as dimensões dum comprimento, também os  $Q_j$  não têm dimensão de uma força, mas o produto  $Q_j \cdot \delta_j$  tem necessariamente as dimensões de energia.

$$Q_{j} = \sum_{i=1}^{N} \vec{F}_{i} \frac{\partial \vec{r}_{i}}{\partial q_{j}}$$

$$\tag{9}$$

$$\vec{r_i} = \vec{r_i}(q_1, ..., q_{3n-l}, \dot{q}_1, ..., \dot{q}_{3n-l})$$

A energia cinética dá-se por:

$$T = \sum_{i=1}^{n} \frac{1}{2} m_i v_i^2 \tag{10}$$

As equações de segunda espécie de Lagrange são dadas por (caso geral):

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial T}{\partial \dot{q}_{i}} - \frac{\partial T}{\partial q_{i}} = Q_{j} \tag{11}$$

Se as forças forem conservativas  $(Q_j = -\frac{\partial V}{\partial q_j})$  e V não depende das coordenadas generalizadas  $(\frac{\partial V}{\partial \dot{q}_j} = 0)$ :

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_{j}} - \frac{\partial L}{\partial q_{j}} = 0$$

$$L = T - V$$
(12)

Onde:

$$\vec{F}_i = -\vec{\nabla}_i V$$

Temos assim um sistema de m equações diferenciais de segunda ordem (tantas equações quanto os graus de liberdade do sistema).

Quando as forças que atuam num sistema derivam duma função potencial que só depende das coordenadas, o sistema diz-se conservativo, ou seja, a energia total do sistema mantém-se. Se a função potencial também depender do tempo, a energia já não se mantém constante.

1°) As equações de Lagrange ainda podem ser escritas desta forma mesmo que o sistema não seja conservativo desde que as forças generalizadas  $Q_j$  possam ser obtidas por uma função  $U(q_j,\dot{q}_j)$ :

$$Q_{j} = -\frac{\partial U}{\partial q_{j}} + \frac{d}{dt} \frac{\partial U}{\partial \dot{q}_{j}}$$

$$\tag{13}$$

A função é então chamada potencial generalizado ou potencial dependente da velocidade.

2°) Caso somente algumas forças serem conservativas, inclui-se em L=T-V as forças conservativas e  $Q_j$  representa a força generalizada que não deriva de um potencial. Acontece muitas vezes quando considera-se forças de atrito.

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} - \frac{\partial L}{\partial q_j} = Q_j \tag{14}$$

# 5 Teoremas de conservação e propriedades de simetria

A  $P_j$  chama-se momento canónico ou momento conjugado de  $q_j$ . Na medida que  $q_j$  não tem dimensões de comprimento,  $P_j$  também não terá dimensões de momento linear.

$$P_{j} = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}_{j}} \tag{15}$$

Se considerarmos agora um sistema tal que o lagrangeano do sistema não contém uma certa coordenada  $q_j$ , a equação de Lagrange escreve-se:

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_j} = 0 \tag{16}$$

$$\frac{d}{dt}P_j = 0 (17)$$

$$P_{j} = constante (18)$$

A coordenada q<sub>j</sub> que não figura no lagrangeano chama-se cíclicas. Com efeito, porque, na ausência de potencial, o espaço é homogéneo as propriedades mecânicas do sistema isolado não mudam quando se efetua uma translação em bloco do sistema, o que significa que o lagrangeano não depende as coordenadas de posição.

## 6 Equações de Hamilton

Na formulação hamiltoniana utiliza-se em vez dos  $q_j$  e  $\dot{q}_j$ , o espaço  $q_j$  e os  $P_j$  definidos.

$$\begin{cases} \dot{q}_j = \frac{\partial H}{\partial P_j} \\ \dot{P}_j = -\frac{\partial H}{\partial q_j} \end{cases}$$
 (19)

Onde

$$j = 1, ..., 3n - l$$

onde H (só depende de  $q_j$  e  $P_j$ ):

$$H = \sum_{j=1}^{3n-l} \dot{q}_j P_j - L \tag{20}$$

Estas são as equações canónicas de Hamilton. Constituem um sistema de 2n equações diferenciais de primeira ordem em relação ao tempo, que substituem o sistema de n equações de Lagrange que são equações diferenciais de segunda ordem em relação ao tempo.

