

#### TRABALHO - IDENTIFICAÇÃO DE SISTEMAS

Raphael Timbó Silva

Professor: Daniel Castello

Rio de Janeiro Janeiro de 2017

# Sumário

Li	sta de Figuras	b	
Li	sta de Tabelas	C	
Li	sta de Abreviaturas	d	
1	Introdução	1	
	1.1 Sistema utilizado	1	
	1.2 Resposta do sistema	2	
2	Dados Pseudo-Experimentais	4	
	2.1 Resposta do sistema no tempo	4	
	2.2 Adição do ruído	8	
3	Projeto do Filtro Adaptativo	10	
	3.1 Algoritmo LMS	10	
	3.2 Implementação do filtro	12	
4	Resultados e Discussões	14	
5	Conclusões	15	
Re	Referências Bibliográficas 16		
A	Algumas Demonstrações	17	

# Lista de Figuras

1.1	Sistema utilizado na análise
1.2	FRF para o sistema em análise
1.3	Aplicação de força e medição na massa $m_2$
1.4	FRF para input em $m_2$ e medição em $m_2$
2.1	Frequência de excitação para a força $F_0$
2.2	Resposta no tempo para a força $F_0$ com $N=1000$
2.3	Resposta no tempo para a força $F_0$ com $N=5000$
2.4	Frequência de excitação para a força $F_1$
2.5	Resposta no tempo para a força $F_1$ com $N = 5000$
2.6	Resposta no tempo para a força $F_2$ com $N = 5000$
2.7	Sinal puro e sinal corrompido para $F_0$ e $SNR = 90. \dots 99. \dots 99.$
2.8	Sinal puro e sinal corrompido para $F_0$ e $SNR = 10. \dots 9$
2.9	Sinal puro e sinal corrompido para $F_2$ e $SNR = 10. \dots $
3.1	Configuração utilizada no algoritmo para filtros adaptativos 10

# Lista de Tabelas

# Lista de Abreviaturas

FIR Finite Impulse Response, p. 1

FRF Função de Resposta em Frequência, p. 2

SNR Signal to Noise Ratio, p. 4

### Introdução

O presente trabalho tem por objetivo apresentar os resultados e conclusões referentes ao projeto final da disciplina Identificação de Sistemas.

O trabalho consiste na análise de um sistema através do projeto de um filtro adaptativo FIR (Finite Impulse Response).

#### 1.1 Sistema utilizado

O sistema utilizado é mostrado na fig. 1.1.

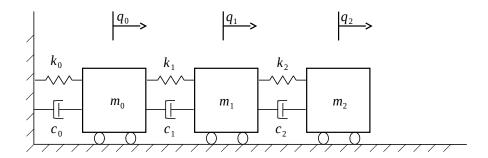


Figura 1.1: Sistema utilizado na análise.

Para este sistema temos que a energia cinética é:

$$T = \frac{1}{2} [m_0 \dot{q}_0(t)^2 + m_1 \dot{q}_1(t)^2 + m_2 \dot{q}_2(t)^2] = \frac{1}{2} \dot{\mathbf{q}}^T(t) M \dot{\mathbf{q}}(t)$$
(1.1)

onde

$$\mathbf{q}(\mathbf{t}) = [q_0(t) \ q_1(t) \ q_2(t)]^T$$

é o vetor de configuração e

$$M = \begin{bmatrix} m_0 & 0 & 0 \\ 0 & m_1 & 0 \\ 0 & 0 & m_2 \end{bmatrix}$$

é a matriz de massa do sistema.

A energia potencial tem a expressão:

$$V = \frac{1}{2} [k_0 q_0(t)^2 + k_1 (q_1(t) - q_0(t))^2 + k_2 q_2(t)^2]$$

$$= \frac{1}{2} [(k_0 + k_1) q_0(t)^2 + (k_1 + k_2) q_1(t)^2 + (k_2) q_2(t)^2 - 2k_1 q_0(t) q_1(t) - 2k_2 q_2(t)$$

$$= \frac{1}{2} \dot{\mathbf{q}}^T(t) K \dot{\mathbf{q}}(t)$$
(1.2)

onde

$$K = \begin{bmatrix} k_0 + k_1 & -k_1 & 0 \\ -k_1 & k_1 + k_2 & -k_2 \\ 0 & -k_2 & k_2 \end{bmatrix}$$

é a matriz de rigidez do sistema.

Para o sistema utilizado temos que  $m_i = 1 \ kg \ e \ k_i = 1600 \ N/m$ .

O amortecimento utilizado será o proporcional:  $C=\alpha M+\beta K$ . Iremos analisar o caso em que  $\alpha=10^{-3}$  e  $\beta=10^{-3}$ .

#### 1.2 Resposta do sistema

O sistema em questão possui a resposta FRF (Função de Resposta em Frequência) apresentada na fig. 1.2

Para nossa análise iremos considerar uma força aplicada na massa 2  $(m_2)$  e a medição nesta mesma massa, conforme ilustrado na fig. 1.3. A aplicação da força nessa massa corresponde à FRF que pode ser visualizada no canto inferior direito (input=2 e output=2). A FRF em questão é também mostrada na fig. 1.4

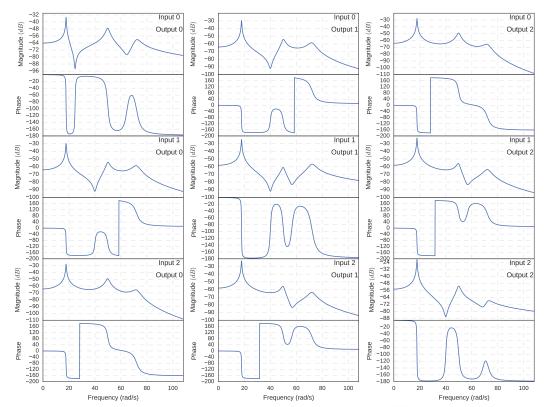


Figura 1.2: FRF para o sistema em análise.

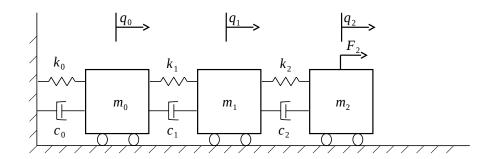


Figura 1.3: Aplicação de força e medição na massa  $m_2$ .

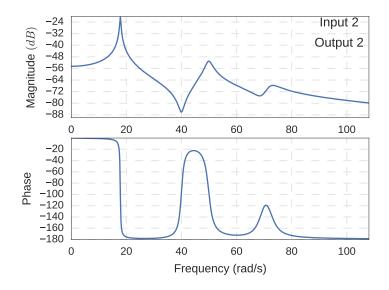


Figura 1.4: FRF para input em  $m_2$  e medição em  $m_2$ .

### Dados Pseudo-Experimentais

#### 2.1 Resposta do sistema no tempo

Para a construção dos dados pseudo-experimentais foram observados os seguintes casos:

Forçamento:

- $F_0(t) = A_0 sin(2\pi f_0 t)$  (Considere  $\frac{\omega_1}{2\pi} \le f_0 \le \frac{\omega_2}{2\pi}$ )
- $F_1(t) = A_1 sin(2\pi f_1 t) + A_2 sin(2\pi f_2 t)$  (Escolha  $\frac{0.8\omega_1}{2\pi} \le f_j \le \frac{1.2\omega_2}{2\pi}$  e  $A_2 = 2A_1$ ; j = 1, 2)
- $F_2(t) = \text{ruído branco}$

Número de amostras N:

- N = 1000
- N = 5000

Valores para a relação entre sinal e ruído - SNR (Signal to Noise Ratio):

- SNR = 90
- SNR = 50
- SNR = 10

A fig. 2.1 mostra a posição da frequência de excitação para a aplicação da força  $F_0$ , em que uma amplitude  $A_0=1$  foi utilizada.

A fig. 2.2 mostra a resposta no tempo do sistema ao aplicarmos a força  $F_0$  na frequência mostrada na fig. 2.1 para uma amostragem N = 1000. Podemos observar que, para N = 1000, temos uma excitação de aproximadamente 16 segundos e ainda

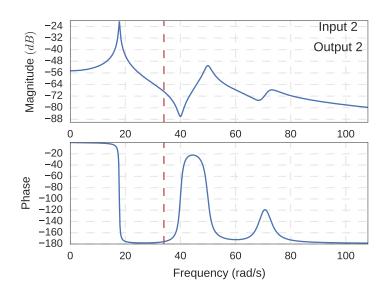


Figura 2.1: Frequência de excitação para a força  $F_0$ .

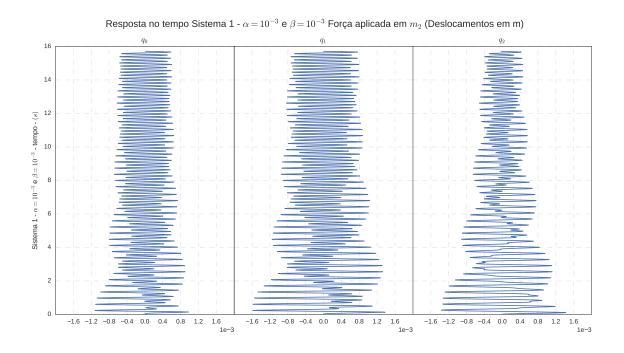


Figura 2.2: Resposta no tempo para a força  $F_0$  com N=1000.

