

Universidade Federal do Espírito Santo

ELE08471 - Análise e modelagem de sistemas dinâmicos

Trabalho computacional 1

Professor:
Jose Leandro Felix Salles

 $\begin{array}{c} Alunos: \\ \text{Dionatas Santos} \\ \text{Brito} \end{array}$

8 de outubro de 2021

1

Foi dado o sistema massa-mola apresentado abaixo (figura 1):

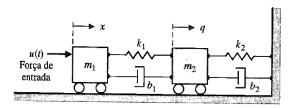


Figura 1: Dois carros com atrito de rolamento insignificante.

Esse sistema pode ser modelado pelas equações diferenciais:

$$m_1 \frac{d^2 x(t)}{dt^2} = u(t) - k_1 [x(t) - q(t)] - b_1 \left[\frac{dx(t)}{dt} - \frac{dq(t)}{dt} \right]$$
 (1)

$$m_2 \frac{d^2 q(t)}{dt^2} = k_1 [x(t) - q(t)] + b_1 \left[\frac{dx(t)}{dt} - \frac{dq(t)}{dt} \right] - k_2 q(x) - b_2 \frac{dq(t)}{dt}$$
 (2)

A partir das transformadas de Laplace das equações 1 e 2 foi possível obter o diagrama de blocos apresentado na figura 2, onde a entrada é a força u(t) aplicada na massa m1 e a saída é q(t) que corresponde à posição da massa m_2 .

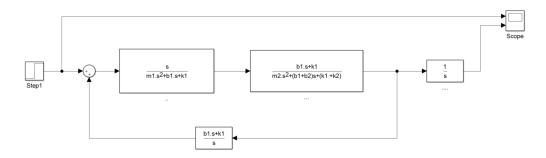


Figura 2: Modelo do sistema da figura 1 no Simulink

Para realizar as simulações no Simulink considerou-se na entrada uma força igual a 1N. Também foram definidos e fixados os valores das massas

e das constantes das molas: $m_1=10Kg$, $k_1=5$, $m_2=20Kg$ e $k_2=20$, enquanto variou-se os valores dos atritos viscosos b_1 e b_2 de forma a obtermos diferentes respostas.

1.1 Caso 1: Sistema Subamortecido

Fazendo $b_1 = 6$ e $b_2 = 8$, o sistema torna-se subamortecido. A figura 3 mostra o diagrama de blocos já com os valores substituídos, e a figura 4 mostra o plot da saída q(t) gerado no simulink.

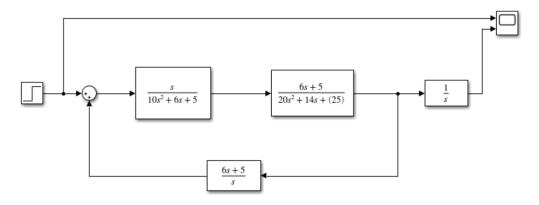


Figura 3: Bloco utilizado para o esquema de Subamortecido.

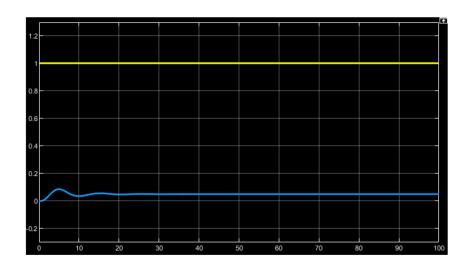


Figura 4: Gráfico gerado pelo sistema Subamortecido no simulink.

A partir do diagrama da figura 3, calculou-se (utilizando a fórmula de Mason) a função de transferência do sistema:

$$\frac{Q(s)}{U(s)} = \frac{6s^2 + 5}{200s^4 + 260s^3 + 398s^2 + 160s + 100}$$

Utilizando o pequeno trecho de código abaixo foi possível obter os polos da função de transferência e também plotar a resposta do sistema para a entrada U(s) = 1/s, que corresponde à transformada de Laplace do degrau unitário (figura 5).

Código utilizado:

```
\begin{array}{ll} num = [6, 5]; \\ den = [200, 260, 398, 160, 100]; \\ step(num, den); \\ polos = roots(den) \end{array}
```

Resposta obtida:

$$\begin{array}{l} \mathrm{polos} = \\ -0.4857 \, + \, 1.0219 \, \mathrm{i} \\ -0.4857 \, - \, 1.0219 \, \mathrm{i} \\ -0.1643 \, + \, 0.6029 \, \mathrm{i} \\ -0.1643 \, - \, 0.6029 \, \mathrm{i} \end{array}$$

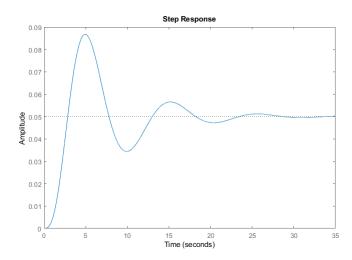


Figura 5: Resposta ao degrau utilizando a função de transferência do sistema.

