# Controle PID de Vibrações em Sistemas de Segunda Ordem com Atraso Usando Receptância com Estabilidade Robusta e Otimização de Desempenho

Autor: Jhonat Heberson Avelino de Souza <sup>1</sup>

Orientador: Prof. Dr. Carlos Eduardo Trabuco Dórea <sup>2</sup>

Coorientador: Prof. Dr. José Mário Araújo <sup>3</sup>

 $^{1}\langle jhonatheberson@gmail.com \rangle$ 

 $^2\langle cetdorea@dca.ufrn.br \rangle$ 

<sup>3</sup>(prof.jomario@gmail.com)

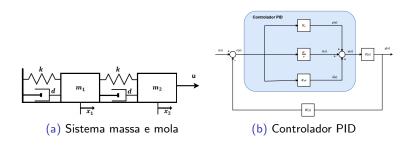
Programa de Pós-graduação em Engenharia Mecatrônica - UFRN

## Sumário

- Introdução
- 2 Fundamentação Teórica
- O Definição do Problema
- 4 Metodologia
- 5 Experimentos
- 6 Resultados
- Conclusões

## Introdução - Contextualização

Figura 1: Sistema de Segunda ordem, e Controlador PID



## Introdução - Trabalhos anteriores do grupo

- Problema com realimentação de estado (DANTAS, 2019)  $u(t) = f^T \dot{x}(t) + g^T x(t)$
- Alocação parcial de polos (DANTAS, 2019)
- Monovariável (DANTAS, 2019)
- Sistemas estáveis em malha aberta (DANTAS, 2019)
- Problema com realimentação derivativa (NUNES et al, 2021)  $u(t) = f^T \ddot{x}(t) + g^T \dot{x}(t)$

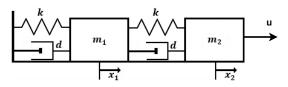
Contribuímos com utilização do controlador Proporcional e Integrativo Derivativo (PID) com realimentação de saída para rastreamento e considerar sistemas estáveis e **instáveis** em malha aberta, otimizando índice *IAE* e robustez de forma **concorrente**.

## Introdução - Objetivos

- Estudo de sistemas de segunda ordem com atraso.
- Propor uma solução para um problema de controle para um sistema de segunda ordem com atraso
- Controlador Proporcional Integrativo e Derivativo (PID).
- Definir o problema de controle nos termos da resposta em frequência usando Receptância
- Critério de estabilidade de Nyquist para definir a função as regras de otimização.
- Otimização do controlador com base no índice de *IAE*, concorrente ao critério de robustez.
- Aprimorar algoritmo heurístico de otimização (GA) para encontrar os ganhos do controlador PID que atenda os critérios estabelecidos.
- Publicação do artigo no SBAI

## Fundamentação Teórica - Sistema de segunda ordem

Figura 2: Sistema massa e mola



Fonte: DANTAS (2019)

## Equação do sistema

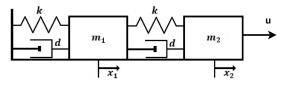
$$m_1\ddot{x}_1(t) + d(2\dot{x}_1(t) - \dot{x}_2(t)) + k(2x_1(t) - x_2(t)) = 0$$
 (1)

$$m_2\ddot{x}_2(t) + d(\dot{x}_2(t) - \dot{x}_1(t)) + k(x_2(t) - x_1(t)) = u$$
 (2)

$$\begin{bmatrix} m_1 & 0 \\ 0 & m_2 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \ddot{x}_1 \\ \ddot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2d & -d \\ -d & d \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{x}_1 \\ \dot{x}_2 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 2k & -k \\ -k & k \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1 \\ x_2 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix} u \qquad (3)$$

## Fundamentação Teórica - Sistema de segunda ordem

Figura 3: Sistema massa e mola



Fonte: DANTAS (2019)

$$\mathbf{M}\ddot{x}(t) + \mathbf{C}\dot{x}(t) + \mathbf{K}x(t) = \mathbf{b}u(t) \tag{4}$$

