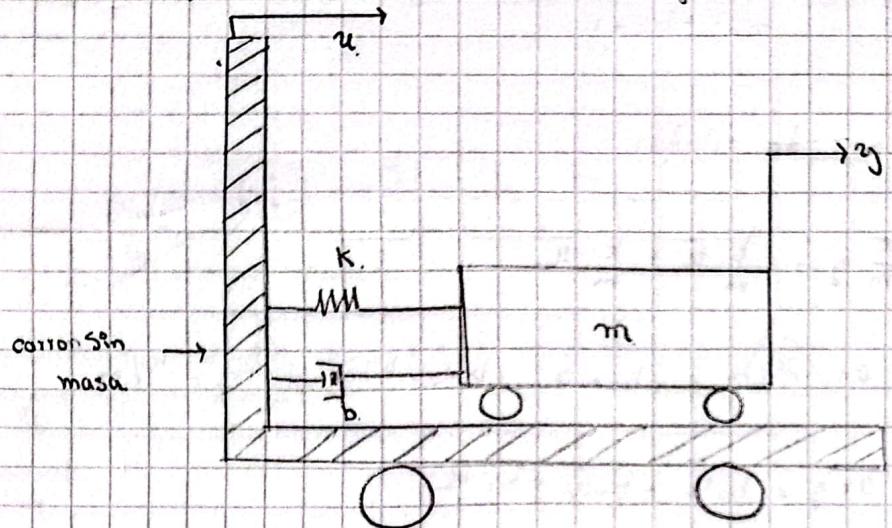


## • Primer Punto Parcial.

- Ejemplo 3-3.
- Expresión en el espacio de estados
- Diagrama de Bloques
- Diagrama de Flujo de Señal

Considerese un Sistema resorte-masa-Amortiguador montado en un carro sin masa.



- Consideraciones

carro parado  $t < 0$

$u_0 \rightarrow$  desplazamiento del carro y entrada.

$t = 0$  Se mantiene a velocidad constante.

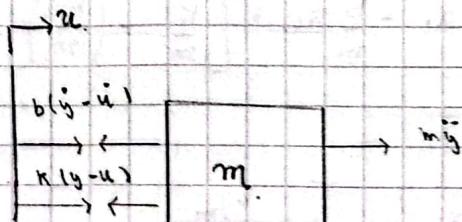
$y \rightarrow$  Salida

$$F_b = y - u$$

$$F_x = y - u$$

siguiendo la Segunda Ley de Newton

$$ma = \sum F$$



$$m\ddot{y} = -b(\dot{y} - \dot{u}) - K(y - u)$$

$$m\ddot{y} + b\dot{y} + Ky = b\dot{u} + Ku$$

- Asumiendo condición inicial cero y Laplace.

$$(ms^2 + bs + k) Y(s) = (bs + k) U(s)$$

- Función de transferencia

$$G(s) = \frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{bs + k}{ms^2 + bs + k}$$

- Expresión en el espacio de estados

$$\ddot{y} + \frac{k}{m}\dot{y} + \frac{k}{m}y = \frac{b}{m}\dot{u} + \frac{k}{m}u.$$

Asignar  $a_1 = b/m$ ,  $a_2 = k/m$ ,  $b_0 = 0$ ,  $b_1 = b/m$ ,  $b_2 = k/m$

Reemplazar.

$$\ddot{y} + a_1\dot{y} + a_2y = b_0\dot{u} + b_1u + b_2u.$$

- Ecaciones

$$\beta_0 = b_0 = 0 \quad \beta_1 = b_1 - a_1\beta_0 = b/m \quad \beta_2 = b_2 - a_2\beta_1 - a_1\beta_0 = \frac{k}{m} - \frac{b^2}{m^2}$$

$$x_1 = y - \beta_0 u = y$$

$$x_2 = \dot{y} - \beta_1 u = \dot{y} - \frac{b}{m} u.$$

$$\dot{x}_1 = x_2 + \beta_1 u = x_2 + \frac{b}{m} u.$$

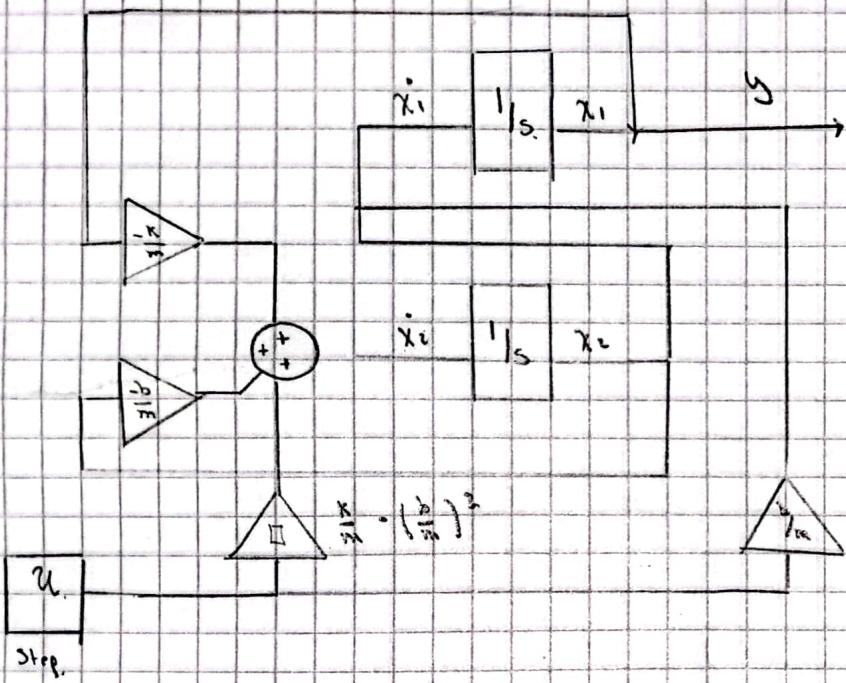
$$\dot{x}_2 = -a_2 x_1 - a_1 x_2 + \beta_2 u = -\frac{k}{m} x_1 - \frac{b}{m} x_2 + \left[ \frac{k}{m} - \left( \frac{b}{m} \right)^2 \right] u.$$

- Forma Matricial

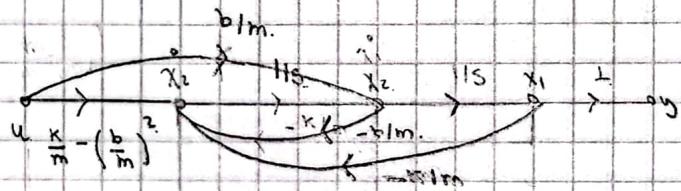
$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{k}{m} & -\frac{b}{m} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} b/m \\ \frac{k}{m} - \left( \frac{b}{m} \right)^2 \end{bmatrix} u.$$

$$y = [1 \ 0] \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

o Diagrama de Bloques



o Diagrama de flujo de Seign



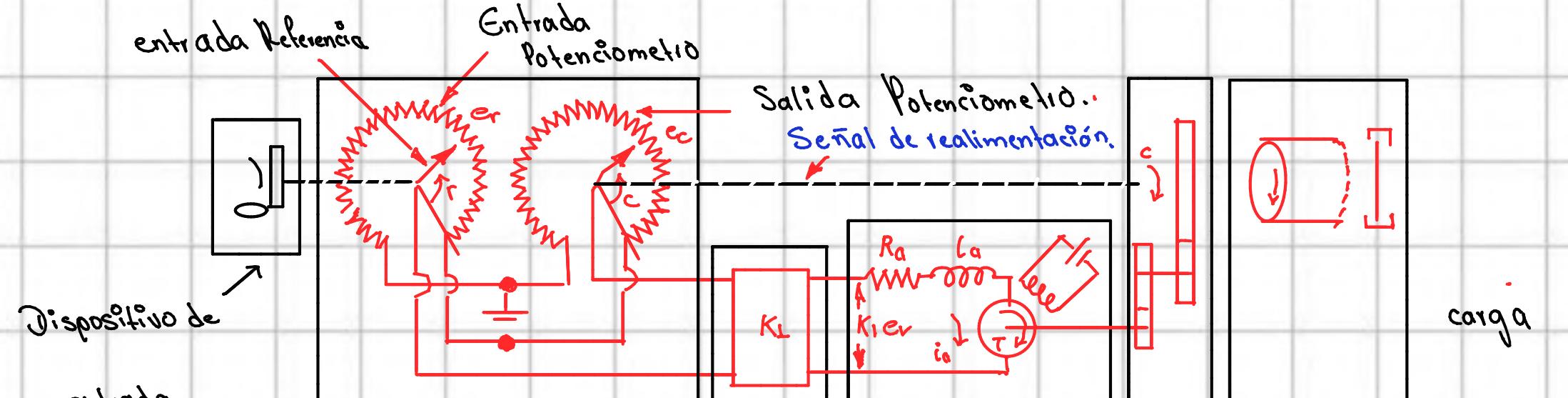
o Punto 2º

• Punto 2:

Diagrama de Bloques, Flujo de Señal, Representación Espacio de estado.

- Pág 106 → motores. ejercicio A-39.

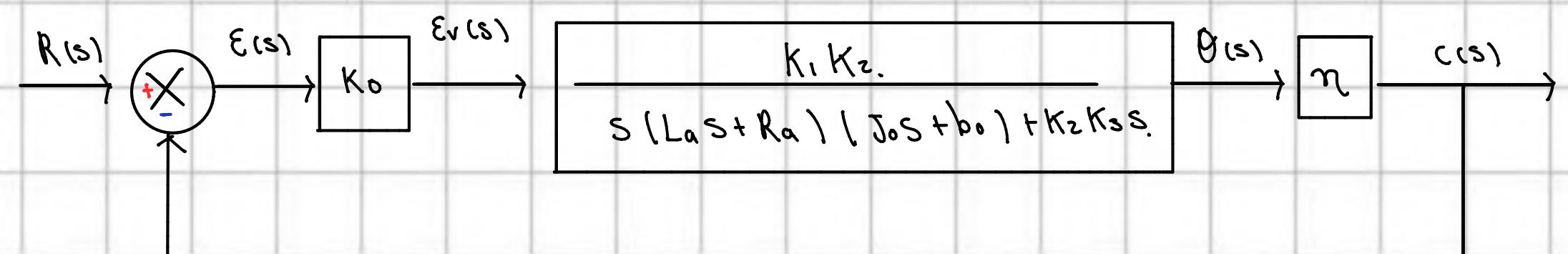
→ considere el Servosistema que se muestra



Dispositivo de medición de Amplificador Motor. Tren de engranajes errores.

- Diagrama Esquemático del Servo Sistema.

→ Diagrama de Bloques para el Sistema



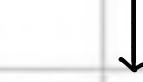
① Fórmula

$$e = r - c$$

Posición angular de entrada  
Posición angular de Salida

② Fórmula

$$e_r - e_c = ev. \quad \cdot \text{ la diferencia de potencial es la tensión de error}$$



$$\text{Proporcional } (r, c)$$



$$e_r = K_0 r \quad \cdot e_c = K_0 c.$$

• La tensión de error que aparece en los potenciómetros

• Amplificada por una Ganancia  $K_L$ .

→ El voltaje de Salida de este amplificador. Se aplica al circuito de inducido del motor CC.

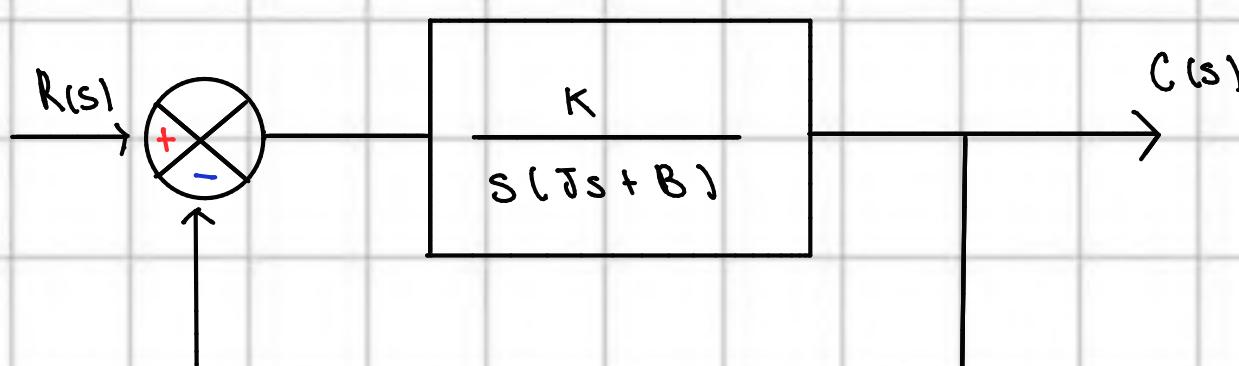
• Para una corriente de campo constante.

Torque desarrollado por el motor  $T = K_M i_a$ .

constante del motor

corriente del inducido

- Diagrama de Bloques Simplificado



• La armadura esta girando

$$e_b = K_M \frac{d\theta}{dt} \rightarrow \text{Velocidad angular.}$$

const. Electromotriz.

Voltaje del inducido

• Desarrollo

• Obtenga la función de transferencia entre  $\theta(s)/ev(s)$

• Diagrama de bloques para el Sistema

• Diagrama de bloques Simplificado

→ El motor que se muestra es un Servomotor.

Funcionamiento:

• Un par de potenciómetros actúan como un dispositivo medición de errores. convierten las posiciones de entrada y Salida en Señales eléctricas

• La Señal de entrada determina  $r$  la posición angular

• El potencial eléctrico del brazo es. → posición angular del Brazo

• El eje de Salida Determina  $c$ : posición angular del Brazo.