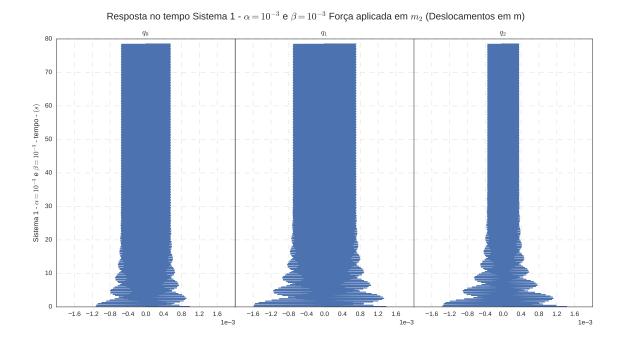


Figura 2.3: Resposta no tempo para a força  $F_0$  com N = 5000.

temos algum transiente na resposta no tempo. Também é possível observar que essa parcela apresenta mais que uma frequência de oscilação.

A fig. 2.3 mostra a resposta no tempo para N=5000. Neste caso, o tempo vai até aproximadamente 80 segundos e podemos observar que a parcela transiente é praticamente inexistente após os 20 segundos de excitação. Após esse tempo, é esperado que o sistema oscile apenas na frequência de excitação.

Para a força  $F_1$  a fig. 2.4 mostra as frequências de excitação que foram aplicadas na massa  $m_2$ . Podemos notar que nesse caso as forças aplicadas estão próximas as frequências naturais do sistema.

A fig. 2.5 mostra a resposta no tempo para  $F_1$  com  $A_1 = 1$ ,  $A_2 = 2$  e N = 5000. Como esperado, notamos um aumento na amplitude de  $1 \times 10^{-3}$  m para  $1 \times 10^{-2}$  m quando comparado à força  $F_0$ .

O último caso de forçamento é mostrado na fig. 2.6 onde um ruído branco com variância 1 é aplicado ao sistema.

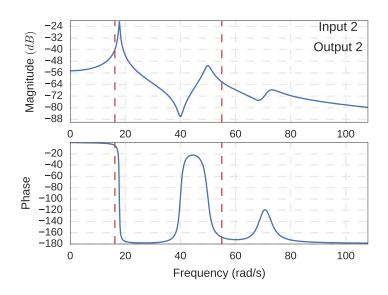


Figura 2.4: Frequência de excitação para a força  $F_1$ .

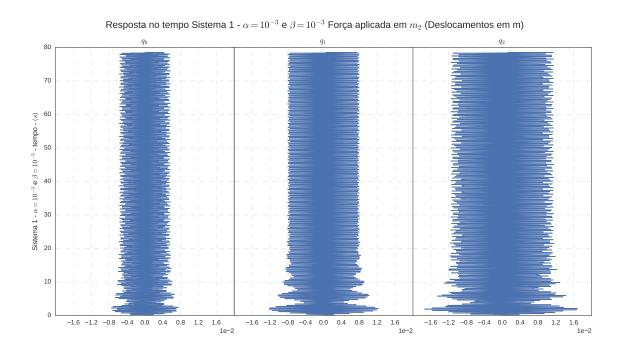


Figura 2.5: Resposta no tempo para a força  $F_1$  com N=5000.

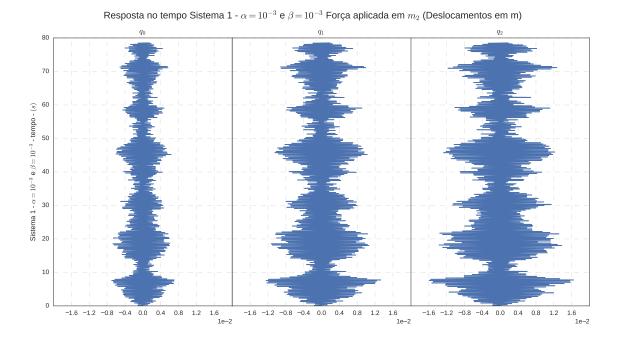


Figura 2.6: Resposta no tempo para a força  $F_2$  com N=5000.

#### 2.2 Adição do ruído

Conforme mostrado no item 2.1, a análise será feita para três diferentes níveis de ruído  $(SNR=90,\,50,\,10)$ .

