

**ATENÇÃO: A LISTA DE EXERCÍCIOS NÃO SERÁ ENTREGUE! A LISTA DE EXERCÍCIOS SERVE PARA VOCÊ SE PREPARAR PARA PROVA! APENAS OS TRABALHOS VALEM NOTA E SÃO ENTREGUES**  
(veja o final do documento)

**1ª Questão**

Considere a equação linear

$$\dot{x} = \begin{pmatrix} 0 & -10 \\ 10 & 0 \end{pmatrix} x$$

utilize

$$\frac{dx_2}{dx_1} = \frac{f_2(x_1, x_2)}{f_1(x_1, x_2)}$$

para expressar  $x_2$  como função de  $x_1$ . Calcule a exponencial da matriz do sistema e compare os resultados obtidos.

**2ª Questão**

Determine a solução do problema de Cauchy para o seguinte sistema

$$\begin{aligned} \dot{x}(t) &= e^{x(t)} \\ x(t_0) &= x_0 \end{aligned}$$

Mostre que as soluções divergem em tempo finito.

**3ª Questão**

Considerando o modelo de um sistema térmico

$$\ddot{c} = u$$

conectado a um controle PD com chaveamento como na figura 1.

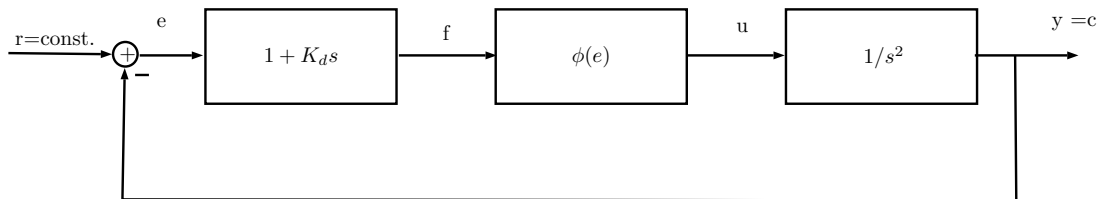


Figura 1: Simulation scheme for the closed loop system.

Pede-se esboçar as trajetórias no plano de fase  $(x_1, x_2)$  considerando  $\dot{r} \equiv 0$ ,  $x_1 = e$ ,  $x_2 = \dot{e}$ ,  $f = e + K_d \dot{e}$  e  $u = \phi(f) = M \operatorname{sgn}(f)$ . A função  $\operatorname{sgn}(x)$  é nula quando  $x = 0$ , é

igual a 1 quando  $x > 0$  e é igual a  $-1$  quando  $x < 0$ . Utilize o método de separação de variáveis

$$\frac{dx_2}{dx_1} = \frac{f_2(x_1, x_2)}{f_1(x_1, x_2)}$$

(integre em ambos os lados de  $f_2 dx_1 = f_1 dx_2$ ). Você deve analisar separadamente as regiões I (tal que  $x_1 + K_d x_2 > 0$ ), e II (tal que  $x_1 + K_d x_2 \leq 0$ ).

**4ª Questão** Considerando o modelo do servomecanismo linear:

$$J\ddot{c} + f_v\dot{c} = u$$

conectado como na figura 2

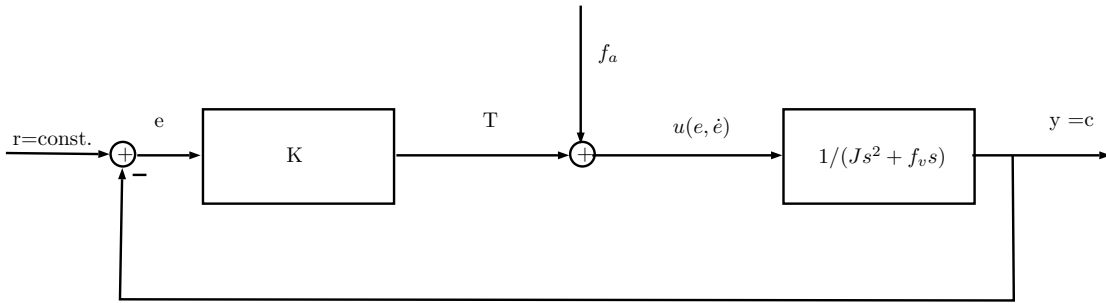


Figura 2: Simulation scheme for the closed loop system.

onde  $f_a$  é um torque de atrito tal que:

- (i) Quando  $\dot{c} \neq 0$ ,  $f_a$  tem sentido contrário a  $\dot{c}$  e módulo  $f_c$  (atrito cinético).
  - (ii) O atrito  $f_a$  anula o torque  $T$  aplicado no motor quando a velocidade do eixo  $\dot{c}$  é nula e  $\|T\| < f_s$  (atrito estático).
  - (iii) Quando  $\dot{c} = 0$  e  $\|T\| \geq f_s$ , o torque de atrito  $f_a$  tem sentido contrário a  $T$  e módulo  $f_s$  (atrito estático na iminência do movimento).
- (a) Pedese mostrar que

$$u(e, \dot{e}) = \begin{cases} Ke + f_c \text{sgn}(\dot{e}), \dot{e} \neq 0 \\ 0, \dot{e} = 0, \|e\| \leq f_s/K \\ Ke - f_s \text{sgn}(Ke), \dot{e} = 0, \|e\| < f_s/K \end{cases}$$

e que o modelo do sistema é da forma

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= -(1/\tau)x_2 - [1/(\tau f_v)]u(x_1, x_2) \end{aligned}$$

onde  $x_1 = e$ ,  $x_2 = \dot{e}$ ,  $\tau = J/f_v$ .

c) Considere as regiões I, II e III definidas respectivamente por  $x_2 > 0$  e  $x_2 < 0$  e  $x_2 = 0$ . Mostre que na região I o modelo do sistema é:

$$\begin{aligned} \dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= -(1/\tau)x_2 - [K/(\tau f_v)]x_1 - f_c/(\tau f_v) \end{aligned}$$

na região II o modelo do sistema é:

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= -(1/\tau)x_2 - [K/(\tau f_v)]x_1 + f_c/(\tau f_v)\end{aligned}$$

e na região III o modelo do sistema é:

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= x_2 = 0 \\ \dot{x}_2 &= -[1/(\tau f_v)]U_s(x_1)\end{aligned}$$

onde  $U_s(x_1) = 0$  se  $\|x_1\| < f_s/K$  e  $U_s(x_1) = Kx_1 - f_s \operatorname{sgn}(Kx_1)$  se  $\|x_1\| \geq f_s/K$ .

d) Mostrar que na região I (resp. II) o sistema se comporta como um sistema linear com ponto de equilíbrio  $x_1 = -f_c/K, x_2 = 0$  (resp.  $x_1 = +f_c/K, x_2 = 0$ ). Obtenha as novas equações lineares para I e II, transladando a origem das equações para os respectivos pontos de equilíbrio. Mostrar que a região  $R = \{x = (x_1, x_2) \in \mathbb{R}^2 | x_2 = 0, \text{ e } \|x_1\| < f_s/K\}$  é um conjunto de pontos de equilíbrio.

### 5º Exercício

(a) Seja  $M$  uma matriz de números reais de  $k$  linhas e  $m$  colunas, onde  $k < m$ . Suponha que as linhas de  $M$  são independentes (isto é,  $M$  possui posto  $k$ ). Então  $M$  pode ser completada com  $m - k$  linhas de modo a formar uma matriz invertível. (Dica: Depois de uma reordenação das colunas, podemos considerar que o determinante menor formado pelas primeiras  $k$  colunas é não nulo. Acrescente, após esta reordenação, os últimos  $m - k$  vetores linha da base canônica. Reordene as colunas de forma a reobter a ordem original das colunas).

(b) Aplique esta idéia para mostrar que todo conjunto de  $k$  funções  $\phi_i : \mathbb{R}^n \rightarrow \mathbb{R}^n$ , com  $k \leq n$  tais que a matriz Jacobiana

$$J\phi = \begin{pmatrix} \frac{\partial \phi_1}{\partial x_1} & \frac{\partial \phi_1}{\partial x_2} & \cdots & \frac{\partial \phi_1}{\partial x_n} \\ \frac{\partial \phi_2}{\partial x_1} & \frac{\partial \phi_2}{\partial x_2} & \cdots & \frac{\partial \phi_2}{\partial x_n} \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ \frac{\partial \phi_n}{\partial x_1} & \frac{\partial \phi_n}{\partial x_2} & \cdots & \frac{\partial \phi_n}{\partial x_n} \end{pmatrix} \Big|_{x_0}$$

tenha linhas independentes, pode ser completado com  $m - k$  funções tais que estas  $n$  funções definam um difeomorfismo local em torno de  $x_0$ .

(c) Sejam  $\phi_i, i = 1, 2$  duas funções definidas no  $\mathbb{R}^4$  por  $\phi_1 = (x_2 + 1)(x_1 + 1) + (x_3 + 1)(x_4 + 1)$  e  $\phi_2 = (x_2 + 2)(x_1 + 3) + (x_3 + 1)(x_4 + 1)$ . Construa duas funções  $\phi_3$  e  $\phi_4$  de  $\mathbb{R}^4$  em  $\mathbb{R}$  tais que  $\phi : \mathbb{R}^4 \rightarrow \mathbb{R}^4$  dada por  $\phi(x) = (\phi_1(x), \phi_2(x), \phi_3(x), \phi_4(x))$  defina um difeomorfismo local em torno de  $x_0 = (1, 2, 3, 4)$ .

## 6º Exercício

Considere o modelo de pêndulo invertido

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= \frac{g}{l} \sin x_1 - \frac{\alpha}{lm} x_2 + u \\ y &= x_1(t)\end{aligned}$$

onde  $u$  é a entrada do sistema (torque aplicado na base do pêndulo). Pede-se: Projetar um controle, baseado na linearização exata do sistema, que rastreie a trajetória  $\bar{y}(t) = \gamma e^{-\beta t}$ . Pede-se que os pólos do sistema linearizado em malha fechada sejam  $\{-10 + j, -10 - j\}$  e forneça um diagrama esquemático do sistema de controle.

## 7º Exercício

Considere o sistema

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= x_4 \\ \dot{x}_2 &= x_4 e^{x_1} + x_3 \\ \dot{x}_3 &= u_2 \\ \dot{x}_4 &= u_1 \\ \dot{x}_5 &= x_2 + x_1 u_2 \\ y_1 &= x_1 \\ y_2 &= x_2\end{aligned}$$

Pede-se:

- Uma lei de controle desacoplante e linearizante (entrada-saída somente), que garanta que os pólos em malha fechada estejam em  $\{-1, -2\}$  para primeira saída e  $\{-3, -4\}$  para segunda saída.
- A lei de controle desacoplante é solução do problema de linearização exata (internamente)? Caso contrário, escreva o sistema na forma normal, exibindo a dinâmica zero (dica, use o primeiro exercício).
- Repita o exercício, excluindo-se a equação  $\dot{x}_5 = x_2 + x_1 u_2$  do modelo do sistema (neste caso não há dinâmica zero).

## 8º Exercício

Considere o Robô plano de dois graus de liberdade a seguir

Os dois discos escuros representam massas unitárias ( $m_1 = m_2 = 1$ ) ligadas por braços de comprimento  $l_1 = l_2 = 1m$ . Podemos aplicar torques de controle  $\tau_1$  e  $\tau_2$ , através de motores elétricos, de modo a controlar os graus de liberdade correspondendoa

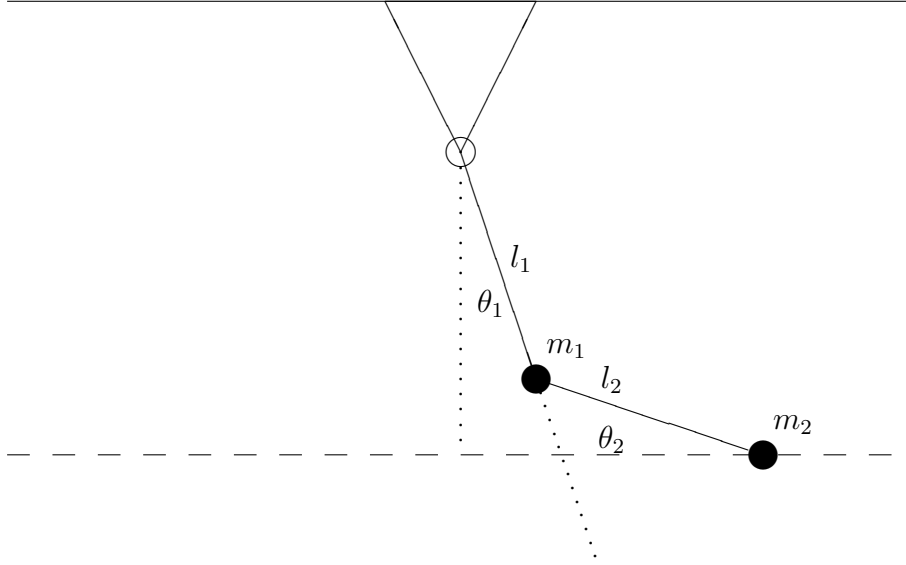


Figura 3: Robô de dois graus de liberdade.

$\theta_1$  e  $\theta_2$ . O modelo correspondente a este robô é dado por:

$$\frac{d}{dt} \begin{pmatrix} \theta \\ \dot{\theta} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} \dot{\theta} \\ -M^{-1}(\theta) [C(\theta, \dot{\theta}) + K(\theta)] \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} 0 \\ M^{-1}(\theta) \end{pmatrix} \tau \quad (1)$$

onde  $\theta = (\theta_1, \theta_2)$  é o vetor de deslocamentos angulares e  $\tau = (\tau_1, \tau_2)$  é o vetor dos torques aplicados pelos motores. Para estes valores de massa e comprimento, as matrizes  $M$ ,  $K$  e  $C$  deste sistema são dadas por

$$M(\theta) = \begin{pmatrix} 3 + 2 \cos \theta_2 & 1 + \cos \theta_2 \\ 1 + \cos \theta_2 & 1 \end{pmatrix}$$

$$C(\theta, \dot{\theta}) = \begin{pmatrix} -\dot{\theta}_2(2\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) \sin \theta_2 \\ \dot{\theta}_1^2 \sin \theta_2 \end{pmatrix}$$

$$K(\theta) = \begin{pmatrix} 2g \sin \theta_1 + g \sin(\theta_1 + \theta_2) \\ g \sin(\theta_1 + \theta_2) \end{pmatrix}$$

onde  $g$  é a constante de gravidade. Pede-se

(a) Mostrar que o problema de desacoplamento é solúvel para a saída  $y(t)$  tal que

$$y_1 = l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \quad (2)$$

$$y_2 = l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \quad (3)$$

Note que  $X = y_2$  e  $Y = y_1$  são as coordenadas cartesianas  $X, Y$  do manipulador (massa  $m_2$ ). Seja  $u = \tau$  e  $x = (\theta, \dot{\theta})$ . Mostrar que (eu usei o programa de cálculo simbólico Mapple para fazê-lo) :

$$y^{(2)} = a(x) + A(x)u \quad (4)$$

Onde

$$A(x) = - \begin{bmatrix} \frac{-\sin(\theta_1) + \sin(\theta_1 + 2\theta_2)}{-3 + \cos(2\theta_2)} & \frac{\sin(\theta_1) - 3\sin(\theta_1 + \theta_2) + \sin(\theta_1 - \theta_2) - \sin(\theta_1 + 2\theta_2)}{-3 + \cos(2\theta_2)} \\ \frac{\cos(\theta_1) - \cos(\theta_1 + 2\theta_2)}{-3 + \cos(2\theta_2)} & \frac{-\cos(\theta_1) - \cos(\theta_1 - \theta_2) + 3\cos(\theta_1 + \theta_2) + \cos(\theta_1 + 2\theta_2)}{-3 + \cos(2\theta_2)} \end{bmatrix}$$

sendo que

$$\det(A(x)) = -2\sin(\theta_2)/(-3 + \cos(2\theta_2))$$

Estudar as singularidades de  $A(x)$  e interpretá-las fisicamente.

## Primeiro Trabalho de Simulação (Parte I)

RECOMENDAÇÕES GERAIS:  
ADOpte VALORES NUMÉRICOS QUANDO CONVIER;  
FORNEÇA TODOS OS DIAGRAMAS DE SIMULAÇÃO E OUTROS  
PROGRAMAS UTILIZADOS.

1) **Este item é baseado no exercício 4 da primeira lista.**

QUEM APROVEITAR OS ESQUEMAS DO ANO PASSADO VAI SE DAR MAL!

Adote  $K = 5$ ,  $f_v = 1$ ,  $f_c = 2$ ,  $f_s = 2.1$ , e  $J = 4$ .

Ao tentar simular o modelo do exercício 4, pode haver problemas numéricos devido à descontinuidade do modelo. Para contornar o problema, fixe  $\epsilon > 0$  pequeno que voce escolherá ( $\epsilon$  representará a precisão de velocidade que voce considerará nula). Pode ser preciso aumentar  $\epsilon$  ou diminuir o passo de integração do programa de simulação, para conseguir bons resultados, Considere as regiões I, II e III definidas respectivamente por  $x_2 > \epsilon$  e  $x_2 < -\epsilon$  e  $x_2 \in [-\epsilon, \epsilon]$ . Para simular considere o sistema na região I definido por:

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= -(1/\tau)x_2 - [K/(\tau f_v)]x_1 - f_c/(\tau f_v)\end{aligned}$$

na região II o modelo do sistema é:

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= x_2 \\ \dot{x}_2 &= -(1/\tau)x_2 - [K/(\tau f_v)]x_1 + f_c/(\tau f_v)\end{aligned}$$

e na região III o modelo do sistema é:

$$\begin{aligned}\dot{x}_1 &= 0 \\ \dot{x}_2 &= -[1/(\tau f_v)]U_s(x_1)\end{aligned}$$

onde  $U_s(x_1) = 0$  se  $\|x_1\| < f_s/K$  (neste caso o sistema fica capturado num ponto dentro da faixa  $\|x_1\| < f_s/K$  a menos de um erro de velocidade  $\epsilon$ ), ou ainda  $U_s(x_1) = Kx_1 - f_s \text{sgn}(Kx_1)$  se  $\|x_1\| \geq f_s/K$ .

(a) Anexe a solução do exercício 5 da primeira lista.

(b) Simule as soluções do servomecanismo com atrito (se as respostas obtidas possui “bicos” é porque o passo de integração pode estar inadequado). Escolha pelo menos 12 condições iniciais diferentes. Apresente gráficos das trajetórias no espaço de estados, sendo que cinco delas devem interceptar o conjunto  $R$  de pontos de equilíbrio. Tente obter uma figura semelhante à do Cap. 14 do livro do Nagrath. FORNEÇA AS CONDIÇÕES INICIAIS UTILIZADAS.