• Solución: Obtenga la función de transferencia entre  $\theta(s)/e_v(s)$

La velocidad de un servomotor de CC. controlado por el inducido

$$* e_a = K_1 e_v \quad \cdot \text{ Salida del amplificador.}$$

• La ecuación diferencial para el circuito de la armadura:

$$(a \frac{di_a}{dt} + R_a i_a + e_b = e_a) \quad \text{cambiar}$$

$$(a \frac{di_a}{dt} + R_a i_a + K_s \frac{d\theta}{dt} = K_1 e_v) \quad \text{ecuación ①}$$

• La ecuación para el torque en equilibrio es:

$$J_o \frac{d^2\theta}{dt^2} + b_o \frac{d\theta}{dt} = T = K_2 i_a. \quad \text{ecuación ②}$$

↓      ↓  
inercia.      Coeficiente de fricción.

$$(a \dot{x}_1 + R_a x_1 + K_3 \dot{x}_2 = K_1 e_v)$$

$$J_o \ddot{x}_2 + b_o \dot{x}_2 = K_2 x_2.$$

eliminando  $i_a$

$$\frac{\theta(s)}{e_v(s)} = \frac{K_1 K_2}{s((a s + R_a)(J_o s + b_o) + K_2 K_3 s)}$$

• Relación de transmisión del tren de engranajes.

$$C(s) = n \theta(s)$$

• Relación entre:  $E_r(s)$ ,  $R(s)$  y  $C(s)$  es:

$$E_r(s) = K_0 [R(s) - C(s)] = K_0 E(s)$$

• La ecuación de diagrama del Bloques:

$$G(s) = \frac{C(s)}{\theta(s)} \cdot \frac{\theta(s)}{E_v(s)} \cdot \frac{E_v(s)}{E(s)} = \frac{K_0 K_1 K_2 n}{s[(a s + R_a)(J_o s + b_o) + K_2 K_3]}$$

Cuando  $a$  es pequeño se puede despreciar

$$G(s) = \frac{K_0 K_1 K_2 n}{s[(s + R_a)(J_o s + b_o) + K_2 K_3]}$$

$$G(s) = \frac{K_0 K_1 K_2 n / R_a}{J_o s^2 + (b_o + \frac{K_2 K_3}{R_a}) s}$$

• Simplificar:

$$J = J_o / n^2$$

$$B = [b_o + (K_2 K_3 / R_a)] / n^2$$

$$K = K_0 K_1 K_2 / n R_a$$

$$G(s) = \frac{K}{J s^2 + B s} \quad o \quad \frac{K_m}{s(T_m s + 1)}$$

$$\text{Cuando: } K_m = \frac{K}{B}, \quad T_m = \frac{J}{B} = \frac{R_a J_o}{R_a b_o + K_2 K_3}$$

• Desarrollo.

$$\frac{\dot{\theta}(s)}{\dot{x}_1(s)} = \frac{K_0 K_1 K_2 n / R_a}{J_o s^2 + (b_o + \frac{K_2 K_3}{R_a}) s}$$

$$\dot{\theta}(s) J_o s^2 + (b_o + \frac{K_2 K_3}{R_a}) s = \dot{x}_1(s) K_0 K_1 K_2 n / R_a$$

$$J_o \ddot{\theta} + (b_o + \frac{K_2 K_3}{R_a}) \dot{\theta} = K_0 K_1 K_2 n / R_a u$$

$$\dot{x}_1 = y_1, \quad \dot{x}_2 = y_2, \quad \dot{x}_3 = y_3, \quad \dot{x}_4 = y_4$$

$$J_o \ddot{x}_2 + (b_o + \frac{K_2 K_3}{R_a}) \dot{x}_2 = K_0 K_1 K_2 n / R_a$$

$$\dot{x}_2 = -\frac{b_o + \frac{K_2 K_3}{R_a}}{J_o} x_2$$

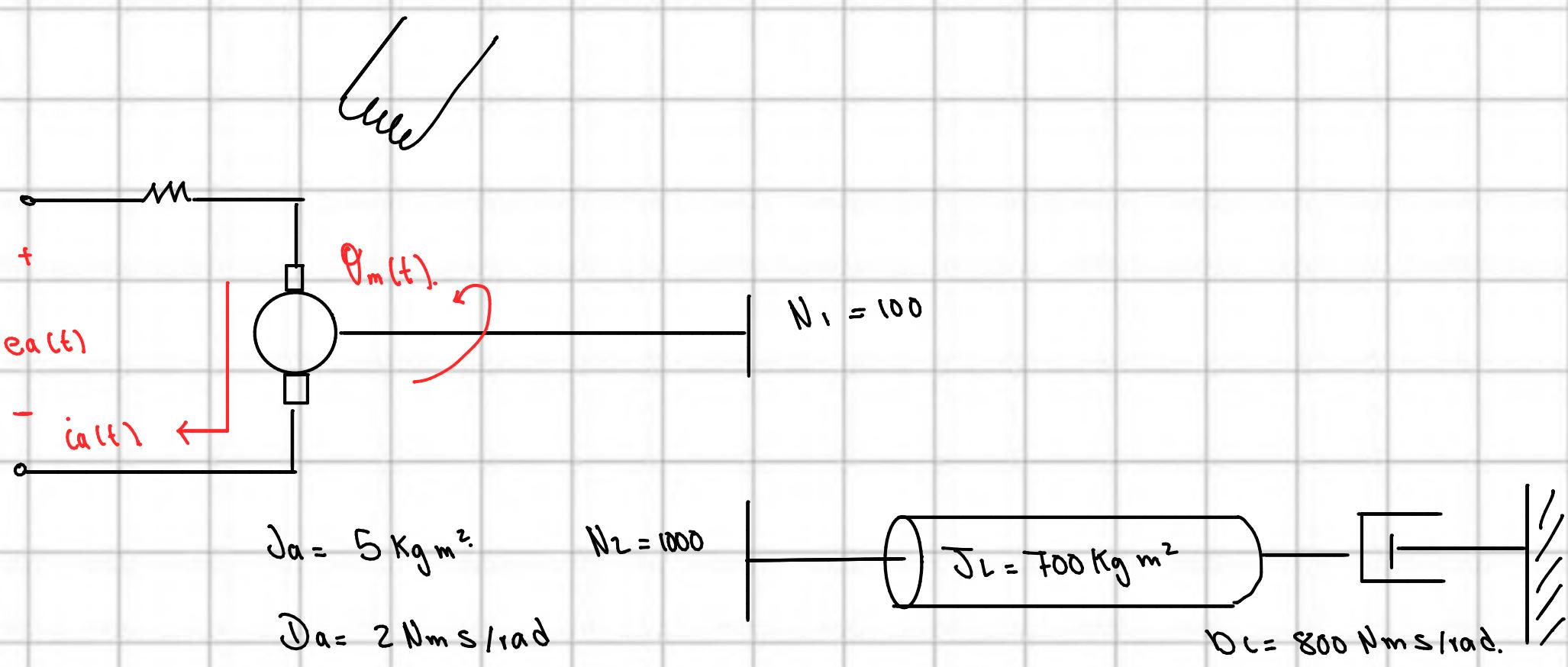
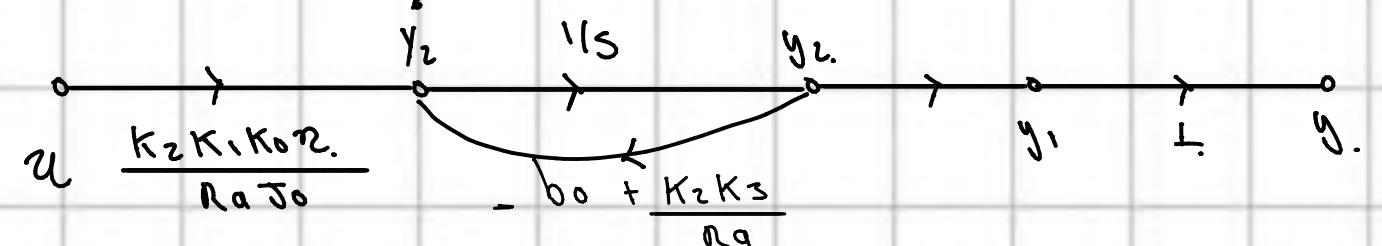
$$\begin{cases} \dot{x}_1 = y_1 \\ \dot{x}_2 = y_2 \end{cases}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{y}_1 \\ \dot{y}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -\frac{K_2 K_3}{R_a} & -\frac{b_o}{J_o} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{K_0 K_1 K_2 n}{R_a J_o} \end{bmatrix} u$$

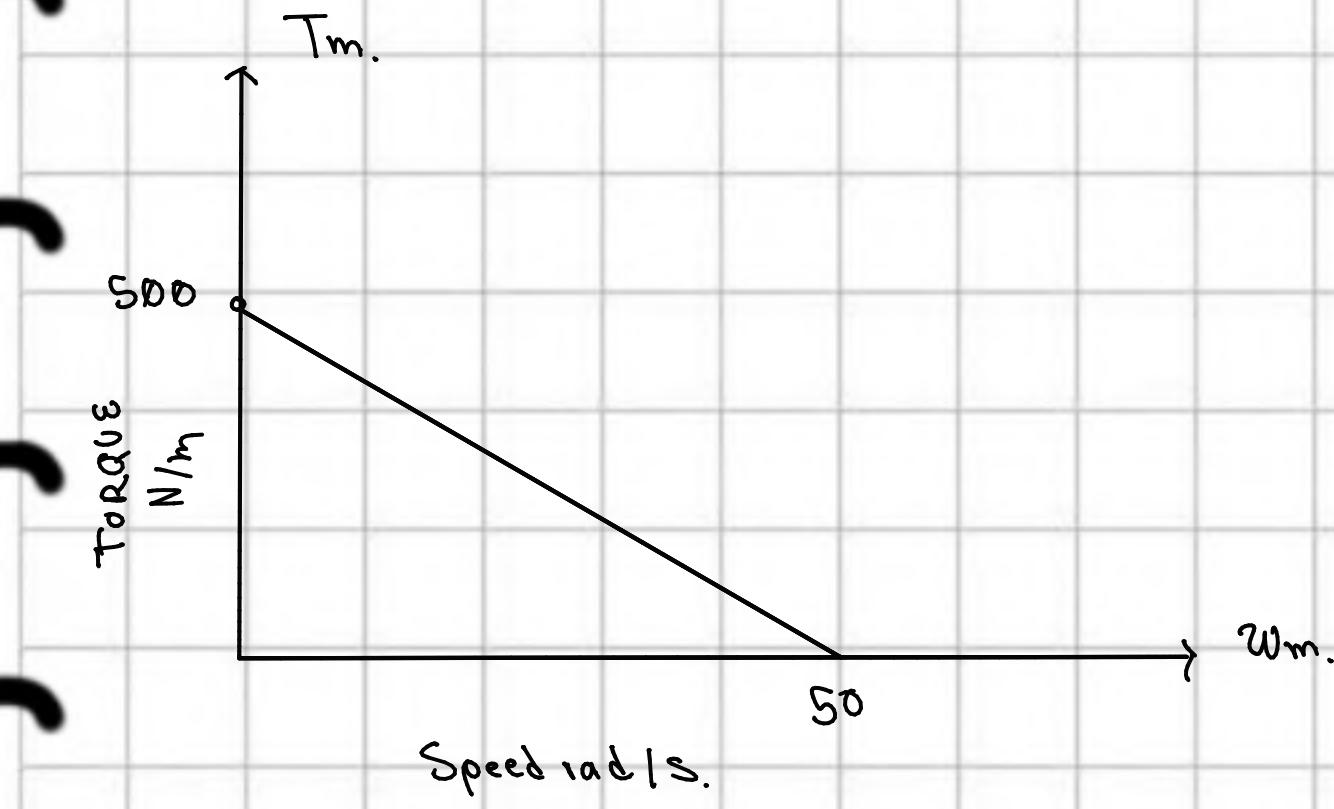
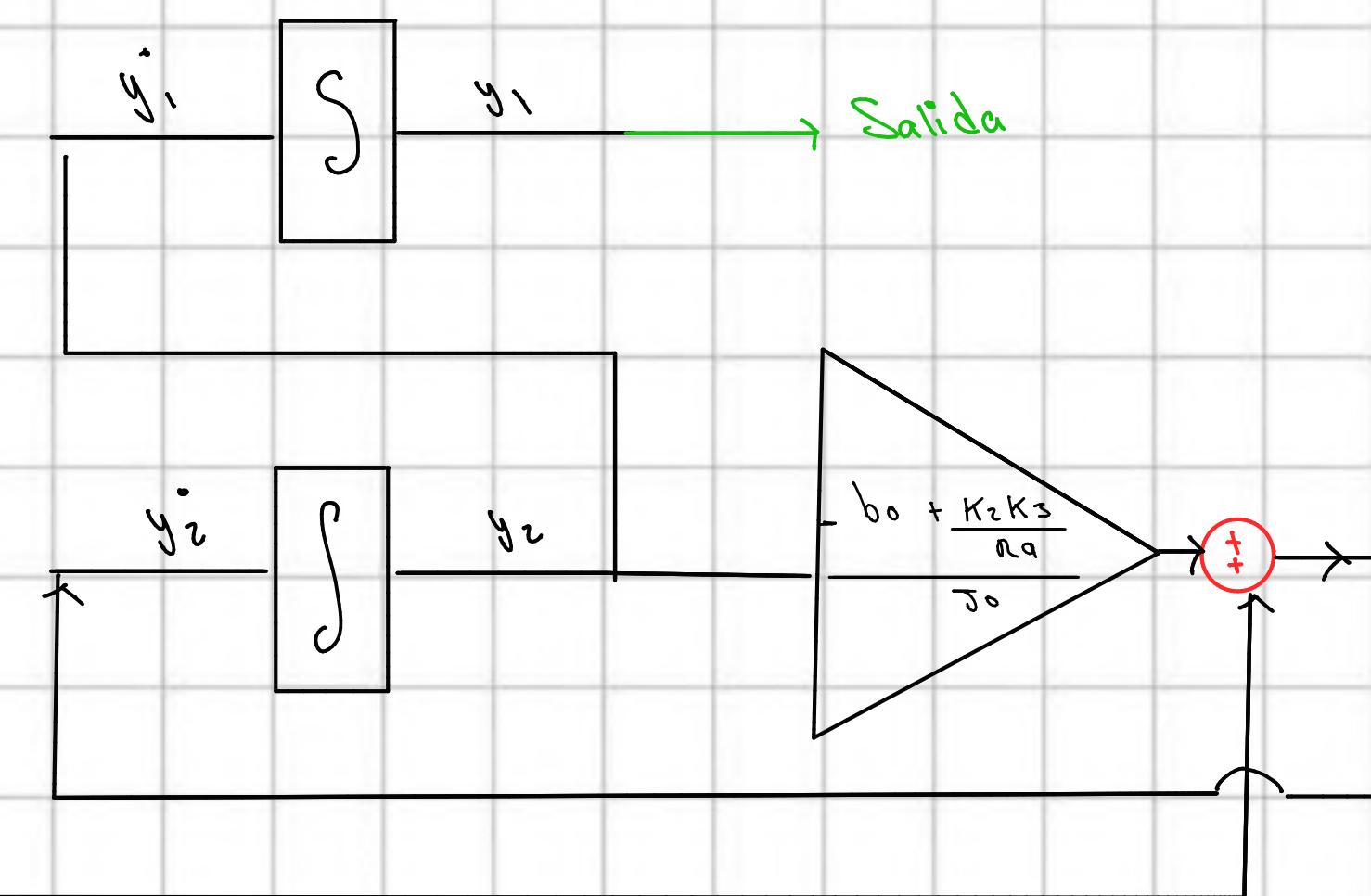
$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}$$

