COE-835 Controle adaptativo

Trabalho 8

Grupo:	Guilherme	Pires	Sales	de	Carvalho

Matheus Ferreira dos Reis Renan Salles de Freitas

Algoritmo: Indirect Adaptive Backstepping Control (Reduced Order Observer)

Caso: n=2 (ordem da planta) $n^*=2$ (grau relativo) $n_p=3$ (# de parâmetros)

Conteúdo

1	Backstepping - Observador de ordem reduzida	2
2	Implementação	5
3	Resultados das simulações	7
	3.1 Simulação #1	7
	3.2 Simulação #2	10
	3.3 Simulação #3	13
4	Discussão	17

1 Backstepping - Observador de ordem reduzida

Este trabalho visa complementar o trabalho 7, modificando o observador completo por um observador de ordem reduzida, também chamado de observador de Luenberger. A formulação teórica passa pela ideia geral de um observador de ordem reduzida, exemplifica para o caso do sistema de segunda ordem deste trabalho $(n = 2, n^* = 2)$ e, por último, desenvolvemos o algoritmo backstepping para este observador.

Considere uma planta descrita pelo seguinte sistema em espaço de estados:

$$\dot{x} = Ax + Bu$$

$$y = Cx$$
(1)

Suponha que os primeiros m estados podem ser obtidos diretamente pela medida da saída do sistema, ou seja, o sistema pode ser paticionado em:

$$\dot{x}_1 = A_{11}x_1 + A_{12}x_2 + B_1u
\dot{x}_2 = A_{21}x_1 + A_{22}x_2 + B_2u
y = C_1x_1,$$
(2)

com $x_1 = C_1^{-1}y$, $x_1 \in \mathbb{R}^m$. Um observador de ordem reduzida pode ser usado para estimar os estados $x_2 \in \mathbb{R}^{n-m}$ faltantes. Define-se:

$$\chi = x_2 + Ny \tag{3}$$

Pode-se demonstrar que a dinâmica de χ é descrita como:

$$\chi = Q\chi + Ry + Su$$

$$Q = A_{22} + NC_1A_{12}$$

$$R = -QN + (A_{21} + NC_1A_{11})C_1^{-1}$$

$$S = B_2 + NC_1B_1$$
(4)

Para verificar, derivamos a equação (3) e obtemos:

$$\dot{\chi} = \dot{x}_{2} + NC_{1}\dot{x}_{1}
= (A_{21}x_{1} + A_{22}x_{2} + B_{2}u) + NC_{1}(A_{11}x_{1} + A_{12}x_{2} + B_{1}u)
= (A_{22} + NC_{1}A_{12})x_{2} + (A_{21} + NC_{1}A_{11})x_{1} + (B_{2} + NC_{1}B_{1})u
= (A_{22} + NC_{1}A_{12})x_{2} + (A_{22} + NC_{1}A_{12})Ny - (A_{22} + NC_{1}A_{12})Ny + (A_{21} + NC_{1}A_{11})x_{1} + \cdots
\cdots + (B_{2} + NC_{1}B_{1})u
= (A_{22} + NC_{1}A_{12})(x_{2} + Ny) - (A_{22} + NC_{1}A_{12})Ny + (A_{21} + NC_{1}A_{11})C_{1}^{-1}y + (B_{2} + NC_{1}B_{1})u
= Q\chi + \left[-QN + (A_{21} + NC_{1}A_{11})C_{1}^{-1} \right]y + Su
= Q\chi + Ry + Su$$

