

Paôla Regina Dalcanal

Comentários sobre a seleção de parâmetros para a composição do campo-livre no programa SASSI 2000

Dissertação de Mestrado

Dissertação apresentada ao Programa de Pós-Graduação em Engenharia Civil do Departamento de Engenharia Civil do Centro Técnico Científico da PUC-Rio como requisito parcial para obtenção do título de Mestre em Engenharia Civil. Área de concentração: Estruturas.

Orientador: Prof. João Luis Pascal Roehl

Rio de Janeiro Abril de 2004





Paôla Regina Dalcanal

Comentários sobre a seleção de parâmetros para a composição do campo-livre no programa SASSI 2000

Dissertação apresentada como requisito parcial para obtenção do título de Mestre pelo Programa de Pós-Graduação em Engenharia Civil do Departamento de Engenharia Civil do Centro Técnico Científico da PUC-Rio. Aprovada pela Comissão Examinadora abaixo assinada.

Prof. João Luis Pascal Roehl Presidente / Orientador Departamento de Engenharia Civil – PUC-Rio

Prof. Celso Romanel Departamento de Engenharia Civil – PUC-Rio

Prof. Sergio Hampshire de Carvalho Santos DME/UFRJ

> Profa. Andréia Abreu Diniz de Almeida Pesquisador CNPq/PUC-Rio

Prof. José Eugênio Leal Coordenador Setorial do Centro Técnico Científico – PUC-Rio

Rio de Janeiro, 01 de Abril de 2004

Todos os direitos reservados. É proibida a reprodução total ou parcial do trabalho sem autorização da universidade, da autora e do orientador.

Paôla Regina Dalcanal

Graduou-se em engenharia civil pela Universidade Estadual do Oeste do Paraná, UNIOESTE, campus de Cascavel, em junho de 2002. Bolsista de Iniciação Científica, PIBIC – CNPq, no período de setembro de 1999 a agosto de 2000.

Ficha Catalográfica

Dalcanal, Paôla Regina

Comentários sobre a seleção de parâmetros para a composição do campo-livre no programa SASSI 2000 / Paôla Regina Dalcanal ; orientador: João Luis Pascal Roehl. – Rio de Janeiro : PUC, Departamento de Engenharia Civil, 2004.

136 f. : il. ; 30 cm

Dissertação (mestrado) – Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro, Departamento de Engenharia Civil.

Inclui referências bibliográficas.

1. Engenharia civil – Teses. 2. SASSI2000. 3. Campo-livre. 4. Análise de freqüência. I. Roehl, João Luis Pascal. II. Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro. Departamento de Engenharia Civil. III. Título. PUC-Rio - Certificação Digital Nº 0210663/CA

Aos meus avós: Fortunato (in memorian), Maria, e Zaíra (in memorian), pelos ensinamentos e imenso carinho.

Agradecimentos

À Deus;

Ao professor Roehl pela incansável orientação acadêmica e pessoal;

Ao CNPq pelo apoio financeiro;

À Eletronuclear, parceira nesse trabalho, pelo apoio financeiro e fornecimento de dados;

Ao Engenheiro Tarcísio da Eletronuclear, pelas sugestões e esclarecimentos sobre o programa SASSI2000;

À Fer, Angela, Marcos, Lucila, Daniel, Regina e Sophia, por serem minha família no Rio;

Aos colegas de mestrado, especialmente: Fabiana, Cyntia, Melissa, Marcélia, Renato, Ramires, Marcela, Cris, Alexandre;

À Andréia e à Denyse pela ajuda técnica e amizade;

À Ana Roxo, pela pronta atenção;

Aos professores da Unioeste, especialmente: Humberto, Leila e Solange, por despertarem meu interesse pela pesquisa e pelo incentivo constante;

À Vó Maria pelas orações, carinho e preocupação;

Aos meus pais, Loricezar e Sincleir, à minha irmã, Sabrina, aos tios, Vancle e Avelino, Néia e Carlão, Dina e Ico, Gládis e Inédio e aos primos, Rafael, Samuel, Mônica, Nicole, Natinho, Vini, Gildo e Paulo, pelo suporte, estímulo e principalmente amor incondicional, obrigada por serem minha família.