o caso cuando approxima

• Diagrama de flujo de Señal



• Diagrama de Bloques.



• Inercia total en la armadura del motor.

$$J_m = J_a + J_1 \left( \frac{N_1}{N_2} \right)^2 = 5 + 700 \left( \frac{1}{10} \right)^2 = 12.$$

$$\begin{bmatrix} \dot{y}_1 \\ \dot{y}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -b_0 + \frac{K_2 K_3}{R_a} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{K_1 K_0 n}{R_a J_0} \end{bmatrix} u$$

$$g = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}$$

$$D_m = D_a + D_1 \left( \frac{N_1}{N_2} \right)^2 = 2 + 800 \left( \frac{1}{10} \right)^2 = 10$$

$$\begin{array}{c} \text{Ea}(s) \\ \hline \frac{0.0417}{s(s+1.67)} \end{array} \rightarrow \Theta_c(s)$$

• Punto 3:

• Norman pág 102. Ejemplo 2.23 motor corriente Directa.

• Generar el modelo de estados, Diagrama de Bloques, Flujo de Señal

• Dado el Sistema y la curva de torque - Velocidad

• Función de transferencia:  $\Theta(s) / E_a(s)$ .

• I. Encontrar los constantes mecánicas  $J_m$  y  $D_m$ .

• Encontrar las constantes Eléctricas.

•  $K_t = R_a$  y  $K_b$ .

• Estas Salen apartir de la curva velocidad - torque.

$$T_{stall} = 500$$

$$\omega_{no-load} = 50$$

$$E_a = 100$$

- constantes

$$\frac{K_t}{R_a} = \frac{T_{stall}}{e_a} = \frac{500}{100} = 5.$$

$$K_b = \frac{e_a}{W_{no-load}} = \frac{100}{50} = 2.$$

• con todos los Datos Reemplazamos

$$\frac{\theta_m(s)}{E_a(s)} = \frac{K_t / R_a J_m}{s \left[ s + \frac{1}{J_m} (D_m + \frac{K_t K_b}{R_a}) \right]}$$

$$\frac{\theta_m(s)}{E_a(s)} = \frac{5 / 12}{s \left[ s + \frac{1}{12} (10 + (s)(2)) \right]} = \frac{0.417}{s(s + 1.667)}$$

• Desarrollo

$$\frac{\theta_m(s)}{E_a(s)} = \frac{0.417}{s(s + 1.667)}$$

$$\theta_m(s)(s^2 + 1.667s) = 0.417 E_a(s).$$

$$\ddot{\theta}_m + 1.667s\dot{\theta}_m = 0.417 u,$$

$$y = \theta_m(s) = y_1$$

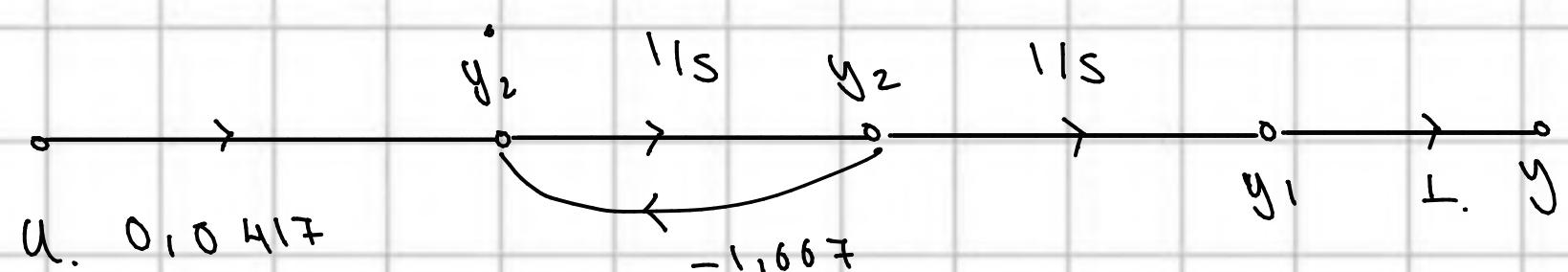
$$\dot{y}_1 = \ddot{\theta}_m = y_2.$$

$$u = E_a(s).$$

• Formato Matricial.

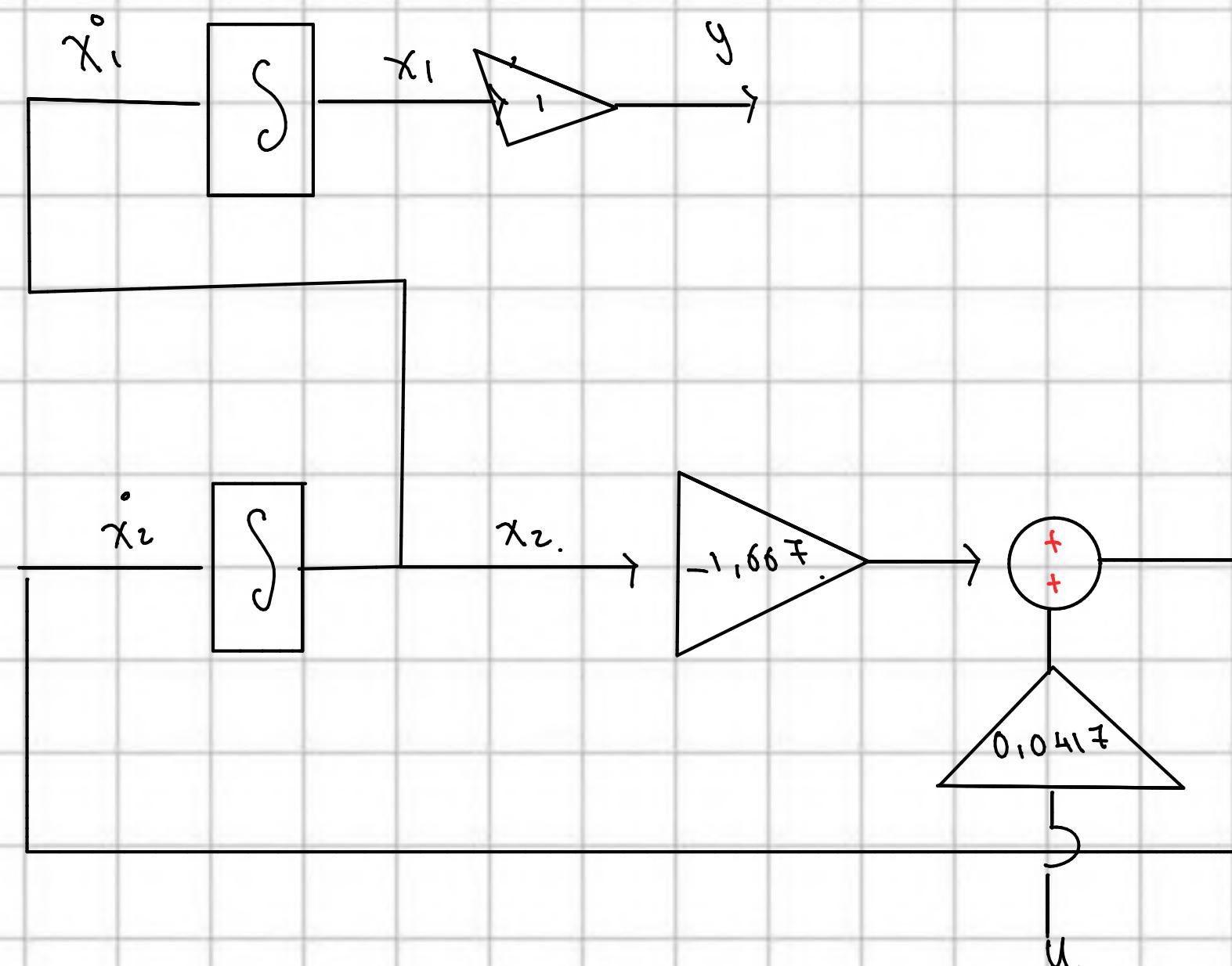
$$\begin{bmatrix} \dot{y}_1 \\ \dot{y}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & -1.667 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0.417 \end{bmatrix} u.$$

• Diagrama de Flujo de Señal



$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} y_1 \\ y_2 \end{bmatrix}$$

• Diagrama de Bloques



• Comparación Punto 4:

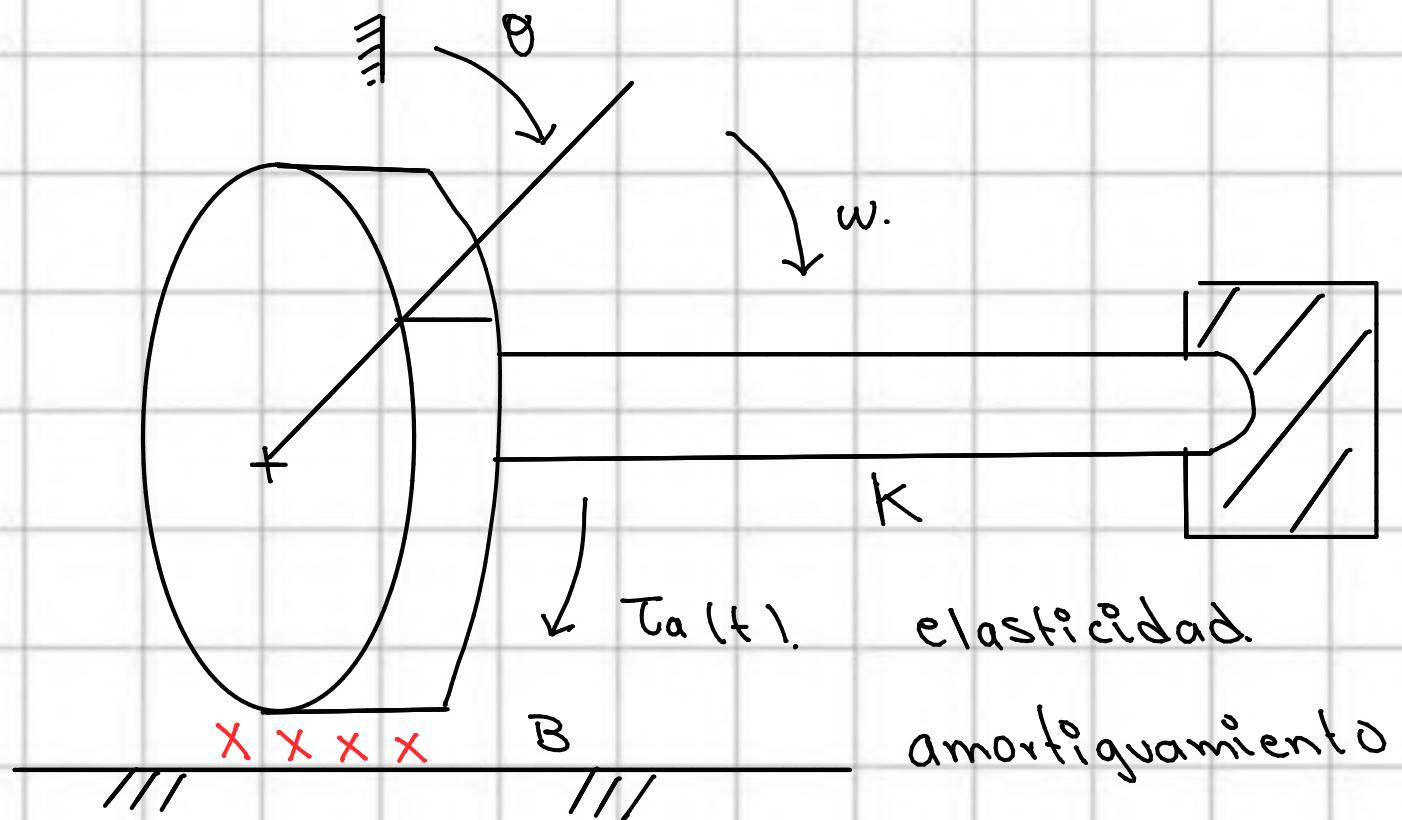
Teniendo el punto de vista de dos autores como lo son Norman y Ogata donde se da un análisis similar en la consideraciones mecánicas y eléctricas del sistema. Sin embargo, en el ejercicio del autor Norman Wise se tiene un sistema compuesto solamente con un motor cc diferenciando con el sistema del servo motor el cual cuenta con un sistema de engranaje de realimentación. Este sistema permite al estado del potenciómetro de control modificar la realimentación del sistema y pueda cambiar su posición como lo requiera la carga.

