ECA414 – Sistemas de Controle I

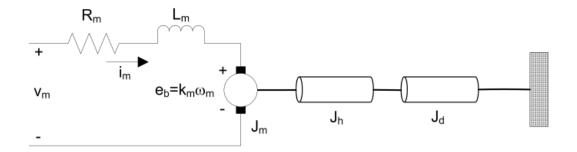
Experiência 07 – Modelagem em Motor DC

Nome:	R.A.:
Nome:	R.A.:
Nome:	R.A.:
Nome:	R.A.:

1 Introdução

O Quanser QUBE-Servo 2 é um sistema servo rotativo de acionamento direto. Seu esquema de circuito de armadura do motor é mostrado na Figura 1 e os parâmetros elétricos e mecânicos são dados na Tabela 1. O eixo do motor de corrente contínua está conectado ao hub de carga. O hub é um disco de metal usado para montar o disco ou pêndulo rotativo e tem um momento de inércia de J_h . Uma carga de disco é conectada ao eixo de saída com um momento de inércia de J_d .

Figura 1 - Diagrama eletromecânico do Quanser Qube Servo 2



A tensão da força contra eletromotriz (f.c.e.m.) e_b (t) depende da velocidade do eixo do motor, e da constante de f.c.e.m do motor, k_m . Ela se opõe ao fluxo do circuito. A tensão da de f.c.e.m. é dada por:

$$e_b(t) = k_m \omega_m(t) \tag{1}$$

Onde $\omega_m(t)$ é a velocidade angular do eixo ao longo do tempo.

Tabela 1 – parâmetros do sistema Quanser Qube

Symbol	Description	Value
DC Motor		
R_m	Terminal resistance	8.4Ω
k_t	Torque constant	0.042 N.m/A
k_m	Motor back-emf constant	0.042 V/(rad/s)
J_m	Rotor inertia	$4.0 imes 10^{-6} ext{ kg.m}^2$
L_m	Rotor inductance	1.16 mH
Load Hub		
m_h	Load hub mass	0.0106 kg
r_h	Load hub radius	0.0111 m
Load Disk		
m_d	Load disk mass	0.053 kg
r_d	Load disk radius	0.0248 m

Utilizando a segunda lei de Kirchoff para amalha do circuito temos:

$$v_m(t) - R_m i_m(t) - L_m \frac{di_m(t)}{dt} - k_m \omega_m(t) = 0.$$
⁽²⁾

Como a indutância do motor é muito menor que a resistência, ela poderá ser ignorada e neste caso teremos:

$$v_m(t) - R_m i_m(t) - k_m \omega_m(t) = 0. \tag{3}$$

Resolvendo $I_m(t)$, a corrente no motor pode ser definida como:

$$i_m(t) = \frac{v_m(t) - k_m \omega_m(t)}{R_m} \tag{4}$$

A equação do eixo do motor pode ser expressa como:

$$J_{eq}\dot{\omega}_m(t) = \tau_m(t) \tag{5}$$

Onde J_{eq} é o momento de inércia total atuando no eixo do motor e τ_m é o torque aplicado pelo motor DC. Com base na corrente aplicada ao motor o torque é:

$$\tau_m = k_t i_m(t) \tag{6}$$

O momento de inércia de um disco em torno de seu pivô, com massa m e raio r é:

$$J = \frac{1}{2}mr^2\tag{7}$$

2 Cálculo da inércia total equivalente

Com base na equação 7 e nos valores da tabela 1 encontre o valor da inércia inércia equivalente gerada a partir dos componentes do sistema.

 J_{eq} :

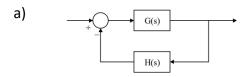
3 Encontrando a função de transferência

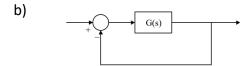
Com base nas equações encontre a função de transferência da Velocidade em relação à Tensão no motor definida por:

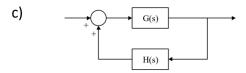
$$\frac{\Omega_m(S)}{V_m(S)}$$

Para isso formule as a equação diferencial com base nas equações 4 a 6 e em seguida aplique a transformada de Laplace na equação.

Com base na função de transferência obtida, qual diagrama seria mais adequado para a representação deste sistema? (Marque um x para a alternativa escolhida)







4 Validando o sistema

Abra o código de LabVIEW (vi) com o nome **Modelagem_Motor_exercicio.vi.** Após abrir o painel frontal utilize o atalho Ctrl+E para verificar o diagrama de blocos. Você deverá montar a função de transferência do sistema a partir das equações encontradas. Observe que, no diagrama de blocos já existe o início da modelagem você deverá completar o que falta.

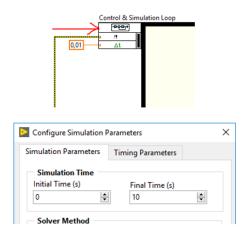


DICA: Utilize o bloco de integração para obter o valor de velocidade a partir da aceleração resultante.

Complete a simulação realizando os seguintes passos:

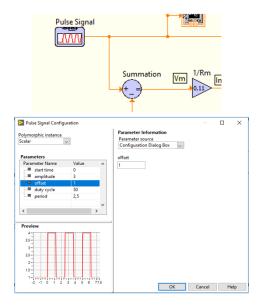
a) Com duplo clique do mouse na parte superior do loop de simulação, altere o tempo do ensaio para 10 segundos:

Figura 2 – Configurando o tempo de simulação



b) Troque o sinal do tipo de grau para um sinal pulsado na entrada dos sistemas. Configure este sinal para variar entre 1 e 3V a uma frequência de 0,4Hz:

Figura 3 – Inserindo um sinal pulsado para estímulo dos sistemas



- c) Acrescente a resposta do modelo ao gráfico XY com a resposta real.
- d) Execute o código para realizar a simulação.

Conclusões: