



UNIVERSIDADE FEDERAL DE PERNAMBUCO
DEPARTAMENTO DE FÍSICA – CCEN
PROGRAMA DE PÓS-GRADUAÇÃO EM FÍSICA

TESE DE DOUTORADO

DINÂMICA NÃO LINEAR E SINCRONISMO DE LASERS CAÓTICOS

por

Jhon Fredy Martínez Avila

Tese apresentada ao Programa de Pós-Graduação em Física do Departamento de Física da Universidade Federal de Pernambuco como parte dos requisitos para obtenção do título de Doutor em Física.

Banca Examinadora:

Prof. José Roberto Rios Leite (Orientador-UFPE)
Prof. Flávio Menezes de Aguiar (DF - UFPE)
Prof. Lúcio Hora Acioli (DF - UFPE)
Prof. Jarbas Caiado Castro Neto (IFSCar - USP)
Prof. Antonio Zelaquett Khoury (IF - UFF)

Recife - PE, Brasil
Setembro - 2006

Avila, Jhon Fredy Martinez

Dinâmica não linear e sincronismo de lasers caóticos/

Jhon Fredy Martinez Avila. -Recife: O autor, 2006.

xvii, 124 folhas: il., fig.

Tese (doutorado) -Universidade Federal de

Pernambuco. CCEN. Física, 2006.

Inclui bibliografia.

1. Óptica não-linear. 2. Laser. 3. Dinâmica não-linear.

4. Caos. I. Título.

535.2 CDD (22.ed.) FQ2006-0014



Universidade Federal de Pernambuco
Departamento de Física – CCEN
Programa de Pós-Graduação em Física
Cidade Universitária - 50670-901 Recife PE Brasil
Fone (++) 55 81) 2126-3449/2126-8450 - Fax (++) 55 81) 3271-0359
<http://www.df.ufpe.br/pg> e-mail: posgrad@dfufpe.br

Parecer da Banca Examinadora de Defesa de Tese de Doutorado

Jhon Fredy Martínez Avila

DINÂMICA NÃO LINEAR E SINCRONISMO DE LASERS CAÓTICOS

A Banca Examinadora composta pelos Professores José Roberto Rios Leite (Presidente e Orientador), Flávio Menezes de Aguiar, Lúcio Hora Acioli, todos da Universidade Federal de Pernambuco, Jarbas Caiado Castro Neto, do Instituto de Física de São Carlos, da Universidade de São Paulo e Antonio Zelaquett Khoury, do Instituto de Física da Universidade Federal Fluminense, consideram o candidato:

Aprovado com Distinção () Aprovado () Reprovado

Secretaria do Programa de Pós-Graduação em Física do Departamento de Física do Centro de Ciências Exatas e da Natureza da Universidade Federal de Pernambuco aos quatorze dias do mês de setembro de 2006.

Prof. José Roberto Rios Leite
Presidente e Orientador

Prof. Flávio Menezes de Aguiar

Prof. Jarbas Caiado Castro Neto

Prof. Lúcio Hora Acioli

Prof. Antonio Zelaquett Khoury

A Deus. `

A minha família. Aos meus amigos.

AGRADECIMENTOS

Ao prof. J. R. Rios Leite, além de ser meu orientador também é um grande amigo. Foram seis anos contribuindo com a minha formação acadêmica e científica. Sempre ficarei muito grato por toda a colaboração e ajuda recebida durante toda a minha pós-graduação.

Aos professores Jarbas Caiado Castro Neto da USP-São Carlos, Antonio Zelaquett Khoury do Instituto de Física da UFF, Flávio Menezes Aguiar e Lúcio Hora Acioli do DF-UFPE, por aceitarem ser os membros da banca desta tese.

Aos colegas da pós-graduação da UFPE, pelo companheirismo e amizade, em especial a Hugo L. D. de S. Cavalcante, quem contribuiu com valiosas discussões e que considero como o meu segundo orientador.

Aos demais professores da pós-graduação do Departamento de Física da UFPE pela convivência, formação e amizade.

Aos funcionários do Departamento de Física da UFPE, pela manutenção da infra-estrutura necessária ao nosso trabalho, especialmente as secretárias da pós-graduação, Ana e Sara, e ao pessoal da oficina da mecânica.

Ao Fábio Oikawa, colega do Laboratório de Dinâmica de Lasers, pelo companheirismo e pela ajuda na instrumentação eletrônica do laboratório.

A todos meus amigos colombianos e cubanos que estão atualmente estudando na UFPE, pela amizade e pela ajuda que sempre receberei de parte deles.

A minha namorada Erica, por ela ser muito simpática, carinhosa e atenciosa comigo. Um agradecimento à família da Erica, em especial à minha sogra Maria, pelo carinho que ela tem me dado.

A Agência de Financiamento a Pesquisa CNPq, por ter-me concedido uma bolsa de estudo durante toda a minha formação pós-graduação.

Resumo

Os lasers semicondutores podem apresentar comportamento caótico quando sujeitos a realimentação óptica. Esta tese descreve experimentos e cálculos numéricos sobre a dinâmica não-linear destes lasers. O caos com flutuações de baixa frequência (LFF) foi investigado, com previsões e análises teóricas e experimentais dos processos de flutuação de baixa frequência em um só laser. Introduzimos, pela primeira vez, o conceito de tempo de recuperação das quedas de potência nos eventos de LFF e apresentamos sua dependência com a corrente de alimentação. Para cavidades externas longas foi observada uma nova dinâmica nos eventos LFF, na qual aparecem modulações de amplitude nas recuperações das LFF. Demonstramos com estes lasers o efeito de ressonância de coerência determinística, provocado por pulsações rápidas na operação caótica do laser. A dinâmica determinística rápida se comporta como um ruído que pode regular a evolução lenta da potência média do laser. Este fenômeno foi verificado numericamente usando as equações de Lang

& Kobayashi para um laser monomodo com realimentação óptica, sem ruído

externo.

Adinâmica não-linear do sincronismo de dois lasers de diodo foi também estudada. Nestes experimentos, a sincronização de lasers caóticos, operando no regime das LFF, pode acontecer com acoplamento bidirecional ou unidirecional. Estes tipos de sincronismo foram estudados em função da corrente de alimentação e da temperatura dos lasers. Foi observado, pela primeira vez, no acoplamento bidirecional, uma quebra de simetria na configuração líder-liderado, em que os lasers competem por liderar a dinâmica do sistema.

Palavras-chave: óptica, lasers, dinâmica não-linear, caos.

Abstract

Semiconductor lasers with optical feedback may show chaotic behaviour. This thesis contains experimental and numerical results on the nonlinear dynamics of these lasers. We investigate chaos with Low Frequency Fluctuations (*LFF*), both theoretical and experimentally, verified an exponential recovery behavior for the power drop events, and introduce, for the first time, the concept of “*recovery time constant*” for these *LFF* drops and study its dependence with the pump current. We observe a new dynamics on the recovery of *LFF* for long external cavities, in which large amplitude modulation appears on these recoveries. We have found the phenomenon of *deterministic coherence resonance* in these lasers. This is provoked by the ultra fast pulsations in the chaotic laser power. Such fast deterministic dynamics plays the role of an effective exciting noise for the slow evolution of the average laser power. The phenomenon is also verified numerically using the Lang & Kobayashi equations for a monomode laser with optical feedback, without noise terms.

We also studied the nonlinear dynamics of the synchronization of two diode lasers. In these experiments, synchronization of chaotic lasers was

obtained with both bi-directional and uni-directional coupling. Synchronization were studied as function of pumping current and temperature of lasers. We observe, for the first time, with the bi-directional coupling, the spontaneous symmetry-breaking in which isochronous chaotic pulsation is unstable and a leader-laggard type of dynamics prevails, with one of the lasers leading the system.

Keywords: optics, lasers, nonlinear dynamics, chaos.

Sumário

Introdução 1

1 O laser semiconductor 4

1.1 Princípios de operação	4
1.1.1 Junção $p-n$	5
1.1.2 Interação radiação-matéria num material semiconductor .	9
1.1.3 Descrição fenomenológica.....	16
1.2 Laser de diodo com realimentação e injeção óptica'	22
1.2.1 Injeção óptica.....	24
1.2.2 Realimentação óptica	25

2 Dinâmica

âmica de lasers de diodo com realimentação óptica

2.1 Parâmetros de controle	28
----------------------------------	----

2.1.10	espaços de parâmetros.....	29
2.2	Dinâmica temporal do sistema	32
2.2.1	Flutuações de Baixa Freqüência -LFF	33
2.2.2	Escala temporal rápida.....	34
2.2.3	Modelos Físicos.....	40
2.3	Estatística das LFF	45
2.3.1	Resultados experimentais.....	46
2.3.2	Resultados numéricos.....	50
2.4	Recuperação das LFF	63

viii

ARIO

2.4.1	Tempo de recuperação das LFF	64
2.4.2	Nova dinâmica de recuperação	67
	3 Excitabilidade, ruído e determinismo	73
3.1	Sistemas Excitáveis	74
3.1.1	Ressonância estocástica.....	75

3.1.2 Ressonância de coerência.....	77
3.2 Excitabilidade no laser de diodo com realimentação ótica	80
3.2.1 Ressonância estocástica num LDRO	83
3.2.2 Ressonância de coerência no LDRO	85
3.3 Ressonância de coerência determinística	87
3.3.1 Introdução.....	87
3.3.2 Resultados numéricos.....	88
3.3.3 Resultados experimentais.....	93
4 Sincronismo de lasers semicondutores caóticos	96
4.1 Sincronização unidirecional	97
4.2 Sincronização bidirecional	104
5 Conclusões e perspectivas	115
Referências Bibliográficas	117

Lista de Figuras

1.1 Bandas de energia de uma junção $p-n$ quando se aplica uma voltagem.	7
1.2 Estrutura básica para um laser de diodo de dupla heteroestrutura.	9
1.3 Cavity Fabry-Perot	13

1.4	Modelo de cavidade Fabry-Perot externa usado para derivar as equações de taxa para o caso da realimentação óptica	23
2	Diagrama de fase experimental para um laser semiconductor com realimentação óptica. O retângulo indica a região na qual iremos trabalhar. Figura tomada da referência [20].	30
2.2	Comportamento temporal da intensidade do laser (esquerda) com os seus respectivos espectros de potência (direita) para níveis de realimentação de moderados a fortes. (a) Intensidade constante. (b) Flutuações de baixa frequência <i>LFF</i> . (c) Colapso de coerência. Os regimes (b) e (c) correspondem à região IV da figura 2.1. Estas figuras foram tomadas da referência [7].	35
2.3	Série temporal do laser na região das <i>LFF</i> (região IV da figura 2.1) capturada com (a) um osciloscópio cuja largura de banda é de 500MHz e (b) uma “streak camera” cuja resolução é 250ps. Figuras tomadas da referência [33].	37

x

2.4	Acima: Séries temporais para três modos dominantes do laser para tempos em torno de uma queda de potência. A linha pontilhada preta indica o nível base. Abaixo: Correlação modal definida como o produto das potências modais acima do nível base. Figuras tomadas da referência [33].	39
2.5	Intensidade do laser em função do tempo, a partir do modelo L-K. (a) Antes da filtragem e (b) após aplicar um filtro na figura (a). Os valores	

dos parâmetros usados no cálculo foram: $\tau=6\text{ns}$, $\kappa=22\text{ns}^{-1}$, $J/J_{lim,sol}=1.013$	44
2.6 Evolução da trajetória no espaço de fase projetada no plano diferença de fase e densidade de portadores, para a região das <i>LFF</i>	45
2.7 Arranjo experimental para o estudo de um laser de diodo com realimentação: LD: laser de diodo, E: espelho, C: lente ao ótica. colimadora, FD: fotodetector, A: amplificador, OSC : osciloscópio.	47
2.8 Curva intensidade da luz contra corrente de bombeio para o laser solitário e para o laser com c... .. realimentação ótica	47
2.9 Intensidade do laser para $\tau=6\text{ns}$, $\xi=13.78\%$. (a) Série temporal experimental mostrando as <i>LFF</i> para uma corrente de 22mA. (b) Mapa temporal do próximo mínimo feito a partir da série em (a). (c) dependência do tempo médio entre <i>LFF</i> com a corrente de bombeio.	49
2.10 Mapas de retorno e histogramas do tempo <i>T</i> a partir das séries temporais experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=3\text{ns}$ e $\xi=10.57\%$	51
2.11 Mapas de retorno e histogramas do tempo <i>T</i> a partir das séries temporais experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=6\text{ns}$ e $\xi=13.78\%$	52
2.12 Mapas de retorno e histogramas do tempo <i>T</i> a partir das séries	

temporais experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=9\text{ns}$ e $\xi=12.5\%$	53
2.13 Mapas de retorno e histogramas do tempo T a partir das séries experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=15\text{ns}$ e $\xi=10.57\%$.	54
2.14 Mapas de retorno e histogramas do tempo T a partir das séries experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=30\text{ns}$ e $\xi=13.12\%$.	55
2.15 Mapas de retorno e histogramas do tempo T das séries experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=60\text{ns}$ e $\xi=10\%$	56
2.16 Tempo médio entre LFF experimentais em função da corrente para vários valores de τ	57
2.17 Mapas de retorno do tempo T das séries temporais calculadas a partir do modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\tau=6\text{ns}$ e $\kappa=22\text{ns}^{-1}$	59
2.18 Mapas de retorno do tempo T das séries temporais calculadas a partir do modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\tau=6\text{ns}$ e $J/J_{lim,soI}=1.013$	60
2.19 Mapas de retorno e histogramas do tempo T das séries calculadas usando o modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\kappa=22\text{ns}^{-1}$ e $J/J_{lim,soI}=1.013$	61
2.20 Tempo médio entre quedas em função dos parâmetros de controle. (a) $\tau=6\text{ns}$, $\kappa=22\text{ns}^{-1}$; (b) $J/J_{lim,soI}=1.013$, $\tau=6\text{ns}$; (c) $J/J_{lim,soI}=1.013$, $\kappa=22\text{ns}^{-1}$. Estatística feita a partir de séries temporais calculadas usando o modelo L-K.	62
2.21 Segmento de potência do laser experimental com três eventos LFF . O tempo de realimentação τ , o tempo entre quedas T e o tempo da recuperação τ_r , são mostrados. As curvas vermelhas são traços	

exponenciais usando a equa,ção 2.6. Os parâmetros desta s´erie s´ao: $I=24\text{mA}$, $\tau=30\text{ns}$ e $\xi=12\%$	64
2.22 Tempo m´edio de recupera,ção das <i>LFF</i> experimentais em fun,ção da corrente de bombeio. (a) $\tau=3\text{ns}$ e $\xi=10.11\%$, (b) $\tau=6\text{ns}$ e $\xi=13.18\%$, (c) $\tau=9\text{ns}$ e $\xi=12.5\%$, (d) $\tau=15\text{ns}$ e $\xi=10.57\%$, (e) $\tau=30\text{ns}$ e $\xi=13.12\%$, (f) $\tau=60\text{ns}$ e $\xi=10\%$	66
2.23 Tempo m´edio de recupera,ção das <i>LFF</i> em fun,ção da corrente de bombeio, para as s´eries calculadas usando o modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\kappa=22\text{ns}^{-1}$ e $\tau=6\text{ns}$	67
2.24 S´eries temporais experimentais mostrando modula,ção de amplitude na recupera,ção das <i>LFF</i> . $\tau=60\text{ns}$ e $\xi=10\%$	69
2.25 S´eries temporais experimentais mostrando modula,ção de amplitude na recupera,ção das <i>LFF</i> . $\tau=30\text{ns}$ e $\xi=13.12\%$	70
2.26 S´eries temporais experimentais mostrando modula,ção de amplitude na recupera,ção das uma <i>LFF</i> . $\tau=15\text{ns}$ e $\xi=10.57\%$	71
1 S´erie calculada usando o modelo L-K mostrando a modula,ção de amplitude na recupera,ção das <i>LFF</i> . $\tau=60\text{ns}$, $\kappa=22\text{ns}^{-1}$ e $J/J_{lim,so}=1.013$	72
2 Amplitude $x(D)$ da componenteperi´odica da resposta do sistema 3.5 em fun,ção da amplitude do ru´ido D para os seguintes valores da amplitude de entrada: $A_0x_m/\Delta V=0.4$ (triângulos), $A_0x_m/\Delta V=0.2$ (círculos), $A_0x_m/\Delta V=0.1$ (diamantes) no potencial qu´artico 3.2 com $a = 10^4\text{s}^{-1}$, $x_m = 10e\Omega = 100\text{s}^{-1}$. Figura tomadada referênci[42].	77
3.2 Esquerda: Dinâmica das equa,ções 3.8 para $a=1.05$, $\varepsilon=0.01$ e diferentes amplitudes do ru´ido. Direita: fun,ção de autocorrela,ção das s´eries. De baixo para cima $D=0.02$, $D=0.07$ e $D=0.25$. Figura tomadada referênci[43].	79
3.3 Tempo de correla,ção τ_{cor} (linha s´olida) e variância normalizada	

- R (linha pontilhada) em função da amplitude do ruído D para o sistema Fitz Hugh-Nagumo com $a=1.05$, $\varepsilon=0.01$. Figura tomada da referência[43]. 80
- 3.4 Intensidade do sistema quando uma perturbação de amplitude pequena (largura: 60 ps; período: 30ns) é somado à corrente de bombeio; (a) amplitude do pulso: 2.6mA; (b) amplitude do pulso: 3mA; (c) amplitude do pulso: 10mA. Figura tomada da referência[7]. 82
- 3.5 Séries temporais da resposta do laser para um nível fixo do ruído (-60.8 dBm V MHz^{1/2}) e diferentes frequências do sinal periódico externo. (a) $\nu=0.4$ MHz, (b) $\nu=1.1$ MHz e (c) $\nu=1.8$ MHz. Figura tomada da referência [45]. 83
- 3.6 Histogramas de T_p , para $\nu=1.4$ MHz e para níveis de ruído baixo (-64.1 dBm V MHz^{1/2}), moderado (-57.9 dBm V MHz^{1/2}) e alto (-51.0 dBm V MHz^{1/2}). Figura tomada da referência [45]. 84
- 3.7 I em função de ν para diferentes níveis de ruído. () -64.1 dBm V MHz^{1/2}, () -55.1 dBm V MHz^{1/2}, (□) -51.0 dBm V MHz^{1/2}, para $\zeta=0.1$. A figura menor mostra $R=\sigma_p/T_p$ em função de ν . Figura tomada da referência [45]. 85
- 3.8 Séries temporais da intensidade do laser para diferentes amplitudes do ruído externo ξ . (a) $\xi=-60.8$ dBm/MHz, (b) $\xi=52.5$ dBm/MHz e (c) $\xi=-44.3$ dBm/MHz. Figura tomada da referência[47]. 86
- 3.9 R_θ em função da amplitude do ruído. Figura tomada da referência[47]. 87
- 3.10 Segmentos calculados da potência do laser usando as equações L-K:

(a) e (b) mostram os pulsos rápidos; (c) Média dos pulsos rápidos para simular um filtro de 300MHz, mostrando as *LFF*. Os parâmetros de controle usados foram: $J/J_{lim,soI}=1.013$, $\kappa=22ns^{-1}$ e

$\tau=6ns$ 89

3.11 Variância da intensidade dos pulsos rápidos em função da corrente de bombeio, usando o modelo L-K com os seguintes parâmetros: $\tau=6ns$ e $\kappa=22ns^{-1}$ 90

3.12 Variância normalizada do tempo entre quedas *LFF* em função da corrente de bombeio, usando o modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\kappa=22ns^{-1}$ e $\tau=6ns$ 91

3.13 Variância da intensidade das pulsações rápidas do laser em função da taxa de realimentação ótica, usando o modelo L-K. Os parâmetros fixos do laser foram: $\tau=6ns$ e $J/J_{lim,soI}=1.013$ 92

3.14 Variância normalizada do tempo entre quedas *LFF* em função da taxa de realimentação ótica, usando o modelo L-K. Os parâmetros fixos do laser foram: $\tau=6ns$ e $J/J_{lim,soI}=1.013$ 93

3.15 Variância normalizada R_T em função da corrente de bombeio. A partir de séries experimentais com os seguintes parâmetros: $\tau=15ns$ e $\xi=10.0\%$ 94

3.16 Variância normalizada R_T em função da corrente de bombeio. A partir de séries experimentais com os seguintes parâmetros: $\tau=6ns$ e $\xi=13.8\%$ 95

1 Variância normalizada do tempo T entre quedas em função da corrente de bombeio para diferentes comprimentos da cavidade externa: (a) $\tau=3ns$, (b) $\tau=9ns$, (c) $\tau=30ns$ e (d) $\tau=60ns$ 95

2 Arranjo experimental de dois lasers de diodo acoplados unidirecionalmente. *LD*: laser de diodo, *C* lente colimadora, *E* espelho, *BS* separador de feixe, *ISO* isolador.....