Lo que más se destaca es el uso de la realimentación en el ejercicio del autor Ogata el cual primero comienza su análisis en la función de transferencia del motor cc para luego si considerar esta realimentación.

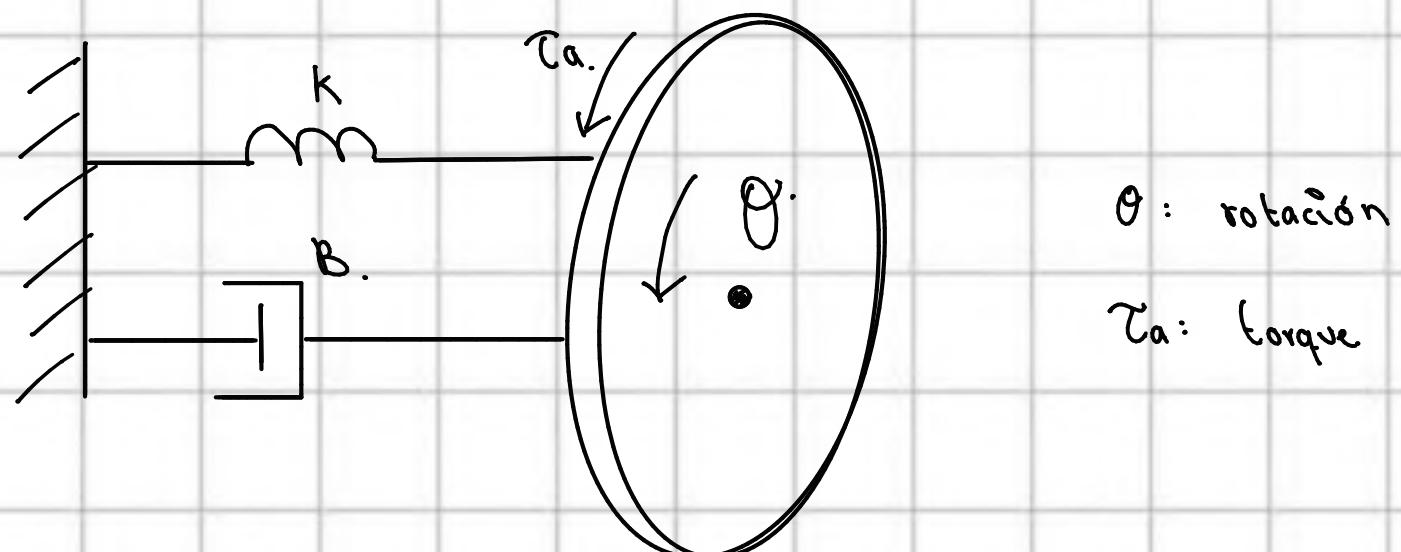
## • Parcial Sistemas Dinámicos.

Para el sistema rotacional en la figura determine.

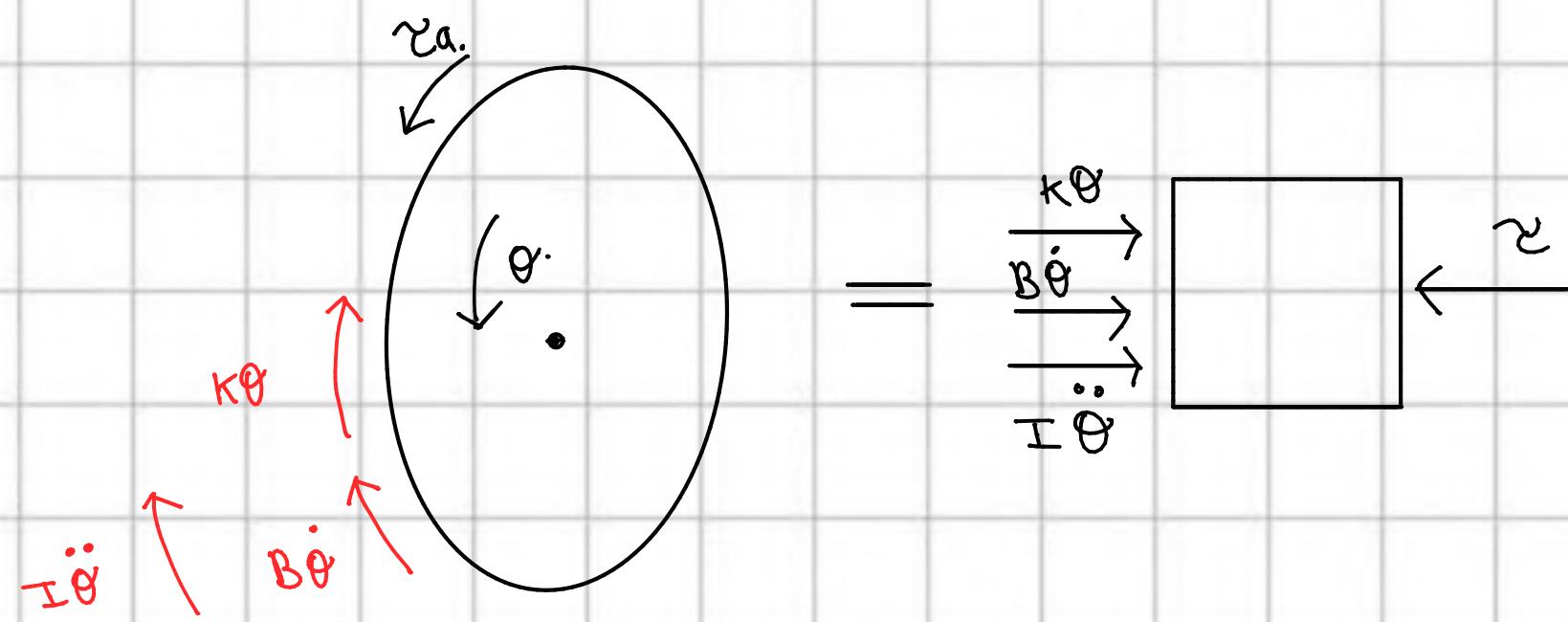
- la representación en el espacio de estados.
- junto a su diagrama de bloques
- así como el diagrama de flujo de señal



• Sistema equivalente.



• Diagrama de cuerpo libre



• Ecuaciones de movimiento

$$I_\theta \ddot{\theta} + B\dot{\theta} + K\theta = \tau_a.$$

masa inercial

Variable de estado

$$q_1 = \theta$$

$$q_2 = \dot{\theta}$$

• Derivar

$$\dot{q}_1 = \dot{\theta} = q_2$$

$$\dot{q}_2 = \ddot{\theta}$$
 despejar

Reemplazar

$$I_\theta \dot{q}_2 + B q_2 + K q_1 = \tau_a.$$

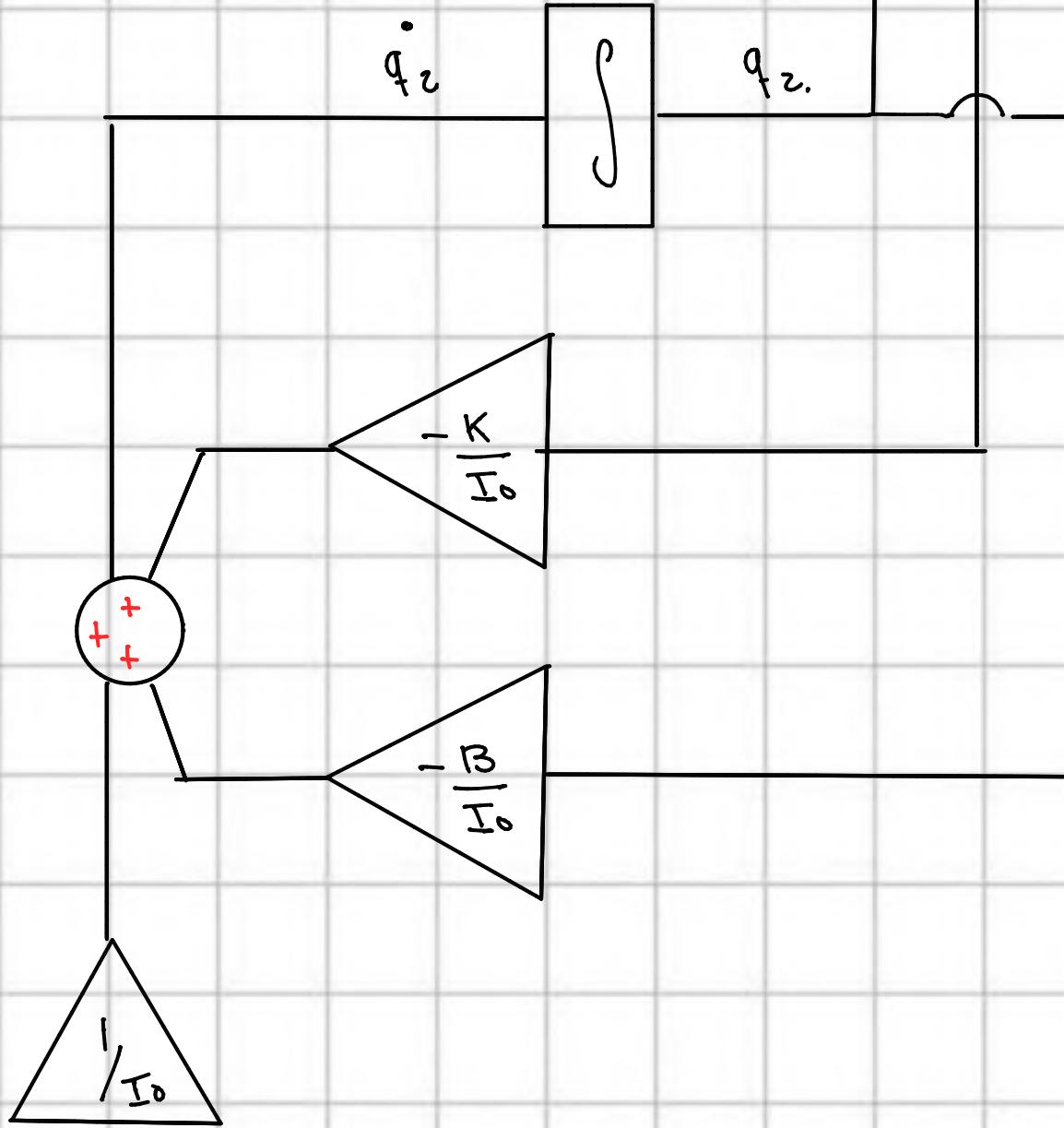
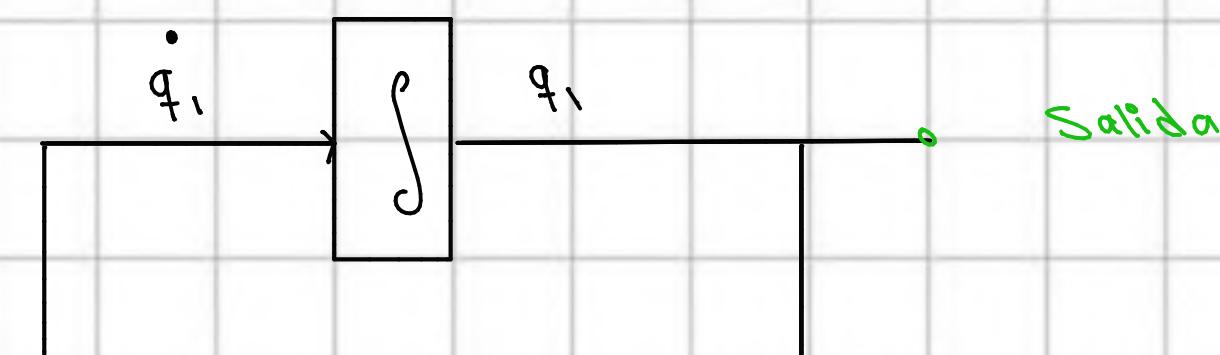
$$\dot{q}_1 = \frac{\tau_a - B q_2 - K q_1}{I_\theta}$$