Temos então que o sinal utilizado para o projeto do filtro será:

$$y = y^{ideal} + n (2.1)$$

onde n representa um ruído inserido no sinal.

Para calcularmos a amplitude do ruído inserido 'n' utilizaremos a eq. (2.2).

$$SNR = 20log_{10}\left(\frac{A_s}{A_n}\right) \to A_n = \frac{A_s}{10^{SNR/20}}$$
 (2.2)

Abaixo (fig. 2.7, fig. 2.8 e fig. 2.9), são mostrados alguns resultados comparando o sinal puro e o sinal corrompido para um determinado nível de ruído.

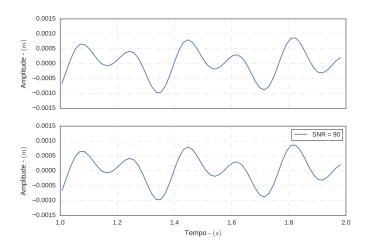


Figura 2.7: Sinal puro e sinal corrompido para  $F_0$  e SNR=90.

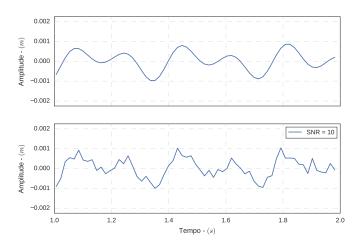


Figura 2.8: Sinal puro e sinal corrompido para  $F_0$  e SNR=10.

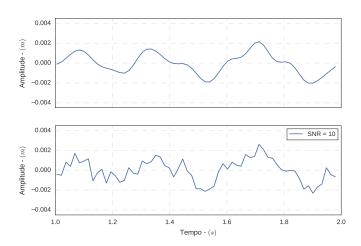


Figura 2.9: Sinal puro e sinal corrompido para  $F_2$  e SNR=10.

### Projeto do Filtro Adaptativo

Para o algoritmo do filtro adaptativo CASTELLO e ROCHINHA [2] apresentam algumas opções que podem ser utilizadas. No caso do presente trabalho o algoritmo LMS (Least Mean Squares) foi escolhido.

#### 3.1 Algoritmo LMS

Como mostrado por DINIZ [1], a configuração normalmente aplicada para identificação de sistemas com filtros adaptativos é mostrada na fig. 3.1. Nesta configuração temos que x(k) é o sinal de entrada, o sinal de saída do sistema que desejamos identificar é d(k) e a saída do filtro é y(k). Estes sinais são comparados e o erro e(k) é calculado.

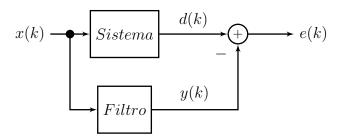


Figura 3.1: Configuração utilizada no algoritmo para filtros adaptativos.

Os valores de saída do filtro são calculados a partir de uma combinação linear dos seus coeficientes e do sinal de entrada, isto é:

$$y(k) = \sum_{i=0}^{N} w_i(k)x_i(k) = \mathbf{w}^T(k)\mathbf{x}(k)$$
(3.1)

onde  $\mathbf{w}(k)$  representa os coeficientes do filtro.

Para aplicações onde o vetor do sinal de entrada é uma versão atrasada do mesmo sinal, isto é:  $x_0(k) = x(k), x_1(k) = x(k-1), ..., x_N(k) = x(k-N), y(k)$  é o resultado da aplicação de um filtro FIR ao sinal de entrada x(k). Neste caso temos:

$$y(k) = \sum_{i=0}^{N} w_i(k)x(k-i) = \mathbf{w}^T(k)\mathbf{x}(k)$$
(3.2)

onde  $\mathbf{x}(k) = [x(k) \ x(k-1) \ \dots \ x(k-N)]^T$ .

O MSE (Mean Square Error) pode ser calculado como:

$$\xi(k) = E[e^{2}(k)] = E[d^{2}(k) - 2d(k)y(k) + y^{2}(k)]$$
(3.3)

Podemos reescrever a eq. (3.3):

$$\xi = E[d^2(k)] - 2\mathbf{w}^T \mathbf{p} + \mathbf{w}^T \mathbf{R} \mathbf{w}$$
(3.4)

onde  $p = E[d(k)\mathbf{x}(k)]$  é o vetor de correlação cruzada entre o sinal desejado e o sinal de entrada e  $\mathbf{R} = E[\mathbf{x}(k)\mathbf{x}^T(k)]$  é a matriz de correlação do sinal de entrada.