Para um sistema em que V só é função dos  $q_i$  e em que as ligações não dependem do tempo, a função de Hamilton representa a energia total do sistema.

# 7 Equações de Hamilton e coordenadas cíclicas

O formalismo hamiltoniano é particularmente adaptado ao tratamento de problemas que envolvem coordenadas cíclicas. Se uma coordenada é cíclica de L, também o é de H.

$$\begin{cases} \dot{P}_{i} = -\frac{\partial H}{\partial q_{i}} \\ P_{i} = constante \end{cases}$$
 (21)

Assim, o sistema a estudar continua a ser um sistema com n graus de liberdade correspondente a uma coordenada cíclica. Na formulação hamiltoniana, quando a coordenada  $q_n$  é cíclica, o hamitoniano escreve-se:

$$H = H(q_1, q_2, ..., q_{n-1}, P_1, P_2, ..., P_{n-1}, P_n[constante], t)$$
(22)

O comportamento da coordenada cíclica dá-se por:

$$\dot{q}_n = \frac{\partial H}{\partial P_n} \tag{23}$$

onde H

$$H = T + V = E_T \tag{24}$$

As forças de ligação não dependem do tempo e V não depende das coordenadas genéricas.

## 8 Determinação do número de graus de liberdade dum corpo rígido

O corpo rígido tem 6 graus de liberdade, qualquer que seja o número de pontos materials que o constituem ou até mesmo que o corpo seja contínuo.

Entre os cossenos diretores existem 6 relações. Aos 9 cossenos diretores só se pode fazer corresponder 3 coordenadas generalizadas, ou seja, a direção do sistema O'X'Y'Z' em relação ao sistema OXYZ ó definida por 3 grandezas.

$$\alpha_1 = \hat{x}' \cdot \hat{x} = \cos(o'x', ox)$$

$$\alpha_2 = \hat{x}' \cdot \hat{y} = \cos(o'x', oy)$$

$$\alpha_3 = \hat{x}' \cdot \hat{z} = \cos(o'x', oz)$$

$$\beta_1 = \hat{y}' \cdot \hat{x} = \cos(o'y', ox)$$

$$\beta_2 = \hat{y}' \cdot \hat{y} = \cos(o'y', oy)$$

$$\beta_3 = \hat{y}' \cdot \hat{z} = \cos(o'y', oz)$$

$$\gamma_1 = \hat{z}' \cdot \hat{x} = \cos(o'z', ox)$$

$$\gamma_2 = \hat{z}' \cdot \hat{y} = \cos(o'z', oy)$$

$$\gamma_3 = \hat{z}' \cdot \hat{z} = \cos(o'z', oz)$$

$$\begin{cases} \alpha_{1}\alpha_{2} + \beta_{1}\beta_{2} + \gamma_{1}\gamma_{2} = 0\\ \alpha_{2}\alpha_{3} + \beta_{1}\beta_{3} + \gamma_{1}\gamma_{3} = 0\\ \alpha_{2}\alpha_{3} + \beta_{2}\beta_{3} + \gamma_{2}\gamma_{3} = 0 \end{cases}$$
(25)

A matriz que define a transformação das coordenadas  $x_1$ ,  $x_2$  e  $x_3$  nas coordenadas  $x_1'$ ,  $x_2'$  e  $x_3'$  é:

$$\begin{bmatrix} x_1' \\ x_2' \\ x_3' \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{11} & a_{12} & a_{13} \\ a_{21} & a_{22} & a_{23} \\ a_{31} & a_{32} & a_{33} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix}$$
(26)

Se os coeficientes  $a_{ij}$  obedecem à condição de ortogonalidade, a matriz  $a_{ij}$ chama-se matriz ortogonal.

