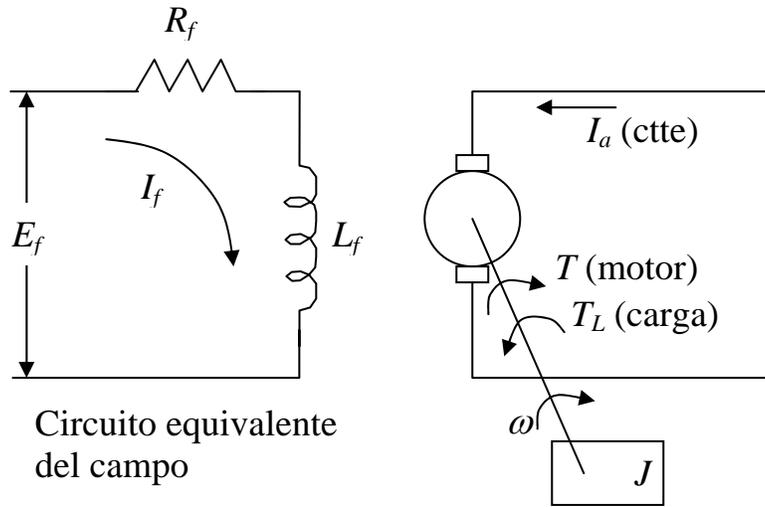


SISTEMAS MIXTOS

1.- SISTEMA ELECTRO-MECANICO

Sistema de control de velocidad de un motor DC por un circuito de campo representado por una resistencia R_f y una inductancia L_f . El voltaje aplicado al campo E_f se obtiene de un amplificador a baja potencia. La corriente I_a es suministrada por una fuente o una línea AC. La carga T_L es la carga que se le aplica al motor (entrada del sistema).



Objetivo: Determinar la respuesta dinámica la velocidad angular del eje $\omega(t)$ ante una variación del voltaje $E_f(t)$ y como función de la carga del motor $T_L(t)$.

Suposiciones:

- 1.- Corriente I_a constante
- 2.- Comportamiento lineal de los elementos

Constantes:

k_l = Constante propia del motor
 I_a = Corriente de la armadura
 B_r = Coeficiente viscoso de fricción
 J = Inercia de la armadura

R_f = Resistencia
 L_f = Inductancia
 k_l = Constante de prop.
 k_m = Constante del motor

Variables:

$\omega(t)$ = velocidad angular del eje
 $\phi(t)$ = Flujo magnético del campo
 $E_f(t)$ = Voltaje aplicado al campo
 $E_R(t)$ = Voltaje en la resistencia
 $T(t)$ = Torque o par desarrollado por el motor

$I_f(t)$ = Corriente del campo
 $T_L(t)$ = Torque de carga
 $T_f(t)$ = Torque de fricción
 $E_L(t)$ = Voltaje en el inductor

MODELO MATEMATICO EN ECUACIONES DIFERENCIALES

- *Ley de Kirchoff en la parte eléctrica*

$$E_f(t) = E_R(t) + E_L(t) \quad (1)$$

- *Ley de Newton en la parte mecánica*

$$T(t) - T_f(t) - T_L(t) = J \frac{d\omega(t)}{dt} \quad (2)$$

- *Ecuaciones constitutivas*

$$T_f(t) = B_r \omega(t) \quad (3)$$

$$E_R(t) = R_f I_f(t) \quad (4)$$

$$E_L(t) = L_f \frac{dI_f(t)}{dt} \quad (5)$$

- *Ecuaciones de transformación*

$$T(t) = f(I_f) \quad (6)$$

$$E_L(t) = f(\omega) \quad (7)$$

Para encontrar estas relaciones de transformación sabemos que:

$$\phi(t) = k_f I_f(t) \quad (8)$$

$$T(t) = k_1 \phi(t) I_a \quad (9)$$

Sustituyendo (8) en (9)

$$T(t) = k_1 I_a k_f I_f(t) \quad (10)$$

$$E_L(t) = k \omega(t) \quad (11)$$

Modelo completo del sistema electro-mecánico:

