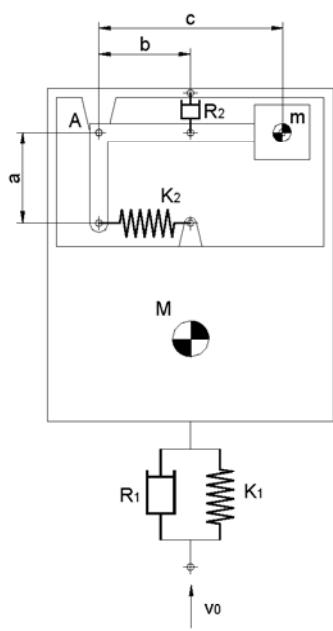


EJERCICIO 1



El modelo de la figura constituye un acelerómetro formado por un cuerpo de masa M que en su interior tiene un balancín que gira alrededor del punto A con una masa m concentrada en su extremo. El balancín está sujeto a la carcasa mediante un muelle y un amortiguador según puede verse.

Considerando que la masa M solo tiene movimiento vertical y que el balancín solamente realiza pequeños giros, se pide:

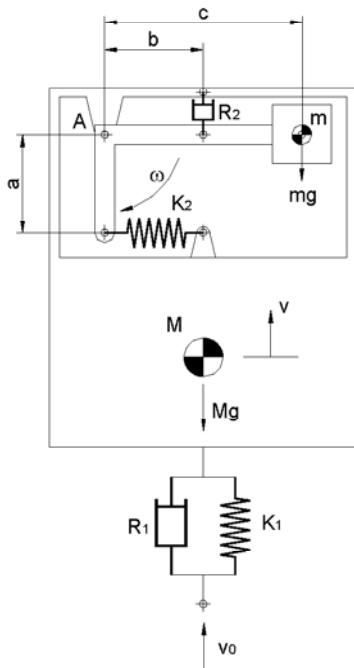
Modelo de bond graph del sistema, incluyendo causalidad, justificando y explicando el mismo.

Flujos y esfuerzos del sistema

Ecuaciones dinámicas del sistema.

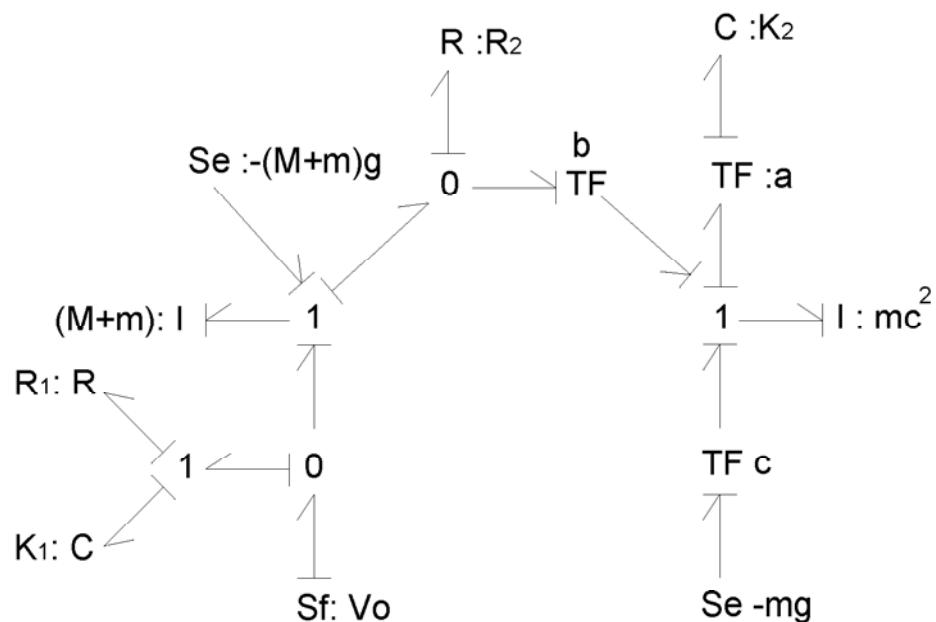
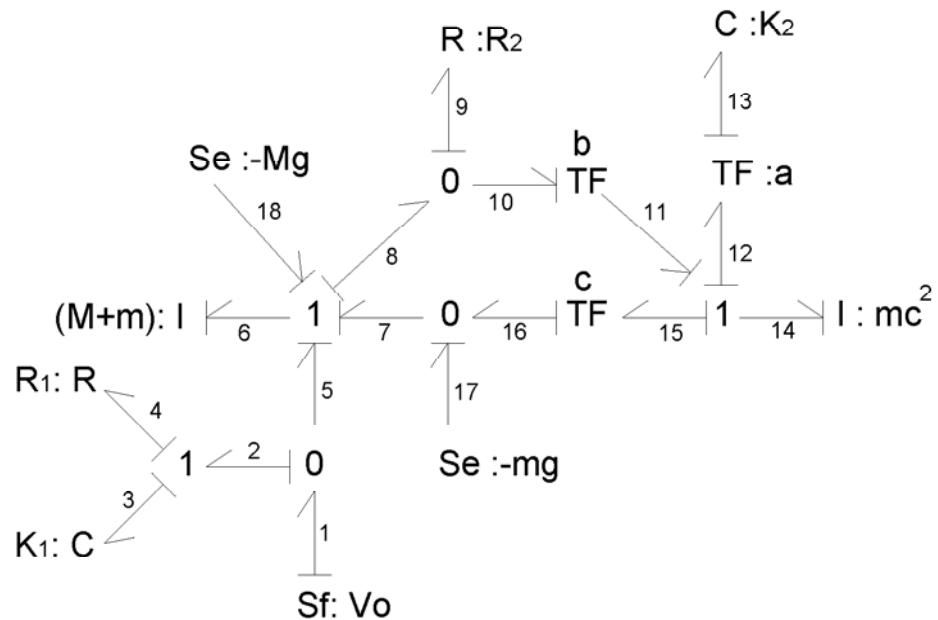
SOLUCIÓN

Se consideran como grados de libertad el movimiento vertical de la masa M y el giro del balancín alrededor del punto A. Actúan como fuerzas exteriores los pesos mg y Mg de las dos masas.



- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Posibles modelos de bond graph



- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Bond	Flujos	Esfuerzos
1	v_0	$R_1(v_0 - v) + K_1 q_1$
2	$v_0 - v$	$R_1(v_0 - v) + K_1 q_1$
3	$v_0 - v$	$K_1 q_1$
4	$v_0 - v$	$R_1(v_0 - v)$
5	v	$R_1(v_0 - v) + K_1 q_1$
6	v	$R_1(v_0 - v) + K_1 q_1 - mg - Mg - R_2(v - b\omega)$
7	v	$-mg$
8	v	$R_2(v - b\omega)$
9	$v - b\omega$	$R_2(v - b\omega)$
10	$b\omega$	$R_2(v - b\omega)$
11	ω	$bR_2(v - b\omega)$
12	ω	$K_2 q_2$
13	$a\omega$	$aK_2 q_2$
14	ω	$R_2(v - b\omega) + cmg - aK_2 q_2$
15	ω	$-cmg$
16	$c\omega$	$-mg$
17	$v - c\omega$	$-mg$
18	v	$-Mg$

Ecuaciones dinámicas:

