

Ricardo Alexandre Passos Chaves

O Método Híbrido Simplificado dos Elementos de Contorno Aplicado a Problemas Dependentes do Tempo

Tese de Doutorado

Tese apresentada ao Departamento de Engenharia Civil da PUC-Rio como parte dos requisitos para obtenção do título de Doutor em Ciências de Engenharia Civil: Estruturas.

Orientador: Ney Augusto Dumont

Rio de Janeiro Setembro de 2003



Ricardo Alexandre Passos Chaves

O Método Híbrido Simplificado dos Elementos de Contorno Aplicado a Problemas Dependentes do Tempo

Tese apresentada como requisito parcial para obtenção do título de Doutor 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. Ney Augusto Dumont Presidente/Orientador Departamento de Engenharia Civil – PUC-Rio

> Prof. Euclides de Mesquita Neto UNICAMP

Prof. João Luis P. Roehl Departamento de Engenharia Civil – PUC-Rio

Prof. Raul Rosas e Silva Departamento de Engenharia Civil – PUC-Rio

> Prof. Remo Magalhães de Souza UFPA

> > Prof. Webe João Mansur COPPE/UFRJ

Prof. Ney Augusto Dumont

Coordenador Setorial do Centro Técnico Científico – PUC-Rio

Rio de Janeiro, 19 de setembro de 2003

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

Ricardo Alexandre Passos Chaves

Graduou-se em Engenharia Civil, pela Universidade Federal do Pará, em julho de 1997. Participou do programa especial de treinamento (PET/Civil.) nos anos de 1994 a 1997. Ingressou no curso de mestrado em Engenharia Civil da PUC-Rio no ano de 1997, atuando na área de Estruturas. Titulou-se Mestre em Ciências de Engenharia Civil: Estruturas pela PUC-Rio em abril de 1999. Participou do projeto PROBRAL/99 entre Brasil e Alemanha no ano de 1999.

Ficha Catalográfica

Chaves, Ricardo Alexandre Passos

O Método Híbrido Simplificado dos Elementos de Contorno Aplicado a Problemas Dependentes do Tempo / Ricardo Alexandre Passos Chaves; orientador: Ney Augusto Dumont. Rio de Janeiro, PUC-Rio, Departamento de Engenharia Civil, 2003.

[20]., 179 f.: il. ; 29,7 cm

1. Tese (doutorado) – Pontificia Universidade Católica do Rio de Janeiro, Departamento de Engenharia Civil.

Inclui referências bibliográficas.

1. Engenharia Civil – Teses. 2. Elementos de contorno. 3. Problemas dependentes do tempo. 4. Análise numérica. I. Dumont, Ney Augusto. II. Pontificia Universidade Católica do Rio de Janeiro. Departamento de Engenharia Civil. III. Título.

PUC-Rio - Certificação Digital Nº 9916426/CA

Para minha amada esposa Ana Raquel (Aninha), por acreditar nos meus sonhos e por sonhar junto comigo.

Agradecimentos

A Deus que me permitiu concretizar mais este estudo. A quem dou graças por tudo em minha vida. Á Ele toda honra, toda glória e todo o louvor.

A minha querida esposa Ana Raquel de Mello Chaves por sonhar os nossos sonhos e incentivar nossos projetos de vida como uma só carne e um só coração.

Aos meus pais Argemiro Pessoa Chaves e Nadir Passos Chaves, por serem os melhores pais do mundo, sem os quais este trabalho jamais poderia ser realizado. Aos meus irmãos José Ricardo Passos Chaves e Raquel Passos Chaves, que juntamente com meus pais, enviaram-me tanto amor e força de vontade, que mesmo tão longe de casa, nunca deixei de sentir a presença de todos em meu coração.

Ao professor Ney Augusto Dumont, pelo conhecimento transmitido e confiança depositada na orientação deste trabalho. Agradeço principalmente pela amizade, tolerância e tranqüilidade transmitidas nos momentos mais complicados da tese.