$$k_m I_a I_f(t) - B_r \omega(t) - T_L(t) = J \frac{d\omega(t)}{dt} \quad (12)$$

$$E_f(t) = R_f I_f(t) + L_f \frac{dI_f(t)}{dt} \quad (13)$$

MODELO MATEMATICO EN FUNCION DE TRANSFERENCIA

Expresando las ecuaciones (12) y (13) en variables de perturbación:

$$k_m I_a I_f^*(t) - B_r \omega^*(t) - T_L^*(t) = J \frac{d\omega^*(t)}{dt} \quad (14)$$

$$E_f(t) = R_f I_f^*(t) + L_f \frac{dI_f^*(t)}{dt} \quad (15)$$

Aplicando Transformada de Laplace:

$$k_m I_a I_f^*(s) - B_r \omega^*(s) - T_L^*(s) = Js\omega^*(s) \quad (16)$$

$$E_f(s) = R_f I_f^*(s) + L_f sI_f^*(s) \quad (17)$$

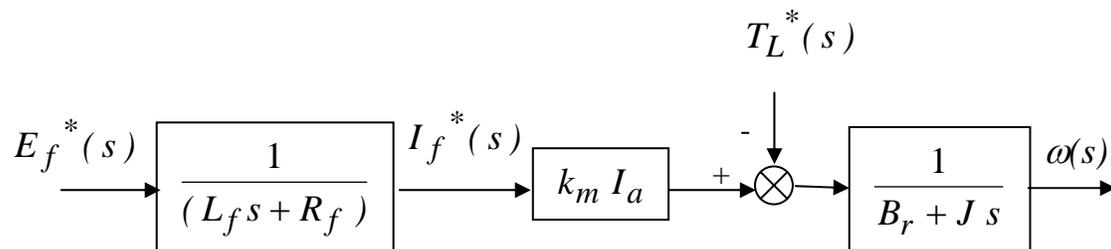
y manipulando convenientemente:

$$\omega^*(s) = \frac{1}{(J s + B_r)} (K_m I_a I_f^*(s) - T_L^*(s)) \quad (18)$$

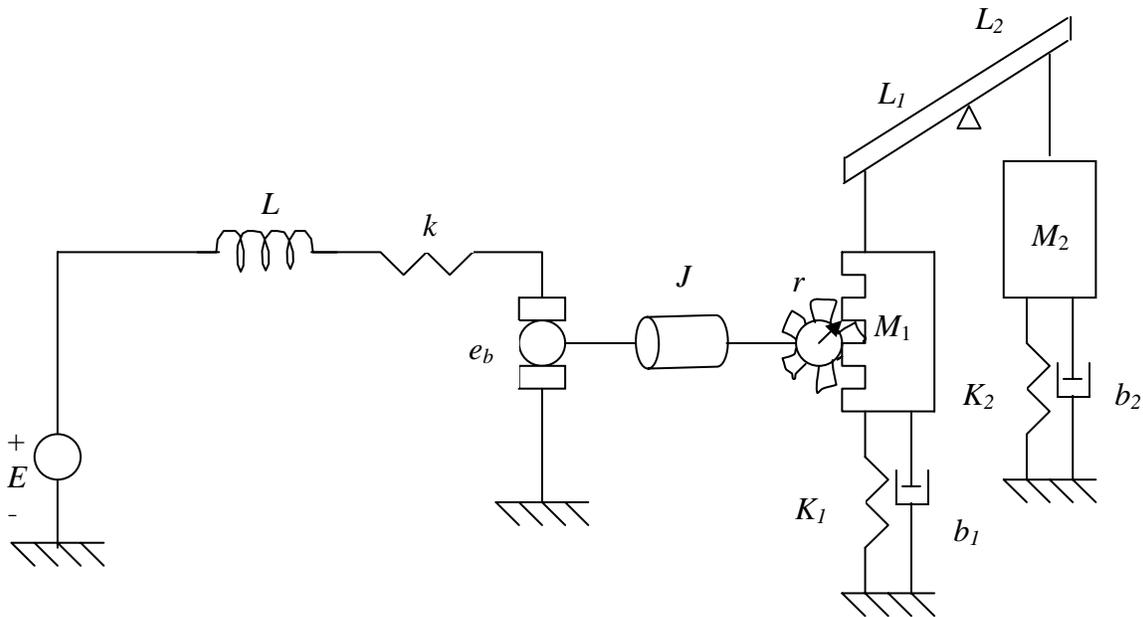
$$I_f^*(s) = \frac{1}{(L_f s + R_f)} E_f^*(s) \quad (19)$$