4.2 S´eries temporais experimentais dos lasers mostrando sincronismo unidirecional. As s´eries foram deslocadas verticalmente para maior clareza. 99

4.3 Correla¸co cruzada das intensidades dos lasers 1 e 2, mostrando um pico m´aximo em 0.84 para o deslocamento temporal $d=16\text{ns}$ da s´erie 2. Esta correla¸co foi calculada usando as s´eries da figura (4.2). 100

4.4 Intensidade do laser 1 em fun¸co do laser 2 mostrando sincronismo, a partir das s´eries da figura (4.2). 101

4.5 S´eries temporais experimentais dos lasers 1 e 2 mostrando sincroniza¸co inversa. 102

4.6 Correla¸co da intensidade dos lasers a partir das s´eries experimentais da figura (4.5). 103

4.7 Intensidade do laser 2 em fun¸co do laser 1, a partir das s´eries temporais experimentais da figura (4.5). 104

4.8 Arranjo experimental do acoplamento bidirecional de dois lasers dediodo com realimenta¸co 105

4.9 S´eries temporais experimentais dos dois lasers mostrando *LFF* quando não existe um termo de acoplamento entre eles. 106

4.10 S´eries temporais experimentais dos lasers mostrando sincronismo entre as *LFF*. Neste caso os pulsos do laser 1 estão atrasados em rela¸co aos pulsos do laser 2..... 107

4.11 Correla¸co das intensidades dos lasers a partir das s´eries

temporais da figura (4.10).	108
4.12 Intensidade do laser 2 em função do laser 1 para as séries da figura (4.10).	108
4.13 Séries temporais dos lasers mostrando sincronismo entre as <i>LFF</i> . Neste caso as <i>LFF</i> do laser 2 estão atrasadas em relação às <i>LFF</i> do laser 1.	109
4.14 Correlação das intensidades dos lasers mostrando que o laser 2 está atrasado em relação ao laser 1.	109
4.15 Intensidade do laser 2 em função do laser 1. (a) Quando há acoplamento. Neste caso as <i>LFF</i> do laser 2 foram adiantadas 15ns em relação às <i>LFF</i> do laser 1. (b) Diagrama de sincronismo quando não existe acoplamentos entre os lasers.	110
4.16 Séries temporais experimentais dos lasers mostrando intermitências no atraso entre os dois lasers.	111
4.17 Correlação da intensidade dos lasers 1 e 2.	112
4.18 Intensidade do laser 2 em função do laser 1.	113
4.19 Histograma do atraso temporal Δt entre os pulsos dos lasers 1 e 2.	113

Introdução

Os primeiros lasers semicondutores foram fabricados em 1962 independentemente por três grupos diferentes nos Estados Unidos. Os pesquisadores conseguiram radiação eletromagnética coerente de um

diodo de junção *p-n* feito com o material semiconductor *GaAs*. Atualmente, os comprimentos de onda disponíveis comercialmente cobrem uma faixa do espectro da luz visível até o infravermelho médio (400nm-1600nm). Desde sua invenção a variedade de materiais e configurações das junções tem sido muito grande [1, 2]. A família atual dos lasers de diodo é utilizada em produtos de alto consumo como: CD-Compact Discs, impressoras laser, scanners e sistemas de comunicação ótica.

Nesta tese estudamos a dinâmica do laser semiconductor quando parte da luz emitida é reinjetada para a cavidade do laser. Esta configuração é de grande importância desde do ponto de vista tecnológico como também do ponto de vista da pesquisa da dinâmica do laser. Em algumas aplicações como, por exemplo, nos sistemas de comunicações

ou por meio de fibras óticas, lasers semicondutores funcionam na presença de realimentação ótica externa, tal realimentação pode afetar o comportamento do laser [3,4]. Para níveis baixos de realimentação a largura de linha do laser é reduzida. Quando o nível de realimentação passa de um valor crítico, o sistema entra no regime do colapso de coerência [5], no qual a largura de linha do laser aumenta exageradamente (desde <100MHz até >10GHz). Outro fenômeno interessante são as flutuações de baixa frequência [4, 6, 7]. A taxa característica de tais flutuações (10-100MHz) é muito menor que as outras frequências típicas do

sistema (por exemplo, as oscilações de relaxação), por este motivo levam esse nome de baixas frequências.

Um dos temas centrais deste trabalho é estudar o comportamento caótico das instabilidades na intensidade do laser semiconductor com realimentação ótica. Foram feitos trabalhos experimentais e teóricos neste tema, tentando interpretar e analisar a origem determinística do comportamento caótico do laser.

O outro tema central desta tese foi o estudo experimental do sincronismo de dois lasers semicondutores operando em regime caótico [8,9]. Este é um tema atual de pesquisa que tem algumas aplicações nos sistemas de comunicação ótica, permitindo uma maior segurança nas comunicações secretas [10].

Esta tese está organizada como segue: no primeiro capítulo introduzimos alguns conceitos básicos necessários para o estudo de um laser semiconductor. Também foram estudadas as equações de taxa para o estudo de um laser de diodo na presença de injeção e realimentação ótica.

No segundo capítulo há uma revisão bibliográfica da dinâmica temporal de um laser de diodo na presença de realimentação ótica. Foram definidos os parâmetros de controle para o estudo deste sistema e a região neste espaço de parâmetros na qual iremos trabalhar. Como resultado novo, foi definido e medido o tempo de recuperação das flutuações de baixa frequência e é mostrada a sua dependência com a corrente de bombeio. Também foi observada uma nova dinâmica nas *LFF* para cavidades externas longas. Nesta dinâmica, além dos degraus, aparecem também modulações de amplitude na recuperação das *LFF*. O período

desta modulação é igual ao tempo de ida e volta do feixe na cavidade externa. Esta nova dinâmica de recuperação das *LFF* também foi observada nas séries temporais calculadas usando o modelo de Lang-Kobayashi.

No terceiro capítulo estudamos a ressonância de coerência determinística presente nos lasers de semicondutor com c

Este fenômeno foi observado no regime das *LFF* a partir de séries calculadas usando o modelo de Lang-Kobayashi e a partir de séries temporais experimentais. O estudo deste fenômeno é um dos principais resultados desta tese, e nele mostramos que uma dinâmica rápida pode regular e controlar uma dinâmica lenta presente num sistema.

No quarto capítulo apresentaremos o estudo experimental do sincronismo de dois lasers de diodo operando caoticamente no regime das *LFF*. Para estudar o sincronismo, foram usados acoplamentos unidirecionais e bidirecionais e usamos como parâmetros de controle a corrente de bombeio e a temperatura dos lasers. No acoplamento bidirecional observamos, pela primeira vez, uma quebra de simetria no sincronismo destes lasers na configuração líder-liderado.

O capítulo cinco terá as conclusões da tese e as perspectivas para futuras pesquisas. Pretendemos estudar experimental e numericamente, usando o modelo de Lang-Kobayashi, o sincronismo presente entre lasers de diodo caóticos no regime das *LFF*.

Capítulo 1

O laser semiconductor

Neste capítulo apresentaremos uma pequena descrição dos mecanismos de funcionamento dos lasers semicondutores e daremos uma breve introdução ao laser semiconductor na presença de realimentação e injeção óptica. Na literatura existem muitos livros e artigos explicando a teoria dos lasers semicondutores, mas uma boa abordagem da física deste sistema, e sobre a qual foi baseado este capítulo, encontra-se nas referências [1,2,11]. Na primeira seção explicaremos os princípios de operação e o modelo fenomenológico usado para estudar o laser semiconductor. Na última seção serão dadas as equações de taxa para o laser semiconductor com realimentação

ao e com injeção óptica.

1.1 Princípios de operação

Três ingredientes básicos são necessários para a ação laser: (i) O mecanismo de ganho para a radiação, dado pela recombinação elétron-buraco na região de junção $p-n$. (ii) O mecanismo de bombeio mantendo a inversão de população na junção, fornecido pela injeção de corrente elétrica dentro da junção $p-n$.

(iii) O mecanismo de realimentação, dado pelas faces polidas nas laterais do bloco semiconductor, formando uma cavidade Fabry-Pérot.

1.1 Princípios de operação 5

1.1.1 Junção p-n

Os elétrons num semiconductor estão distribuídos em bandas de energia, compostas de agrupamentos de um número grande de níveis de energia. Estas bandas quando são completamente ocupadas denominam-se bandas de valência. As bandas de condução correspondem a faixas de energia não ocupadas (ou parcialmente ocupadas) pelos elétrons. Os elétrons nesta banda podem mover-se pelo semiconductor. A separação entre esta banda de valência e a banda de condução se denomina o gap de energia, não existindo nenhum nível de energia dentro desta zona, quando o cristal é perfeito. Num semiconductor o gap de energia é relativamente pequeno (0.1-2eV), portanto, se requer pouca energia para transferir os elétrons da banda de valência para a banda de condução. As flutuações na temperatura ambiente ou as interações óticas (absorção de um fóton com energia maior que o gap de energia) podem facilmente excitar os elétrons da banda de valência para a banda de condução. O buraco deixado na banda de valência se comporta como uma partícula de carga positiva. A distribuição de Fermi-Dirac descreve a distribuição de elétrons e buracos através do estado de energia E :

1

$$f(E) = \frac{1}{e^{(E - E_f)/kT} + 1} \quad (1.1)$$

onde k é a constante de Boltzmann, T é a temperatura absoluta e E_f é o nível de energia de Fermi, que identifica a fronteira entre estados vazios e estados cheios no limite $T \rightarrow 0$. Deve-se notar que a energia de Fermi não

→

corresponde a alguma energia própria de um elétron no cristal. Se o cristal semicondutor não tem defeitos, a energia de Fermi está localizada no centro do gap de energia entre as bandas, portanto, todos os estados da banda de valência estão ocupados, enquanto os estados da banda de condução estão vazios. Quando um semicondutor é dopado com doadores ou aceitadores, a população de elétrons ou buracos aumenta, ocupando estados na banda de

1.1 Princípios de operação

condução ou gerando buracos na banda de valência, mesmo no limite $T \rightarrow 0$.

→

Neste caso o nível de Fermi pode ser deslocado para a banda de condução (para materiais dopados com doadores) ou para a banda de valência (para materiais dopados com aceitadores). Quando o semicondutor não está em equilíbrio térmico devido ao fluxo de corrente ou a uma outra foto-excitação, níveis *quase-Fermi* são usados para cada uma das bandas ao invés de se usar

um nível de Fermi único. Esta descrição é válida sempre

válida que o tempo de espalhamento dos portadores dentro de uma banda seja muito mais curto que

o tempo necessário para o equilíbrio entre as bandas, o qual é sempre verdade para a grande densidade de portadores envolvida na junção $p-n$. A escala de tempo para relaxação intra-banda é $\approx 10^{-13}$ s, enquanto para a recombinação elétron-buraco é $\approx 10^{-9}$ s.

Uma junção $p-n$ é formada pela união entre um bloco semiconductor tipo p (com impurezas aceitadoras) e um tipo n (com impurezas doadoras). Quando eles ficam inicialmente em contato, os seus níveis de Fermi não são iguais devido ao fato de que o sistema não está em equilíbrio. O equilíbrio é rapidamente conseguido através da difusão de elétrons do lado n para o lado p , enquanto o processo inverso acontece para os buracos. Aqueles elétrons e buracos difundidos recombina-se na junção. Após um transiente, um equilíbrio é alcançado e o campo elétrico gerado na junção, originado pelos aceitadores carregados negativamente no lado p e doadores carregados positivamente no lado n , evita uma nova difusão de elétrons e buracos. O nível de Fermi fica nivelado na junção $p-n$.

Quando se conecta o pólo positivo de uma voltagem externa no lado p e o pólo negativo no lado n de uma junção $p-n$, se estabelece um fluxo de corrente através da junção $p-n$. Esta voltagem cria portadores de carga extras na junção, diminuindo a barreira de potencial. Como podemos ver na figura (1.1), há uma pequena região dentro da junção, onde os elétrons e buracos estão presentes simultaneamente e podem recombinar-se mediante mecanismos

1.1 Princípios de operação 7

radiativos ou não radiativos. Durante uma recombinação radiativa,

são emitidos fótons, cuja frequência ν ou comprimento de onda λ satisfaz a relação de conservação de energia $h\nu = hc/\lambda \geq E_g$, onde E_g é a energia do gap entre as bandas de valência e de condução, aproximadamente igual à energia liberada pelos pares elétron-buraco. No entanto, estes fótons podem também ser absorvidos através de um processo inverso gerando pares elétron-buraco. Existe um nível de corrente, fluindo no bloco, no qual a emissão estimulada tem a mesma probabilidade de acontecer que a absorção; este valor de corrente é chamado *transparência*. Para correntes abaixo da transparência o sistema se comporta como um absorvedor e para correntes acima deste valor a junção *p-n* consegue amplificar a radiação eletromagnética. Uma condição conhecida como inversão de população é alcançada e o sistema começa a ter ganho óptico. A emissão de radiação pode ser por emissão espontânea ou emissão estimulada. No primeiro caso os fótons são emitidos em direções aleatórias sem nenhuma relação de fase entre eles, produzindo luz incoerente. Na emissão estimulada o processo é iniciado por um fóton já existente. A característica importante neste caso é que o fóton emitido tem a mesma frequência e direção de propagação com o fóton inicial, gerando luz coerente.

Figura 1.1: Bandas de energia de uma junção $p-n$ quando se aplica uma voltagem.

As recombinações não são úteis

para a ação laser e por esta razão sempre é procurado minimizar a sua ocorrência. Há vários mecanismos

1.1 Princípios de operação

de recombinação não-radiativa, entre eles os mais conhecidos são as recombinações Auger, recombinações nos defeitos e recombinações na superfície. No processo Auger a energia liberada na recombinação por um par elétron-buraco é absorvida por um portador de carga (elétron ou buraco) o qual excita-se a um estado de maior energia dentro da banda. Este elétron ou buraco relaxa ao seu estado inicial liberando energia na forma de vibrações da rede (fônons). O efeito Auger é o mecanismo não-radiativo dominante em lasers de pequeno gap de energia, especialmente em altas temperaturas.

Além disso

o mecanismo de perda interna, o ganho óptico para um homojunção é limitado devido ao pequeno tamanho da região ativa ($\approx 0.01 \mu\text{m}$),

sendo num ponto desta região, onde elétrons e buracos coexistem, que acontece a inversão de população, não há um mecanismo para confinar os portadores de carga. Os primeiros lasers de diodo, baseados neste tipo de estrutura, tinham enormes valores de corrente de limiar ($\approx 50 \text{KA/cm}^2$) e eles funcionavam pulsados, a temperatura ambiente.

O problema do confinamento dos portadores é solucionado usando

uma heterojunção $p-n$. A figura 1.2 mostra um laser de dupla heteroestrutura, onde uma camada ativa, cuja espessura pode variar entre $0.1 - 0.3 \mu\text{m}$, é colocada entre duas camadas, uma tipo p e outra tipo n .

Esta camada ativa tem um gap de energia menor que as duas outras camadas. Os elétrons e buracos podem se mover livremente para a região ativa sob uma voltagem externa. No entanto, uma vez que estes portadores estão dentro da região

ativa, eles não podem atravessar para o outro lado devido à existência de uma barreira de potencial originada pela diferença entre os gaps de energia das camadas. Além de confinar os portadores injetados na camada ativa, a hetero-estrutura também pode prover o confinamento lateral da radiação. A diferença no índice de refração entre as camadas pode criar um guia de onda dielétrico que confina, por reflexão interna total, os fótons nos arredores da região ativa. As estruturas mais eficientes são baseadas nas heteroestruturas

1.1 Princípios de operação

9

duplas e nas hetero-estruturas “*quantum wells*” [2], e grande parte dos lasers semicondutores modernos são construídos usando essas duas técnicas, cujas descrições detalhadas ficam além do objetivo desta tese e podem ser encontradas na literatura [2].

Figura 1.2: Estrutura básica para um laser de diodo de dupla heteroestrutura.

1.1.2 Intera,ão radia,ão-matéria num material semiconductor

A equa,ão de onda para o campo eletromagnético, propagando-se num meio semiconductor, pode ser escrita como [1]:

$$\nabla^2 \mathbf{E} - \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 \mathbf{E}}{\partial t^2} = \mu_0 \frac{\partial^2 \mathbf{P}}{\partial t^2} \quad (1.2)$$

sendo \mathbf{E} o vetor campo elétrico, \mathbf{P} a polariza,ão macroscópica, σ a condutividade do material, ϵ_0 e μ_0 são, respectivamente, a permissividade elétrica e permeabilidade magnética no vácuo, relacionadas com a velocidade da luz no vácuo, c , por meio da rela,ão $\epsilon_0 \mu_0 = 1/c^2$.

A polariza,ão \mathbf{P} está relacionada com o operador momento de dipolo

1.1 Princípios de opera,ão 10

elétrico da mecânica quântica, \hat{p} , por meio da equa,ão:

$$P = Tr(\hat{\rho} \hat{p}) \quad (1.3)$$

onde $\hat{\rho}$ é o operador matriz densidade e a soma (Tr) é feita sobre todos os

estados do meio. Na aproximação de dipolo para a interação, a evolução dinâmica do operador densidade é dada por:

$$\frac{d\rho}{dt} = -\frac{i}{\hbar} [\hat{H}_0, \rho] - \frac{\gamma}{2} (\hat{\rho} + \hat{\rho}^\dagger) + \hat{\Lambda} \quad (1.4)$$

onde \hat{H}_0 é o operador Hamiltoniano não-perturbado do meio, γ é o operador de decaimento considerando todos os mecanismos de decaimento, e $\hat{\Lambda}$

considera a fonte de excitações novas devido ao bombeio externo. Solucionar a equação de onda (1.2) para o campo eletromagnético e a equação da matriz densidade para o meio material envolve o seguinte procedimento auto-consistente:

$$\begin{matrix} \text{mecânica somatória} & \text{equações de } E & \text{quântica} & \rho_i \\ (r,t) & (r,t) & & \\ \text{estatística } P & \text{Maxwell } E & & \end{matrix}$$

auto-consistência

Usando a mecânica quântica [equação (1.4)], um campo eletromagnético induz um momento de dipolo elétrico p_i em cada átomo (ou sistema de

dois níveis) do meio amplificador. Uma média estatística, usando o operador matriz densidade (1.3) leva a uma polarização P , e esta última

atua

ao macroscópico como uma fonte na equação (1.2). Esta equação tem como solução E , e de novo é seguido todo o procedimento. Só quando $\frac{P}{E} = \frac{1}{E}$ a interação radiação-matéria é descrita consistentemente.

1.1 Princípios de operação 11

Para campos óticos com variações temporais harmônicas, escritos

$$\begin{aligned} \text{como: } & E = E(r)e^{i\omega t} + \text{c.c.} \quad (1.5) \\ & P = P(r)e^{i\omega t} + \text{c.c.} \text{ sendo} \end{aligned}$$

ω a frequência

angular ótica, a equação (1.2) se reduz a:

$$\nabla^2 E + \frac{1}{c^2} \frac{\partial^2 P}{\partial t^2} = -\epsilon_0 \nabla^2 E \quad (1.6)$$

Sob condições de estado estacionário a resposta do meio ao campo elétrico é relacionada pela susceptibilidade elétrica χ :

$$P = \epsilon_0 \chi(\omega) E \quad (1.7)$$

Geralmente χ é um tensor de segunda ordem, mas só vamos considerar o caso de meios isotrópicos, onde χ é um escalar e não depende da

posição. Ao tratar com materiais semicondutores é conveniente separar a susceptibilidade complexa, $\chi = \chi_0 - i\chi_b$, em duas partes:

$$\chi(\omega) = \chi_0(\omega) + \chi_b(\omega) \quad (1.8)$$

onde $\chi_0(\omega)$ é a susceptibilidade do meio na ausência de bombeio externo e $\chi_b(\omega)$ é a contribuição da susceptibilidade causada pelo bombeio externo.

Em geral, $\chi_0(\omega)$ e $\chi_b(\omega)$ são complexos. Escrevendo novamente a equação de onda independente do tempo (1.6) e usando as equações (1.7) e (1.8), obtemos:

$$\omega^2 \epsilon_0 E + \chi(\omega) E = 0 \quad (1.9)$$

1.1 Princípios de operação 12

onde $\epsilon(\omega)$ é a função dielétrica complexa

$$\epsilon(\omega) = \epsilon_m(\omega) + \chi_b(\omega) - i\chi_0(\omega) \quad (1.10)$$

$\epsilon_0 \omega$

e $\epsilon_m(\omega) = 1 + \chi_0(\omega)$ é a constante dielétrica do meio sem bombeio externo.

Os modos do oscilador laser são as soluções estacionárias da equação de onda (1.9) que satisfazem as condições de contorno impostas pela estrutura do laser específico. A estrutura básica para um laser semiconductor consiste de uma camada ativa fina colocada entre duas

camadas diferentes (dopadas) como mostrado na figura (1.2) e neste caso o seu campo elétrico E é uma função de x , y e z . São denotados como

Para a operação multimodo os seus modos ópticos são E_{pqm} , onde os sub-índices p, q, m indicam os modos transversal (na direção x , perpendicular à

a camada ativa), lateral (na direção y , paralela a camada ativa) e longitudinal ou axial (na direção z). Uma compreensão do número de modos e as distribuições do campo resultante é essencial para o seu controle, quando se deseja construir um laser que emita luz num só modo longitudinal.

Para simplificar a descrição do laser, ao invés de considerar o caso tridimensional, analisaremos só a dependência longitudinal (z) de um laser semiconductor de comprimento L , como é mostrado na figura (1.3), onde a região central fina fornece o ganho óptico. As faces polidas formam uma cavidade Fabry-Perot, onde a luz viajando na direção z é parcialmente transmitida e refletida em cada face, permitindo assim a realimentação

óptica.

Considerando uma onda plana propagando-se na direção z :

$$E = E_0 e^{ikz} \quad (1.11)$$

sendo E_0 a amplitude constante do campo elétrico, a equação (1.9) fornece

$$k = n + i\alpha_{abs} \frac{\omega}{c} \quad (1.12)$$

1.1 Princípios de operação 13

Figura 1.3: Cavity Fabry-Perot

onde k é a constante de propagação do vetor de onda complexo, n é o índice de refração e α_{abs} é o coeficiente de absorção de potência. Nos semicondutores usualmente $\alpha_{abs} \approx n\omega/c$, e n e α_{abs} estão relacionados com a

função dielétrica complexa (1.10) pela equação:

$$n = n_m + \chi_b \quad (1.13)$$

$$\alpha_{abs} = \chi_{\omega} + \chi_b \quad (1.14)$$

As equações (1.13) e (1.14)

mostram que o índice de refração n e o coeficiente de absorção α_{abs} são afetados pelo bombeio externo devido ao termo χ_b . Geralmente, χ_b e a equação (1.13) pode ser aproximada por

$$n = n_m + \Delta n_b = n_m + \frac{\chi_b}{2n_m} \quad (1.15)$$

1.1 Princípios de operação 14

sendo $n_m = \sqrt{\epsilon_m}$ o índice de refração do material sem bombeio e $\Delta n_b = \chi_b / 2n_m$ a variação do índice de refração na presença de portadores de carga.

Usualmente χ_b é negativo, portanto Δn_b também seria negativo. Embora a redução do índice de refração seja freqüentemente menor que 1%, isto afeta significativamente a estática, a dinâmica e as características espectrais dos lasers semicondutores. Isto é contrário ao que acontece em outros lasers, por exemplo lasers de gás, onde $\Delta n_b > 0$.

O coeficiente α_{abs} , dado pela equação (1.14), tem três contribuições

que resultam de diferentes fontes. O termo χ_{ω} está relacionado às perdas do

material, enquanto χ_b é responsável pela redução das perdas com o bombeio.

externo. É conveniente descrever o efeito combinado das perdas do material e sua redução devido ao bombeio externo como o ganho óptico:

$$g = (\chi_{\omega} + \chi_b) - cn_b \quad (1.16)$$

O termo $\alpha_{int} = \sigma/cn_0$, leva em conta as perdas

último da equação internas devido a diferentes mecanismos, tais como absorção de portadores livres e espalhamento nas interfaces da heteroestrutura. Portanto, o coeficiente da absorção pode ser escrito como:

$$\alpha_{abs} = \Gamma g - \alpha_{int} \quad (1.17)$$

onde Γ é introduzido fenomenologicamente e é conhecido como o fator de confinamento, representando a fração da energia do modo contida na região ativa. Quando o bombeio externo compensa as perdas internas e as perdas do material, tal que $\alpha_{abs} = 0$, obtemos a condição de transparência do material.

A condição de limiar do laser requer que o campo óptico (1.11) seja o mesmo depois de uma ida e volta dentro da cavidade de comprimento L , ver figura (1.3). Se R_1 e R_2 são as refletividades nas faces polidas, e supondo

1.1 Princípios de operação 15

operação monomodo, separando parte real e imaginária, resultam as condições:

$$R_1 R_2 e^{-\alpha_{\text{abs}} L} = 1 \quad (1.18) \text{ para a parte real, e}$$

$$\sin \frac{2n\omega L}{c} = 0 \quad (1.19)$$

para a parte imaginária. Portanto, o ganho ótico no limiar do laser é dado por:

$$g_{\text{opt}} = \Gamma g = \alpha_{\text{int}} + \frac{1}{2L} \ln \frac{1}{R_1 R_2} \quad (1.20)$$

O segundo termo na equação (1.20) é conhecido como asperdas dos espelhos (neste caso as faces polidas), α_e .

Usando a condição (1.19) as frequências do laser, correspondentes às frequências de ressonância da cavidade, são

$$\nu_j = j \frac{c}{2nL} \quad (1.21)$$

onde j é um inteiro e $\nu_j = \omega_j / 2\pi$ é o j -ésimo modo longitudinal da cavidade Fabry-Perot da figura (1.3). A separação entre modos é dado por $\Delta\nu = c / 2n_g L$, onde $n_g = n + v(\partial n / \partial v)$ é o índice de refração para a velocidade de grupo do material semiconductor dispersivo. Este índice, responsável pela propagação de pulsos de luz no meio é o índice que impõe a condição de ressonância. Uma característica importante em lasers semicondutores é que as frequências do modo longitudinal e a sua separação varia com o bombeio externo, devido ao índice de refração como

as variações
do γ é mostrado na
equação (1.13). Além do
ganho no limiar, existe uma
quantidade de interesse
prático

muito importante na caracterização de todos os lasers semicondutores. É a corrente do laser para obter o limiar do ganho, chamada corrente de limiar. Para relacionar o ganho e a densidade de corrente injetada, precisamos considerar

1.1 Princípios de operação 16

Para obter a resposta do material semicondutor ao campo óptico, ou seja, precisamos voltar à eq. (1.4) e obter uma expressão para

a equação expressa para a susceptibilidade χ . A equação (1.4) é muito complicada para lasers semicondutores, devido a que o operador decaimento $\hat{\gamma}$ envolve processos interbanda (decaimento radiativo e não-radiativo, ~ 1 ns) e processos intrabanda (espalhamento elétron-elétron ou elétron-buraco, ~ 0.1 ps). Outro problema é que a estrutura da banda e a densidade de estados nas bandas são necessários para escrever o Hamiltoniano H_0 .

1.1.3 Descrição fenomenológica

Ganho

Uma maneira simplificada de solucionar o problema do ganho é considerar a dependência do ganho com a densidade de portadores de forma empírica, e substituir esta dependência na equação do laser que descreve a interação radiação-matéria. Uma aproximação fenomenológica, usada com sucesso nos lasers semicondutores, é baseada no fato de que o ganho calculado na frequência de operação do laser (correspondente ao valor em que o espectro do ganho apresenta um pico para uma dada densidade de corrente J) varia quase linearmente com o número de portadores injetados, N , para todos os valores de J . O ganho é dado por

$$g(N) = \left(\frac{\partial g}{\partial N} \right) (N - N_0) \quad (1.22)$$

onde N_0 é o número de portadores na transparência ($g(N_0) = 0$) e $\partial g / \partial N$ é o coeficiente do ganho. O termo $(\partial g / \partial N) N_0$ corresponde ao coeficiente de absorção do material na ausência de bombeio externo. Para completar a descrição fenomenológica, o índice de refração também é suposto variar quase linearmente com o número de portadores injetados:

$$n(N) = n_m + \left(\frac{\partial n}{\partial N} \right) N \quad (1.23)$$

onde $\partial n / \partial N$ é uma constante, freqüentemente determinada experimentalmente [12]. Comparando as equações (1.22) e (1.23) com (1.16) e (1.15) pode-se notar que, nesta aproximação fenomenológica, a susceptibilidade complexa induzida pelo bombeio, χ_b , varia linearmente com o número de portadores N :

$$\chi_b = n_m + iN \quad (1.24)$$

$$\alpha = \frac{\omega \partial n / \partial N}{-X_{\text{im}} - c \partial g / \partial N} \quad (1.25)$$

O parâmetro α

Um parâmetro muito importante na teoria dos lasers semicondutores é a razão entre a parte real e a parte imaginária da susceptibilidade induzida pelo bombeio externo, χ_b , e é dado por

$$\alpha = \frac{\omega \partial n / \partial N}{-X_{\text{im}} - c \partial g / \partial N} \quad (1.25)$$

$$\alpha = \frac{\omega \partial n / \partial N}{-X_{\text{im}} - c \partial g / \partial N} \quad (1.25)$$

Devido a $\partial n / \partial N$ ser sempre negativo, α é um número positivo adimensional. Este parâmetro marca a principal diferença entre os lasers semicondutores daqueles lasers de dois níveis. Qualquer mudança na parte real da susceptibilidade (mudança na freqüência) deve estar acompanhada de uma mudança na parte imaginária (ganho) [1]. Portanto, o fator α depende da dessintonização entre a freqüência do campo óptico e a freqüência no pico do ganho do material. Para o sistema de dois níveis este fator é nulo na ressonância. Isto não acontece para materiais semicondutores, onde este parâmetro varia entre valores de dois a seis [13–15]. A origem de α está ligada

a curva de ganho do material semiconductor. Devido à ca de bandas de energia ao inv

a presen,es de dois n'iveis de energia, a curva de ganho é assimétrica e seu pico está numa

freqüência para a qual o índice de refração induzido pelos portadores não é

nulo. Isto não ocorre para lasers de dois n'iveis, onde a curva de ganho tem uma forma simétrica, Lorentziana, e onde não existem efeitos dispersivos na curva do ganho.

1.1 Princípios de operação 18

O fator α tem um forte impacto nas propriedades espectrais do laser e também na sua estabilidade quando o laser é perturbado por mecanismos externos. A largura de linha do campo do laser, $\Delta\omega_0$, é dada pela equação [13]

$$\Delta\omega_0 = \frac{\Gamma_0}{P} \sqrt{1 + \alpha^2} \quad (1.26)$$

onde Γ_0 é a taxa de decaimento do fóton (inverso do tempo de vida do fóton), P é o número médio de fótons presentes no modo. Da equação (1.26) podemos notar que a largura de linha do laser é alargada por um fator $(1 + \alpha^2)$, devido a isto o parâmetro α é conhecido na literatura como o fator de acentuação ou ampliação da largura de linha (*linewidth enhancement factor*).

Equações de taxa

Para completar a descrição fenomenológica é necessário uma relação entre a densidade de portadores N e a densidade de corrente J . Isto pode ser feito através de uma equação de taxa que considere todos os mecanismos nos quais os portadores de carga são gerados ou perdidos dentro do meio ativo. Assumindo neutralidade de carga, para garantir que a equação de taxa para os buracos possa ser derivada daquela para os elétrons, em forma geral a equação de taxa para densidade de portadores (pares elétron-buraco) pode ser escrita como:

$$\frac{\partial N}{\partial t} = D \nabla^2 N + \frac{R(N)}{qd} \quad (1.27)$$

onde D é o coeficiente de difusão do número de portadores. O segundo termo da equação (1.27) considera a taxa de injeção dos portadores através da corrente do bombeio externo; q é a carga do elétron e d é a espessura da camada ativa. O termo relacionado com as perdas de portadores devido a

último termo, $R(N)$, está diferentes processos de recombinação (radiativos e não-radiativos). Para a maioria dos lasers semicondutores as dimensões da camada ativa

são muito menores que o comprimento de difusão. Então, nesta região a densidade de portadores N não varia significativamente e pode ser considerado constante. Assim, o termo de difusão na equação (1.27) pode ser desprezado. Com esta aproximação N é independente do espaço ($\frac{\partial N}{\partial x} = 0$) e a derivada parcial $\frac{\partial N}{\partial t}$ pode ser substituída pela derivada ordinária $\frac{dN}{dt}$. No estado estacionário ($\frac{dN}{dt} = 0$), obtemos que a densidade de corrente é dada por $J = qdR(N)$. O termo $R(N)$ pode ser separado em duas partes, a primeira parte descrevendo as perdas da população estimulada e a

segunda parte devida a emissão espontânea ou processos não radiativos):

$$R(N) = R_{est}N_f + \frac{N}{\tau_e(N)} \quad (1.28)$$

sendo N_f o número de fótons e R_{est} a taxa de emissão estimulada. O tempo de decaimento espontâneo, $\tau_e(N)$ é dado por [16]:

$$\frac{1}{\tau_e(N)} = A_{nr} + BN + CN^2 \quad (1.29)$$

onde A_{nr} considera as recombinações não radiativas devido a defeitos (ou impurezas) na camada ativa, BN tem em conta as recombinações radiativas espontâneas, e CN^2 é devido aos processos de recombinação Auger.

O primeiro termo $R_{esp}N_f$ da equação (1.28) é devido à taxa

de recombinação estimulada que dá origem à emissão estimulada da luz. Este termo é diretamente proporcional ao número de fótons dentro da cavidade. A taxa de emissão estimulada, R_{est} , é dada por [2]:

$$R_{est} = v_g g(N) \quad (1.30)$$

sendo $g(N)$ o ganho óptico dado pela equação (1.22) e $v_g = c/n_g$ é a velocidade de grupo do modo longitudinal.

1.1 Princípios de operação

Este modelo fenomenológico considera que os coeficientes A_{nr} , B e C não dependem da injeção de corrente, mas esta aproximação é muito grossa, devido a que é conhecida a dependência de B com a densidade de portadores e C depende do aquecimento Joule provocado pelo fluxo de corrente. Usando as equações (1.27) e (1.20) podemos achar uma relação para a corrente limiar

do laser, J_{lim} : $J_{lim} = qdN_{lim}$

$$J_{lim} = (1.31) \tau_e (N_{lim})$$

sendo N_{lim} a densidade de portadores no limiar, dado por:

$$N_{lim} = N_0 + \frac{(\alpha_e + \alpha_{int})}{\Gamma \partial g / \partial N} \quad (1.32)$$

Para correntes acima de J_{lim} , o número de fótons por unidade de volume

dentro da cavidade, N_f , está relacionado com a corrente de bombeio por meio da equação:

$$N_f = \eta_i \frac{J}{q d} - J_{lim} \tau_p \quad (1.33)$$

onde η_i , com valor entre 0 e 1, é a eficiência quântica interna introduzida fenomenologicamente e τ_p é o tempo de vida do fóton dentro da cavidade, que está relacionado com a velocidade de grupo v_g por meio de:

$$1 = v_g (\alpha_e + \alpha_{int}) \tau_p \quad (1.34)$$

A equação (1.33) mostra que uma vez atingido o limiar de operação, o número de fótons dentro da cavidade aumenta linearmente com a densidade de corrente

J . A potência emitida pelo laser semiconductor por uma de suas faces é dada por:

$$P_{out} = \frac{h\nu v_g \alpha_e V N_f}{2} \quad (1.35)$$

onde $V = Lwd$ é o volume do meio ativo. Portanto, a potência total do laser

1.1 Princípios de operação 21

pode ser dada em função da corrente de bombeio I , por meio da relação:

$$P_{out} = \frac{h\nu \eta_i \alpha_e}{2q\alpha_e + \alpha_{int}} (I - I_{lim}) \Delta L \quad (1.36)$$

O termo Δ/L considera aquela parte da corrente que não passa pela camada ativa. Da equação (1.36) podemos notar que, caso I_{lim} e Δ/L não varie de forma linear com I , a potência do laser não cresce linearmente com a corrente de bombeio. Existem três possíveis mecanismos de saturação do processo de amplificação com o crescimento do bombeio: (i) O termo Δ/L pode aumentar de forma não linear com a corrente I , (ii) O valor de I_{lim} pode também não linearmente depender da corrente e aumenta com I . Um possível mecanismo é o aquecimento a junção que pode diminuir o tempo de recombinação τ_e enquanto se aumenta a potência do laser. (iii) As perdas internas α_{int} aumentam com I .

A aproximação fenomenológica descreve bastante bem as características da emissão de um laser semiconductor, sendo possível descrever a dinâmica do laser observada experimentalmente. Solucionando as equações (1.6) e (1.7) junto com as aproximações (1.22) e (1.24) obtemos as equações de taxa para

o laser semiconductor:

$$\dot{E} = \frac{G(N)}{2} E - \frac{E}{\tau_p} \quad (1.37)$$

$$\dot{N} = J - N + BN^2 + CN^3 - \frac{A_{nr} G(N)}{2} E^2 \quad (1.38)$$

onde o ganho não linear, $G(N)$, é dado por:

$$G(N) = G_0 \frac{N - N_0}{1 + \alpha E^2} \quad (1.39)$$

||

sendo α o coeficiente de ganho não linear introduzido fenomenologicamente

1.2 Laser de diodo com realimentação óptica

ao e injeção óptica

para considerar a saturação do ganho. O coeficiente $G_0 = \partial G / \partial N$ representa

o ganho modal. Separando em amplitude (P) e fase (φ) a variação lenta do campo elétrico E , podemos substituir a equação (1.37) por:

$$P = G_0 \frac{A - A_0}{1 + \alpha E^2 - \tau_p} P \quad (1.40)$$

$$\varphi = \alpha G_0 \frac{A - A_0}{2(1 + \alpha E^2)} \quad (1.41)$$

$$2(1 + \alpha E^2)$$

|| Inicialmente existe uma equação

para a polarização P , resultante da equação da matriz densidade. A taxa de decaimento de P depende dos fenômenos de relaxação intrabanda (defasamento da coerência quântica), que têm uma escala de tempo muito mais curta que os tempos de vida dos fótons e dos portadores. Portanto, esta equação de taxa para a polarização foi eliminada adiabaticamente ($\dot{P} = 0$).

Ficam assim as equações (1.37)-(1.41) estabelecidas como as equações de taxa que descrevem um laser monomodo de junção de diodo de semiconductor. Modificações destas equações podem ser feitas para descrever a injeção de radiação externa. Esta radiação pode ser de um

outro laser ou da realimentação da própria radiação emitida e refletida no exterior.

1.2 Laser de diodo com realimentação e injeção

ótica

Nesta seção deduziremos as equações de taxa para um laser semicondutor na presença de realimentação e injeção óptica. Primeiro consideraremos o modelo do ressonador Fabry-Perot, analisado nas seções anteriores, no caso estendido de realimentação

ótica, como mostrado na figura (1.4). Isto corresponde a um amplificador com duas cavidades. A primeira, que levaria as equações (1.37)(1.41), consiste na cavidade feita pelas faces polidas do bloco semicondutor.

1.2 Laser de diodo com realimentação e injeção

ótica

A segunda é a cavidade externa, feita por um espelho e uma das faces (a mais refletora) do semicondutor.

Figura 1.4: Modelo de cavidade Fabry-Perot externa usado para derivar as equações de taxa para o caso da realimentação ótica

Devemos diferenciar dentro da cavidade do diodo, as ondas viajando na direção positiva, $E^+(t)$, e negativa, $E^-(t)$, no eixo z. A equação que descreve a amplitude do campo após um tempo ida e volta na cavidade interna, τ_{int} , em termos da amplitude do campo presente, quando não há perturbação externa, é dada por [11]:

$$E^+(t + \tau_{int}) = g_l E^+(t) \quad (1.42)$$

onde g_l é dado por:

$$g_l = \exp \left[\Gamma g(N) - \alpha_{int} - \alpha_e \right] L \exp \left[-2i \left(\frac{\omega_{lim} L}{c} \frac{\partial n}{\partial N} \right) \right] \quad (1.43)$$

Para tratar a igualdade entre as amplitudes presentes na pequena cavidade incluindo o sinal externo, devido a uma injeção

óptica ou a uma realimentação óptica, a equação (1.42) deve ser reescrita incluindo

o sinal externo

1.2 Laser de diodo com realimentação óptica

incluindo o sinal externo

incluindo sinal externo ($E_{ext}(t)$) explicitamente:

$$E^+(t + \tau_{int}) = \left[E^+(t) + E_{ext}(t) \right] g_l \quad (1.44)$$

$$g_{ext}$$

1.2.1 Injeção ótica

Consideremos um campo elétrico monocromático com amplitude complexa E_x e frequência angular $\omega = \omega_0 + \Delta\omega$ diante da face direita ($z = L$). A face tem um coeficiente de transmissão de amplitude t_1 . O campo que entra na cavidade do diodo tem a forma:

$$E_{in}(t) = t_1 E_x e^{i\Delta\omega t} \quad (1.45)$$

Usando o fato de que para as condições típicas de operação a função evolução g (equação 1.43) pode ser aproximada por $1 + \ln(g)$, a equação para uma injeção ótica pode ser aproximada por:

ao ótica monocromática

$$E^+(t + \tau_{int}) = \ln(g) + t_1 E_x e^{i\Delta\omega t} \quad (1.46)$$

A equação (1.46) pode ser aproximada por uma equação de taxa se o campo não muda muito dentro de um tempo ida e volta na cavidade interna. Esta equação de taxa é escrita como:

$$E(t) = \frac{1}{1 + \alpha} [G(N) - \Gamma_0] E(t) + \kappa P_x e^{i(\Delta\omega t + \varphi_x)} \quad (1.47)$$

onde a taxa de injeção é dada por $\kappa = t_1/\tau_{int}$. P_x é o número de fótons na injeção externa, estando relacionada com o campo de injeção E_x por meio da

$$i\varphi_x$$

equação $E_x = \sqrt{P_x}e$. Em muitas aplicações é útil trabalhar com potência de injeção P_{inj} em watts ao invés do número de fótons de injeção. Estas duas

1.2 Laser de diodo com realimentação

ao e injeção óptica

quantidades estão relacionadas por meio da equação abaixo:

$$P_{inj} = \frac{r_2 P_x}{r_1 + r_2} \frac{1 - r_1}{1 - r_2} \quad (1.48)$$

onde $r_i = \sqrt{R_i}$, $i=1,2$, são os coeficientes de reflexão de amplitude. Neste caso a taxa de injeção é dada por:

$$\kappa = \frac{1 - r_1 (1 - r_2)}{\tau_{int} r_2 (1 - r_2 r_2) r_2 - r_1} \quad (1.49)$$

1.2.2 Realimentação óptica

Nesta seção estudaremos o caso de realimentação óptica externa por

meio de um espelho externo com refletividade de potência ótica igual a $R_3 = r_3^2$, colocado a uma distância $L_{ext} = c\tau/2$ da face direita (r_2) do laser semiconductor, onde τ é o tempo de ida e volta do campo na cavidade externa. Para $z = L$, a amplitude da onda viajando na direção negativa do eixo z , $E_-(t)$, é a combinação da reflexão de $E_+(t)$ e da transmissão da onda dentro da cavidade externa, contendo contribuições de um número infinito de tempos de ida e volta no sistema externo. Deste modo,

$$\begin{aligned}
 E_-(t) = & r_2 E_+(t) + r_2^2 r_3 E_+(t - \tau) e^{-i\omega\tau} \\
 & + r_2^2 r_3 (r_2 r_3) E_+(t - 2\tau) e^{-2i\omega\tau} \\
 & + r_2^2 r_3 (r_2 r_3)^2 E_+(t - 3\tau) e^{-3i\omega\tau} \\
 & + \dots \quad (1.50) = r_{2,ext}^+ E_+(t) + E_-(t) \quad (1.51)
 \end{aligned}$$

1.2 Laser de diodo com realimentação

ao e injeção ótica

O sinal externo E_{ext} pode então ser escrito como:

E_{ext}

$$E_{ext}(t) = \sum_{n=1}^{\infty} (r_2 r_3)^n e^{-in\omega\tau} E_+(t - n\tau) \quad (1.52)$$

E_{ext}

$$\sum_{n=1}^{\infty} r_2^n$$

Quando a realimentação é fraca ou a face do laser semiconductor onde se reinjeta

o feixe é antirefletora, a realimentação pode ser aproximada considerando só uma ida e volta na cavidade externa. Portanto, a equação para a onda $E^+(t)$ pode ser dada por:

$$E^+(t + \tau_{int}) = g_l E^+(t) + \frac{1}{2} \frac{r_2 r_3}{r_2} e^{i\omega\tau} E^+(t - \tau) \quad (1.53)$$

A equação (1.53) pode ser aproximada por uma equação de taxa para o campo elétrico no diodo, resultando na equação de Lang e Kobayashi [17]:

$$\dot{E}(t) = \frac{1}{2\tau_p} (1 + i\alpha) G(N) E(t) + \kappa E(t - \tau) e^{-i\omega\tau} \quad (1.54)$$

onde κ é

e a taxa de realimentação óptica sendo definida como:

$$\kappa = \frac{1}{2\tau_{int}} \frac{r_2 r_3}{r_2} \quad (1.55)$$

Esta equação é a mais usada para o estudo de um laser de diodo na presença de realimentação e suas soluções ao com no

ao óptica, serão descritas mais detalhe capítulo seguinte (ver seção 2.2.3).