Aos grandes amigos Antonio Miranda, Alan Wilter, e Anderson Pereira, companheiros de apartamento que conquistaram minha amizade por toda vida.

Aos grandes amigos Chan, Salete e Alexandre Lopes, que ajudaram a superar as dificuldades deste período.

A todos os meus amigos da PUC-Rio. A todos os meus amigos da Igreja Presbiteriana da Gávea.

Resumo

Chaves, Ricardo Alexandre Passos Chaves, Dumont, Ney Augusto. O Método Híbrido Simplificado dos Elementos de Contorno Aplicado a Problemas Dependentes do Tempo. Rio de Janeiro, 2003. 179p. Tese de Doutorado – Departamento de Engenharia Civil, Pontificia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

O Método Híbrido dos Elementos de Contorno foi introduzido em 1987. Desde então, o método foi aplicado com sucesso a diferentes tipos de problemas de elasticidade e potencial, inclusive problemas dependentes do tempo. Esta Tese apresenta uma tentativa para consolidar a formulação simplificada do Método Híbrido dos Elementos de Contorno para a análise geral da resposta dinâmica de sistemas elásticos. Baseado em um método de superposição modal, um conjunto acoplado de equações diferenciais de movimento de alta ordem é transformado em um conjunto desacoplado de equações diferenciais de segunda ordem que podem ser integradas normalmente por meio de procedimentos conhecidos. Este método também é uma extensão de uma formulação introduzida por J. S. Przemieniecki, para a análise de vibração livre de barras e elementos de viga baseada em uma série de freqüências. O método trata estruturas restringidas, com condições iniciais não homogêneas dadas como valores nodais e também através de campos prescritos no domínio, assim como forças genéricas de massa (além de forças inerciais). Esta tese também tem por objetivo estabelecer a consolidação conceitual da aplicação da versão simplificada do Método Híbrido dos Elementos de Contorno a materiais com gradação funcional. São obtidas várias classes de soluções fundamentais para problemas de potencial dependentes e independentes do tempo, para a análise no domínio da freqüência combinada com uma técnica avançada (mencionada acima) de superposição modal baseada em séries de freqüências. Com isso, consegue-se a utilização de integrais somente no contorno mesmo para materiais heterogêneos. Apresenta-se um grande número de resultados numéricos de problemas bidimensionais, para validação dos desenvolvimentos teóricos realizados.

Palavras-chave

Elementos de contorno, elementos híbridos de contorno, problemas dependentes do tempo, materiais com gradação funcional

Abstract

Chaves, Ricardo Alexandre Passos Chaves, Dumont, Ney Augusto. The Simplified Hybrid Boundary Element Method Applied to Time-Dependent Problems. Rio de Janeiro, 2003. 179p. DSc. Thesis – Department of Civil Engineering, Pontificia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

The hybrid boundary element method was introduced in 1987. Since then, the method has been successfully applied to different problems of elasticity and potential, including time-dependent problems. This thesis presents an attempt to consolidate a formulation for the general analysis of the dynamic response of elastic systems. Based on a mode-superposition technique, a set of coupled, higher-order differential equations of motion is transformed into a set of uncoupled second order differential equations, which may be integrated by means of standard procedures. The first motivation for these theoretical developments is the hybrid boundary element method, a generalization of T. H. H. Pian's previous achievements for finite elements, which, requiring only boundary integrals, yields a stiffness matrix for arbitrary domain shapes and any number of degrees of freedom. The method is also an extension of a formulation introduced by J. S. Przemieniecki, for the free vibration analysis of bar and beam elements based on a power series of frequencies. It handles constrained and unconstrained structures, non-homogeneous initial conditions given as nodal values as well as prescribed domain fields and general domain forces (other than inertial forces). This thesis also focuses on establishing the conceptual framework for applying the simplified version of the hybrid boundary element method to functionally graded materials. Several classes of fundamental solutions for steady-state and time-dependent problems of potential are derived for a frequency-domain analysis combined with an advanced mode superposition technique based on a power series of frequencies. Thus, the boundary-only feature of the method is preserved even with such spatially varying material property. Several numerical examples are given in terms of an efficient patch test for irregular bounded, unbounded and multiply connected regions submitted to high gradients.