Neste trabalho, consideramos o sistema:

$$\dot{x}_1 = x_2 - a_1 y
\dot{x}_2 = k_p u - a_0 y$$
(6)

onde o vetor de parâmetros $\theta^{\dagger} = \begin{bmatrix} a_1 & a_0 & k_p \end{bmatrix}$ é desconhecido. Para esta formulação apenas a saída do sistema y está disponível, logo x_2 não é conhecido e deve ser estimado. Podemos reescrever o sistema (6):

$$\dot{x} = Ax + F(y, u)^{\mathsf{T}}\theta \tag{7}$$

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}, \ F(y,u)^\intercal = \begin{bmatrix} B(u) & \Phi(y) \end{bmatrix}, \ \Phi(y) = \begin{bmatrix} -y & 0 \\ 0 & -y \end{bmatrix}, \ B(u) = \begin{bmatrix} 0 \\ u \end{bmatrix}, \ \theta = \begin{bmatrix} k_p \\ a_1 \\ a_0 \end{bmatrix}, \ y = e_1^\intercal x,$$

em que $e_1^{\mathsf{T}} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \end{bmatrix}$. No trabalho 7, para estimar os estados, utilizamos os filtros abaixo:

$$\dot{\xi} = A_0 \xi + ky \tag{8}$$

$$\dot{\Omega}^{\mathsf{T}} = A_0 \Omega^{\mathsf{T}} + F^{\mathsf{T}}$$

$$k^{\mathsf{T}} = \begin{bmatrix} k_1 & k_2 \end{bmatrix} \qquad A_0 = A - ke_1^{\mathsf{T}} = \begin{bmatrix} -k_1 & 1 \\ -k_2 & 0 \end{bmatrix}$$

Os valores de k devem ser escolhidos de forma que A_0 seja Hurwitz. E, dessa forma, o estado estimado é escrito como:

$$\hat{x} = \xi + \Omega^{\mathsf{T}}\theta \,, \tag{9}$$

e como no trabalho 7, verifica-se que a dinâmica do estimador é igual à dinâmica da planta (6).

Para o caso do observador de ordem reduzida, define-se:

$$\chi = x_2 + Ny \tag{10}$$

E derivando, obtemos:

$$\dot{\chi} = (-a_0 y + k_p u) + N(x_2 - a_1 y)
= N x_2 - (a_0 + N a_1) y + k_p u
= N(\chi - N y) - (a_0 + N a_1) y + k_p u
= N \chi - N^2 y + F^{\mathsf{T}} \theta ,$$
(11)

$$F^{\intercal} = \begin{bmatrix} u & -Ny & -y \end{bmatrix}$$

Para o sistema de ordem reduzida, os filtros são:

$$\dot{\xi} = N\xi - N^2 y$$

$$\dot{\Omega}^{\mathsf{T}} = N\Omega^{\mathsf{T}} + F^{\mathsf{T}}$$

$$N < 0$$
(12)

Com isso, o estado estimado será:

$$\hat{\chi} = \xi + \Omega^{\mathsf{T}}\theta \tag{13}$$

Para verificar, obtemos a derivada de $\hat{\chi}$:

$$\dot{\hat{\chi}} = \dot{\xi} + \dot{\Omega}^{\mathsf{T}} \theta
= (N\xi - N^2 y) + (N\Omega^{\mathsf{T}} + F^{\mathsf{T}}) \theta
= N(\xi + \Omega^{\mathsf{T}} \theta) - N^2 y + F^{\mathsf{T}} \theta
\dot{\hat{\chi}} = N\hat{\chi} - N^2 y + F^{\mathsf{T}} \theta$$
(14)

Porém, Ω é uma matriz e opta-se pela redução das ordens dos filtros. Observe que $\Omega^{\intercal} = \begin{bmatrix} v_0 & | & \Xi \end{bmatrix}$ e, pela equação (12), temos que:

$$\dot{v}_0 = Nv_0 + u \tag{15}$$

$$\dot{\Xi} = N\Xi + \begin{bmatrix} -N & -1 \end{bmatrix} y \tag{16}$$

Introduzem-se dois novos filtros, para substituir os filtros da equação (12):

$$\dot{\lambda} = N\lambda + u \tag{17}$$

$$\dot{\eta} = N\eta + y \tag{18}$$

É fácil verificar que, para esta planta de segunda ordem sem zeros $(m=0), v_0 = \lambda$. Agora, vamos demonstrar que:

$$\Xi = - \begin{bmatrix} N\eta & \eta \end{bmatrix} \tag{19}$$

Derivando (19), temos:

$$\begin{split} \dot{\Xi} &= -\begin{bmatrix} N\dot{\eta} & \dot{\eta} \end{bmatrix} \\ &= -\begin{bmatrix} N^2\eta + Ny & N\eta + y \end{bmatrix} \\ &= -N\begin{bmatrix} N\eta & \eta \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -N & -1 \end{bmatrix} y \\ &= N\Xi + \begin{bmatrix} -N & -1 \end{bmatrix} y \,, \end{split}$$

e assim chegamos na equação (16). Também temos a relação:

$$\xi = -N^2 \eta \tag{20}$$

Derivando a equação (20), obtemos:

$$\begin{split} \dot{\xi} &= -N^2 (N \eta + y) \\ &= N (-N^2 \eta - y) = N \xi - N^2 y \,, \end{split}$$

e assim chegamos na equação (12). O projeto backstepping agora segue como no trabalho anterior. Primeiro, fazemos a mudança de coordenadas em z:

$$z_1 = y - y_r$$

$$z_2 = v_0 - \alpha_1 - \hat{\rho} \dot{y_r},$$
(21)

onde ρ é estimativa de $\frac{1}{k_p}$. O controle virtual α_1 , a lei de controle u e as leis de adaptação $\dot{\theta}$ e $\dot{\rho}$ são obtidas pelo método de Lyapunov. Note que os estados são:

$$x_1 = y$$
$$x_2 = \chi - Ny$$

Pelo modelo da planta em (2), temos:

$$\dot{y} = \chi - Ny - e_1^{\mathsf{T}} ay .$$

Definindo $\epsilon = \chi - \hat{\chi}$ e aplicando (13), encontramos:

$$\dot{y} = \xi + \Omega^{\mathsf{T}}\theta + \epsilon - Ny - e_1^{\mathsf{T}}ay$$
.

Agora, expandindo $\Omega^{\intercal} = \begin{bmatrix} v_0 & | & \Xi \end{bmatrix}$ e definindo $\omega^{\intercal} = \begin{bmatrix} v_0 & (\Xi - y e_1^{\intercal}) \end{bmatrix}$ e $\bar{\omega}^{\intercal} = \begin{bmatrix} 0 & (\Xi - y e_1^{\intercal}) \end{bmatrix}$, obtemos:

$$\dot{y} = \xi + \omega^{\mathsf{T}}\theta + \epsilon$$
 -Ny,
 $\dot{y} = \xi + \bar{\omega}^{\mathsf{T}}\theta + \epsilon$ -Ny + $k_p v_0$.

Note a presença do termo -Ny, que não aparecia no observador de ordem completa. Do mesmo modo que no método com observador completo, derivando $z_1 = y - y_r$, tem-se:

$$\dot{z}_1 = k_p \alpha_1 + \xi + \bar{\omega}^\mathsf{T} \theta + \epsilon - k_p \tilde{\rho} \dot{y}_r + k_p z_2 - Ny \tag{22}$$

$$\alpha_1 = \hat{\rho}\bar{\alpha}_1 \tag{23}$$

$$\dot{z}_1 = \bar{\alpha}_1 + \xi + \bar{\omega}^{\mathsf{T}}\theta + \epsilon - k_p(\dot{y}_r + \bar{\alpha}_1)\tilde{\rho} + k_p z_2 \quad \text{-Ny}$$
(24)

E escolhemos a primeira função estabilizante:

$$\bar{\alpha}_1 = -c_1 z_1 - d_1 z_1 - \xi - \bar{\omega}^{\mathsf{T}} \hat{\theta} + \mathbf{N} \mathbf{y}$$
 (25)

