

#### **CONCURSO ITA 2025**

EDITAL: 01/ITA/2025 CARGO: PROFESSOR

PERFIL: MS-35

# **CADERNO DE QUESTÕES**

- 1. Esta prova tem duração de 4 (quatro) horas.
- Você poderá usar apenas caneta esferográfica de corpo transparente com tinta preta, lápis ou lapiseira, borracha, régua transparente simples e compasso. É proibido portar qualquer outro material escolar ou equipamento eletrônico.
- 3. Você recebeu este **caderno de questões e um caderno de respostas** que deverão ser devolvidos ao final do exame.
- O caderno de questões é composto por 7 (sete) questões dissertativas.
- As questões dissertativas devem ser respondidas exclusivamente no caderno de respostas. Responda sequencialmente as questões, usando caneta preta.
- 6. É obrigatória a devolução do caderno de questões e do caderno de respostas, sob pena de desclassificação do candidato.
- 7. Aguarde o aviso para iniciar a prova. Ao terminá-la, avise o fiscal e aguarde-o no seu lugar.

### Questão 1

(15 pontos)

Um veículo aeroespacial possui dinâmica de atitude simplificada no plano descrita por:

$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -4 & -3 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u, \quad y = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x}$$

onde  $x_1$  representa o ângulo de atitude (rad),  $x_2$  a velocidade angular (rad/s), u o torque de controle (N·m) e y é a medição do ângulo via sensor.

Projete um sistema de controle por realimentação de estados com integrador para rastreamento de referência de atitude, considerando:

- Polos desejados em malha fechada:  $\{-2, -3, -5\}$
- Especificação: erro nulo em regime permanente para entrada degrau
- Lei de controle:  $u = -K_a \mathbf{x}_a + Nr$  onde  $\mathbf{x}_a = [\mathbf{x}^T \ z]^T$  e  $z = \int (r-y) dt$

Na prática, apenas o ângulo de atitude é medido diretamente. Projete um observador de Luenberger de ordem completa para estimar a velocidade angular, com polos do observador em  $\{-8, -9\}$ .

Determine:

- 1. Determine os ganhos  $K_a$  e N.
- 2. O ganho do observador L
- 3. Os polos do sistema completo quando  $u = -K_a \hat{\mathbf{x}}_a + Nr$  (usando estados estimados)
- 4. Justifique brevemente o princípio da separação aplicado neste contexto

# Questão 2

(10 pontos)

Para 
$$\dot{\mathbf{x}} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ -1 & 0 \end{bmatrix} \mathbf{x} + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u$$
, considere  $J = \int_0^\infty (\mathbf{x}^\top Q \mathbf{x} + Ru^2) \, dt$  com  $Q = I_2$ ,  $R = 1$ .

- (a) Calcule o ganho  $K_{LQR}$ .
- (b) Com  $u = -K_{LOR}\mathbf{x}$ , estime a margem de ganho.
- (c) Suponha incerteza multiplicativa de ganho na planta de  $\pm 20\%$ . Essa margem é suficiente? Justifique.

#### **EDITAL: 01/ITA/2025**

### Questão 3

(10 pontos)

Em uma experiência de levitação magnética um objeto metálico é mantido no ar suspenso a partir de um eletroímã. O deslocamento vertical do objeto é descrito pela seguinte equação diferencial não linear:

$$m\frac{d^2H}{dt^2} = mg - \frac{k}{2}\frac{I^2}{H^2} \tag{1}$$

sendo que:

- m= massa do objeto metálico
- q = aceleração da gravidade
- k = uma constante positiva
- H = distância entre o eletroímã e o objeto metálico (sinal de saída)
- I = corrente do eletroímã (sinal de entrada)
- (a) Obtenha a relação entre o ponto de equilíbrio para a distância entre o eletroímã e o objeto metálico  $H_0$  e a corrente do eletroímã  $I_0$ .
- (b) Linearize a equação em torno do ponto de equilíbrio encontrado no **Item a** e obtenha a função de transferência resultante.

# Questão 4

(10 pontos)

Considere a seguinte equação de estado,

$$G: \left\{ \begin{array}{l} \dot{x} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & -2 & 1 \\ -\theta & 0 & -1 \end{bmatrix} x + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \theta \end{bmatrix} u \\ y = \begin{bmatrix} 0 & \theta & 1 \end{bmatrix} x \end{array} \right.$$

Para qual faixa de valores de  $\theta$ , o sistema G é assintoticamente estável?