Keywords

Boundary element methods ; hybrid boundary element method, timedependent problems, functionally graded materials.

Sumário

1 Introdução	21
2 O Método Híbrido dos Elementos de Contorno e sua formulação simplificada	1
aplicados a problemas estáticos	24
2.1. Equações básicas da elasticidade linear	24
2.2. Solução fundamental	26
2.3. O Potencial de Hellinger-Reissner	28
2.4. Formulação do Método Híbrido dos Elementos de Contorno (MHEC)	30
2.4.1. Obtenção da matriz de rigidez	35
2.5. Avaliação de deslocamentos em pontos do domínio considerando	
deslocamentos de corpo rígido	. 39
2.6. Equilíbrio de forças nodais em termos de trabalhos virtuais	44
2.7. Formulação do Método Híbrido Simplificado dos Elementos de Contorno	
(MHSEC)	46
2.7.1. Obtenção da matriz de rigidez	47
2.8. Particularização para problemas de potencial (Equação diferencial de Lapl	ace
e Poisson)	49
2.9. Exemplos	53
2.9.1. Corpo elástico com contorno irregular (problema de elasticidade)	. 53
2.9.2. Domínio simplesmente conexo irregular sujeito a um campo potencial	. 60
3 O Método Híbrido dos Elementos de Contorno e sua formulação simplificada	a
aplicados a problemas estáticos em domínio infinito e multiplamente conexo	64
3.1. Proposição do problema em domínio infinito	64
3.2. Solução no Método Híbrido dos Elementos de Contorno	65
3.3. Solução no Método Híbrido Simplificado dos Elementos de Contorno	68
3.4. Aplicação do Método Híbrido Simplificado dos Elementos de Contorno a	
problemas em domínios multiplamente conexos	69
3.5. Exemplos	73

3.5.1. Cavidade em meio elástico infinito	73
3.5.2. Cavidade irregular em meio infinito submetida a um campo potencial	77
3.5.3. Meio multiplamente conexo irregular (problema de elasticidade)	79
3.5.4. Domínio multiplamente conexo irregular submetido a um campo potenci	ial
	83
4 O Método Híbrido Simplificado dos Elementos de Contorno aplicado a	
problemas dependentes do tempo	86
4 1 Dense vers hésisse de slocke divênsion e selver vers feu demended	07
4.1. Equações basicas da elastodinamica e solução fundamental	80
4.2. Equilibrio de forças nodais	88
4.3. Compatibilidade de deslocamentos	90
4.4. Determinação da matriz de rigidez	91
4.5. Formulação no dominio da frequencia	92
4.5.1. Solução fundamental para equações diferenciais hiperbólicas e parabólic	as
	94
4.5.2. Exemplos	96
4.5.2.1. Domínio irregular simplesmente conexo submetido a um campo poten-	cial
	96
4.5.2.2. Cavidade irregular em dominio infinito submetido a um campo potenc	1al
	100
4.5.2.3. Corpo elástico com contorno irregular submetido a um campo de	
deslocamentos	104
4.6. Análise transiente a partir da formulação no domínio da freqüência	113
4.6.1. Técnica de superposição modal	117
4.6.2. Consideração de condições iniciais não-homogêneas	119
4.6.3. Avaliação de resultados em pontos do domínio	120
4.6.4. Exemplos	121
4.6.4.1. Carregamento senoidal aplicado ao recorte irregular de um elemento de	e
treliça 1	121
4.6.4.2. Carregamento senoidal aplicado ao recorte irregular de um elemento de	e
treliça 2	123
4.6.4.3. Aplicação súbita da aceleração da gravidade sobre corpo irregular	125
4.6.4.4. Velocidade inicial constante aplicada a um elemento de treliça	127
4.6.4.5. Recorte numa membrana circular submetida a velocidade inicial consta	ante