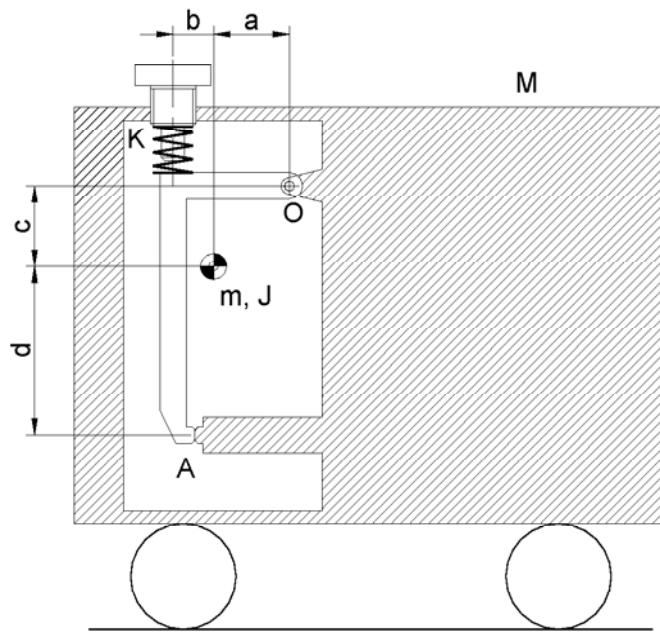
$$(M+m)\ddot{v} = R_1(v_0 - v) + K_1 q_1 - mg - Mg - R_2(v - b\omega)$$

$$mc^2\ddot{\omega} = R_2(v - b\omega) + cmg - aK_2 q_2$$

$$\dot{q}_1 = v_0 - v$$

$$\dot{q}_2 = a\omega$$

EJERCICIO 2



El modelo de la figura constituye el mecanismo de disparo de un airbag de un vehículo. Está formado por un brazo OA que pivota respecto de O. Un muelle de constante K mantiene el contacto entre el brazo y el soporte en el punto A. El airbag se dispara cuando por efecto de la deceleración de frenada se pierde contacto en A.

El brazo tiene masa m e inercia J respecto a su centro de gravedad.

Considerando que el vehículo solamente tiene movimiento longitudinal y que el brazo solamente realiza pequeños giros, se pide:

1. Modelo de bond graph del sistema, incluyendo causalidad, justificando y explicando el mismo.
2. Flujos y esfuerzos del sistema
3. Ecuaciones dinámicas del sistema.
4. Si $m=0,250 \text{ Kg}$, $b=2,5 \text{ cm}$, $a=1,25 \text{ cm}$, $c=2,5 \text{ cm}$ y $d=6,25\text{cm}$ y el muelle está calibrado de forma que ejerce una fuerza de $7,8\text{N}$, ¿a qué deceleración se disparará el airbag?

SOLUCIÓN

En O se cumple: $V = v_x + c\omega$
 $0 = v_y - a\omega$

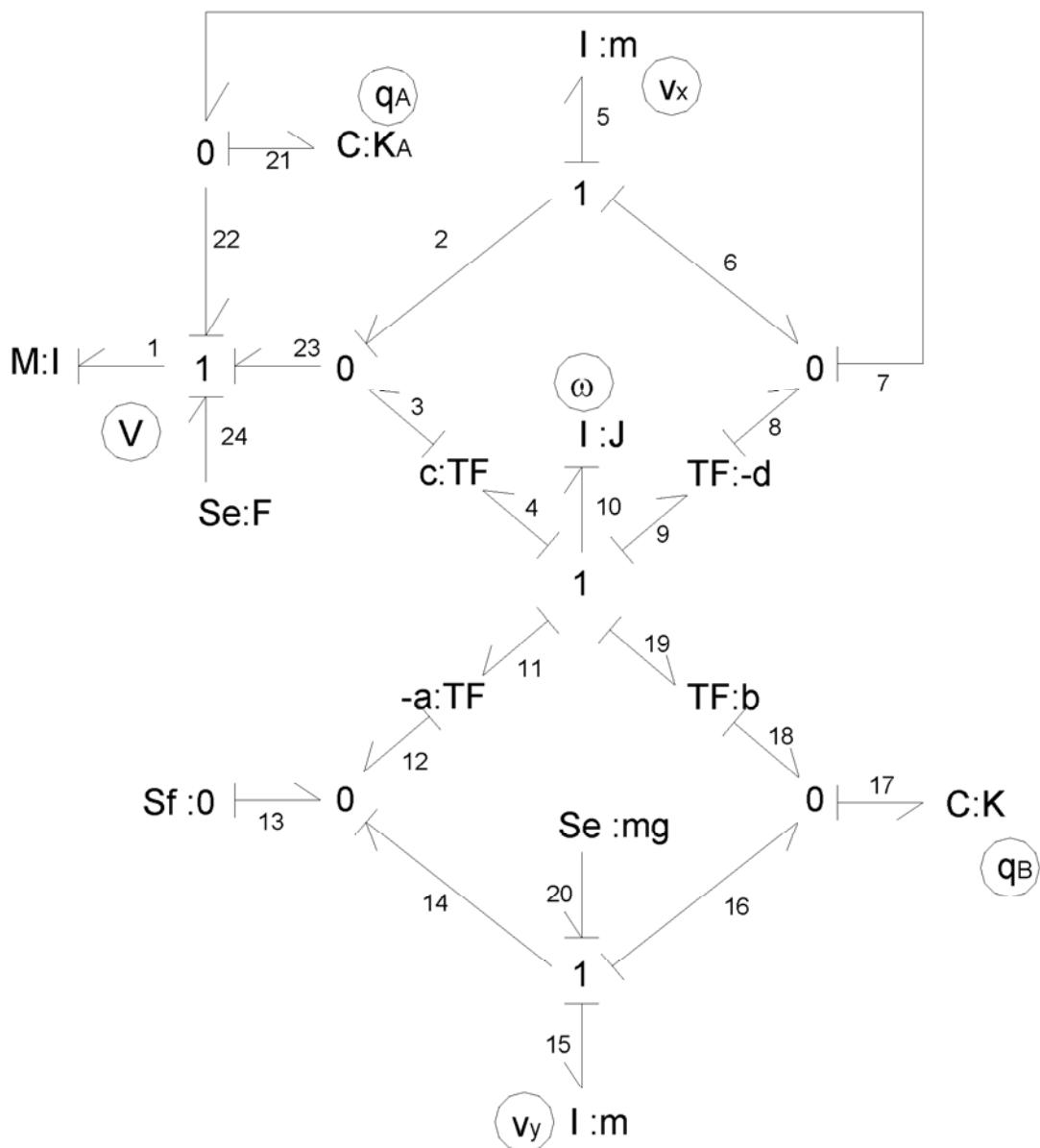
En el muelle vertical se cumple: $V_{BY} = v_y + b\omega$

En A (extremo izquierdo del muelle) se cumple: $V_{AXi} = v_x - d\omega$

En A (extremo derecho del muelle) se cumple: $V_{AXd} = V$

Se puede construir el bond graph siguiente, que cumple con las ecuaciones anteriores:

- Simulación en Ingeniería Mecánica -



- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Flujos y esfuerzos:

Bond	Flujo	Esfuerzo
1	V	$M\dot{V} = -m\dot{v}_x - K_A q_A + K_A q_A + F = -m\dot{v}_x + F$
2	$V - c\omega$	$-m\dot{v}_x - K_A q_A$
3	$c\omega$	$-m\dot{v}_x - K_A q_A$
4	ω	$-c(m\dot{v}_x + K_A q_A)$
5	$v_x = V - c\omega$	$m\dot{v}_x$
6	$V - c\omega$	$K_A q_A$
7	$V - (c+d)\omega$	$K_A q_A$
8	$-d\omega$	$K_A q_A$
9	ω	$-dK_A q_A$
10	ω	$J\dot{\omega} = dK_A q_A - bK_B q_B + c(m\dot{v}_x + K_A q_A) + a(-m\dot{v}_y + mg - K_B q_B)$
11	ω	$-a(-m\dot{v}_y + mg - K_B q_B)$
12	$-a\omega$	$-m\dot{v}_y + mg - K_B q_B$
13	0	$-m\dot{v}_y + mg - K_B q_B$
14	$a\omega$	$-m\dot{v}_y + mg - K_B q_B$
15	$v_y = a\omega$	$m\dot{v}_y$
16	$a\omega$	$K_B q_B$
17	$\dot{q}_B = (a+b)\omega$	$K_B q_B$
18	$b\omega$	$K_B q_B$
19	ω	$bK_B q_B$
20	$a\omega$	mg
21	$\dot{q}_A = -(c+d)\omega$	$K_A q_A$
22	V	$K_A q_A$
23	V	$-m\dot{v}_x - K_A q_A$
24	V	F

Ecuaciones:

$$\begin{aligned}
 M\dot{V} &= -m\dot{v}_x + F \\
 J\dot{\omega} &= dK_A q_A - bK_B q_B + c(m\dot{v}_x + K_A q_A) + a(-m\dot{v}_y + mg - K_B q_B) \\
 \dot{q}_A &= -(c+d)\omega \\
 \dot{q}_B &= (a+b)\omega \\
 v_x &= V - c\omega \\
 v_y &= a\omega
 \end{aligned}$$

- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Sustituyendo las ecuaciones algebraicas:

$$\begin{aligned}M\ddot{V} &= -m(\dot{V} - c\dot{\omega}) + F \\J\ddot{\omega} &= dK_A q_A - bK_B q_B + c(m(\dot{V} - c\dot{\omega}) + K_A q_A) + a(-ma\dot{\omega} + mg - K_B q_B) \\q_A' &= -(c+d)\omega \\q_B' &= (a+b)\omega\end{aligned}$$

Operando:

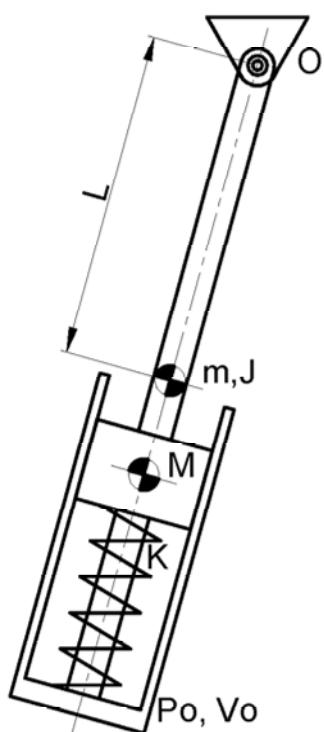
$$\begin{aligned}(M+m)\ddot{V} - mc\ddot{\omega} &= F \\-mc\ddot{V} + (J + m(c^2 + a^2))\ddot{\omega} &= (d+c)K_A q_A - (a+b)K_B q_B + amg \\q_A' &= -(c+d)\omega \\q_B' &= (a+b)\omega\end{aligned}$$

Si $m=0,250$ Kg, $b=2,5$ cm, $a=1,25$ cm, $c=2,5$ cm y $d=6,25$ cm y el muelle está calibrado de forma que ejerce una fuerza de 7,8 N, ¿a qué deceleración se disparará el airbag?

$$\begin{aligned}-0,250 \times 0,025\ddot{V} + (J + m(c^2 + a^2)) \times 0 &= (0,0625 + 0,025) \times 0 + (0,0125 + 0,025) \times 7,8 + \\+ 0,0125 \times 0,25 \times 9,8 &\end{aligned}$$

$$\ddot{V} = \frac{(0,0125 + 0,025) \times 7,8 + 0,0125 \times 0,25 \times 9,8}{-0,250 \times 0,025} = 51,7 \text{ m/s}^2 = 5,3 g$$

EJERCICIO 3



El modelo de la figura constituye un péndulo de masa m e inercia J respecto a su centro de masas. Tiene acoplado un cilindro con un muelle en su interior de rigidez K y un gas a una presión P_0 que ocupa un volumen V_0 cuando el péndulo está en reposo y en posición vertical. El pistón tiene una masa M .

Considerando grandes desplazamientos para el péndulo, determinar:

El modelo de bond graph del sistema, incluyendo causalidad, justificando y explicando el mismo.

Flujos y esfuerzos del sistema

Ecuaciones dinámicas del sistema.

SOLUCIÓN

Péndulo: Cuerpo rígido, con tres coordenadas u_1, v_1, ω_1 :

En O se debe cumplir que:

$$\vec{r}_O^O = \vec{r}_O^1$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1 \\ y_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \cos \varphi_1 & -\sin \varphi_1 \\ \sin \varphi_1 & \cos \varphi_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} L \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} u_1 \\ v_1 \end{bmatrix} + \omega_1 \begin{bmatrix} -\sin \varphi_1 & -\cos \varphi_1 \\ \cos \varphi_1 & -\sin \varphi_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} L \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} u_1 - L \sin \varphi_1 \omega_1 \\ v_1 + L \cos \varphi_1 \omega_1 \end{bmatrix}$$

En la corredera se debe cumplir:

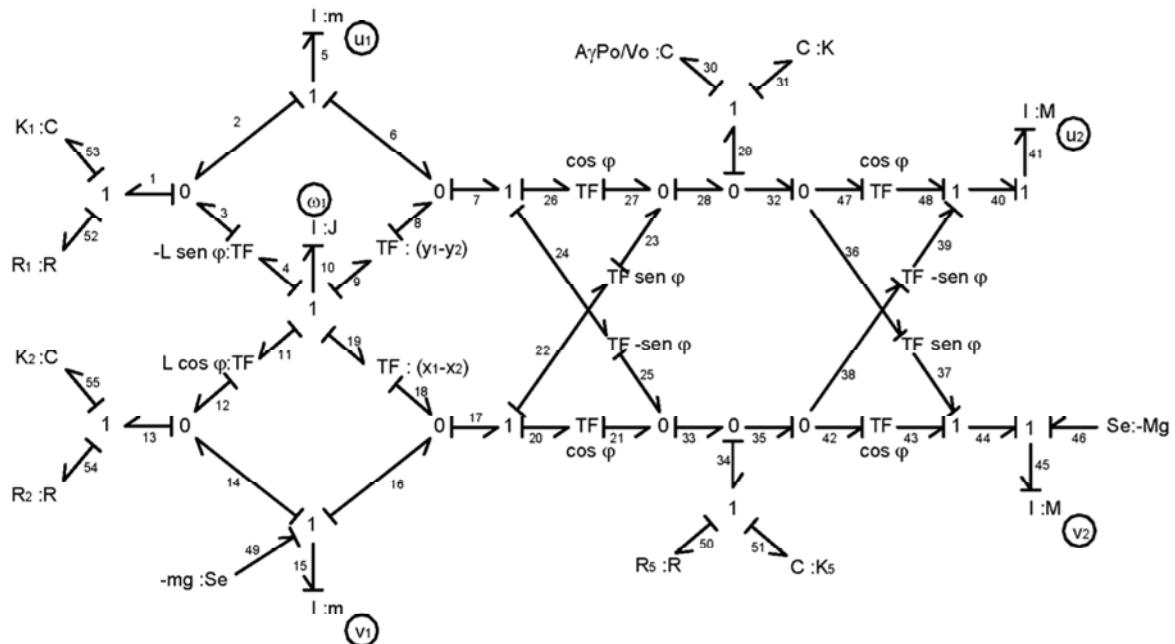
$$\varphi_1 = \varphi_2$$

$$\begin{bmatrix} \cos \varphi_1 \\ \sin \varphi_1 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} x_2 - x_1 \\ y_2 - y_1 \end{bmatrix} = \vec{0}$$

$$(y_2 - y_1) \cos \varphi_1 - (x_2 - x_1) \sin \varphi_1 = 0$$

$$(v_2 - v_1) \cos \varphi_1 - (u_2 - u_1) \sin \varphi_1 - (y_2 - y_1) \sin \varphi_1 \omega_1 - (x_2 - x_1) \cos \varphi_1 \omega_1 = 0$$

Para desacoplar las ecuaciones se usan uniones semirrígidas. El bond graph es el siguiente:



- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Bond	Flujos
1	$u_1 - L\omega_1 \sin \varphi_1$
2	u_1
3	$-L\omega_1 \sin \varphi_1$
4	ω_1
5	u_1
6	u_1
7	$u_1 + (y_1 - y_2)\omega_1$
8	$(y_1 - y_2)\omega_1$
9	ω_1
10	ω_1
11	ω_1
12	$L\omega_1 \cos \varphi_1$
13	$v_1 + L\omega_1 \cos \varphi_1$
14	v_1
15	v_1
16	v_1
17	$v_1 + (x_1 - x_2)\omega_1$
18	$(x_1 - x_2)\omega_1$
19	ω_1
20	$v_1 + (x_1 - x_2)\omega_1$
21	$\cos \varphi_1 v_1 + \cos \varphi_1 (x_1 - x_2)\omega_1$
22	$v_1 + (x_1 - x_2)\omega_1$
23	$\sin \varphi_1 v_1 + \sin \varphi_1 (x_1 - x_2)\omega_1$
24	$u_1 + (y_1 - y_2)\omega_1$
25	$-\sin \varphi_1 u_1 - \sin \varphi_1 (y_1 - y_2)\omega_1$
26	$u_1 + (y_1 - y_2)\omega_1$
27	$\cos \varphi_1 u_1 + \cos \varphi_1 (y_1 - y_2)\omega_1$
28	$\sin \varphi_1 v_1 + \sin \varphi_1 (x_1 - x_2)\omega_1 + \cos \varphi_1 u_1 + \cos \varphi_1 (y_1 - y_2)\omega_1$
29	$\cos \varphi_1 u_1 + \sin \varphi_1 v_1 + \sin \varphi_1 (x_1 - x_2)\omega_1 + \cos \varphi_1 (y_1 - y_2)\omega_1 - \cos \varphi_1 u_2 - \sin \varphi_1 v_2$
30	$\dot{q}_3 = \cos \varphi_1 u_1 + \sin \varphi_1 v_1 + \sin \varphi_1 (x_1 - x_2)\omega_1 + \cos \varphi_1 (y_1 - y_2)\omega_1 - \cos \varphi_1 u_2 - \sin \varphi_1 v_2$
31	$\dot{q}_4 = \cos \varphi_1 u_1 + \sin \varphi_1 v_1 + \sin \varphi_1 (x_1 - x_2)\omega_1 + \cos \varphi_1 (y_1 - y_2)\omega_1 - \cos \varphi_1 u_2 - \sin \varphi_1 v_2$
32	$\cos \varphi_1 u_2 + \sin \varphi_1 v_2$
33	$\cos \varphi_1 v_1 - \sin \varphi_1 u_1 + \cos \varphi_1 (x_1 - x_2)\omega_1 - \sin \varphi_1 (y_1 - y_2)\omega_1$
34	$\cos \varphi_1 v_1 - \sin \varphi_1 u_1 + \cos \varphi_1 (x_1 - x_2)\omega_1 - \sin \varphi_1 (y_1 - y_2)\omega_1 + \sin \varphi_1 u_2 - \cos \varphi_1 v_2$
35	$-\sin \varphi_1 u_2 + \cos \varphi_1 v_2$
36	$\sin \varphi_1 v_2$
37	v_2

- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Bond	Flujos
38	$-\sin \varphi_1 u_2$
39	u_2
40	u_2
41	u_2
42	$\cos \varphi_1 v_2$
43	v_2
44	v_2
45	v_2
46	v_2
47	$\cos \varphi_1 v_2$
48	u_2
49	v_1
50	$\cos \varphi_1 v_1 - \sin \varphi_1 u_1 + \cos \varphi_1 (x_1 - x_2) \omega_1 - \sin \varphi_1 (y_1 - y_2) \omega_1 + \sin \varphi_1 u_2 - \cos \varphi_1 v_2$
51	$\dot{q}_5 = \cos \varphi_1 v_1 - \sin \varphi_1 u_1 + \cos \varphi_1 (x_1 - x_2) \omega_1 - \sin \varphi_1 (y_1 - y_2) \omega_1 + \sin \varphi_1 u_2 - \cos \varphi_1 v_2$
52	$u_1 - L \omega_1 \sin \varphi_1$
53	$\dot{q}_1 = u_1 - L \omega_1 \sin \varphi_1$
54	$v_1 + L \omega_1 \cos \varphi_1$
55	$\dot{q}_2 = v_1 + L \omega_1 \cos \varphi_1$

Bond	Esfuerzos
1	$K_1 q_1 + R_1 f_1$
2	$K_1 q_1 + R_1 f_1$
3	$K_1 q_1 + R_1 f_1$
4	$-K_1 q_1 L \sin \varphi_1$
5	$m \ddot{u}_1 = -K_1 q_1 - R_1 f_1 - (A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 + \sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)$
6	$(A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - \sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)$
7	$(A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - \sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)$
8	$(A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - \sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)$
9	$((A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - \sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)) (y_1 - y_2)$
10	$J_1 \dot{\varphi}_1 = (K_1 q_1 + R_1 f_1) L \sin \varphi_1 - (K_2 q_2 + R_2 f_2) L \cos \varphi_1$ $- ((A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - \sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)) (y_1 - y_2) -$ $- ((A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + \cos \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)) (x_1 - x_2)$
11	$(K_2 q_2 + R_2 f_2) L \cos \varphi_1$
12	$K_2 q_2 + R_2 f_2$
13	$K_2 q_2 + R_2 f_2$
14	$K_2 q_2 + R_2 f_2$
15	$m \ddot{v}_1 = -(K_2 q_2 + R_2 f_2) - (A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 - (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1 - mg$
16	$(A \gamma P_0 / V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1$

- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Bond	Esfuerzos
17	$(A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1$
18	$(A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1$
19	$((A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1)(x_1 - x_2)$
20	$(K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1$
21	$(K_5 q_5 + R_5 f_5)$
22	$(A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1$
23	$A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4$
24	$-\sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)$
25	$(K_5 q_5 + R_5 f_5)$
26	$(A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1$
27	$A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4$
28	$A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4$
29	$A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4$
30	$A\gamma P_0/V_0 q_3$
31	$K_4 q_4$
32	$A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4$
33	$(K_5 q_5 + R_5 f_5)$
34	$(K_5 q_5 + R_5 f_5)$
35	$(K_5 q_5 + R_5 f_5)$
36	$A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4$
37	$(A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1$
38	$(K_5 q_5 + R_5 f_5)$
39	$-(K_5 q_5 + R_5 f_5) \sin \varphi_1$
40	$(A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - (K_5 q_5 + R_5 f_5) \sin \varphi_1$
41	$M\ddot{u}_2 = (A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - (K_5 q_5 + R_5 f_5) \sin \varphi_1$
42	$(K_5 q_5 + R_5 f_5)$
43	$(K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1$
44	$(A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1$
45	$M\ddot{v}_2 = (A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1 - Mg$
46	$-Mg$
47	$A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4$
48	$(A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1$
49	$-mg$
50	$R_5 f_5$
51	$K_5 q_5$
52	$R_1 f_1$
53	$K_1 q_1$

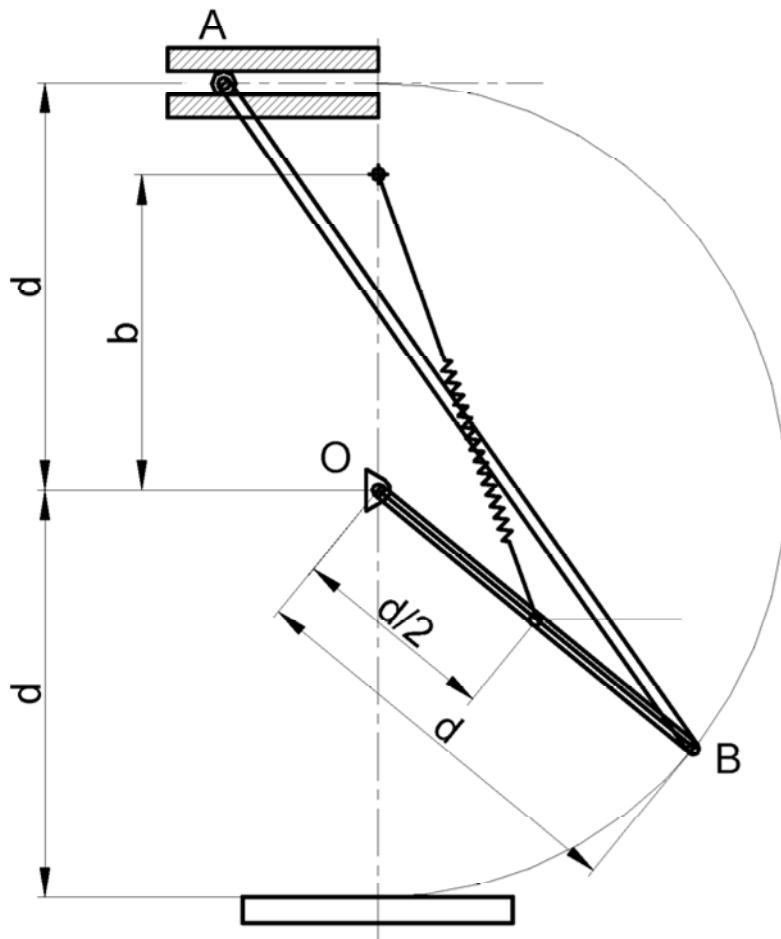
- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Bond	Esfuerzos
54	$R_2 f_2$
55	$K_2 q_2$