Capítulo 2

Dinâmica de lasers de diodo com realimentação óptica

Neste capítulo serão apresentados alguns resultados experimentais e cálculos numéricos para um laser semiconductor com realimentação óptica. O tema principal deste capítulo é estudar o fenômeno das flutuações de baixa frequência (*LFF - Low Frequency Fluctuations*) e a sua dependência com alguns parâmetros de controle.

Nas primeira seção definiremos os parâmetros de controle usados no estudo destes sistemas, e também a região no espaço de parâmetros na qual iremos trabalhar. Em seguida daremos uma revisão bibliográfica das dinâmicas temporais presentes num laser de diodo sujeito a realimentação óptica (seção 2).

Na seção 3 mostraremos resultados experimentais e numéricos das *LFF* e sua dependência com a corrente de bombeio. Na seção 4 estudaremos as recuperações das *LFF*. Será definido e medido um tempo de recuperação e analisaremos a sua dependência com a corrente de bombeio. Um novo tipo de recuperação foi observado para cavidades externas longas.

2.1 Parâmetros de controle

O sistema do laser semiconductor com c

realimenta,ção optica pode ser estudado usando quatro parâmetros de controle: a corrente de bombeio, a quantidade de realimenta,ção entre o espelho externo e o laser de diodo (ou

ao optica, a dist,ção do tempo ida e volta do feixe na cavidade externa, τ) e a fase da realimenta,ção. A corrente de bombeio é,

optica. e controlada por uma fonte de corrente ou tens,ção cuja resolu,ção é de 0,1mA. A dist,ção entre o espelho externo e o laser é mudada de forma grossa variando a posi,ção do espelho. A fase de reinje,ção é importante só para cavidades curtas e pode ser controlada mudando o comprimento da cavidade externa a escalas micrométricas. Esta fase é desprezível para comprimentos da cavidade externa que sejam duas ordens de grandeza maiores que o comprimento ótico da cavidade do laser [18, 19]. Portanto, para os nossos experimentos, esta fase pode ser desprezível, uma vez que trabalharemos com comprimentos de cavidade externa muito maiores que a cavidade interna do laser.

A quantidade de realimenta,ção ótica é o parâmetro mais difícil de definir e quantificar, devido ao fato que ele depende não só da quantidade

de luz refletida no espelho externo, mas também depende de alguns componentes óptica nos

óptica dentro da cavidade (perdas presentes no espelho externo, separadores de feixe, nas lentes dentro da cavidade externa, etc) e também de um fator de acoplamento que leva em conta a qualidade do alinhamento óptico e

o casamento de modo entre o feixe emitido e o feixe que retorna. O casamento de modo é controlado usando lentes colimadoras muito pr

óximas a cavidade

do laser, e o alinhamento ópticos

óptico e controlado usando parafusos

micrométricos que podem inclinar o espelho externo.

Experimentalmente é difícil medir o valor real da fração da luz que é reinjetada dentro da cavidade interna do laser. A maneira mais conveniente de se medir a realimentação óptica é indiretamente, usando o fato de que a

2.1 Parâmetros de controle 29

corrente de limiar do laser diminui na presença de realimentação

óptica. Para

este sistema, de acordo com a equação (1.54), existe uma nova condição de

limiar: $G = 1/T_p - 2\kappa$. Assim, o nível de realimentação ótica está relacionado com a redução da corrente limiar, ξ , por meio da equação:

$$\xi = \frac{J_{lim,sol} - J_{lim,real}}{J_{lim,sol}} = \frac{\kappa}{2} \frac{1}{T_p} \quad (2.1)$$

onde $J_{lim,sol}$ é a corrente limiar do laser solitário (sem realimentação ótica), $J_{lim,real}$ a corrente limiar do laser na presença de realimentação ótica, $1/T_p$ são as perdas do laser solitário e κ é a taxa de realimentação ótica definida no capítulo anterior (ver seção 1.2.2). Note que a equação (2.1) somente é válida se $1/T_p(J_{lim,sol}) \approx 1/T_p(J_{lim,real})$, ou seja, se as perdas internas não mudam consideravelmente com variações na corrente. Geralmente, a taxa de realimentação ótica é escrita em termos do nível de realimentação η^2 , dada em dB, sendo definida como a razão entre a intensidade emitida pelo laser e a luz reinjetada.

$$\eta^2 = \frac{\xi_{Tint}}{\kappa} = (2.2)$$

Nesta tese trabalharemos experimentalmente com reduções de corrente limiar entre 6% até 14%, que correspondem a valores de κ entre 8.46 ns^{-1} e 19.74 ns^{-1} (supondo $1/T_p = 282 \text{ ns}^{-1}$), e em termos de η^2 entre -23.4dB e -16dB (supondo $T_{int} = 8 \text{ ps}$). Como veremos na seção seguinte, estes níveis correspondem a regimes de realimentações moderadas a fortes, enquanto níveis de realimentação fracos correspondem a reduções na corrente limiar menores que 1%, ou equivalentemente a um nível de realimentação $\approx -39 \text{ dB}$.

2.1.1 O espaço dos parâmetros

Nesta seção descreveremos fenomenologicamente a dinâmica de um laser semiconductor com realimentação de fase formado pela corrente

ao ótica, no espaço
2.1 Parâmetros de controle 30

de bombeio e o nível ótico. Esta descrição é tomada das

referências [6, 20] e é representada na figura (2.1), onde podem ser observadas cinco regiões de comportamento que dependem do nível da realimentação ótica.

Figura 2.1: Diagrama de fase experimental para um laser semiconductor com realimentação. O retângulo indica a região na qual iremos trabalhar.

ao ótica. Figura tomada da referência [20].

Os autores das referências [6, 20] observaram que para níveis fracos de ao ótica, o laser tinha emissão

realimentação monomodo. Para um nível de realimentação igual a -70dB (regime II) o sistema admite várias soluções estáveis que correspondem aos modos da cavidade externa. Aumentando o nível de realimentação, aumenta-se o número de modos externos em que o laser pode operar, e ocorre emissão espontânea de laser gerando pulso entre os diferentes modos da cavidade externa (*mode hopping*). As regiões I e II são consideradas regiões de realimentação fraca. Definindo os limites inferiores e superiores da região II, r_a e r_b , podemos analisar a dinâmica deste sistema. Se $r < r_a$ o laser opera monomodo, sem importar a fase da realimentação ótica (regime I). No regime

2.1 Parâmetros de controle 31

II, $r_a <$

$r < r_b$, o sistema pode emitir em um único modo da cavidade externa, ou em vários, dependendo da fase da luz reinjetada. No entanto, a operação multimodo tem uma razão de supressão modal (*mode suppression ratio*) superior a 20dB. Para esta região a largura de

linha de emissão pode ser reduzida quando comparada com o laser solitário,

como foi observado na referência [3], onde a largura de linha foi reduzida de 17MHz a 0.1MHz. Neste regime a realimentação

óptica melhora a qualidade do laser, especialmente usando cavidades pequenas, onde a grande separação entre os modos da cavidade externa favorece a emissão monomodo numa nova cavidade de maior fineza quando comparada com a cavidade do laser solitário [18].

Se $r < r_b$ só um modo da cavidade interna está ativo, enquanto muitos modos da cavidade interna são excitados para $r > r_b$, onde a razão de supressão modal cai abruptamente; esta região é conhecida como o regime IV. No regime III, obtido para correntes acima de $1.5 I_{lim}$, a realimentação melhora a qualidade do laser, e a linha de emissão é reduzida novamente [21, 22].

O regime V é considerado um nível de realimentação forte, e nesta região a realimentação melhora as propriedades de coerência do laser. Este regime só pode ser obtido com um recobrimento anti-reflexão na face do laser, onde está presente a realimentação, e também é necessário um perfeito alinhamento óptico.

No regime IV, considerado como um nível de realimentação moderado, aparece uma rica dinâmica, sendo esta região a mais estudada na literatura [4,5,7, 25–33]. Passando do regime III ao regime IV, encontrou-se uma rota quase-periódica ao caos [23]. Nesse trabalho mostrou-se que, para um nível de realimentação de -43dB, o modo principal do laser fica instável através de uma bifurcação de Hopf aparecendo um ciclo limite na frequência de oscilações de relaxação do laser solitário. Aumentando o nível de realimentação, este ciclo limite muda, e para um nível de realimentação igual

a

-31dB ele apresenta as características de um atrator caótico. Variando a re

2.2 Dinâmica temporal do sistema

alimentação, de -43dB a -32dB, o espectro de potências apresenta picos na intensidade a uma frequência correspondente ao inverso de tempo ida e volta da luz na cavidade externa (v_{ext}). Para maiores níveis de realimentação, aparece um travamento de frequência entre v_{ext} e as oscilações de relaxação do laser solitário, v_r . Finalmente estes picos se alargam, mostrando o comportamento de um atrator caótico.

Nesta tese vamos trabalhar no regime de níveis de realimentação moderados e para correntes próximas ao limiar de corrente do laser. Esta região está marcada por um retângulo na figura (2.1) e como veremos na seguinte seção esta região está caracterizada por oscilações na intensidade do laser.

2.2 Dinâmica temporal do sistema

Nesta seção apresentaremos as dinâmicas temporais presentes num laser de semicondutor quando parte da luz é reinjetada para dentro da sua cavidade interna. Podemos identificar duas escalas de tempo naturais neste sistema: as oscilações de relaxação cujo período é da ordem de 1ns (dependendo da corrente de bombeio), e o tempo ida e volta do feixe na cavidade externa (τ) que pode variar entre alguns nanosegundos até dezenas de nanosegundos. Neste sistema, além daquelas escalas de tempo naturais, aparecem duas dinâmicas. A primeira dinâmica é rápida

e apresenta pulsos irregulares, cujo período é aproximadamente 1ns e largura em torno de 100ps (ver seção 2.2.2). A outra dinâmica é lenta, sendo conhecida na literatura como flutuações de baixa frequência (*LFF* - “*Low Frequency Fluctuations*”) [29]. Na região das *LFF* a potência do laser cai quase até zero e se recupera, até um valor médio constante. Tais quedas de potência se repetem a intervalos de tempo não regulares e dependem de alguns parâmetros de controle como a corrente do laser, o tempo de ida e volta do feixe na cavidade externa (τ) e a taxa de realimentação [25–28]. Nas seções seguintes mostraremos uma

2.2 Dinâmica temporal do sistema

bibliográfica das *LFF* e também da dinâmica rápida presente em lasers de diodo com realimentação

ópticas.

2.2.1 Flutuações de Baixa Frequência -*LFF*

Esta dinâmica é a mais estudada na literatura [4–7, 29–31]. Muitos trabalhos estudaram a estatística do tempo entre pulsos ou tentaram explicar a origem destas oscilações. No entanto, a origem das *LFF* ainda não está bem entendida e continua sendo um tema aberto para discussão. A taxa característica destas flutuações (1-100MHz) é muito menor que as outras frequências típicas do laser do sistema, por exemplo as oscilações de relaxação (1GHz), por este motivo esta dinâmica leva esse nome de

flutuações de baixa frequência.

Giudici e col. [7] estudaram as propriedades da intensidade de um laser de diodo na presença de realimentação óptica. Fixando o nível de realimentação de moderado a forte, e variando somente a corrente de bombeio, foram observados três regimes dinâmicos qualitativamente diferentes:

Regime I -Intensidade Constante. Para correntes menores que

o limiar do laser solitário, a intensidade é quase constante no tempo. Uma pequena oscilação pode ser resolvida no espectro de potências, onde aparece um pico que corresponde ao inverso do tempo ida e volta do feixe na cavidade externa ($1/\tau$) ou à separação entre os modos da cavidade externa, como pode ser visto na figura 2.2(a). O espectro óptico mostrou que o laser funciona num só modo do laser solitário.

Regime II -LFF. Para correntes acima do limiar do laser solitário a intensidade apresenta quedas separadas por regiões de intensidade aproximadamente constante, como pode ser observado na figura 2.2(b). O espectro de potências cresceu na região das frequências baixas e o espectro óptico mostra vários picos que correspondem modos longitudinais do

óptico mostra v
2.2 Dinâmica temporal do sistema

aos

laser solitário. ao corresponde

u

Esta região das flutuações de baixa frequência (*LFF*).

Regime III -Colapso de Coerência. Para maiores correntes de bombeio, aumenta-se a frequência das oscilações na intensidade do laser, como podemos observar na figura 2.2(c). O espectro de potências mostra uma distribuição larga, com uma estrutura de picos que conservam o tempo ida e volta do feixe na cavidade externa. Neste regime a largura de linha de emissão do laser aumenta para 10-25GHz na presença de realimentação moderada a forte. Esta região é conhecida na literatura como “colapso de coerência”(CC)[5].

Nesta tese só vamos trabalhar no regime III, correspondendo à região das flutuações de baixa frequência. A frequência média das *LFF* depende dos parâmetros de controle (corrente de bombeio, nível de realimentação, τ), e a dependência com a corrente de bombeio será analisada na seção 2.3.

2.2.2 Escala temporal rápida

Um laser de diodo é um sistema multimodo, devido à

presença do laser, dos modos da cavidade externa, cuja separação no espectro é da ordem de 500MHz, junto com os modos da cavidade interna, cuja separação espectral é da ordem de 150GHz. Na maioria dos experimentos com lasers de diodo com realimentações temporais com osciloscópio

óptico, adquiriram-se osciloscópios digitais cuja largura de banda era

menor a 1GHz. Portanto, este tipo de medida não pode resolver a escala rápida das flutuações de intensidade.

Usando uma “*streak camera*”¹, cuja resolução temporal pode chegar até 16ps, para capturar séries temporais pode-se observar as pulsações rápidas presentes no laser [32, 33]. A observação de flutuações até um nível zero de intensidade, na escala de picosegundos, é interpretada como uma evidência

¹detector multicanal de alta resolução
2.2 Dinâmica temporal do sistema

Figura 2.2: Comportamento temporal da intensidade do laser (esquerda) com os seus respectivos espectros de potência (direita) para níveis de realimentação de moderados a fortes. (a) Intensidade constante. (b) Flutuações de baixa frequência *LFF*. (c) Colapso de coerência. Os regimes (b) e (c) correspondem à região IV da figura 2.1. Estas figuras foram tomadas da referência [7].

2.2 Dinâmica temporal do sistema

experimental das previsões do modelo de Lang and Kobayashi, onde as *LFF* aparecem como a média temporal de uma pulsação rápida (ver seção 2.2.3).

Vaschenko e col. [33] fizeram dois conjuntos de medidas para estudar as *LFF*. A primeira medida consistiu em capturar séries temporais usando um osciloscópio digital cuja largura de banda era de 500MHz e simultaneamente capturar séries temporais usando a *streak camera*, cuja resolução temporal podia chegar a 16ps. Eles observaram que existem pulsos rápidos de intensidade que são parcialmente filtrados nas séries do osciloscópio, devido à largura de banda limitada na detecção. Após uma queda de potência os pulsos rápidos desaparecem, e se recuperam depois de um certo tempo, como é notado na figura

2.3. Os pulsos rápidos têm uma certa periodicidade que corresponde ao tempo τ . No entanto, também existem pulsos de escala temporal mais curtos, o que sugere a influência de frequências óticas maiores. O resultado na intensidade total é

e uma pulsação cuja repetição pode chegar a escala de subnanossegundos para certos intervalos da evolução temporal.

Para analisar a origem da pulsação em escalas temporais curtas

(menores que τ), os autores realizam um segundo conjunto de medidas, desta vez resolvidas espectralmente. Observa-se que a maior parte do tempo o sistema opera em vários modos longitudinais, não consecutivos, da cavidade interna do laser, confirmando os resultados obtidos num trabalho anterior [34]. Cada modo dominante está pulsando com um período dado pelo tempo τ , mas em geral, a fase da pulsação é diferente para cada modo (ver figura 2.4). A origem da pulsação rápida é entendida como um travamento parcial de modos das ressonâncias da cavidade externa dentro de cada ressonância da cavidade interna do laser. Devido aos diferentes modos longitudinais pulsarem com fases arbitrárias, a intensidade total do laser apresenta pulsações mais rápidas que o tempo τ , em torno de um valor de intensidade médio não-nulo. A análise mostra que a queda na intensidade total se produz depois que dois ou mais modos começam a pulsar em fase. Além disso, observa-se que, depois de cada

2.2 Dinâmica temporal do sistema

Figura 2.3: S´erie temporal do laser na regi˜ao das *LFF* (regi˜ao IV da figura 2.1) capturada com (a) um oscilosc´opio cuja largura de banda ´e de 500MHz e (b) uma “streak camera”cuja resolu¸˜ao ´e 250ps. Figuras tomadas da referˆencia [33].

2.2 Dinˆamica temporal do sistema

queda de intensidade, muda o n´umero de modos e a sua fase relativa, igualmente o conjunto de modos dominantes. A origem das quedas, portanto, est´a relacionada com a intera¸˜ao dos modos longitudinais da cavidade interna do laser, onde o sistema opera com modos n˜ao consecutivos.

Vaschenko e col. [33], concluem no seu trabalho que a origem das quedas est´a relacionada com a intera¸˜ao dos modos longitudinais da cavidade interna do laser. Uma poss´ıvel interpreta¸˜ao f´ısica do mecanismo pode ser explicada por meio da instabilidade de um laser multimodo. O sistema est´a controlado essencialmente pela freq˘uˆencia τ_1^{-1} . Para um modo do laser, os modos da cavidade externa tendem a travar em fase durante o processo de crescimento da intensidade m´edia total depois de uma queda, levando assim a uma pulsa¸˜ao. Se τ ´e suficientemente grande, o material ativo pode recuperar-se antes que seja gerado o pr´oximo pulso, e um novo modo pode operar, sendo disparado a partir do ru´ıdo de emiss˜ao espontˆanea. Os modos da cavidade externa dentro da largura de banda deste novo modo operante tendem tamb´em a travar em fase, mas a fase de travamento geralmente ser´a diferente daquela fase do modo que existia previamente. Desta forma ´e poss´ıvel a opera¸˜ao de v´arios modos eletromagn´eticos mas o seu acoplamento n˜ao-linear leva a uma instabilidade a qual d´a origem `a queda da intensidade total e a varia¸˜oes r´apidas do

a queda da intensidade total e a varia¸˜oes r´apidas do

material, como por exemplo o índice de refração. Em consequência, há um deslocamento na frequência e o laser começa a funcionar em outros modos. O processo, então, se inicia novamente.

Os autores concluem que a pulsação rápida, menor que τ , se deve principalmente à superposição da intensidade de diferentes modos longitudinais do laser, cada um deles mostrando trens de pulsos que correspondem a um processo de travamento de fase nas ressonâncias externas. As quedas na intensidade são devidas a uma instabilidade multimodo do laser e o valor da intensidade total fica acima do nível de emissão espontânea. O sinal não se repete entre dois *LFF*, portanto o papel do ruído e o caráter determinístico

2.2 Dinâmica temporal do sistema

Figura 2.4: Acima: Séries temporais para três modos dominantes do laser para tempos em torno de uma queda de potência. A linha pontilhada preta indica o nível base. Abaixo: Correlação modal definida como o produto das potências modais acima do nível base. Figuras tomadas da referência [33].

2.2 Dinâmica temporal do sistema

do sistema fica como uma questão aberta. Após uma queda, na primeira parte da recuperação da intensidade, o sistema é dominado pelo ruído, mas a parte seguinte da recuperação tem um caráter determinístico, devido à interação multimodo. Por último, os autores ressaltam que é difícil estabelecer uma

conclusão acerca do papel do ruído neste sistema medindo apenas a intensidade e a frequência de operação do laser.

2.2.3 Modelos Físicos

O modelo mais conhecido na literatura de dinâmica de lasers semicondutores com realimentação óptica foi proposto por Lange e Kobayashi [17]. Neste modelo se estudam as equações de taxa para o campo elétrico e a densidade de portadores de um laser monomodo. A realimentação óptica é considerada adicionando às equações um termo

de taxa de campo elétrico com atraso τ . Embora este modelo seja só válido para níveis de realimentação fracos e para lasers monomodo, é o mais usado para estudar este sistema, devido a que comprovadamente os resultados obtidos experimentalmente, sobretudo na região das *LFF*. Todos os nossos cálculos numéricos para estudar as *LFF*

serão feitos a partir das equações de Lang e Kobayashi. Devido à importância que tem este modelo no nosso trabalho, ele será descrito em mais detalhe na seção 2.2.3.

Um outro modelo físico para estudar este sistema foi proposto por Duarte e Solari [35, 36]. Neste modelo se analisa o problema da realimentação ótica em lasers semicondutores como um problema de condições de contorno de duas cavidades. A primeira cavidade corresponde ao laser solitário e uma segunda cavidade é formada por um espelho externo de refletividade de potência R e comprimento L_{ext} . Os autores estudam a mudança das soluções monocromáticas do laser em função das condições de contorno. Este modelo faz uma descrição mais completa que o modelo de Lang-Kobayashi, que só

2.2 Dinâmica temporal do sistema

mente é válido para $R \approx 0$. Existem dois casos limite mais estudados: se $R = 0$, as frequências do sistema serão dadas pelos modos longitudinais do laser solitário; se $R = 1$ as frequências serão dadas pelos modos longitudinais da cavidade externa. Os autores mostram que as bifurcações dos estados estacionários são governadas pelas condições de contorno e não pela física do sistema.

As equações de Lang e Kobayashi

As equações de Lang e Kobayashi (L-K), foram introduzidas por estes autores na referência [17]. Neste trabalho estudaram a resposta de um laser de diodo monomodo longitudinal na presença de realimentação ótica fraca (região II da figura 2.1).

Este foi um trabalho primordial para o estudo da dinâmica de um

laser de semiconductor com realimentação ótica. Uma grande quantidade de pesquisa é dedicada à dinâmica predita pelo modelo L-K; sendo que este modelo também é usado para a interpretação de resultados obtidos experimentalmente.