• expresión en espacio de estado

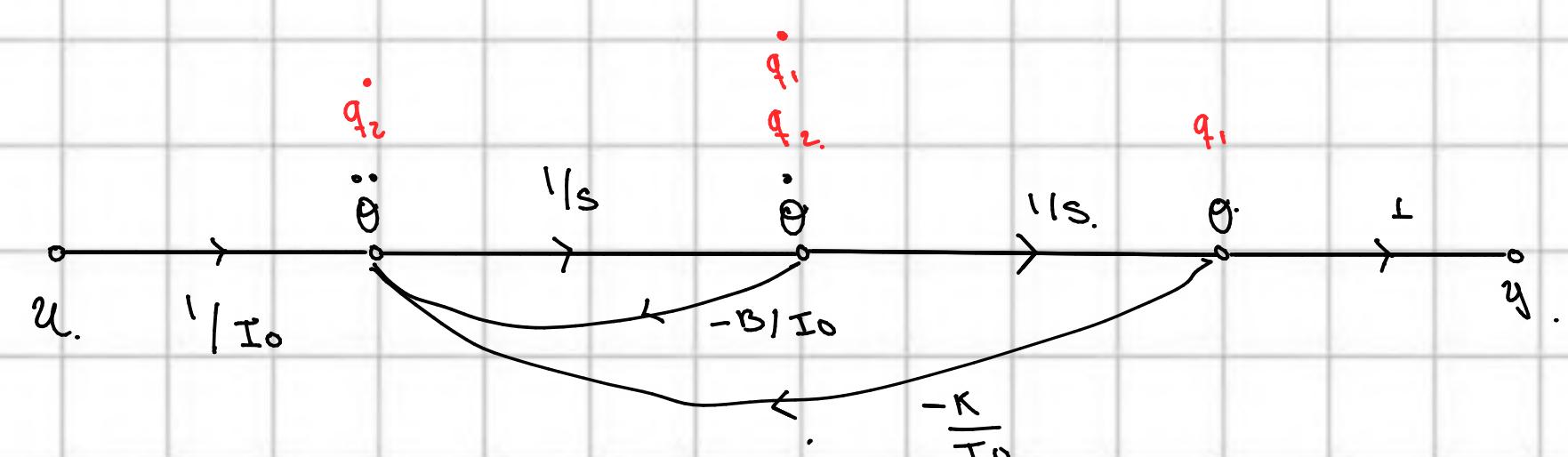
$$\begin{bmatrix} \dot{q}_1 \\ \dot{q}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -K/I_\theta & -B/I_\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1/I_\theta \end{bmatrix} \tau_a \quad q_1 = \theta$$

$$\dot{\theta} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \end{bmatrix} \quad \text{Salida la posición.}$$

• Diagrama de bloques.



• Diagrama de flujo de señal



b. La función de transferencia:

b. La función de transferencia:

$$I_0 \ddot{\theta} + B\dot{\theta} + K\theta = T_a. \quad G(s) = \frac{d(\gamma(t))}{d(u(t))} \rightarrow d(\theta(s))$$

o ecuaciones de movimiento

$$\begin{aligned} 1. \quad J_1 \ddot{\theta}_1 + B_1 \dot{\theta}_1 + K_1 \theta_1 - K_2 (\theta_2 - \theta_1) &= 0 \\ 2. \quad J_2 \ddot{\theta}_2 + B_2 \dot{\theta}_2 + K_2 (\theta_2 - \theta_1) &= \gamma_a(t) \end{aligned}$$

$$I_0 d(\ddot{\theta}) + B d(\dot{\theta}) + K d(\theta) = d u(t)$$

Sacar la transformada de Laplace.

$$I_0 s^2 Y(s) + B s Y(s) + K Y(s) = U(s)$$

$$Y(s) [I_0 s^2 + B s + K] = U(s)$$

$$\frac{\theta_{1(s)}}{\gamma_{a(s)}} = \frac{1}{I_0 s^2 + B s + K}$$

$$1. \quad J_1 \ddot{\theta}_1 + B_1 \dot{\theta}_1 + K_1 \theta_1 - K_2 (\theta_2 - \theta_1) = 0$$

$$J_2 \ddot{\theta}_2 + B_2 \dot{\theta}_2 + K_2 (\theta_2 - \theta_1) - K_2 \theta_2 + K_2 \theta_1 = 0$$

$\downarrow d$ .

$$\bullet [J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2] \theta_1(s) - K_2 \theta_2(s) = 0$$

$$J_2 \ddot{\theta}_2 + B_2 \dot{\theta}_2 + K_2 (\theta_2 - \theta_1) = \gamma_a(t)$$

$$J_2 \ddot{\theta}_2 + B_2 \dot{\theta}_2 + K_2 \theta_2 - K_2 \theta_1 = \gamma_a(t)$$

$\downarrow d$ .

$$\bullet (J_2 s^2 + B_2 s + K_2) \theta_2(s) - K_2 \theta_1(s) = \gamma_a(s)$$

Punto 2.

Para el sistema rotacional en la figura, asuma  $\theta_2 > \theta_1$  y determine:

a. La función de transferencia relacionada  $\theta_2$  y  $\gamma_a$ .

b. La representación en el estado de estados.

• junto a su diagrama de bloques.

• así como el diagrama de flujo de señal

• Todo en términos de  $\theta_2$ .

Ecuaciones para la función de transferencia.

$$\bullet [J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2] \theta_1(s) - K_2 \theta_2(s) = 0 \quad ①$$

$$\bullet (J_2 s^2 + B_2 s + K_2) \theta_2(s) - K_2 \theta_1(s) = \gamma_a(s) \quad ②$$

Para ello se debe dejar todo en términos de  $\theta_2$

Despejar  $\theta_1(s)$  en ①

$$[J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2] \theta_1(s) - K_2 \theta_2(s) = 0$$

$$\bullet \theta_1(s) = \frac{K_2 \theta_2(s)}{J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2}$$

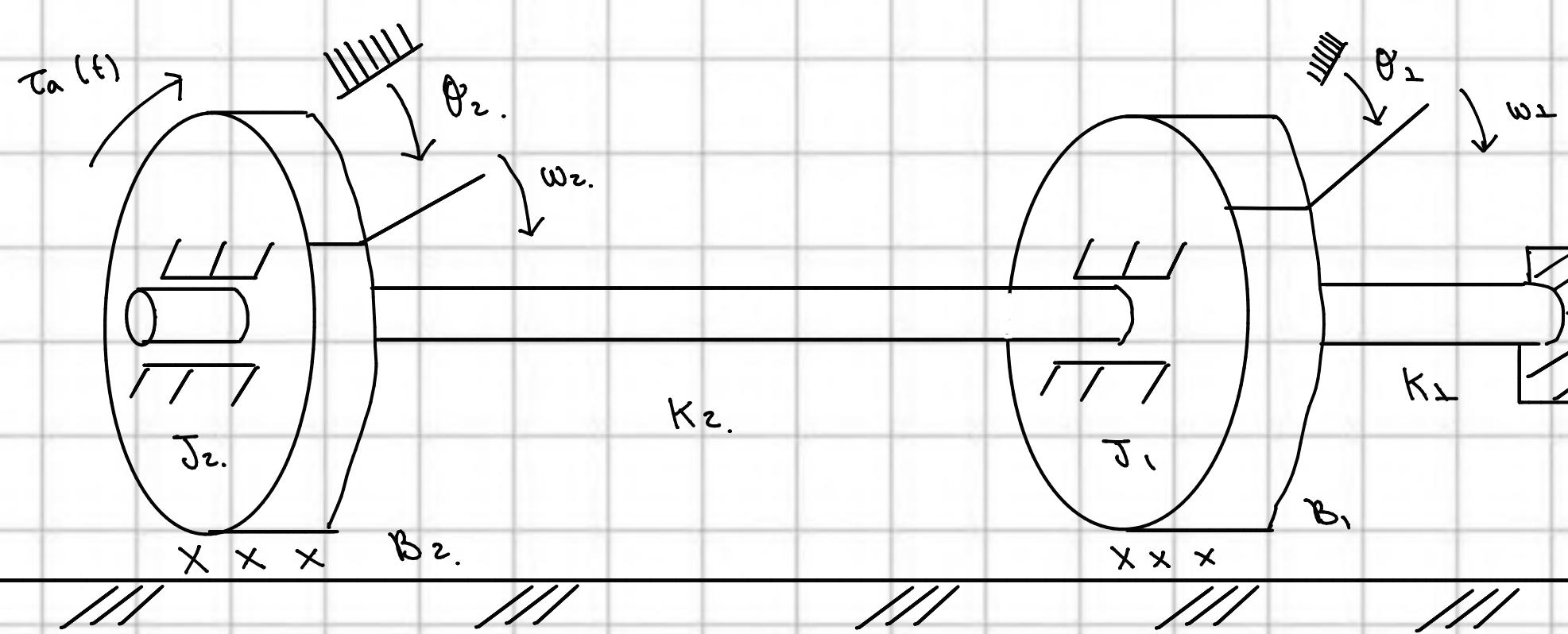
• Por lo tanto en la ecuación ② reemplazar  $\theta_1(s)$

$$(J_2 s^2 + B_2 s + K_2) \theta_2(s) - K_2 \theta_1(s) = \gamma_a(s)$$

$$(J_2 s^2 + B_2 s + K_2) \theta_2(s) - K_2 \left[ \frac{K_2 \theta_2(s)}{J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2} \right] = \gamma_a(s)$$

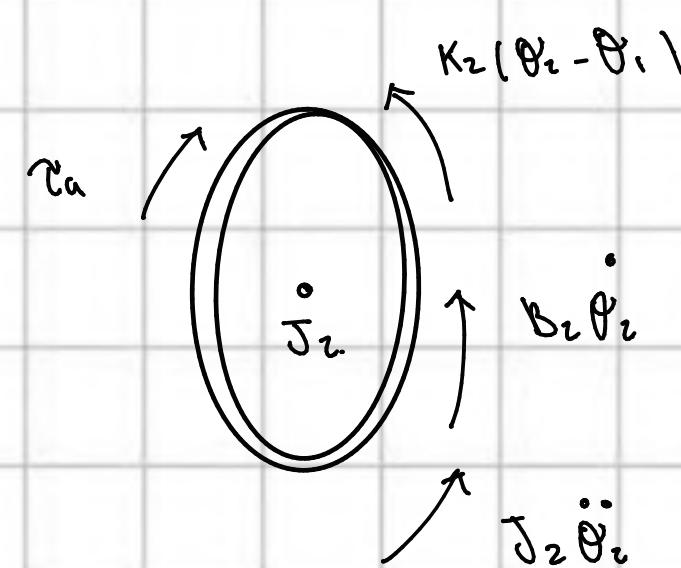
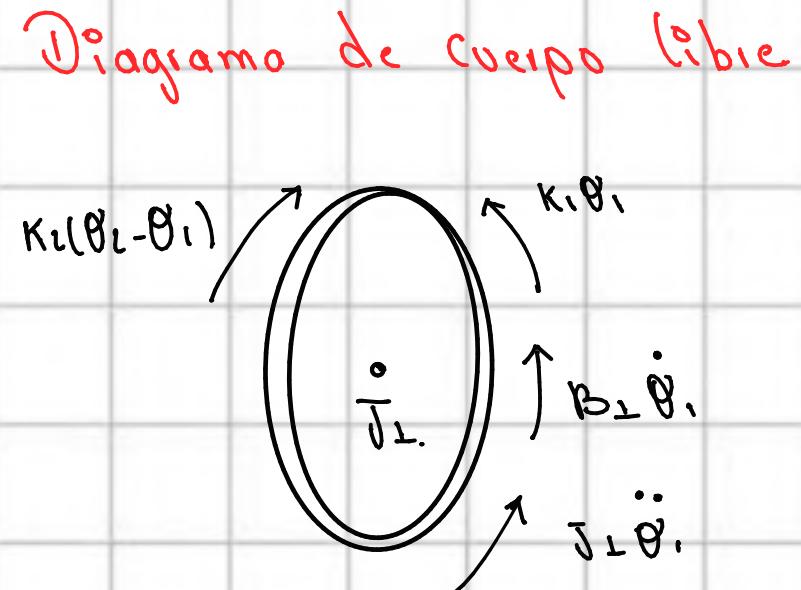
$$\theta_2(s) \left[ (J_2 s^2 + B_2 s + K_2) - \frac{(K_2)^2}{J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2} \right] = \gamma_a(s)$$

$$\frac{\gamma_a(s)}{\theta_2(s)} = \left[ \frac{(J_2 s^2 + B_2 s + K_2)(J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2) - K_2^2}{J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2} \right]$$



• Sistema mecánico Rotacional.

