

SEL0382 - Controle Robusto

Observador de Estado

José Nuno Almeida Dias Bueno
7117308

Observador (estimador) de estado

- Na prática, as variáveis de estado podem não estar disponíveis para a realimentação de estado.
- Portanto, é necessário estimar essas variáveis de estado indisponíveis.

Exercício

Um auto piloto de um navio é utilizado para manter o seu curso. Um modelo linearizado do navio é dado pela seguinte equação diferencial

$$\begin{aligned}M\ddot{\theta}(t) &= -d\dot{\theta}(t) - c\alpha(t) + w(t) \\ \dot{\alpha}(t) &= -0,1\alpha(t) + 0,1\alpha_c(t)\end{aligned}$$

onde $\theta(t)$ é o erro de rumo, $\alpha(t)$ é o ângulo do leme, $w(t)$ é um torque de perturbação e $\alpha_c(t)$ é o ângulo de comando do leme. Um esboço do navio é mostrado abaixo.

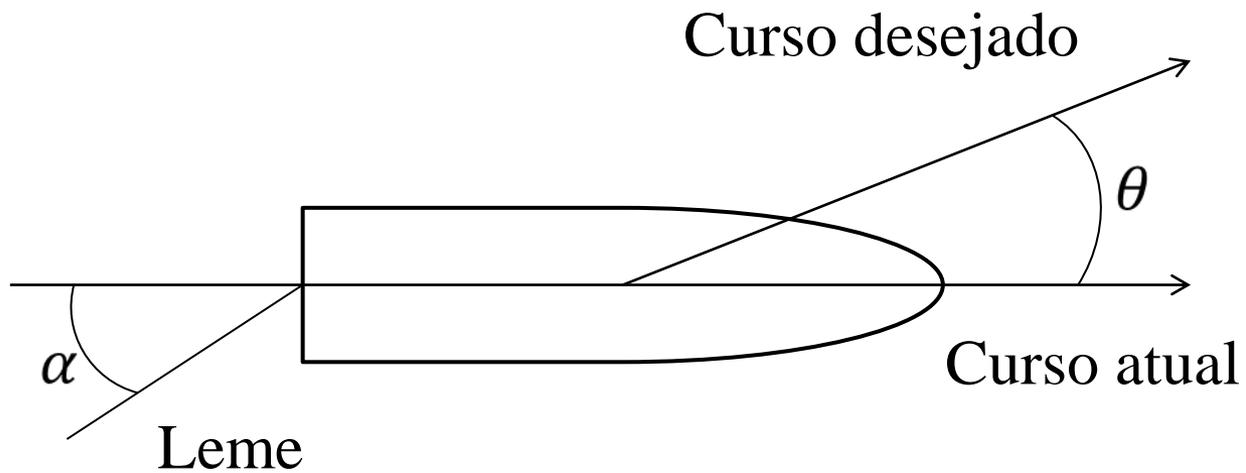
Parâmetros do navio

- $M = 10^7 \text{ Kg} \cdot \text{m}^2$ é o momento de inércia do navio em torno do eixo vertical relativo ao centro de gravidade.
- $d = 10^6 \text{ N} \cdot \text{m} \cdot \text{s}/\text{rad}$ é o coeficiente de arrasto associado à rotação.
- $c = 5000 \text{ N} \cdot \text{m}/\text{rad}$ é um coeficiente relacionando o ângulo do leme ao torque aplicado.

Variáveis

- $\theta(t)$ é o ângulo medido por uma bússola. O auto piloto precisa fazer a medição deste ângulo e gerar um ângulo de comando para o leme.
- $\alpha(t)$ é o ângulo resultante do movimento do leme.
- $\alpha_c(t)$ é o ângulo de comando, ou seja, a entrada de controle: $\alpha_c(t) = u(t)$
- $w(t)$ é a perturbação do sistema, em [unidades]. Por exemplo vento, corrente de água, etc.

Ilustração do problema



Definição do problema

Pede-se:



1. Espaço de estados com $x = [\theta \dot{\theta} \alpha]$ e $y = \theta$.

2. Obter uma lei de realimentação de estado $u = -K_c \cdot x$ para os polos:

$$p_1 = p_2 = -0.02 \text{ e } p_3 = -0.1$$

$$p_1, p_2 = -0.02 \pm 0.03j \text{ e } p_3 = -0.1$$

3. Realizar duas simulações para cada conjunto de polos. O primeiro para $x(0) = [0 \ 0 \ 0.1]$ sem perturbação. O Segundo para $x(0) = [0 \ 0 \ 0]$ e perturbação $w(t) = 1000$. Plotar o ângulo $\theta(t)$ e a deflexão $\alpha(t)$ para cada simulação.

4. Calcular a matriz de ganho K_f de modo que os polos de $(A - K_f C)$ sejam:

$$p_1 = p_2 = -0.08 \text{ e } p_3 = -0.4$$

$$p_1 = p_2 = -0.16 \text{ e } p_3 = -0.4$$

5. Para cada observador e $x(0) = [0 \ 0 \ 0.1]$ plotar a solução x com e sem observador.

Equações de estado e matrizes

$$\begin{aligned}
 M\ddot{\theta}(t) &= -d\dot{\theta}(t) - c\alpha(t) + \underbrace{w(t)}_{\text{perturbação, em}} \\
 \dot{\alpha}(t) &= -0,1\alpha(t) + 0,1 \underbrace{\alpha_c(t)}_{\text{entrada de controle } (u(t))} \\
 x &= [\theta \ \dot{\theta} \ \alpha] \\
 x_1 &= \theta \\
 x_2 &= \dot{\theta} = \dot{x}_1 \\
 x_3 &= \alpha \\
 y &= \theta = x_1
 \end{aligned}$$

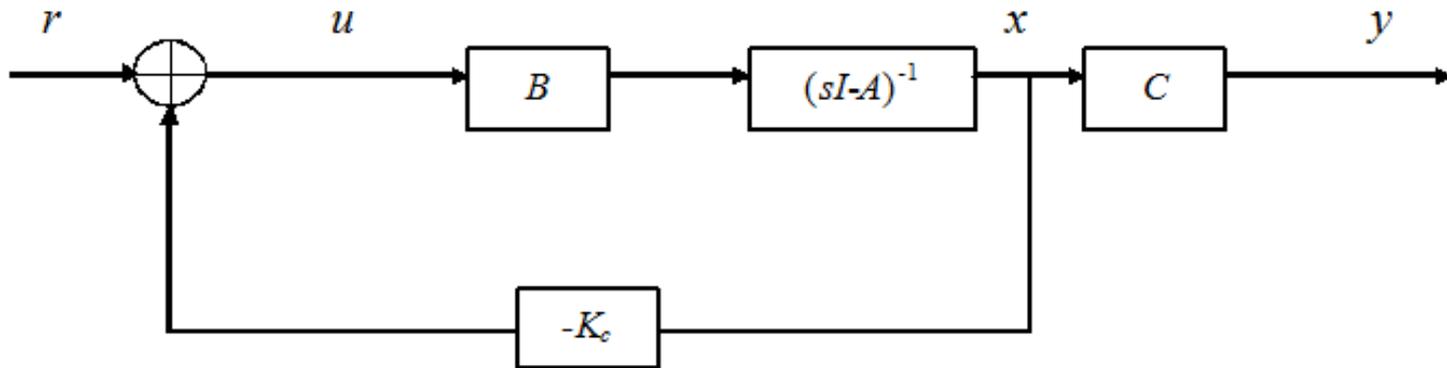
$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & -\frac{d}{M} & -\frac{c}{M} \\ 0 & 0 & -0.1 \end{bmatrix}; B = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & \frac{1}{M} \\ 0.1 & 0 \end{bmatrix};$$

$$C = [1 \ 0 \ 0];$$

$$D = \begin{bmatrix} 0 & 0 \\ 0 & 0 \\ 0 & 0 \end{bmatrix}; B1 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0.1 \end{bmatrix}; B2 = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ M \\ 0 \end{bmatrix}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \\ \dot{x}_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & -\frac{d}{M} & -\frac{c}{M} \\ 0 & 0 & -0.1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \\ x_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0.1 \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ M \\ 0 \end{bmatrix} w$$

