

# Modelado dinámico de un ti vivo (2GL, Euler Lagrange)

© 2024, Antonio Sala Piqueras, Universitat Politècnica de València. Todos los derechos reservados.

Este código funcionó con Matlab R2022b



\*Image from [jana\\_lsb0](#) at [Pixabay](#) , Pixabay License 2022 (free even for commercial use)

## Presentaciones en vídeo:

- <https://personales.upv.es/asala/YT/V/tiovEL.html>
- <https://personales.upv.es/asala/YT/V/tiovEL2.html>
- <https://personales.upv.es/asala/YT/V/tiovELsim.html>

**Objetivos:** Comprender el modelado físico de un ti vivo como la figura, y su simulación. En concreto, abordaremos el caso 2 grados de libertad con ecuaciones Euler-Lagrange de la dinámica.

## Tabla de Contenidos

Cinemática.....	2
Energías y ecs. movimiento Euler-Lagrange.....	3
Casos particulares.....	4
1.- Longitud suspendida cero.....	4
2.- $R_0=0$ , $I_0=0$ , $\tau=0$ , péndulo articulado esférico.....	4
3.- Oscilación columpio con velocidad ti vivo "forzada" .....	4
Forma Normalizada (ecs. en variables de estado).....	5

```
syms phi theta real %grados de libertad para describir el movimiento
syms R_0 L M g I_0 real
```

```
assume(M>0), assume(g>0), assume(I_0>0), assume(L>0), assume(R_0>0)
%ayuda para symbolic toolbox
```

## Cinemática

```
R=R_0+L*sin(theta); %Distancia masa al eje de rotación central
x=R*cos(phi);
y=R*sin(phi);
z=L*(1-cos(theta)); %z=0 es el equilibrio vertical inferior cuando
no se mueve
r=[x;y;z]
```

$$r = \begin{pmatrix} \cos(\phi) (R_0 + L \sin(\theta)) \\ \sin(\phi) (R_0 + L \sin(\theta)) \\ -L (\cos(\theta) - 1) \end{pmatrix}$$

```
syms omega_0 omega_1 real %vels ang. dot_phi dot_theta
syms alpha_0 alpha_1 real %acels. ddot_phi ddot_theta
q=[phi; theta]; v_q=[omega_0;omega_1]; a_q=[alpha_0;alpha_1];
```

$$v(q, \dot{q}) = \frac{dr}{dt} = \frac{\partial r}{\partial q} \cdot \frac{dq}{dt} = \frac{\partial r}{\partial q} \cdot \dot{q}$$

```
veloc = jacobian(r,q)*v_q %dr/dt
```

$$veloc = \begin{pmatrix} L \omega_1 \cos(\phi) \cos(\theta) - \omega_0 \sin(\phi) (R_0 + L \sin(\theta)) \\ \omega_0 \cos(\phi) (R_0 + L \sin(\theta)) + L \omega_1 \cos(\theta) \sin(\phi) \\ L \omega_1 \sin(\theta) \end{pmatrix}$$

Si quisiéramos calcular la aceleración de la masa suspendida en función de posición, velocidad y aceleraciones angulares, saldría:

$$a(q, \dot{q}, \ddot{q}) = \frac{d^2 r}{dt^2} = \frac{dv}{dt} = \frac{\partial v}{\partial q} \cdot \dot{q} + \frac{\partial v}{\partial \dot{q}} \cdot \ddot{q} = \begin{pmatrix} \frac{\partial v}{\partial q} & \frac{\partial v}{\partial \dot{q}} \end{pmatrix} \cdot \begin{pmatrix} \dot{q} \\ \ddot{q} \end{pmatrix}$$

```
acel = simplify( jacobian(veloc,[q; v_q])*[v_q; a_q] ) %d2r/dt^2
```

$$acel = \begin{pmatrix} L \alpha_1 \cos(\phi) \cos(\theta) - \omega_0 (\omega_0 \cos(\phi) \sigma_1 + L \omega_1 \cos(\theta) \sin(\phi)) - \alpha_0 \sin(\phi) \sigma_1 - \omega_1 (L \omega_0 \cos(\theta) \sin(\phi) + L \omega_1 (L \omega_0 \cos(\phi) \cos(\theta) - L \omega_1 \sin(\phi) \sin(\theta)) - \omega_0 (\omega_0 \sin(\phi) \sigma_1 - L \omega_1 \cos(\phi) \cos(\theta)) + \alpha_0 \cos(\phi) \sigma_1 + L \\ L (\cos(\theta) \omega_1^2 + \alpha_1 \sin(\theta)) \end{pmatrix}$$

where

$$\sigma_1 = R_0 + L \sin(\theta)$$

**\*Nota:** esta aceleración NO es necesaria para obtener las ecuaciones con la metodología Euler-Lagrange.

## Energías y ecs. movimiento Euler-Lagrange

```
T=simplify( 0.5*M*(veloc'*veloc) + 0.5*I_0*omega_0^2, 100) %kinetic energy
```

T =

$$\frac{M L^2 \omega_0^2 \sin(\theta)^2}{2} + \frac{M L^2 \omega_1^2}{2} + M L R_0 \omega_0^2 \sin(\theta) + \frac{M R_0^2 \omega_0^2}{2} + \frac{I_0 \omega_0^2}{2}$$

```
V=M*g*z %potential energy
```

$$V = -L M g (\cos(\theta) - 1)$$

```
Lagrangian=T-V;
```

Calculemos  $p(q, \dot{q}) = \frac{\partial L}{\partial \dot{q}}$ :

```
p = simplify( jacobian(Lagrangian,v_q) ) %momentum generalizado
```

$$p = \left( \omega_0 \left( M L^2 \sin(\theta)^2 + 2 M L R_0 \sin(\theta) + M R_0^2 + I_0 \right) L^2 M \omega_1 \right)$$