1.2 Caso 2: Sistema Sobreamortecido

Fazendo $b_1 = 50$ e $b_2 = 150$, o sistema torna-se sobreamortecido. Na figura 6 mostra o diagrama de blocos já com os valores substituídos, e a figura 7 mostra o plot gerado da saída q(t) gerado no simulink.

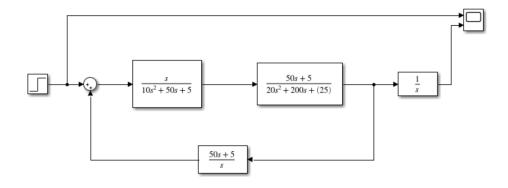


Figura 6: Bloco utilizado para o esquema de Sobreamortecido.

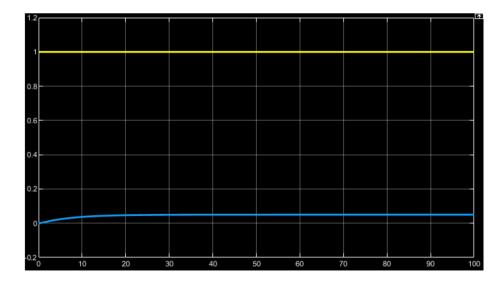


Figura 7: Gráfico gerado pelo sistema Sobreamortecido.

A partir do diagrama da figura 6, calculou-se (utilizando a fórmula de Mason) a função de transferência do sistema:

$$\frac{Q(s)}{U(s)} = \frac{10s^2 + 1}{40s^4 + 600s^3 + 1570s^2 + 350s + 20}$$

Utilizando o pequeno trecho de código abaixo foi possível obter os polos da função de transferência e também plotar a resposta do sistema para a entrada U(s)=1/s, que corresponde à transformada de Laplace do degrau unitário (figura 8).

Código:

```
\begin{array}{ll} num = [10\,,\ 1];\\ den = [40\,,\ 600\,,\ 1570\,,\ 350\,,\ 20];\\ step(num,den);\\ polos = roots(den) \end{array}
```

Resposta obtida:

$$\begin{array}{r} {\rm polos} \ = \\ -11.7123 \\ -3.0484 \\ -0.1372 \\ -0.1020 \end{array}$$

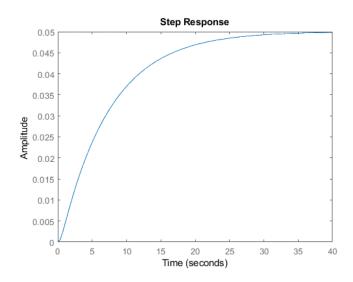


Figura 8: Resposta ao degrau utilizando a função de transferência do sistema.

1.3 Caso 3: Sistema Oscilatório

Fazendo $b_1 = 0$ e $b_2 = 0$, o sistema torna-se oscilatório. Na figura 9 mostra o diagrama de blocos já com os valores substituídos, e a figura 10 mostra o plot gerado da saída q(t) gerado no simulink.

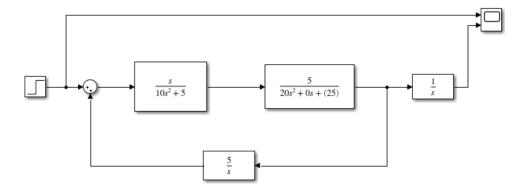


Figura 9: Bloco utilizado para o esquema de Oscilatório.

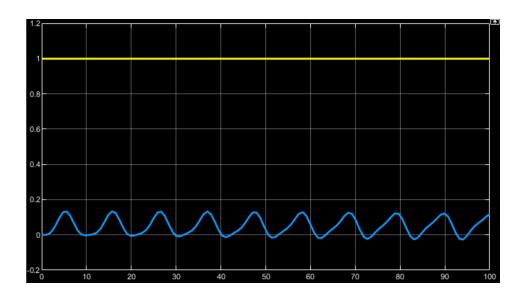


Figura 10: Gráfico gerado pelo sistema Oscilatório.

A partir do diagrama da figura 9, calculou-se (utilizando a fórmula de Mason) a função de transferência do sistema:

$$\frac{Q(s)}{U(s)} = \frac{1}{40s^4 + 70s^2 + 20}$$

Utilizando o pequeno trecho de código abaixo foi possível obter os polos da função de transferência e também plotar a resposta do sistema para a entrada U(s)=1/s, que corresponde à transformada de Laplace do degrau unitário (figura 11).