Para um sistema com n graus de liberdade e m entradas, têm-se
 M ∈ ℝ<sup>n×n</sup>, é uma matriz de massas, C ∈ ℝ<sup>n×n</sup> é uma matriz de amortecimento, K ∈ ℝ<sup>n×n</sup> é uma matriz de rigidez, b ∈ ℝ<sup>n×m</sup> é uma matriz de controle, x ∈ ℝ<sup>n</sup> é o vetor de deslocamento e u ∈ ℝ<sup>m</sup> é um vetor de entradas Single Input Single Output (SISO)

## Fundamentação Teórica - Matriz de receptância

$$\mathbf{M}\ddot{x}(t) + \mathbf{C}\dot{x}(t) + \mathbf{K}x(t) = \mathbf{b}u(t) \tag{5}$$

Aplicando agora a transformada de Laplace a (5) obtém-se:

$$\mathbf{X}(s) = [\mathbf{M}s^2 + \mathbf{C}s + \mathbf{K}]^{-1}\mathbf{b}\mathbf{U}(s) = \mathbf{H}(s)\mathbf{U}(s), \tag{6}$$

A saída do sistema definida como:

$$y(t) = \mathbf{lx}(t) \tag{7}$$

em que  $I \in \mathbb{R}^{1 \times n}$  é uma matriz de composição de sensores.

Para uma dada referência r(t), o erro de rastreamento é definido por:

$$e(t) = r(t) - y(t) \tag{8}$$

$$u(t) = k_p e(t - \tau) + k_i \int_0^t e(t - \tau) d\tau + k_d \frac{de(t - \tau)}{dt}$$
 (9)

## Fundamentação Teórica - Matriz de receptância

Aplicando a transformada de Laplace em (7), (8) e (9) obtém-se:

$$U(s) = -(k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s)e^{-\tau s} \mathbf{IX}(s) + V(s),$$
 (10)

em que  $q(s) = (k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s)$  e V(s) = q(s)R(s). Da substituição de (10) em (5) resulta:

$$[\mathbf{M}s^2 + \mathbf{C}s + \mathbf{K} + e^{-\tau s}q(s)\mathbf{b}\mathbf{I}]\mathbf{X}(s) = \mathbf{b}\mathbf{V}(s). \tag{11}$$

Logo,

$$\mathbf{X}(s) = [\mathbf{M}s^2 + \mathbf{C}s + \mathbf{K} + e^{-\tau s}q(s)\mathbf{b}\mathbf{I}]^{-1}\mathbf{b}\mathbf{V}(s) = \hat{\mathbf{H}}(s)\mathbf{V}(s)$$
(12)

## Fundamentação Teórica - Fórmula de Sherman-Morrison

$$(\mathbf{A} + \mathbf{u}\mathbf{v}^{T})^{-1} = \mathbf{A}^{-1} - \frac{\mathbf{A}^{-1}\mathbf{u}\mathbf{v}^{T}\mathbf{A}^{-1}}{1 + \mathbf{v}^{T}\mathbf{A}^{-1}\mathbf{u}}$$
(13)

Aplicando a fórmula de *Sherman-Morrison* na inversa presente em (12), obtém-se a matriz de receptância de malha fechada do sistema, dada por:

$$\hat{\mathbf{H}}(s) = \mathbf{H}(s) - \frac{(k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s)\mathbf{H}(s)\mathbf{b}\mathbf{I}\mathbf{H}(s)e^{-\tau s}}{1 + (k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s)\mathbf{I}\mathbf{H}(s)\mathbf{b}e^{-\tau s}}$$
(14)

na qual  $\hat{\mathbf{H}}(s) = (\mathbf{M}s^2 + \mathbf{C}s + \mathbf{K} + q(s)\mathbf{b}\mathbf{I})^{-1}\mathbf{b}$  é definida como matriz de receptância de malha fechada e  $\mathbf{H}(s) = (\mathbf{M}s^2 + \mathbf{C}s + \mathbf{K})^{-1}\mathbf{b}$  como matriz de receptância de malha aberta, que, na prática, pode ser medida pela resposta em frequência  $\mathbf{H}(j\omega)$ .