Diagrama de controle com realimentação de estado



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

$$y = Cx$$

$$u = r - K_c x$$

$$\dot{x} = Ax + B(r - K_c x)$$

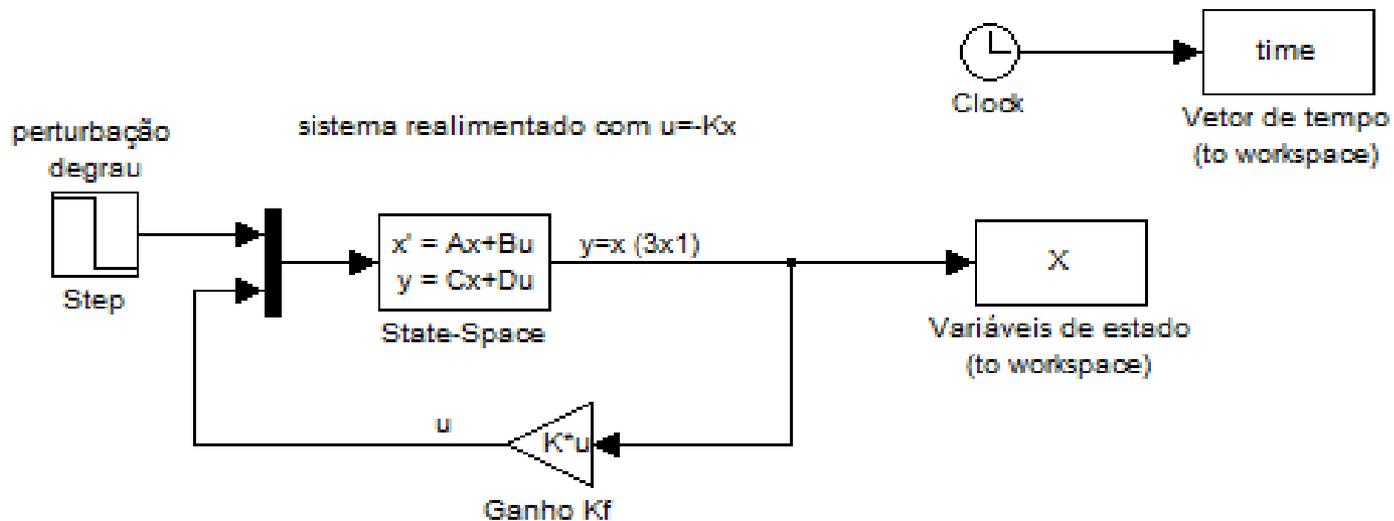
$$\dot{x} = (A - BK_c)x + Br$$

$$Kc = acker(A, B1, P)$$

$$Kc1 = \begin{bmatrix} -0.8 \\ -8 \\ -0.6 \end{bmatrix} \quad Kc2 = \begin{bmatrix} -2.6 \\ -26 \\ -0.6 \end{bmatrix}$$

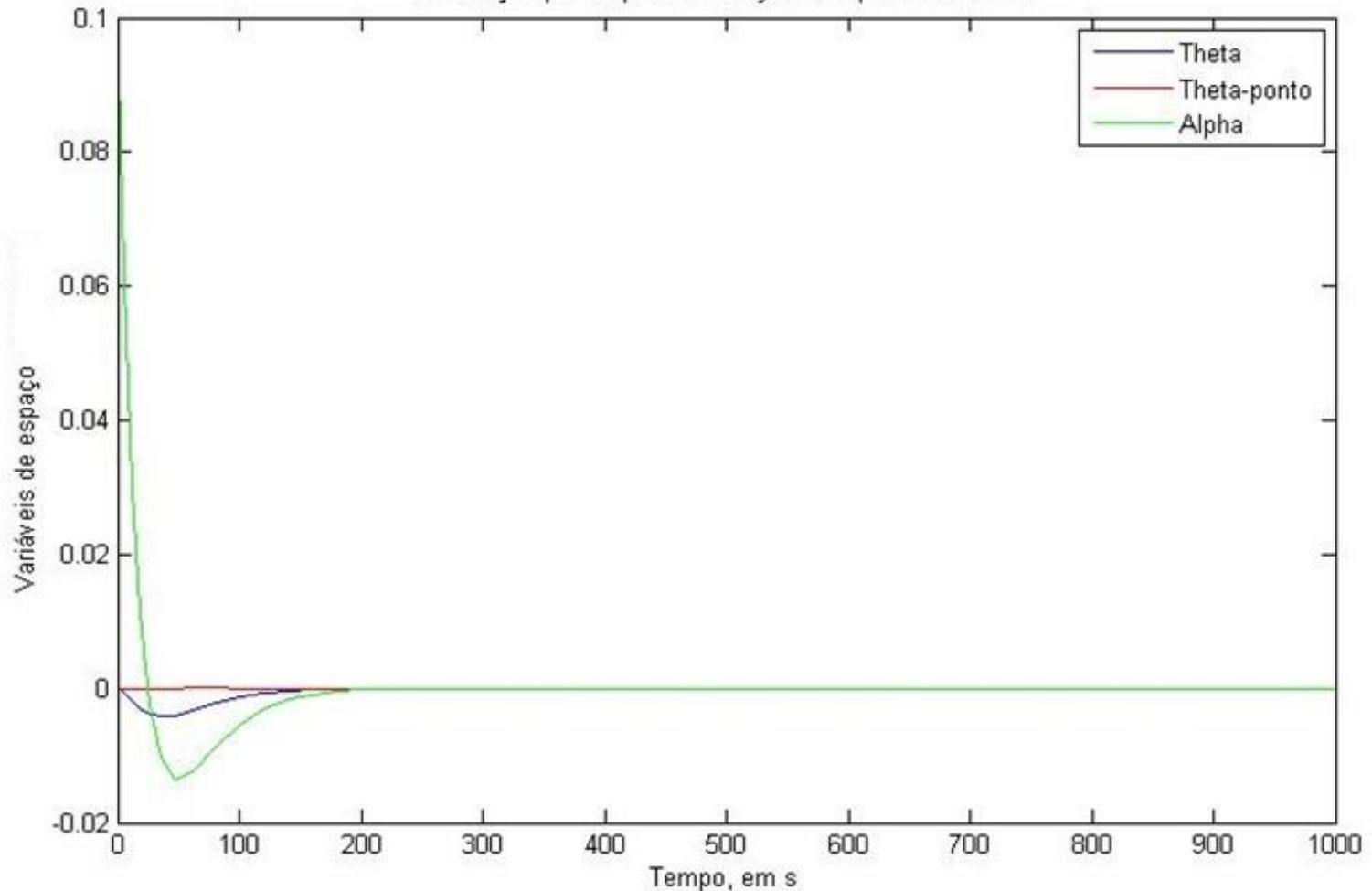
Diagrama de simulação sem observador

Realimentação de estado $u = -Kx$, $C = \text{eye}(3)$ e $D = [0; 0; 0]$.