Lista de figuras

Figura 2.1 - Corpo elástico em equilíbrio25
Figura 2.2 - Gráfico da energia interna de deformação
Figura 2.3 - Sistema de coordenadas (interno e externo), para descrição do
comportamento da estrutura
Figura 2.4 – Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular
indicada
Figura 2.5 – Deslocamento na direção x ao longo dos segmentos de reta indicados
na Figura 2.4
Figura 2.6 – Deslocamento na direção y ao longo dos segmentos de reta indicados
na Figura 2.4
Figura 2.7 – Valores da tensão σ_x ao longo dos segmentos de reta indicados na
Figura 2.4
Figura 2.8 – Valores da tensão σ_y ao longo dos segmentos de reta indicados na
Figura 2.4
Figura 2.9 – Valores da tensão τ_{xy} ao longo dos segmentos de reta indicados na
Figura 2.4
Figura 2.10 – Esquema do domínio de contorno irregular com a fonte singular
indicada
Figura 2.11 – Valores do potencial ao longo dos segmentos de reta indicados na
Figura 2.10
Figura 2.12 – Valores do gradiente na direção x ao longo dos segmentos de reta
indicados na Figura 2.10
Figura 2.13 – Valores do gradiente na direção y ao longo dos segmentos de reta
indicados na Figura 2.1063
Figura 3.1 - Domínio infinito dividido em dois subdomínios
Figura 3.2 - Corpo elástico com domínio multiplamente conexo
Figura 3.3 – Esquema da cavidade de contorno irregular com a força singular
indicada74

Figura 3.4 – Deslocamento na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura
3.3
Figura 3.5 – Deslocamento na direção y ao longo dos segmentos de reta da Figura
3.3
Figura 3.6 – Valores da tensão σ_x ao longo dos segmentos de reta da Figura 3.3
Figura 3.7 – Valores da tensão σ_y ao longo dos segmentos de reta da Figura 3.3
Figura 3.8 – Valores da tensão τ_{xy} ao longo dos segmentos de reta Figura 3.3 76
Figura 3.9 – Esquema da cavidade de contorno irregular com a fonte singular
indicada77
Figura 3.10 – Valores do potencial ao longo dos segmentos de reta da Figura 3.9
Figura 3.11 – Gradiente na direção <i>x</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura 3.9
Figura 3.12 – Gradiente na direção <i>y</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura 3.9
Figura 3.13 – Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular
indicada
Figura 3.14 – Deslocamento na direção x ao longo dos segmentos de reta da
Figura 3.13
Figura 3.15 – Deslocamento na direção y ao longo dos segmentos de reta da
Figura 3.13
Figura 3.16 – Valores da tensão σ_x ao longo dos segmentos de reta da Figura
3.13
Figura 3.17 – Valores da tensão σ_y ao longo dos segmentos de reta da Figura
3.13
Figura 3.18 – Valores da tensão τ_{xy} ao longo dos segmentos de reta da Figura
3.13
Figura 3.19 – Esquema do domínio multiplamente conexo de contorno irregular
com a fonte singular indicada
Figura 3.20 – Valores do potencial ao longo dos segmentos de reta da Figura 3.19