A equação característica de (14) é definida como:

$$1 + (k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s) \mathbf{IH}(s) \mathbf{b} e^{-\tau s} = 0$$
 (15)

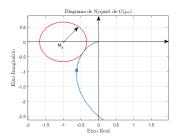
## Resposta em frequência

- A matriz de receptância nos fornece a resposta em frequência  $H(j\omega)$  do sistema
- O ganho de malha da equação característica em malha fechada é descrito na Equação 16.

$$L(s) = \left(k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s\right) \mathbf{IH}(s) \mathbf{b} e^{-\tau s}$$
 (16)

# Definição do Problema - Estabilidade

Figura 4: Diagrama de Nyquist Exemplo de Circunferência. M<sub>s</sub>



Fonte: DANTAS (2019)

#### Restrições de estabilidade

- Podemos afirmar pelo critério de estabilidade de Nyquist que circunferência  $M_s$  representa quanto robusto é o sistema
- $M_s$  é menor distância entre o ponto (-1,0) e a curva de Nyquist

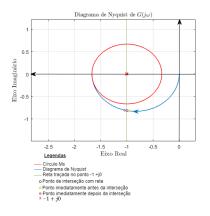
# Definição do Problema - Instabilidade

$$N = -P \tag{17}$$

- Enlaçar o ponto (-1,0), se evidencia um caso de instabilidade
- Neste trabalho também aplicaremos os métodos testado para sistema de controle estáveis para sistemas instáveis
- Quando temos um sistema instável significa que temos raízes no SPD
- P o número de polos de malha aberta no semiplano direito
- N o número de voltas que o diagrama de Nyquist faz em torno do ponto crítico -1+j0 no sentido horário.
- O diagrama de Nyquist deve dar tantas voltas no sentido anti-horário em torno de -1+j0 quanto seja o número de polos de malha aberta no semiplano direito.

## Definição do Problema - Instabilidade

Figura 5: Exemplificação da contagem de voltas que contem o ponto -1+j0 e o sentido do diagrama de Nyquist



## Definição do Problema - Funções de otimização

Seguinte problema de otimização pode ser formulado semelhante ao proposto em (DANTAS, 2019):

$$\min_{k_p, \ k_i, \ k_d} = \left( \min_{\omega_i} |L(j\omega) + 1| - \mathsf{M}_s^{-1} \right)^2 \tag{18}$$

s.a 
$$\operatorname{Re}\left\{L(j\omega)\right\} \ge -1 + \operatorname{M}_{s}^{-1} \ \forall \ \omega / \operatorname{Im}\left\{L(j\omega)\right\} = 0$$
 (19)

$$L(j\omega) = (k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s) \mathbf{IH}(j\omega) \mathbf{b} e^{-j\omega\tau}$$

$$N = -P$$
(20)

# Definição do Problema - Funções de otimização

$$\min_{k_p, \ k_i, \ k_d} = \int_0^t |e(t)| dt \tag{21}$$

s.a 
$$\left(\min_{\omega_i} |L(j\omega) + 1| - \mathsf{M}_s^{-1}\right)^2 \le \epsilon$$
 (22)

$$L(j\omega) = (k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s) \mathbf{IH}(j\omega) \mathbf{b} e^{-j\omega\tau}$$

$$N = -P \tag{23}$$

# Definição do Problema - Funções de otimização

$$\min_{k_{p}, k_{i}, k_{d}} (1 - \alpha) * \int_{0}^{t} |e(t)| dt + \alpha \left( \min_{\omega_{i}} |L(j\omega) + 1| - \mathsf{M}_{s}^{-1} \right)^{2} \quad \forall \quad \alpha \in \{0, 1\}$$

$$\tag{24}$$

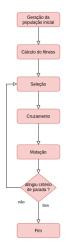
$$s.a \left(\min_{\omega_i} |L(j\omega) + 1| - \mathsf{M}_{\mathsf{s}}^{-1}\right)^2 \le \epsilon \tag{25}$$

$$L(j\omega) = (k_p + \frac{k_i}{s} + k_d s) \mathbf{IH}(j\omega) \mathbf{b} e^{-j\omega\tau}$$

$$N = -P$$
(26)

