

# TEORÍA DE CONTROL

---

MODELO DE ESTADO DISCRETO

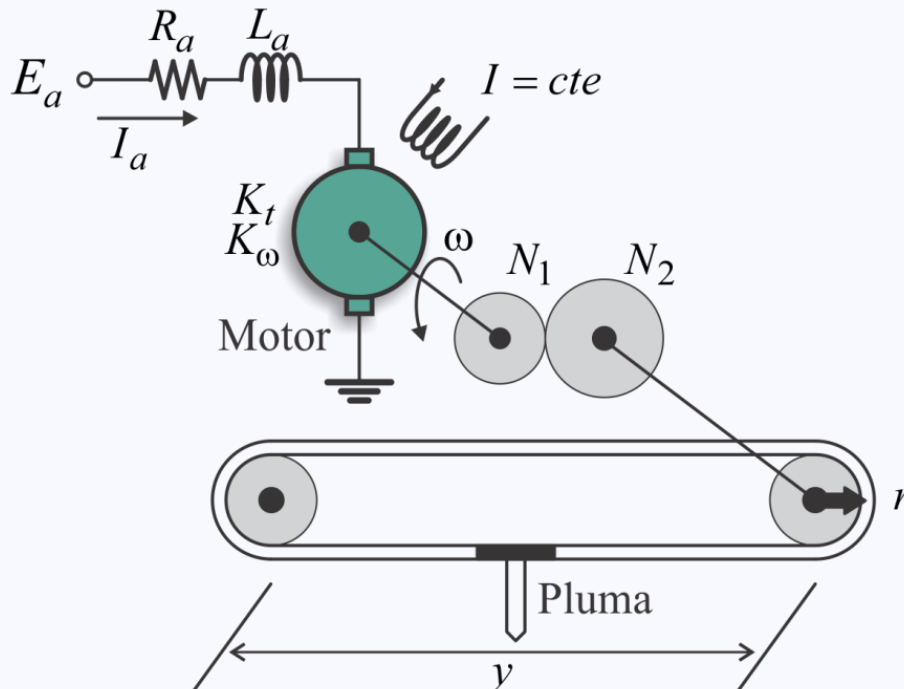
PROBLEMA 6\_4

# MODELO DE ESTADO DISCRETO

## PROBLEMA 6\_4

Para el graficador que se ve en la figura se desea encontrar un modelo de estados discreto en donde el vector de estado este compuesto por: la corriente de armadura del motor ( $I_a$ ), la velocidad del eje del motor ( $\omega$ ) y la posición de la pluma del graficador ( $y$ ).

El periodo de muestreo es de 0.001s, de modo que las variables de estado del modelo discreto mantengan las características del sistema continuo.



### Datos:

$$L_a = 3\text{mH}$$

$$R_a = 0.48\Omega$$

$$K_t = 0.68\text{Nm/A}$$

$$K_w = 0.68\text{Vs/r}$$

$$J = 0.03\text{Nms}^2$$

$$B = 0.0011\text{Nms}$$

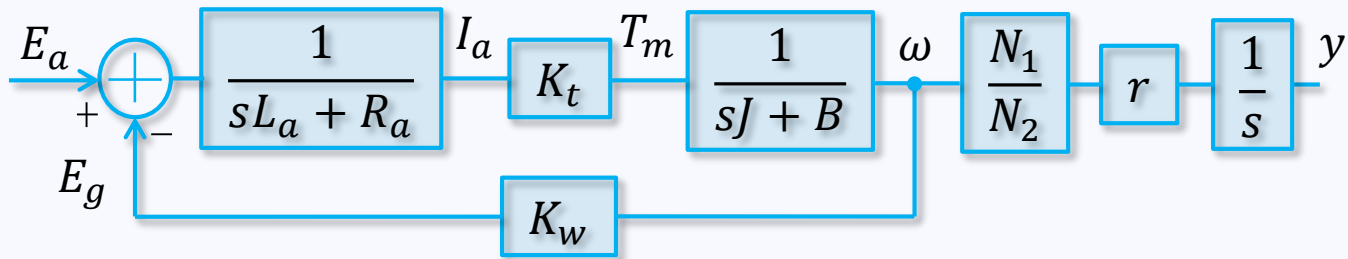
$$rN_1/N_2 = 0.1\text{m}$$



# MODELO DE ESTADO DISCRETO

## CALCULO DEL MODELO DE ESTADO CONTINUO

### Diagrama de bloques



### Ecuaciones de estado

$$\begin{cases} \dot{I}_a = -\frac{R_a}{L_a} I_a - \frac{K_w}{L_a} \omega + \frac{1}{L_a} E_a \\ \dot{\omega} = \frac{K_t}{J} I_a - \frac{B}{J} \omega \\ \dot{y} = r \frac{N_1}{N_2} \omega \end{cases}$$

### Modelo de estado

$$\begin{bmatrix} \dot{I}_a \\ \dot{\omega} \\ \dot{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -\frac{R_a}{L_a} & -\frac{K_w}{L_a} & 0 \\ \frac{K_t}{J} & -\frac{B}{J} & 0 \\ 0 & r \frac{N_1}{N_2} & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} I_a \\ \omega \\ y \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} \frac{1}{L_a} \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} E_a$$

$$y = [0 \quad 0 \quad 1] \begin{bmatrix} I_a \\ \omega \\ y \end{bmatrix}$$



# MODELO DE ESTADO DISCRETO

## TRANSFORMACIÓN EXPONENCIAL

$$\begin{aligned}x[k+1] &= A_d x[k] + B_d u[k] \quad \text{con:} & A_d &= e^{AT_s} \\y[k] &= C_d x[k] & B_d &= \int_0^{T_s} e^{A\lambda} B d\lambda \\ & & C_d &= C\end{aligned}$$