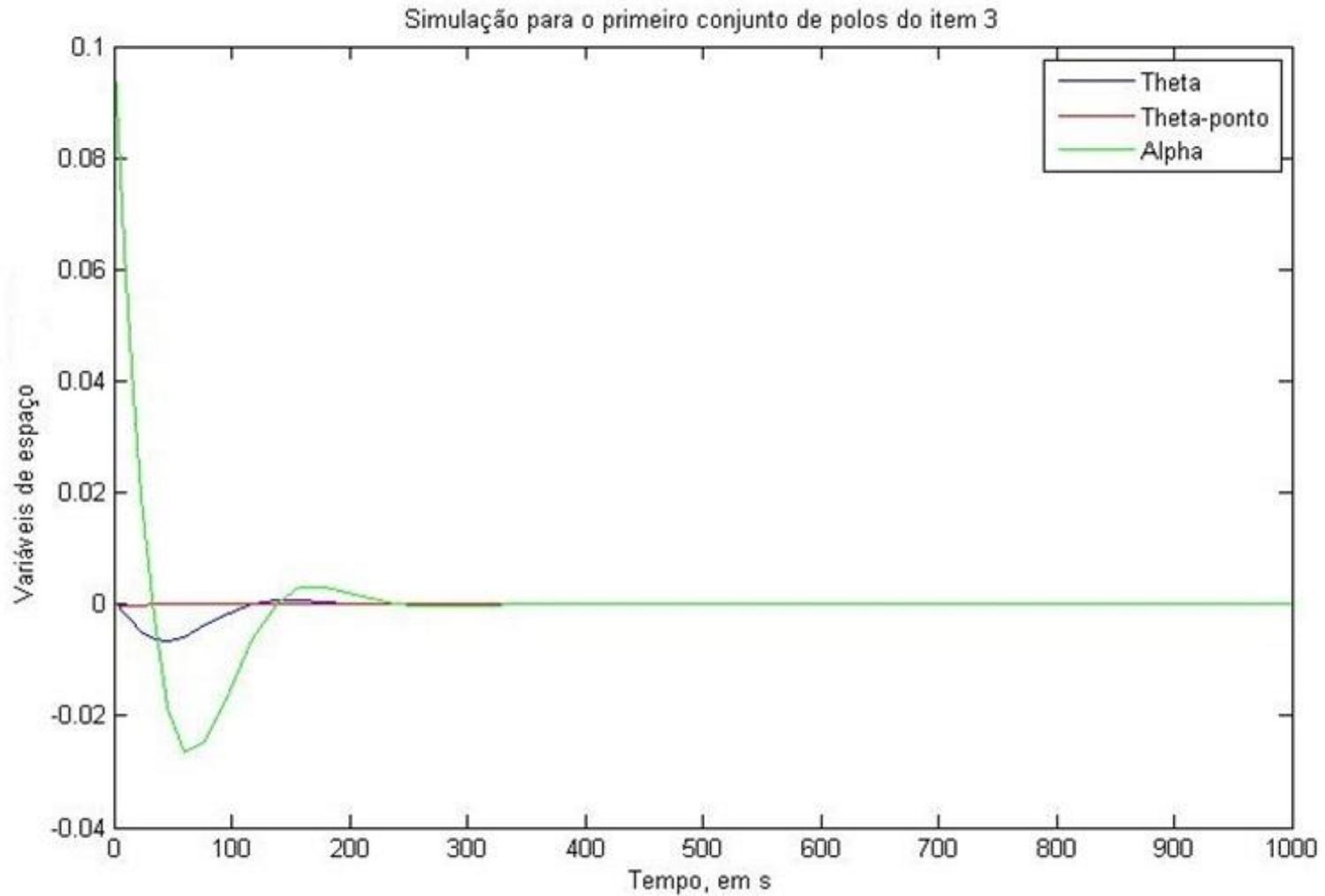


Kc1 – sem perturbação – $x(0) = [0; 0; 0.1]$

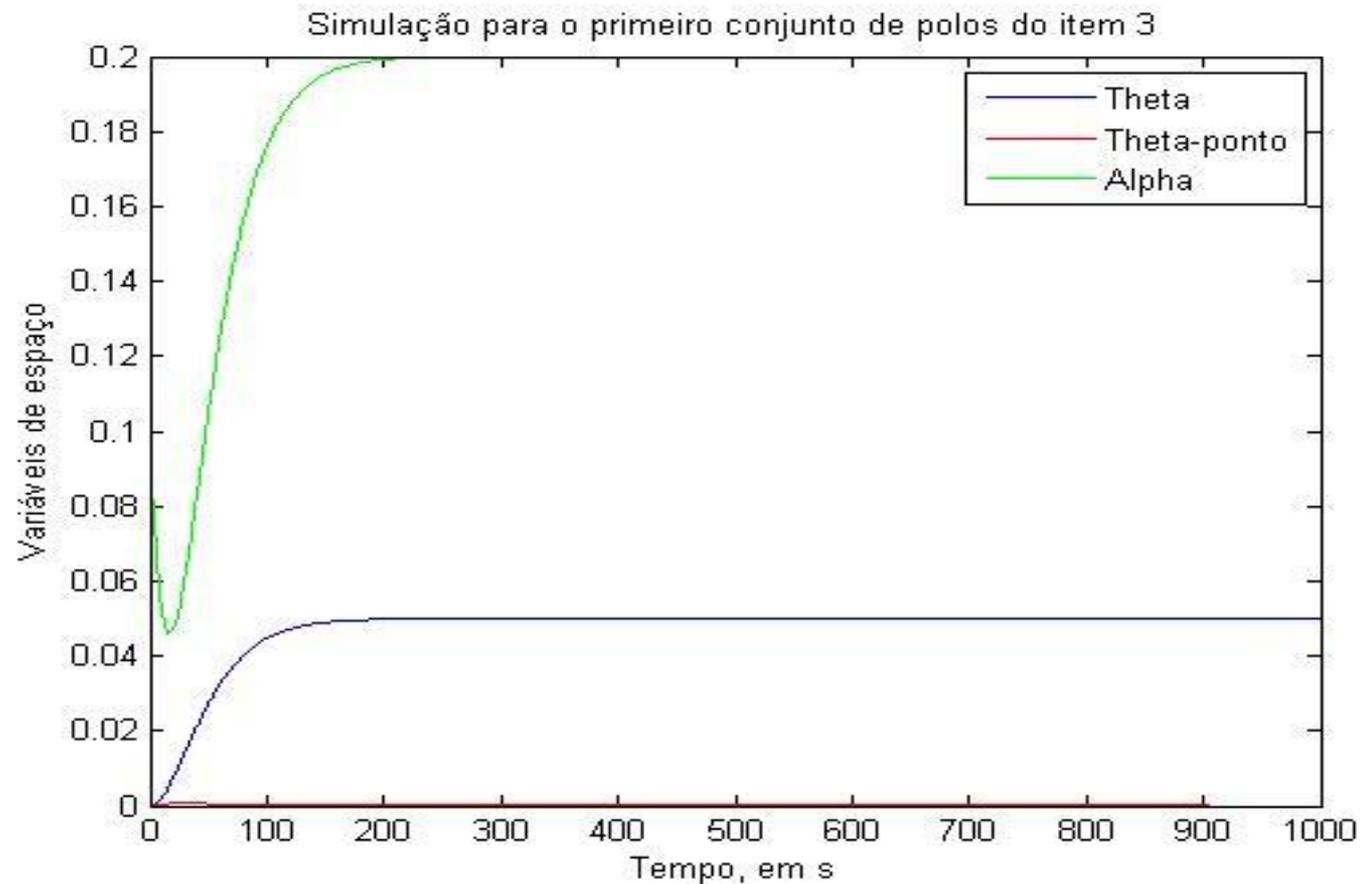
Simulação para o primeiro conjunto de polos do item 3



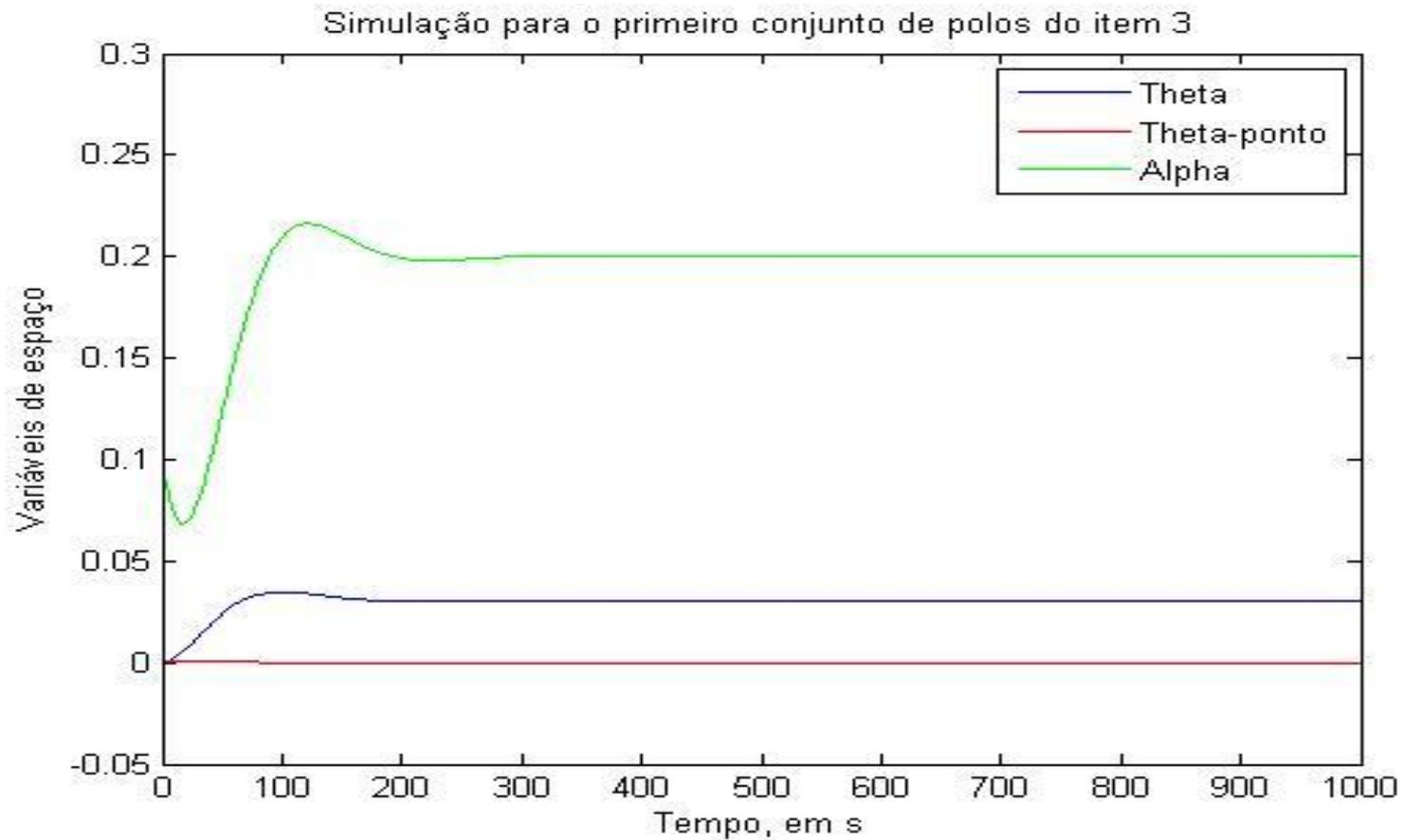
Kc2 – sem perturbação – $x(0) = [0; 0; 0.1]$