Código:

```
num = [1];
den = [40, 0, 70, 0, 20];
step(num, den);
polos = roots(den)
```

Resposta obtida:

$$\begin{array}{l} \mathrm{polos} = \\ -0.0000 \, + \, 1.1791 \, \mathrm{i} \\ -0.0000 \, - \, 1.1791 \, \mathrm{i} \\ -0.0000 \, + \, 0.5997 \, \mathrm{i} \\ -0.0000 \, - \, 0.5997 \, \mathrm{i} \end{array}$$

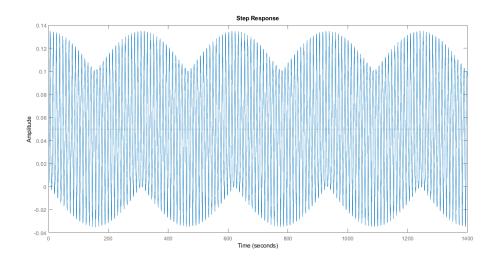


Figura 11: Resposta ao degrau utilizando a função de transferência do sistema.

Foi dado o circuito RLC apresentado abaixo (figura 12):

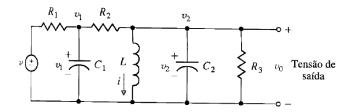


Figura 12: Circuito RLC.

Esse sistema pode ser modelado pelas equações diferenciais:

$$C_1 \frac{dv_1(t)}{dt} = \frac{v(t)}{R_1} - \frac{R_1 + R_2}{R_1 R_2} v_1(t) + \frac{v_2(t)}{R_2}$$
(3)

$$C_2 \frac{dv_2(t)}{dt} = \frac{v_1(t)}{R_2} - \frac{R_2 + R_3}{R_2 R_3} v_2(t) - i(t)$$
(4)

$$v_0(t) = v_2(t) = L\frac{di(t)}{dt} \tag{5}$$

A partir das transformadas de Laplace das equações 3, 4 e 5 foi possível obter o diagrama de blocos apresentado na figura 13, onde a entrada é a tensão v(t), e a saída é $v_0(t)$ que corresponde à tensão sobre o resistor R_3 .

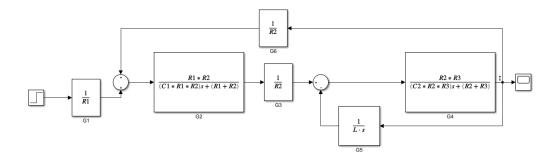


Figura 13: Modelo do sistema da figura 12 no Simulink.

Para realizar as simulações no Simulink considerou-se na entrada uma tensão contínua igual a 1V. Também foram definidos e fixados os valores:

 $C_1=4700\mu F,~C_2=3300\mu F,~L=0.8H,$ enquanto variou-se os valores das resistências de $R_1,~R_2$ e R_3 , de forma a obtermos diferentes respostas.

2.1 Caso 1: Sistema Subamortecido

Fazendo $R_1=100\Omega$ e $R_2=200\Omega$, e $R_3=100\Omega$, $C_1=4700\mu F$, $C_2=3300\mu F$, L=0.8H, o sistema torna-se subamortecido. A figura 14 mostra o diagrama de blocos já com os valores substituídos, e a figura 15 mostra o plot da saída $v_0(t)$ gerado no simulink.

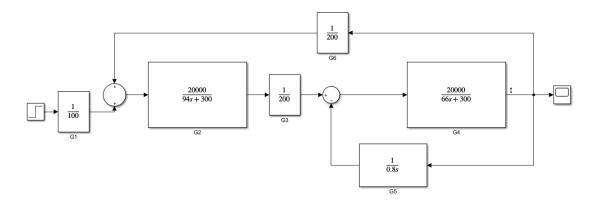


Figura 14: Bloco com valores substítuidos.

A partir do diagrama da figura 14, calculou-se (utilizando a fórmula de Mason) a função de transferência do sistema:

$$\frac{V_0(s)}{V(s)} = \frac{64s}{19.85s^3 + 1536 * 10^8 s^2 + 777 * 10^{10} s + 24 * 10^{12}}$$

Utilizando o pequeno trecho de código abaixo foi possível obter os polos da função de transferência e também plotar a resposta ao degrau unitário (figura 16)

Código:

```
num = [64 0];
den = [19.85 1536e8 +777e10 +24e12];
step(num, den);
polos = roots(den)
```

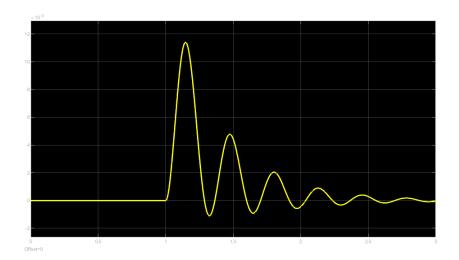


Figura 15: Gráfico gerado pelo sistema subamortecido.