A partir de la transformada de Laplace se determina la matriz de transición de estados

$$\varphi(t) = e^{At} = L^{-1}\{(sI - A)^{-1}\}$$

Donde:

$$(sI - A) = \begin{bmatrix} \left(s + \frac{R_a}{L_a}\right) & \frac{K_w}{L_a} & 0 \\ -\frac{K_t}{J} & \left(s + \frac{B}{J}\right) & 0 \\ 0 & -\frac{N_1}{N_2}r & s \end{bmatrix}$$



# MODELO DE ESTADO DISCRETO

$$(SI - A)^{-1} = \begin{bmatrix} \frac{L_a(sJ + B)}{\Delta_1} & -\frac{K_w J}{\Delta_1} & 0 \\ \frac{K_t L_a}{\Delta_1} & \frac{J(sL_a + R_a)}{\Delta_1} & 0 \\ \frac{K_t N_1/N_2 \cdot r \cdot L_a}{s\Delta_1} & \frac{N_1/N_2 \cdot r \cdot J(sL_a + R_a)}{s\Delta_1} & \frac{1}{s} \end{bmatrix}$$

$$\Delta_1 = s^2 L_a J + (L_a B + R_a J)s + K_t K_w + R_a B$$

Reemplazando numéricamente y descomponiendo en fracciones simples se tiene:

$$(SI - A)^{-1} = \begin{bmatrix} \left( \frac{1.6269}{(s + 115.5)} - \frac{0.62693}{(s + 44.53)} \right) & \left( \frac{3.1939}{(s + 115.5)} - \frac{3.1939}{(s + 44.53)} \right) & 0 \\ \left( \frac{0.31939}{(s + 44.53)} - \frac{0.31939}{(s + 115.5)} \right) & \left( \frac{1.627}{(s + 44.53)} - \frac{0.62703}{(s + 115.5)} \right) & 0 \\ \left( \frac{4.4 \times 10^{-4}}{s} + \frac{2.76 \times 10^{-4}}{(s + 115.5)} - \frac{7.17 \times 10^{-4}}{(s + 44.53)} \right) & \left( \frac{3.11 \times 10^{-3}}{s} + \frac{5.42 \times 10^{-4}}{(s + 115.5)} - \frac{3.65 \times 10^{-3}}{(s + 44.53)} \right) & \frac{1}{s} \end{bmatrix}$$



# MODELO DE ESTADO DISCRETO

Anti transformando se tiene:

$$\varphi(t) = \begin{bmatrix} (1.6269e^{-115.5t} - 0.62693e^{-44.53t}) & (3.1939e^{-115.5t} - 3.1939e^{-44.53t}) & 0 \\ (0.31939e^{-44.53t} - 0.31939e^{-115.5t}) & (1.627e^{-44.53t} - 0.62703e^{-115.5t}) & 0 \\ (4.4 \times 10^{-4} + 2.76 \times 10^{-4} e^{-115.5t} - 7.17 \times 10^{-4} e^{-44.53t}) & (3.11 \times 10^{-3} + 5.42 \times 10^{-4} e^{-115.5t} - 3.65 \times 10^{-3} e^{-44.53t}) & u(t) \end{bmatrix}$$

Evaluando la matriz en  $t = T_s$  se tiene:

$$A_d = \begin{bmatrix} 0.8498 & -0.2093 & 0 \\ 0.02093 & 0.9975 & 0 \\ 1.084 \times 10^{-6} & 9.98 \times 10^{-5} & 1 \end{bmatrix}$$

Por otra parte se tiene que:

$$B_d = \int_0^{T_s} e^{A\lambda} B d\lambda$$

$$e^{At} B = \begin{bmatrix} (542.29e^{-115.5t} - 208.97e^{-44.53t}) \\ (106.46e^{-44.53t} - 106.46e^{-115.5t}) \\ (0.14691 + 9.217 \times 10^{-2} e^{-115.5t} - 0.23908 e^{-44.53t}) \end{bmatrix}$$



# MODELO DE ESTADO DISCRETO

Luego:

$$B_d = \begin{bmatrix} (4.6927e^{-44.53t} - 4.6951e^{-115.5t}) \Big|_0^{T_s} \\ (-2.39e^{-44.53t} + 0.9217e^{-115.5t}) \Big|_0^{T_s} \\ (0.14691 \cdot t - 7.98 \times 10^{-4} e^{-115.5t} + 5.369 \times 10^{-3} e^{-44.53t}) \Big|_0^{T_s} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.3078 \\ 0.0036 \\ 1.231 \times 10^{-7} \end{bmatrix}$$

Finalmente, el modelo de estado discreto resulta:

$$\begin{bmatrix} i_a[k+1] \\ w[k+1] \\ y[k+1] \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0.8498 & -0.2093 & 0 \\ 0.02093 & 0.9975 & 0 \\ 1.084 \times 10^{-6} & 9.98 \times 10^{-5} & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_a[k] \\ w[k] \\ y[k] \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0.3078 \\ 0.0036 \\ 1.231 \times 10^{-7} \end{bmatrix} E_a[k]$$

$$y[k] = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} i_a[k] \\ w[k] \\ y[k] \end{bmatrix}$$