A dinâmica de z_1 pode ser reescrita como:

$$\dot{z}_1 = -c_1 z_1 - d_1 z_1 + \epsilon + [\omega - \hat{\rho}(\dot{y}_r + \bar{\alpha}_1)e_1]^{\mathsf{T}} \tilde{\theta} - k_p (\dot{y}_r + \bar{\alpha}_1)\tilde{\rho} + \hat{k}_p z_2 \tag{26}$$

Escolhe-se a função de Lyapunov:

$$2V_1 = z_1^2 + \tilde{\theta}^{\mathsf{T}} \Gamma^{-1} \tilde{\theta} + |k_p| \gamma^{-1} \tilde{\rho}^2 + \frac{1}{2d_1} \epsilon^{\mathsf{T}} P \epsilon$$
 (27)

Nessas condições, é possível escolher a atualização de $\hat{\rho}$ segundo:

$$\dot{\hat{\rho}} = -\gamma z_1 \operatorname{sign}(k_p)(\dot{y}_r + \bar{\alpha}_1) \tag{28}$$

Derivando z_2 , obtemos:

$$\dot{z}_2 = \dot{v}_0 - \hat{\rho} \dot{y}_r - \dot{\hat{\rho}} \dot{y}_r - \dot{\alpha}_1 \tag{29}$$

$$= u - \hat{\rho}\ddot{y}_r - \beta - \frac{\partial\alpha_1}{\partial y}(\omega^{\mathsf{T}}\tilde{\theta} + \epsilon) - \frac{\partial\alpha_1}{\partial\hat{\theta}}\dot{\hat{\theta}}$$
(30)

$$\beta = -Nv_0 + \frac{\partial \alpha_1}{\partial y} (\xi + \omega^{\mathsf{T}} \hat{\theta} - Ny) + \frac{\partial \alpha_1}{\partial \eta} (N\eta + y) + \frac{\partial \alpha_1}{\partial y_r} \dot{y}_r + (\dot{y}_r + \frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\rho}}) \dot{\hat{\rho}}$$
(31)

Escolhe-se a função de Lyapunov:

$$V_2 = V_1 + \frac{1}{2}z_2^2 + \frac{1}{4d_2}\epsilon^{\mathsf{T}}P\epsilon \tag{32}$$

É possível mostrar que a atualização de parâmetros e a lei de controle são:

$$\dot{\hat{\rho}} = -\gamma z_1 \operatorname{sign}(k_p)(\dot{y}_r + \bar{\alpha}_1) \tag{33}$$

$$\tau_1 = (\omega - \hat{\rho}(\dot{y}_r + \bar{\alpha}_1) \begin{bmatrix} e_1^{\mathsf{T}} & 0 \end{bmatrix}^{\mathsf{T}}) z_1 \tag{34}$$

$$\tau_2 = \tau_1 - z_2 \frac{\partial \alpha_1}{\partial y} \omega \tag{35}$$

$$\dot{\hat{\theta}} = \Gamma \tau_2 \tag{36}$$

$$u = -c_2 z_2 + \beta + \hat{\rho} \ddot{y}_r + \frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\theta}} \Gamma \tau_2 - d_2 z_2 \left(\frac{\partial \alpha_1}{\partial y}\right)^2 - \hat{k}_p z_1$$
 (37)

2 Implementação

Para a implementação, só é preciso computar os filtros:

$$\dot{\lambda} = N\lambda + u \tag{38}$$

$$\dot{\eta} = N\eta + y \tag{39}$$

Temos ainda que $\alpha = \hat{\rho}(-c_1z_1 - d_1z_1 - \xi - \bar{\omega}^{\mathsf{T}}\hat{\theta} + Ny)$. Logo:

$$\frac{\partial \alpha_1}{\partial y} = -\hat{\rho}(c_1 + d_1 + \begin{bmatrix} 0 & -e_1^{\mathsf{T}} \end{bmatrix} \hat{\theta} - N) \tag{40}$$

$$\frac{\partial \alpha_1}{\partial \eta} = \hat{\rho} \left(N^2 + \begin{bmatrix} 0 & N & 1 \end{bmatrix} \hat{\theta} \right) \tag{41}$$

