

### Eduardo Costa da Silva

## Desenvolvimento de Transdutor Baseado na Fase da Magnetoimpedância Gigante para Medição de Campos Biomagnéticos

#### Dissertação de Mestrado

Dissertação apresentada ao Programa de Pós-Graduação em Metrologia da PUC-Rio como requisito parcial para obtenção do título de Mestre em Metrologia. Área de Concentração: Metrologia para Qualidade e Inovação.

Orientadora: Profa. Elisabeth Costa Monteiro, Dra. Co-Orientador: Prof. Carlos Roberto Hall Barbosa, Dr.

Rio de Janeiro abril de 2010



#### Eduardo Costa da Silva

## Desenvolvimento de Transdutor Baseado na Fase da Magnetoimpedância Gigante para Medição de Campos Biomagnéticos

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

#### Profa. Elisabeth Costa Monteiro, Dra.

Orientadora Programa de Pós Graduação em Metrologia (Pós-MQI) Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro (PUC-Rio)

#### Prof. Carlos Roberto Hall Barbosa, Dr.

Co-Orientador Programa de Pós Graduação em Metrologia (Pós-MQI) Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro (PUC-Rio)

#### Prof. Jean Pierre von der Weid, PhD

Departamento de Engenharia Elétrica (ELE) Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro (PUC-Rio)

#### Prof. Maurício Nogueira Frota, PhD

Programa de Pós Graduação em Metrologia (Pós-MQI) Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro (PUC-Rio)

> Prof. Marcio Nogueira de Souza, Dr. Programa de Engenharia Biomédica (PEB)

Universidade Federal do Rio de Janeiro (UFRJ)

#### Prof. José Eugênio Leal, PhD

Coordenador Setorial do Centro Técnico Científico - PUC-Rio

Rio de Janeiro, 16 de abril de 2010

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

#### Eduardo Costa da Silva

Graduado em Engenharia Elétrica (ênfases em Eletrônica e Controle de Processos) e em Engenharia de Controle e Automação, pela Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro (PUC-Rio), em 2008.

#### Ficha Catalográfica

Silva, Eduardo Costa da

Desenvolvimento de Transdutor Baseado na Fase da Magnetoimpedância Gigante para Medição de Campos Biomagnéticos / Eduardo Costa da Silva ; orientadora: Elisabeth Costa Monteiro ; co-orientador: Carlos Roberto Hall Barbosa. – 2010.

231 f. : il. (color.) ; 30 cm

Dissertação (Mestrado em Metrologia) – Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro, Centro Técnico Científico, Rio de Janeiro, 2010.

Inclui bibliografia

 Metrologia – Teses. 2. Metrologia.
 Biometrologia. 4. Magnetômetro. 5. Biomagnetismo.
 Magnetocardiografia. 7. Magnetoimpedância Gigante.
 Fase da impedância. I. Monteiro, Elisabeth Costa.
 Barbosa, Carlos Roberto Hall. III. Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro. Centro Técnico Científico.
 Programa de Pós-Graduação em Metrologia. Área de Concentração: Metrologia para Qualidade e Inovação.
 IV. Título.

Dedico este trabalho a meus pais, Eduardo e Beatriz, por apoiarem e incentivarem minha formação acadêmica, e pela paciência e compreensão nos momentos difíceis.

#### Agradecimentos

À Deus, por iluminar meus pensamentos e guardar meu caminho.

À Nossa Senhora de Fátima, por permitir meu nascimento e guiar meus passos.

À Ciência, por ser a lanterna que permite que o homem enxergue os caminhos escondidos na escuridão.

À Curiosidade, por ser a pilha que permite o funcionamento da lanterna chamada Ciência. Os questionamentos geram a pesquisa, não as respostas.

À PUC-Rio, por acreditar na pesquisa científica como instrumento de desenvolvimento social e evolução humana.

Ao CNPq e a FINEP, pelos auxílios financeiros concedidos.

Aos meus pais, Eduardo e Beatriz, pelo amor, pela confiança, por acreditarem em minhas escolhas, pelo apoio incondicional, pela compreensão nos momentos de ausência, por acreditar na importância do estudo como ferramenta de formação pessoal e transformação social, e pelo apoio à minha formação acadêmica.

À minha avó, Maria, pelo amor, carinho e atenção.

À minha família e amigos, por respeitarem o caminho que escolhi e compreenderem os momentos de ausência.

Ao Professor Luiz Antônio Pereira de Gusmão, por ter me apresentado a linha de pesquisa que propiciou o desenvolvimento desta dissertação e introduzido-me aos melhores orientadores que eu poderia encontrar. Por ter colaborado de forma incondicional para o desenvolvimento deste trabalho, por ter acreditado em minhas idéias e auxiliado no caminho que as tornou reais. Por enxergar soluções práticas para meus devaneios teóricos. Mas, principalmente, por ter se tornado um grande amigo!

A meus orientadores, Professora Elisabeth Costa Monteiro e Professor Carlos Roberto Hall Barbosa, por não limitarem meu campo de pesquisa e apoiarem todas as minhas sugestões. Por estimularem meu desenvolvimento e não cercearem o desenvolvimento de minhas idéias. Por acreditarem na ciência brasileira. A Professora Elisabeth pelo otimismo e ao Professor Hall pelo realismo.