Figura 3.21 – Gradiente na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura
3.19
Figura 3.22 – Gradiente na direção <i>y</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura
3.19
Figura 4.1 – Esquema do corpo de contorno irregular com a fonte indicada97
Figura 4.2 – Potencial ao longo do segmentos de reta indicados na Figura 4.197
Figura 4.3 – Fluxo na direção <i>x</i> ao longo do segmentos de reta da Figura 4.198
Figura 4.4 – Fluxo na direção y ao longo do segmentos de reta da Figura 4.1 98
Figura 4.5 – Potencial ao longo do segmentos de reta indicados na Figura 4.199
Figura 4.6 – Fluxo na direção x ao longo do segmentos de reta da Figura 4.199
Figura 4.7 – Fluxo na direção y ao longo do segmentos de reta da Figura 4.1 100
Figura 4.8 – Esquema da cavidade de contorno irregular com a fonte indicada. 101
Figura 4.9 – Potencial ao longo dos segmentos de reta indicados na Figura 4.8 101
Figura 4.10 – Fluxo na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 102
Figura 4.11 – Fluxo na direção y ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 102
Figura 4.12 – Potencial ao longo dos segmentos de reta indicados na Figura 4.8
103 Figura 4.13 – Fluxo na direção <i>x</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103 Figura 4.14 – Fluxo na direção <i>y</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 104 Figura 4.15 – Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular indicada
103 Figura 4.13 – Fluxo na direção <i>x</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103 Figura 4.14 – Fluxo na direção <i>y</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 104 Figura 4.15 – Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular indicada
103 Figura 4.13 – Fluxo na direção <i>x</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103 Figura 4.14 – Fluxo na direção <i>y</i> ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 104 Figura 4.15 – Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular indicada
$\begin{array}{c} 103\\ Figura 4.13 - Fluxo na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103\\ Figura 4.14 - Fluxo na direção y ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 104\\ Figura 4.15 - Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular indicada$
$\begin{array}{c} 103\\ \label{eq:Figura 4.13} & - \ \mbox{Fluxo na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103}\\ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \$
$\begin{array}{c} 103\\ Figura 4.13 - Fluxo na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103\\ Figura 4.14 - Fluxo na direção y ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 104\\ Figura 4.15 - Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular indicada$
$\begin{array}{c} 103\\ \label{eq:Figura 4.13} & - \ \mbox{Figura 4.13} - \ \ \mbox{Fix} \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \ \$
103Figura 4.13 – Fluxo na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103Figura 4.14 – Fluxo na direção y ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 104Figura 4.15 – Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singularindicada105Figura 4.16 – Amplitude do deslocamento na direção x sobre os segmentos de retaindicados na Figura 4.15106Figura 4.17 – Amplitude do deslocamento na direção y sobre os segmentos de retaindicados na Figura 4.15107Figura 4.18 – Amplitude da tensão σ_x sobre os segmentos de reta da Figura 4.15108Figura 4.19 – Amplitude da tensão σ_y sobre os segmentos de reta da Figura 4.15109Figura 4.20 – Amplitude da tensão τ_x sobre os segmentos de reta da Figura 4.15
$\begin{array}{c} 103\\ \mbox{Figura 4.13} - \mbox{Fluxo na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103\\ \mbox{Figura 4.14} - \mbox{Fluxo na direção y ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 104\\ \mbox{Figura 4.15} - Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular indicada$
$\begin{array}{c} 103\\ Figura 4.13 - Fluxo na direção x ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 103\\ Figura 4.14 - Fluxo na direção y ao longo dos segmentos de reta da Figura 4.8 104\\ Figura 4.15 - Esquema da estrutura de contorno irregular com a força singular indicada. 105\\ Figura 4.16 - Amplitude do deslocamento na direção x sobre os segmentos de reta indicados na Figura 4.15. 106\\ Figura 4.17 - Amplitude do deslocamento na direção y sobre os segmentos de reta indicados na Figura 4.15. 107\\ Figura 4.18 - Amplitude da tensão \sigma_x sobre os segmentos de reta da Figura 4.15 108\\ Figura 4.19 - Amplitude da tensão \sigma_y sobre os segmentos de reta da Figura 4.15 109\\ Figura 4.20 - Amplitude da tensão \tau_{xy} sobre os segmentos de reta da Figura 4.15 110$