$$\frac{\partial \alpha_1}{\partial y_r} = \hat{\rho}(c_1 + d_1) \tag{42}$$

$$\frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\theta}} = -\hat{\rho}\bar{\omega}^{\mathsf{T}} \tag{43}$$

$$\frac{\partial \alpha_1}{\partial \hat{\rho}} = -(c_1 + d_1)(y - y_r) + N^2 \eta - \bar{\omega}^{\mathsf{T}} \hat{\theta} + Ny \tag{44}$$

```
%
1
   %
2
   %
3
      COE-835 Controle adaptativo
   %
4
   %
5
      Script para simular o trabalho 8
6
   %
   %
      Backstepping : n = 2
                                    Second and third order plant
7
   %
8
                        n* = 2
                                    Relative degree
                        np = 3
   %
9
                                    Adaptive parameters
10
     Caso com observador de ordem reduzida
11
12
   function dx = backstepping_red(t,x)
13
14
   global A B thetas N c1 c2 d1 d2 Gamma gamma kp a w e1;
15
16
                = x(1:2);
17
                = x(3:5);
18
   theta
   lambda
                = x(6);
19
                = x(7);
20
   eta
                = x(8);
21
   rho
22
23
   %% Input
   yr = a(1) * sin(w(1)*t) + a(2) * sin(w(2)*t);
24
   dyr = a(1) * w(1) * cos(w(1)*t) + a(2) * w(2) * cos(w(2)*t);
25
   ddyr = -a(1) * w(1)^2 * sin(w(1)*t) - a(2) * w(2)^2 * sin(w(2)*t);
26
27
   Phi = [-y(1) \ 0; 0 \ -y(1)];
28
29
   %% Variables 1
30
   xi = -N^2 * eta;
31
   Xi = -[N*eta eta];
32
   v1 = lambda(1);
33
   omega_bar = [0, (Xi - y(1)*e1')]';
34
35
   omega = [v1, (Xi - y(1)*e1')]';
36
37
   %% Z
   z1 = y(1) - yr;
38
   alpha_bar = -c1*z1 - d1*z1 - xi - omega_bar'*theta + N*y(1);
39
   alpha_1 = rho * alpha_bar;
40
41
   z2 = v1 - rho*dyr - alpha_1;
42
   %% Filtro eta
43
   deta = N*eta + y(1);
44
45
```

```
%% dalpha/dt
46
   dady = rho * (- c1 - d1 + [0,e1']*theta + N);
47
   dadeta_deta = rho * (N^2 * deta + [0, N*deta, deta]*theta);
48
   dadyr = rho*(c1 + d1);
49
   dadtheta = - rho * omega_bar';
50
   dadrho = -(c1 + d1)*(y(1) - yr) - xi - omega_bar'*theta + N*y(1);
51
52
53
   %% Variables 2
54
   tau_1 = (omega - rho*(dyr + alpha_bar)*[e1',0]')*z1;
55
   tau_2 = tau_1 - z2 * (dady * omega);
56
57
  %% Atualização dos parâmetros
58
   dtheta = Gamma * tau_2;
59
60
   drho = - gamma * z1 * sign(kp) * (dyr + alpha_bar);
61
   beta = dady * (xi + omega'*theta - N*y(1)) + ...
       dadeta_deta + dadyr * dyr + (dyr + dadrho) * drho;
62
   u = -N*v1 - c2*z2 + beta + rho*ddyr + dadtheta*dtheta - d2*z2*(dady)^2 - ...
63
       theta(1)*z1;
64
65
   %% Filtros
66
   dlambda = N*lambda + u;
67
68
69
  %% Planta
70
71
  F = [[0 \ 1]'*u Phi];
  dy = A*y + F*thetas;
72
73
  %% Translation
74
  dx = [dy' dtheta' dlambda' deta' drho]';
75
```

3 Resultados das simulações

Nas simulações, procuramos avaliar o comportamento do sistema para as seguintes condições: (i) condições iniciais $\theta(0)$ e y(0); (ii) Parâmetros da planta e do modelo; (iii) ganho de adaptação Γ .