Ao Professor Fernando Luiz de Araújo Machado, pela acolhida em minha visita ao Departamento de Física da UFPE, pelos esclarecimentos e por fornecer as amostras GMI utilizadas em minha pesquisa.

Aos Professores do PósMQI da PUC-Rio, pelos frutificantes ensinamentos.

Ao coordenador do PósMQI da PUC-Rio, Professor Maurício Frota, pelo apoio a linha de pesquisa em Biometrologia e por propiciar um ambiente de desenvolvimento científico transdisciplinar, conforme a Metrologia preconiza e necessita, através da junção e colaboração entre mestrandos provenientes de diversas áreas de formação acadêmica.

Aos colegas do Laboratório de Biometrologia, Flávia Pompéia e Daniel Louzada, pelo apoio e colaboração.

Às secretárias e ex-secretárias do PósMQI da PUC-Rio, Márcia Ribeiro, Paula e Isabel, pelo apoio e esclarecimentos.

Aos Professores do Departamento de Engenharia Elétrica e do Departamento de Engenharia de Controle e Automação da PUC-Rio, pela sólida formação acadêmica.

À equipe de suporte técnico do Departamento de Engenharia Elétrica da PUC-Rio, em especial aos técnicos Manuel Ramos Martins, Isnarde Antonio Ernesto e Evandro Costa dos Reis, por permitirem meu acesso a oficina e por terem um estoque de componentes eletrônicos superior ao da Farnell.

Ao Professor Gilson Gomes Vieira, atual Coordenador da Fundação Planetário do Rio de Janeiro, por ter despertado meu interesse pela pesquisa científica, ainda durante meu 2º grau, e por quase ter me levado a cursar Astronomia.

À equipe da Agência PUC-Rio de Inovação, em especial Shirley Coutinho, Taís e Márcio, por acreditarem e estimularem a integração universidade-empresa, por promoverem cursos e palestras sobre propriedade intelectual no ambiente da PUC-Rio, por permitirem que pesquisadores da universidade informem-se sobre aspectos relativos à propriedade intelectual, e por serem um instrumento de transformação de invenções em inovações.

#### Resumo

Costa da Silva, Eduardo; Monteiro, Elisabeth Costa; Barbosa, Carlos Roberto Hall. **Desenvolvimento de Transdutor Baseado na Fase da Magnetoimpedância Gigante para Medição de Campos Biomagnéticos.** Rio de Janeiro, 2010. 231p. Dissertação de Mestrado – Programa de Pós-Graduação em Metrologia. Pontifícia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

Esta dissertação tem por objetivo o desenvolvimento de um transdutor magnético baseado no efeito da Magnetoimpedância Gigante (GMI - Giant Magnetoimpedance), destinado à medição de campos biomagnéticos. A motivação deste trabalho advém da inexistência de um sistema de baixo custo capaz de medir satisfatoriamente campos biomagnéticos, operando à temperatura ambiente e em plena conformidade com os princípios biometrológicos. Por sua vez, a metodologia experimental empregada iniciou-se pela medição e minuciosa análise das características de módulo e fase de sensores GMI em função do campo magnético, verificando-se suas dependências em relação ao comprimento das amostras e ao nível CC e frequência da corrente de excitação. Também, investigou-se a histerese e a homogeneidade das amostras GMI. Em seguida, foram idealizados circuitos eletrônicos para condicionamento e leitura das amostras GMI, destacando-se a estrutura desenvolvida que possibilita a leitura gradiométrica e algumas configurações inovadoras que permitem tanto a amplificação da sensibilidade de fase dos sensores GMI quanto a homogeneização das características de fase. Os resultados obtidos para o melhor transdutor magnético GMI desenvolvido, o qual é baseado na fase da impedância, apresentou uma elevada sensibilidade (250 mV/nT), indicando ganhos superiores a 1500 vezes quando comparado a protótipos baseados no módulo e, consequentemente, possibilitando alcançar novos patamares de resolução. Como conclusão ressaltase o grande potencial do magnetômetro GMI desenvolvido, caracterizado por seu baixo custo e elevada sensibilidade, quanto a sua aplicabilidade na medição de campos magnéticos ultra-fracos e, em especial, de campos biomagnéticos. Assim, o presente desenvolvimento contribui para a difusão das técnicas diagnósticas baseadas na medição de campos biomagnéticos, no ambiente clínico-hospitalar.

#### Palavras-chave

Metrologia; Biometrologia; Magnetômetro; Biomagnetismo; Magnetocardiografia; Magnetoimpedância Gigante; Fase da Impedância.

#### Abstract

Costa da Silva, Eduardo; Monteiro, Elisabeth Costa (Advisor); Barbosa, Carlos Roberto Hall (Co-Advisor). **Development of a Transducer Based on the Phase of the Giant Magnetoimpedance for the Measurement of Biomagnetic Fields.** Rio de Janeiro, 2010. 231p. M.Sc. Dissertation – Programa de Pós-Graduação em Metrologia. Pontificia Universidade Católica do Rio de Janeiro.

This M.Sc. dissertation aims at developing a magnetic field transducer based on the Giant Magnetoimpedance (GMI) effect to be applied on the measurement of biomagnetic fields. The motivation of this work stems from the lack of a low cost system capable of adequately measuring biomagnetic fields, operating at room temperature and in full conformity with the biometrological principles. On the other hand, the experimental methodology began by measuring and carefully analyzing the impedance magnitude and phase characteristics of GMI sensors as a function of the magnetic field, verifying their dependencies on the length of the samples and on the DC level and frequency of the excitation current. It was also investigated the hysteresis and the homogeneity of GMI samples. In turn, the electronic circuits for conditioning and reading of GMI samples were developed, highlighting the developed structure that enables a gradiometric reading and some innovative configurations that allow both the enhancement of the impedance phase sensitivity of GMI sensors and the homogenization of their impedance phase characteristics. The results obtained for the best GMI magnetic transducer developed, which is based on the impedance phase, showed a high sensitivity (250 mV/nT), indicating gains of more than 1500 times when compared to magnitude-based prototypes and, consequently, reaching much better resolution levels. In **conclusion** it is emphasized the great potential of the developed GMI magnetometer, characterized by its low cost and high sensitivity, as to its applicability in measuring ultra-weak magnetic fields and in particular biomagnetic fields. Thus, the present development contributes to the spread of diagnostic techniques based on the measurement of biomagnetic fields, in clinical and hospital environments.

#### Keywords

Metrology; Biometrology; Magnetometer; Biomagnetism; Magnetocardiography; Giant Magnetoimpedance; Impedance Phase.

### Sumário

1 Introdução	27
1.1. Objetivo	27
1.2. Contextualização	27
1.2.1. Biomagnetismo	27
1.2.2. Magnetoimpedância Gigante	28
1.2.3. Biometrologia	28
1.3. Motivação	30
1.4. Confiabilidade Metrológica de Equipamentos Eletromédicos	32
1.4.1. Contexto Internacional	32
1.4.1.1. BIPM: Estrutura e Aspectos Relevantes	32
1.4.1.2. OIML	35
1.4.1.3. OMS	35
1.4.1.4. IAEA	36
1.4.1.5. IEC e ISO	37
1.4.2. Contexto Nacional	40
1.4.2.1. INMETRO	40
1.4.2.2. ANVISA	41
1.4.2.3. CNEN	42
1.4.2.4. ABNT	43
1.5. Conservação da Grandeza Densidade de Fluxo Magnético	44
1.5.1. Grandezas Magnéticas no Brasil - INMETRO	45
1.6. Sistema de Unidades e Conversões	46
1.7. Considerações: Terminologia e Outros Aspectos	47
1.8. Estrutura da Dissertação	50
2 Fundamentos do Biomagnetismo	53
2.1. Magnetobiologia versus Biomagnetismo	53
2.2. Fontes de Campo Biomagnético	54
2.3. Contextualização Histórica	57

60
61
63
65

3 Magnetômetros	.67
3.1. Famílias de Magnetômetros	.67
3.1.1. Superconducting Quantum Interference Device (SQUID)	.70
3.1.2. Bobinas	. 76
3.1.3. Fluxgates	.78
3.1.4. Fibra-óptica	80
3.1.5. GMR	. 81
3.1.6. GMI	.83
3.2. Redução do Ruído Magnético Ambiental e da Interferência	
Magnética	. 84
3.2.1. Gradiômetros	.85
3.2.2. Blindagem Magnética	. 86
4 Magnetoimpedância Gigante (GMI)	. 91
4.1. Fundamentos	91

4.1. Fundamentos	91
4.2. Magnetoimpedância Longitudinal (LMI)	
4.3. Estrutura dos Domínios Magnéticos	
4.4. Ligas Amorfas da Série $Co_{70-x}Fe_xSi_{15}B_{10}$	
4.5. Efeito GMI por Faixa de Frequências	98
4.6. GMI Assimétrica (AGMI)	
4.6.1. AGMI Induzida por Corrente CC	100
4.6.2. AGMI Induzida por Campo Magnético CA	102
4.6.3. AGMI Induzida por "Exchange Bias"	103
4.7. GMI(%)	105
4.8. Técnicas de Fabricação	106
4.8.1. Single Roller Melt Spinning	108