discretizações111
Figura 4.22 – Carregamento nodal equivalente na direção y para as três
discretizações
Figura 4.23 – Esquema do corpo com contorno irregular recortado do elemento de
treliça
Figura 4.24 – As 40 primeiras freqüências naturais do corpo e do elemento de
treliça
Figura 4.25 – Resposta do deslocamento no ponto A indicado na Figura 4.23 123
Figura 4.26 – Esquema do corpo com contorno irregular recortado do elemento de
treliça
Figura 4.27 – Resposta do deslocamento no ponto A indicado na Figura 4.26 124
Figura 4.28 – Resposta do deslocamento ao longo do segmento de reta da Figura
4.26
Figura 4.29 – Esquema do corpo com contorno irregular recortado do elemento de
treliça
Figura 4.30 – Deslocamentos nodais ao longo do contorno126
Figura 4.31 – Deslocamento do ponto A indicado na Figura 4.29 126
Figura 4.32 – Deslocamento ao longo do segmento de reta tracejado da Figura
4.29
Figura 4.33 – Elemento de treliça submetido a velocidade inicial constante 127
Figura 4.34 – Deslocamentos nodais ao longo do contorno 127
Figura 4.35 – Deslocamento do ponto A indicado na Figura 4.33 128
Figura 4.36 – Deslocamento ao longo do segmento de reta tracejado da Figura
4.33
Figura 4.37 – Esquema do recorte na membrana e detalhe da discretização do
contorno
Figura 4.38 – Esquema do campo de deslocamentos num Instante de tempo 129
Figura 4.39 – Resposta do deslocamento do ponto A indicado na Figura 4.37 130
Figura 4.40 – Esquema da estrutura e discretização do contorno131
Figura 4.41 – Variação da temperatura ao longo do lado AB131
Figura 4.42 – Variação da temperatura ao longo do lado AB em escala menor . 132
Figura 5.1 – Sistema de coordenadas para descrição de um FGM134
Figura 5.2 – Padrões de variação ilustrativos da função exponencial $k(z)$ 138

Figura 5.3 – Padrões de variação ilustrativos da função polinomial $k(z)$
Figura 5.4 – Padrões de variação ilustrativos da função trigonométrica $k(z) \dots 142$
Figura 5.5 – Esquema da função $k(z)$ e do contorno irregular com a fonte
indicada153
Figura 5.6 – Potencial ao longo do segmento de reta tracejado 154
Figura 5.7 – Fluxo na direção x ao longo do segmento de reta tracejado154
Figura 5.8 – Fluxo na direção z ao longo do segmento de reta tracejado154
Figura 5.9 – Fluxo nodal equivalente para discretização com 15 elementos 155
Figura 5.10 – Fluxo nodal equivalente para discretização com 38 elementos 155
Figura 5.11 – Esquema da função $k(z)$ e do contorno irregular com a fonte
indicada156
Figura 5.12 – Potencial ao longo do segmento de reta tracejado 156
Figura 5.13 – Fluxo na direção x ao longo do segmento de reta tracejado 156
Figura 5.14 – Fluxo na direção z ao longo do segmento de reta tracejado 157
Figura 5.15 – Esquema da função $k(z)$ e do contorno irregular com a fonte
indicada158
Figura 5.16 – Potencial ao longo do segmento de reta tracejado 158
Figura 5.17 – Fluxo na direção <i>x</i> ao longo do segmento de reta tracejado 158
Figura 5.18 – Fluxo na direção z ao longo do segmento de reta tracejado159
Figura 5.19 – Fluxo nodal equivalente para discretização com 15 elementos 159
Figura 5.20 – Fluxo nodal equivalente para discretização com 38 elementos 159
Figura 5.21 – Esquema da função $k(z)$ e do contorno irregular com a fonte
indicada160
Figura 5.22 – Potencial ao longo do segmento de reta tracejado 161
Figura 5.23 – Fluxo na direção <i>x</i> ao longo do segmento de reta tracejado 161
Figura 5.24 – Fluxo na direção z ao longo do segmento de reta tracejado161
Figura 5.25 – Fluxo nodal equivalente para discretização com 47 elementos 162
Figura 5.26 – Fluxo nodal equivalente para discretização com 78 elementos 162
Figura 5.27 – Esquema da função $k(z)$ e do contorno irregular com a fonte
indicada163
Figura 5.28 – Potencial ao longo do segmento de reta tracejado 164
Figura 5.29 – Fluxo na direção x ao longo do segmento de reta tracejado 164
Figura 5.30 – Fluxo na direção z ao longo do segmento de reta tracejado164