## Metodologia - Algoritmo

Figura 6: Fluxograma do algoritmo genético



## Metodologia - Pseudo código

Figura 7: Pseudo código do algorítimo de busca

```
Algoritmo 1: Função de Busça
   Entrada: M; C; K; B; l; τ; ω, M, e simulink
  Saida: gain = Kp Ki Kd ;
1 população = random(n):
2 objetivo = "execute":
3 execução = 0:
4 variabilidade = 1:
s evolução = 0:
6 alfa = random(0.1);
7 n = 100
s repita
     para geracao=1 até geracao=n faça
        avalicao = []
         se execucao > 0 então
12
         populacao(2:n,:) = random(n-1);
13
         para i = / até populacao=n faca
            L ← LFunction(M, C, K, B, I, τ, ω, populacao(i, 1:3);
            robustez \leftarrow RobustezFunction(L(s), M_i);
            restrictions \leftarrow RestrictionsFunction(L(s), 0):
            IAE ← IaeFunction(população, simulink);
18
            ff ← FitnessFunction(IAE, robustez, alfa);
            avaliação(i.1:end) = [ff. restrictions]:
         população = [população avaliação];
         população ← AssortmentFunction(população);
         populacao \leftarrow CrossOverFunction(populacao(1:n,1:end-2));
         L ← LFunction(M, C, K, B, I, \u03c4, 00, populacao(1, 1:3));
         robustez \leftarrow RobustezFunction(L(s), M_s)
         restrictions \leftarrow RestrictionsFunction(L(s), 0)
         IAE ← IaeFunction(população, simulink);
         ff ← FitnessFunction(IAE, robustez, alfa);
         se (ff < 0.4 && restrictions < 0.9) || (execução >
          2 && Restrictions < 0.9) então
            objetivo = "fin":
            melhorIndividuo = populacao(1,:);
         VariabilidadeFunction(variabilidade, evolução, ff):
        geração = geração + 1;
     execucao = execucao + 1;
até (objetivo ≠ "fim");
```

## Metodologia - Algoritmo causando erros numéricos

Figura 8: Pseudo código da função L

```
\label{eq:Algorithm 3: Função L} \begin{tabular}{ll} \textbf{Entrada: M; C; K; B; l; $\tau$; $\omega$ e população} \\ \textbf{Saída: L} \\ \textbf{1 } \texttt{Kp} = \texttt{população}(1); \\ \textbf{2 } \texttt{Ki} = \texttt{população}(2); \\ \textbf{3 } \texttt{Kd} = \texttt{população}(3); \\ \textbf{4 } \textbf{para } \texttt{i} = \texttt{l} \textbf{ até } \texttt{i} = \textit{comprimento}(\omega) \textbf{ faça} \\ \textbf{5} & \beta = j \times \omega(i); \\ \textbf{6} & \texttt{L}(\texttt{i}) = (\texttt{Kp} + \texttt{Ki}/\beta + 0.0001) + \beta \times \texttt{Kd}) \times \textbf{l} \times (\textbf{M} \times \beta^2 + \textbf{C} \times \beta + \textbf{K})^{-1} \times \textbf{B} \times \textbf{e}^{-\tau \times \beta}; \\ \textbf{7} & \texttt{i} = \texttt{i} + \texttt{1}; \\ \textbf{8 } \textbf{ fim} \end{tabular}
```

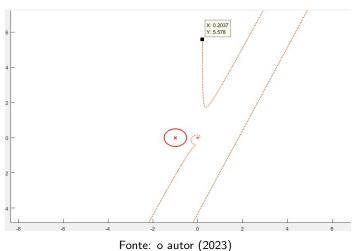
Fonte: o autor (2023)

#### Nyquist infinito

- Pertubação na ação integrativa
- Evita valores infinitos para cálculo do diagrama de Nyquist