As equações de L-K descrevem a evolução temporal da amplitude complexa do campo elétrico

acoplado a densidade de portadores do meio ativo através de equações de taxa. As equações de L-K são as seguintes:

$$\frac{dE(t)}{dt} = (1 + i\alpha)G(N)E(t) + \kappa E(t - \tau)e^{-i\omega_0 \tau}$$

$$\frac{dN(t)}{dt} = J - \frac{G(N)E(t)}{\tau_s} - N_2$$

(2.3)

onde E é a amplitude lenta do campo elétrico, N é a densidade de portadores de carga, ω_0 é a frequência de operação do laser sem retroação

óptica, α é o fator alargamento de linha (*linewidth enhancement factor*), J é a densidade de corrente de bombeio, κ é a taxa de realimentação ótica (definida na seção

2.2 Dinâmica temporal do sistema

1.2.2), τ_p é o tempo de vida dos fótons dentro da cavidade interna do laser ($1/\tau_p$ representa as perdas internas do laser), τ_s é o tempo de vida dos portadores e τ é o tempo de ida e volta do feixe na cavidade externa. O ganho não-linear $G(N)$ é dado pela equação (1.39).

O modelo L-K descreve os resultados experimentais obtidos para níveis de realimentação fracos [17, 23]. Embora a região de validade das equações L-K corresponde a níveis de realimentação fracos, tais equações têm sido usadas para explicar regimes acima do seu nível de validade, ou seja, para regiões de níveis de realimentação moderados a fortes, em particular para estudar o regime das *LFF* [37]. Escrevendo as equações (2.3) em termos do módulo e fase de E , é fácil ver que as variáveis $P = E^2$ e φ resultam es

||

tas acopladas através do fator κ . Muitos autores incluem termos estocásticos na equação (2.3) para incorporar o ruído de emissão espontânea presente no sistema [6], mas a dinâmica

de um laser de diodo com realimentação óptica pode estar dominada inteiramente pelas equações determinísticas [37]. A solução estacionária da equação (2.3) é dada por:

$$\Delta N = 2\kappa \cos\Phi, \Delta J$$

$$+ 2\kappa \cos\Phi$$

$$P = ,$$

$$\frac{1/\tau_s - 2\kappa\cos\Phi\Delta\omega\tau}{\alpha\kappa\tau\cos\Phi + \kappa\tau\sin\Phi} = \frac{J - J_{lim,sol}}{N - N_{lim,sol}} e^{\Phi} \frac{\varphi(t) - \varphi(t - \tau)}{N_{lim,sol} - N_0} \quad (2.4)$$

onde $\frac{\Delta N}{N} = \frac{N - N_{lim,sol}}{N_{lim,sol}}$, $\frac{\Delta J}{J} = \frac{J - J_{lim,sol}}{J_{lim,sol}}$ e $\frac{\varphi(t) - \varphi(t - \tau)}{N_{lim,sol} - N_0}$, $N_{lim,sol} =$

$1/(\tau_s G_0 + N_0)$, $J_{lim,sol} = N_{lim,sol}/\tau_s$; sendo $N_{lim,sol}$ e $J_{lim,sol}$ a densidade de portadores e corrente no limiar do laser sem realimentação óptica.

As soluções da equação (2.4) são o resultado das interseções de uma função seno com uma reta de inclinação não nula. O fator $\kappa\tau$ é proporcional à amplitude da função seno e portanto determina a quantidade de soluções

2.2 Dinâmica temporal do sistema

estacionárias. Existem dois tipos de soluções: um conjunto é sempre instável (chamados antimodos), enquanto o outro tipo de soluções (chamados modos) pode ser estável ou instável dependendo dos parâmetros de controle [37]. No espaço de fase $(\Delta\omega\tau, \Delta N)$ as soluções estacionárias estão sobre a elipse

$$\alpha\tau \Delta N^2 + \frac{I}{\kappa\tau} \Delta N^2 = (\kappa\tau)^2 \quad (2.5)$$

Os modos da cavidade dupla estão localizados na metade inferior da elipse, enquanto os antimodos se localizam na metade superior. O modo de menor ΔN é o modo que tem menos perdas, o de máximo ganho, sendo sempre estável.

Integrando as equações (2.3) numericamente, obtemos que a intensidade do laser apresenta dois tipos de flutuações. Uma flutuação é bem rápida, como mostrado na figura 2.5(a), caracterizada por pulsos irregulares curtos de aproximadamente 50-100ps de duração, separados por intervalos de 500-1000ps. Passando um filtro numérico (300MHz), para simular a largura de banda da detecção experimental, observamos que a intensidade do laser tem quedas bruscas com recuperações em forma de degraus, onde cada degrau tem um intervalo temporal igual ao tempo τ , como pode ser visto na figura 2.5(b). Esta região corresponde ao regime das *LFF*, portanto podemos ver que estas equações conseguem prever qualitativamente os resultados experimentais (ver figura 2.3) obtidos nas referências [32, 33]. A figura 2.6 mostra o comportamento dinâmico do sistema. A trajetória passa a maior parte do tempo em torno de modos instáveis, em direção ao menor $\varphi(t) - \varphi(t - \tau)$ (da direita para a esquerda), em direção ao modo de máximo ganho. Estes modos instáveis são chamados quase-atratores [37]. Os pulos entre quase-atratores faz parte da recuperação. Existem dois tipos de pulos entre quase-atratores: o mais comum é o pulo em direção às frequências menores, mas também existem pulos para frequências maiores chamados pulos

2.2 Dinâmica temporal do sistema

Figura 2.5: Intensidade do laser em funçãõ do tempo, a partir do modelo L-K.

(a) Antes da filtragem e (b) apõs aplicar um filtro na figura (a). Os valores dos parâmetros usados no cãculo foram: $\tau=6\text{ns}$, $\kappa=22\text{ns}^{-1}$, $J/J_{lim,so}=1.013$.

inversos. Assim define-se a itinerãncia caõtica como pulos aleatõrios entre quase-atratores. Na literatura õe comum se refererir a uma itinerãncia caõtica com uma deriva (*chaotic itinerancy with a drift*) pois o processo envolve uma deriva na freqüência [37].

A queda na intensidade õe o resultado da colisãõ da trajetõria com um antimodo. Apõs a colisãõ, a variãvel ΔN cresce rapidamente atõe o seu valor limiar, $\Delta N=0$, e a sua diferençã de fase desloca-se para um valor prõximo ao limiar sem realimentaçõ. Em seguida, acontece uma nova itinerã

õtica. ancia.

O processo *LFF* consiste do crescimento da intensidade, em torno de modos da cavidade dupla, e da queda de intensidade, devido a uma colisãõ com um antimodo. A interpretaçõ fõsica dos pulos entre modos õe um processo de mistura de ondas (*wave-mixing process*). A oscilaçõ não-linear de um modo gera harmõnicos ressonantes com modos de outras freqüências, e a energia õe transferida ao modo de menor freqüência que resulta com excesso

2.3 Estatõstica das *LFF* 45

Figura 2.6: Evoluçãoo da trajetória no espaçoo de fase projetada no plano diferençade fasee densidadedeportadores, paraa regiãoo das *LFF* .

de ganho. A queda de intensidade é interpretada fisicamente como um efeito de interferência destrutiva na dupla cavidade, devido à mudançaa no índice de refraçãoo do material como conseqüênçaa da deriva em freqüênçaa. Depois de uma queda, o laser começaa a operar com a sua freqüênçaa solitária.

2.3 Estatística das *LFF*

Nesta seçãoo apresentaremos resultados experimentais em numéricos obtidos para um laser de diodo com realimentaçãooptica. Tais resultados se limitam ao

ao regiãoo das *LFF* , onde serãoo feitas estatísticas do tempo entre as *LFF* variando a corrente de bombeio.

Os experimentos e cálculos numéricos, descritos nas seguintes seções, foram feitos num tempo de aproximadamente três anos, que inclui revisãoo bibliográfica de lasers semicondutores caóticos, montagem de dois lasers de diodo com realimentaçãoopticos para este sistema

ao optica, estudo de modelos teóricose análise dos resultados.

2.3 Estatística das *LFF* 46

Montagem experimental

O arranjo experimental usado para o estudo de um laser de diodo com realimentação

óptica é mostrado na figura (2.7). A estabilização da temperatura do suporte do laser é feita através de controladores de temperatura, cuja resolução é 0.02°C . O suporte do laser foi mantido a uma temperatura próxima a 20°C . Uma lente colimadora anti-reflexão é colocada na saída do laser para reduzir a divergência do feixe. Um espelho externo, com refletividade de 85%, é colocado na frente do laser para reinjetar na cavidade

do laser parte da luz emitida. Foram feitos experimentos variando a distância entre o espelho externo e o laser de diodo. Estas distâncias foram variadas entre 0,5m e 9m. A intensidade do laser é detectada por meio de fotodiodos Si-PIN-S5973 da *Hamamatsu*, cuja frequência de corte é de 1,5GHz. Posteriormente esse sinal é amplificado, usando amplificadores ZFL 1000LN da *Mini Circuits*, cuja frequência de operação é de 100kHz-1GHz. O sinal é analisado por um osciloscópio digital de 300MHz de largura de banda. Para a captura de séries longas foi usada uma placa de aquisição de dados GaGe, cuja largura de banda é de 100MHz.

No experimento o laser de diodo usado foi o modelo *SDL-5401-G1*, onde a camada ativa é feita de *GaAlAs*. O comprimento de onda da emissão é aproximadamente $\lambda=850\text{nm}$. Este laser sem c

realimentação óptica apresenta intensidade constante no tempo. A figura (2.8) mostra a curva da intensidade da luz contra a corrente de bombeio para o laser semiconductor solitário (curva preta) e com realimentação óptica (curva vermelha). Nesta

figura podemos observar que a realimentação

óptica diminui a corrente limiar do laser (como foi visto na seção 2.1).

2.3.1 Resultados experimentais

A figura (2.9)(a) mostra a intensidade do laser de diodo em função do tempo, para uma corrente de bombeio $I=22\text{mA}$. Neste caso usamos uma cavidade

2.3 Estatística das LFF 47

Figura 2.7: Arranjo experimental para o estudo de um laser de diodo com realimentação óptica. *LD*: laser de diodo, *E*: espelho, *C*: lente colimadora, *FD*: fotodetector, *A*: amplificador, *OSC*: osciloscópio.

Figura 2.8: Curva intensidade da luz contra corrente de bombeio para o laser solit'ario e para o laser com realimenta,c~ao 'otica

2.3 Estat'istica das *LFF* 48

externa correspondendo a um tempo de ida e volta $\tau=6\text{ns}$ e obtivemos uma redu,c~ao da corrente de limiar de $\xi=13.78\%$. Esta s'erie experimental corresponde`a regi~ao das flutua,c~oes de baixa freq~u^encia, *LFF*, e como pode ser visto na figura os pulsos n~ao s~ao regulares. Para determinar o grau de irregularidade da s'erie podemos calcular mapas de retorno do tempo entre duas quedas de pot^encia, T (como indicado na figura). Para calcular os mapas de retorno a partir das s'eries temporais do laser, primeiro precisamos guardar o tempo de cada pulso, θ_n , e depois calculamos $T_n = \theta_n - \theta_{n-1}$. Graficando T_{n+1} contra T_n podemos saber a regularidade de uma s'erie

temporal, por exemplo se a s'erie tiver per'odo 1 apareceria um ponto na figura, se tiver per'odo 2 apareceria dois pontos e assim por diante. Se a s'erie temporal for um sinal de ru'ido, seu mapa de retorno seria uma nuvem de pontos sem nenhuma regularidade.

Na figura 2.9(b) aparece o mapa de retorno calculado a partir da s'erie temporal em (a) com mais de 10^4 quedas de pot^encia. Como pode ser visto nesta figura a s'erie n~ao apresenta alguma regularidade, mostrando s'ó uma nuvem de pontos no seu mapa de retorno. Portanto, este resultado indica que as *LFF* da s'erie temporal podem estar dominadas pelo ru'ido.

A depend^encia do tempo m'edio entre quedas, T , com os par^ametros de controle (corrente, τ e n'ivel de realimenta,c~ao) j'a foi estudada [25–28]. A depend^encia de T com a corrente de bombeio e mostrada na figura 2.9(c), onde vemos que aumentando a corrente de bombeio o tempo m'edio T diminui, como foi observado por Sukow

e col. [25]. Aumentando o nível de realimentação e o comprimento da cavidade externa o tempo médio T aumenta [26–28].

Para fazer uma estatística mais detalhada, foram feitos mapas de retorno e histogramas do tempo entre as LFF , usando como parâmetros de controle o comprimento da cavidade externa e a corrente de bombeio. Para um valor fixo de τ e ξ a corrente de bombeio foi variada de 17-24mA, com uma resolução de 0.1mA. Para fazer uma estatística confiável do tempo entre quedas é necessário que uma série temporal possua muitas LFF . Nos resultados

2.3 Estatística das LFF 49

Figura 2.9: Intensidade do laser para $\tau=6\text{ns}$, $\xi=13.78\%$. (a) Série temporal experimental mostrando as *LFF* para uma corrente de 22mA. (b) Mapa temporal do pr ximo mínimo feito a partir da série em (a). (c) dependência do tempo médio entre *LFF* com a corrente de bombeio.

2.3 Estatística das *LFF* 50

experimentais que mostraremos a seguir esta estatística foi feita usando séries temporais que tinham mais de 10^4 *LFF*. Na região de correntes entre 17-18mA aparecem poucas quedas *LFF*, portanto, esta região não foi considerada, pois havia poucos eventos para fazer uma boa estatística das *LFF*. A região para correntes $I > 24\text{mA}$ e $\tau > 15\text{ns}$   caracterizada por ter uma nova dinâmica na recupera o das *LFF*, portanto, esta região será analisada na se o (2.4.2).

As figuras (2.11)-(2.15) mostram os mapas de retorno e histogramas do tempo entre *LFF*, calculados a partir de séries temporais, para diferentes comprimentos da cavidade externa e diferentes valores da corrente de bombeio (ver legenda em cada figura). Como podemos ver nestas figuras os mapas de retorno não apresentam nenhuma regularidade, indicando que as *LFF* podem estar dominadas por algum ruído presente no sistema. Os histogramas do tempo T indicam que o seu pico máximo, localizado num tempo pr ximo a T , diminui enquanto aumentamos a corrente de bombeio.

2.3.2 Resultados numéricos

Nesta se o apresentaremos alguns resultados numéricos, sobre a estatística das *LFF*, usando o modelo L-K. Para a integra o numérica

das equações 2.3 foi usado o método de Runge-Kutta de 4ª ordem num programa na linguagem

C. Os valores dos parâmetros do laser usados nos cálculos numéricos estão na tabela (2.1).

A figura 2.17 mostra mapas de retorno e histogramas do tempo T de séries calculadas usando as equações L-K, no regime das *LFF*. A corrente de bombeio foi variada e foram mantidos fixos os outros parâmetros de controle do laser ($\kappa=22\text{ns}^{-1}$ e $\tau=6\text{ns}$). Como podemos ver nesta figura, as *LFF* não apresentam nenhuma regularidade, indicando, mais uma vez, que no modelo L-K as *LFF* estão dominadas pelo ruído. Variando os outros parâmetros de

2.3 Estatística das *LFF* 51

Figura 2.10: Mapas de retorno e histogramas do tempo T a partir das séries temporais experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=3\text{ns}$ e $\xi=10.57\%$.

2.3 Estatística das *LFF* 52

Figura 2.11: Mapas de retorno e histogramas do tempo T a partir das séries temporais experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=6$ ns e $\xi=13.78\%$.

2.3 Estatística das *LFF* 53

Figura 2.12: Mapas de retorno e histogramas do tempo T a partir das séries temporais experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=9\text{ns}$ e $\xi=12.5\%$.

2.3 Estatística das *LFF* 54

Figura 2.13: Mapas de retorno e histogramas do tempo T a partir das séries experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=15\text{ns}$ e $\xi=10.57\%$.

2.3 Estatística das *LFF* 55

Figura 2.14: Mapas de retorno e histogramas do tempo T a partir das séries experimentais. Os parâmetros fixos foram: $\tau=30\text{ns}$ e $\xi=13.12\%$.

2.3 Estatística das *LFF* 56

Figura 2.15: Mapas de retorno e histogramas do tempo T das s'eries experimentais. Os par^ametros fixos foram: $\tau=60\text{ns}$ e $\xi=10\%$.

2.3 Estat'istica das *LFF* 57

Figura 2.16: Tempo médio entre *LFF* experimentais em função da corrente para vários valores de τ

2.3 Estatística das *LFF* 58

Parâmetro Símbolo Valor

Ganho modal	$G_0 N_0$	$3.2 \times 10^{-6} ns^{-1}$
Densidade de portadores na transparência	$1/\tau_s$	1.5×10^8
Inverso do tempo de vida dos portadores		$1.1 ns^{-1}$
Inverso do tempo de vida dos fótons	$1/\tau_p$	$282 ns^{-1}$
Fator de ampliação da largura de linha	α	3.5
Coefficiente de saturação do ganho	\square	5×10^{-7}

Tabela 2.1: Lista de valores para os parâmetros de um laser de diodo

controle ($\kappa e \tau$) também não foi observada nenhuma regularidade na estatística das *LFF* [ver figuras (2.18) e (2.19)]. Neste caso o modelo L-K usado foi totalmente determinístico, nenhum termo de ruído foi adicionado nas equações (2.3). Portanto, qual ruído pode estar dominando as *LFF* no modelo L-K?. Esta análise será feita no capítulo 3, onde estudaremos excitabilidade, ruído e determinismo presente no sistema.

A figura 2.20 mostra o tempo médio entre quedas e sua dependência com os parâmetros de controle. Como podemos notar nestas figuras, a dependência de T com a corrente de bombeio é qualitativamente igual ao comportamento observado experimentalmente, onde o tempo médio entre *LFF* diminui enquanto aumentamos a corrente de bombeio. Aumentando a realimentação óptica vemos que o tempo T tende a

aumentar, como foi observado experimentalmente [25,26]. A dependência do tempo médio T , com o tempo τ é mostrado na figura 2.20(c), onde este tempo médio aumenta enquanto o comprimento da cavidade externa é aumentada. Este resultado foi recentemente observado experimentalmente por Hong e Shore [27].

Como podemos notar nestes resultados, o modelo L-K explica qualitativamente bem a dinâmica das *LFF*, mostrando uma boa concordância com os resultados experimentais obtidos para um laser de diodo com realimentação

Figura 2.17: Mapas de retorno do tempo T das séries temporais calculadas a partir do modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\tau=6ns$ e $\kappa=22ns$.¹

2.3 Estatística das *LFF* 60

Figura 2.18: Mapas de retorno do tempo T das séries temporais calculadas a partir do modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\tau=6ns$ e $J/J_{lim,soI}=1.013$

2.3 Estatística das *LFF* 61

Figura 2.19: Mapas de retorno e histogramas do tempo T das séries calculadas usando o modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\kappa=22ns_1$ e $J/J_{lim,so}=1.013$.

2.3 Estatística das LFF 62

Figura 2.20: Tempo médio entre quedas em função dos parâmetros de controle.

(a) $\tau = 6\text{ns}$, $\kappa = 22\text{ns}^{-1}$; (b) $J/J_{lim, sol} = 1.013$, $\tau = 6\text{ns}$; (c) $J/J_{lim, sol} = 1.013$, $\kappa = 22\text{ns}^{-1}$. Estatística feita a partir de séries temporais calculadas usando o modelo L-K.

2.4 Recuperação das LFF 63

ótica.

2.4 Recuperação das LFF

A estatística de T é a quantidade mais estudada para caracterizar o comportamento caótico presente num laser com

de diodo com realimentação ótica.

eventos LFF têm a forma de uma queda rápida seguida por uma lenta recuperação por degraus (“stepwise”) [31, 38, 39]. As contribuições aleatórias ou determinísticas que dão origem às LFF são ainda um tema de pesquisa e muitos trabalhos têm sido dedicados às medidas e cálculos das propriedades de T [25, 26, 40, 41]. Sukowale col. [25] concluíram que as quedas e recuperações das LFF são aproximadamente constantes, enquanto T flutua dentro de uma mesma série temporal. Liue col. [38] estudaram o processo de recuperação das LFF e observaram que o intervalo temporal de cada degrau presente durante cada recuperação

ao corresponde ao atraso temporal da realimentação ótica (τ).

Seu trabalho também mostra que o número de degraus presentes em cada

recuperaçãoo, dentro de uma s'erie, era aproximadamente constante, enquanto o tempo entre quedas tem uma grande variância.

Na literatura existempoucos trabalhos dedicados ao estudo das quedas e recuperaçõoes das *LFF* e sua dependência com os parâmetros de controle. As quedas acontecem em tempos muitos rápidos (1-2ns), sendo assim, uma quantidade difícil de medir experimentalmente, pois se requer de aparelhos com alta resolução temporal. Massimo [20] analisou a duração de uma *LFF*, onde este tempo depende do comprimento da cavidade externa e não é afetado significativamente pelos outros parâmetros de controle. No entanto, o autor não propõe nem faz uma estatística destes tempos em função dos parâmetros de controle.

2.4 Recuperaçãoo das *LFF* 64

2.4.1 Tempo de recuperaçãoo das *LFF*

Nesta seção será definido e medido quantitativamente o tempo de recuperaçãoo de uma *LFF*. A aproximação usada foi considerar que a recuperaçãoo de uma *LFF* tem uma dependência exponencial no tempo, com uma constante de tempo τ_r . Na figura 2.21 são indicados o tempo ida e volta do feixe na cavidade externa, τ , o tempo entre quedas de potência, T , e o tempo da recuperaçãoo, τ_r .

Figura 2.21: Segmento da potência do laser experimental com três eventos *LFF*. O tempo de realimentação τ , o tempo entre quedas T e o tempo da recuperação τ_r , são mostrados. As curvas vermelhas são traços exponenciais usando a equação 2.6. Os parâmetros desta série são: $I=24\text{mA}$, $\tau=30\text{ns}$ e $\xi=12\%$.