Kc1 – com perturbação – $x(0) = [0; 0; 0.1]$



Kc2 – com perturbação – $x(0) = [0; 0; 0.1]$



Blocos de controle e do observador de estado

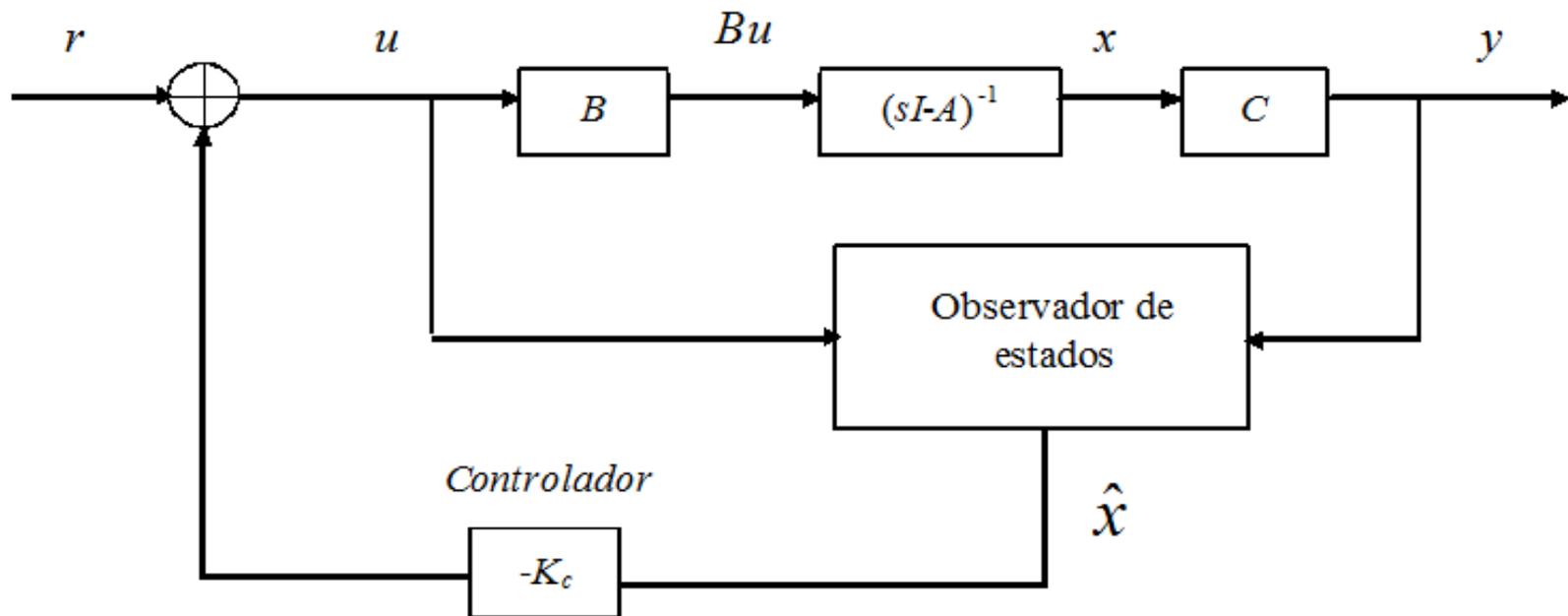


Diagrama de blocos do observador de estado

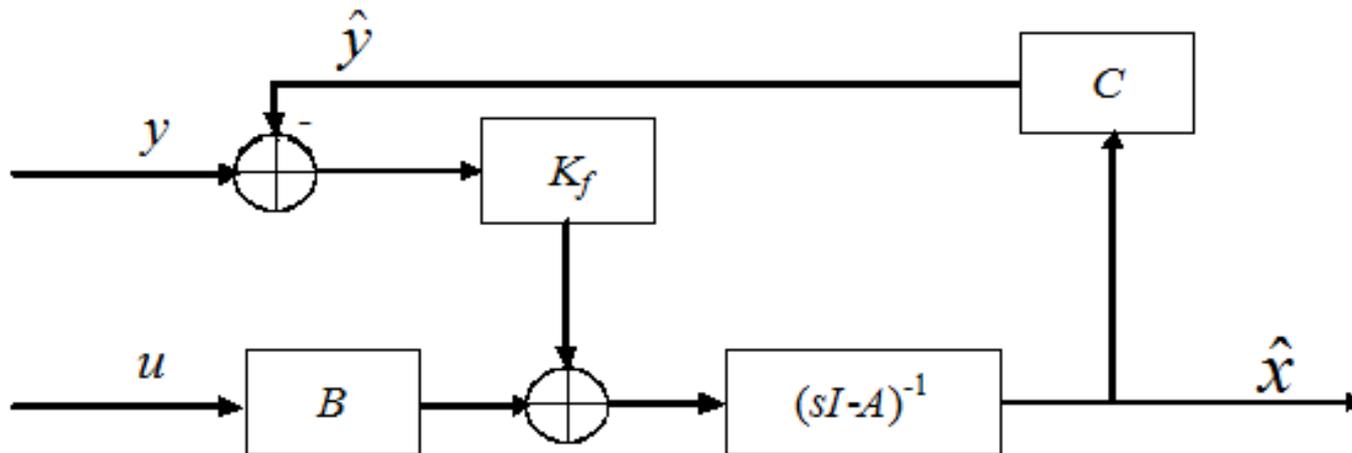
$$\dot{x} = Ax + Bu$$

$$y = Cx$$

$$u = r - K_c \hat{x}$$

$$\dot{\hat{x}} = A\hat{x} + Bu + K_f(y - \hat{y})$$

$$\hat{y} = C\hat{x} \Rightarrow \dot{\hat{x}} = (A - K_f C)\hat{x} + Bu + K_f y$$



Equações de estado

$$\dot{\tilde{x}} = \dot{x} - \dot{\hat{x}} = Ax + Bu - [(A + K_f C)\hat{x} + Bu - K_f y]$$

$$\dot{\tilde{x}} = (A + K_f C)x - (A + K_f C)\hat{x} = (A + K_f C)(x - \hat{x})$$

$$\dot{\tilde{x}} = (A + K_f C)\tilde{x}$$

$$\dot{x} = Ax + Bu = Ax + B(r - K_c \hat{x})$$

$$\dot{x} = Ax + Br - BK_c(x - \tilde{x})$$

$$\dot{x} = (A - BK_c)x + BK_c \tilde{x} + Br$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{\tilde{x}} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} A - BK_c & BK_c \\ 0 & A + K_f C \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ \tilde{x} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} B \\ 0 \end{bmatrix} r$$

$$\lambda \left(\begin{bmatrix} A - BK_c & BK_c \\ 0 & A + K_f C \end{bmatrix} \right) = \lambda(A - BK_c) \cup \lambda(A + K_f C)$$

$$\lambda(A + K_f C) = \lambda(A^T + C^T K_f^T)$$

Fórmula de Ackermann:

$$K_f = \phi(A)W_o^{-1} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix}$$

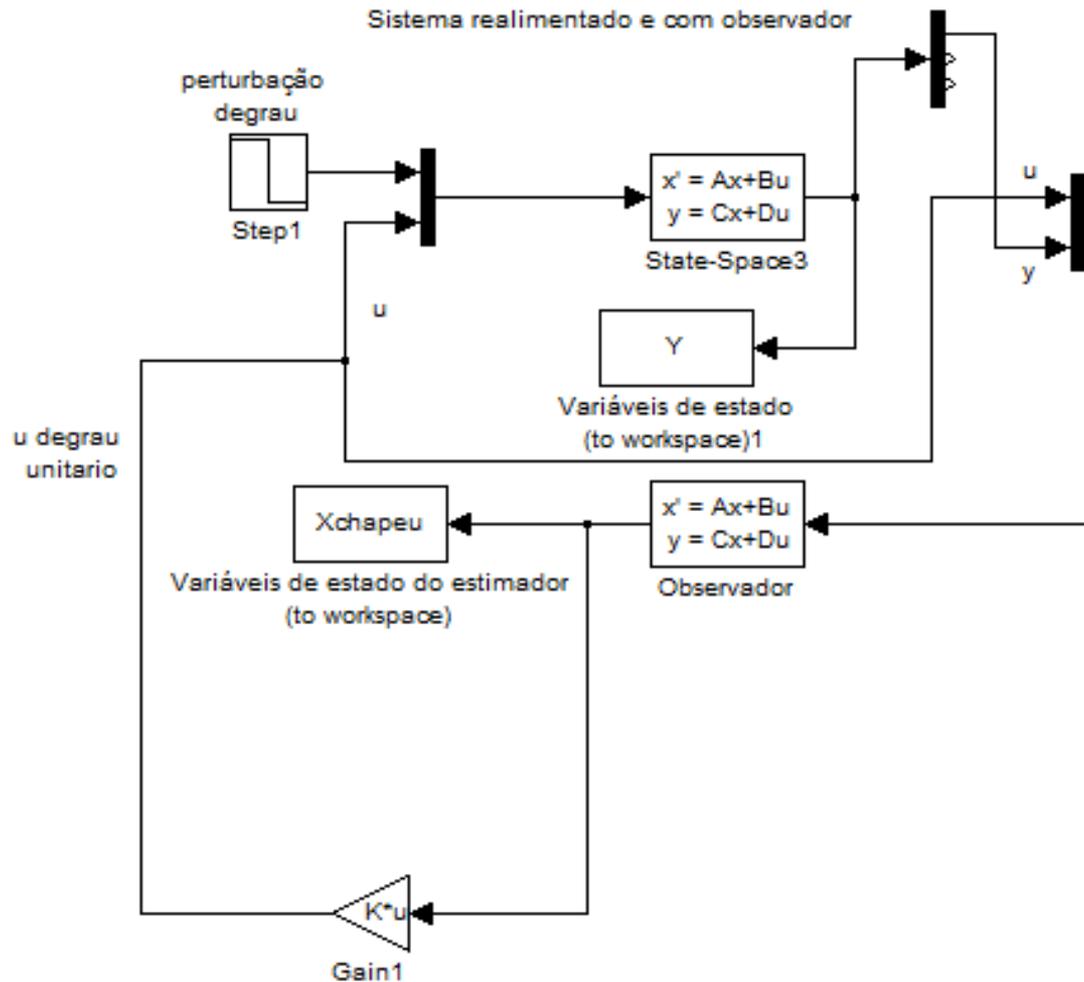
$\phi(A)$ é o polinômio característico obtido a partir dos polos desejado e avaliado em A.