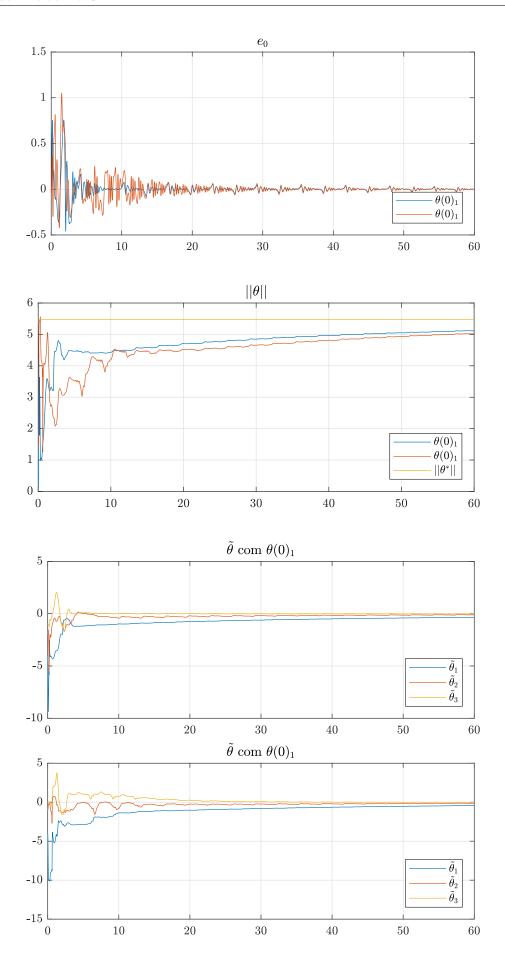
Apresentaremos os resultados obtidos através de simulações no ambiente Matlab/Simulink e os discutiremos na próxima seção. Para todos os casos N = -1.

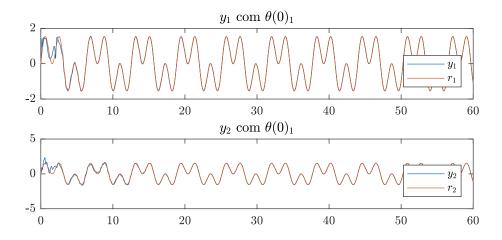
3.1 Simulação #1

Inicialmente, desejamos verificar o comportamento do sistema para variações nas condições iniciais.

Simulação 1.1: $\theta(0)$

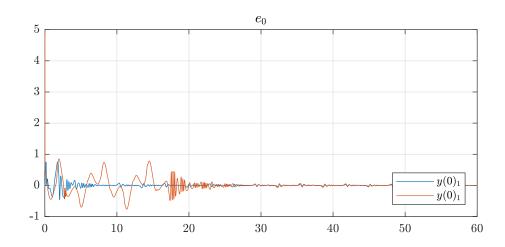
$$y = \frac{5}{s^2 + 2s + 1} u$$
, $\theta(0) = 0$ e 1, $y(0) = 0$, $\Gamma = 10 I_3$, $y_r = \sin(t) + \sin(3t)$.

