

#### TRABALHO - IDENTIFICAÇÃO DE SISTEMAS

Raphael Timbó Silva

Professor: Daniel Castello

Rio de Janeiro Janeiro de 2017

### Sumário

Li	ista de Figuras	b			
Li	ista de Tabelas				
Li	ista de Símbolos				
Li	ista de Abreviaturas	e			
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			
3	Método Proposto	9			
4	Resultados e Discussões	10			
5	Conclusões	11			
Re	Referências Bibliográficas				
A	Algumas Demonstrações	13			

## Lista de Figuras

1.1	Sistema utilizado na análise	1
1.2	FRF para o sistema em análise	3
1.3	Aplicação de força e medição na massa $m_2$	3
1.4	FRF para input em $m_2$ e medição em $m_2$	3
2.1	Frequência de excitação para a força $F_0$	5
2.2	Resposta no tempo para a força $F_0$ com $N=1000$	5
2.3	Resposta no tempo para a força $F_0$ com $N=5000$	6
2.4	Frequência de excitação para a força $F_1$	7
2.5	Resposta no tempo para a força $F_1$ com $N = 5000 \dots \dots \dots$	7
2.6	Resposta no tempo para a força $F_2$ com $N = 5000 \dots \dots \dots$	8

### Lista de Tabelas

2.1	Exemplos de citações utilizando o comando padrão \cite do LATEX e	
	o comando \citet, fornecido pelo pacote natbib	8

### Lista de Símbolos

- $\emptyset$  Conjunto vazio, p. 2

### Lista de Abreviaturas

FIR Finite Impulse Response, p. 1

FRF Função de Resposta em Frequência, p. 2

### 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.

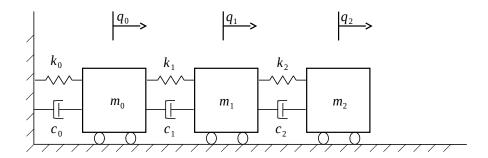


Figura 1.1: Sistema utilizado na análise.

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

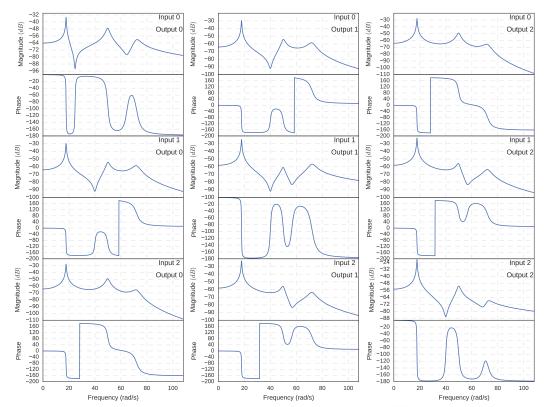


Figura 1.2: FRF para o sistema em análise.

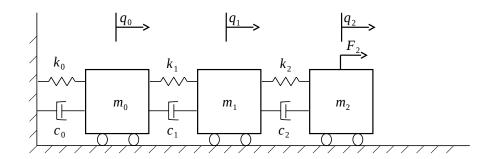


Figura 1.3: Aplicação de força e medição na massa  $m_2$ .

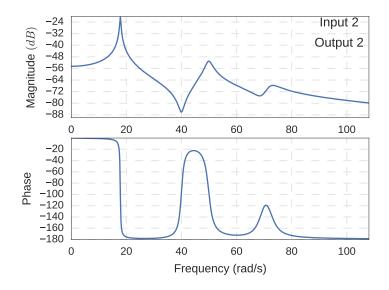


Figura 1.4: FRF para input em  $m_2$  e medição em  $m_2$ .

### 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

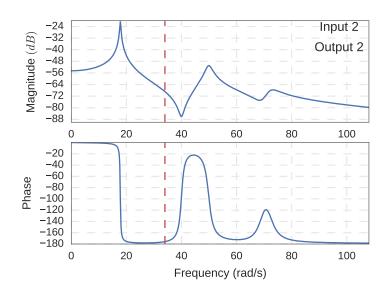


Figura 2.1: Frequência de excitação para a força  ${\cal F}_0$ 

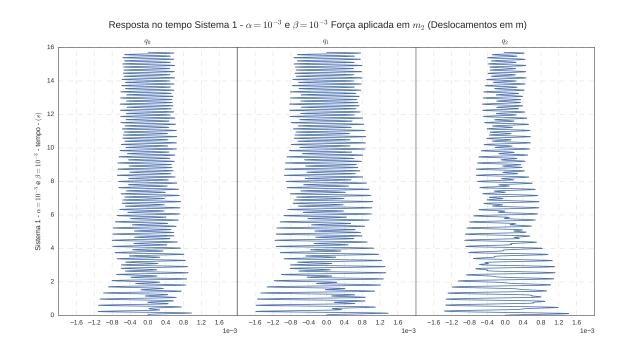


Figura 2.2: Resposta no tempo para a força  $F_0$  com  $N=1000\,$ 

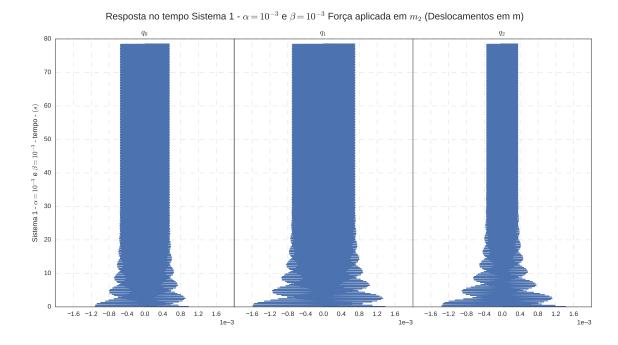


Figura 2.3: Resposta no tempo para a força  $F_0$  com N=5000

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  $F_0$ .