Figura 5.31 – Fluxo nodal equivalente para discretização com 47 elementos 165
Figura 5.32 – Fluxo nodal equivalente para discretização com 78 elementos 165
Figura 5.33 – Fluxo de água sobre uma barragem e malha de elementos de
contorno
Figura 5.34 – Fluxo ao longo do segmento AC166
Figura 5.35 – Fluxo ao longo do segmento BD167
Figura 5.36 – Potencial ao longo da base AB da fundação 167
Figura 5.37 – Propriedades do material, esquema da estrutura e condições de
contorno
Figura 5.38 – Potencial ao longo do lado $X = 0$ para alguns instantes de tempo 169
Figura 5.39 – Propriedades do material, esquema da estrutura e condições de
contorno170
Figura 5.40 – Potencial ao longo do lado $X = 1$ para alguns instantes de tempo 170

Lista de Símbolos

Caracteres latinos:

Α	Matriz quadrada não-singular arbitrária
b _m , b	Vetor de deslocamentos do sistema interno equivalentes ao
	campo de deslocamentos referentes às forças de massa
C, C_1, C_2, C_3	Constantes arbitrárias
C _{sm} , C	Matriz de constantes de corpo rígido
C ^r	Matriz de constantes de corpo rígido relacionada a u_{is}^{r}
C *	Matriz de constantes de corpo rígido relacionada a u_{im}^*
C _w	Matriz de constantes de corpo rígido obtida a partir de W
C_w^r	Matriz de constantes de corpo rígido relacionada a u_{is}^{r} obtida a
	partir de W
C_w^*	Matriz de constantes de corpo rígido relacionada a u_{im}^* obtida a
	partir de W
c _s , c	Vetor de constantes de corpo rígido
$\mathbf{c}_{r}^{p}, \mathbf{c}^{p}$	Vetor de constantes de corpo rígido relacionado a u_i^p
c _w	Vetor de constantes de corpo rígido obtido a partir de W
c^p_w	Vetor de constantes de corpo rígido relacionado a u_i^p obtido a
	partir de W
$\boldsymbol{C}_{ijk\ell}$	Tensor da relação constitutiva
d _m , d	Deslocamentos nodais do sistema externo
$\mathbf{d}_{\mathrm{m}}^{*}, \mathbf{d}^{*}$	Deslocamentos nodais equivalentes do sistema interno
$\frac{\mathbf{E}}{\overline{F}_{i}}$	Projetor ortogonal Forças de massa prescritas
F _{mn} , F	Matriz de flexibilidade do sistema interno
$\overline{\mathbf{F}}$	Matriz de flexibilidade no sistema interno para meio infinito
$\overline{\mathbf{F}}_{\mathbf{z}}$	Matriz de flexibilidade no sistema interno avaliada em Γ_{∞}

G	Módulo de elasticidade transversal
H_{mn}, H	Matriz de incidência cinemática
$\overline{\mathbf{H}}$	Matriz de incidência cinemática para meio infinito
$\overline{\mathrm{H}}_{\mathbf{\infty}}$	Matriz de incidência cinemática avaliada em Γ_{∞}
K _{ij}	Constante potencial
K _{mn} , K	Matriz de rigidez do sistema externo
K	Matriz de rigidez do sistema externo para meio infinito
p_m, p	Vetor de forças nodais equivalentes
p_{m}^{*}, p^{*}	Vetor de forças singulares
p [*] _{im}	Função de transformação de forças referente à solução fundamental
p	Vetor de forças nodais equivalentes para meio infinito
$\overline{\mathbf{p}}_{\infty}$	Vetor de forças nodais equivalentes avaliado em Γ_{∞}
q _i	Gradientes
q [*] _{im}	Função de transformação de gradientes referente à solução
	fundamental
q_i^a	Função auxiliar de gradientes
q_{im}^{a*}	Função auxiliar de gradientes referentes a solução fundamental
r	Raio
r _s , r	Vetor dos parâmetros de corpo rígido
t _m , t	Vetor de forças nodais do sistema externo, equivalentes às
	forças de massa
T _i	Componentes do vetor de forças de superfície
$\overline{T_i}$	Forças de superfície prescritas
T_i^*	Forças de superfície referentes à solução fundamental
ui	Vetor de deslocamentos
\overline{u}_i	Deslocamentos prescritos
u [*] _i	Deslocamentos referentes à solução fundamental
u_i^p , \mathbf{u}^p	Deslocamentos referentes à solução particular da equação de equilíbrio
u ^{*n}	Deslocamentos totais referentes às forças de massa