Matrizes de ganho do observador

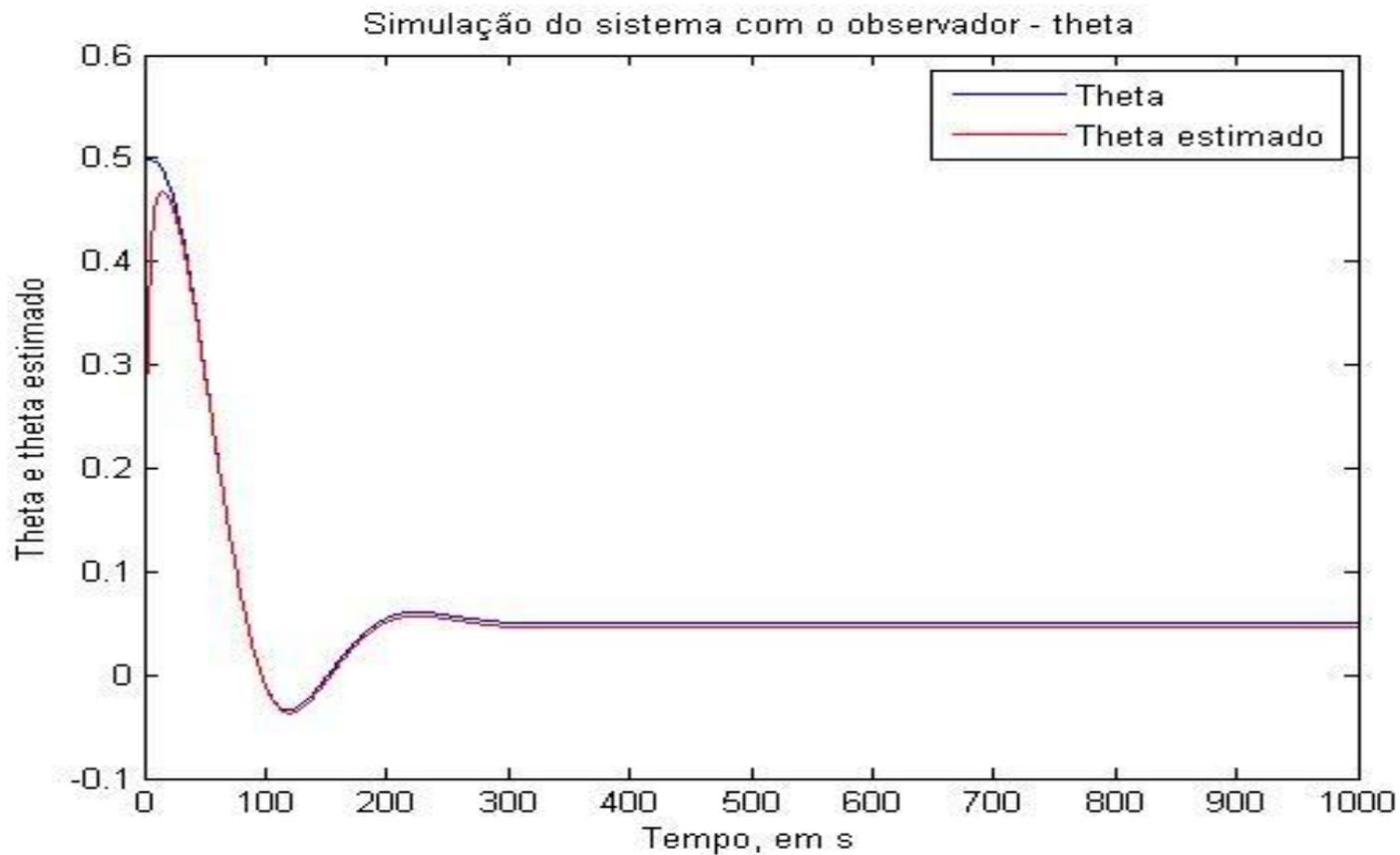
$$Kf1 = \begin{bmatrix} 0.3600 \\ -0.0116 \\ -0.2400 \end{bmatrix}$$