donde T_L queda como una perturbación al sistema.

DIAGRAMA DE BLOQUES



2.- SISTEMA ELECTRICO-MECANICO ROTACIONAL-MECANICO TRASLACIONAL



Objetivo: Determinar la respuesta dinámica de la velocidad $v_1(t)$ de la masa M_1 ante una variación en el voltaje de entrada $E(t)$.

Suposiciones:

- 1.- La resistencia del sub-sistema eléctrico tiene una relación no-lineal
- 2.- Los amortiguadores del sub-sistema mecánico tienen relación no-lineal
- 3.- No existe fricción

Constantes:

$K_1, K_2 =$ Constantes de los resortes

$b_1, b_2 =$ Cttes. de fricción viscosa

$r =$ radio del cilindro

$L_1, L_2 =$ Longitudes de la barra

$J =$ Momento de inercia

$M_1, M_2 =$ Masas

$L =$ Inductancia

$K_b, K =$ Cttes. del motor

$k =$ Ctte. de relación en la resistencia

Variables:

$\omega_j(t) =$ velocidad angular del eje

$i(t) =$ Corriente del circuito eléctrico

$\tau(t) =$ Torque del motor

$\tau_{rueda}(t) =$ Torque de la rueda

$e_b(t) =$ fuerza contraelectromotriz

$f_{rueda}(t) =$ fuerza de la rueda

$f_{resorte1}(t), f_{resorte2}(t) =$ fuerza de los resortes

$f_{amort1}(t), f_{amort2}(t) =$ fuerza de los amortiguadores

$f_1(t), f_2(t) =$ fuerzas

MODELO MATEMATICO EN ECUACIONES DIFERENCIALES

- *Sub-sistema eléctrico*

$$E - e_L - e_R - e_b = 0 \quad (74)$$

- *Sub-sistema mecánico rotacional*

$$\tau_j - \tau_{rueda} = J \frac{d\omega_j}{dt} \quad (75)$$

- *Sub-sistema mecánico traslacional1*

$$f_{rueda} - f_{resorte1} - f_{amort1} - f_1 = M_1 \frac{dv_1}{dt} \quad (76)$$

- *Sub-sistema mecánico traslacional2*

$$f_2 - f_{resorte2} - f_{amort2} = M_2 \frac{dv_2}{dt} \quad (77)$$

- *Ecuaciones constitutivas*

$$e_L = L \frac{di}{dt} \quad (78)$$

$$e_R = k i^2 \quad (79)$$

$$f_{resorte1} = K_1 \int v_1 \quad (80)$$

$$f_{amort1} = b_1 v_1^2 \quad (81)$$

$$f_{resorte2} = K_2 \int v_2 \quad (82)$$

$$f_{amort2} = b_2 v_2^2 \quad (83)$$

• **Ecuaciones de transformación**

$$\text{Eléctrico-mecánico rotacional} \left\{ \begin{array}{l} e_b = K_b \omega_j \\ \tau_j = K i \end{array} \right. \quad \begin{array}{l} (84) \\ (85) \end{array}$$

$$\text{Mecánico rotacional-traslacional} \left\{ \begin{array}{l} \tau_{rueda} = r f_{rueda} \\ \omega_j = \omega_{rueda} = \frac{1}{r} v_1 \end{array} \right. \quad \begin{array}{l} (86) \\ (87) \end{array}$$

$$\text{Mecánico traslacional1-traslacional2} \left\{ \begin{array}{l} v_1 = -\frac{L_1}{L_2} v_2 \\ f_2 = \frac{L_1}{L_2} f_1 \end{array} \right. \quad \begin{array}{l} (88) \\ (89) \end{array}$$