5 Caracterização Experimental das Fitas GMI	.111
5.1. Métodos e Procedimentos	.111

5.2. Resultados Experimentais118
5.2.1. Influência da Frequência da Corrente de Excitação 119
5.2.1.1. Módulo da Impedância119
5.2.1.2. Fase da Impedância120
5.2.1.3. Análise da Influência da Frequência da Corrente de Excitação.122
5.2.2. Influência do Nível CC da Corrente de Excitação 124
5.2.2.1. Módulo da Impedância 124
5.2.2.2. Fase da Impedância126
5.2.2.3. Análise da Influência do Nível CC da Corrente de Excitação 127
5.2.3. Influência do Comprimento das Fitas GMI 128
5.2.3.1. Módulo da Impedância128
5.2.3.2. Fase da Impedância129
5.2.3.3. Análise da Influência do Comprimento das Fitas GMI 131
5.2.4. Histerese
5.2.4.1. Módulo da Impedância134
5.2.4.2. Fase da Impedância136
5.2.4.3. Análise da Histerese 137
5.2.5. Homogeneidade das Amostras GMI 138
5.2.5.1. Módulo da Impedância139
5.2.5.2. Fase da Impedância140
5.2.5.3. Análise da Homogeneidade das Amostras GMI142
6 Desenvolvimento do Transdutor Magnético GMI145
6.1. Utilização das Fitas GMI como Elementos Sensores –
Módulo x Fase
6.2. Circuitos Eletrônicos de Condicionamento e Leitura das Fitas GMI.146
6.2.1. Circuito de Detecção da Variação de Módulo da Impedância 146
6.2.2. Circuito de Detecção da Variação de Fase da Impedância 148
6.2.3. Simulações – Comparação: Módulo x Fase149
6.3. Transdutor de Pressão Baseado nas Propriedades de Fase da
Impedância do Efeito GMI152
6.4. Amplificação da Sensibilidade de Fase154
6.4.1. Aspectos Práticos158

6.4.2. Versão #1 do Circuito de Amplificação da Sensibilidade de Fase	160
6.4.3. Versão #2 do Circuito de Amplificação da Sensibilidade de Fase	162
6.5. Montagem da Versão Simplificada do Protótipo	174

7 Configuração Gradiômétrica e Leitura Triaxial	181
7.1. Configurações Gradiômétricas Propostas	181
7.1.1. Gradiômetro GMI com Fitas Homogêneas	181
7.1.2. Gradiômetro GMI com Fitas Heterogêneas – Circuito	
Homogeneizador	184
7.2. Configuração do Transdutor Magnético GMI para Leitura Triaxial	192
7.3. Protótipo Idealizado do Transdutor Magnético	193

8 Discussões, Conclusões e Trabalhos Futuros	199
8.1. Discussões	. 199
8.1.1. Caracterização Experimental das Amostras GMI	199
8.1.2. Desenvolvimento do Transdutor GMI	.201
8.1.3. Propriedade Intelectual – Prospecção Tecnológica	. 204
8.2. Conclusões	207
8.3. Trabalhos Futuros	208

13	3
I	

# Lista de Figuras

Figura 1 – Taxa de mortalidade no mundo, por <i>causa mortis</i> e gênero, de acordo com a Organização Mundial da Saúde (OMS) 30
Figura 2 – Percentual de óbitos (número de óbitos por habitante) provenientes de doenças do aparelho circulatório no Brasil, entre 1996 e 2007
Figura 3 – Cronologia, com enfoque nas grandezas eletromagnéticas, do Sistema Internacional de Unidades (SI): da criação do BIPM à introdução do mol
Figura 4 – Diagrama de blocos das inter-relações do TC 62 e seus subcomitês com os demais TC's e SC's do IEC e da ISO38
Figura 5 – Fontes de campo magnético localizadas no ser humano 54
Figura 6 – Intensidade e Frequência de campos biomagnéticos 55
Figura 7 – Comparativo entre as densidades de fluxo magnético dos campos biomagnéticos e as produzidas por fontes de ruído ambiental
Figura 8 – Problema Direto versus Problema Inverso
Figura 9 – Localização do coração humano (gettyimages.com) 61
Figura 10 – O coração e suas cavidades61
Figura 11 – Estruturas responsáveis pela ativação elétrica cardíaca64
Figura 12 – Registro das ondas P-QRS-T ao longo de um ciclo da ativação elétrica cardíaca65
Figura 13 – Sinal de MCG (ciclo PQRST) obtido por um magnetômetro SQUID
Figura 14 – Representação esquemática de uma junção Josephson 72
Figura 15 – Componentes básicos dos elementos sensores dos SQUID's RF e DC

Figura 16 – Representação esquemática do SQUID75
Figura 17 – Medições magnetocardiográficas utilizando sistema SQUID multicanal76
Figura 18 – Configuração do primeiro magnetômetro capaz de medir um MCG (1962)77
Figura 19 – Configuração esquemática de um transdutor magnético do tipo Fluxgate
Figura 20 – Curva de magnetização com Histerese 79
Figura 21 – Princípio de funcionamento de um Fluxgate
Figura 22 – Configuração esquemática de um transdutor magnético a Fibra-óptica
Figura 23 – Diposição das camadas do sensor GMR "spin-valve" e variação da magnetização em função do campo externo, em (a) H = 0, as magnetizações de FF e FL estão orientadas perpendicularmente, R = R(0); (b) H $\neq$ 0, as magnetizações de FF e FL estão paralelamente orientadas e com sentidos iguais, R < R(0); (c) H $\neq$ 0, as magnetizações de FF e FL estão paralelamente orientadas e com sentidos opostos, R > R(0); (d) H muito intenso, rompe a fixação de FF, R < R(0)82
<ul> <li>Figura 24 – Configurações gradiômétricas (SQUID): (A) ordem zero –</li> <li>detecta todas as linhas de campo que atravessam a bobina,</li> <li>(B) 1ª ordem e (C) 2ª ordem</li></ul>
<ul> <li>Figura 25 – (a1) e (a2) Blindagens por correntes parasitas (eddy currents) e sem utilização de μ-metal, (b) Blindagem padrão (μ-metal-alumínio-μ-metal), (c) Blindagem de μ-metal e alumínio de alta atenuação (mais camadas de μ-metal), (d) Blindagem Supercondutora</li></ul>
Figura 26 – Câmara blindada BMSR-2 em construção (PTB, Berlim,
Alemanha), com a primeira camada de µ-metal instalada89
Figura 27 – Câmara blindada BMSR-2 pronta para operação 90