Resposta obtida:

$$\begin{array}{lll} \text{polos} &= & \\ -2.2658 & 19.2879 \, \mathrm{i} \\ -2.2658 & -19.2879 \, \mathrm{i} \\ -3.2053 & 0.0000 \, \mathrm{i} \end{array}$$

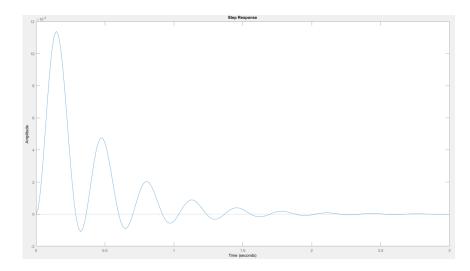


Figura 16: Resposta ao degrau obtida utilizando a função de transferência do sistema.

2.2 Caso 2: Sistema Sobreamortecido

Mantendo $R_1 = 100\Omega$, $R_2 = 200\Omega$, $C_1 = 4700\mu F$, $C_2 = 3300\mu F$, L = 0.8H, e fazendo $R_3 = 10\Omega$ o sistema torna-se sobreamortecido. A figura 17 mostra o diagrama de blocos já com os valores substituídos, e a figura 18 mostra o plot da saída $v_0(t)$ gerado no simulink.

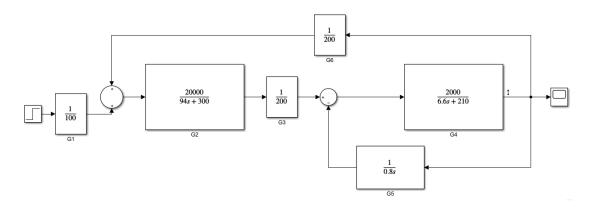


Figura 17: Bloco com valores substítuidos.

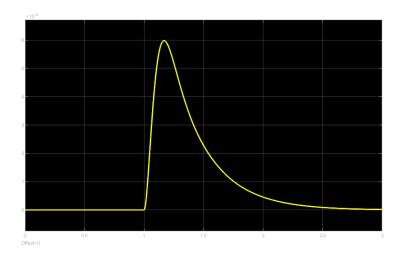


Figura 18: Gráfico gerado pelo sistema sobreamortecido.

A partir do diagrama da figura 17, calculou-se (utilizando a fórmula de Mason) a função de transferência do sistema:

$$\frac{V_0(s)}{V(s)} = \frac{64s}{1985 * 10^6 s^3 + 69.5 s^2 + 950 * 10^9 s + 24 * 10^{11}}$$

Utilizando o pequeno trecho de código abaixo foi possível obter os polos da função de transferência e também plotar a resposta ao degrau unitário (figura 21).

Código:

```
num = [64 0];
den = [1985e6 69.5e2 950e9 24e11 }];
step(num, den);
polos = roots(num, den)
```

Resposta obtida:

```
\begin{array}{lll} \mathrm{polos} &= & \\ & -15.9001 & +11.1287 \, \mathrm{i} \\ & -15.9001 & -11.1287 \, \mathrm{i} \\ & -3.2095 & 0.0000 \, \mathrm{i} \end{array}
```

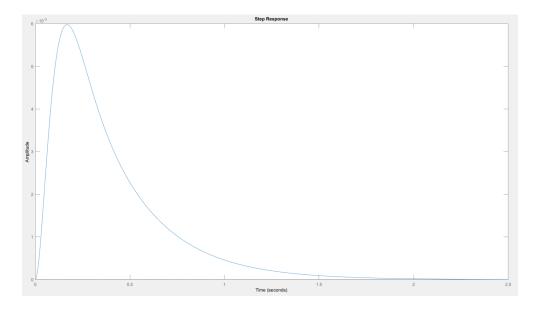


Figura 19: Resposta ao degrau obtida utilizando a função de transferência do sistema.

2.3 Caso 3: Sistema Oscilatório

Fazendo $R_1=25\Omega$ e $R_2=25K\Omega$, e $R_3=25K\Omega$, $C_1=270\mu F$, $C_2=270\mu F$, L=2H, o sistema torna-se quase oscilatório. A figura 20 mostra o plot da saída $v_0(t)$ gerado no simulink.

