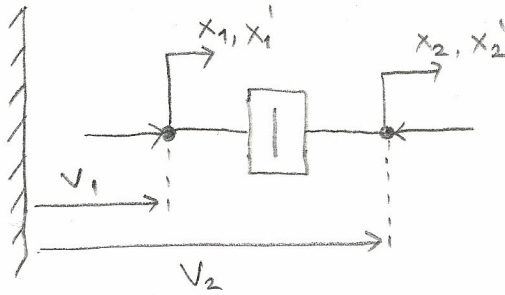
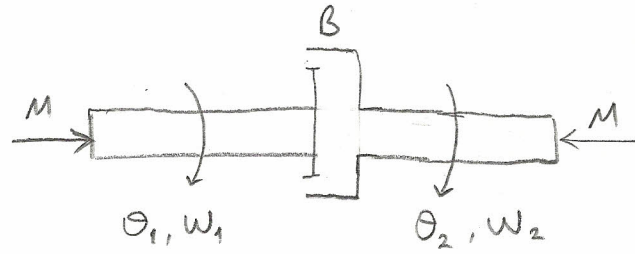


a-) ideal sönümlenme (yapışkanlık sönünmesi) elemanı



(öteleme sönümleyici)



(dönel sönümleyici)

$$f = B \frac{dx}{dt} = Bv \quad (\text{öteleme sönümleyicisi için})$$

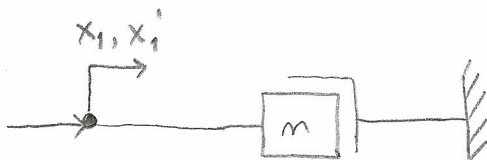
$$B = \frac{\text{Sürtünme kuvveti, } F(N)}{\text{Hız farkı, } (m/s)} \quad [N/(m/s)] \quad (B: \text{sönüm katsayısı})$$

$$M = B \frac{d\theta}{dt} = Bw \quad (\text{dönel sönümleyici için})$$

$$\frac{V(s)}{F(s)} = \frac{1}{B} \quad \text{veya} \quad \frac{X(s)}{F(s)} = \frac{1}{Bs}$$

$$\frac{W(s)}{M(s)} = \frac{1}{B} \quad \text{veya} \quad \frac{\Theta(s)}{M(s)} = \frac{1}{Bs}$$

b-) ideal kütle ve eylemsizlik elemanı

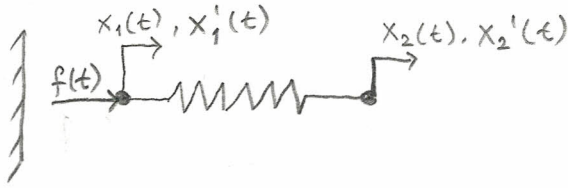


(öteleme kütlesi)

$$f = ma = m \frac{d^2x}{dt^2} + m \frac{dv}{dt}$$

$$\frac{V(s)}{F(s)} = \frac{1}{ms} \quad \text{veya} \quad \frac{X(s)}{F(s)} = \frac{1}{ms^2}$$

c-) ideal yay elemanı



$$f = k(x_1 - x_2)$$

$$\frac{df}{dt} = k \left(\frac{dx_1}{dt} - \frac{dx_2}{dt} \right) \quad \text{veya} \quad \frac{df}{dt} = k \frac{dx}{dt} = kV, \quad V = \frac{1}{k} \frac{df}{dt}$$

$$\frac{V(s)}{F(s)} = \frac{s}{k} \quad \text{veya} \quad \frac{X(s)}{F(s)} = \frac{1}{k}$$

Dinamik Sistemlerin Modellenmesi ve Analizi

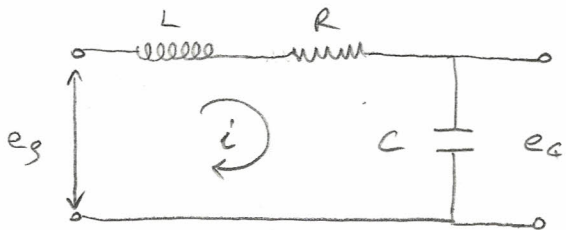
Hareket Denklemlerinin Elde Edilmesi :