Resumo

Dalcanal, Paôla Regina; Roehl, João Luis Pascal. **Comentários sobre a seleção de parâmetros para a composição do campo-livre no programa SASSI 2000.** Rio de Janeiro, 2004. 136p. Dissertação de Mestrado - Departamento de Engenharia Civil, Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

Estudam-se as formas de resolução do campo-livre e obtenção das funções de transferência adotadas pelo programa SASSI2000 na análise de problemas de interação solo-estrutura, no domínio da freqüência, no caso de uma excitação sísmica. Propõem-se composições do campo-livre no que tange à natureza e ângulo de incidência das ondas que o compõem. Para tal, avalia-se o comportamento de um sistema simples, constituído por uma estrutura superficial com cinco graus de liberdade, apoiada em um terreno estratificado sobre um semiespaço em rocha. Analisa-se a influência, na resposta do sistema, da variação dos seguintes parâmetros definidores do campo-livre: natureza e ângulo de incidência das ondas, propriedades topográficas e constitutivas do terreno, direção do movimento de controle e posição relativa do ponto de controle ao nó de interação. Cria-se um banco de dados em funções de transferência. Com relação à obtenção dessas funções, faz-se a análise de um sistema similar, para o qual são fornecidos diferentes conjuntos de freqüências de análise e, examinando-se as soluções encontradas, propõe-se um roteiro para definição das freqüências de análise utilizando exclusivamente o programa em questão, comprovando sua eficiência em estruturas reais das usinas nucleares de Angra 3 e Angra 1.

PUC-Rio - Certificação Digital Nº 0210663/CA

Palavras-chave

SASSI2000; campo-livre; análise na freqüência.

Abstract

Dalcanal, Paôla Regina; Roehl, João Luis Pascal (Advisor). **Some comments on SASSI 2000 free field parameter selection.** Rio de Janeiro, 2004. 136p. MSc. Dissertation – Departamento de Engenharia Civil, Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

One examines a series of SASSI2000 runs to develop sensibility regarding the behavior of the program general solution in order to propose adequate analyst aptitudes in the choice of the analysis frequencies, as well as in the free-field wave composition and body wave incident angle selection. The control motion point localization and control motion direction options are also considered.

A five degree of freedom superficial structure model is used founded over a horizontally layered site overlaying a rock halfspace. The study is made on a large set of acceleration transfer functions to the only one interaction node obtained by the variation of the above mentioned parameters.

Recommendations are proposed to clarify and to extend the user manual chapters on the determination of the analysis frequencies and on the free-field wave composition. The efficiency of this proposal is checked on a group of examples on nuclear power plant structural models.

Keywords

SASSI2000; free-field; frequency analysis.

Sumário

1 Introdução	19
1.1. Situação geral	19
1.2. Situação particular	
1.3. Objetivos	
1.4. Organização do texto	
2 Revisão bibliográfica	24
2.1. Análise no domínio da freqüência	24
2.1.1. Transformada discreta de Fourier	24
2.1.2. Função de transferência	
2.2. Propagação de ondas elásticas	
2.3. Excitação sísmica	
3 Programa SASSI2000	
3.1. Descrição geral	
3.2. Resolução do problema de campo-livre	
3.2.1. Ondas P e SV inclinadas	
3.2.2. Ondas SH inclinadas	
3.2.3. Ondas de Rayleigh, R	
3.2.4. Ondas de Love, L	

4 Definição da composição de ondas do campo-livre para o SASSI2000 46	
4.1. Estratégia	46
4.2. Modelo básico	47
4.3. Programa de ensaio	48
4.3.1. Ondas de corpo (P, SV e SH)	48
4.3.2. Ondas superficiais (R)	49
4.4. Apresentação e análise dos resultados	50
4.4.1. Ondas de corpo (P, SV e SH)	50