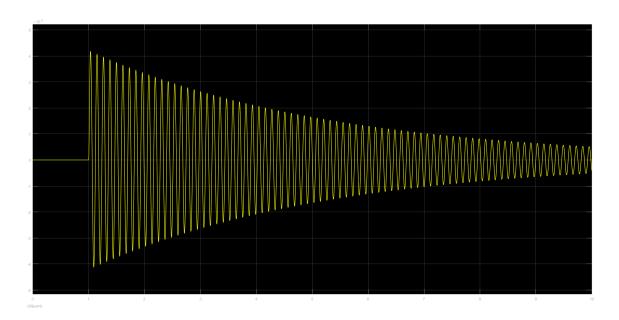


Figura 20: Gráfico gerado pelo sistema oscilatório.

A partir do diagrama da figura 13, calculou-se (utilizando a fórmula de Mason) a função de transferência do sistema:

$$\frac{V_0(s)}{V(s)} = \frac{1953 * 10^{16}s}{8899 * 10^{14}s^3 + 1322 * 10^{17}s^2 + 1687 * 10^{18}s + 2444 * 10^{20}}$$

Utilizando o pequeno trecho de código abaixo foi possível obter os polos da função de transferência e também plotar a resposta ao degrau unitário (figura 21).

Código:

```
num = [1953e16 0];
den = [8899e14 1322e17 1687e18 2444e20}];
step(num, den);
polos = roots(num, den)
```

Resposta obtida:

```
\begin{array}{c} \text{polos} = \\ 1.0\,\text{e} + 02 \ *\text{`(} \\ & -1.4830 \ + \ 0.0000\,\text{i} \\ -0.0015 \ + \ 0.4303\,\text{i} \\ -0.0015 \ - \ 0.4303\,\text{i} \\ \end{array} \right) \end{array}
```

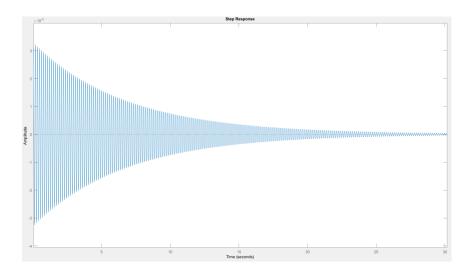


Figura 21: Resposta ao degrau obtida utilizando a função de transferência do sistema.

Como pode-se observar, o sistema não é oscilatório já que tende a zero em $t \to \infty$. Isso acontece, pois o circuito está sendo alimentado por uma fonte de tensão contínua, o que faz com que a tensão no indutor tenda a zero, já que não há variação de corrente no regime permanente.

3

Considerando a função de transferência:

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{50}{s^2 + 7s + 50}$$

E considerando a forma padrão do sistema de segunda ordem:

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{w_n^2}{s^2 + 2\zeta w_n s + w_n^2}$$

Temos que $W_n=\sqrt{50}$ e $\zeta=0.49$. Além disso $w_d=w_n\sqrt{1-\zeta^2}=6.16$ e $\sigma=\zeta w_n=3.46$

3.1

O tempo de subida t_r é dado por:

$$t_r = \frac{\pi - \beta}{w_d}$$

Onde $\beta = \tan^{-1}(\frac{w_d}{\sigma}) = 1.06$. Então $t_r = 0.338$ s. O tempo de pico t_p é dado por

$$t_p = \frac{\pi}{w_d}$$
$$t_p = 0.51 \ s$$

O tempo de acomodação t_s para o critério de 2% é:

$$t_s = \frac{4}{\sigma} = 1.15 \ s$$

O sobressinal é:

$$M_p = e^{-(\frac{\sigma}{w_d})\pi}$$

 $M_p = 0.17 = 17\%$

Em seguida, foi executado o código

```
\begin{array}{l} \text{num} = \left[0\ 0\ 50\right];\\ \text{den} = \left[1\ 7\ 50\right];\\ \text{t} = 0.0.005.5;\\ \left[y,x,t\right] = \text{step}\left(\text{num},\ \text{den},\ t\right);\\ \text{r} = 1;\ \text{while}\ y(r) < 1.0001;\ r = r + 1;\ \text{end};\\ \text{rise\_time} = (r-1)*0.005;\\ \left[y\text{max},\ tp\right] = \max(y);\\ \text{peak\_time} = (tp-1)*0.005;\\ \text{max\_overshoot} = y\text{max}-1;\\ \text{s} = 1001;\ \text{while}\ y(s) > 0.98\ \&\ y(s) < 1.02;\\ \text{s} = s-1;\ \text{end};\\ \text{settling\_time} = (s-1)*0.005;\\ \end{array}
```