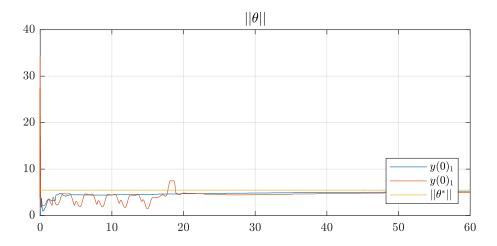


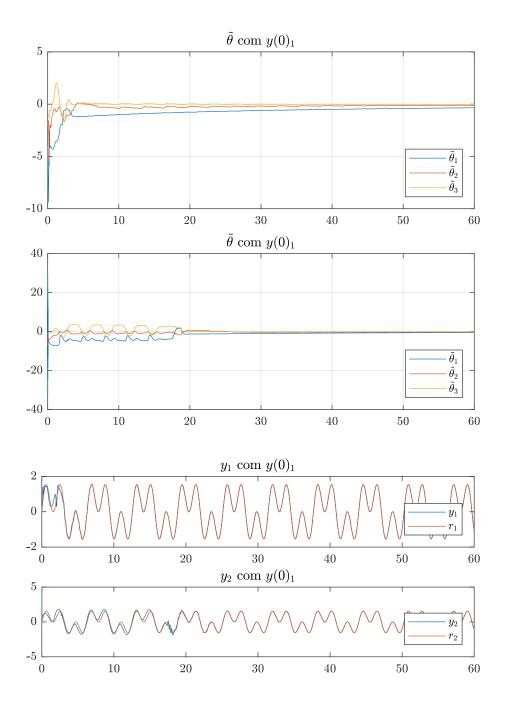


Simulação 1.2: y(0)

$$y = \frac{5}{s^2 + 2s + 1} u$$
, $\theta(0) = 0$, $y(0) = 0$ e 5, $\Gamma = 10 \mathbf{I}_3$, $y_r = \sin(t) + \sin(3t)$.







3.2 Simulação #2

Verificamos o comportamento do sistema para variações no parâmetro de adaptação Γ .

$$y = \frac{5}{s^2 + 2s + 1} u$$
, $\theta(0) = 0$, $y(0) = 0$, $\Gamma = 1 e 10 I_3$, $y_r = \sin(t) + \sin(3t)$.

figs/e0/sim0_gamma10gamma1-eps-converted-to.pdf
11g5/e0/51m0_gamma10gamma1 ep5 converted to.pul
figs/modtheta/sim0_gamma10gamma1-eps-converted-to.pdf

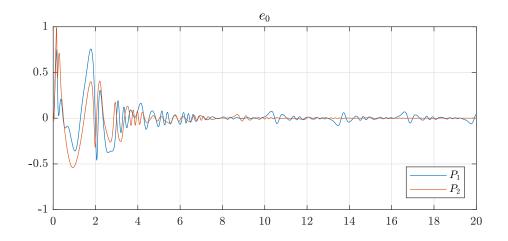
figs/tiltheta/sim0_gamma10gamma1-eps-converted-to.pdf	
figs/y/sim0_gamma10gamma1-eps-converted-to.pdf	

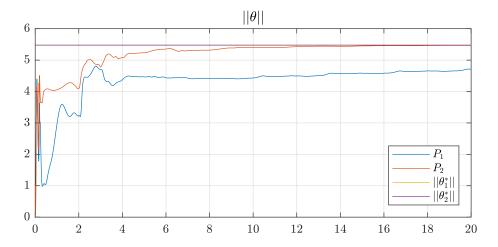
3.3 Simulação #3

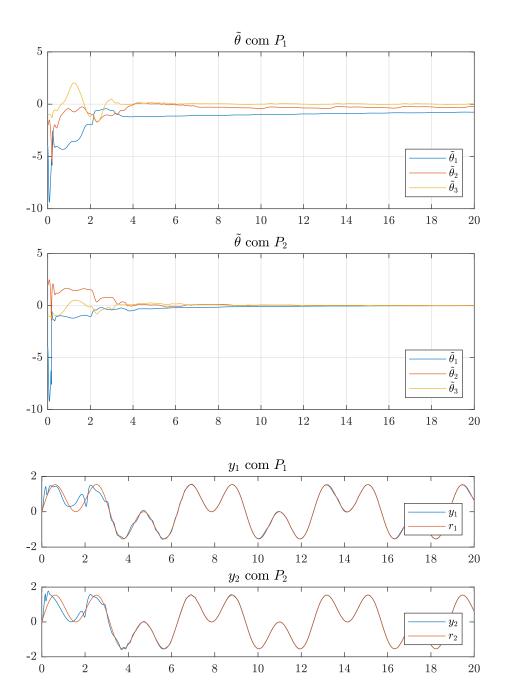
Verificamos o comportamento do sistema para variações na planta e modelo.