Doğrudan Fiziksel Yasaların Uygulanması

- Mekanik Sistemlerde : Newton'ın II. Hareket Yasası
- Elektriksel " : Kirchhoff ve Ohm Yasaları
- Akışkan " : Süreklilik Yasası
- Isıl sistemlerde : Enerjinin korunumu yasası

Elektriksel Sistemler

- Ardışık bağlı R-L-C devresi



$$e_g = e_L + e_R + e_C$$

$$e_g = L \frac{di}{dt} + Ri + \frac{1}{C} \int_0^{\infty} i \cdot dt$$

$$e_C = \frac{1}{C} \int_0^{\infty} i \cdot dt$$

$$e_g = L \frac{d \left(C \frac{de_C}{dt} \right)}{dt} + RC \frac{de_C}{dt} + e_C \Rightarrow e_g = LC \frac{d^2 e_C}{dt^2} + RC \frac{de_C}{dt} + e_C$$

$$L_s I(s) + R I(s) + \frac{1}{Cs} I(s) = E_g(s)$$

$$\frac{1}{Cs} I(s) = E_g(s)$$

$$\frac{E_g(s)}{E_g(s)} = \frac{1}{LCS^2 + RCS + 1} = \frac{\frac{1}{Lc}}{s^2 + \frac{R}{L}s + \frac{1}{Lc}} = \frac{\omega_n^2}{s^2 + 2\zeta\omega_n s + \omega_n^2}$$

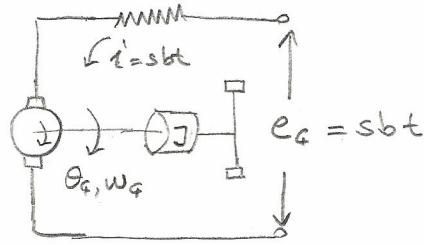
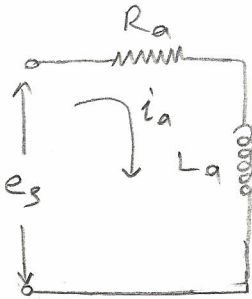
$$\omega_n = \sqrt{\frac{1}{Lc}} \text{ (rad/s)}$$

(doğal frekans)

$$\zeta = \frac{R}{2\sqrt{\frac{L}{c}}}$$

(sönüm oranı)

Alan Sargısı Denetimli Doğru Akım Motoru :



$$e_g = L_a \frac{di_a}{dt} + R_a i_a \xrightarrow{\text{L.D.}} E_g(s) = [L_a s + R_a]$$

$$M(t) = K_m \cdot i_a$$

M: döndürme momenti

$K_m [Nm/A]$: motor sabiti

$$M(t) = J \frac{d^2\theta}{dt^2} + B \frac{d\theta}{dt} \xrightarrow{\text{L.D.}} M(s) = (Js^2 + Bs)\theta(s)$$

$$\frac{\theta_g(s)}{E_g(s)} = \frac{K_m}{s(L_a s + R_a)(Js + B)}, \quad \theta(s) = \frac{\omega_g(s)}{s}$$