Para comprovar fenomenologicamente o comportamento exponencial da recuperação, após o tempo t_i , quando acontece uma queda, a potência do laser foi aproximada pela seguinte expressão:

$$P(t) = (P_0 - P_m) e^{-\frac{(t - t_i)}{\tau_r}} + P_m \quad (2.6)$$

onde P_m é o valor mínimo da potência do laser, justamente no instante t_i após

a queda, e P_0 é o valor da potência imediatamente antes da próxima queda

2.4 Recuperação das *LFF* 65

($i+1$). A figura 2.21 mostra as curvas exponenciais (curvas vermelhas) usando a equação 2.6 para plotar

ao 2.6. Devemos notar que um único valor de τ_r às três recuperações consecutivas da figura 2.21. Portanto, τ_r será a nossa definição do tempo de recuperação de uma *LFF*.

Para um estudo quantitativo do valor de τ_r , é necessário um algoritmo que, a partir das séries temporais, calcule o valor t_i de um mínimo, posteriormente determine P_0 e P_m , e finalmente procure pelo melhor

valor de τ_r . Para s'eries temporais com mais de 10^4 LFF, um programa em C calculou o tempo de recuperaç'ao m'edio, τ_r , para cada valor da corrente de bombeio. Na figura (2.22) mostramos o tempo de recuperaç'ao m'edio em funç'ao da corrente de bombeio para diferentes valores de τ .

Como pode ser visto na figura (2.22), para correntes baixas τ_r varia pouco com a corrente de bombeio quando comparado com o tempo m'edio entre quedas, T .

Para as s'eries calculadas a partir do modelo L-K tamb'em foi medido o tempo de recuperaç'ao em funç'ao da corrente de bombeio. Como pode ser visto na figura (2.23) o valor de τ_r tamb'em diminui enquanto aumentamos a corrente de bombeio. Este resultado num'érico é qualitativamente igual aos resultados experimentais (ver figura 2.22).

Nas s'eries experimentais e calculadas, foi observado que o tempo de recuperaç'ao, τ_r , flutua pouco dentro de uma mesma s'erie temporal, e sua vari'ancia era aproximadamente 10% em torno do seu valor m'edio. Isto mostra que o τ_r flutua menos que o tempo entre quedas de pot'encia, T , onde este tempo pode flutuar at'e 70% em torno do T .

Como é mostrado nas figuras (2.22) e (2.23), o tempo de recuperaç'ao varia em funç'ao da corrente de bombeio. De nosso conhecimento, é a primeira vez que se define e se mede o tempo de recuperaç'ao das LFF. Experimentos e cálculos num'éricos ser'ao feitos num futuro próximo para calcular τ_r e sua depend'encia com a realimentaç'ao ótica e o tempo τ . Note-se que os re

Figura 2.22: Tempo médio de recuperação das *LFF* experimentais em função da corrente de bombeio. (a) $\tau=3\text{ns}$ e $\xi=10.11\%$, (b) $\tau=6\text{ns}$ e $\xi=13.18\%$, (c) $\tau=9\text{ns}$ e $\xi=12.5\%$, (d) $\tau=15\text{ns}$ e $\xi=10.57\%$, (e) $\tau=30\text{ns}$ e $\xi=13.12\%$, (f) $\tau=60\text{ns}$ e $\xi=10\%$.

2.4 Recuperação das *LFF* 67

Figura 2.23: Tempo médio de recuperação das *LFF* em função da corrente de bombeio, para as séries calculadas usando o modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\kappa=22\text{ns}^{-1}$ e $\tau=6\text{ns}$.

sultados experimentais, mostrados na figura (2.22), obtidos para diferentes comprimentos da cavidade externa não podem ser comparados, pois o nível de realimentação é diferente para cada um desses resultados.

2.4.2 Nova dinâmica de recuperação

Os resultados experimentais mostraram um novo tipo de recuperação para cavidades longas ($\tau > 15\text{ns}$) e para correntes $I > 24\text{mA}$. Esta nova dinâmica pode ser observada nas figuras (2.24)-(2.26) e consiste numa

modulação de amplitude total durante o processo de recuperação das *LFF*. A figura (2.24)(a) mostra a recuperação por degraus das *LFF*, onde se observa que o tempo de cada degrau é aproximadamente igual ao tempo τ . Na figura (b) se observa a nova dinâmica, mostrando uma modulação na intensidade durante a recuperação das *LFF*. O período de modulação é próximo ao tempo ida e volta do feixe na cavidade externa, τ , como pode ser observado na figura (2.24)(b). Quando aumentamos a corrente de bombeio, aparecem mais modulações de

2.4 Recuperação das *LFF* 68

amplitude com período igual a τ , até chegar na região do colapso de coerência, onde as *LFF* desaparecem. Para as cavidades $\tau=15\text{ns}$ e $\tau=30\text{ns}$ também foi observado esta nova dinâmica de recuperação [ver figuras (2.25) e (2.26)]. Aumentando a corrente

de bombeio apareciam mais pulsos cujo período era igual a τ . É a primeira vez que se observa este tipo de fenômenos e ele é só observado para cavidades longas.

A integração numérica das equações Lang-Kobayashi reproduz os resultados experimentais para cavidades longas. A figura (2.27) mostra uma série calculada usando o modelo LK para uma cavidade externa $\tau=60\text{ns}$. Como pode ser observado nesta a figura, aparecem modulações de amplitude na recuperação das *LFF*, mostrando uma boa concordância com as séries experimentais.

Neste caso não temos uma interpretação física para explicar este fenômeno, só mostramos resultados experimentais e numéricos desta nova dinâmica de recuperação. A explicação física deste novo fenômeno talvez seja possível analisando o espaço de fase a partir do modelo de Lang-Kobayashi. Esta análise será feita num futuro próximo usando o modelo de Lang-Kobayashi e variando o tamanho da cavidade externa.

2.4 Recuperação das *LFF* 69

Figura 2.24: Séries temporais experimentais mostrando modula o de amplitude na recupera o das *LFF*. $\tau=60\text{ns}$ e $\xi=10\%$

2.4 Recupera o das *LFF* 70

Figura 2.25: Séries temporais experimentais mostrando modula o de amplitude na recupera o das *LFF*. $\tau=30\text{ns}$ e $\xi=13.12\%$.

2.4 Recupera o das *LFF* 71

Figura 2.26: Séries temporais experimentais mostrando modula o de amplitude na recupera o das uma *LFF*. $\tau=15\text{ns}$ e $\xi=10.57\%$.

2.4 Recupera o das *LFF* 72

Figura 2.27: Série calculada usando o modelo L-K mostrando a modula o de amplitude na recupera o das *LFF*. $\tau=60\text{ns}$, $\kappa=22\text{ns}$ e $J/J_{lim,sof}=1.013$.

Capítulo 3

Excitabilidade, ruído e determinismo

Neste capítulo estudaremos a excitabilidade presente em alguns sistemas dinâmicos, entre eles o laser de semiconductor com realimentação ótica. Nos sistemas excitáveis existem dois fenômenos muito importantes conhecidos na literatura como ressonância estocástica [42] e ressonância de coerência [43]. Estes fenômenos consistem na resposta específica de um sistema na presença de ruído.

Na primeira seção explicaremos o que é um sistema excitável e seguidamente daremos alguns exemplos. Na segunda seção será feita uma revisão bibliográfica sobre a excitabilidade e o fenômeno de ressonância de coerência presente num laser de diodo com realimentação

óptica.

Na terceira seção um

último capítulo apresentaremos dos resultados mais importantes desta tese, onde estudaremos um novo fenômeno, definido como ressonância de coerência determinística [51]. Este comportamento está presente num laser de diodo com realimentação e nesta seção os

resultados

ao longo da história, como mostraremos
experimentais e numéricos comprovando este novo
fenômeno.

73

3.1 Sistemas Excitáveis

3.1 Sistemas Excitáveis

Não existe uma definição matemática unificada para a excitabilidade, seu significado sendo baseado na resposta de um meio a uma perturbação externa. Para que um sistema seja excitável se requer as seguintes condições:

- Se a perturbação é menor que um certo valor crítico, a resposta do sistema será linear com a perturbação. Este valor recebe o nome de limiar de excitabilidade.
- Se a perturbação passar o limiar, o sistema responderá com uma determinada trajetória específica das suas variáveis físicas. Esta trajetória é independente do tamanho e da forma da perturbação, e tem a forma de um pulso com configuração que depende do sistema.
- O sistema volta ao seu estado estável ou estacionário depois de um tempo bem definido conhecido como tempo refratário. Durante este tempo o sistema não responde a qualquer perturbação adicional.
- O limiar de excitabilidade diminui quando um parâmetro de controle se aproxima do ponto de bifurcação, a partir do qual o sistema apresenta espontaneamente os pulsos que eram excitados pelo ruído.

Existem muitos modelos dinâmicos que apresentam um comportamento excitável. Nas seguintes seções daremos alguns

exemplos de modelos que se comportam desta forma. Uma vez verificada a excitabilidade nos sistemas, eles podem apresentar dois fenômenos conhecidos como ressonância de coerência e ressonância estocástica, onde um ruído externo melhora a regularidade da resposta de um sistema.

3.1 Sistemas Excitáveis

3.1.1 Ressonância estocástica

A ressonância estocástica é um fenômeno conhecido em sistemas não-lineares onde a presença de um ruído externo pode amplificar ou otimizar um sinal fraco de entrada. Neste caso, a resposta do sistema em função do nível de ruído tem um comportamento parecido a uma ressonância, por isto este fenômeno recebe a denominação de ressonância estocástica. Este fenômeno acontece em sistemas não-lineares excitáveis e requer três ingredientes [42]:

- Uma barreira de ativação, ou mais geralmente, um limiar.
- Uma entrada coerente fraca (por exemplo, um sinal periódico).
- Uma fonte de ruído que seja inerente ao sistema, ou somado ao sinal coerente e que tenha sua amplitude controlável.

Como um exemplo deste fenômeno, vamos considerar a análise feita na referência [42] sobre o movimento Browniano de uma partícula num potencial biestável e na presença de ruído e um sinal periódico

$$\dot{x}(t) = -V'(x) + A_0 \cos(\Omega t) + \xi(t), \quad (3.1)$$

onde $V(x)$ denota um potencial simétrico adimensional, dado por

$$V(x) = \frac{a}{2} x^2 - \frac{b}{4} x^4$$

$$V(x) = \frac{x^2}{2} + \frac{x^4}{4} \quad (3.2)$$

Na equação (3.1) $\xi(t)$ representa um ruído branco Gaussiano, de média zero, com a função de autocorrelação dado por

$$\xi(t)\xi(0) = 2D\delta(t) \quad (3.3)$$

sendo D a amplitude do ruído. O potencial $V(x)$ é biestável com mínimos localizados em x_m , com $x_m = 1$ (se $a=b=1$). Na ausência de um

sinal periódico,

3.1 Sistemas Excitáveis

$x(t)$ flutua em torno dos seus estados estáveis com uma variância estatística proporcional à amplitude do ruído D . O valor médio $\langle x(t) \rangle$ se

anula devido aos pulos induzidos pelo ruído entre os estados de equilíbrio ($x = x_m$) com a taxa de Kramers

1

$$r_K = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} \exp(-\Delta V/D) \quad (3.4)$$

onde ΔV é a altura da barreira do potencial entre os mínimos. Na presença de um sinal periódico, a simetria do sistema é quebrada e o valor médio $\langle x(t) \rangle$

não se anula. Para pequenas amplitudes, a resposta do sistema ao sinal de entrada periódico pode ser escrito como

$$\langle x(t) \rangle = x \cos(\Omega t - \varphi) \quad (3.5)$$

com amplitude x e fase φ . Expressões aproximadas para a amplitude e a fase são dadas por

$$x(D) = \frac{A_0 \sqrt{2r_K}}{\sqrt{4r_K + \Omega^2}} \quad (3.6)$$

D^2

$$\frac{\Omega}{\sqrt{4r_K + \Omega^2}}$$

$$\varphi(D) = \arctan \left(\frac{\Omega}{\sqrt{4r_K + \Omega^2}} \right) \quad (3.7)$$

$$2r_K \text{ onde } \sigma_x^2 \text{ é a variância}$$

dependente de D do sistema estacionário não perturbado ($A_0 = 0$). Como pode se notar na equação (3.6), a amplitude x depende da intensidade do ruído D , portanto, a resposta periódica do sistema pode ser manipulada variando o nível do ruído. A figura 3.1 mostra a amplitude x em função do nível do ruído, como resultado da simulação da equação (3.1). Nesta figura podemos notar que a amplitude x aumenta com o nível de ruído, alcança um máximo e depois diminui novamente. Portanto, existiria um valor ótimo do nível do ruído, D_{SR} que maximiza a resposta do sistema.

Este fenômeno é chamado *ressonância estocástica*. Para uma descrição mais detalhada sobre

o significado físico do valor D_{SR} e a validade das equações (3.6) e (3.7) ver a referência [42].

3.1 Sistemas Excitáveis

Figura 3.1: Amplitude $x(D)$ da componente periódica da resposta do sistema 3.5 em função da amplitude do ruído D para os seguintes valores da amplitude de entrada: $A_0 x_m / \Delta V = 0.4$ (triângulos), $A_0 x_m / \Delta V = 0.2$ (círculos), $A_0 x_m / \Delta V = 0.1$ (diamantes) no potencial quártico 3.2 com $a = 10^4 \text{ s}^{-1}$, $x_m = 10e\Omega = 100 \text{ s}^{-1}$. Figura tomada da referência [42].

Com base neste exemplo, foi mostrado que o nível de ruído ajuda a amplificar a resposta do sistema a um sinal periódico de entrada. Este fenômeno tem sido observado em vários sistemas, inclusive dispositivos semicondutores e reações químicas [42, 44]. A ressonância estocástica é um fenômeno que também aparece em lasers de diodo com realimentação ótica [45], como veremos na seção 3.2.1.

3.1.2 Ressonância de coerência

Como vimos na seção anterior, a ressonância estocástica consiste da otimização, por meio de um ruído externo, da resposta do sistema a um sinal periódico fraco. Na ausência de um sinal periódico externo o ruído também pode ajudar a manter uma resposta oscilatória coerente do sistema, desde que o ponto de operação esteja próximo a um ciclo limite [46] ou dentro de um regime excitável [43].

Pikovsky e Kurths estudaram na referência [43] o efeito do ruído no

3.1 Sistemas Excitáveis

modelo de Fitz Hugh-Nagumo de um oscilador excitável autônomo. O ruído ativa o sistema produzindo uma seqüência de pulsos, e os autores mostraram que as flutuações no tempo entre estes pulsos sucessivos era minimizada para uma quantidade bem definida de ruído de entrada. Este fenômeno foi chamado *ressonância de coerência*, e para que este comportamento exista requer-se os seguintes ingredientes:

Ruído externo

- Sinal intrínseco do sistema.

O modelo de Fitz Hugh-Nagumo estudado por Pikovsky e Kurths [43] é dado pelas seguintes equações:

$$\begin{aligned} \frac{dx}{dt} &= x^3 - y, \\ \frac{dy}{dt} &= x + a + D\xi(t). \end{aligned} \quad (3.8)$$

Nesta equação, ϵ e a são parâmetros de controle e D é a amplitude do ruído externo, ξ . Este ruído tem média zero e é Gaussiano com correlação: $\xi(t)\xi(t') = \delta(t - t')$.

A figura (3.2) mostra o resultado da referência [43] da integração numérica das equações (3.8), para diferentes valores da amplitude do ruído. Verifica-se que, para valores pequenos e grandes de D , as oscilações excitadas pelo ruído têm um comportamento muito irregular,

enquanto para níveis de ruído moderado são observadas oscilações relativamente regulares. Da figura (3.2) também podemos observar que as correlações são muito mais acentuadas para o ruído moderado.

Para quantificar o grau de ordenamento das oscilações, os autores calcularam o tempo de correlação, T_{cor} , e a variância normalizada, R_p , da duração

3.1 Sistemas Excitáveis

Figura 3.2: Esquerda: Dinâmica das equações 3.8 para $a=1.05$, $\varepsilon=0.01$ e diferentes amplitudes do ruído. Direita: função de autocorrelação das séries. De baixo para cima $D=0.02$, $D=0.07$ e $D=0.25$. Figura tomada da referência [43].

entre pulsos, t_p , definidos como:

$$T_{cor} = \int_0^{\infty} C_2(t) dt \quad (3.9)$$

$$R_p = \frac{\int_0^{t_p} C(t) dt}{\int_0^{t_p} C(t) dt} \quad (3.10)$$

sendo $C(t)$ a função de autocorrelação dos pulsos, t_p o tempo médio entre pulsos e $\sigma_p = \sqrt{\int_0^{t_p} (t_p - t)^2 C(t) dt}$ a variância do tempo entre pulsos. Estas quantidades dão uma medida da regularidade das oscilações. Quanto mais regular for uma oscilação maior será o seu tempo de correlação. A variância normalizada oscila entre os valores $0 \leq R_p \leq 1$, quanto mais regular forem as oscilações, menor será o valor de R_p , ou seja, para sinais periódicos o valor de R_p deve ser nulo.

A dependência destas quantidades com a amplitude do ruído é mostrada na figura (3.3). Os autores observaram que o tempo de correlação apresenta

3.2 Excitabilidade no laser de diodo com realimentação óptica

ao ótica

um máximo para a amplitude do ruído $D \approx 0.06$. A variância normalizada mostra um mínimo para um certo valor de ruído D_{res} .

Figura 3.3: Tempo de correlação τ_{cor} (linha sólida) e variância normalizada R (linha pontilhada) em função da amplitude do ruído D para o sistema Fitz Hugh-Nagumo com $a=1.05$, $\epsilon=0.01$. Figura tomada da referência [43].

Como foi visto, o ruído ajudou a regular o comportamento oscilatório excitável no modelo de Fitz Hugh-Nagumo. Assim, neste sistema, fica comprovada a existência da ressonância de coerência. Este fenômeno já foi comprovado para lasers de semicondutor com realimentação ótica por Giacomelli e col. [47], e ele será estudado na seção 3.2.2.

3.2 Excitabilidade no laser de diodo com realimentação ótica

Giudici e col. [7] mostraram que o laser de diodo com realimentação ótica apresenta o comportamento de um sistema excitável. Para mostrar o caráter excitável deste sistema, os autores fixaram a corrente de bombeio próxima ao

3.2 Excitabilidade no laser de diodo com realimentação

ao ótica

limiar do laser, de tal forma que a intensidade era constante no tempo. Na componente dc da corrente foram somados pulsos, cuja largura e amplitude podiam ser variados. Variando a amplitude da pulsação externa, foi comprovada a existência de um limiar, como pode ser observado nas figuras (3.4)(a)(b), tendo em vista que apareceram pulsações na intensidade cuja largura e amplitude eram independentes da perturbação.

Aumentando a amplitude da perturbação externa, a razão entre o número de quedas e pulsos de excitação aumentou [ver figura 3.4(c)]. Estas medidas confirmaram a excitabilidade neste sistema.

Da figura 3.4 podemos notar que os pulsos, na condição de excitabilidade, são similares `aqueles pulsos observados no regime das *LFF*. Portanto, o regime das flutuações de baixa frequência apresentam excitabilidade. A importância em demonstrar que um sistema tem um comportamento excitável é que, uma vez verificada a excitabilidade, o sistema pode apresentar os fenômenos de ressonância estocástica e ressonância de coerência. Estes fenômenos presentes nos lasers de diodo com realimentação ótica (LDRO) serão estudados nas seções seguintes.

O modelo de Lang e Kobayashi, que descreve um laser de diodo com realimentação ótica, também apresenta um comportamento excitável, como foi mostrado por Mulet e Mirasso [48]. Os autores trabalharam numa região de corrente na qual o laser apresentava emissão estável na sua potência. Quando pulsos curtos eram somados naquela corrente dc, o laser podia exibir quedas na sua potência. Estas quedas só aconteciam para valores nos pulsos na corrente acima de um certo valor da amplitude dos pulsos de entrada (limiar), e não dependiam da forma nem do tamanho dos pulsos. Os cálculos numéricos também mostravam a existência de um tempo refratário, ou seja, um tempo no qual o sistema não respondia a um segundo pulso externo. Com todos estes argumentos, Mulet e Mirasso [48] comprovaram a excitabilidade no modelo de Lang e Kobayashi.

3.2 Excitabilidade no laser de diodo com realimentação

Figura 3.4: Intensidade do sistema quando uma perturbação de amplitude pequena (largura: 60 ps) é somada

do: 30ns) à corrente de bombeio; (a) amplitude do pulso: 2.6mA; (b) amplitude do pulso: 3mA; (c) amplitude do pulso: 10mA. Figura tomada da referência [7].

3.2 Excitabilidade no laser de diodo com realimentação

ao ótica

3.2.1 Ressonância estocástica num LDRO

Marino e col. [45] comprovaram experimentalmente que o laser de diodo com realimentação ótica (LDRO) tem o comportamento de ressonância estocástica. Para estudar a ressonância estocástica neste sistema, os autores adicionaram à corrente dc do laser um sinal periódico (senoidal) de frequência ν e um sinal de ruído de média zero, largura de banda Δf

1.6GHz e cuja amplitude podia ser variada.

A figura (3.5) mostra a resposta do sistema para um nível de ruído fixo e diferentes frequências do sinal periódico de entrada. Podemos observar que existe uma frequência

ótima ν_{ot} na qual a resposta do sistema mostra um tráfego de pulsos altamente regular com o período entre pulsos, T_p , muito próximo ao período do sinal externo $T = \nu^{-1}$ [ver figura 3.5(b)].

Figura 3.5: Séries temporais da resposta do laser para um nível fixo do ruído ($-60.8 \text{ dBmV MHz}^{1/2}$) e diferentes freq ncias do sinal per dico externo. (a) $\nu=0.4\text{MHz}$, (b) $\nu=1.1\text{MHz}$ e (c) $\nu=1.8\text{MHz}$. Figura tomada da referência [45].

O mesmo comportamento pode ser observado se fixarmos o valor de ν e variarmos a amplitude do ruído externo, D . A figura (3.6) mostra os histogramas do tempo entre pulsos, T_p para diferentes níveis de ruído e um

3.2 Excitabilidade no laser de diodo com realimenta o

ao ótica

valor de ν fixo. Para níveis de ruído baixos, o histograma de T_p tem vários picos, indicando um pulso da resposta pode acontecer entre vários períodos de modula o. Para um nível moderado de D , os pulsos acontecem com mais regularidade em correspondência com o período de modula o. Para valores altos do nível do ruído, o sistema tende a pulsar várias vezes dentro de um mesmo período de oscila o.