Ecuaciones dinámicas

$$\begin{aligned}
 m\dot{u}_1 &= -K_1 q_1 - R_1 f_1 - (A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 + \sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5) \\
 m\dot{v}_1 &= -(K_2 q_2 + R_2 f_2) - (A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 - (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1 - mg \\
 J_1 \dot{\varphi}_1 &= (K_1 q_1 + R_1 f_1) L \sin \varphi_1 - (K_2 q_2 + R_2 f_2) L \cos \varphi_1 \\
 &\quad - ((A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - \sin \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)) (y_1 - y_2) - \\
 &\quad - ((A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + \cos \varphi_1 (K_5 q_5 + R_5 f_5)) (x_1 - x_2) \\
 M\ddot{u}_2 &= (A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \cos \varphi_1 - (K_5 q_5 + R_5 f_5) \sin \varphi_1 \\
 M\dot{v}_2 &= (A\gamma P_0/V_0 q_3 + K_4 q_4) \sin \varphi_1 + (K_5 q_5 + R_5 f_5) \cos \varphi_1 - Mg \\
 \dot{q}_1 &= u_1 - L\omega_1 \sin \varphi_1 \\
 \dot{q}_2 &= v_1 + L\omega_1 \cos \varphi_1 \\
 \dot{q}_3 &= \cos \varphi_1 u_1 + \sin \varphi_1 v_1 + \sin \varphi_1 (x_1 - x_2) \omega_1 + \cos \varphi_1 (y_1 - y_2) \omega_1 - \cos \varphi_1 u_2 - \sin \varphi_1 v_2 \\
 \dot{q}_4 &= \cos \varphi_1 u_1 + \sin \varphi_1 v_1 + \sin \varphi_1 (x_1 - x_2) \omega_1 + \cos \varphi_1 (y_1 - y_2) \omega_1 - \cos \varphi_1 u_2 - \sin \varphi_1 v_2 \\
 \dot{q}_5 &= \cos \varphi_1 v_1 - \sin \varphi_1 u_1 + \cos \varphi_1 (x_1 - x_2) \omega_1 - \sin \varphi_1 (y_1 - y_2) \omega_1 + \sin \varphi_1 u_2 - \cos \varphi_1 v_2 \\
 \dot{x}_1 &= u_1 \\
 \dot{y}_1 &= v_1 \\
 \dot{\varphi}_1 &= \omega_1 \\
 \dot{x}_2 &= u_2 \\
 \dot{y}_2 &= v_2
 \end{aligned}$$

EJERCICIO 4



La puerta uniforme AB de un garaje, representada en sección en la figura, tiene una masa M y está equipada con un mecanismo de resorte como el indicado. El brazo OB tiene masa m y la esquina superior de la puerta puede deslizar libremente en dirección horizontal mediante un rodillo.

El muelle está anclado al punto medio del brazo OB y a un punto situado a $d/2$ sobre la vertical de O. En la posición superior del brazo OB, la fuerza del resorte es nula.

Construir el modelo de bond graph del mecanismo de puerta de garaje , incluyendo causalidad, justificando y explicando el mismo.

Flujos y esfuerzos del sistema

Ecuaciones dinámicas del sistema.

SOLUCIÓN

Par de revolución O:

$$\vec{r}_O^O = \vec{r}_O^1$$

$$\begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_1 \\ y_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \cos \varphi_1 & -\sin \varphi_1 \\ \sin \varphi_1 & \cos \varphi_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -d/2 \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} 0 = x_1 - d/2 \cos \varphi_1 \\ 0 = y_1 - d/2 \sin \varphi_1 \\ 0 = u_1 + \omega_1 d/2 \sin \varphi_1 \\ 0 = v_1 - \omega_1 d/2 \cos \varphi_1 \end{cases}$$

Par de revolución B:

$$\vec{r}_B^1 = \vec{r}_B^2$$

$$\begin{bmatrix} x_1 \\ y_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \cos \varphi_1 & -\sin \varphi_1 \\ \sin \varphi_1 & \cos \varphi_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} d/2 \\ 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x_2 \\ y_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \cos \varphi_2 & -\sin \varphi_2 \\ \sin \varphi_2 & \cos \varphi_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} d \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{cases} 0 = x_1 + d/2 \cos \varphi_1 - x_2 - d \cos \varphi_2 \\ 0 = y_1 + d/2 \sin \varphi_1 - y_2 - d \sin \varphi_2 \\ 0 = u_1 - d/2 \cdot \omega_1 \sin \varphi_1 - u_2 + d \cdot \omega_2 \sin \varphi_2 \\ 0 = v_1 + d/2 \cdot \omega_1 \cos \varphi_1 - v_2 - d \cdot \omega_2 \cos \varphi_2 \end{cases}$$

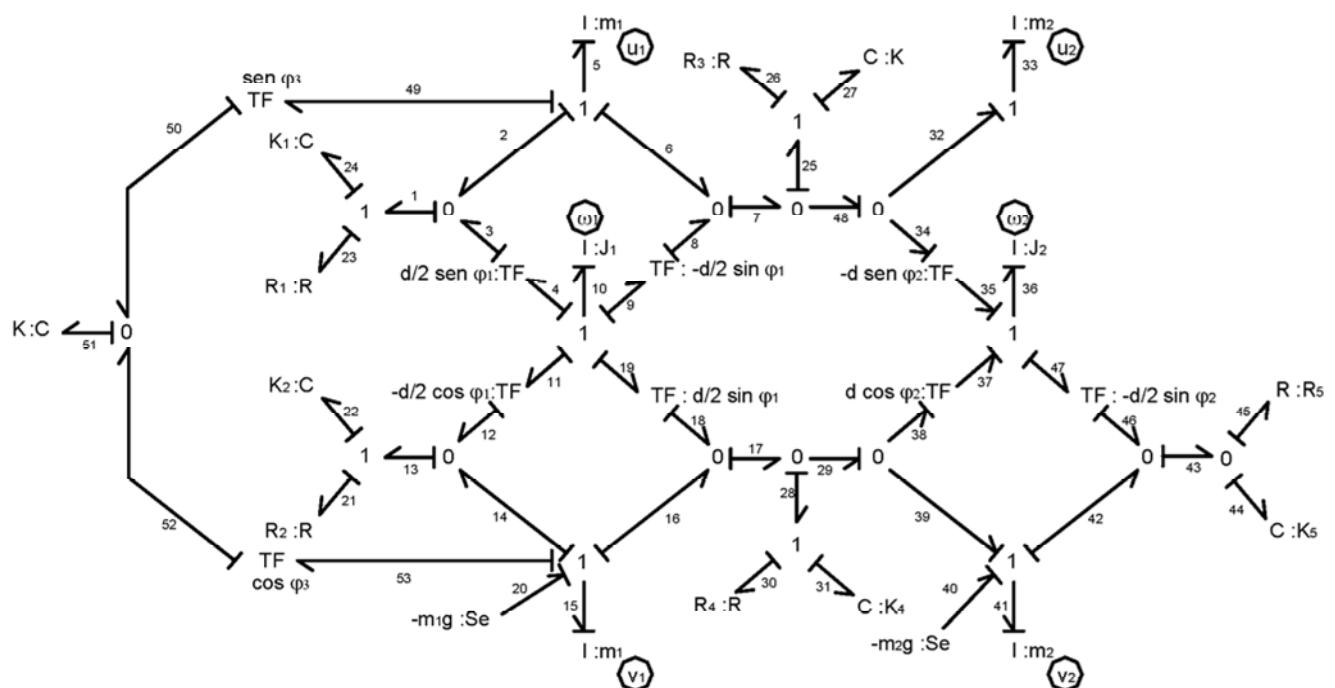
Par traslación-revolución A:

$$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \times \left\{ \begin{bmatrix} x_2 \\ y_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \cos \varphi_2 & -\sin \varphi_2 \\ \sin \varphi_2 & \cos \varphi_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -d \\ 0 \end{bmatrix} \right\} - \begin{bmatrix} 0 \\ d \end{bmatrix} = \vec{0}$$

$$0 = y_2 - d \sin \varphi_2 - d$$

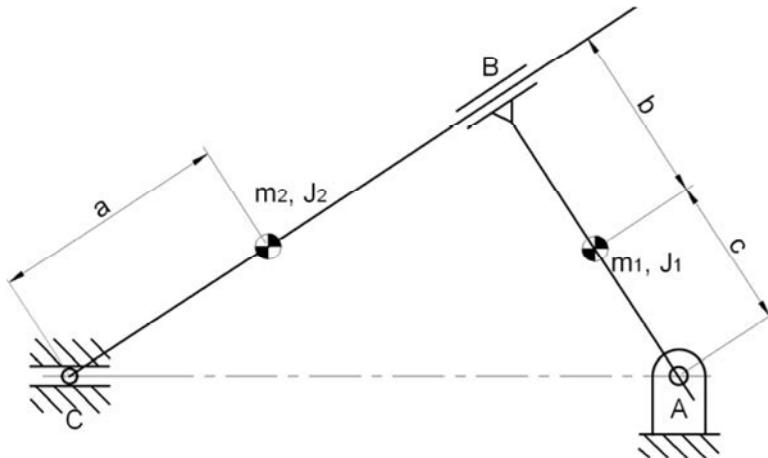
$$0 = v_2 - d \cdot \omega_2 \cos \varphi_2$$

Para desacoplar las ecuaciones se usan uniones semirrígidas. El bond graph es el siguiente:



EJERCICIO 5

Construir el modelo de Bond-Graph del mecanismo de la figura, incluyendo su causalidad y las justificaciones y explicaciones del mismo.



SOLUCIÓN

Par de revolución O:

$$\begin{aligned} \vec{r}_A^O &= \vec{r}_A^1 \\ \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} x_1 \\ y_1 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \cos \varphi_1 & -\sin \varphi_1 \\ \sin \varphi_1 & \cos \varphi_1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c \\ 0 \end{bmatrix} \\ \begin{cases} 0 = x_1 + c \cdot \cos \varphi_1 \\ 0 = y_1 + c \cdot \sin \varphi_1 \end{cases} & \\ \begin{cases} 0 = u_1 - \omega_1 \cdot c \cdot \sin \varphi_1 \\ 0 = y_1 + \omega_1 \cdot c \cdot \cos \varphi_1 \end{cases} & \end{aligned}$$

En la corredera en B se debe cumplir:

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} \cos \varphi_2 \\ \sin \varphi_2 \end{bmatrix} \times \begin{bmatrix} x_1 - b \cdot \cos \varphi_1 - x_2 \\ y_1 - b \cdot \sin \varphi_1 - y_2 \end{bmatrix} &= \vec{0} \\ \cos \varphi_2 \cdot (y_1 - b \cdot \sin \varphi_1 - y_2) - \sin \varphi_2 \cdot (x_1 - b \cdot \cos \varphi_1 - x_2) &= 0 \end{aligned}$$

Derivando:

$$-\omega_2 \cdot \sin \varphi_2 \cdot (y_1 - b \cdot \sin \varphi_1 - y_2) + \cos \varphi_2 \cdot (v_1 - b \cdot \omega_1 \cdot \cos \varphi_1 - v_2) - \omega_2 \cdot \cos \varphi_2 \cdot (x_1 - b \cdot \cos \varphi_1 - x_2) - \sin \varphi_2 \cdot (u_1 + b \cdot \omega_1 \cdot \sin \varphi_1 - u_2) = 0$$

Agrupando términos:

$$\sin \varphi_2 \cdot (u_2 - \omega_2 \cdot (y_1 - b \cdot \sin \varphi_1 - y_2)) - \cos \varphi_2 \cdot (v_2 + \omega_2 \cdot (x_1 - b \cdot \cos \varphi_1 - x_2)) + \cos \varphi_2 \cdot (v_1 - b \cdot \omega_1 \cdot \cos \varphi_1) - \sin \varphi_2 \cdot (u_1 + b \cdot \omega_1 \cdot \sin \varphi_1) = 0$$

- Simulación en Ingeniería Mecánica -

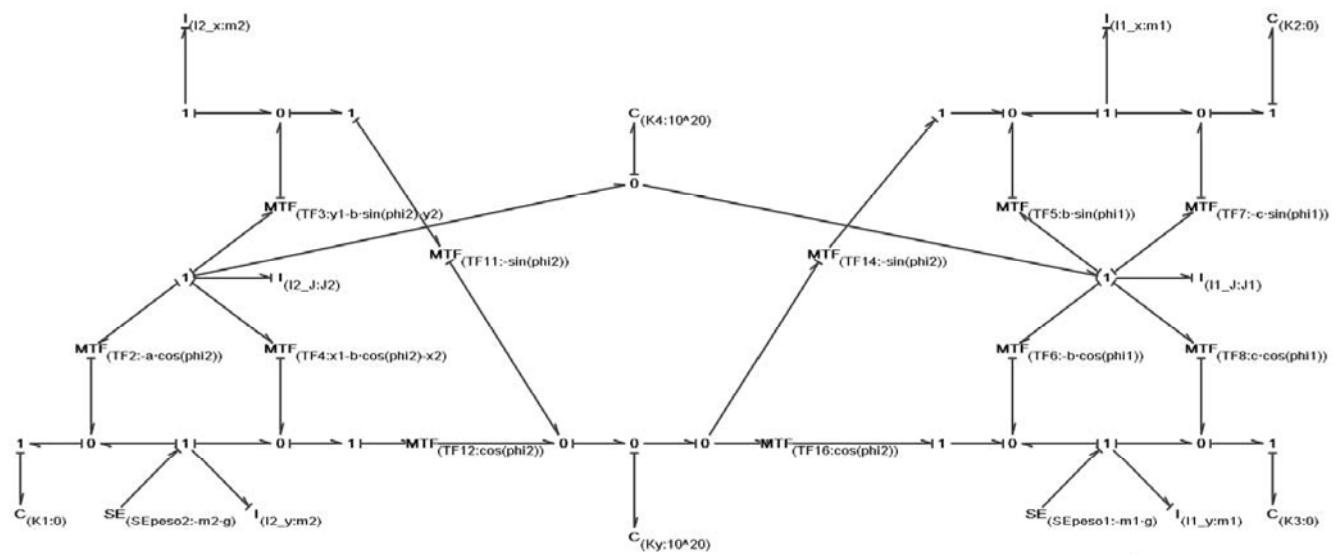
Par traslación-revolución C:

$$\begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix} \times \left\{ \begin{bmatrix} x_2 \\ y_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \cos \varphi_2 & -\sin \varphi_2 \\ \sin \varphi_2 & \cos \varphi_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} -a \\ 0 \end{bmatrix} \right\} = \vec{0}$$

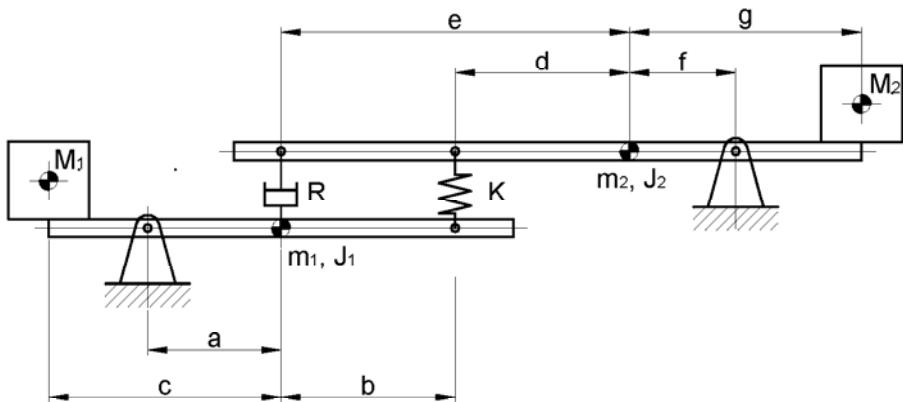
$$0 = y_2 - a \cdot \sin \varphi_2$$

$$0 = v_2 - a \cdot \omega_2 \cdot \cos \varphi_2$$

El Bond-Graph es el siguiente:



EJERCICIO 6

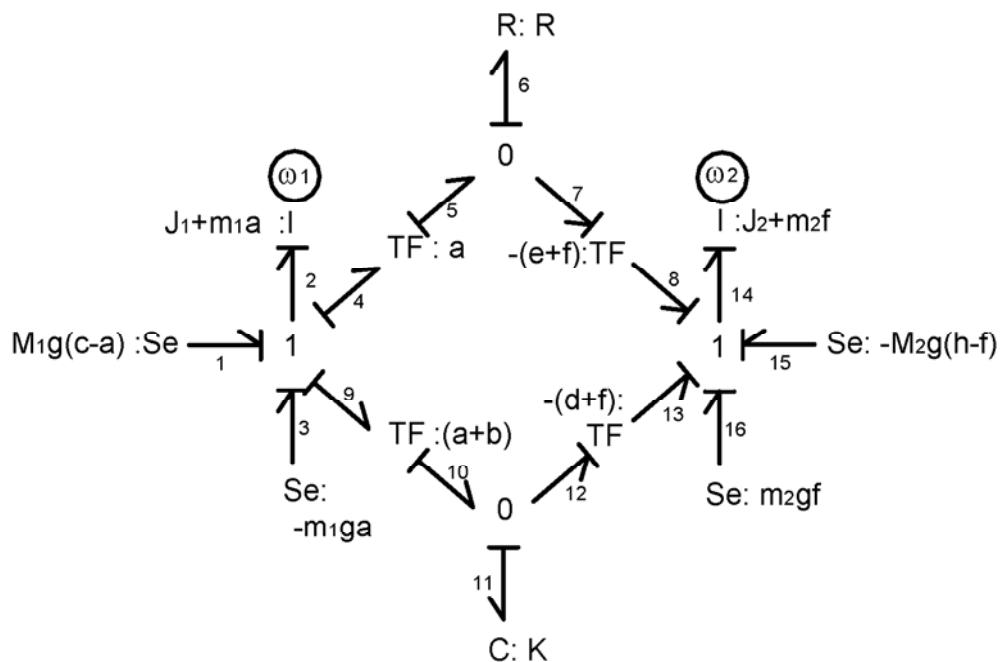


El mecanismo de la figura tiene dos barras articuladas en dos puntos fijos, con dos masas puntuales en los extremos. Considerando pequeños desplazamientos, se pide:

- Construir el modelo de bond graph del mecanismo de la figura.
- Flujos y esfuerzos del sistema.
- Ecuaciones dinámicas del sistema.

SOLUCIÓN

Solución 1. Se considera el movimiento en función de los giros de las dos barras alrededor de sus respectivos puntos fijos.



Velocidades:

$$\text{Extremo superior muelle: } -(d+f)\omega_2$$

$$\text{Extremo inferior muelle: } (a+b)\omega_1$$

$$\text{Extremo superior amortiguador: } -(e+f)\omega_2$$

$$\text{Extremo inferior amortiguador: } a\omega_1$$

- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Flujos y esfuerzos:

Bond	Flujo	Esfuerzo
1	ω_1	$M_1 g(c - a)$
2	$\boxed{\omega_1}$	$M_1 g(c - a) - m_1 g a - Ra(a\omega_1 + (e + f)\omega_2) - (a + b)Kq_1$
3	ω_1	$-m_1 g a$
4	ω_1	$Ra(a\omega_1 + (e + f)\omega_2)$
5	$a\omega_1$	$R(a\omega_1 + (e + f)\omega_2)$
6	$a\omega_1 + (e + f)\omega_2$	$R(a\omega_1 + (e + f)\omega_2)$
7	$-(e + f)\omega_2$	$R(a\omega_1 + (e + f)\omega_2)$
8	ω_2	$-(e + f)R(a\omega_1 + (e + f)\omega_2)$
9	ω_1	$(a + b)Kq_1$
10	$(a + b)\omega_1$	Kq_1
11	$(a + b)\omega_1 + (d + f)\omega_2$	$\boxed{Kq_1}$
12	$-(d + f)\omega_2$	Kq_1
13	ω_2	$-(d + f)Kq_1$
14	$\boxed{\omega_2}$	$m_2 g f - M_2 g(h - f) - (e + f)R(a\omega_1 + (e + f)\omega_2) - (d + f)Kq_1$
15	ω_2	$-M_2 g(h - f)$
16	ω_2	$m_2 g f$

Ecuaciones:

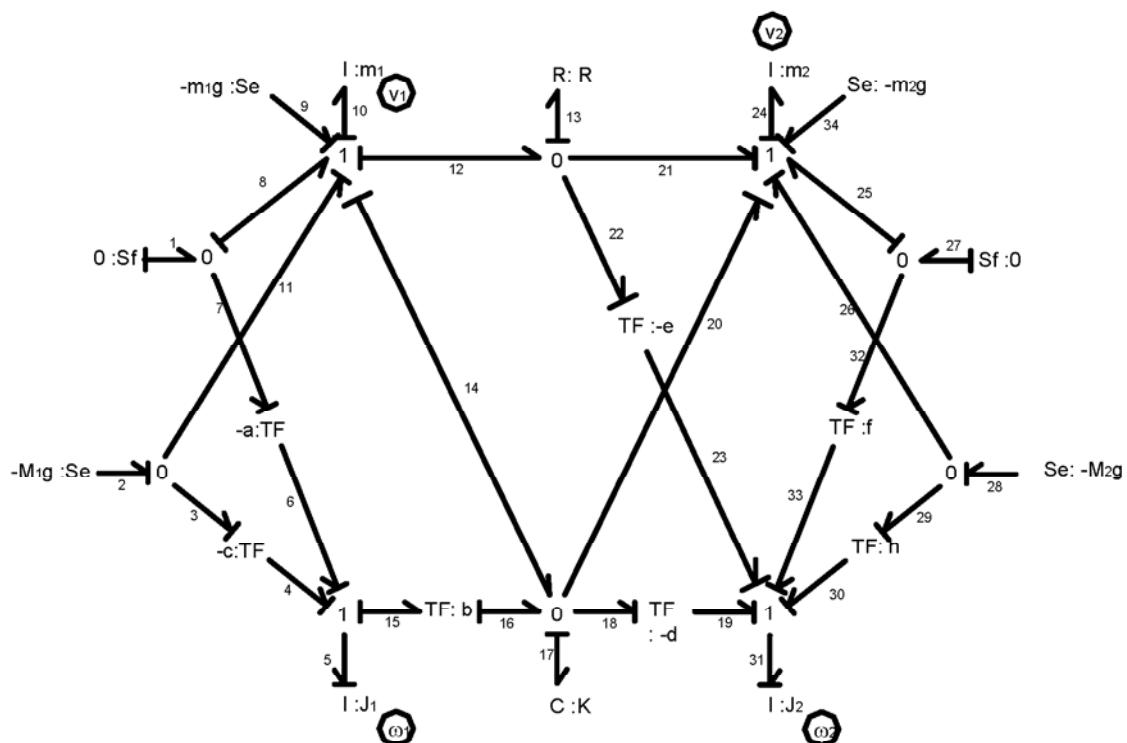
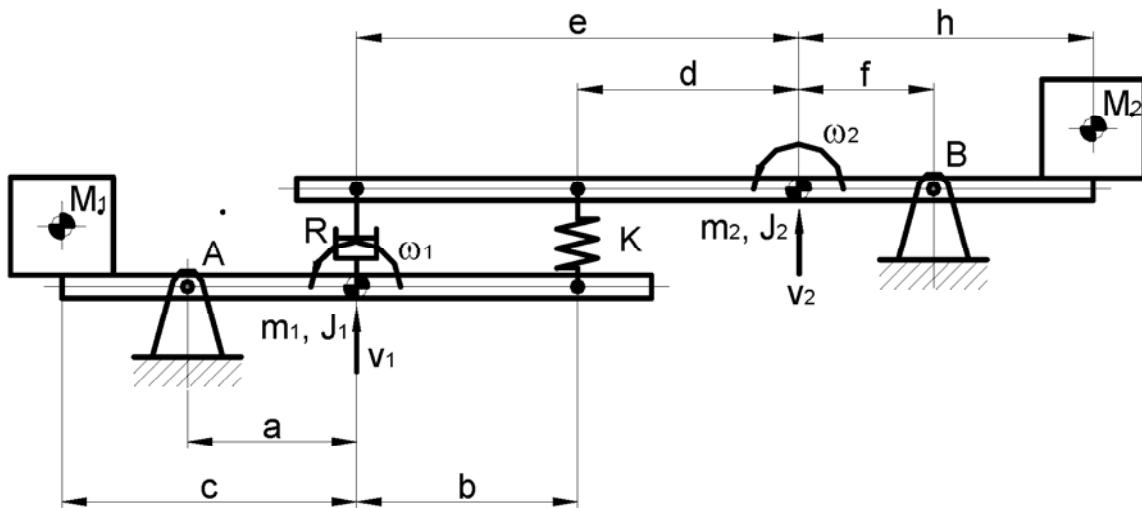
$$(J_1 + m_1 a^2) \ddot{\omega}_1 = M_1 g(c - a) - m_1 g a - Ra(a\omega_1 + (e + f)\omega_2) - (a + b)Kq_1$$