## Questão 5

(10 pontos)

Um sistema escalar não linear  $\dot{x}=x^2+u$  deve ser estabilizado pelo seguinte controlador (na forma de função de transferência)

$$G_c(s) = \frac{U(s)}{E(s)} = \frac{k(s+z)}{s(s+p)}$$
(2)

em que  $\{k,z,p\}$  são parâmetros (ganhos) do controlador; U(s) é a transformada de Laplace de u; e E(s) é a transformada de Laplace de e. Note que e é o sinal de erro de referência  $e=y-y_{\rm ref}$ , sendo que a referência é um sinal do tipo degrau. A saída medida é a variável de estado do sistema, y=x. Faça o que se pede:

- (a) Apresente as equações do sistema em malha fechada no formato de equações de estados.
- (b) Deduza o ponto de equilíbrio do sistema em malha fechada.
- (c) Linearize o sistema em malha fechada por série de Taylor usando os pontos de equilíbrio encontrados no **Item b**.
- (d) Obtenha o polinômio característico do sistema em malha fechada.
- (e) Sabendo que para  $\Delta = \lambda^3 + a_2\lambda^2 + a_1\lambda + a_0$ , o critério de Routh-Hurwitz tem como condição não trivial de estabilidade  $a_2a_1 > a_0$ . Verifique essa desigualdade em termos dos parâmetros  $\{k, z, p\}$  do controlador.

# Questão 6

(15 pontos)

Seja um mecanismo translacional horizontal de um grau de liberdade com dinâmica de movimento modelada pela  $2^a$  lei de Newton, considerando a força de controle f como entrada e a posição x como saída. Considere que o mecanismo tenha uma massa  $m=2\,\mathrm{kg}$  e despreze os atritos.

Projete um controlador PID  $C(s) \triangleq F(s)/E(s) = k_P + k_I/s + k_D s$ , onde s é a variável complexa da transformada de Laplace (TL), F(s) é a TL de f e E(s) é a TL do erro de controle, tal que:

- 1. todos os ganhos  $k_P$ ,  $k_I$  e  $k_D$  sejam positivos; e
- 2. o sistema em malha fechada não tenha resposta oscilatória quando excitado por um degrau.

#### Questão 7

(30 pontos)

Considere um servomecanismo eletromecânico para controle de ângulo de uma superfície aerodinâmica de uma aeronave. Ver diagrama esquemático na figura abaixo. O sistema é composto de um motor de corrente contínua escovado, de uma superfície de controle e o eixo que a acopla ao motor, um controlador e um circuito amplificador de corrente (drive). Na figura,  $\theta$  é a deflexão da superfície de controle,  $\tau$  é o torque gerado pelo motor, i é a corrente de armadura do motor e u é o sinal de controle (variável manipulada).

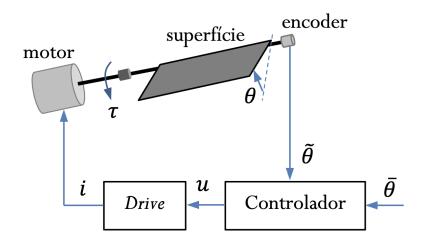


Figura 1: Diagrama esquemático do servomecanismo eletromecânico

Suponha que: 1) o amplificador forneça corrente  $i=k_au$ ; 2) o motor gere um torque  $\tau=k_mi$ ; 3) a superfície de controle esteja sujeita a um torque de arrasto proporcional à sua velocidade angular  $\dot{\theta}$ , com coeficiente de proporcionalidade b; 4) que o mecanismo, incluindo o eixo e rotor do motor, tenha momento de inércia J; e que 5) distúrbios desconhecidos, incertezas de modelo e ruídos de medidas sejam desprezíveis.

Considere que a lei de controle implementada no controlador seja do tipo proporcional-derivativa (P-D), com a ação derivativa posta na realimentação e ganhos proporcional e derivativo dados por  $k_p=10$  e  $k_d=1$ , respectivamente. Sabe-se que foi realizado um experimento com esse sistema, em que se aplicou um degrau unitário em  $\bar{\theta}$  e se mediu na resposta  $\theta$  uma máxima ultrapassagem de 20% e um tempo de acomodação de 4 segundos (2%) ( $\omega_n\approx 2,19\,\mathrm{rad/s},\,\zeta\approx 0,45$ ).

Pede-se para projetar um controlador por realimentação de estados observados, para substituir o atual P-D, de forma que o sistema resultante tenha dois autovalores em -1 e dois em -10 e tenha erro em regime permanente nulo para uma entrada  $\bar{\theta}$  do tipo degrau de amplitude arbitrária.