B: yapışkanlık sürtünmesi

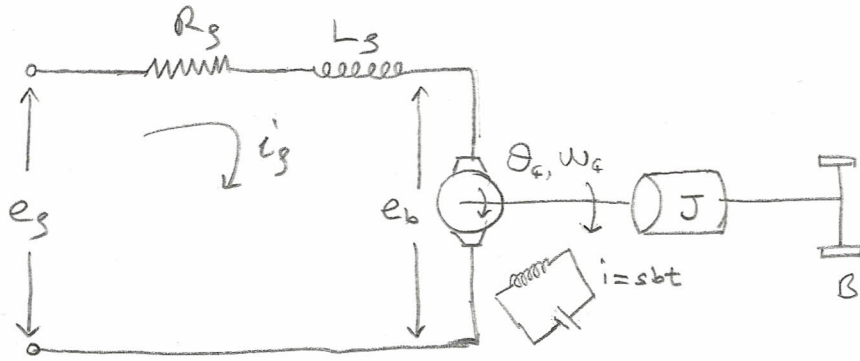
J: Sistemin eylemsizliği

$$\frac{\omega_g(s)}{E_g(s)} = \frac{K_m}{(L_a s + R_a)(Js + B)}$$

$B \rightarrow [Nm/(rad/s)]$

$J \rightarrow [kgm^2]$

Göbek Sargısı Denetimli Doğru Akım Motoru



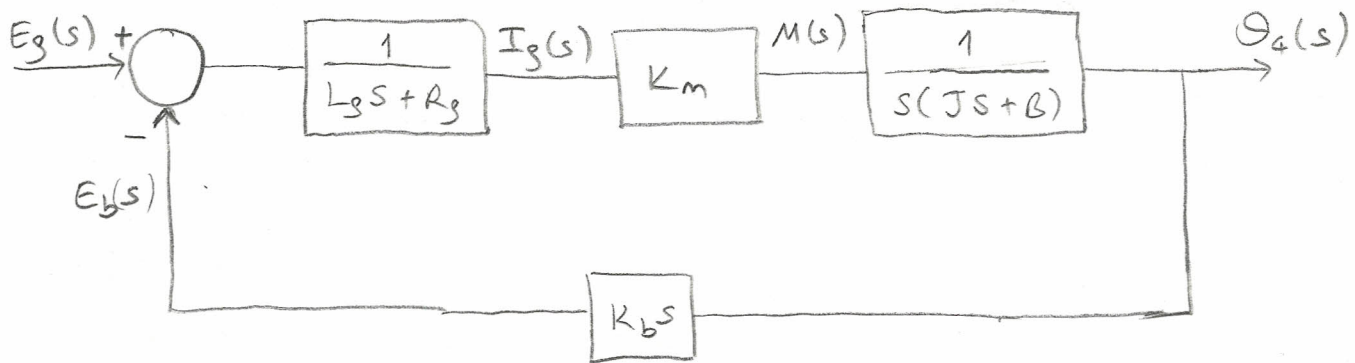
$$e_g - e_b = L_g \frac{di_g}{dt} + R_g i_g \xrightarrow{\text{L.D.}} E_g(s) - E_b(s) = (L_g s + R_g) I_g(s)$$

$$e_b = K_b \frac{d\theta_f}{dt} = K_b \omega_f \xrightarrow{\text{L.D.}} E_b = K_b s \theta_f(s)$$

$$M(t) = K_m \cdot i_g \xrightarrow{\text{L.D.}} M(s) = K_m I_g(s)$$

$$M(t) = J \frac{d^2\theta_f}{dt^2} + B \frac{d\theta_f}{dt} \xrightarrow{\text{L.D.}} M(s) = s(Js + B) \theta_f(s)$$

$$\frac{\theta_f(s)}{E_g(s)} = \frac{K_m}{s[L_g J s^2 + (L_g B + R_g J)s + R_g B + K_m K_b]}$$



Durum Değişkeni Modelleri

Durum değişkeni modellerinin altında yatan temel kavram, herhangi bir anda bir sistemin dinamik koşulunun o sistemin durumuyla tamamen tanımlanmış olmasıdır. Durum, $X_1(t), X_2(t), \dots, X_n(t)$ durum takımı cinsinden ifade edilir. Herhangi girişler ile birlikte bu durum değişkenlerinin bilgisi sistemin gelecekteki durumunun durum denklemlerinden bulunmasına olanak tanır. Sistem çıkışı durum değişkenleri cinsinden tanımlanabilir. n . nci dereceden bir sistem dinamiğinin modellenmesi için n adet durum değişkeni ve n adet durum denklemi gerektirir.

$$\frac{d}{dt} X(t) = A X(t) + B U(t)$$

$$y(t) = C X(t) + D U(t)$$

X : durum vektörü (n -elemanlı sütun vektörü)

U : denetim vektörü (r -elemanlı sütun vektörü)

y : çıkış " (m - " satır ")

$A = n \times n$ elemanlı matris

$B = n \times r$ " "

$C = m \times n$ " "

$D = m \times r$ " "

Laplace Denklemlerinden Yararlanarak Durum Denklemlerinin
Elde Edilmesi ;

$$\dot{X}(t) = A X(t) + B U(t)$$

$$sX(s) - X(0^+) = AX(s) + BU(s)$$

$$[sI - A] X(s) = X(0^+) + BU(s)$$

$$X(s) = [sI - A]^{-1} X(0^+) + [sI - A]^{-1} BU(s)$$

$$[sI - A]^{-1} \triangleq \phi(s)$$

$$\mathcal{L}^{-1} \{ \phi(s) \} = \phi(t) \quad (\text{Durum geiş matrisi})$$

$$X(t) = \underbrace{\phi(t) X(0^+)}_{\text{öz gözüm}} + \underbrace{\int_0^t \phi(t-z) B U(z) dz}_{\text{zorlanmış gözüm}}$$