	4.4.2. Ondas superficiais (R)	75
4.5.	Conclusões	83

5 Escolha do conjunto básico de freqüências de análise para o SASSI2000...85 5.1. Estratégia 85 5.2. Modelo 86 5.3. Programa de ensaios 87 5.4. Apresentação e análise dos resultados 91 5.4.1. Proposta para roteiro de definição de freqüências no SASSI2000...97 98 5.5. Conclusões 102 6 Comentários finais e sugestões 103 7 Referências bibliográficas 106 A.I Propagação de ondas elásticas 107

Lista de figuras

Figura 2.1 - Esquema de análise de um sistema nos domínios do tempo e da
freqüências24
Figura 2.2 – Série discreta
Figura 2.3 - Deslocamentos produzidos pelas ondas de corpo: (a) ondas P; (b)
ondas SV. Fonte: W. H. Freeman and Company, apud Kramer 199633
Figura 2.4 - Deslocamentos causados pelas ondas superficiais: (a) ondas de
Rayleigh; (b) ondas de Love. Fonte: W. H. Freeman and Company, apud
Kramer 1996
Figura 3.1 – Modelo de subestruturação do volume flexível. (a) Sistema Total; (b)
Sítio original, com indicação dos nós da fundação e (c) Estrutura. Fonte:
manual teórico do SASSI2000
Figura 3.2 - Modelo de onda SV plana incidente. Fonte: manual teórico do
SASSI2000
Figura 3.3 - Modelo de onda plana SH incidente. Fonte: manual teórico do
SASSI2000
Figura 3.4 - Graus de liberdade para ondas de Rayleigh. Fonte: manual teórico do
SASSI2000
Figura 3.5 - Graus de liberdade ondas de Love. Fonte: manual teórico do
SASSI2000
Figura 4.1 – Modelo básico: haste plana superficial, com cinco massas
translacionais na direção x, sobre terreno em camadas mais 10 camadas de
semi-espaço rochoso47
Figura 4.2 - $FT\ddot{u}1$ ondas P ou SV com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha e
mc(x)
Figura 4.3 - $FT\ddot{u}6$ ondas P ou SV com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha e
mc(x)
Figura 4.4 - $FT\ddot{w}(1a6)$ onda P com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha e mc(x).
52
Figure 4.5 - $FT\ddot{w}(1a6)$ onde SV com variação de a n - 1 h - 2m roche e mo(v)
$\frac{1}{2} = \frac{1}{2} = \frac{1}$

Figura 4.6 - FTü1 ondas P ou SV com variação de \boldsymbol{a} , $n_c = 1$, $h = 2m$, solo e
mc(x)
Figura 4.7 - FTü6 ondas P ou SV com variação de \mathbf{a} , $n_c = 1$, $h = 2m$, solo e
mc(x)
Figura 4.8 - $FT\ddot{w}(1a6)$ onda P com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, solo e mc(x). 55
Figura 4.9 - $FT\ddot{w}(1a6)$ onda SV com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, solo e mc(x).
Figura 4.10 - <i>FTü</i> 1 onda P com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha e mc(z)57
Figura 4.11 - <i>FTü</i> 1 onda SV com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha e mc(z).57
Figura 4.12 - $FT\ddot{w}(1a6)$ onda P ou SV com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha
ou solo, e mc(z)
Figura 4.13 - $FT\ddot{u}(1a6)$ onda P ou SV com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, solo e
mc(x), estrutura sem massa
Figura 4.14 - $FT\ddot{u}(1a6)$ onda P com variação de a , n _c = 1, h = 2m, solo e mc(z),
estrutura sem massa
Figura 4.15 - $FT\ddot{u}(1a6)$ onda SV com variação de a , $n_c = 1$, $h = 2m$, solo e mc(z),
estrutura sem massa
Figura 4.16 - Amplitudes da $FT\ddot{w}(1a6)$ onda P, $n_c = 1$, $h = 2$, rocha, mc(x), e
relação trigonométrica de aproximação61
Figura 4.17 – Amplitudes da $FT\ddot{w}(1a6)$ onda SV, $n_c = 1$, $h = 2$, rocha, mc(x), e
relação trigonométrica de aproximação61
Figura 4.18 - Amplitudes da $FT\ddot{u}(1a6)$ para f = 0,05 Hz, onda P, mc(z), e relação
trigonométrica de aproximação
Figura 4.19 - Amplitudes da $FT\ddot{u}(1a6)$ para f = 0,05 Hz, onda SV, mc(z), e
relação trigonométrica de aproximação
Figura 4.20 – Componente vertical do movimento para onda P incidente. Fonte:
Chen, 1980
Figura 4.21 - Relação entre deslocamentos, da superfície vertical, (W) e
horizontal (U), para onda SV incidente. Fonte: Chen, 1980
Figura 4.22 - Relação entre os deslocamentos horizontal (U) e vertical (W), da
superfície, para onda P incidente. Fonte: Chen, 1980.

