



Dinámica Parte III: Modelo Lagrangiano

Dr. Alejandro Gutiérrez-Giles ivan.gutierrez@ingenieria.unam.edu

Robótica Industrial Departamento de Control Facultad de Ingeniería - UNAM

Google Classroom code: gzt5pya





 De acuerdo con el desarrollo anterior, se puede expresar el Lagrangiano del robot en términos de las coordenadas generalizadas y sus derivadas temporales como

$$\mathcal{L}(\boldsymbol{q}, \dot{\boldsymbol{q}}) = \frac{1}{2} \dot{\boldsymbol{q}}^{\mathrm{T}} \boldsymbol{H}(\boldsymbol{q}) \dot{\boldsymbol{q}} - \mathcal{P}_{k}(\boldsymbol{q}). \tag{1}$$

Para aplicar las ecuaciones de Euler-Lagrange, es conveniente expresar la energía cinética en términos de cada uno de sus productos, i.e.,

$$\mathcal{L}(\boldsymbol{q}, \dot{\boldsymbol{q}}) = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} h_{ij}(\boldsymbol{q}) \dot{q}_{i} \dot{q}_{j} - \mathcal{P}(\boldsymbol{q}).$$
 (2)



Ecuaciones de Euler-Lagrange

Se aplicarán las ecuaciones de Euler-Lagrange por cada articulación, i.e.,

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_k} - \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial q_k} = \tau_k - \tau_{\mathrm{f}k} \,. \tag{3}$$

Comencemos calculando

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_k} = \sum_{i=1}^n h_{ki}(\mathbf{q}) \dot{q}_i \,, \tag{4}$$

en donde se aprovecha que la matriz de inercia es siempre simétrica, *i.e.*, $h_{ij}(\mathbf{q}) = h_{ji}(\mathbf{q})$.

■ La derivada con respecto al tiempo está dada por

$$\frac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t} \frac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_k} = \sum_{i=1}^n h_{ki}(\boldsymbol{q}) \ddot{q}_i + \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \frac{\partial h_{ki}(\boldsymbol{q})}{\partial q_j} \dot{q}_i \dot{q}_j.$$
 (5)



Ecuaciones de Euler-Lagrange

■ Por otra parte, se tiene

$$\frac{\partial \mathcal{L}}{\partial q_k} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^n \sum_{j=1}^n \frac{\partial h_{ij}(\mathbf{q})}{\partial q_k} \dot{q}_i \dot{q}_j - \frac{\partial \mathcal{P}(\mathbf{q})}{\partial q_k}. \tag{6}$$

■ Por lo tanto, las ecuaciones de Euler-Lagrange son

$$\sum_{i=1}^{n} h_{ki}(\mathbf{q}) \ddot{q}_{i} + \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \frac{\partial h_{ki}(\mathbf{q})}{\partial q_{j}} \dot{q}_{i} \dot{q}_{j}$$

$$- \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \frac{\partial h_{ij}(\mathbf{q})}{\partial q_{k}} \dot{q}_{i} \dot{q}_{j} + \frac{\partial \mathcal{P}(\mathbf{q})}{\partial q_{k}} = \tau_{k} - \tau_{fk},$$
(7)

para $k = 1, \ldots, n$.



- Estas n ecuaciones diferenciales no lineales ya son un modelo matemático del robot manipulador. Sin embargo, suele escribirse de forma más compacta mediante el siguiente desarrollo.
- Primero, dada la simetría de la matriz de inercia, el segundo término de (7) se puede dividir en dos partes, como

$$\sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \frac{\partial h_{ki}(\boldsymbol{q})}{\partial q_{j}} \dot{q}_{i} \dot{q}_{j} = \frac{1}{2} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \left\{ \frac{\partial h_{ki}(\boldsymbol{q})}{\partial q_{j}} + \frac{\partial h_{kj}(\boldsymbol{q})}{\partial q_{i}} \right\} \dot{q}_{i} \dot{q}_{j}.$$
(8)