A passagem de um sistema de coordenadas ortogonais fixo no espaço a um sistema de coordenadas ortogonais fixo no corpo rígido é uma transformação ortogonal efetuada por meio de uma matriz ortogonal constituída pelos cossenos diretores dos eixos móveis.

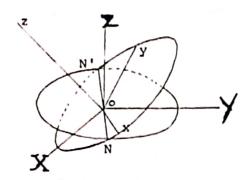
Condição de ortogonalidade

$$\sum_{i=1}^{3} a_{ij} a_{ik} = \delta j, k \tag{27}$$

$$x_1^{\prime 2} + x_2^{\prime 2} + x_3^{\prime 2} = x_1^2 + x_2^2 + x_3^2 \tag{28}$$

## 9 Ângulos de Euler

Os ângulos de Euler designados por  $\phi$  (rotação em torno de OZ),  $\theta$  (rotação em torno da linha dos nodos) e  $\psi$  (rotação em torno de Oz) são definidos como ângulos correspondentes a 3 rotações.



Pode-se exprimir facilmente as coordenadas dum ponto P no sistema Oxyz em função das coordenadas do mesmo ponto em OXYZ e dos ângulos de Euler.

$$\begin{bmatrix} z' \\ y' \\ z' \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos \psi \cos \phi - \cos \theta \sin \phi \sin \psi & \cos \psi \sin \phi + \cos \theta \cos \phi \sin \psi & \sin \psi \sin \theta \\ -\sin \psi \cos \phi - \cos \theta \sin \phi \cos \psi & -\sin \psi \sin \phi + \cos \theta \cos \phi & \sin \theta \cos \psi \\ \sin \theta \sin \phi & -\sin \theta \cos \phi & \cos \theta \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} z \\ y \\ z \end{bmatrix}$$
(29)

Velocidades angulares

$$\begin{cases}
\vec{w}_{\phi} = \dot{\phi}\hat{z} \\
\vec{w}_{\theta} = \dot{\theta}\hat{\xi} \\
\vec{w}_{\psi} = \dot{\psi}\hat{z}'
\end{cases}$$
(30)

$$\begin{cases} \dot{\phi} = \frac{\delta\phi}{\delta t} \\ \dot{\theta} = \frac{\delta\theta}{\delta t} \\ \dot{\psi} = \frac{\delta\psi}{t} \end{cases}$$
 (31)

Rotação em torno do eixo "mágico":

$$\vec{\mathbf{w}} = \vec{\mathbf{w}}_{\phi} + \vec{\mathbf{w}}_{\theta} + \vec{\mathbf{w}}_{\psi} \tag{32}$$

$$\vec{w}_{\phi} = \begin{bmatrix} \dot{\phi} \sin \theta \sin \psi \\ \dot{\phi} \sin \theta \cos \psi \\ \dot{\phi} \cos \theta \end{bmatrix}$$
(33)

$$\vec{w_{\theta}} = \begin{bmatrix} \dot{\theta} \cos \psi \\ -\dot{\theta} \sin \psi \\ 0 \end{bmatrix} \tag{34}$$

$$\vec{w}_{\psi} = \begin{bmatrix} 0\\0\\\dot{\psi} \end{bmatrix} \tag{35}$$

# Momento angular e energia cinética do movimento de um corpo em torno dum ponto

Se escolhermos como ponto de referência no sólido o centro de massa, tanto o momento angular como a energia cinética podem escrever-se como a soma de dois termos, um dependendo das coordenadas do centro de massa e traduzindo a contribuição da translação, e outro dependendo dos ângulos de Euler e traduzindo a contribuição de rotação:

$$\vec{L} = \vec{R} \times m\vec{v} + \vec{L}_{rot}(\phi, \theta, \psi) \tag{36}$$

$$T = \frac{1}{2}mv^2 + T_{rot}(\phi, \theta, \psi) \tag{37}$$

Para determinar a expressão do momento angular dum sólido rígido com um ponto fixo em relação a esse ponto fixo começa-se pela expressão geral:

$$\vec{L} = \sum_{i=1}^{n} m_i (\vec{r}_i \times \vec{v}_i) = \sum_{i=1}^{n} m_i (\vec{w} \vec{r}_i^2 - \vec{r}_i (\vec{r}_i \cdot \vec{w}))$$
(38)

$$\begin{bmatrix} L_x \\ L_y \\ L_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_{xx} & I_{xy} & I_{xz} \\ I_{yx} & I_{yy} & I_{yz} \\ I_{zx} & I_{xy} & I_{zz} \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} w_x \\ w_y \\ w_z \end{bmatrix}$$

$$(39)$$

Onde:

$$\begin{cases} I_{xx} = \sum_{i=1}^{n} m_{i}(r_{i}^{2} - x_{i}^{2}) \rightarrow m_{i}(\gamma_{i}^{2} + z_{i}^{2}) \\ I_{yy} = \sum_{i=1}^{n} m_{i}(r_{i}^{2} - y_{i}^{2}) \rightarrow m_{i}(\gamma_{i}^{2} + z_{i}^{2}) \\ I_{zz} = \sum_{i=1}^{n} m_{i}(r_{i}^{2} - z_{i}^{2}) \rightarrow m_{i}(\gamma_{i}^{2} + z_{i}^{2}) \end{cases}$$

$$(40)$$

$$\begin{cases} I_{xy} = I_{yx} = -\sum_{i=1}^{n} m_i x_i y_i \\ I_{xz} = I_{xx} = -\sum_{i=1}^{n} m_i x_i z_i \\ I_{yz} = I_{zy} = -\sum_{i=1}^{n} m_i y_i z_i \end{cases}$$
(41)

Um conjunto de grandezas que se transformam segundo a lei (42) é chamado um tensor de segunda ordem. Os momentos e os produtos de inércia (39) são as componentes de um tensor de 2° ordem. Os valores das componentes do tensor dependem do sistema de eixos escolhidos.

$$I'_{jk} = \sum_{l=1}^{3} \sum_{m=1}^{3} a_{jl} a_{km} I_{lm} \tag{42}$$

Diagonalizando o tensor inercial:

$$\begin{bmatrix} I_1 & 0 & 0 \\ 0 & I_2 & 0 \\ 0 & 0 & I_3 \end{bmatrix} \tag{43}$$

$$\vec{L} = \begin{bmatrix} L_x \\ L_y \\ L_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} I_1 w_x \\ I_2 w_y \\ I_3 w_z \end{bmatrix}$$

$$(44)$$

Para a energia cinética do corpo rígido com um ponto fixo tem-se (45) onde  $I_1$ ,  $I_2$  e  $I_3$  são os momentos principais de inércia.

$$T = \frac{1}{2}(I_1 w_x^2 + I_2 w_y^2 + I_3 w^2) = \frac{1}{2} \vec{w} \cdot \vec{L}$$
 (45)

Relações entre as componentes de inércia:

$$\begin{cases} I_1 + I_2 \ge I_3 \\ I_2 + I_3 \ge I_1 \\ I_1 + I_3 \ge I_2 \end{cases} \tag{46}$$

Momento de inércia de um corpo em relação a uma reta:

$$I = \sum_{i=1}^{n} m_i d_i^2 \tag{47}$$

#### 11 Elipsoide da inércia

$$Ax^{2} + By^{2} + Cz^{2} - 2Fyz - 2Gzx - 2Hxy = 1$$
(48)

Onde:

$$\begin{cases}
A = I_{xx} \\
B = I_{yy} \\
C = I_{zz} \\
F = -I_{yz} \\
G = -I_{xz} \\
H = -I_{xy}
\end{cases}$$
(49)

2) 
$$\hat{p}_{i} = \frac{\partial H}{\partial P}$$
  
 $\hat{p}_{-} = \frac{\partial H}{\partial q_{i}}$ 

$$\begin{cases} \dot{q}_{i} = \frac{\partial H}{\partial P} \\ \dot{\rho} = \frac{\partial H}{\partial q_{i}} \end{cases}$$