Figura 4.23 - Componente horizontal do movimentos superficial para onda SV
incidente. Fonte: Chen, 198063
Figura 4.24 - FTül para variação da espessura e do número de camadas de solo
do terreno, SV a 30° e mc(x)65
Figura 4.25 - FTw(1a6) para variação da espessura e número de camadas de solo
do terreno, onda SV a 30° e mc(x)66
Figura 4.26 - $FT\ddot{u}(1a6)$ para variação da espessura e número de camadas de solo
do terreno, onda P a 30°, mc(z) e estrutura sem massa
Figura 4.27 - Modelo simplificado para representação do terreno: estrutura
trabalhando ao cortante67
Figura 4.28 – $FT\ddot{u}(1a6)$ ondas SV a 10° ou 30°, $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha, $mc(x)$ e
estrutura sem massa, para valores positivos e negativos de x _{PC} 70
Figura 4.29 – $FT\ddot{w}(1a6)$ ondas SV a 10° ou 30°, $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha, $mc(x)$ e
estrutura sem massa, para valores de negativos de x _{PC} 71
Figura 4.30 – $FT\ddot{w}(1a6)$ ondas SV a 10° ou 30°, $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha, $mc(x)$ e
estrutura sem massa, para valores de positivos de xPC71
Figura 4.31 – $FT\ddot{u}(1a6)$ ondas SV a 10° ou 30°, $n_c = 1$, $h = 2m$, solo, $mc(x)$ e
estrutura sem massa, para valores positivos e negativos de x _{PC} 72
Figura 4.32 – $FT\ddot{w}(1a6)$ ondas SV a 10° ou 30°, $n_c = 1$, $h = 2m$, solo, $mc(x)$ e
estrutura sem massa, para valores negativos de x _{PC} 73
Figura 4.33 – $FT\ddot{w}(1a6)$ ondas SV a 10° ou 30°, $n_c = 1$, $h = 2m$, solo, $mc(x)$ e
estrutura sem massa, para valores positivos de x _{PC} 73
Figura 4.34 – $FT\ddot{w}(1a6)$ ondas SV a 10°, $n_c = 1$, $h = 2$ ou 8 m, solo, $mc(x)$ e
estrutura sem massa, para valores negativos de x _{PC} 74
Figura 4.35 – $FT\ddot{w}(1a6)$ ondas SV a 10°, $n_c = 1$, $h = 2$ ou 8m, solo, $mc(x)$ e
estrutura sem massa, para valores positivos de x _{PC} 74
Figura 4.36 - FTü ondas SV+R com variação do ângulo de incidência e do fator
de participação, $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha, $mc(x)$, estrutura sem massa
Figura 4.37 - FTw ondas SV+R com variação do ângulo de incidência e do fator
de participação, $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha, $mc(x)$, estrutura sem massa
Figura 4.38 - FTw ondas SV+R com variação do ângulo de incidência e fator de
participação, $n_c = 1$, $h = 2m$, solo, $mc(x)$, estrutura sem massa