E foi encontrado os valores:

$$rise_time = 0.34 -> (tempo-de-subida)$$

$$peak_time = 0.51 -> (tempo-de-pico)$$

$$max_overshoot = 0.167 -> (máximo-sobressinal)$$

$$settling_time = 1.145 -> (tempo-de-acomodacão)$$

3.2

Temos que:

$$\frac{G(s)}{1+G(s)} = \frac{50}{s^2+7s+50}$$
$$G(s)(s^2+7s+50) = 50+50G(s)$$
$$G(s)(s^2+7s) = 50$$

Então:

$$G(s) = \frac{50}{s^2 + 7s}$$

O erro é dado por:

$$E(s) = \frac{1}{1 + G(s)}R(s)$$

Onde $R(s) = \frac{1}{s}$. Segundo o teorema do valor final:

$$e_{ss} = \lim_{s \to 0} sE(s)$$

Portanto:

$$e_{ss} = \lim_{s \to 0} \frac{s}{1 + \frac{50}{s^2 + 7s}} \frac{1}{s} = 0$$

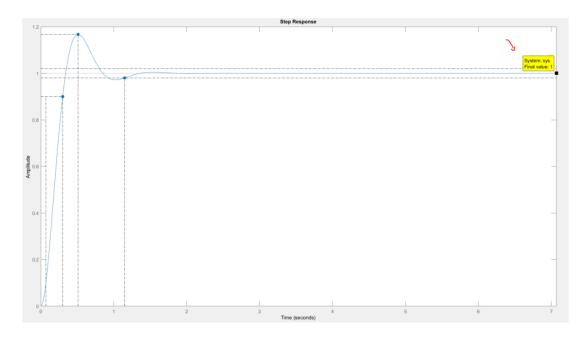


Figura 22: Resposta ao degrau.

O gráfico da resposta ao degrau é mostrado na figura 22. Podemos perceber que o erro é 0.

4

O erro é dado por:

$$E(s) = \frac{1}{1 + G(s)}R(s)$$

Onde $R(s) = \frac{1}{s^2}$. Segundo o teorema do valor final:

$$e_{ss} = \lim_{s \to 0} sE(s)$$

Portanto:

$$e_{ss} = \lim_{s \to 0} \frac{s}{1 + \frac{50}{s^2 + 7s}} \frac{1}{s^2}$$

$$e_{ss} = \lim_{s \to 0} \frac{1}{s + \frac{50s}{s(s+7)}}$$

$$e_{ss} = \lim_{s \to 0} \frac{1}{s + \frac{50}{(s+7)}}$$

$$e_{ss} = \frac{7}{50} = 0.14$$

Foi executado o código:

O gráfico obtido é exibido na figura 2.

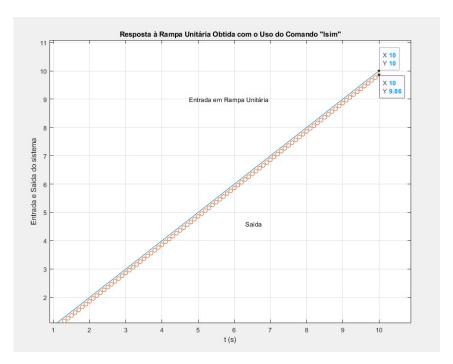


Figura 23: Resposta à rampa unitária.

Pegando t=5s, observa-se que a saída é c(5)=4.86, enquanto que a entrada é r(5)=5. Logo, o erro em regime permanente (que consiste na diferença entre a entrada e a saída) é 5-4.86=0.14, que é exatamente o valor que havia sido encontrado previamente.

5

Foi executado o código:

```
num = [6.3223 18 12.811];
den = [1 6 11.3223 18 12.811];
t = 0:0.02:20;
[y,x,t] = step(num,den,t);
plot(t,y)
grid
title('Resposta ao Degrau Unitario')
```

```
 \begin{array}{l} \texttt{xlabel}(\texttt{'t} \ (\texttt{s}) \texttt{'}) \\ \texttt{ylabel}(\texttt{'Saida} \ \texttt{y(t)} \texttt{'}) \\ \texttt{r1} = 1; \ \texttt{while} \ \texttt{y(r1)} < 0.1, \ \texttt{r1} = \texttt{r1} + 1; \ \texttt{end}; \\ \texttt{r2} = 1; \ \texttt{while} \ \texttt{y(r2)} < 0.9, \ \texttt{r2} = \texttt{r2} + 1; \ \texttt{end}; \\ \texttt{rise\_time} = (\texttt{r2} - \texttt{r1}) * 0.02; \\ [\texttt{ymax}, \texttt{tp}] = \texttt{max}(\texttt{y}); \\ \texttt{peak\_time} = (\texttt{tp} - 1) * 0.02; \\ \texttt{max\_overshoot} = \texttt{ymax} - 1; \\ \texttt{s} = 1001; \ \texttt{while} \ \texttt{y(s)} > 0.98 \ \& \ \texttt{y(s)} < 1.02; \ \texttt{s} = \texttt{s} - 1; \ \texttt{end}; \\ \texttt{;} \\ \texttt{settling\_time} = (\texttt{s} - 1) * 0.02; \\ \texttt{E} \ \texttt{foram} \ \texttt{encontrado} \ \texttt{os} \ \texttt{valores}; \\ \texttt{E} \ \texttt{foram} \ \texttt{encontrado} \ \texttt{os} \ \texttt{valores}; \\ \texttt{rise\_time} = 0.5800 \rightarrow (tempo - de - subida) \\ \texttt{peak\_time} = 1.66 \rightarrow (tempo - de - pico) \\ \texttt{max\_overshoot} = 0.6182 \rightarrow (m\acute{a}ximo - sobressinal) \\ \texttt{settling\_time} = 10.0200 \rightarrow (tempo - de - acomodac\~{a}o) \\ \end{aligned}
```