Figura 3.6: Histogramas de T_p , para $\nu=1.4\text{MHz}$ e para n'iveis de ru'ido baixo ($-64.1 \text{ dBm V MHz}^{-1/2}$), moderado ($-57.9 \text{ dBmV MHz}^{-1/2}$) e alto ($-51.0 \text{ dBm V MHz}^{-1/2}$). Figura tomada da refer^encia [45].

Para quantificar a regularidade da resposta do sistema, os autores definiram um indicador da resson^ancia estoc^astica dada por

$$I = \frac{\int_0^{(1+\zeta)T} f(T_p) dT_p}{\sigma_p^2 / (1-\zeta)T} \quad (3.11)$$

onde $f(T_p)$ e a distribuic~ao do tempo entre pulsos, ζ e um par^ametro que pode ter os valores $0 < \zeta < 0.25$, σ_p e a vari^ancia do tempo T_p . O numerador da equac~ao (3.11) considera a frac~ao de pulsos emitidos com uma separac~ao

aproximadamente igual ao per'odo T . O denominador indica a vari^ancia de

T_p normalizada ao per'odo T . Deste modo I combina duas caracter'isticas de

ao otica

sejadas na resposta do sistema: (i) um pulso e produzido a cada per'odo do sinal externo e (ii) os intervalos de tempo entre os pulsos devem ser aproximadamente iguais.

A figura (3.7) mostra o indicador I em funcao da frequ^encia ν para diferentes n'iveis do ru'ido. Existe um n'ivel de ru'ido e uma frequ^encia do sinal externo a mais regular.

otima para o qual a resposta do sistema ser'

Figura 3.7: I em função de v para diferentes níveis de ruído. (○) -64.1 dBm V MHz^{1/2}, (◐) -55.1 dBm V MHz^{1/2}, (◑) -51.0 dBm V MHz^{1/2}, para $\zeta=0.1$. A figura menor mostra $R=\sigma_p/T_p$ em função de v . Figura tomada da referência [45].

3.2.2 Ressonância de coerência no LDRO

A ressonância de coerência num laser de diodo com realimentação ótica, foi demonstrada experimentalmente por Giacomelli e col. [47]. Os autores estudaram o efeito do ruído neste sistema ótico excitável. Eles consideraram um laser de semiconductor na presença de realimentação ótica e adicionaram à corrente dc do laser um sinal de ruído Gaussiano, com largura de banda $\Delta f > 1\text{GHz}$ e cuja amplitude podia ser controlada.

3.2 Excitabilidade no laser de diodo com realimentação

ao ótica

Giacomelli e col. [47] analisaram a região onde a intensidade do laser era constante na ausência de ruído. Introduzindo um nível de ruído observou-se o aparecimento de pulsos excitáveis, distribuídos aleatoriamente [ver figura 3.8(a)]. Aumentando a amplitude do ruído, a taxa dos pulsos excitáveis aumentou, até que o sinal chegou a ser aproximadamente periódico, como pode ser visto da figura (3.8)(b). Para maiores amplitudes do ruído o sinal foi ficando cada vez mais irregular [ver figura (3.8)(c)]. Deste modo o sinal fica mais regular para um certo valor da amplitude do ruído.

Figura 3.8: Séries temporais da intensidade do laser para diferentes amplitudes do ruído externo ξ . (a) $\xi = -60.8$ dBm/MHz, (b) $\xi = -52.5$ dBm/MHz e (c) $\xi = 44.3$ dBm/MHz. Figura tomada da referência [47].

Para quantificar a regularidade das séries temporais, os autores calcularam o indicador R_θ , definido como a variância da vari avel $\theta = T / T$, sendo T o intervalo de tempo entre pulsos. A figura (3.9) mostra esta variância em função da amplitude do ruído.

Como  ancia de coerência existe um valor

e esperado da ressonância, ótimo do nível do ruído para o qual o comportamento dinâmico do sistema fica mais

3.3 Ressonância de coerência determinística 87

Figura 3.9: R_θ em função da amplitude do ruído. Figura tomada da referência [47].

regular. Portanto, observando a figura (3.9) fica demonstrado a ressonância de coerência num laser de diodo com realimentação ótica.

3.3 Ressonância de coerência determinística

3.3.1 Introdução

Nas seções anteriores mostrou-se como o ruído externo pode melhorar a resposta do sistema a um sinal periódico externo (ressonância estocástica) ou a um sinal intrínseco (ressonância de coerência).

Nesta seção vamos mostrar que não é preciso de uma fonte de ruído externo para melhorar o sinal intrínseco do sistema. No entanto, surge a seguinte pergunta: qual ruído vai regular o sinal intrínseco do sistema?. Para responder a esta pergunta, mostraremos a ressonância de coerência presente nas *LFF* excitadas pelas oscilações rápidas intrínsecas ao sistema dinâmico, ao invés de ser excitada por uma fonte de ruído externo. Isto é possível em

3.3 Ressonância de coerência determinística 88

sistemas onde um parâmetro produz uma variação diferente para a amplitude da dinâmica rápida quando comparada à variação produzida na posição relativa de dois pontos fixos, um nó atrator e um ponto sela, o qual dá um ciclo limite excitável [49]. Este fenômeno parece ser o comportamento de um laser de diodo com realimentação. Devido a complexidade das soluções das

equações do laser (modelo L-K), não é possível mostrar diretamente a prova

deste argumento. No entanto, podemos dar uma evidência indireta. Sem termo de ruído, as soluções numéricas das equações L-K apresentam um comportamento de ressonância de coerência enquanto o parâmetro da corrente de bombeio é variado. Verificamos que o indicador da regularidade das oscilações, R , sendo definida como a variância normalizada do tempo médio entre ciclos de excitação, apresenta um mínimo para um certo valor da corrente de bombeio. Neste caso os ciclos excitáveis serão as flutuações de baixa frequência.

3.3.2 Resultados numéricos

A figura (3.10) mostra segmentos da dependência temporal da potência do laser, calculados a partir das equações L-K. Para a integração das equações foi usado o método de Runge-Kutta de quarta ordem, com o passo de integração $\Delta t=1\text{ps}$. Os parâmetros fixos do laser usados nos cálculos foram aqueles da tabela (2.1).

Como pode ser visto na figuras (3.10)(a)-(b), as soluções numéricas mostram pulsos ultra-rápidos na potência do laser. Estas oscilações rápidas correspondem aos pulsos de travamento de modo caótico previstas por Tartwijk e col. [50] e foram observadas experimentalmente nas referências [32,33]. Fazendo uma média nas séries numéricas, para simular um filtro de 300MHz de largura de banda, as pulsações rápidas são eliminadas e só aparecem as pulsações lentas, correspondentes às LFF [ver figura 3.10(c)]. A variância da intensidade dos pulsos rápidos foi determinada em função da corrente de bom

3.3 Ressonância de coerência determinística 89

equações L-K: (a) e (b) mostram os pulsos rápidos; (c) Média dos pulsos rápidos para simular um filtro de 300MHz, mostrando as *LFF*. Os parâmetros de controle usados foram: $J/J_{lim,sol}=1.013$, $\kappa=22ns^{-1}$ e $\tau=6ns$.

3.3 Ressonância de coerência determinística 90

beio. Ela cresce linearmente para o intervalo $0.98 < J/J_{lim,sol} < 1.06$, como pode ser observado na figura (3.11). Esta variância será a amplitude do ruído determinístico responsável pela ressonância de coerência que mostraremos a seguir. Variando a corrente de bombeio, portanto, varia também a amplitude do “ruído determinístico intrínseco”.

Figura 3.11: Variância da intensidade dos pulsos rápidos em função da corrente de bombeio, usando o modelo L-K com os seguintes parâmetros: $\tau=6ns$ e $\kappa=22ns^{-1}$.

A partir da média temporal das séries calculadas, foi medido o tempo médio entre quedas, T em função da corrente de bombeio. Tal dependência pode ser vista na figura 2.20(a). Para medir o grau de regularidade da série numérica, foi calculado a variância normalizada de T , R_T , em função da corrente (ou da amplitude do “ruído intrínseco”). A dependência de R_T com a corrente é mostrada na figura (3.12). Esta figura mostra que os pulsos *LFF* ficam mais ordenados para um certo valor da

corrente de bombeio, mostrando um mínimo na variância normalizada. Esta figura   o principal resultado numérico desta seção.

A ressonância de coerência   um fenômeno onde um ruído externo pode regular a resposta de um sistema. Um mínimo em R para um certo valor da amplitude do ruído externo, D ,   a confirma o deste fenômeno (ver as referências [43,47] ou as seções 3.1.2 e 3.2.2). Embora nosso sistema não possua nenhum tipo de ruído externo, o indicador da regularidade de uma oscila o,

3.3 Ressonância de coerência determinística 91

Figura 3.12: Variância normalizada do tempo entre quedas LFF em fun o da corrente de bombeio, usando o modelo L-K. Os parâmetros fixos foram: $\kappa=22\text{ns}^{-1}$ e $\tau=6\text{ns}$.

R , apresenta um mínimo para um certo valor da corrente. Este comportamento pode ser explicado a partir da ressonância de coerência. Embora o nosso sistema não possua ruído externo, devemos lembrar que a corrente de bombeio afeta a oscila o rápida do sistema, de forma que uma varia o na corrente significa uma varia o na amplitude do ruído efetivo

(ver figura 3.11). Assim, a figura 3.12 pode ser lida como R_T em função da corrente ou da amplitude do ruído intrínseco. Este fenômeno é interpretado como uma ressonância de coerência, porém, como não existe algum tipo de ruído externo (as equações integradas eram totalmente determinísticas) podemos chamar este comportamento como uma “*ressonância de coerência determinística*” [51]. Este será um de nossos principais resultados, já que mostramos indiretamente que uma dinâmica rápida, que se comporta como um ruído efetivo, consegue regular uma dinâmica lenta, sendo ambas as dinâmicas intrínsecas ao sistema. Neste caso as oscilações rápidas na intensidade do laser conseguem regular as flutuações de baixa frequência (*LFF*).

Variando a taxa de realimentação ótica, κ , e para valores fixos de τ e da corrente, também se consegue variar a amplitude desse ruído efetivo do sistema

3.3 Ressonância de coerência determinística

92

(pulsões rápidas), como pode ser observado na figura 3.13, onde é dada a variância da intensidade dos pulsos rápidos, a qual daria a amplitude do ruído intrínseco ao sistema, em função da corrente. Como vemos essa amplitude do ruído efetivo aumenta quase linearmente com κ .

Figura 3.13: Variância da intensidade das pulsações rápidas do laser em função da taxa de realimentação óptica para parâmetros fixos do

laser, usando o modelo L-K. Os parâmetros foram: $\tau=6\text{ns}$ e $J/J_{lim,so}=1.013$.

A partir das séries calculadas, foi medido o valor de R_T em função da taxa de realimentação óptica para calcular o grau de regularidade das séries. Esta dependência é mostrada na figura (3.14), onde podemos observar que R_T passa por um mínimo em função de κ (ou da amplitude do ruído efetivo). O valor mínimo de R_T corresponde a $\kappa=22\text{ns}^{-1}$. Esta é uma evidência de ressonância de coerência determinística, onde variando um parâmetro de controle (ou variando a amplitude das oscilações rápidas) podemos regular a dinâmica lenta do sistema.

Na seção seguinte vamos mostrar alguns resultados experimentais, dando evidência da ressonância de coerência determinística. Como vimos, para que exista este fenômeno são necessários os seguintes ingredientes:

Sinal lento intrínseco ao sistema

- Pulsações rápidas intrínsecas ao sistema, que se comportem como um ruído efetivo para o sinal lento.

Figura 3.14: Variância normalizada do tempo entre quedas *LFF* em função da taxa de realimentação, com parâmetros fixos do

laser, usando o modelo L-K. Os parâmetros foram: $\tau=6\text{ns}$ e $J/J_{lim,sol}=1.013$.

Neste caso a dinâmica da escala temporal rápida se comporta como uma fonte de ruído para a evolução lenta do potencial do laser. Um comportamento similar deve ocorrer em outros sistemas naturais onde a dinâmica caótica determinística consiste de variáveis rápidas regulando termos não-lineares de variáveis lentas acopladas.

3.3.3 Resultados experimentais

Por não termos suficiente resolução temporal na nossa aquisição, não podemos mostrar, experimentalmente, que a amplitude das pulsações rápidas (ruído intrínseco) aumenta enquanto variamos a corrente de bombeio. No entanto, podemos adquirir experimentalmente a dinâmica lenta do potencial do laser (as *LFF*), e a partir destas séries podemos medir sua variância normalizada R_T em função da corrente de bombeio e comparar com os resultados numéricos obtidos na seção anterior.

A figura (3.15) mostra o valor da variância normalizada de T em função da corrente de bombeio para uma série experimental do potencial do laser

3.3 Ressonância de coerência determinística 94

com os seguintes parâmetros de controle: $\tau=15\text{ns}$ e $\xi=10.0\%$. Podemos notar que aparece um mínimo em $R_T=0.16$ para a corrente $I=19.9\text{mA}$. Ou

seja, a série fica mais regular para um certo valor da corrente de bombeio, indicando que este sistema apresenta experimentalmente o fenômeno de ressonância de coerência determinística [51].

Figura 3.15: Variância normalizada R_T em função da corrente de bombeio. A partir de séries experimentais com os seguintes parâmetros: $\tau=15\text{ns}$ e $\xi=10.0\%$.

A figura (3.16) mostra a dependência de R_T com a corrente para os parâmetros $\tau=6\text{ns}$ e $\xi=13.78\%$. Como pode ser observado nesta figura, a variância normalizada apresenta um mínimo ($R_T=0.11$) na corrente $I=21.1\text{mA}$.

Escolhendo outros parâmetros de controle também observamos o mesmo fenômeno. A figura (3.17) mostra o valor de R_T contra corrente para outros valores de τ e ξ . Podemos observar que R_T sempre apresenta um mínimo, s o variando o valor de R_T e o valor da corrente onde ocorre o mínimo.

Podemos concluir que, experimentalmente, foi observada a ressonância de coerência determinística num laser de diodo com

realimentação ótica. Este fenômeno está presente em sistemas onde uma dinâmica rápida controle uma dinâmica lenta do sistema.

3.3 Ressonância de coerência determinística 95

Figura 3.16: Variância normalizada R_T em função da corrente de bombeio. A partir de séries experimentais com os seguintes parâmetros: $\tau=6\text{ns}$ e $\xi=13.8\%$.

Figura 3.17: Variância normalizada do tempo T entre quedas em função da corrente de bombeio para diferentes comprimentos da cavidade externa: (a) $\tau=3\text{ns}$, (b) $\tau=9\text{ns}$, (c) $\tau=30\text{ns}$ e (d) $\tau=60\text{ns}$.

Capítulo 4

Sincronismo de lasers

semicondutores caóticos

Os pulsos caóticos presentes num laser de diodo com realimentação óptica podem ser aplicados para fazer “*ranging*” de alta precisão [52]. A idéia consiste em usar o laser caótico como uma fonte de sinal para um radar ou diretamente para o regime óptico no “*lidar*” de correlação. Neste caso um sinal aleatório é refletido em um alvo ou objeto e correlacionado com um sinal de referência atrasado temporalmente a partir da mesma fonte. O tempo de atraso no canal de referência requerido para observar um pico na função de correlação é o tempo ida e volta do sinal refletido. Deste forma, pode-se medir a distância de um objeto ou um alvo.

Outra aplicação que tem atraído o interesse de muitos cientistas é o uso da sincronização entre os pulsos caóticos de lasers de diodo para a transmissão de mensagens criptografadas [10,53]. O fenômeno da sincronização pode acontecer quando dois sistemas, individualmente independentes, passam a reproduzir aproximadamente a mesma trajetória ao longo do tempo quando se introduz um termo de interação entre eles.

Existem muitos tipos de configurações para o estudo da sincronização de dois lasers de diodo caóticos [9, 54, 57–59], e as

96

4.1 Sincronização unidirecional 97

configurações mais importantes serão destacadas nas seções seguintes.

Neste capítulo apresentaremos os resultados experimentais do sincronismo de dois lasers de diodo caóticos. Os resultados que mostraremos dizem respeito à

sincronização no regime das flutuações de baixa frequência. Na primeira seção mostraremos o sincronismo unidirecional entre dois lasers de diodo e compararemos com resultados obtidos na literatura.

Na segunda seção mostraremos o sincronismo bidirecional entre dois lasers de diodo com realimentação óptica. Este tipo de sincronismo é o mais geral e, pela primeira vez, foi observado uma quebra de simetria para esta configuração.

4.1 Sincronização unidirecional

No caso de sincronismo unidirecional a intensidade de um laser de diodo caótico por realimentação é injetado na cavidade interna de um outro

ao ótica (laser 1) e laser de diodo solitário (laser 2)

inicialmente com intensidade constante, como pode ser visto na figura (4.1). Neste arranjo usamos dois lasers de diodo *SDL 5401* operando no

comprimento de onda $\lambda=850\text{nm}$. Os lasers são alimentados por fontes de corrente, cuja resolução é de 0.1mA e controlados termicamente com uma precisão de 0.02K . Por meio de separadores de feixe *BS* acoplamos a intensidade do laser 1 no laser 2. A saída de ambos os lasers são acoplados a fotodetetores, cuja frequência de corte é 1.5GHz . A saída dos fotodetetores é monitorado usando um osciloscópio digital *Tektronix TDS 3032B*, com largura de banda de 300MHz e taxa de amostragem de

2.5GS/s . O isolador ótico *ISO* deixa passar a luz num só sentido, do laser 1 para o laser 2, mas não o contrário, garantindo o acoplamento unidirecional. O tempo de acoplamento, T_{acop} , ou seja, o tempo que demora o feixe em ir desde o laser 1 até o laser 2, foi aproximadamente $T_{acop}=16\text{ns}$.

Para a configuração

ao da figura (4.1), dependendo da frequência ótica dos

4.1 Sincronização unidirecional 98

Figura 4.1: Arranjo experimental de dois lasers de diodo acoplados unidirecionalmente. *LD*: laser de diodo, *C* lente colimadora, *E* espelho, *BS* separador de feixe, *ISO* isolador óptico.

otico.

Lasers solitários (sem acoplamento e sem realimentação óptica), podem aparecer dois tipos de sincronismo. Neste caso pode ser usado como parâmetro de controle a dessintonização em frequência, $\Delta\omega$, definida como a diferença entre as frequências, $\Delta\omega = \omega_1 - \omega_2$. Para

dessintonização

zero, frequências ópticas dos lasers solitários, $\Delta\omega = 0$, ambos os lasers emitem na mesma frequência e aparece uma sincronização estável entre as suas intensidades [63]. Aumentando a dessintonização, $\Delta\omega > 0$, a qualidade da sincronização se degrada até desaparecer completamente o sincronismo [62]. Para $\Delta\omega < 0$, existiria um valor ótimo na dessintonização no qual apareceria um sincronismo em antifase, onde o laser 2 ao invés de apresentar quedas apresenta pulsos (“*jump-ups*”) na sua intensidade. Este fenômeno é conhecido na literatura como sincronização inversa [54,55,59].

Uma maneira de controlar a frequência e va

riando a sua temperatura ou corrente de bombeio. A figura (4.2) mostra segmentos das séries temporais dos lasers 1 e 2, usando o arranjo experimental da figura (4.1). A corrente e temperatura dos lasers foi ajustada de tal forma

que aparece um sincronismo estável entre as suas intensidades. Não dizemos a leitura direta das frequências dos lasers solitários, entretando, comparando com os resultados achados na literatura [62,63], podemos supor que a dessintonização em frequência entre os lasers é aproximadamente nula. Variando a temperatura ou corrente de bombeio podemos aumentar a dessintonização (a frequência

do laser 1 fica maior que a frequência do laser 2). Aumentando esta dessintonização observou-se que a qualidade do sincronismo diminuía ou desaparecia, confirmando os resultados achados na referência [62].

Figura 4.2: Séries temporais experimentais dos lasers mostrando sincronismo unidirecional. As séries foram deslocadas verticalmente para maior clareza.

Da figura (4.2) podemos notar que os pulsos do laser2 estão atrasados em rela,ção aos pulsos do laser 1. Para medir este atraso e caraterizar o sincronismo foi calculada a correla,ção cruzada entre as intensidades do laser1(I_1) e do laser2(I_2). Esta correla,ção é definida como:

$$C[I_1(t), I_2(t-d)] = \frac{\langle I_1(t)I_2(t-d) \rangle}{\sigma_1\sigma_2} \quad (4.1)$$

4.1 Sincroniza,ção unidirecional 100

sendo $\sigma_{1,2}$ as variâncias das intensidades $I_{1,2}$. A fun,ção de correla,ção cruzada estãa normalizada para dar um pico m´aximo igual a 1 quando as s´eries são idênticas (ou -1 quando a constante de proporcionalidade entre as s´eries é negativa). O valor do pico pode ocorrer quando uma s´erie temporal é atrasada ou adiantada com respeito a outra por um tempo d .

A correla,ção cruzada das s´eries temporais da figura (4.2) estãa mostrada na figura (4.3). Daqui podemos ver que existe um pico m´aximo na correla,ção igual a 0.84 para o tempo $d=-16$ ns. Portanto, a intensidade do laser 2 estãa atrasada temporalmente 16ns em rela,ção ao laser 1. Este tempo de atraso é sempre muito pr´oximo ao tempo de acoplamento ($T_{acop}=16$ ns), como foi mostrado por Buldu e col. [62].

Figura 4.3: Correlação cruzada das intensidades dos lasers 1 e 2, mostrando um pico máximo em 0.84 para o deslocamento temporal $d=-16\text{ns}$ da série 2. Esta correlação foi calculada usando as séries da figura (4.2).