Simulação 3.1: planta

$$y = \frac{5}{s^2 + 2s + 1} u e^{\frac{5}{s^2 - 2s + 1}} u, \qquad \theta(0) = 0, \qquad y(0) = 0, \qquad \Gamma = 10 \mathbf{I}_3,$$
$$y_r = \sin(t) + \sin(3t).$$

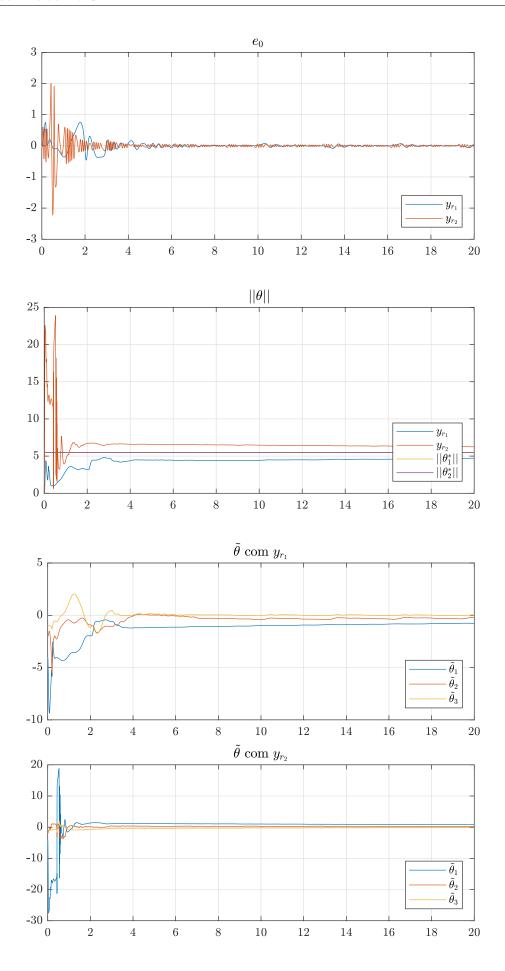


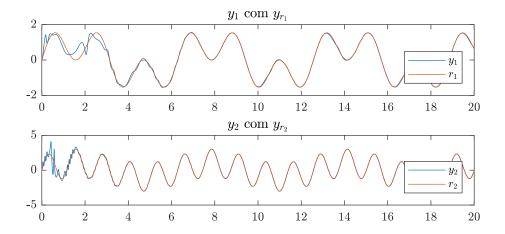




Simulação 3.2: modelo

$$y = \frac{5}{s^2 + 2s + 1}u$$
 $\theta(0) = 0$, $y(0) = 0$, $\Gamma = 10 \mathbf{I}_3$, $y_r = \sin(t) + \sin(3t) e \sin(t) + 2\sin(5t)$.





4 Discussão

A simulação #1 mostra o comportamento do sistema para variações nas condições iniciais. A rapidez da convergência depende de quão próximo os parâmetros estimados estão dos parâmetros reais. A simulação mostrou um comportamento semelhante para ambos os casos. Quando deslocamos o y(0), na simulação 1.2, os sistemas também apresentam comportamento semelhante, pois a variável de controle u é alterada e não apresenta saturação, compensando a condição inicial.

A simulação #2 mostra o comportamento do sistema para variações no ganho de adaptação Γ . Podemos verificar convergência mais rápida quando o Γ é maior, porém também observamos maiores oscilações e picos de erro.

A simulação #3 mostra o comportamento do sistema para variações na planta. Escolhemnos plantas instáveis e estáveis. Podemos observar que, em ambos os casos, o sinal de controle foi capaz de corrigir o erro, sem muitas dificuldades. O comportamento dos sistemas é semelhante. A alteração do modelo, na simulação 3.2, mostrou que modelos mais complexos, com frequências mais altas e maiores amplitudes, demoram mais para convergir.