Figura 28 – Fator de blindagem (S) versus frequência (f) para as
câmaras magneticamente blindadas que possuem os melhores
fatores de atenuação, construídas em centros de pesquisa em
biomagnetismo localizados na Alemanha (BMSR) e no Japão
(COSMOS)90
Figura 29 – Medição típica do efeito GMI 92
Figura 30 – Configuração dos domínios magnéticos de (a) fitas
amorfas com magnetostricção positiva, (b) fitas amorfas com
magnetostricção negativa, e (c) fitas amorfas com magnetização
positiva ou quase nula após tratamento térmico (annealing)94
Figura 31 – Configuração da estrutura dos domínios magnéticos
para uma fita GMI (Co <sub>66,5</sub> Fe <sub>3,5</sub> Si <sub>12</sub> B <sub>18</sub> )95
Figura 32 – Configuração dos domínios magnéticos em fitas e fios
GMI
Figure 22 Configure ção experimental para inducão de ACMI, por
Figura 33 – Conliguração experimental para indução de AGIVII, por
corrente CC, numa amostra em forma de flo100
Figura 34 – GMI(%) em função do campo magnético externo,
variando-se a intensidade e o sentido de I <sub>cc</sub> 101
Figura 35 – Configuração experimental para indução de AGMI
por campo CA em amostras em forma de fio103
Figura 36 – Representação esquemática de uma fita amorfa, após
recozimento em ar com aplicação de campo magnético
Figura 37 – Representação esquemática do processo
"Single Roller Melt Spinning"108
Figura 38 – Equipamento utilizado, na UFPE, para produção de
amostras GMI pela técnica "Single Roller Melt Spinning"109
Figura 39 – Detalhes do interior do equipamento apresentado
na Fig. 38
Figura 40 – Diagrama de Blocos do sistema utilizado na
rigura To - Diagrama de Diocos do Sistema utilizado na
เลาสินเอาเZayau นอง แเลง Givii 112

Figura 41 – Bobina de Helmholtz com a fita GMI posicionada
em seu centro113
Figura 42 – Curva de Histerese114
Figura 43 – Configuração do aparato para realização da solda de ponto – Vista 1116
Figura 44 – Configuração do aparato para realização da solda de ponto – Vista 2116
Figura 45 – Configuração do aparato montado para conexão por "contato mecânico" da fita GMI aos terminais elétricos – Vista 1 117
Figura 46 – Configuração do aparato montado para conexão por "contato mecânico" da fita GMI aos terminais elétricos – Vista 2 117
Figura 47 – Módulo da impedância de uma fita GMI de 1 cm submetida a i <sub>C</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .f.t)] mA, onde f assume os valores 100 kHz, 250 kHz, 500 kHz, 1 MHz e 10 MHz119
Figura 48 – Módulo da impedância de uma fita GMI de 3 cm submetida a $i_c$ = [80 + 15.sen(2 $\pi$ .f.t)] mA, onde f assume os valores 100 kHz, 1 MHz, 2 MHz, 5 MHz e 10 MHz119
Figura 49 – Módulo da impedância de uma fita GMI de 5 cm submetida a i <sub>C</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .f.t)] mA, onde f assume os valores 100 kHz, 500 kHz, 1 MHz, 2 MHz, 5 MHz e 10 MHz120
Figura 50 – Módulo da impedância de uma fita GMI de 15 cm submetida a i <sub>C</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .f.t)] mA, onde f assume os valores 2 MHz, 5 MHz e 10 MHz120
Figura 51 – Fase da impedância de uma fita GMI de 1 cm submetida a i <sub>C</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .f.t)] mA, onde f assume os valores 100 kHz, 250 kHz, 500 kHz, 1 MHz e 10 MHz
Figura 52 – Fase da impedância de uma fita GMI de 3 cm submetida a i <sub>c</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .f.t)] mA, onde f assume os valores 100 kHz, 250 kHz, 500 kHz, 750 kHz, 1 MHz, 2 MHz, 5 MHz e 10 MHz