 Si se combina con el tercer término, las Ecuaciones de Euler-Lagrange (7) se pueden reescribir como

$$\sum_{i=1}^{n} h_{ki}(\mathbf{q}) \ddot{q}_{i} + \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{n} \underbrace{\frac{1}{2} \left\{ \frac{\partial h_{ki}(\mathbf{q})}{\partial q_{j}} + \frac{\partial h_{kj}(\mathbf{q})}{\partial q_{i}} - \frac{\partial h_{ij}(\mathbf{q})}{\partial q_{k}} \right\}}_{c_{ijk}} \dot{q}_{i} \dot{q}_{j}$$

$$+ \frac{\partial \mathcal{P}(\mathbf{q})}{\partial q_{i}} = \tau_{k} - \tau_{fk} . \tag{9}$$

A los términos

$$c_{ijk} = \frac{1}{2} \left\{ \frac{\partial h_{ki}(\mathbf{q})}{\partial q_j} + \frac{\partial h_{kj}(\mathbf{q})}{\partial q_i} - \frac{\partial h_{ij}(\mathbf{q})}{\partial q_k} \right\}$$
(10)

se les conoce como símbolos de Christoffel del primer tipo.



- Como i, j, k = 1, ..., n, dado un manipulador de n articulaciones, se tienen que calcular n^3 símbolos de Christoffel (e.g., para un robot de 6 grados de libertad se tienen que calcular $6^3 = 216$ símbolos de Christoffel).
- Se pueden reducir un poco los cálculos nuevamente gracias a la simetría, más o menos a la mitad, ya que $c_{ijk} = c_{jik}$.
- Para los términos disipativos, si se considera sólo fricción viscosa se tiene

$$\tau_{fk} = c_{fk}\dot{q}_k \,, \tag{11}$$

donde c_{fk} es el coeficiente de fricción viscosa de la k-ésima articulación.

■ Además, se define el par debido a la gravedad como $g_k = \frac{\partial \mathcal{P}(\boldsymbol{q})}{\partial q_k}$.



Si ahora consideramos las n ecuaciones diferenciales, en lugar de la k-ésima, el modelo (9) se puede escribir de forma matricial como

$$H(q)\ddot{q} + C(q,\dot{q})\dot{q} + D\dot{q} + g(q) = \tau,$$
 (12)

donde $H(q) \in \mathbb{R}^{n \times n}$ es la matriz de inercia, previamente definida.

■ La matriz $D \in \mathbb{R}^{n \times n}$

$$\mathbf{D} = \operatorname{diag}(c_{f1}, \dots, c_{fn}) \tag{13}$$

es la matriz de coeficientes de fricción viscosa.



lacksquare El vector $oldsymbol{g}(oldsymbol{q}) \in \mathbb{R}^n$ definido como

$$g(q) = \left(\frac{\partial \mathcal{P}(q)}{\partial q}\right)^{\mathrm{T}}, \tag{14}$$

es el vector de pares debidos a la gravedad.

- El vector $\boldsymbol{\tau} \in \mathbb{R}^n = \begin{bmatrix} \tau_1 & \dots & \tau_n \end{bmatrix}^T$ es el vector de pares de entrada (señales de control) que se utilizarán para mover al robot.
- Por último, al término $C(q, \dot{q})\dot{q} \in \mathbb{R}^n$ se le conoce como vector de fuerzas centrífugas y de Coriolis. De este término, los componentes de la matriz $C(q, \dot{q}) \in \mathbb{R}^{n \times n}$ se pueden calcular a partir de los símbolos de Christoffel como

$$c_{kj} = \sum_{i=1}^{n} c_{ijk} \dot{q}_i = \sum_{i=1}^{n} \frac{1}{2} \left\{ \frac{\partial h_{ki}(\mathbf{q})}{\partial q_j} + \frac{\partial h_{kj}(\mathbf{q})}{\partial q_i} - \frac{\partial h_{ij}(\mathbf{q})}{\partial q_k} \right\} \dot{q}_i.$$
(15)