u _{ij}	Funções de interpolação de deslocamentos
u [*] _{im}	Função de transformação de deslocamentos referente à solução
	fundamental
$u_{is}^{r}, \mathbf{u}^{r}$	Funções arbitrárias de corpo rígido
u_{kr}^{a} , u ^a	Função auxiliar de deslocamentos
u ^{a*} _{km}	Função auxiliar de deslocamentos referentes a solução
	fundamental
U*	Matriz dos valores de u_{im}^* avaliados nos pontos nodais
U ^r	Matriz dos valores de u ^r _{is} avaliados nos pontos nodais
$U_0(\epsilon_{ij})$	Densidade de energia interna de deformação
$U_{0}^{C}\left(\boldsymbol{\sigma}_{ij}\right)$	Densidade de energia interna na forma complementar
$\mathrm{U}_{0}^{*\mathrm{C}}\left(\mathbf{\sigma}_{ij}\right)$	Densidade de energia interna na forma complementar, referente
	ao sistema interno
V	Matriz cujas colunas formam a base ortonormal das forças
	singulares que correspondem a forças nodais equivalentes nulas
$\widetilde{\mathbf{V}}$	Matriz cujas colunas formam uma base das forças singulares
	que correspondem a forças nodais equivalentes nulas
W	Matriz cujas colunas formam a base ortonormal dos
	deslocamentos de corpo rígido
w_{is}^{r}, w^{r}	Funções de corpo rígido associadas a W
x	Coordenadas cartesianas
X	Matriz cujas colunas formam uma base dos deslocamentos de
	corpo rígido
у	Coordenadas cartesianas

Caracteres gregos:

$\mathbf{\Delta}_{\mathrm{im}}$	Delta de Dirac
Φ	Função potencial
Г	Contorno arbitrário
$\overline{\Gamma}$	Contorno arbitrário para meio infinito
Γ_{∞}	Contorno arbitrário no infinito

$\Gamma_{\rm u}$	Região do contorno onde se têm deslocamentos prescritos
Γσ	Região do contorno onde se têm forças prescritas
П	Energia potencial total
Π_{g}	Forma generalizada da energia potencial total
Π_{R}	Potencial de Hellinger-Heissner
$\Omega = \delta_{ij}$	Domínio do corpo elástico Delta de Kronecker
ε _{ij}	Deformações
γ	Matriz de transformação
η_j	Cosenos diretores de um elemento de superfície
λ_{ij} , λ_i	Multiplicadores de Lagrange
ν	Coeficiente de Poison
π	Constante
θ	Potencial
θ_{m}^{*}	Função de transformação de potencial referente à solução fundamental
θ^{a}	rígido Função auxiliar de potencial
σ_{ii}	Tensões normais
σ_{ij}^*	Tensões referentes à solução fundamental
σ_{ij}^{*n}	Tensões totais referentes às forças de massa
$\sigma_{ij}^{\ast p}$	Tensões referentes à solução particular da equação de equilíbrio
σ^{*}_{ijm}	Função de transformação de tensões referente à solução fundamental
σ^a_{ijr}	Função auxiliar de tensões
σ^{a*}_{ijm}	Função auxiliar de tensões referentes a solução fundamental
σ^{ap}_{ij}	Função auxiliar de tensões referentes a solução particular
$ au_{ij}$	Tensões cisalhantes
ξ	Coordenadas paramétricas
ρ	Densidade do material