Figura 4.39 – $FT\ddot{w}$ ondas SV30+R com variação do fator de participação, $n_c = 1$,
rocha, mc(x), estrutura sem massa, para variação da espessura da camada78
Figura 4.40 - $FT\ddot{w}$ ondas SV30+R com variação do fator de participação, $n_c = 1$,
solo, mc(x), estrutura sem massa, para variação da espessura da camada78
Figura 4.41 - FTü ondas P+R com variação do ângulo de incidência e fator de
participação, $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha, mc(z), estrutura sem massa
Figura 4.42 - FTw ondas P+R com variação do ângulo de incidência e fator de
participação, $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha, mc(z), estrutura sem massa80
Figura 4.43 - FTü ondas P+R com variação do ângulo de incidência e fator de
participação, $n_c = 1$, $h = 2m$, solo, $mc(z)$, estrutura sem massa
Figura 4.44 - FTw ondas P+R com variação do ângulo de incidência e fator de
participação, $n_c = 1$, $h = 2m$, solo, $mc(z)$, estrutura sem massa81
Figura 4.45 – FTü ondas P30+R com variação do fator de participação, $n_c = 1$,
rocha, mc(z) estrutura sem massa, para variação da espessura da camada82
Figura 4.46 - FTü ondas P30+R com variação do fator de participação, $n_c = 1$,
solo, mc(z), estrutura sem massa, para variação da espessura da camada82
Figura 5.1 - Modelo de estudo: haste superficial com cinco massas translacionais
na direção x
Figura 5.2 – Modelo estrutural do reator de Angra 3. Fonte: Sampaio, 1999 89
Figura 5.3 – Modelo da base do reator de Angra 3. Fonte: Sampaio, 199990
Figura 5.4 – Modelo da caixa coletora de serviços de Angra 190
Figura 5.5 – FTü4 com 20 freqüências de análise93
Figura 5.6– FTü3 com 20 freqüências de análise
Figura 5.7 - Configuração modal do modelo apresentado na Figura 5.194
Figura 5.8 - FTü6 com variação da quantidade de freqüências de análise
indicadas em cada intervalo96
Figura 5.9 - FTü6 Função com variação da quantidade de freqüências de análise
indicadas em cada intervalo96
Figura 5.10 – FTü6 com diferentes freqüências naturais
Figura 5.11 – FTü157, do prédio do reator, para os dois conjuntos de freqüências
de análise
Figura 5.12 - FTü441, da caixa coletora,, mc(y), para os dois conjuntos de

freqüências de análise.....101

Lista de tabelas

Tabela 4.1 – Propriedades dos materiais
Tabela 4.2 - Parâmetros de campo-livre para estudo da influência da natureza da
onda e do ângulo de incidência48
Tabela 4.3 - Parâmetros de campo-livre para estudo da influência da espessura e
número de camadas do terreno49
Tabela 4.4 - Resumo dos valores das FT obtidas para cada onda com seus
respectivos ângulos de incidência. $n_c = 1$, $h = 2m$, rocha e mc(x)53
Tabela 4.5 - Freqüências e acelerações de pico das FTül para os três casos de
terreno estudados, onda SV a 30° e mc(x)65
Tabela 5.1 – Propriedades dos materiais
Tabela 5.2 - Dados de entrada do solo no módulo SITE188
Tabela 5.3 - Relações de freqüências de análise para o nó 691
Tabela 5.4 - Relações de freqüências de análise para o nó 591
Tabela 5.5 - Relações de freqüências de análise para o nó 492
Tabela 5.6 - Relações de freqüências de análise para o nó 392
Tabela 5.7 - Relações de freqüências de análise para o nó 292
Tabela 5.8 - Conjuntos de freqüências de análise para o prédio do reator de Angra
3
Tabela 5.9 - Conjunto final de freqüências de análise para a caixa coletora de
Angra 1