Las ecuaciones Euler Lagrange para cada coordenada  $q_i$  son:

$$\frac{dp_i}{dt} - \frac{\partial L}{\partial q_i} = \tau_i$$

donde, aplicando regla de la cadena:

$$\frac{dp_i}{dt} = \frac{\partial p_i}{\partial q} \cdot \dot{q} + \frac{\partial p_i}{\partial \dot{q}} \cdot \ddot{q} = \left( \frac{\partial p_i}{\partial q} \quad \frac{\partial p_i}{\partial \dot{q}} \right) \cdot \begin{pmatrix} \dot{q} \\ \ddot{q} \end{pmatrix}$$

```
dpdt = simplify(jacobian(p,[q;v_q])*[v_q;a_q]);
syms tau real %par motor en tiovivo
%pongo en "columna" cada ec. movimiento q_i
EcsMovimiento = (dpdt - jacobian(Lagrangian,q)'==[tau;0]) %Euler-Lagrange
```

EcsMovimiento =

$$\begin{pmatrix} \alpha_0 \left( M L^2 \sin(\theta)^2 + 2 M L R_0 \sin(\theta) + M R_0^2 + I_0 \right) + L M \omega_0 \omega_1 (2 R_0 \cos(\theta) + 2 L \cos(\theta) \sin(\theta)) = \tau \\ -M \cos(\theta) \sin(\theta) L^2 \omega_0^2 + M \alpha_1 L^2 - M R_0 \cos(\theta) L \omega_0^2 + M g \sin(\theta) L = 0 \end{pmatrix}$$

Que podemos reescribir como  $M(q)\ddot{q} = \tau - C(q, \dot{q})\dot{q} + G(q)$

$$(I_0 + M(R_0 + L \sin \theta)^2) \cdot \alpha_0 = \tau - 2M(R_0 + L \sin \theta)L \cos \theta \cdot \omega_0 \omega_1 \quad \% \text{plataforma}$$

$$ML^2 \cdot \alpha_1 = -MgL \sin \theta + M\omega_0^2(R_0 + L \sin \theta)L \cos \theta \quad \% \text{masa suspendida}$$

```
MatrizDeMasa = simplify(jacobian(lhs(EcsMovimiento), a_q))
```

MatrizDeMasa =

$$\begin{pmatrix} M L^2 \sin(\theta)^2 + 2 M L R_0 \sin(\theta) + M R_0^2 + I_0 & 0 \\ 0 & L^2 M \end{pmatrix}$$

## Casos particulares

### 1.- Longitud suspendida cero

```
simplify(subs(EcsMovimiento, L, 0))
```

ans =

$$\begin{pmatrix} \alpha_0 (M R_0^2 + I_0) = \tau \\ \text{symtrue} \end{pmatrix}$$

queda un modelo de 1GL con inercia equivalente  $I_0 + M R_0^2$ .

### 2.- R0=0, I0=0, tau=0, péndulo articulado esférico

```
simplify(subs(EcsMovimiento, {R_0, I_0, tau}, {0, 0, 0}))
```

ans =

$$\begin{pmatrix} \frac{\theta}{\pi} \in \mathbb{Z} \vee \alpha_0 \sin(\theta) + 2 \omega_0 \omega_1 \cos(\theta) = 0 \\ L \omega_0^2 \sin(2 \theta) = 2 L \alpha_1 + 2 g \sin(\theta) \end{pmatrix}$$

### 3.- Oscilación columpio con velocidad tiovivo "forzada"

Es el modelo visto en otros vídeos:

$$ML^2 \alpha_1 = -MgL \sin \theta + M\omega_0^2(R_0 + L \sin \theta)L \cos \theta,$$

par causado por peso y fuerza centrífuga, mirando sólo la segunda ecuación de movimiento. Si fijamos  $\omega_0(t)$  forzándolo a valer la trayectoria de velocidad de referencia

que se desee, la primera ecuación de movimiento daría, sustituyendo  $\alpha_0 = \frac{d\omega_0}{dt}$ , el par en función del tiempo necesario para mantener el perfil de velocidad deseado.

Este tipo de cálculo está detrás de metodologías de "par calculado" en control dinámico de robots.

## Forma Normalizada (ecs. en variables de estado)

```
Estado=[phi; theta; omega_0; omega_1];
acels=solve(EcsMovimiento,a_q); %despejar aceleraciones
EcEstado4=simplify([omega_0;omega_1;acels.alpha_0;acels.alpha_1])
```

EcEstado4 =

$$\begin{pmatrix} \omega_0 \\ \omega_1 \\ -\frac{2 M \omega_0 \omega_1 \cos(\theta) \sin(\theta) L^2 + 2 M R_0 \omega_0 \omega_1 \cos(\theta) L - \tau}{M L^2 \sin(\theta)^2 + 2 M L R_0 \sin(\theta) + M R_0^2 + I_0} \\ \frac{R_0 \omega_0^2 \cos(\theta) - g \sin(\theta) + L \omega_0^2 \cos(\theta) \sin(\theta)}{L} \end{pmatrix}$$