öz gözüm

zorlanmış gözüm

tam gözüm

Ör

$$\frac{d}{dt} \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} -2 & -2 \\ -3 & -3 \end{bmatrix}}_A \begin{bmatrix} i_1 \\ i_2 \end{bmatrix} + \underbrace{\begin{bmatrix} 10 \\ 20 \end{bmatrix}}_B U(t)$$

Durum denklemini verilen \underbrace{A} devre için \underbrace{B} başlangıç koşulları

$$\begin{bmatrix} i_1(0^+) \\ i_2(0^+) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 4 \\ 1 \end{bmatrix} (A) \quad \text{ise öz, zorlanmış ve tam gözümleri} \\ \phi(t) \text{ yardımıyla çözümler.}$$

Çözüm:

$$\frac{di_1}{dt} = -2i_1 - 2i_2 + 10U(t)$$

$$\frac{di_2}{dt} = -3i_1 - 3i_2 + 20U(t)$$

$$\Phi(s) = [sI - A]^{-1} = \begin{bmatrix} s+2 & 2 \\ 3 & s+3 \end{bmatrix}^{-1} = \frac{1}{(s+2)(s+3)-6} \begin{bmatrix} s+3 & -2 \\ -3 & s+2 \end{bmatrix}$$

$$\left(s \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} -2 & -2 \\ -3 & -3 \end{bmatrix} \right) \Rightarrow = \frac{1}{s(s+5)} \begin{bmatrix} s+3 & -2 \\ -3 & s+2 \end{bmatrix}$$

$$\Phi(t) = \mathcal{L}^{-1} \{ \Phi(s) \}$$

$$\Phi_{11}(t) = \frac{s+3}{s(s+5)} = \frac{3/5}{s} + \frac{2/5}{s+5} \Rightarrow \Phi_{11}(t) = \frac{3}{5} + \frac{2}{5} e^{-5t} \quad (t \geq 0)$$

$$\Phi(t) = \frac{1}{5} \begin{bmatrix} 3+2e^{-5t} & -2+2e^{-5t} \\ -3+3e^{-5t} & 2+5e^{-5t} \end{bmatrix} \quad (t \geq 0)$$

$$* X_{\ddot{o}z}(t) = \Phi(t) \cdot X(0^-)$$

$$= \frac{1}{5} \begin{bmatrix} 3+2e^{-5t} & -2+2e^{-5t} \\ -3+3e^{-5t} & 2+5e^{-5t} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 4 \\ 1 \end{bmatrix}$$

$$= \frac{1}{5} \begin{bmatrix} 10+10e^{-5t} \\ -10+15e^{-5t} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 2+2e^{-5t} \\ -2+3e^{-5t} \end{bmatrix} (A) = \begin{bmatrix} i_{1\ddot{o}z}(t) \\ i_{2\ddot{o}z}(t) \end{bmatrix} (A) \quad (t \geq 0)$$

$$* X_{z_{or}}(t) = \int_0^t \Phi(t-z) B U(z) dz$$

$$= \int_0^t \frac{1}{5} \begin{bmatrix} 3+2e^{-5(t-z)} & -2+2e^{-5(t-z)} \\ -3+3e^{-5(t-z)} & 2+5e^{-5(t-z)} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 10 \\ 20 \end{bmatrix} dz$$

$$= \begin{bmatrix} -2t + \frac{12}{5} (1-e^{-5t}) \\ 2t + \frac{18}{5} (1-e^{-5t}) \end{bmatrix} (A) = \begin{bmatrix} i_{1z_{or}}(t) \\ i_{2z_{or}}(t) \end{bmatrix} (A)$$

$$X(t) = \begin{bmatrix} \dot{c}_1(t) \\ \dot{c}_2(t) \end{bmatrix} = X_{\ddot{o}_2}(t) + X_{2or}(t)$$

$$= \begin{bmatrix} \frac{22}{5} e^{-2t} - \frac{2}{5} e^{-5t} \\ \frac{8}{5} + 2t - \frac{3}{5} e^{-5t} \end{bmatrix} \quad (A) \quad (t \geq 0)$$