• condición  $\theta_2 > \theta_1$ .



$$\frac{\gamma_a(s)}{\theta_2(s)} = \left[ \frac{(J_2 s^2 + B_2 s + K_2)(J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2) - K_2^2}{J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2} \right]$$

$$\frac{\theta_2(s)}{\gamma_a(s)} = \left[ \frac{J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2}{(J_2 s^2 + B_2 s + K_2)(J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2) - K_2^2} \right]$$

Desarrollar Polinomio

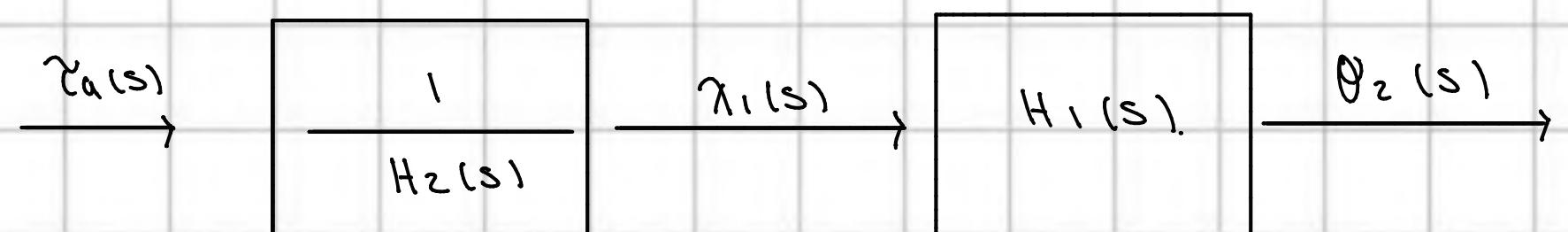
- $J_1 J_2 s^4 + J_2 B_2 s^3 + J_2 K_2 s^2 + K_2 J_2 s^2 + J_1 B_1 s^3 + B_1 B_2 s^2 + B_2 K_1 s + B_2 K_2 s + K_2 J_1 s^2 + B_1 K_2 s + K_1 K_2 + K_2^2 - K_2^2.$

$$\frac{\theta_2(s)}{\gamma_a(s)} = \frac{J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2}{s^4(J_1 J_2) + s^3(J_2 B_2 + J_1 B_1) + s^2(J_2 K_2 + K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1) + s(B_2 K_1 + B_2 K_2 + B_1 K_2) + K_1 K_2}$$

Forma Canónica controlable ...

$$\frac{\theta_2(s)}{\gamma_a(s)} = \frac{H_1(s)}{H_2(s)}$$

Donde,



$$\frac{\gamma_a(s)}{\theta_2(s)} = \frac{s^4(J_1 J_2) + s^3(J_2 B_2 + J_1 B_1) + s^2(J_2 K_2 + K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1) + s(B_2 K_1 + B_2 K_2 + B_1 K_2) + K_1 K_2}{s^4(J_1 J_2) + s^3(J_2 B_2 + J_1 B_1) + s^2(J_2 K_2 + K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1) + s(B_2 K_1 + B_2 K_2 + B_1 K_2) + K_1 K_2}$$

Cambio de variables

- $\dot{x}_1(s) [s^4 O + s^3 O + s^2 O + s O + O] = \gamma_a(s)$

$\downarrow d^{-1}$

$$\ddot{x}_1 O + \ddot{\dot{x}}_1 O + \ddot{\ddot{x}}_1 O + \ddot{\ddot{\dot{x}}}_1 O + \ddot{\ddot{\ddot{x}}}_1 O$$

Reemplazar

$$\ddot{x}_1 O + \ddot{\dot{x}}_1 O + \ddot{\ddot{x}}_1 O + \ddot{\dot{\dot{x}}}_1 O + \ddot{\dot{\dot{\dot{x}}}}_1 O = \gamma_a$$

$\checkmark \dot{x}_1 = \ddot{x}_1 = \ddot{\dot{x}}_1$

$\checkmark \dot{x}_2 = \ddot{\dot{x}}_1 = \ddot{x}_3$

$\checkmark \dot{x}_3 = \ddot{\ddot{x}}_1 = \ddot{x}_4$

$\checkmark \dot{x}_4 = \ddot{\dot{x}}_1 \quad \text{Despejar}$

Representación en el espacio de estados.

$$\ddot{x}_1 O + \ddot{\dot{x}}_1 O + \ddot{\ddot{x}}_1 O + \ddot{\dot{\dot{x}}}_1 O + \ddot{\dot{\dot{\dot{x}}}}_1 O$$

Despejar  $\dot{x}_4 \cdot \ddot{x}_4 O + \ddot{\dot{x}}_4 O + \ddot{\ddot{x}}_4 O + \ddot{\dot{\dot{x}}}_4 O + \ddot{\dot{\dot{\dot{x}}}}_4 O = \gamma_a$

$$x_1 = \dot{x}_1 \quad x_2 = \ddot{x}_1 \quad x_3 = \ddot{\dot{x}}_1 \quad x_4 = \ddot{\ddot{x}}_1$$

$$\dot{x}_4 = \frac{\gamma_a}{O} - \frac{x_4 O}{O} - \frac{x_3 O}{O} - \frac{x_2 O}{O} - \frac{x_1 O}{O}$$

Derivar

$$\dot{x}_1 = \dot{x}_2 = \dot{x}_3$$

$$\dot{x}_2 = \ddot{x}_1 = x_3$$

$$\dot{x}_3 = \ddot{\dot{x}}_1 = x_4$$

$$\dot{x}_4 = \ddot{\ddot{x}}_1 \quad \text{Despejar}$$

Formato Matemático:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \\ \dot{x}_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{O}{O} & -\frac{O}{O} & -\frac{O}{O} & -\frac{O}{O} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ \frac{1}{O} \end{bmatrix} \gamma_a$$

$$O = J_2 B_1 + J_1 B_2$$

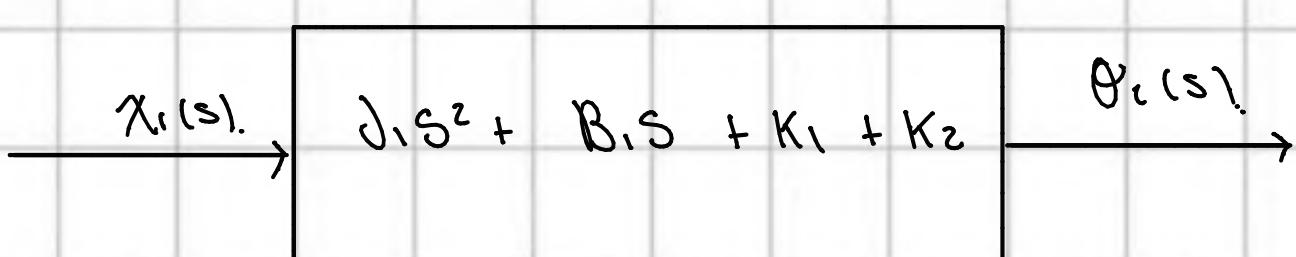
$$O = J_1 J_2$$

$$O = B_2 K_1 + B_2 K_2 + B_1 K_2$$

$$O = J_2 K_1 + K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1$$

$$O = K_1 K_2$$

• Para la evolución de Salida Se tiene.



$$\theta_c(s) = (J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2) X_1(s).$$

$\downarrow L^{-1}$

$$\checkmark \dot{x}_1 = \dot{x}_1 = x_2.$$

$$\checkmark \ddot{x}_2 = \ddot{x}_1 = x_3$$

$$\theta_c = J_1 \ddot{x}_1 + B_1 \dot{x}_1 + K_1 x_1 + K_2 x_1 \quad \checkmark \ddot{x}_3 = \ddot{x}_1 = x_4$$

$\dot{x}_4 = \dddot{x}_1$  Despejar

$$\theta_c = J_1 x_3 + B_1 x_2 + K_1 x_1 + K_2 x_1.$$

$$\theta_c = \begin{bmatrix} (K_1 + K_2) & B_1 & J_1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix}$$

b. Solución:

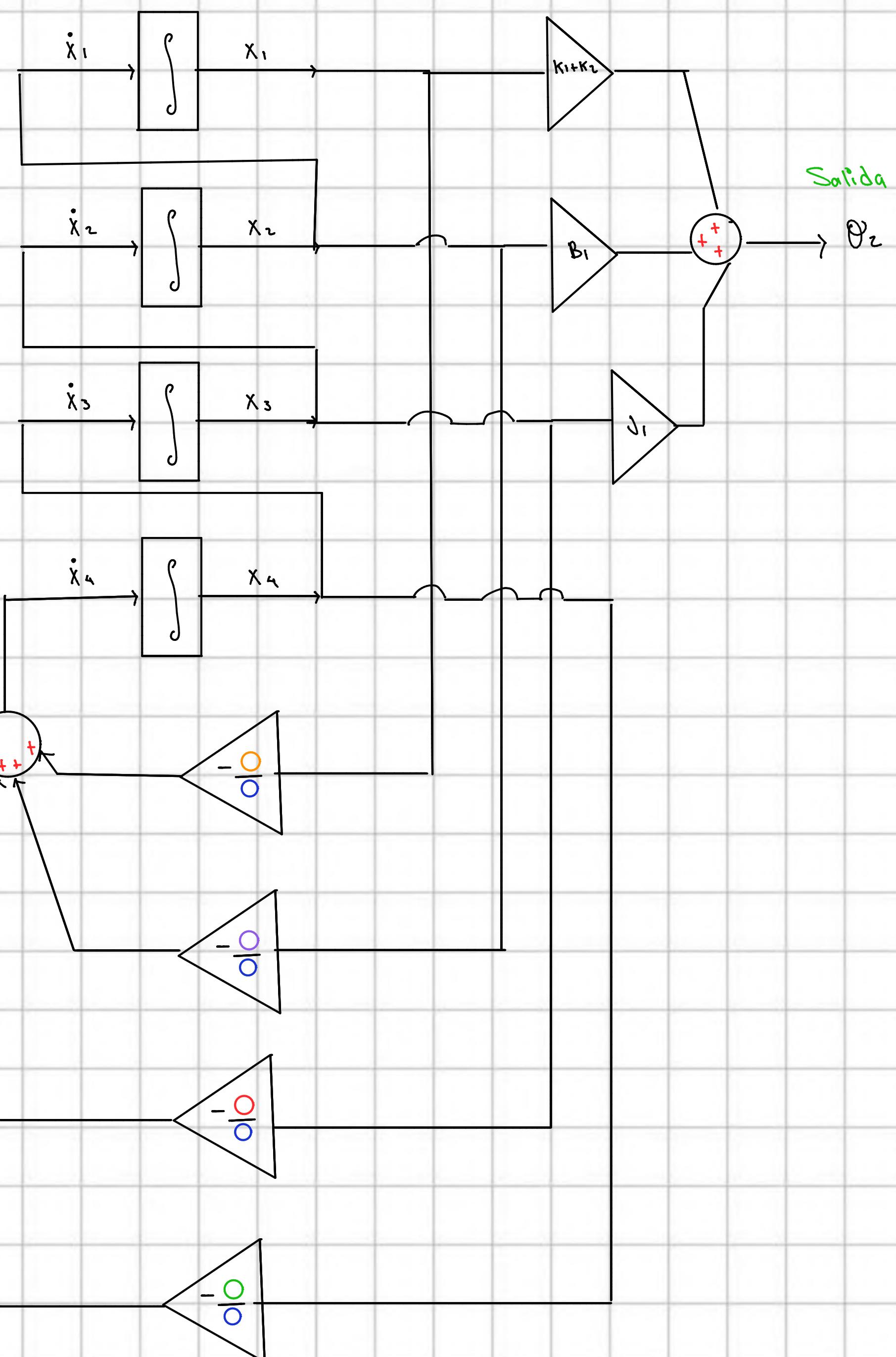
$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \\ \dot{x}_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{1}{J_1} & -\frac{B_1}{J_1} & -\frac{K_1}{J_1} & -\frac{K_2}{J_1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ \frac{1}{J_1} \end{bmatrix} \quad \tilde{x}_a.$$

$$\theta_c = \begin{bmatrix} (K_1 + K_2) & B_1 & J_1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix}$$

$$\textcolor{blue}{\circ} = J_2 B_1 + J_1 B_2 \quad \textcolor{blue}{\circ} = B_2 K_1 + B_2 K_2 + B_1 K_2 \quad \textcolor{blue}{\circ} = K_1 K_2$$

$$\textcolor{blue}{\circ} = J_1 J_2 \quad \textcolor{red}{\circ} = J_2 K_1 + K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1$$

c) Diagrama de Bloques.



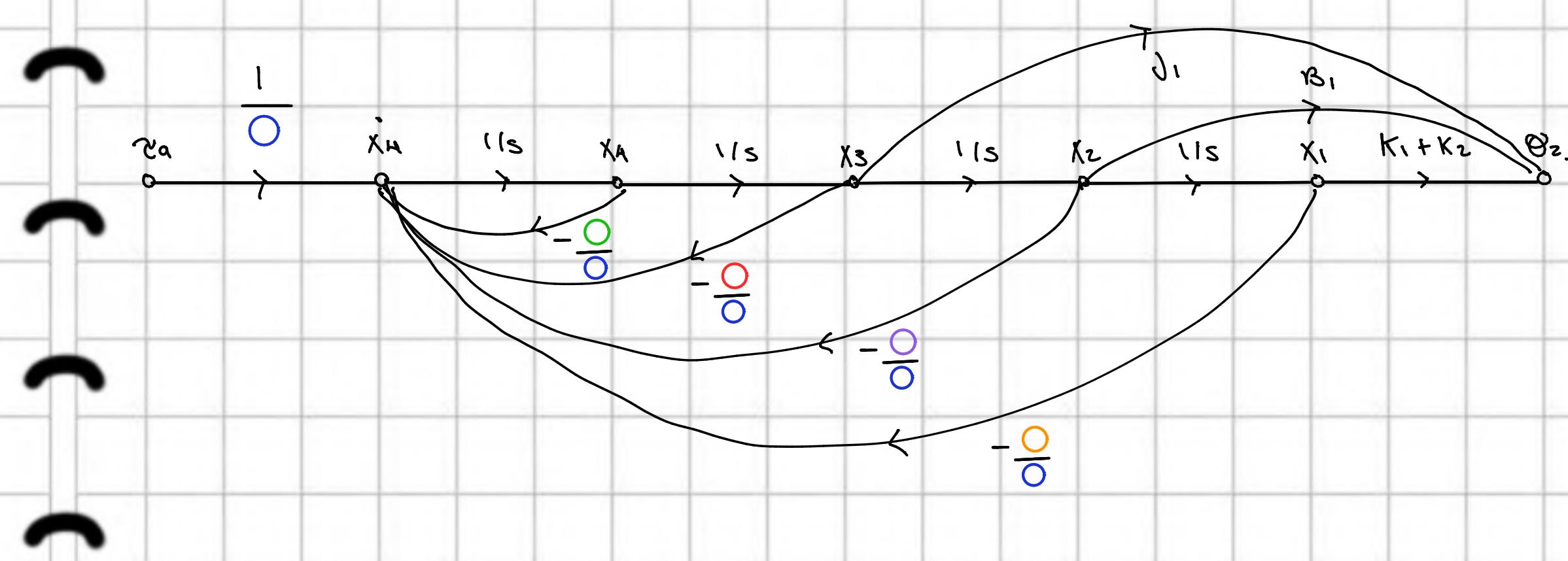
$$\textcolor{blue}{\circ} = J_2 B_1 + J_1 B_2 \quad \textcolor{blue}{\circ} = B_2 K_1 + B_2 K_2 + B_1 K_2 \quad \textcolor{blue}{\circ} = K_1 K_2$$

$$\textcolor{blue}{\circ} = J_1 J_2 \quad \textcolor{red}{\circ} = J_2 K_1 + K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1$$

• Diagrama de flujo de Señal

$$\textcolor{blue}{\circ} = J_2 B_1 + J_1 B_2 \quad \textcolor{blue}{\circ} = B_2 K_1 + B_2 K_2 + B_1 K_2 \quad \textcolor{blue}{\circ} = K_1 K_2$$

$$\textcolor{blue}{\circ} = J_1 J_2 \quad \textcolor{red}{\circ} = J_2 K_1 + K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1$$



• Punto 3.