E o gráfico:

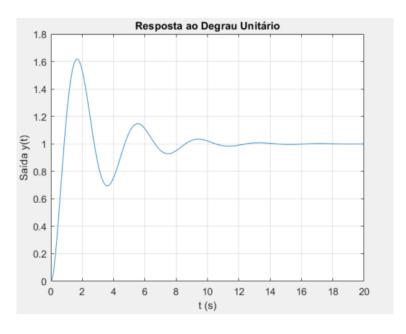


Figura 24: Gráfico do sistema de quarta ordem.

Considerando a forma padrão do sistema de segunda ordem:

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{w_n^2}{s^2 + 2\zeta w_n s + w_n^2}$$

Temos que o tempo de acomodação para o critério de 5% é $t_s=\frac{3}{\sigma}$, então $\sigma=3/t_s=0.299$. Como $\sigma=\zeta w_n$, então $2\zeta w_n=0.598$. Temos que $M_s=0.598$. $0.6182 = e^{-\frac{\zeta\pi}{\sqrt{1-\zeta^2}}}$, o que nos dá $\zeta = 0.1513$. Então, $\omega_n = \frac{\sigma}{\zeta} = 1.98$. Logo, o sistema de segunda ordem que se aproxima do sistema de quarta

ordem é:

$$\frac{C(s)}{R(s)} = \frac{3.92}{s^2 + 0.598s + 3.92}$$

Executando novamente o código obtém-se:

$$rise_time = 0.5800$$
 $peak_time = 1.6000$
 $max_overshoot = 0.6188$
 $settling_time = 13.0200$

que são valores bastante próximos ao do sistema de quarta ordem.

6

Temos que:

$$G(s) = \frac{2}{s(s+1)}$$

E o erro é dado por:

$$E(s) = \frac{1}{1 + G(s)}R(s)$$

Onde $R(s) = \frac{1}{s^3}$. Segundo o teorema do valor final:

$$e_{ss} = \lim_{s \to 0} sE(s)$$

Portanto:

$$\lim_{s \to 0} s \frac{1}{1 + \frac{2}{s(s+1)}} \frac{1}{s^3} = \infty$$

Foi executado o código:

```
num = [2];
den = [1 1 2];
t = 0:0.2:10;
r = 0.5*t.^2;
y = lsim(num, den, r, t);
plot(t,r,'-',t,y,'o',t,y,'-')
grid
title('Resposta a Aceleracao Unitaria')
xlabel('t (s)')
ylabel('Entrada e Saida')
```

O gráfico obtido foi:

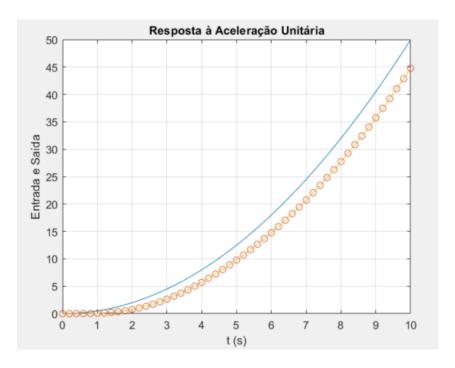


Figura 25: Gráfico de resposta a rampa.

Como é possível conferir, o erro vai aumentando indefinidamente com o tempo, ou seja, vai pra infinito, assim como havia sido calculado anteriormente.