2) Seja  $x \in \mathbb{R}$  e Considere o sistema

$$\begin{aligned}\dot{x}(t) &= x^2(t) \\ x(t_0) &= x_0\end{aligned}$$

- (a) Determine a solução analítica  $x(t) = \phi(t; x_0, t_0)$  do problema de Cauchy acima.
- (b) Adote  $t_0 = 0$ . Escolha 6 valores diferentes de  $x_0$ , três positivos e três negativos, e simule a solução, apresentando gráficos dos resultados  $x(t)$  para  $t \in [0, t_f]$ , escolhendo adequadamente  $t_f$ . Muito cuidado para não tentar simular fora do intervalo de existência da solução, pois ela explode em tempo finito quando  $x_0 > 0$ !
- (c) Seja  $x_{0_i}, i = 1, 2, \dots, 6$  as condições iniciais adotadas no item anterior. Sejam  $x_i(t)$  as soluções correspondentes obtidas por simulação, e  $\phi_i(t) = \phi(t; 0, x_{0_i})$  as soluções analíticas previstas pelo item (a). Apresente os 6 gráficos dos erros  $e_i(t) = x_i(t) - \phi_i(t)$ . Comente os resultados obtidos.



## Primeiro Trabalho de Simulação (Parte II)

RECOMENDAÇÕES GERAIS:  
ADOpte VALORES NUMÉRICOS QUANDO CONVIER;  
FORNEÇA TODOS OS DIAGRAMAS DE SIMULAÇÃO E OUTROS  
PROGRAMAS UTILIZADOS.

Considere o oitavo exercício da 1ª lista de exercícios (Robô de dois graus de liberdade. Projete um controle de rastreamento para a trajetória  $\bar{y}(t)$  (ao longo de uma reta horizontal)  $\bar{y}_1 = A \sin 10t + B$ ,  $\bar{y}_2 = A \cos 10t + C$ , onde  $A, B, C$  serão escolhidos por voce de modo a evitar as singularidades. Escolha voce os pólos de malha fechada para que a trajetória praticamente tenda à trajetória de referência para um tempo menor que  $2\pi/10$  segundos em cada caso.

(a) Fazer  $A = 0$  (neste caso o controlador se resume a uma estabilização em torno de um ponto fixo). Escolher  $B$  e  $C$  e a condição inicial de modo a evitar a singularidade.

(b) Fazer  $A > 0$  (neste caso vamos rastrear uma trajetória circular). Escolher  $A, B$  e  $C$  e a condição inicial de modo a evitar a singularidade.

**Nas simulações acima apresente a saída  $y_1$  versus  $y_2$  (use XY Graph do Matlab) para que a trajetória do manipulador seja aferida. Apresente o comportamento dos erros de rastreamento  $e(t) = y(t) - \bar{y}(t)$  em função do tempo bem como de  $\dot{e}(t)$ . A condição inicial deve estar fora do ponto fixo no caso (a) e exterior ao círculo no caso (b).**

Voce deve já ter feito download dos arquivos `ajuda.m`, `robot2018.mdl`, e `modelorobot.m`, da página da disciplina. O arquivo `robot2018.mdl` é uma sugestão de estrutura da simulação no MATLAB. O arquivo `modelorobot.m` é uma sugestão de como montar o modelo do robô, e inspirado neles, voce deve montar voce mesmo os outros arquivos `geracao.m`, `yydot.m`, `controledesacoplante.m` e um arquivo `inicializa.m` que será chamado antes da simulação para calcular a matriz de estabilização  $K$ . Note que `robot2008.mdl` possui a estrutura do controle estudado na teoria dada em sala, e portanto  $K$  é uma matriz  $2 \times 4$ , em uma forma de blocos dada por:

$$K = \begin{pmatrix} F_1 & 0 \\ 0 & F_2 \end{pmatrix}$$

O arquivo `ajuda.m` contém os valores das derivadas de  $y$ , de  $A(x)$ , e de  $a(x)$  calculdos em um programa simbólico.