Para el Sistema anterior considere  $K_1 = 0$

el análisis sera igual al Primer Punto.

Considerando las siguiente ecuación :

$$\frac{\theta_2(s)}{\tau_a(s)} = \frac{J_1 s^2 + B_1 s + K_1 + K_2}{S^4(J_1 J_2) + S^3(J_2 B_1 + J_1 B_2) + S^2(J_2 K_1 + K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1) + S(B_2 K_1 + B_2 K_2 + B_1 K_2) + K_1 K_2}$$

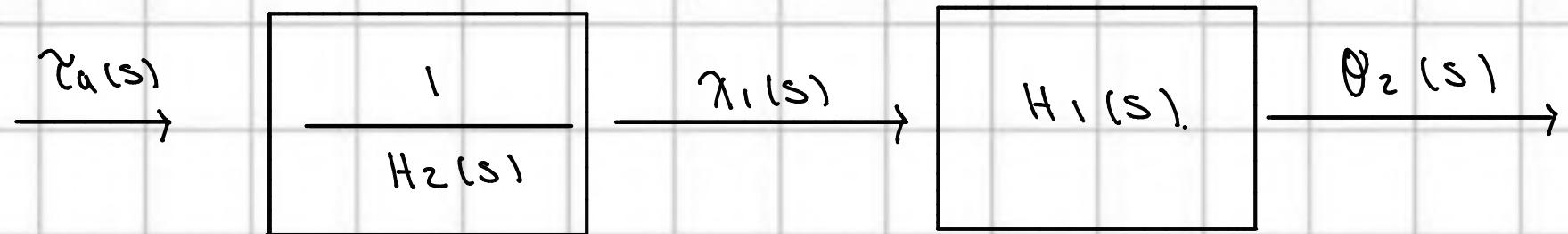
• Se obtiene.

$$\frac{\theta_2(s)}{\tau_a(s)} = \frac{J_1 s^2 + B_1 s + K_2}{S^4(J_1 J_2) + S^3(J_2 B_1 + J_1 B_2) + S^2(K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1) + S(B_2 K_2 + B_1 K_2)}$$

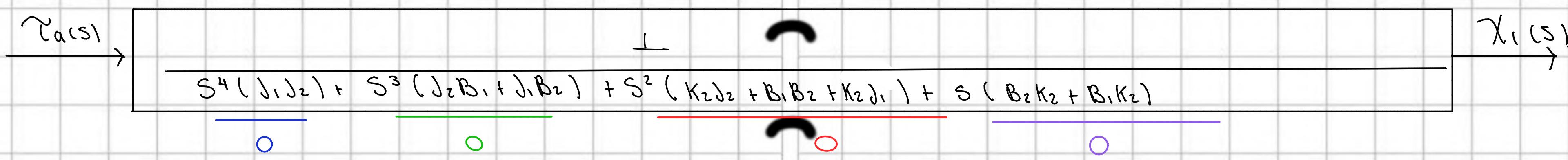
• Forma Canónica controlable ...

$$\frac{\theta_2(s)}{\tau_a(s)} = \frac{H_1(s)}{H_2(s)}$$

• Donde.



- $J_1 J_2$
- $J_2 B_1 + J_1 B_2$
- $K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1$
- $B_2 K_2 + B_1 K_2$



Cambio de variables

$$\cdot \dot{x}_1(s) [S^4 \textcolor{blue}{0} + S^3 \textcolor{green}{0} + S^2 \textcolor{red}{0} + S \textcolor{purple}{0}] = \tau_a(s)$$

$$\downarrow d^{-1}$$

$$\ddot{x}_1 \textcolor{blue}{0} + \dot{x}_1 \textcolor{green}{0} + \ddot{x}_1 \textcolor{red}{0} + \dot{x}_1 \textcolor{purple}{0}$$

Reemplazar

$$\ddot{x}_1 \textcolor{blue}{0} + \dot{x}_1 \textcolor{green}{0} + \ddot{x}_1 \textcolor{red}{0} + \dot{x}_1 \textcolor{purple}{0} = \tau_a$$

$$\checkmark \dot{x}_1 = \ddot{x}_1 = x_2$$

$$\checkmark \dot{x}_2 = \ddot{x}_1 = x_3 \quad \cdot \dot{x}_1 \textcolor{blue}{0} + \dot{x}_2 \textcolor{green}{0} + \ddot{x}_2 \textcolor{red}{0} + \dot{x}_1 \textcolor{purple}{0} = \tau_a$$

$$\checkmark \dot{x}_3 = \ddot{x}_2 = x_4$$

$$\dot{x}_4 = \ddot{x}_3 \quad \text{Despejar}$$

$$\cdot \text{Despejar } \dot{x}_4 \cdot \dot{x}_4 \textcolor{blue}{0} + \dot{x}_4 \textcolor{green}{0} + \ddot{x}_3 \textcolor{red}{0} + \dot{x}_2 \textcolor{purple}{0} = \tau_a$$

$$\ddot{x}_1 \textcolor{blue}{0} + \dot{x}_1 \textcolor{green}{0} + \ddot{x}_1 \textcolor{red}{0} + \dot{x}_1 \textcolor{purple}{0} + x_0$$

$$\dot{x}_4 = \frac{\tau_a}{\textcolor{blue}{0}} - \frac{x_4 \textcolor{green}{0}}{\textcolor{blue}{0}} - \frac{x_3 \textcolor{red}{0}}{\textcolor{blue}{0}} - \frac{x_2 \textcolor{purple}{0}}{\textcolor{blue}{0}}$$

$$x_1 = \dot{x}_1 \quad x_2 = \ddot{x}_1 \quad x_3 = \dot{x}_2 \quad x_4 = \ddot{x}_3$$

• Formato Matricial:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \\ \dot{x}_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & -\frac{0}{0} & -\frac{0}{0} & -\frac{0}{0} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1/0 \end{bmatrix} \tau_a$$

• Desivar

$$\dot{x}_1 = \ddot{x}_1 = x_2$$

$$\dot{x}_2 = \ddot{x}_1 = x_3$$

$$\dot{x}_3 = \ddot{x}_2 = x_4$$

$$\dot{x}_4 = \ddot{x}_3 \quad \text{Despejar}$$

• Para la evolución de Salida Se tiene.



$$\theta_2(s) = (J_1 s^2 + B_1 s + K_2) X_1(s).$$

$\downarrow L^{-1}$

$$\checkmark \dot{x}_1 = \dot{x}_1 = x_2.$$

$$\checkmark \ddot{x}_2 = \ddot{x}_1 = x_3.$$

$$\checkmark \ddot{x}_3 = \ddot{x}_2 = x_4.$$

$\dot{x}_4 = \ddot{x}_3$  Despejar

$$\theta_2 = J_1 \ddot{x}_1 + B_1 \dot{x}_1 + K_2 x_1.$$

$$\theta_2 = J_1 x_3 + B_1 x_2 + K_2 x_1.$$

$$\theta_2 = \begin{bmatrix} K_2 & B_1 & J_1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix}$$

b. Solución:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \\ \dot{x}_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ 0 & -\frac{1}{J_1} & -\frac{B_1}{J_1} & -\frac{K_2}{J_1} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ 1/J_1 \end{bmatrix} \quad \tilde{x}_a.$$

$$\theta_2 = \begin{bmatrix} K_2 & B_1 & J_1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix}$$

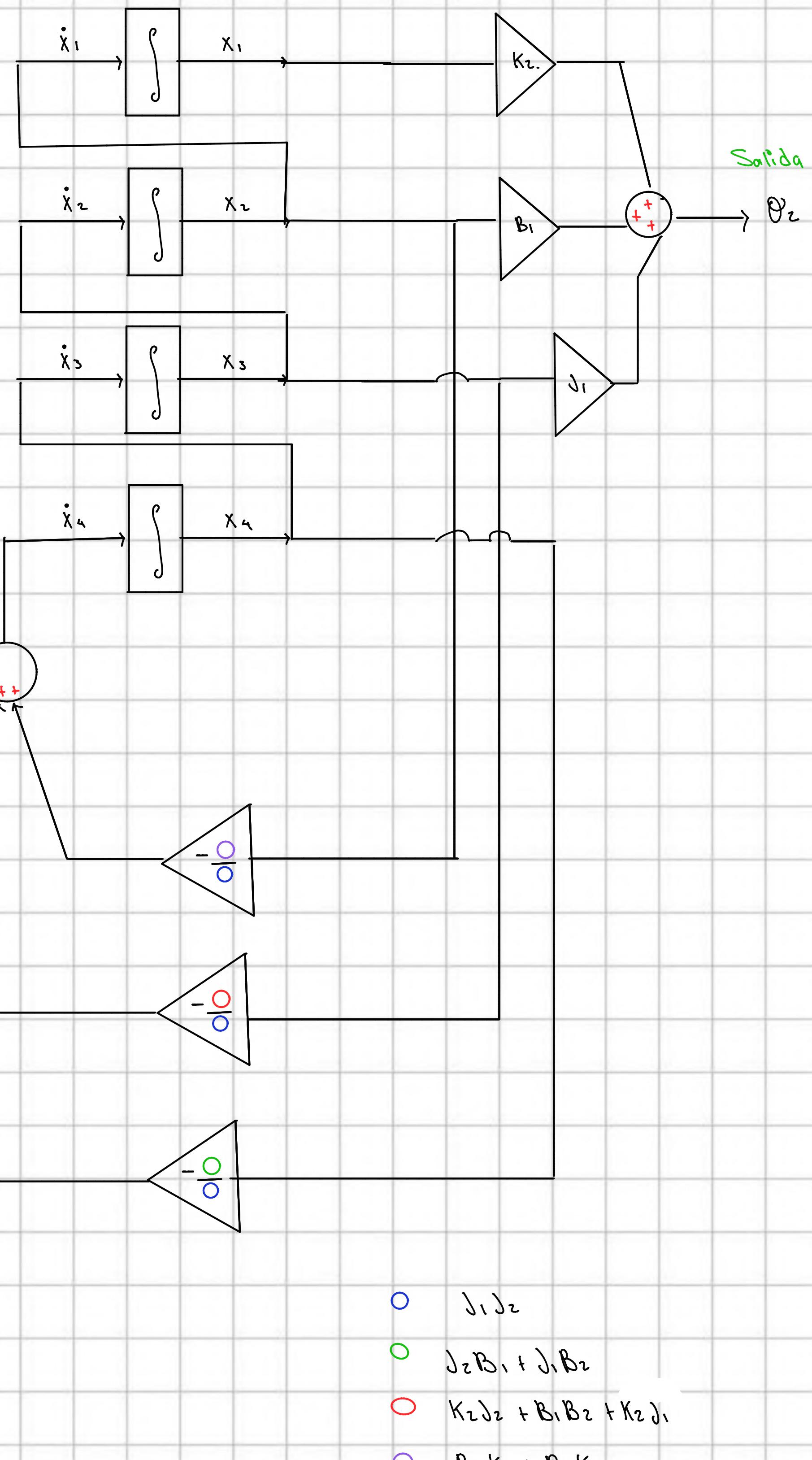
○  $J_1 J_2$

○  $J_2 B_1 + J_1 B_2$

○  $K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1$

○  $B_2 K_2 + B_1 K_2$

c) Diagrama de Bloques.