7

É dado o sistema:

$$\frac{d\vec{x}}{dt} = \begin{bmatrix} -1 & 2 & 3\\ 3 & 5 & -6\\ 2 & 1 & -4 \end{bmatrix} \vec{x} + \begin{bmatrix} 0\\ 0\\ 1 \end{bmatrix} u, \quad y = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \vec{x}.$$

Consegue-se facilmente achar sua função de transferência rodando o pequeno script abaixo:

$$[num, den] = ss2tf(A,B,C,D);$$

tf(num, den)

O resultado obtido foi:

$$\frac{Y(s)}{U(s)} = \frac{1}{s^3 + 4s^2 + 2s + 2}.$$

Em seguida, foi encontrada a solução das equações de estados para a entrada ao degrau $(U(s) = \frac{1}{s})$. Para isso foi usado o script abaixo:

$$\begin{array}{l} {\rm syms} \ \ \, s \\ {\rm TF} = \ 1/(\, s\, \hat{\,} 3 \ + \ 4*s\, \hat{\,} 2 \ + \ 2*s \ + \ 2)\,; \\ {\rm U} = \ 1/s\,; \\ {\rm Y} = \ {\rm TF}*{\rm U}; \\ {\rm y}={\rm vpa}(\, i\, l\, a\, p\, l\, a\, c\, e\, (Y)\,) \end{array}$$

Obteve-se como resultado:

$$0.5 - 0.48e^{-0.2t}\cos(0.72t) - 0.25e^{-0.2t}\sin(0.72t) - 0.023e^{-3.6t}$$

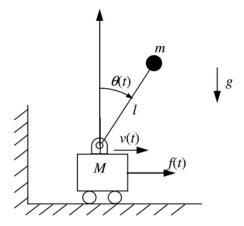


Figura 26: Esquema do pêndulo invertido sobre o carro.

O pendulo invertido sobre o carro (figura 26) pode ser modelado pelo sistema de equações diferenciais não lineares:

$$\begin{cases} \dot{\theta}(t) = \omega(t) \\ ml\cos(\theta(t))\dot{v}(t) + ml^2\dot{\omega}(t) - mgl\sin(\theta(t)) = 0 \\ (M+m)\dot{v}(t) + ml\cos(\theta(t))\dot{\omega}(t) - ml\sin(\theta(t))\omega^2(t) = f(t), \end{cases}$$

onde $\theta(t)$ é a posição angular do pêndulo, $\omega(t)$ é a velocidade angular do pêndulo, v(t) é a velocidade do carro, f(t) é a força aplicada no carro, M é a massa do carro, m é a massa do pêndulo e l é o comprimento do pêndulo.

Esse sistema na forma de estados linearizado é dado por:

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \\ \dot{x}_4 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 & 0 \\ \frac{M+m}{Ml}g & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \\ -\frac{m}{M}g & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ -\frac{1}{Ml} \\ 0 \\ \frac{1}{M} \end{bmatrix} u, onde \begin{cases} x_1 = \theta(t) \\ x_2 = \omega(t) = \dot{\theta}(t) \\ x_3 = x(t) \\ x_4 = \dot{x}(t) = v(t) \end{cases}$$

$$y = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \\ x_4 \end{bmatrix}$$

Calculou-se então a matriz matriz de função de transferência do sistema, relacionando (y = $\theta(t)$) com a entrada (u = f(t)), e também obteve-se o plot da sua resposta ao degrau utilizando o código abaixo:

$$\begin{split} M &= \ 10; \ m = \ 2; \ l = \ l; \ g = \ 9.8; \\ A &= \left[\begin{array}{cccc} 0, \ 1, \ 0, \ 0; \ (M\!\!+\!\!m)\!*\!g/(M\!\!*\!1) \,, \ 0, \ 0, \ 0, \ 0, \ 0, \ 0, \ 1; \ (-m/M)\!*\!g, \ 0, \ 0, \ 0 \right]; \\ B &= \left[\begin{array}{cccc} 0; \ -1/(M\!\!*\!1); \ 0; \ 1/M \right]; \\ C &= \left[\begin{array}{cccc} 1, \ 0, \ 0, \ 0 \right]; \\ D &= \ 0; \\ \\ Inum, \ den \, \right] &= \ ss \ 2t f \left(A, B, C, D \right); \\ TF &= \ t f \left(num, \ den \right); \\ step \left(num, den \right); \\ \end{split}$$

Obteve-se como resposta:

$$TF =$$

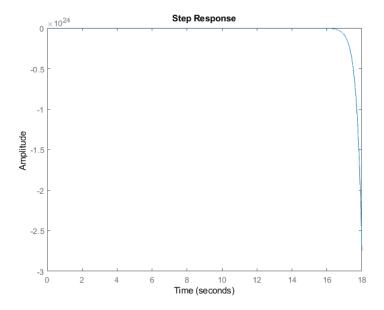


Figura 27: Resposta ao degrau do pendulo invertido sobre o carro.