Figura 53 – Fase da impedância de uma fita GMI de 5 cm
submetida a $i_c$ = [80 + 15.sen(2 $\pi$ .f.t)] mA, onde f assume
os valores 100 kHz, 250 kHz, 500 kHz, 750 kHz, 1 MHz,
2 MHz, 5 MHz e 10 MHz121
Figura 54 – Fase da impedância de uma fita GMI de 15 cm
submetida a i <sub>C</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .f.t)] mA, onde f assume
os valores 2 MHz, 5 MHz, 10 MHz, 15 MHz e 20 MHz122
Figura 55 – Módulo da impedância de uma fita GMI de 1 cm
submetida a i <sub>C</sub> = [I <sub>CC</sub> + 15.sen( $2\pi$ .100kHz.t)] mA, onde I <sub>CC</sub>
assume os valores 0 mA, 40 mA e 80 mA124
Figura 56 – Módulo da impedância de uma fita GMI de 3 cm
submetida a i <sub>C</sub> = [I <sub>CC</sub> + 15.sen( $2\pi$ .5MHz.t)] mA, onde I <sub>CC</sub>
assume os valores 0 mA, 40 mA e 80 mA125
Figura 57 – Módulo da impedância de uma fita GMI de 5 cm
submetida a i <sub>C</sub> = [I <sub>CC</sub> + 15.sen( $2\pi$ .100kHz.t)] mA, onde I <sub>CC</sub>
assume os valores 0 mA, 40 mA e 80 mA125
Figura 58 – Módulo da impedância de uma fita GMI de 15 cm
submetida a i <sub>C</sub> = [I <sub>CC</sub> + 15.sen( $2\pi$ .10MHz.t)] mA, onde I <sub>CC</sub>
assume os valores 0 mA, 40 mA e 80 mA125
Figura 59 – Fase da impedância de uma fita GMI de 1 cm
submetida a i <sub>C</sub> = [I <sub>CC</sub> + 15.sen( $2\pi$ .100kHz.t)] mA, onde I <sub>CC</sub>
assume os valores 0 mA, 40 mA e 80 mA126
Figura 60 – Fase da impedância de uma fita GMI de 3 cm
submetida a i <sub>C</sub> = [I <sub>CC</sub> + 15.sen( $2\pi.2MHz.t$ )] mA, onde I <sub>CC</sub>
assume os valores 0 mA, 40 mA e 80 mA126
Figura 61 – Fase da impedância de uma fita GMI de 5 cm
submetida a i <sub>C</sub> = [I <sub>CC</sub> + 15.sen( $2\pi$ .100kHz.t)] mA, onde I <sub>CC</sub>
assume os valores 0 mA, 40 mA e 80 mA127

Figura 62 – Fase da impedância de uma fita GMI de 15 cm
submetida a i <sub>c</sub> = [I <sub>cc</sub> + 15.sen( $2\pi$ .10MHz.t)] mA, onde I <sub>cc</sub>
assume os valores 0 mA, 40 mA e 80 mA127
Figura 63 – Módulo da impedância de fitas GMI de 1 cm, 3 cm,
5 cm e 15 cm; submetidas a i <sub>C</sub> = $[0 + 15.sen(2\pi.10MHz.t)]$ mA 128
Figura 64 – Módulo da impedância de fitas GMI de 1 cm, 3 cm,
5 cm e 15 cm; submetidas a i <sub>C</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .10MHz.t)] mA129
Figura 65 – Módulo da impedância de fitas GMI de 1 cm, 3 cm,
5 cm e 15 cm; submetidas a i <sub>C</sub> = $[0 + 15.sen(2\pi.100kHz.t)]$ mA 129
Figura 66 – Fase da impedância de fitas GMI de 1 cm, 3 cm,
5 cm e 15 cm; submetidas a i <sub>C</sub> = $[0 + 15.sen(2\pi.10MHz.t)]$ mA 130
Figura 67 – Fase da impedância de fitas GMI de 1 cm, 3 cm,
5 cm e 15 cm; submetidas a i <sub>C</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .10MHz.t)] mA 130
Figura 68 – Fase da impedância de fitas GMI de 1 cm, 3 cm,
5 cm e 15 cm; submetidas a i <sub>C</sub> = $[0 + 15.sen(2\pi.100kHz.t)]$ mA 130
Figura 69 – Valor, ponto-a-ponto, da histerese absoluta, do módulo
da impedância, em função do campo magnético, para uma
fita GMI de 3 cm excitada por $i_c = [80 + 15.sen(2\pi.f.t)] mA$ ,
onde f assume os valores 100 kHz, 750 kHz e 2 MHz134
Figura 70 – Valor, ponto-a-ponto, da histerese percentual, do módulo
da impedância, em função do campo magnético, para uma
fita GMI de 3 cm excitada por $i_c = [80 + 15.sen(2\pi.f.t)] mA$ ,
onde f assume os valores 100 kHz, 750 kHz e 2 MHz135
Figura 71 – Valor, ponto-a-ponto, da histerese absoluta, do módulo
da impedância, em função do campo magnético, para fitas GMI de
3 cm e 15 cm excitadas por $i_c = [I_{cc} + 15.sen(2\pi.2MHz.t)] mA,$
onde I <sub>CC</sub> assume os valores 0 mA e 80 mA135