$$Kf2 = \begin{bmatrix} 0.5200 \\ 0.0396 \\ -2.1600 \end{bmatrix}$$

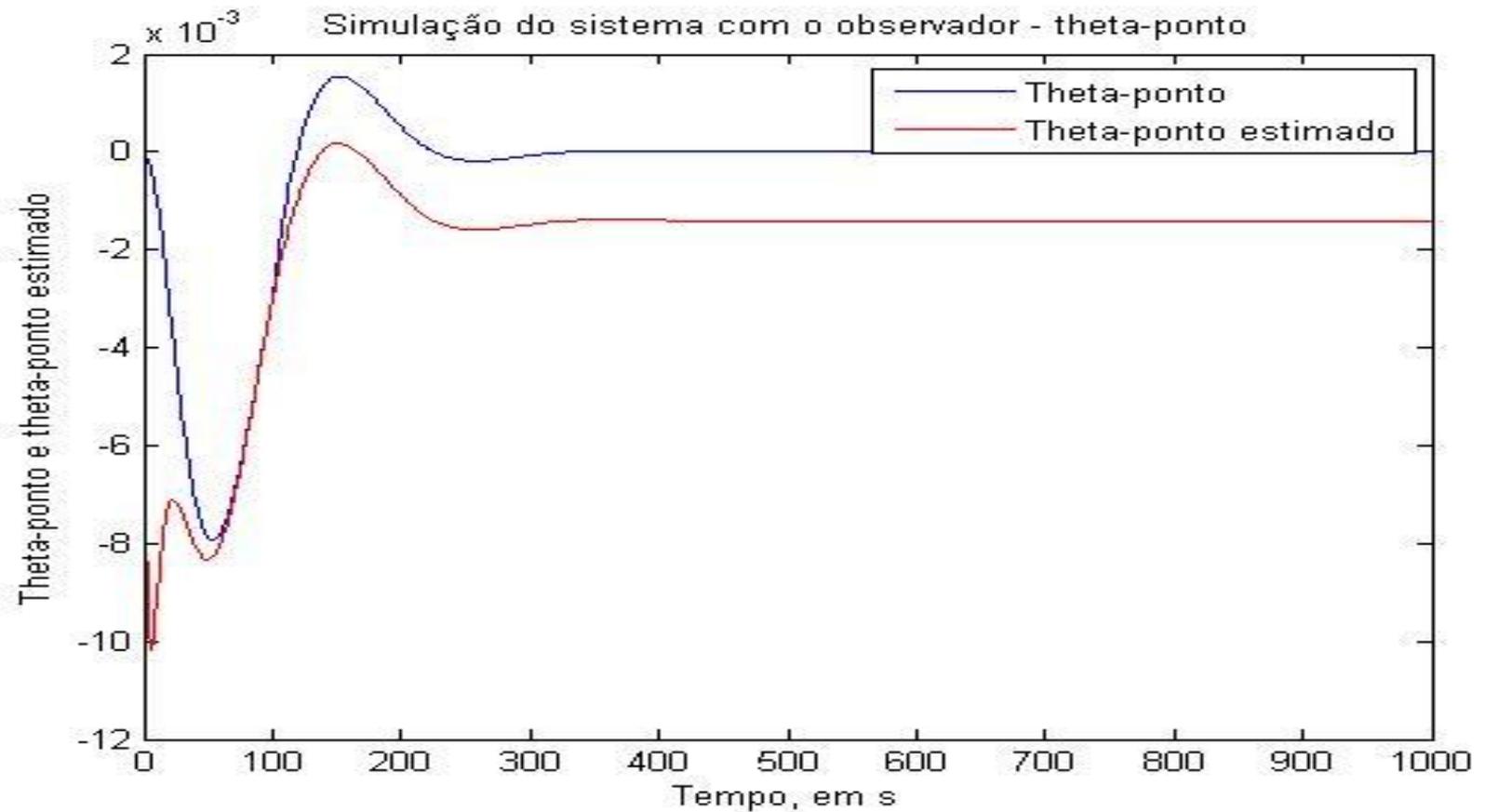
Diagrama de simulação do observador



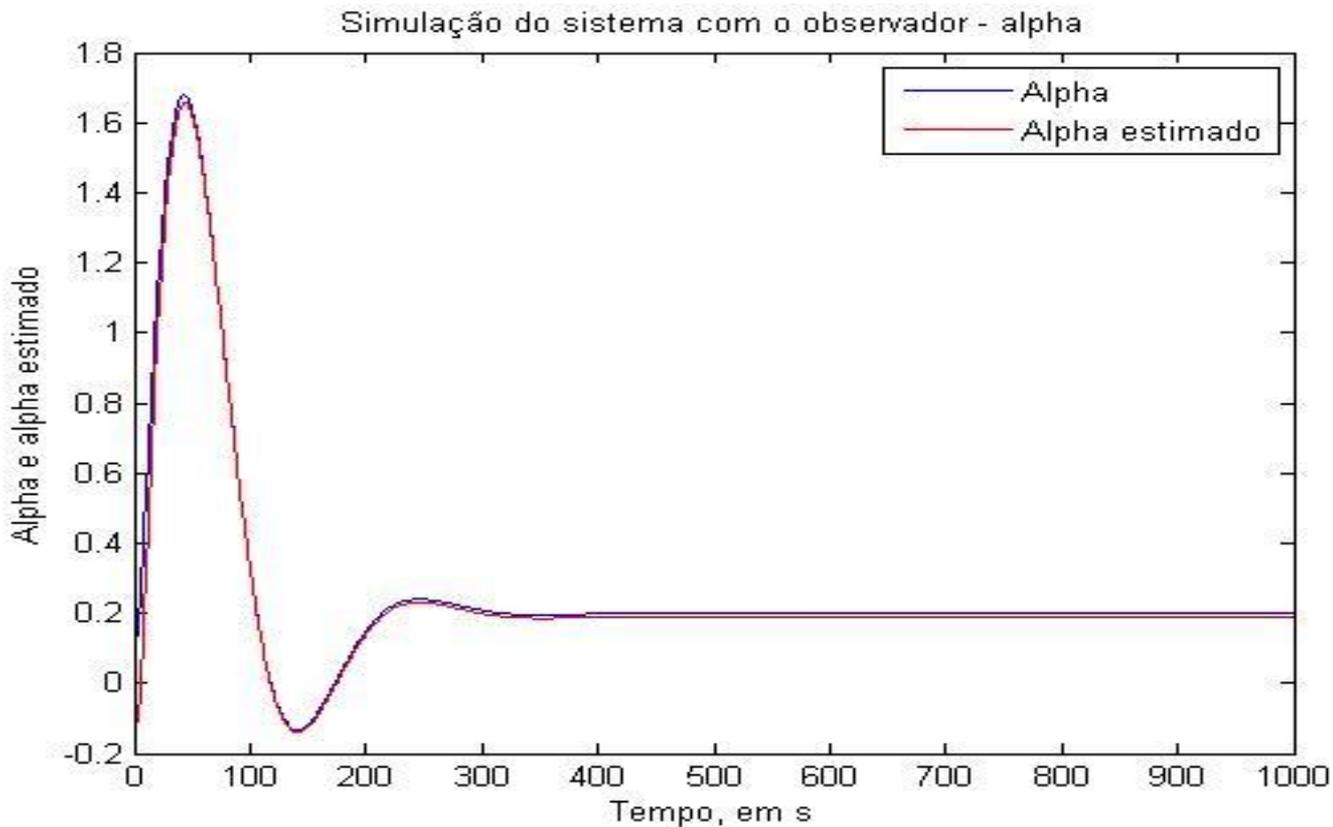
Observador – Kf1 – $x(0)=[0.5; 0; 0.1]$



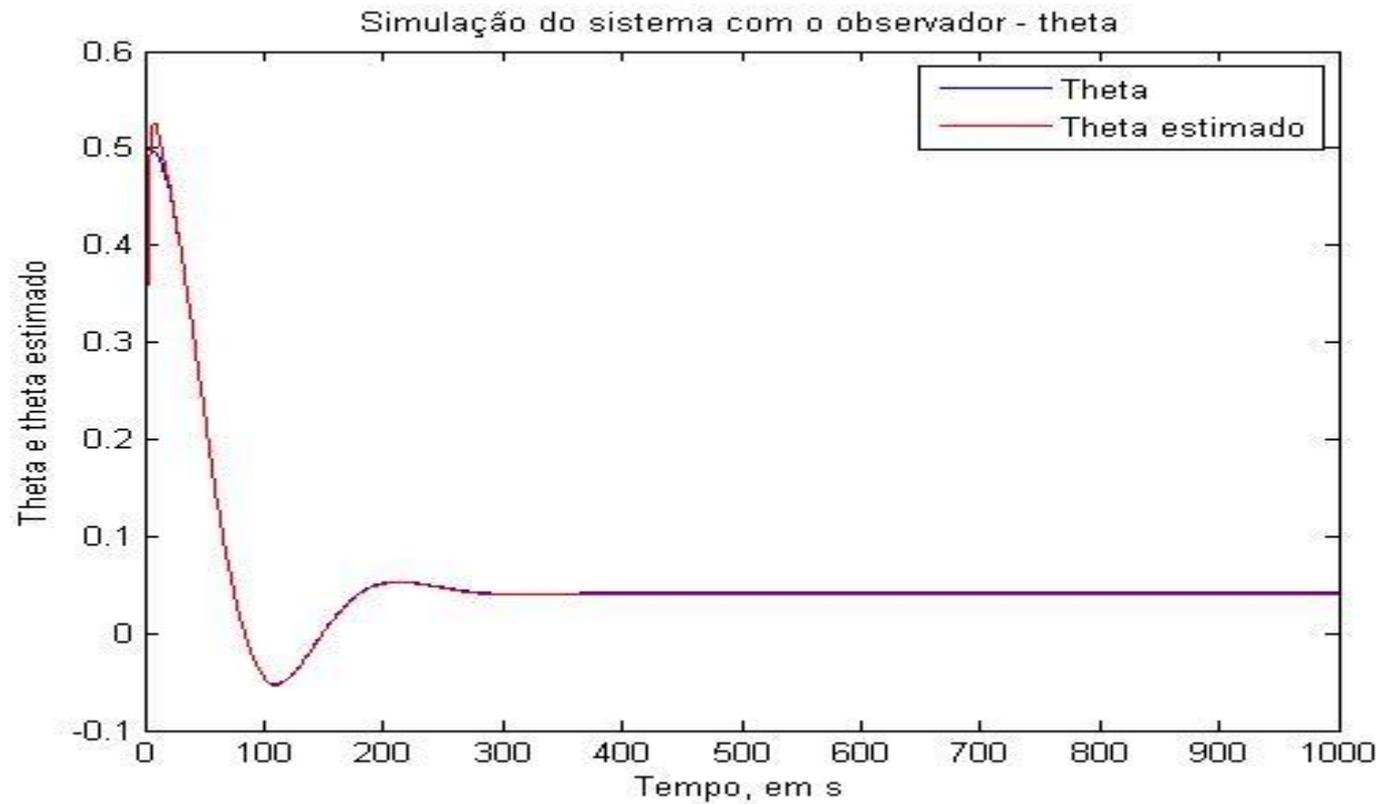
Observador – Kf1 – $x(0)=[0.5; 0; 0.1]$



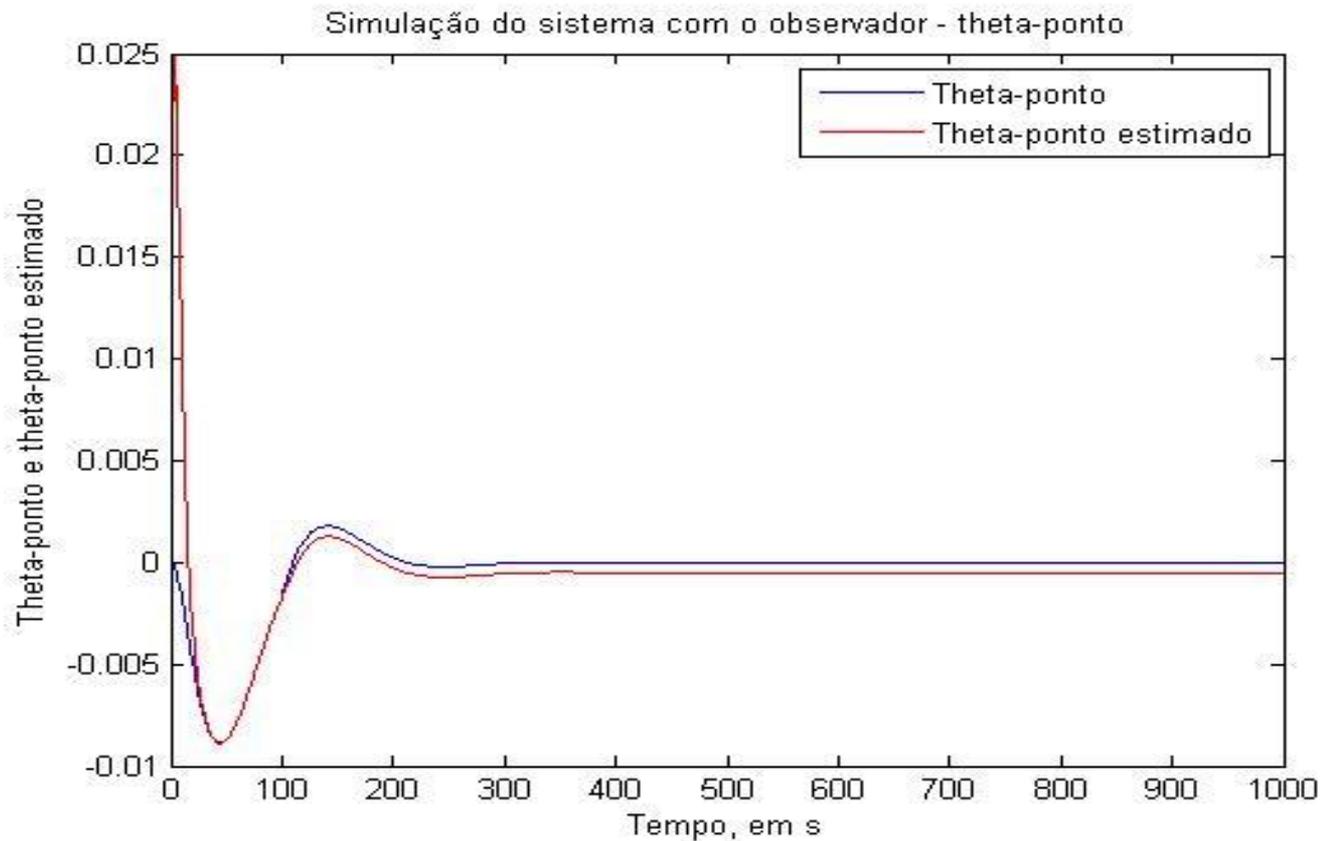
Observador – Kf1 – $x(0)=[0.5; 0; 0.1]$



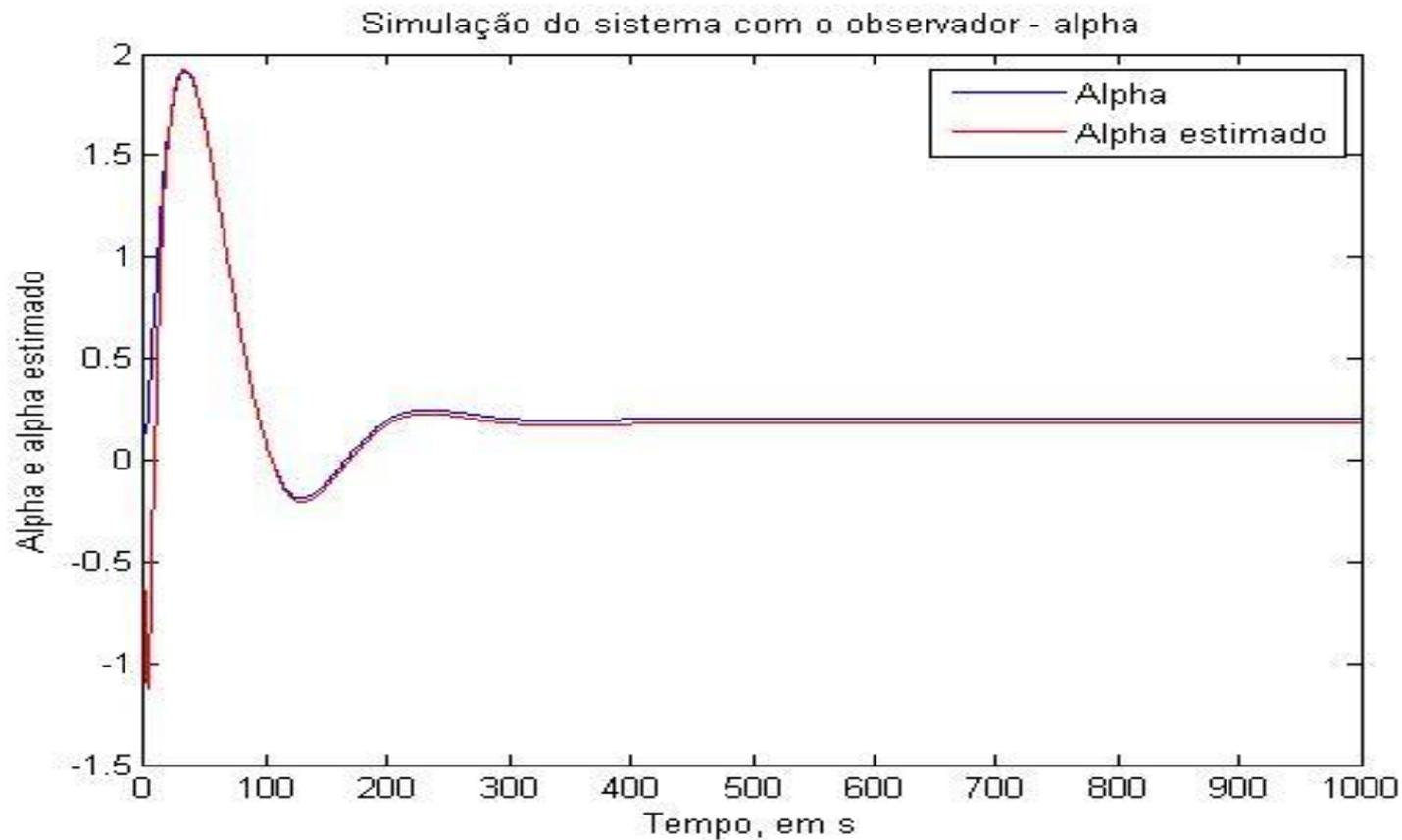
Observador – Kf2 – $x(0)=[0.5; 0; 0.1]$



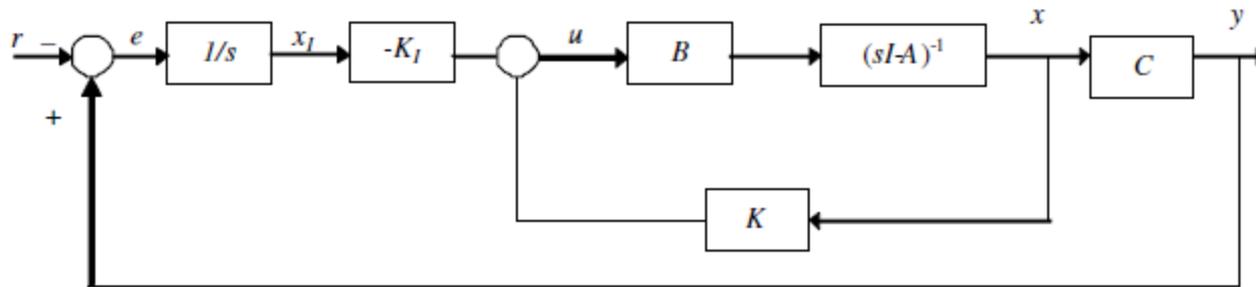
Observador – Kf2 – $x(0)=[0.5; 0; 0.1]$