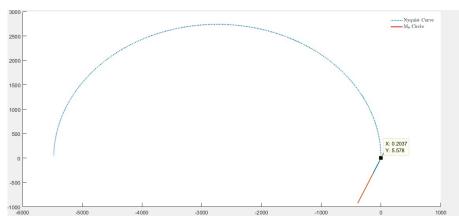
# Metodologia - Erros numéricos

Figura 9: Diagrama de *Nyquist* para  $\omega \in [10^{-1}, 10^3]$ 



## Metodologia - Erros numéricos

Figura 10: Diagrama de *Nyquist* para  $\omega \in [10^{-6}, 10^3]$ 



## Metodologia - Variabilidade genética

Figura 11: Pseudo código da função de variabilidade

```
Algoritmo 8: Função de Variabilidade

Entrada: variabilidade, evolucao, eff

1 evolucao(variabilidade) = ff;
2 variabilidade = variabilidade + 1;
3 se tamanho(evolucao) > 10 então

4 variabilidade = 1;
5 evolucao = evolucao(2: end);
6 se var(evalution) < 0.0000001 então

7 objetivo = "fim";
8 melhorIndividuo = populacao(1,:);
9 interromper;
10 fim

11 fim
```

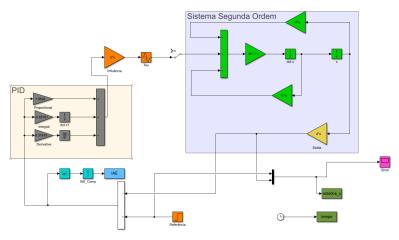
Fonte: o autor (2023)

## Verificação de variabilidade genética

Análise de melhoria da população com base na interação do algoritmo

## Metodologia - Simulação do sistema para cálculo do IAE

Figura 12: Simulação criada com MATLAB/Simulink®



## Experimentos - Exemplo 2

Considerando o método apresentado em RAM et al. (2011).

$$\textbf{M} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \; \textbf{C} = \begin{bmatrix} 1 & -0,9999 \\ -0,9999 & 1 \end{bmatrix} \; \textbf{K} = \begin{bmatrix} 3 & -2 \\ -2 & 3 \end{bmatrix}$$

- $\mathbf{b}^T = \mathbf{I} = [0 \ 1]$
- $\bullet$   $\tau = 5s$
- $M_s = 1,6667$

## Resultados da Otimização - Exemplo 2

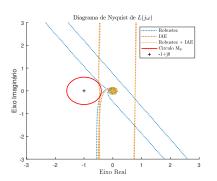
No caso do exemplo 2, por se tratar de um sistema mais complexo e, teoricamente, com maior dificuldade na sintonia dos ganhos do controlador, esses ganhos está apresentado na Tabela 1,

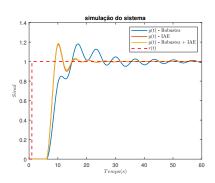
Tabela 1: Ganhos ótimos e índice de desempenho para o Exemplo 2

Sintonia	$k_p$	k <sub>i</sub>	k <sub>d</sub>	IAE
Robustez + IAE	0,5145	0,2578	0,4004	7,3408
Robustez	0,1773	0,2229	0,4432	10,0418

## Resultados da Otimização - Exemplo 2

Figura 13: Resultado exemplo 2





(a) Comparação do diagrama de *Nyquist* do (b) Comparação da simulação do Sistema do Exemplo 2 Exemplo 2

# Experimentos - Exemplo 3

Neste caso específico, foi feita uma pequena modificação do exemplo 2, com o objetivo de introduzir uma perturbação no modelo.

$$\textbf{M} = \begin{bmatrix} 1 & 0 \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, \; \textbf{C} = \begin{bmatrix} 1 & -0.9 \\ -1 & 1 \end{bmatrix}, \; \textbf{K} = \begin{bmatrix} 3 & -2 \\ -2 & 3 \end{bmatrix}$$

- $\mathbf{b}^T = \mathbf{I} = [0 \ 1]$
- $\tau = 0,5s$
- $M_s = 1,6667$

## Resultados da Otimização - Exemplo 3

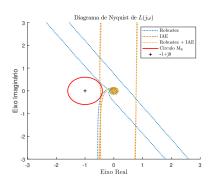
No exemplo 3, os ganhos e índices são evidenciados na Tabela 2.