Figura 72 – Valor, ponto-a-ponto, da histerese percentual, do módulo da impedância, em função do campo magnético, para fitas GMI de 3 cm e 15 cm excitadas por $i_c = [I_{CC} + 15.sen(2\pi.2MHz.t)]$ mA, onde $I_{CC}$ assume os valores 0 mA e 80 mA
Figura 73 – Valor, ponto-a-ponto, da histerese absoluta, da fase
da impedância, em função do campo magnético, para uma
fita GMI de 3 cm excitada por $i_c = [80 + 15.sen(2\pi.f.t)] mA$ ,
onde f assume os valores 100 kHz, 750 kHz e 2 MHz136
Figura 74 – Valor, ponto-a-ponto, da histerese percentual, da fase
da impedância, em função do campo magnético, para uma
fita GMI de 3 cm excitada por $i_c = [80 + 15.sen(2\pi.f.t)] mA$ ,
onde f assume os valores 100 kHz, 750 kHz e 2 MHz136
Figura 75 – Valor, ponto-a-ponto, da histerese absoluta, da fase da
impedância, em função do campo magnético, para fitas GMI de
3 cm e 15 cm excitadas por $i_c = [I_{cc} + 15.sen(2\pi.2MHz.t)] mA,$
onde I <sub>CC</sub> assume os valores 0 mA e 80 mA137
Figura 76 – Valor, ponto-a-ponto, da histerese percentual, da fase da
impedância, em função do campo magnético, para fitas GMI de
3 cm e 15 cm excitadas por $i_c$ = [I <sub>CC</sub> + 15.sen(2 $\pi$ .2MHz.t)] mA,
onde $I_{CC}$ assume os valores 0 mA e 80 mA137
Figura 77 – Características do Módulo de fitas GMI com
solda de ponto139
Figura 78 – Características do Módulo de fitas GMI sem solda140
Figura 79 – Características de Módulo das 5 fitas GMI analisadas,
para uma mesma corrente de condicionamento
i <sub>C</sub> = [80 + 15.sen(2π.100kHz.t)] mA140
Figura 80 – Características da Fase de fitas GMI com solda de ponto 141
Figura 81 – Características da Fase de fitas GMI sem solda

Figura 82 – Características de Fase das 5 fitas GMI analisadas,
para uma mesma corrente de condicionamento $i_c = [80 + 15.sen(2\pi, 100kHz, t)] mA$
Figura 83 – Circuito eletrônico de condicionamento e leitura
das variações do módulo
Figura 84 – Circuito eletrônico de condicionamento e leitura
Figura 85 – Fita de 3 cm submetida a I <sub>C</sub> = [80 + 15.sen( $2\pi$ .1MHz.t)] mA, onde: (a) Módulo da impedância, (b) Fase da impedância,
(c) Componente Resistiva e (d) Componente indutiva 150
Figura 86 – Circuito de transdução de campo magnético em tensão, baseado na variação de fase das fitas GMI, utilizado no
transdutor de pressão153
Figura 87 – Representação esquemática do transdutor de pressão 153
Figura 88 – Variação das componentes resistiva e reativa (indutiva) em função do campo magnético155
Figura 89 – Variação da fase em função da componente resistiva (R <sub>F</sub> ) e reativa (X <sub>F</sub> ). (a) Análise tridimensional e (b) Vista superior da análise tridimensional, diretamente associada ao ciclo
trigonométrico156
Figura 90 – Variação da fase em função da componente resistiva (R <sub>F</sub> ) e reativa (X <sub>F</sub> ) por par de quadrantes: (a) 3º e 4º, (b) 1º e 2º,
(c) 2° e 3°, e (d) 1° e 4°
Figura 91 – Generalized Immitance Converter (GIC) 158
Figura 92 – Circuito <i>Frequency-dependent Negative-resistance</i> (FDNR)
Figura 93 – Primeira versão da configuração para amplificação da sensibilidade de fase

Figura 94 – Características de variação de módulo (Z) e fase ( $\theta$ ) em função do campo magnético (H), para uma fita GMI de 3 cm condicionada por uma corrente i <sub>C</sub> = [80+15.sen(2. $\pi$ .f.t)] mA. Sendo que, em: (a) f =100 kHz, (b) f = 106, 3 kHz e (c) f = 107 kHz. Ainda, a fita: (a) não está conectada ao circuito de amplificação da sensibilidade de fase e em (b) e (c) está conectada ao circuito de amplificação da sensibilidade de fase	61
Figura 95 – Segunda versão da configuração para amplificação da sensibilidade de fase1	62
Figura 96 – Função arco-tangente1	63
Figura 97 – Fita de 3 cm (Co <sub>70,4</sub> Fe <sub>4,6</sub> Si <sub>15</sub> B <sub>10</sub> ) submetida a i <sub>C</sub> = [30 + 15.sen(2π.100kHz.t)] mA, onde: (a) Módulo da impedância, (b) Fase da impedância, (c) Componente Resistiva e (d) Componente indutiva	67
Figura 98 – Fita de 3 cm (Co <sub>70,4</sub> Fe <sub>4,6</sub> Si <sub>15</sub> B <sub>10</sub> ) submetida a i <sub>C</sub> = [30 + I <sub>ac</sub> .sen(2π.100kHz.t)] mA, sendo I <sub>ac</sub> igual a 1 mA ou 15 mA. Onde: (a) Módulo da impedância, (b) Fase da impedância, (c) Componente Resistiva e (d) Componente indutiva1	68
Figura 99 – Amplificação da sensibilidade de fase: Fase em função do campo magnético1	71
Figura 100 – (a) Componente resistiva (R) de Z <sub>sens</sub> em função do campo magnético, e (b) Componente reativa (X) de Z <sub>sens</sub> em função do campo magnético	71
Figura 101 – Fase da impedância de Z <sub>sens</sub> em função do campo magnético, para três possibilidades de R <sub>AJ</sub> : 311,1 Ω, 312 Ω e 321 Ω1	72
Figura 102 – Desenho esquemático do circuito eletrônico do protótipo montado1	74
Figura 103 – Detalhes do circuito eletrônico desenvolvido para condicionamento e leitura	74