Observador – Kf2 – $x(0)=[0.5; 0; 0.1]$



Adicionando um integrador



$$\dot{x} = Ax + B_1u + B_2w$$

$$y = Cx$$

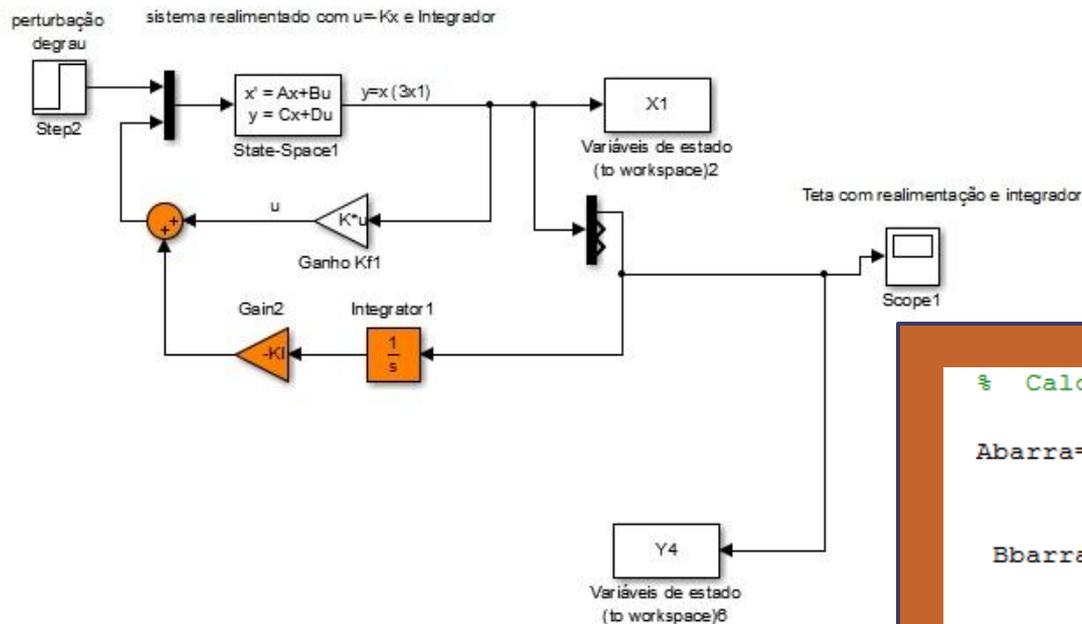
$$\dot{x}_I = Cx - r$$

$$x_I = \int_0^t e \, dt$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_I \\ \dot{x} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & C \\ 0 & A \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_I \\ x \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} 0 \\ B_1 \end{bmatrix} r + \begin{bmatrix} 0 \\ B_2 \end{bmatrix} w$$