Sustituyendo las ecuaciones constitutivas y de transformación en las ecuaciones (74), (75), (76) y (77):

$$E - L \frac{di}{dt} - k i^2 - K_b \omega_j = 0 \quad (90)$$

$$K i - r f_{rueda} = J \frac{d\omega_j}{dt} \quad (91)$$

$$M_1 \frac{dv_1}{dt} = f_{rueda} - K_1 \int v_1 - b_1 v_1^2 - f_1 \quad (92)$$

$$M_2 \frac{dv_2}{dt} = f_2 - K_2 \int v_2 - b_2 v_2^2 \quad (93)$$

$$\omega_j = \frac{1}{r} v_1 \quad (87)$$

$$v_1 = -\frac{L_1}{L_2} v_2 \quad (88)$$

$$f_2 = \frac{L_1}{L_2} f_1 \quad (89)$$

Organizando las ecuaciones (87), (88), (89), (90), (91), (92) y (93) se obtiene el modelo matemático del sistema:

$$L \frac{di}{dt} = E - k i^2 - K_b \omega_j \quad (94)$$

$$J \frac{d\omega_j}{dt} = K i - r f_{rueda} \quad (95)$$

$$M_1 \frac{dv_1}{dt} = f_{rueda} - K_1 \int v_1 - b_1 v_1^2 - f_1 \quad (92)$$

$$M_2 \frac{dv_2}{dt} = f_2 - K_2 \int v_2 - b_2 v_2^2 \quad (83)$$

$$\omega_j = \frac{1}{r} v_1 \quad (87)$$

$$v_1 = -\frac{L_1}{L_2} v_2 \quad (88)$$

$$f_2 = \frac{L_1}{L_2} f_1 \quad (89)$$

MODELO MATEMATICO EN FUNCION DE TRANSFERENCIA

Linealizando las ecuaciones y restando el estado estacionario

$$L \frac{di^*}{dt} = E^* - 2k \bar{i} i^* - K_b \omega_j^* \quad (96)$$

$$J \frac{d\omega_j^*}{dt} = K i^* - r f_{rueda}^* \quad (97)$$

$$M_1 \frac{dv_1^*}{dt} = f_{rueda}^* - K_1 \int v_1^* - 2b_1 \bar{v}_1 v_1^* - f_1^* \quad (98)$$

$$M_2 \frac{dv_2^*}{dt} = f_2^* - K_2 \int v_2^* - 2b_2 \bar{v}_2 v_2^* \quad (99)$$

$$\omega_j^* = \frac{1}{r} v_1^* \quad (100)$$

$$v_1^* = -\frac{L_1}{L_2} v_2^* \quad (101)$$

$$f_2^* = \frac{L_1}{L_2} f_1^* \quad (102)$$

Tomando transformada de Laplace:

$$L s I^*(s) = E^*(s) - 2k \bar{i} I^*(s) - K_b W_j^*(s) \quad (103)$$

$$J s W_j^*(s) = K I^*(s) - r F_{rueda}^*(s) \quad (104)$$

$$M_1 s V_1^*(s) = F_{rueda}^*(s) - \frac{K_1}{s} V_1^*(s) - 2 b_1 \bar{v}_1 V_1^*(s) - F_1^*(s) \quad (105)$$

$$M_2 s V_2^*(s) = F_2^*(s) - \frac{K_2}{s} V_2^*(s) - 2 b_2 \bar{v}_2 V_2^*(s) \quad (106)$$

$$W_j^*(s) = \frac{1}{r} V_1^*(s) \quad (107)$$

$$V_1^*(s) = -\frac{L_1}{L_2} V_2^*(s) \quad (108)$$

$$F_2^*(s) = \frac{L_1}{L_2} F_1^*(s) \quad (109)$$

DIAGRAMA DE BLOQUES