$$(J_2 + m_2 f^2) \ddot{\omega}_2 = m_2 g f - M_2 g(h - f) - (e + f)R(a\omega_1 + (e + f)\omega_2) - (d + f)Kq_1$$

$$\dot{q}_1 = (a + b)\omega_1 + (d + f)\omega_2$$

- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Solución 2. Se considera el movimiento en función de los desplazamientos verticales de los centros de gravedad y de los giros de las dos barras alrededor de sus respectivos centros de gravedad.



Velocidades:

$$\text{Extremo superior muelle: } v_2 - d\omega_2$$

$$\text{Extremo inferior muelle: } v_1 + b\omega_1$$

$$\text{Extremo superior amortiguador: } v_2 - e\omega_2$$

$$\text{Extremo inferior amortiguador: } v_1$$

$$\text{Punto fijo A: } v_1 - a\omega_1 = 0$$

$$\text{Punto fijo A: } v_2 + f\omega_2 = 0$$

- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Flujos y esfuerzos:

Bond	Flujo	Esfuerzo
1	0	$m_1g + M_1g + m_1\dot{v}_1 + R(v_1 - v_2 + e\omega_2) + Kq_1$
2	$(a - c)\omega_1$	$-M_1g$
3	$-c\omega_1$	$-M_1g$
4	ω_1	cM_1g
5	$\boxed{\omega_1}$	$-am_1g + (c - a)M_1g - am_1\dot{v}_1 - aR(v_1 - v_2 + e\omega_2) - (a + b)Kq_1$
6	ω_1	$-am_1g - aM_1g - am_1\dot{v}_1 - aR(v_1 - v_2 + e\omega_2) - aKq_1$
7	$-a\omega_1$	$m_1g + M_1g + m_1\dot{v}_1 + R(v_1 - v_2 + e\omega_2) + Kq_1$
8	$a\omega_1$	$m_1g + M_1g + m_1\dot{v}_1 + R(v_1 - v_2 + e\omega_2) + Kq_1$
9	$a\omega_1$	$-m_1g$
10	$a\omega_1$	$\boxed{m_1\dot{v}_1}$
11	$a\omega_1$	$-M_1g$
12	$a\omega_1$	$R(v_1 - v_2 + e\omega_2)$
13	$v_1 - v_2 + e\omega_2$	$R(v_1 - v_2 + e\omega_2)$
14	$a\omega_1$	Kq_1
15	ω_1	bKq_1
16	$b\omega_1$	Kq_1
17	$v_1 + b\omega_1 - v_2 + d\omega_2$	$\boxed{Kq_1}$
18	$-d\omega_2$	Kq_1
19	ω_2	$-dKq_1$
20	$-f\omega_2$	Kq_1
21	$-f\omega_2$	$R(v_1 - v_2 + e\omega_2)$
22	$-e\omega_2$	$R(v_1 - v_2 + e\omega_2)$
23	ω_2	$-eR(v_1 - v_2 + e\omega_2)$
24	$-f\omega_2$	$\boxed{m_2\dot{v}_2}$
25	$-f\omega_2$	$m_2g + M_2g + m_2\dot{v}_2 - R(v_1 - v_2 + e\omega_2) - Kq_1$
26	$-f\omega_2$	$-M_2g$
27	0	$m_2g + M_2g + m_2\dot{v}_2 - R(v_1 - v_2 + e\omega_2) - Kq_1$
28	$(h - f)\omega_2$	$-M_2g$
29	$h\omega_2$	$-m_2g - M_2g - m_2\dot{v}_2 + R(v_1 - v_2 + e\omega_2) + Kq_1$
30	ω_2	$-hM_2g$
31	$\boxed{\omega_2}$	$f m_2 g - (h - f) M_2 g + f m_2 \dot{v}_2 - (e + f) R(v_1 - v_2 + e\omega_2) - (f + d) Kq_1$
32	$f\omega_2$	$m_2g + M_2g + m_2\dot{v}_2 - R(v_1 - v_2 + e\omega_2) - Kq_1$
33	ω_2	$f m_2 g + f M_2 g + f m_2 \dot{v}_2 - f R(v_1 - v_2 + e\omega_2) - f Kq_1$
34	$-f\omega_2$	$-m_2g$

Ecuaciones:

$$J_1 \dot{\omega}_1 = -am_1g + (c - a)M_1g - am_1\dot{v}_1 - aR(v_1 - v_2 + e\omega_2) - (a + b)Kq_1$$

$$J_2 \dot{\omega}_2 = fm_2g - (h - f)M_2g + fm_2\dot{v}_2 - (e + f)R(v_1 - v_2 + e\omega_2) - (f + d)Kq_1$$

$$\dot{q}_1 = v_1 + b\omega_1 - v_2 + d\omega_2$$

$$v_1 = a\omega_1$$

$$v_2 = -f\omega_2$$

- Simulación en Ingeniería Mecánica -

Sustituyendo:

$$v_1 = a\omega_1 \quad y \quad \dot{v}_1 = a\dot{\omega}_1$$

$$v_2 = -f\omega_2 \quad y \quad \dot{v}_2 = -f\dot{\omega}_2$$

Resulta:

$$(J_1 + m_1 a^2) \dot{\omega}_1 = -am_1 g + (c - a)M_1 g - aR(a\omega_1 + f\omega_2 + e\omega_2) - (a + b)Kq_1$$

$$(J_2 + m_2 f^2) \dot{\omega}_2 = fm_2 g - (h - f)M_2 g - (e + f)R(a\omega_1 + f\omega_2 + e\omega_2) - (f + d)Kq_1$$

$$\dot{q}_1 = (a + b)\omega_1 + (f + d)\omega_2$$