Lista de símbolos e abreviaturas

Romanos

a	Aceleração
А	Área
b	Profundidade
b_c	Ângulo crítico de incidência da onda SV
[C]	Matriz de rigidez dinâmica complexa dependente da
	freqüência
\vec{e}	Vetor unitário
Е	Módulo de elasticidade longitudinal
Ec	Módulo de elasticidade longitudinal confinado
f	Freqüência em Hz
F_n	Componentes da transformada discreta de Fourier de uma
	série
f_r	Componente r da série discreta
f(t)	Função temporal
FTün	Função de transferência em aceleração para a direção x no
	nó n
FTÿn	Função de transferência em aceleração para a direção y no
	nó n
FTwn	Função de transferência em aceleração para a direção z no
	nó n
f_{o_n}	Freqüência natural n
$f_{0_i}SI$	Freqüência do modo i fornecida pelo SASSI2000
$f_{0_i} SI_{100}$	Freqüência do modo i fornecida pelo SASSI2000 para 100
	freqüências de análise.
G	Módulo de elasticidade transversal
h	Espessura da camada de terreno
h(t-t)	Função resposta a um impulso unitário

$H(\boldsymbol{w})$	Função de transferência (função resposta a um harmônico
	unitário)
$\overline{H}(\boldsymbol{w})_i$	Amplitude harmônica da resposta do modo i a um vetor
	unitário
Ι	Momento de inércia
J	Momento torcional de inércia
k	Número de onda
$\mathbf{k}_{\mathbf{h}}$	Coeficiente de rigidez horizontal
$\mathbf{k}_{\mathbf{h}}$	Coeficiente de rigidez vertical
k _m	Coeficiente de rigidez por metro
[K]	Matriz de rigidez
1	Largura
m	Massa
[M]	Matriz de massa total
mc	Direção do movimento de controle
Ms	Massa de terreno por andar
Ν	Número de pontos da transformada de Fourier
n _c	Número de camadas de terreno
NF	Número total de freqüências de análise
$NFreq_i$	Número da freqüência de análise i
$\{P_b\}$	Vetor de carregamento no topo do semi-espaço
RF_i	Relação entre freqüências de análise do modo i
$r(\boldsymbol{w})$	Resposta na freqüência ?
S	Área de cisalhamento
Т	Transformada de Fourier
T -1	Transformada inversa de Fourier
t	Instante de tempo
Т	Período
TDF	Transformada discreta de Fourier
TRF	Transformada rápida de Fourier
u	Deslocamento
$\{U\}$	Vetor de deslocamentos, na vertical do ponto de controle

$\left\{ U_{f}^{'} ight\}$	Vetor de movimentos do campo-livre nos nós de interação
$\vec{\overline{v}}$	Vetor de deslocamento relativo
$\frac{\vec{\cdot}}{V}$	Vetor de velocidade relativa
$\frac{\vec{x}}{v}$	Vetor de aceleração relativa
V	Velocidade da onda
V_P	Velocidade da onda P
V_S	Velocidade da onda S
$\{W\}$	Modos de vibração
x _{PC} , y _{PC}	Distâncias x e y do ponto de controle ao nó de interação

Gregos

α	Ângulo de incidência das ondas
δ	Fator de participação modal
D f	Incremento de freqüência
D t	Incremento de tempo
γ	Massa específica
η	Fator de participação da onda de Rayleigh
λ	Constante de Lamé
$\mu = \nu$	Coeficiente de Poisson
ρ	Peso específico
ω	Freqüência circular
ω_{0i}	Freqüência circular natural i
$\xi_{\rm P}$	Fator de amortecimento associado à onda P
$\xi_{\rm SV}$	Fator de amortecimento associado à onda SV