

Universidade Estadual de Campinas

FACULDADE DE ENGENHARIA MECÂNICA

ES828 - Laboratório de Controle de Sistemas

Pré Relatório - Experimento 6 Controle por realimentação de saída de uma planta eletrônica

 $egin{array}{lll} \emph{Nome:} & RA \\ \emph{Daniel Dello Russo Oliveira} & 101918 \\ \emph{Marcelli Tiemi Kian} & 117892 \\ \end{array}$

1 Objetivos

O objetivo desse experimento é projetar via realização em espaço de estado um controlador e um observador de estado para a planta eletrônica identificada no experimento 2[2].

2 Projeto do Controlador

Consideramos a planta cuja função de transferência, representada pela equação 1, que foi obtida usando as medidas realizadas durante o experimento 2[2] para o projeto do controlador e observador em espaço de estado conforme a figura 1, com as matrizes A, B e C indicadas em 2, 3 e 4.

$$G(s) = \frac{\kappa_1 \kappa_2 \kappa_3 \kappa_4}{(s\tau_2 + 1)(s\tau_3 + 1)s} \tag{1}$$

Tabela 1: Parâmetros numéricos da função de transferência

Parâmetro	Valor
κ_1	-0.1005
κ_2	-2.1508
κ_3	-4.6448
κ_4	-5.6307
$ au_2$	0.0210
$ au_3$	0.0244

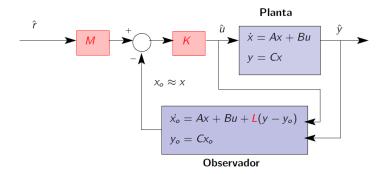


Figura 1: Diagrama de blocos do sistema

$$A = \begin{bmatrix} 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & -\frac{1}{\tau_2 \tau_3} & -\frac{\tau_2 + \tau_3}{\tau_2 \tau_3} \end{bmatrix}$$
 (2)

$$B = \begin{bmatrix} 0\\0\\\frac{\kappa_1\kappa_2\kappa_3\kappa_4}{\tau_2\tau_3} \end{bmatrix} \tag{3}$$

$$C = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \end{bmatrix} \tag{4}$$

2.1 Requisitos do Sistema e Projeto

Seguindo o proposto no roteiro [1] as especificações do sistema são:

- Tempo de estabilização de aproximadamente 0.5 [s].
- Fator de amortecimento igual a $\sqrt{2}/2$.
- Polo em s = -30.
- Erro em regime permanente nulo a uma entrada rampa.
- Amplitude do sinal de controle não pode ultrapassar ± 10 [Volts].

2.2 Calculo de K

Considerando que o tempo de estabilização do sistema é influenciado principalmente pelos dois polos de menor parte real, podemos aproximar o sistema como de segunda ordem e calcular os polos que cumprem os dois primeiros requisitos. Escolhemos então o terceiro polo do sistema conforme especificado, obtendo:

$$s_1 = -7.8240 + 7.8240i \tag{5}$$

$$s_2 = -7.8240 - 7.8240i \tag{6}$$

$$s_3 = -30 \tag{7}$$

Utilizando a metodologia indicada no roteiro[1], encontramos K que aloca os autovalores da matriz A-BK nos polos desejados, chegamos então a:

$$K = \begin{bmatrix} 0.3329 & -0.1232 & -0.0039 \end{bmatrix} \tag{8}$$

2.3 Calculo de L

A matriz L nos permite alocar os polos de nosso observador. Desejamos que este siga o estado do sistema de maneira mais rápida possível, ou seja, tenha um tempo de resposta menor que o controlador, porém sem que sua largura de faixa seja muito larga (para diminuir a influência de ruídos). Escolhemos então como polos do observador o dobro dos polos do controlador, obtendo L que aloca os polos da matriz A-LC conforme o desejado:

$$L = \begin{bmatrix} 2.6935 & 177.2424 & 8422.7 \end{bmatrix} \tag{9}$$

2.4 Calculo de M

Para cumprir a quarta especificação, devemos encontrar a matriz M que satisfaz as equações 10 e 11.

$$S(0)KM(0) = 1 (10)$$

$$(\frac{d}{ds}(S(s)KM(s)))_{s=0} = 0$$
 (11)

Conforme sugerido no roteiro[1], escolhemos M da forma:

$$M = \frac{\frac{s}{\tau} + 1}{\frac{s}{30} + 1} \begin{bmatrix} m_1 \\ m_2 \\ m_3 \end{bmatrix}$$
 (12)