$$u = -\begin{bmatrix} K_I & K \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_I \\ x \end{bmatrix}$$

Diagrama de simulação Realimentação + Integrador



```
% Calculo da ação integral
```

```
Abarra=[0          1 0 0  
        zeros(3,1) A    ];
```

```
Bbarra=[0  
        B2] ;
```

```
Kbarra=place(Abarra,Bbarra,[P2 -4])
```

```
KI=Kbarra(1);Kc=Kbarra(2:4);
```

Theta -ku Vs Theta Ki

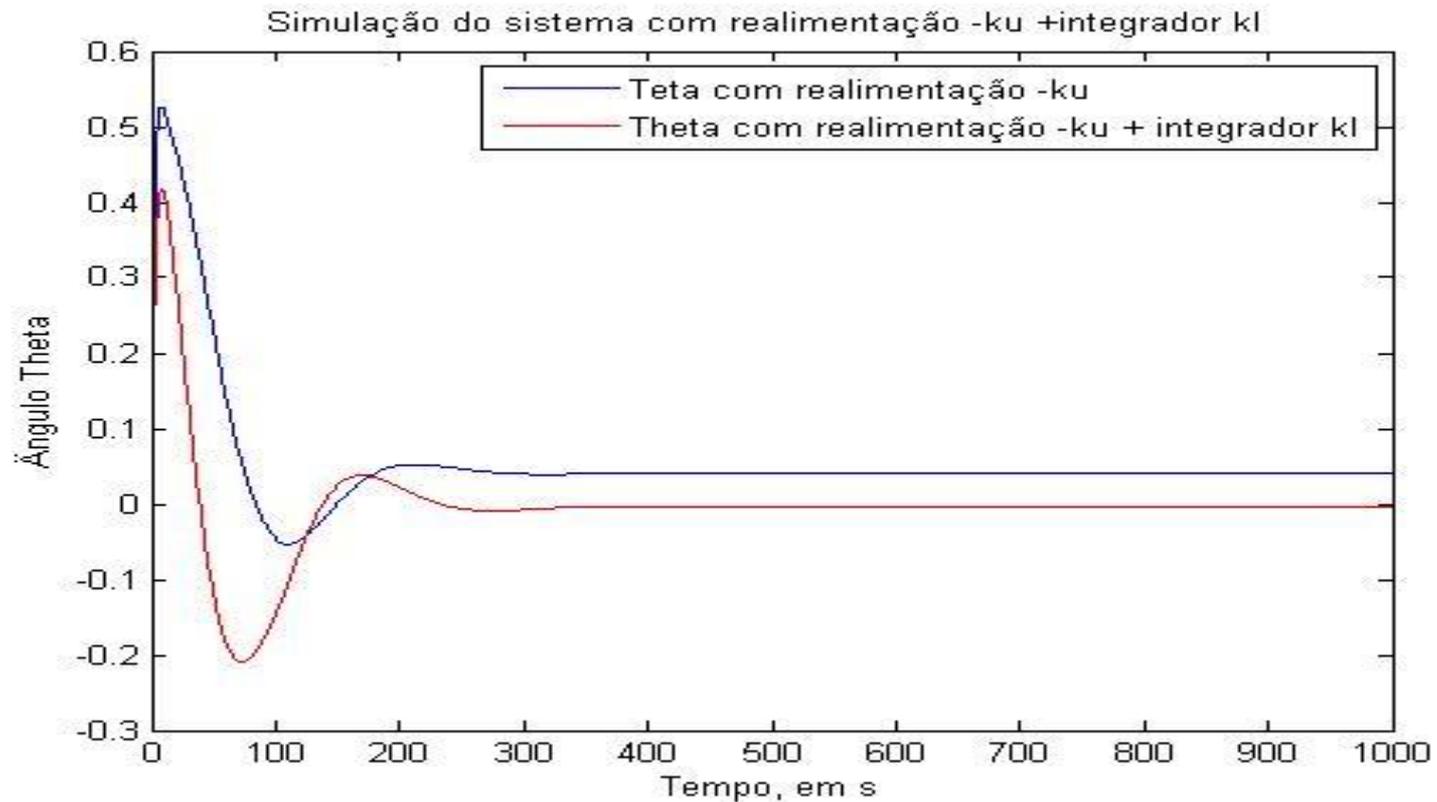
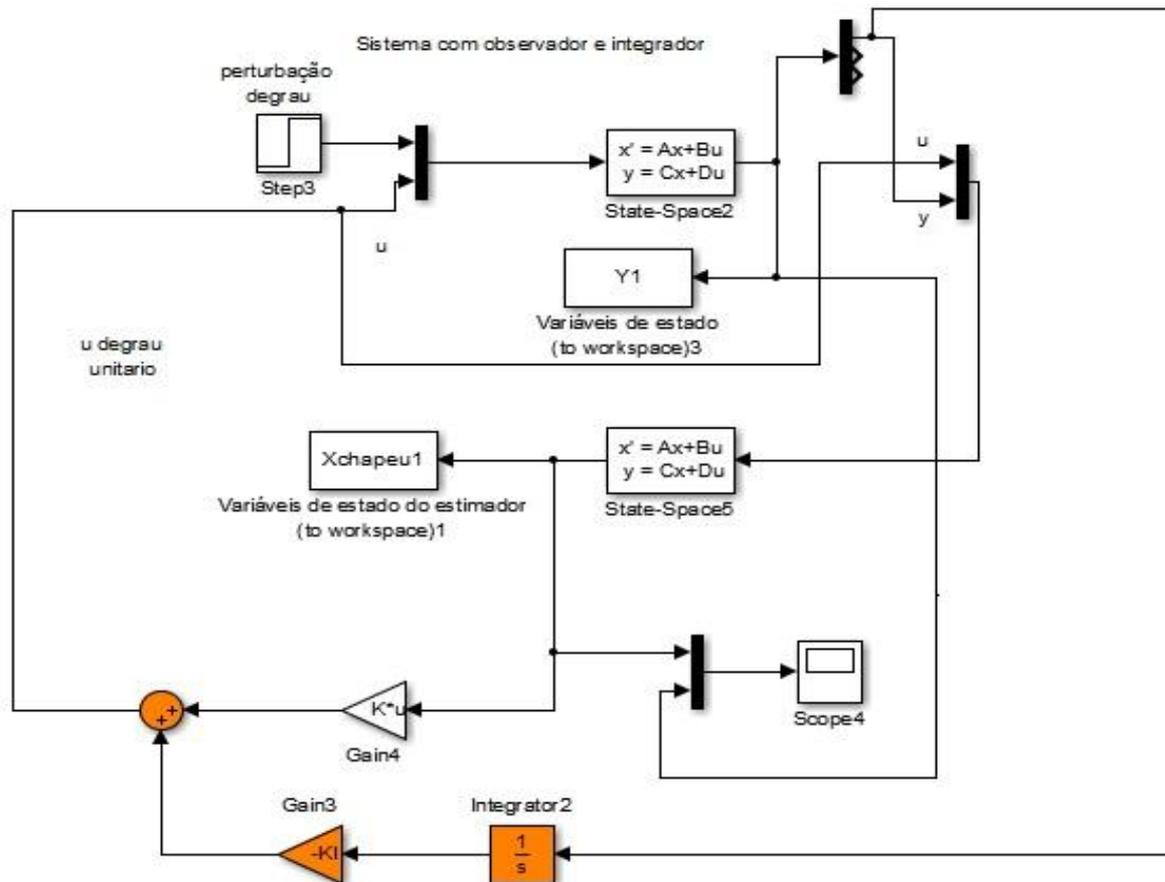


Diagrama de simulação Realimentação + Integrador



Theta estimado Vs Theta com KI