Para ilustrar a completa adesão ao estilo de citações e listagem de referências bibliográficas, a Tabela 2.1 apresenta citações de alguns dos trabalhos contidos na norma fornecida pela CPGP da COPPE, utilizando o estilo numérico.

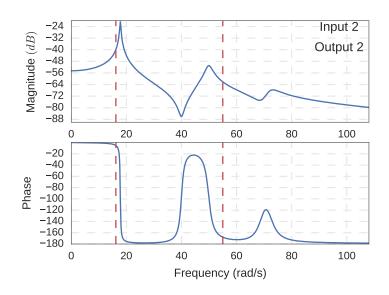


Figura 2.4: Frequência de excitação para a força  ${\cal F}_1$ 

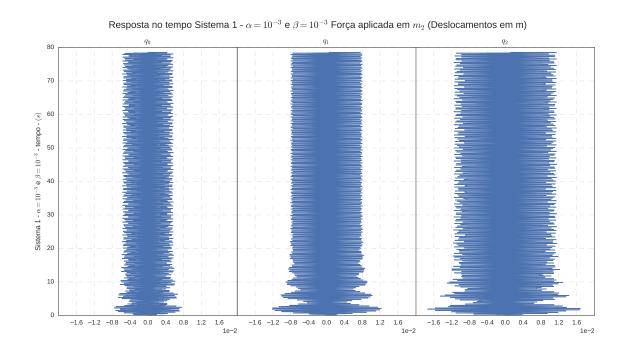


Figura 2.5: Resposta no tempo para a força  $F_1 \ {\rm com} \ N = 5000$ 

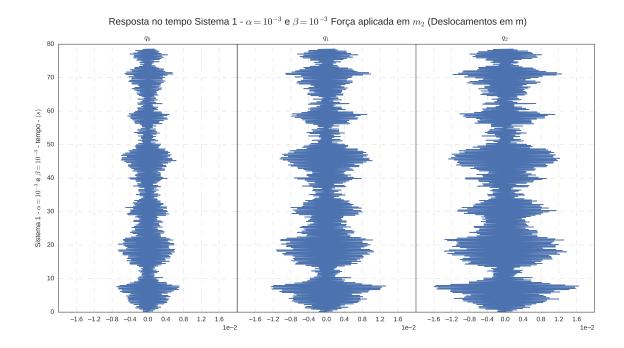


Figura 2.6: Resposta no tempo para a força  $F_2$  com  $N=5000\,$ 

Tabela 2.1: Exemplos de citações utilizando o comando padrão  $\texttt{\cite}$  do  $\texttt{\cite}$  do comando  $\texttt{\citet}$ , fornecido pelo pacote natbib.

Tipo da Publicação	\cite	\citet
Livro	[1]	ABRAHAM et al. [1]
Artigo	[2]	IESAN [2]
Relatório	[3]	MAESTRELLO [3]
Relatório	[4]	GARRET [4]
Anais de Congresso	[5]	GURTIN [5]
Séries	[6]	COWIN [6]
Em Livro	[7]	EDWARDS [7]
Dissertação de mestrado	[8]	TUNTOMO [8]
Tese de doutorado	[9]	PAES JUNIOR [9]

## Método Proposto

### Resultados e Discussões

Conclusões

#### Referências Bibliográficas

- ABRAHAM, R., MARSDEN, J. E., RATIU, T. Manifolds, Tensor Analysis, and Applications. 2 ed. New York, Springer-Verlag, 1988.
- [2] IESAN, D. "Existence Theorems in the Theory of Mixtures", Journal of Elasticity, v. 42, n. 2, pp. 145–163, fev. 1996.
- [3] MAESTRELLO, L. Two-Point Correlations of Sound Pressure in the Far Field of a Jet: Experiment. NASA TM X-72835, 1976.
- [4] GARRET, D. A. The Microscopic Detection of Corrosion in Aluminum Aircraft Structures with Thermal Neutron Beams and Film Imaging Methods. In: Report NBSIR 78-1434, National Bureau of Standards, Washington, D.C., 1977.
- [5] GURTIN, M. E. "On the nonlinear theory of elasticity". In: Proceedings of the International Symposium on Continuum Mechanics and Partial Differential Equations: Contemporary Developments in Continuum Mechanics and Partial Differential Equations, pp. 237–253, Rio de Janeiro, ago. 1977.
- [6] COWIN, S. C. "Adaptive Anisotropy: An Example in Living Bone". In: Non-Classical Continuum Mechanics, v. 122, London Mathematical Society Lecture Note Series, Cambridge University Press, pp. 174–186, 1987.
- [7] EDWARDS, D. K. "Thermal Radiation Measurements". In: Eckert, E. R. G., Goldstein, R. J. (Eds.), Measurements in Heat Transfer, 2 ed., cap. 10, New York, USA, Hemisphere Publishing Corporation, 1976.
- [8] TUNTOMO, A. Transport Phenomena in a Small Particle with Internal Radiant Absorption. Ph.D. dissertation, University of California at Berkeley, Berkeley, California, USA, 1990.
- [9] PAES JUNIOR, H. R. Influência da Espessura da Camada Intrínseca e Energia do Foton na Degradação de Células Solares de Silício Amorfo Hidrogenado. Tese de D.Sc., COPPE/UFRJ, Rio de Janeiro, RJ, Brasil, 1994.

## Apêndice A

# Algumas Demonstrações