Obtivemos então as equações:

$$m_1 - 0.3702m_2 - 0.0117m_3 = 1 (13)$$

$$\frac{1}{\tau} - 0.1945 = 0 \tag{14}$$

Como os valores de m_1 , m_2 e m_3 pouco afetam a resposta do sistema, desde que sigam as equações acima, escolhemos arbitrariamente os valores $m_1=1$ e

 $m_2 = 0.5$ e resolvemos o sistema, obtendo:

$$M = \frac{\frac{s}{5.142} + 1}{\frac{s}{30} + 1} * \begin{bmatrix} 1\\0.5\\-15.8275 \end{bmatrix}$$
 (15)

2.5 Implementação

Para realizar o sistema, seguimos a estrutura recomendada no roteiro[1], obtendo a implementação mostrada na figura 2 com as funções de transferência 16, 17 e 18.

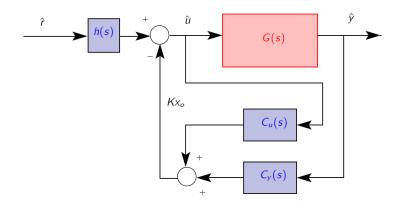


Figura 2: Diagrama de blocos da implementação final do controle

$$h(s) = KM(s) = \frac{1.942s + 9.987}{s + 30} \tag{16}$$

$$C_u(s) = K(sI - (A - LC))^{-1}B = \frac{-42.95s^2 - 1475s - 7603}{s^3 + 91.3s^2 + 2367s + 29380}$$
(17)

$$C_y(s) = K(sI - (A - LC))^{-1}L = \frac{-53.74s^2 - 1488s + 9782}{s^3 + 91.3s^2 + 2367s + 29380}$$
(18)

3 Simulação

Com o auxílio do Simulink simulamos (com e sem ruído branco) as respostas do controlador a uma onda quadrada de amplitude 1V e frequência de 0,25Hz, e seus esforços de controle, que podem ser vistas nas figuras 3 e 4.

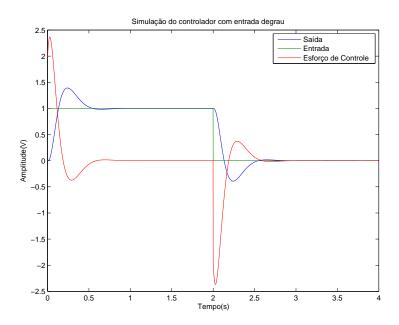


Figura 3: Resposta e esforço de controle para onda quadrada

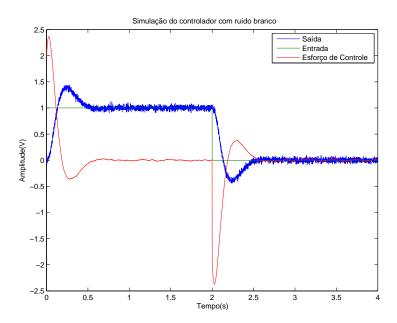


Figura 4: Resposta e esforço de controle para onda quadrada com ruído branco Simulamos também a resposta deste controlador a uma rampa, mostrada

na figura 5. Como podemos ver, o erro estacionário para essa entrada é nulo, conforme desejado.

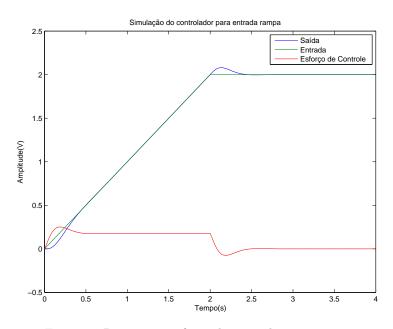


Figura 5: Resposta e esforço de controle para rampa

A tabela 2 apresenta as características da resposta desse controlador, obtida com o auxílio da função *stepinfo* do Matlab.

Tabela 2: Características da resposta do controlador

Sobrelevação	39.1095%
Tempo de estabilização	0.5089 [s]
Tempo de subida	0.0835 [s]
Erro estacionário (degrau)	0
Erro estacionário (rampa)	0

Como podemos ver o sistema atinge todas as especificações e não é muito susceptível a ruídos, porém ele apresenta uma sobrelevação bastante significativa. Nossa análise mostra que essa sobrelevação está associada à matriz M, quando relaxamos o critério de erro estacionário à rampa observa-se uma diminuição do overshoot para 5%, uma possível solução seria mudar a forma da função de transferência da matriz.

4 Referências

- [1] Roteiro do experimento disponibilizado para os alunos
- [2] KIAN, Marcelli; OLIVEIRA, Daniel. Relatório Experimento 2: Identificação de plantas eletrônicas.