Figura 104 – Circuito eletrônico simplificado do transdutor magnético GMI desenvolvido, conectado a uma fita GMI (elemento sensor) de 3 cm disposta no centro de uma Bobina de Helmholtz, utilizada para fins de oveitação magnético
Figura 105 – Saída em tensão do protótipo, com ganho unitário e sem filtragem digital, para um campo magnético senoidal de excitação com amplitude de 0,01 Oe e frequência de 9,8 Hz
Figura 106 – Saída em tensão do protótipo, com ganho unitário e com filtragem digital, para um campo magnético senoidal de excitação com amplitude de 0,01 Oe e frequência de 9,8 Hz
Figura 107 – Características do ruído 1/f em função da frequência, com <i>zoom</i> na região de: (a) 0,2 Hz a 150 Hz, (b) 0,2 Hz a 20 Hz, (c) 4 Hz a 150 Hz, (d) 75 Hz a 150 Hz
Figura 108 – Estrutura para leitura gradiômétrica com fitas GMI homogêneas
Figura 109 – Característica da fase da impedância em função do campo magnético, para as amostras GMI heterogêneas A e B185
Figura 110 – Diagrama de blocos do circuito "homogeneizador"185
Figura 111 – Característica da componente resistiva da impedância em função do campo magnético, para as fitas GMI A e B186
Figura 112 – Característica da componente indutiva da impedância em função do campo magnético, para as fitas GMI A e B187
Figura 113 – Comparação das características de fase da fita A com as da fita B conectada ao "circuito homogeneizador"
Figura 114 – Erro ponto-a-ponto na região homogeneizada entre as curvas de fase da fita A em relação à fita B conectada ao "circuito homogeneizador"
Figura 115 – Comparação das características da componente resistiva em função do campo magnético, entre as fitas: A, B e B conectada ao "circuito homogeneizador"

Figura 116 – Comparação das características da componente indutiva em função do campo magnético, entre as fitas: A, B e B conectada ao "circuito homogeneizador"
Figura 117 – Representação esquemática da primeira versão da configuração gradiômétrica, com homogeneização e amplificação da sensibilidade de fase
Figura 118 – Configuração, dos elementos sensores GMI, para leitura triaxial
Figura 119 – Campo magnético do solenóide $(H_{sol})$ e suas componentes $(H_x, H_y \ e \ H_z)$ , responsáveis pela polarização das fitas GMI193
Figura 120 – Esquemático do circuito eletrônico idealizado para o magnetômetro GMI
Figura 121 – Quantidade anual de patentes (PCT) publicadas sobre magnetoresistência
Figura 122 – Percentual de patentes (PCT) publicadas, sobre magnetoresistência, por país
Figura 123 – Quantidade anual de patentes (PCT) publicadas sobre magnetoimpedância
Figura 124 – Percentual de patentes (PCT) publicadas, sobre magnetoimpedância, por país
Figura 125 – Representação das Redes Neurais (módulo e fase) utilizadas para estimar as sensibilidades dos elementos sensores GMI
Figura 126 – Fluxograma da cadeia de desenvolvimento dos transdutores GMI, com proposição de possíveis trabalhos futuros e aplicações

### Lista de Tabelas

Tabela 1 – Grandezas magnéticas, suas unidades e suas
expressões em termos das unidades de base do SI
Tabela 2 – Conversões entre os sistemas de unidades CGS e SI 46
Tabela 3 – Comparação do desempenho (fundo de escala e
resolução) de Magnetômetros68
Tabela 4 – Propriedades das Amostras GMI analisadas98
Tabela 5 – Exemplos de não–correlação entre GMI(%) e sensibilidade.105
Tabela 6 – Tecnologias de fabricação e suas características106
Tabela 7 – Sensibilidades ótimas em função do comprimento das
amostras e da corrente de excitação132
Tabela 8 – Comparativo das sensibilidades ótimas para fins de
homogeneidade142
Tabela 9 – Comparação de desempenho: transdutores baseados
na fase versus transdutores baseados no módulo
Tabela 10 – Influência de $R_{AJ}$ na sensibilidade e no fundo de escala 173
Tabela 11 – Sensibilidade teórica versus sensibilidade experimental 175
Tabela 12 – Características, do circuito eletrônico, ativadas em
função dos <i>jumpers</i> 195
Tabela 13 – Comparação da sensibilidade dos magnetômetros GMI 202

"If I have seen further it is by standing on the shoulders of giants." "Se pude ver mais longe foi por subir nos ombros de gigantes" Sir Isaac Newton