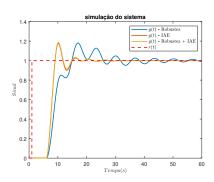
Tabela 2: Ganhos ótimos e índice de desempenho para o Exemplo 3

Sintonia	$k_p$	k <sub>i</sub>	k <sub>d</sub>	IAE
Robustez + IAE	0,4373	0,7548	1,8163	2,4390
Robustez	0,2399	1,0990	1,6015	6,4692

## Resultados da Otimização - Exemplo 3

Figura 14: Resultado exemplo 3





(a) Comparação do diagrama de *Nyquist* do (b) Comparação da simulação do Sistema do Exemplo 3 Exemplo 3

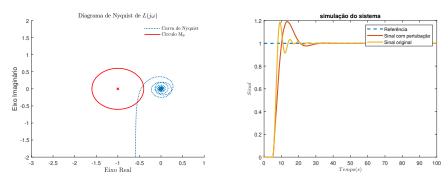
## Resultados da pertubação no sistema - Exemplo 3

Simularemos uma pertubação do modelo, com objetivo de verificar quão os sistemas são robustos para o método proposto neste trabalho.

Para realizar a simulação da pertubação, analisaremos o sistema do exemplo 2, com ganhos obtidos da simulação para este exemplo, executaremos a simulação do exemplo 3, o qual representa uma pertubação no modelo, devido à variação da Matriz **C**, de um exemplo para outro.

## Resultados da pertubação no sistema - Exemplo 3

Figura 15: Resultado otimizando concorrência entre IAE e robustez



(a) Diagrama de *Nyquist* com pertubação no (b) Simulação do Sistema com pertubação sistema

## Experimentos - Exemplo 5

Este exemplo, adaptado de SHAPIRO (2005), aborda um caso instável em malha aberta, cujas matrizes são dadas por:

$$\mathbf{M} = \begin{bmatrix} 10 & 0 \\ 0 & 11 \end{bmatrix}, \; \mathbf{C} = \begin{bmatrix} 4 & 1 \\ 1 & 5 \end{bmatrix}, \; \mathbf{K} = \begin{bmatrix} 8 & 4 \\ -4 & 9 \end{bmatrix}$$

- $\mathbf{b}^T = [-1 \ 1] \ \mathbf{e} \ \mathbf{I} = [1 \ 0]$
- $\tau = 0.5s$
- $M_s = 1,6667$
- $s_{1,2} = 0,0039 \pm j0,9$

## Resultados da Otimização - Exemplo 5

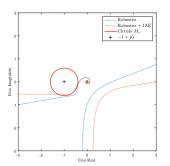
- A Tabela 3 permite a comparação dos controladores projetados, e é
  possível notar um desempenho melhorado em relação ao IAE com a
  aplicação do método proposto.
- A estabilidade em malha fechada pode ser verificada no diagrama de Nyquist completo ( $\omega \in \Re$ ) com visão expandida, onde são constatados os dois envolvimentos requeridos do ponto crítico -1+j0.

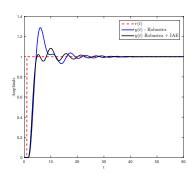
Tabela 3: Ganhos ótimos e índice de desempenho para o Exemplo 5

Sintonia	k <sub>p</sub>	ki	k <sub>d</sub>	IAE
Robustez + IAE	-4,4787	-3,3738	-11,1194	2,6374
Robustez	-2,1975	-4,3664	-10,8658	3,5080

## Resultados da Otimização - Exemplo 5

Figura 16: Resultado exemplo 5





(a) Comparação do diagrama de *Nyquist* do (b) Comparação da simulação do Sistema Exemplo 5 do Exemplo 5

#### Conclusões

- PID com realimentação de saída para rastreamento.
- Estudo da eficiência para essa técnica utilizando controlador PID.
- Avaliação do critério de estabilidade de Nyquist.
- Avaliação do robustez do sistema como parametro de busca.
- Avaliação do índice IAE como parametro de busca.
- Estudo da concorrência entre a robustez do sistema e índice IAE.
- Avaliação da função Fitness desenvolvida que considera concorrência entre os parâmetros de busca.
- Trabalhos futuros: Verificar eficiência de outro algoritmo heurístico (PSO).

## Conclusões

Obrigado!