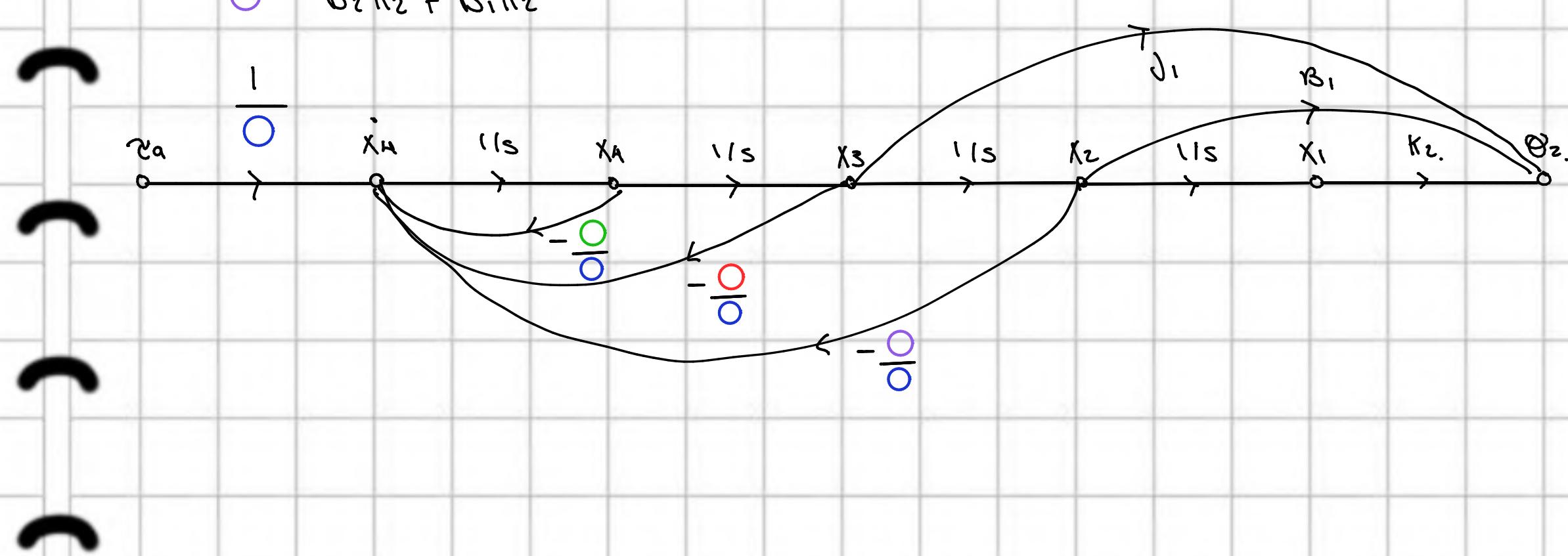
○ Diagrama de flujo de Señal

○  $J_1 J_2$

○  $J_2 B_1 + J_1 B_2$

○  $K_2 J_2 + B_1 B_2 + K_2 J_1$

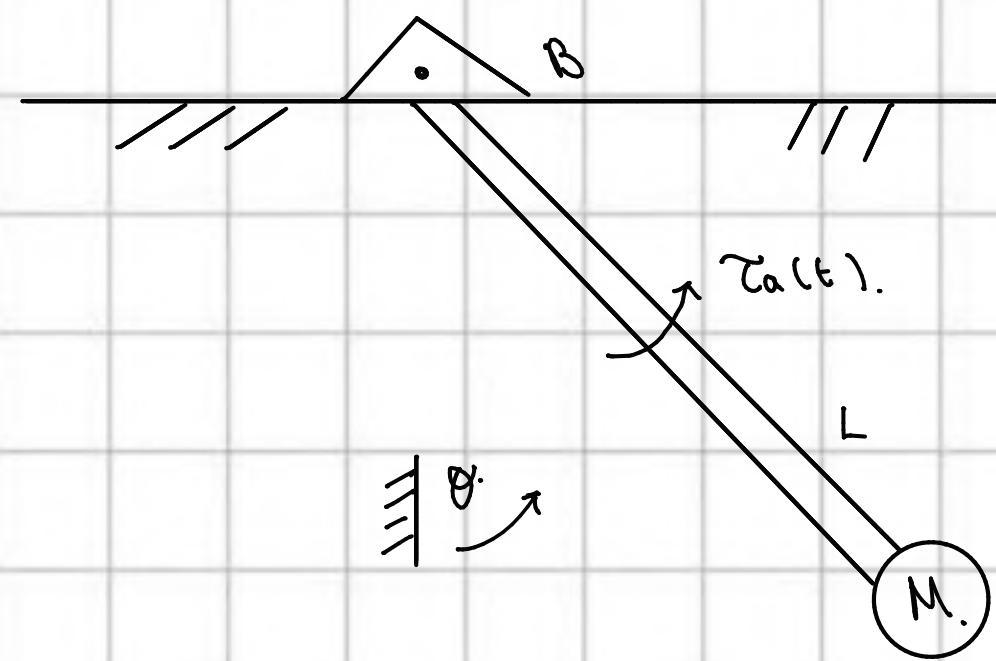
○  $B_2 K_2 + B_1 K_2$



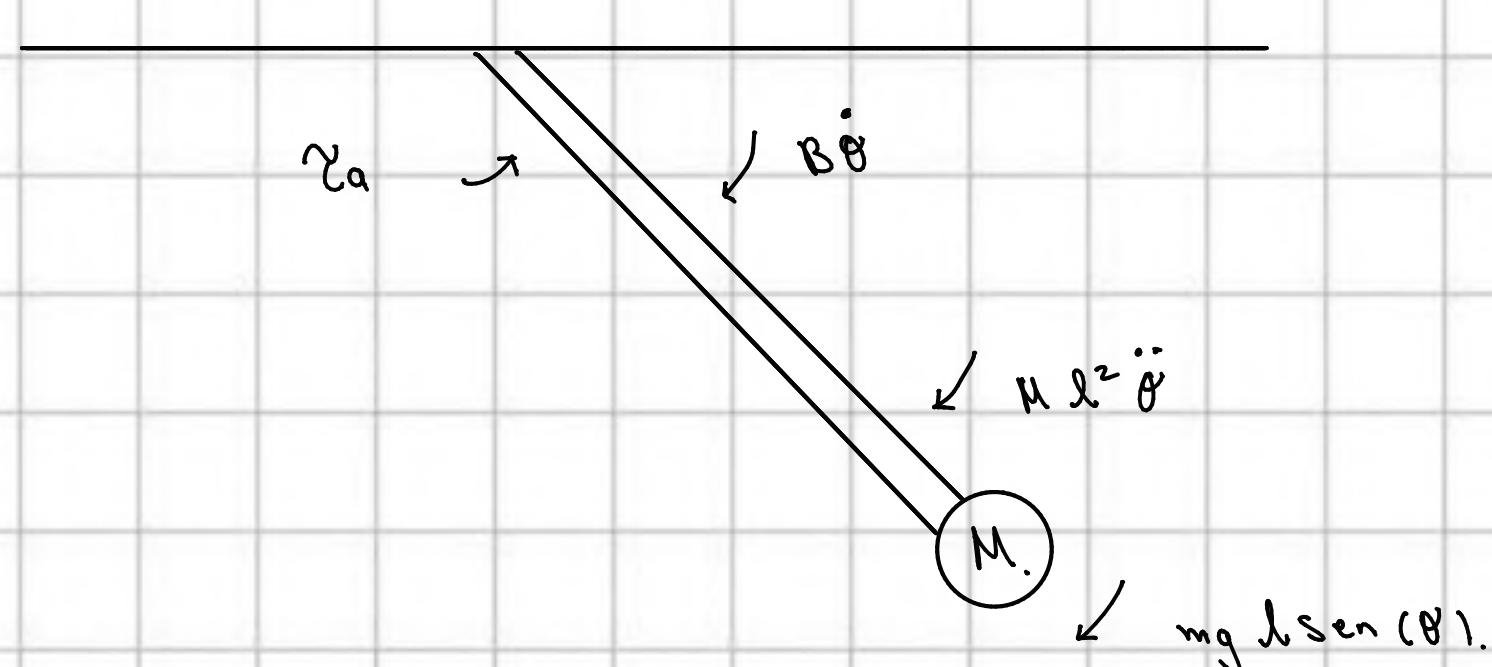
• Punto 5:

Para el Sistema Rotacional en la figura, determine:

a. La función de transferencia relacionada  $\theta$  y  $\gamma_a$



• Teniendo el diagrama de cuerpo libre.



• Las ecuaciones de movimiento.

$$\gamma_a = B\dot{\theta} + Ml^2\ddot{\theta} + mg l \operatorname{sen}(\theta)$$

• Despejando  $\ddot{\theta}$

$$\ddot{\theta} = \frac{\gamma_a}{Ml^2} - \frac{B}{Ml^2}\dot{\theta} - \frac{g}{l} \operatorname{sen}(\theta)$$

• Tomando la aproximación Si el cambio  $\theta$  es un ángulo pequeño  $\operatorname{sen}(\theta) \approx \theta$ .

$$\ddot{\theta} = \frac{\gamma_a}{Ml^2} - \frac{B}{Ml^2}\dot{\theta} - \frac{g}{l}\theta$$

• Apartir de esta ecuación se tiene.

$$\ddot{\theta} Ml^2 = \gamma_a - B\dot{\theta} - Mg l \theta$$

$$\ddot{\theta} Ml^2 + B\dot{\theta} + Mg l \theta = \gamma_a$$

• Para encontrar la función de transferencia

$$\ddot{\theta} Ml^2 + B\dot{\theta} + Mg l \theta = \gamma_a$$

$\downarrow 2$

$$\gamma_a(s) = (s^2 Ml^2 + Bs + Mg l) \theta(s)$$

• Por lo tanto se tiene que  $\gamma_a(s) = (s^2 Ml^2 + Bs + Mg l) \theta(s)$

$$\theta(s) = \frac{1}{s^2 Ml^2 + Bs + Mg l}$$

• Solución a.

$$\theta(s) = \frac{1}{s^2 + s \frac{B}{Ml^2} + \frac{g}{l}}$$

b. La representación en el espacio de estados.

$$\ddot{\theta} Ml^2 + B\dot{\theta} + Mg l \theta = \gamma_a$$

$$x_1 = \theta \quad x_2 = \dot{\theta}$$

Derivo:

$$\dot{x}_1 = \dot{\theta} = x_2$$

$\dot{x}_2 = \ddot{\theta}$  Despejar

$$\text{Reemplazando } \dot{x}_2 Ml^2 + Bx_2 + Mg l x_1 = \gamma_a$$

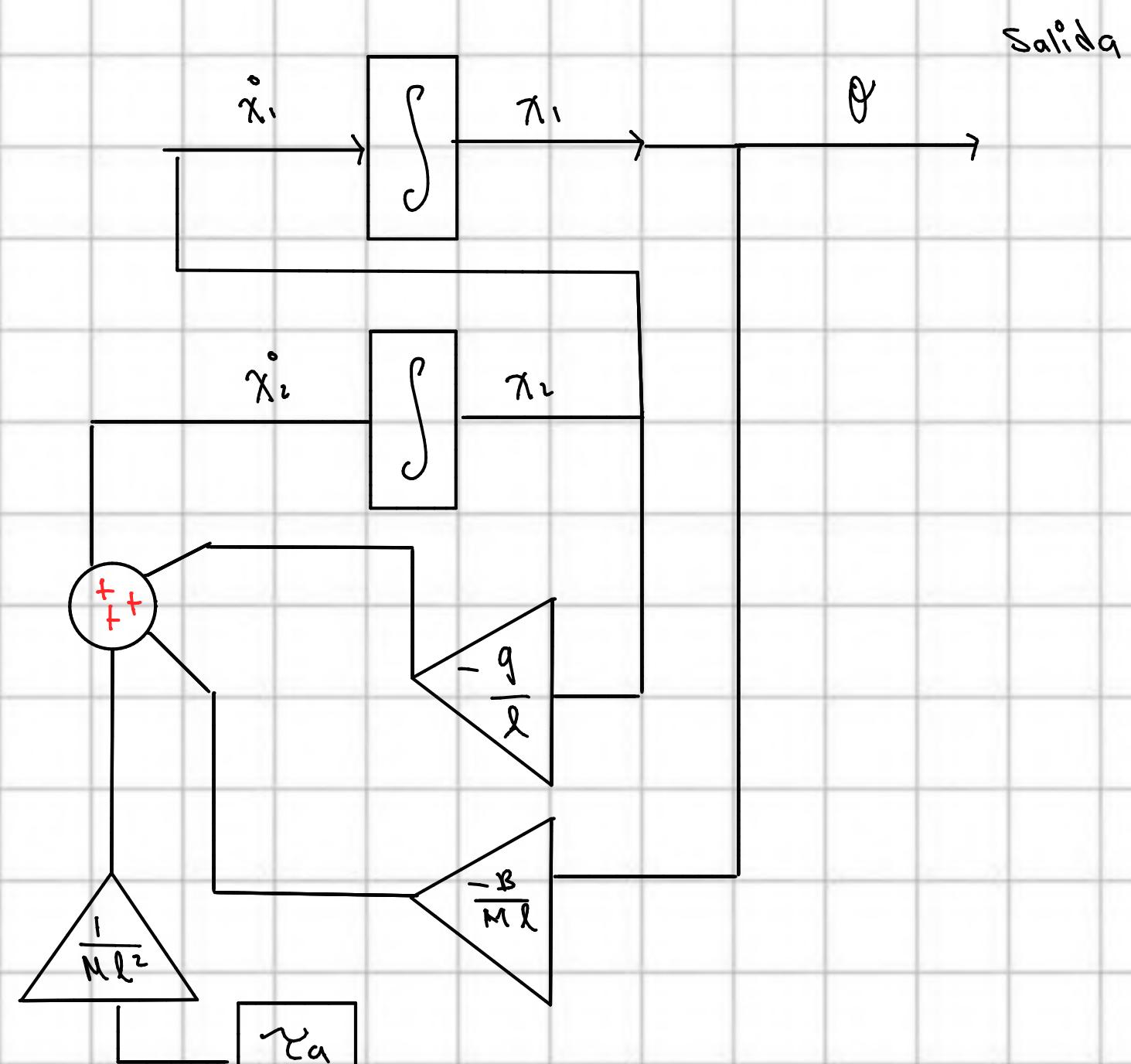
$$\dot{x}_2 = \frac{\gamma_a}{Ml^2} - \frac{Bx_2}{Ml^2} - \frac{g}{l}x_1$$

Formato Matricial.

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -g/l & -B/Ml^2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1/Ml^2 \end{bmatrix} \gamma_a$$

$$\theta = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix}$$

• Diagrama de Bloques.



• Diagrama de flujo de Señal