Se  ${\bf p}$  e  ${\bf R}$  são conhecidos, podemos encontrar a solução para  ${\bf w}$  que minimiza  $\xi.$  O gradiente do MSE relativo aos coeficientes é:

$$\mathbf{g}_{\mathbf{w}} = \frac{\partial \xi}{\partial \mathbf{w}} = \left[ \frac{\partial \xi}{\partial w_0} \frac{\partial \xi}{\partial w_1} ... \frac{\partial \xi}{\partial w_N} \right] = -2\mathbf{p} + 2\mathbf{R}\mathbf{w}$$
 (3.5)

Igualando o gradiente a zero encontramos o vetor de coeficientes que minimiza  $\xi$ :

$$\mathbf{w}_0 = \mathbf{R}^{-1} \mathbf{p} \tag{3.6}$$

Se boas estimativas  $\hat{\mathbf{p}}$  e  $\hat{\mathbf{R}}$  estão disponíveis podemos buscar uma solução:

$$\mathbf{w}(k+1) = \mathbf{w}(k) - \mu \hat{\mathbf{g}}_{\mathbf{w}}(k) \tag{3.7}$$

$$= \mathbf{w}(k) + 2\mu(\hat{\mathbf{p}}(k) - \hat{\mathbf{R}}(k)\mathbf{w}(k))$$
(3.8)

para k = 0, 1, 2, ..., onde  $\hat{\mathbf{g}}_{\mathbf{w}}(k)$  representa uma estimativa do gradiente da função objetivo com respeito aos coeficientes do filtro.

Uma possível solução é estimar o gradiente com estimativas instantâneas de  ${\bf R}$  e de  ${\bf p}$ .

$$\hat{\mathbf{R}}(k) = \mathbf{x}(k)\mathbf{x}^{T}(k) \tag{3.9}$$

$$\hat{\mathbf{p}}(k) = d(k)\mathbf{x}(k) \tag{3.10}$$

Temos então que a estimativa para o gradiente é:

$$\hat{\mathbf{g}}_{\mathbf{w}}(k) = -2e(k)\mathbf{x}(k) \tag{3.11}$$

Chegamos então ao algoritmo LMS em que a equação de atualização é:

$$\mathbf{w}(k+1) = \mathbf{w}(k) + 2\mu e(k)\mathbf{x}(k) \tag{3.12}$$

onde o fator de convergência  $\mu$  deve ser escolhido em um range que garanta a convergência.

#### 3.2 Implementação do filtro

O filtro será implementado em Python como explicado abaixo.

Uma classe class LMSFilter() será criada para o filtro. Essa classe contém uma função de inicialização que possui como argumentos de entrada o número de coeficientes do filtro e o fator de convergência  $\mu$ . Na criação do filtro os coeficientes são igualados a zero como mostrado no código abaixo.

```
class LMSFilter(object):
    def __init__(self, Nc, mu):
        """
        Iniciar filtro com Nc coeficientes.
        """
        self.Nc = Nc
        self.mu = mu
        # valores iniciais para o filtro w = [0, 0, ..., 0]
        self.w = np.zeros(Nc)
```

O filtro possui uma função predict(self, x) que calcula a saída prevista para o filtro baseado no sinal de entrada x (x(k)). O cálculo é feito conforme a eq. (3.1):

$$y(k) = \sum_{i=0}^{N} w_i(k)x_i(k) = \mathbf{w}^T(k)\mathbf{x}(k)$$
 (3.1 revisitada)

```
def predict(self, x):
    y = self.w @ x
    return y
```

A atualização do filtro é feita pela função update(self, d, x) considerando a eq. (3.12):

$$\mathbf{w}(k+1) = \mathbf{w}(k) + 2\mu e(k)\mathbf{x}(k)$$
 (3.12 revisitada)

```
def update(self, d, x):
    """

Atualizar filtro baseado no sinal de entrada x
    e no valor desejado d.
    """

y = self.w @ x
    e = d - y
    self.w += 2*self.mu * e * x
```

# Resultados e Discussões

Assim como mostrado por CASTELLO e ROCHINHA [2], no caso analisado o fenômeno de anti-ressonância também não foi capturado pelo LMS.

Conclusões

# Referências Bibliográficas

- [1] DINIZ, P. S. Adaptive filtering. Springer, 1997.
- [2] CASTELLO, D. A., ROCHINHA, F. A. "An experimental assessment of transverse adaptive fir filters as applied to vibrating structures identification", *Shock and Vibration*, v. 12, n. 3, pp. 197–216, 2005.

# Apêndice A

# Algumas Demonstrações