A figura (4.4) mostra a intensidade do laser 2 em função da intensidade do laser 1. A figura (4.4)(a) mostra o diagrama de sincronização para as intensidades instantâneas dos lasers 1 e 2. Adiantando a série temporal do laser 2 um tempo igual a 16ns , podemos observar que os pulsos dos lasers 1 e 2 estão correlacionados, tendo em vista que a intensidade do laser 2 tem uma

4.1 Sincronização unidirecional 101

relação aproximadamente linear com o laser 1 [ver figura (4.4)(b)].

Figura 4.4: Intensidade do laser 1 em função do laser 2 mostrando sincronismo, a partir das séries da figura (4.2).

Sincronização inversa

Deixando todos os parâmetros do sistema iguais e somente aumentando a temperatura do laser 1 podemos diminuir sua frequência e

potência óptica

solamente conseguir uma dessintonização negativa ($\Delta\omega < 0$). Para um certo valor da temperatura (ou frequência

potência óptica) do laser 1 foi observado o sincronismo inverso [62,63], como pode ser visto nos segmentos das séries temporais mostrados na figura (4.5), onde a temperatura do laser 1 foi aumentada em 0.4°C . Usando a taxa de $140\text{GHz}/^\circ\text{C}$, apresentada nas especificações dos

lasers, a dessintonização é de cerca de 56GHz. Neste caso vemos que o laser 2 não tem quedas de potência, ao invés disso ele apresenta pulos (“*jump-ups*”) na sua potência, sincronizados com um certo atraso temporal quando comparados com as *LFF* do laser 1. Como um laser tem quedas e o outro tem saltos de crescimento, o efeito tem a forma de um sincronismo em antifase. Das séries temporais foi observado que o intervalo de tempo no instante em que se inicia uma queda de potência no laser 1 até o instante em que se inicia um

4.1 Sincronização unidirecional 102

“*jump-up*” no laser 2 é de aproximadamente 16ns, ou seja, os “*jump-ups*” estão atrasados um instante de tempo igual ao tempo de acoplamento entre os lasers [ver figura (4.5)(b)].

Figura 4.5: Séries temporais experimentais dos lasers 1 e 2 mostrando sincroniza o inversa.

Novamente para caracterizar o sincronismo foi calculada a correla o cruzada para as séries da figura (4.5). Esta correla o é mostrada na fi

4.1 Sincroniza o unidirecional 103

gura (4.6), onde pode ser observado um mínimo igual a -0.75 para $d=-25\text{ns}$. Portanto, observamos que existe um bom sincronismo em antifase entre os pulsos dos lasers, e que os "jump-ups" estão atrasados em rela o às *LFF* do laser

1. Neste caso o tempo de atraso  o mínimo do

otimo, $d=-25\text{ns}$, onde acontece   sincronismo não corresponde ao tempo de acoplamento. Isto pode ser devido a que os pulsos das *LFF* e os *jump-ups* têm comportamentos um pouco diferentes.

Na figura (4.5)(b) podemos ver que as *LFF* do laser 1 têm uma queda abrupta e uma recupera o lenta, enquanto os *jump ups* têm uma subida

lenta e uma queda rápida.

Figura 4.6: Correlação de intensidade dos lasers a partir das séries experimentais da figura (4.5).

A figura (4.7) mostra a intensidade do laser 2 em função do laser 1 para o caso instantâneo e também para o caso em que a série temporal do laser 2 é adiantada 25ns. Como pode ser visto nesta figura, os pulsos na intensidade dos lasers têm uma certa relação funcional, mostrando novamente um sincronismo entre as suas potências. A forma da figura com $d = -25\text{ns}$ indica a natureza antifase do sincronismo: quando uma intensidade está alta a outra está baixa.

4.2 Sincronização bidirecional 104

Figura 4.7: Intensidade do laser 2 em função do laser 1, a partir das séries temporais experimentais da figura (4.5).

4.2 Sincronização bidirecional

Nos sistemas dinâmicos acoplados podemos definir a configuração de mestre e escravo considerando o mestre como o sistema que não recebe a ação externa. O sistema escravo como um laser tem quedas e o outro tem

saltos de crescimento, o efeito tem a forma de um sincronismo em antifase. ravo recebe a,ção do mestre, e nas circunstâncias apropriadas dos parâmetros de acoplamento, pode responder de modo sincronizado. Um conceito relacionado aos sistemas dinâmicos osciladores acoplados é o de líder. O sistema líder no acoplamento unidirecional será naturalmente o mestre. No caso do acoplamento bidirecional de dois osciladores (periódicos, quase-periódicos ou caóticos) não é possível definir de forma simples quem é o líder entre os dois. Nesta seção usaremos o conceito de líder nos sistemas acoplados bidirecionalmente para se referir ao sistema que tem a dinâmica mais adiantada no tempo. Mostraremos que o papel do líder num par de lasers inter-acoplados pode ser intercambiado apenas mudando as relativas frequências

ópticas. A figura (4.8) mostra o arranjo experimental para o estudo do sincronismo bidirecional óptico

de dois lasers de diodo cápor realimentação óptica.
4.2 Sincronização bidirecional 105

Neste caso os dois lasers estão inicialmente caóticos no regime das *LFF*. Quando acoplamos bidirecionalmente a intensidade dos lasers podemos conseguir o sincronismo entre as suas potências para alguns valores dos parâmetros de controle. Neste experimento foram usados os mesmos dispositivos que no experimento do sincronismo unidirecional. O tempo de ida e volta do feixe na cavidade externa para os lasers 1 e 2 era igual a τ_1

$\tau_2=6\text{ns}$. O tempo de acoplamento entre os lasers era $\tau_{acop}=16\text{ns}$. Este é o caso mais geral do sincronismo de lasers de diodo caóticos, e ele tem sido pouco estudado na literatura, quando os dois lasers são inicialmente caóticos.

Figura 4.8: Arranjo experimental do acoplamento bidirecional de dois lasers de diodo com realimentação

óptica.

A figura (4.9) mostra a dinâmica temporal lenta dos dois lasers quando não existe acoplamento entre eles. Podemos notar que a dinâmica do laser 1 é completamente independente da dinâmica do laser 2. Neste caso, portanto, os dois lasers não apresentam sincronismo entre as *LFF*.

Quando acoplamos a intensidade do laser 1 no laser 2 e vice-versa, podemos obter um sincronismo entre as potências dos lasers para os

valores dos

4.2 Sincroniza,ção bidirecional 106

Figura 4.9: S´eries temporais experimentais dos dois lasers mostrando *LFF* quando nˆao existe um termo de acoplamento entre eles.

parˆametros de controle mostrados na figura (4.10). Esta figura mostra segmentos das s´eries temporais do laser 1 e do laser 2 no caso do sincronismo entre as *LFF*. Da figura podemos notar que as quedas do laser 2 ocorrem primeiro que as do laser 1. O laser 1 est´a atrasado, portanto, em rela,ção ao laser 2, e o tempo de atraso ´e aproximadamente igual ao tempo de acoplamento. Este tipo de sincronismo ´e conhecido na literatura como l´ider-atrasado (“*leader-laggard*”) [56,60,61], onde o l´u

lider tem uma maior frequência ótica que o laser atrasado. Para o caso da figura (4.10) vemos que o laser 2 é o líder deste sistema.

A correlação cruzada das intensidades dos lasers 1 e 2 apresenta um pico máximo aproximadamente igual a 0.83 quando a série temporal do laser 2 é atrasada 16ns em relação à série temporal do laser 1, como pode ser observado na figura (4.11). Nesta figura são mostradas a correlação cruzada para as intensidades dos lasers antes do acoplamento (curva vermelha) e após

4.2 Sincronização bidirecional 107

Figura 4.10: Séries temporais experimentais dos lasers mostrando sincronismo entre as *LFF*. Neste caso os pulsos do laser 1 estão atrasados em relação aos pulsos do laser 2.

o acoplamento bidirecional (curva preta). Como podemos observar na figura, quando os lasers não estão acoplados a correlação cruzada é próxima de zero, mostrando que não há algum tipo de sincronismo entre os pulsos dos lasers.

O digrama de correlação mostrado na figura (4.12) mostra um bom sincronismo entre a intensidade dos lasers. Na figura LFF do

a direita as laser2

foram atrasadas temporalmente 16ns, para mostrar maior clareza no sincronismo.

Mudando a corrente de alimentação e a temperatura dos lasers, ou seja, mudando as frequências

ópticas dos lasers, podemos obter o sincronismo onde

o laser 1 seja o líder e o laser 2 esteja atrasado. Este sincronismo é mostrado na figura (4.13).

A correlação cruzada dos pulsos dos lasers 1 e 2 mostra um pico máximo igual a 0.868 para $d = -15$ ns, como pode ser visto na figura (4.14). Portanto,

Figura 4.11: Correla,ção das intensidades dos lasers a partir das s´eries temporais da figura (4.10).

Figura 4.12: Intensidade do laser 2 em fun,ção do laser 1 para as s´eries da figura (4.10).

Figura 4.13: Séries temporais dos lasers mostrando sincronismo entre as *LFF*. Neste caso as *LFF* do laser 2 estão atrasadas em rela ao as *LFF* do laser 1.

neste caso laser1  o líder e o laser2 está atrasado temporalmente por um tempo pr ximo ao tempo de acoplamento entre as intensidades dos lasers.

Figura 4.14: Correla ao das intensidades dos lasers mostrando que o laser 2 está atrasado em rela ao ao laser 1.

4.2 Sincroniza ao bidirecional 110

A figura (4.15) mostra a intensidade do laser 2 em fun ao do laser 1 para o caso em que haja acoplamento (a) e quando não existe acoplamento entre os lasers (b). Note que quando há acoplamento   observado um bom sincronismo entre as séries dos lasers. Quando não há acoplamento o diagrama de sincronismo não mostra nenhuma rela ao funcional entre a potência do laser 1 e a potência do laser 2, portanto podemos afirmar que os lasers não estão sincronizados.

Figura 4.15: Intensidade do laser 2 em função do laser 1. (a) Quando há acoplamento. Neste caso as *LFF* do laser 2 foram adiantadas 15ns em relação

às *LFF* do laser 1. (b) Diagrama de sincronismo quando não existe acoplamentos entre os lasers.

Quebra de simetria líder-liderado

Ajustando novamente a corrente e a temperatura dos lasers podemos encontrar uma região na qual, para uma mesma série temporal, existam eventos onde as quedas *LFF* do laser 1 aconteçam primeiro e eventos onde o laser 2 se comporte como líder do sistema (laser1 atrasado). Este caso de mudança entre atraso e antecipação dos pulsos dos lasers é mostrado na figura (4.16).

A correlação cruzada das séries experimentais da figura (4.16) mostram dois picos máximos. O primeiro pico corresponde a $d=-13\text{ns}$ e indica que as *LFF* do laser 2 estão atrasadas em relação às *LFF* do laser1. O segundo pico

Figura 4.16: Séries temporais experimentais dos lasers mostrando intermitências no atraso entre os dois lasers.

4.2 Sincroniza o bidirecional 112

está em $d=14\text{ns}$ e indica que os pulsos do laser 1 estão atrasados em rela o aos pulsos do laser 1 [ver figura (4.17)] Verificamos, portanto, que algumas vezes o laser 2 se comporta como líder e outras vezes o laser 1   quem domina a dinâmica do sistema.

Figura 4.17: Correla o da intensidade dos lasers 1 e 2.

A intensidade do laser 2 em fun o do laser 1   mostrada na figura (4.18). Neste caso vemos que os pulsos do laser 2 tem uma certa correla o com os pulsos do laser 1, mas não estão relacionados linearmente como no caso da configura o líder-atrasado [ver figuras (4.11) e (4.14)].

Podemos fazer uma análise estatística do atraso temporal entre as

séries. Definimos o atraso entre séries temporais como $\Delta t = T_{2(n)} - T_{1(n)}$, onde $T_j n$ é

o instante de tempo onde ocorre a n-ésima queda de potência do laser j . Se $\Delta t > 0$ significa que as *LFF* do laser 1 acontecem antes que as do laser 2, e se $\Delta t < 0$ a potência do laser 2 cai antes que o laser 1. O histograma do atraso temporal Δt , mostrado na figura (4.19), foi obtido para as séries temporais da figura (4.16) com aproximadamente 500 eventos *LFF*. Observamos que a maioria das quedas acontecem para tempos $\Delta t \approx \tau_{acop}$. A

probabilidade de

4.2 Sincronização bidirecional 113

Figura 4.18: Intensidade do laser 2 em função do laser 1.

quedas sincronizadas sem atraso ($\Delta t = 0$) é aproximadamente nula, que é o esperado para este tipo de sincronismo, pois esta configuração não é isocronica ($\tau_{acop} \neq \tau$). Para as configurações isocronicas pode existir um sincronismo sem atraso temporal entre as séries temporais dos lasers.

Figura 4.19: Histograma do atraso temporal Δt entre os pulsos dos lasers 1 e 2.

4.2 Sincronizaç~ao bidirecional 114

Um resultado parecido foi obtido por Mulet col. [60], mas nesse caso o sincronismo era diferente do nosso pois os autores n~ao usaram realimentaç~oes

óticas nos lasers, somente acoplaram mutuamente a intensidade de dois lasers de diodo idênticos. Os autores observaram que, dentro de uma mesma s~erie temporal, durante alguns eventos as *LFF* do laser1 aconteciam primeiro que as *LFF* do laser2 e durante outros eventos acontecia o contrário. Eles concluíram que isto acontece quando os lasers t~em aproximadamente a mesma freq~uência. Uma vez que n~a freq~encia

ótica. ao existe inicialmente um laser com u~maior que o outro, ou seja, n~ao existe um líder (o sistema é simétrico), os lasers competem entre si para dominar a dinâmica do sistema. Qualquer pequena perturbaç~ao pode quebrar a simetria do sistema, de tal forma que um laser possa dominar e cair antes que o outro. Durante as quedas o processo é assimétrico, pois o laser que cai primeiro continua recebendo luz do outro laser durante um tempo Δt . Durante o processo de recuperaç~ao, a intensidade dos lasers aumenta gradualmente fazendo com que o sistema fique novamente simétrico, assim, os lasers podem competir entre si novamente para liderar a dinâmica.

Nossos resultados s~ao parecidos aos obtidos por Mulet col. [60],

masa configuraçãoo que usamos no sincronismo é mais geral, pois os dois lasers, além do acoplamento mútuo entre si, estão na presença de realimentações óticas por meio de cavidades externas e inicialmente estão caóticos no regime das *LFF*. De nosso conhecimento é a primeira vez que se observa uma quebra de simetria, na configuração líder-liderado, do acoplamento mútuo entre dois lasers de diodo caóticos por realimentação ótica.

Capítulo 5

Conclusões e perspectivas

Nesta tese estudamos a dinâmica caótica do laser de diodo quando parte da luz emitida é reinjetada dentro da cavidade do laser por meio de um espelho externo. Estudamos especificamente o regime das flutuações de baixa frequência presentes neste sistema. A partir de séries temporais foram feitas estatísticas sobre o tempo médio das *LFF* e foi mostrada a sua dependência com a corrente de bombeio. Cálculos numéricos usando o modelo de Lang-Kobayashi mostraram uma boa concordância com os resultados experimentais.

Foi definido e medido o tempo de recuperação das *LFF* e mostramos a sua dependência com a corrente de bombeio. Também foi observada uma nova dinâmica de recuperação para as *LFF*, onde a intensidade do laser apresenta uma modulação de amplitude durante a recuperação das *LFF*, sendo o período desta modulação igual ao tempo

ida e volta do feixe na cavidade externa.

Estudamos a ressonância de coerência determinística para os eventos *LFF* excitáveis de um laser de diodo com realimentação ótica. Neste caso a dinâmica rápida presente neste sistema se comporta como um ruído efetivo que pode regular a dinâmica das *LFF*. Este estudo foi feito primeiro usando o modelo L-K e depois comprovado experimentalmente.

Estudamos experimentalmente o sincronismo entre dois lasers de diodo caóticos quando existe um acoplamento entre as suas intensidades. Foram

115

estudados dois tipos de sincronismo, o primeiro deles foi o sincronismo unidirecional, onde o feixe de um laser caótico

ótico por realimentação ótica e injetado unidirecionalmente num outro laser de diodo solitário e que inicialmente operava com intensidade constante.

O outro sistema estudado foi o sincronismo entre dois lasers de diodo caóticos independentes quando existe um acoplamento mútuo entre as suas intensidades. Neste sistema foi observado uma quebra de simetria no sincronismo entre as *LFF* dos lasers.

Os estudos aqui apresentados foram objeto de um artigo em revista internacional, e outros dois trabalhos estão em processo de revisão. O estudo do sincronismo de lasers de diodo caóticos continua sendo realizado pela equipe do Laboratório de Dinâmica de Lasers, onde se pretende

estudar este sistema experimentalmente e numericamente usando o modelo de Lang-Kobayashi.

Referências Bibliográficas

- [1] Amnon Yariv, *"Quantum Electronics"*, third edition, John Wiley and Sons, 1989.
- [2] G. P. Agrawal and N. K. Dutta, *"Long-Wavelength Semiconductor Lasers"*, Van Nostrand Reinhold, 1986.
- [3] L. Goldberg, H. F. Taylor, A. Dandridge, J. F. Weller and R. O. Miles, *"Spectral Characteristics of Semiconductor Lasers with Optical Feedback"*, IEEE Quantum Electron. QE18, 555 (1982).
- [4] B. Meziane, P. Besnard and G. M. Stephan, *"Low-Frequency Resonances in Asymmetric External Cavity Semiconductor Lasers: Theory and Experiment"*, IEEE J. Quantum Electron. 31, 617 (1995).
- [5] D. Lenstra, B. H. Verbeek and A. J. den Boef, *"Coherence Collapse in Single-Mode Semiconductor Lasers due to Optical Feedback"*, IEEE J. Quantum Electron. QE-21, 674 (1985).
- [6] Jesper Mørk, Bjarne Tromborg, and Jannik Mark, *"Chaos in Semiconductor Lasers with Optical Feedback: Theory and Experiment"*, IEEE J. Quantum Electronics 28, 93 (1992).
- [7] M. Giudici, C. Green, G. Giacomelli, U. Nespolo, and J. R. Tredicce,

“Andronov Bifurcations and Excitability in Semiconductor Lasers with Optical Feedback”, Phys. Rev. E 55, 6414 (1997).

117

ENCIAS BIBLIOGR

- [8] S. Tang and J. M. Liu, *“Message encoding-decoding at 2.5 Gbits/s through synchronization of chaotic pulsing semiconductor lasers”*, Optics Lett. 26, 1843 (2001).
- [9] S. Sivaprakasam, E. M. Shahverdiev, P. S. Spencer and K. A. Shore, *“Experimental Demonstration of Anticipating Synchronization in Chaotic Semiconductor Lasers with Optical Feedback”*, Physical Review Letters 87, 154101 (2001).
- [10] A. Argyris, D. Syvridis, L. Larger, V. Annovazi-Lodi, P. Colet, I. Fischer, J. Garc´ıa-Ojalvo, C. R. Mirasso, L. Pesquera and K. A. Shore, *“Chaos-based communications at high bit rates using commercial fibreoptic links”*, Nature 438, 343 (2005).
- [11] G.H.M.vanTartwijkandD. Lenstra, *“SemiconductorLasers with Optical Injection and Feedback ”*, Quantum Semiclass. Opt. 7, 87-143 (1995).
- [12] J. Manning, R. Olshansky and C. B. Su, *“The Carrier-Induced Index Changes in AlGaAs and 1.3 μ m InGaAsP Diode Lasers”*, IEEE J. Quantum Electronics QE-19, 1525 (1983).
- [13] C. H. Henry, *“Theory of the Linewidth of Semiconductor Lasers”*, IEEE J. Quantum Electronics QE-18, 259 (1982).

- [14] K. Vahala, L. C. Chiu, S. Margalit, and A. Yariv, "*On the linewidth enhancement factor α in semiconductor injection lasers*", Applied Physics Letters 42, 631 (1983).
- [15] Christoph Harder, Kerry Vahala, and Amnon Yariv, "*Measurement of the linewidth enhancement factor α of semiconductor lasers*", Applied Physics Letters 42, 328 (1983).
- ENCIAS BIBLIOGR
- [16] R. Olshansky, C. Su, J. Manning and W. Powazinik, "*Measurement of radiative and nonradiative recombination rates in InGaAsP and AlGaAs light sources*", IEEE J. Quantum Electronics 20, 838 (1984).
- [17] RoyLang and Kohroh Kobayashi, "*External Optical Feedback Effects on Semiconductor Injection Laser Properties*", IEEE J. Quantum Electronics, QE-16, 347 (1980).
- [18] J. H. Osmudsen and N. Gade, "*Influence of optical feedback on laser frequency spectrum and threshold conditions*", IEEE J. Quantum Electronics 19, 465 (1983).
- [19] H. Temkin, N. A. Olson, J. B. Abeles, R. A. Logan and M. B. Panish, "*Reflection noise in index-guided InGaAsP lasers*", IEEE J. Quantum Electronics 22, 286 (1986).
- [20] M. Giudici, "*Non Linear Dynamics of a Semiconductor Laser with Optical Feedback*", Ph.D Thesis, Nice-France (2000).
- [21] F. Favre, D. Guen and J. Simon, "*Optical feedback effects upon laser diode oscillation field spectrum*", IEEE J. Quantum Electronics 18, 1712

(1982).

- [22] G. P. Agrawal, "*Line narrowing in a single-mode injection laser due to external optical feedback*", IEEE J. Quantum Electronics 20,468 (1984).
- [23] J. Mørk, J. Mark and B. Tromborg, "*Route to Chaos and Competition between Relaxation Oscillations for a Semiconductor Laser with Optical Feedback*", Physical Review Letters 65, 1999 (1990).
- [24] H. Kakiuchida and J. Ohtsubo, "*Characteristics of a Semiconductor Laser with External Feedback*", IEEE J. Quantum Electron. QE 30, 2087 (1994).
- ENCIAS BIBLIOGR
- [25] David W. Sukow and Jeff R. Gardner and Daniel J. Gauthier, "*Statistics of power-dropout events in semiconductor lasers with time-delayed optical feedback*", Physical Review A, 56, R3370 (1997)
- [26] Angela Hohl and H. J. C. van der Linden and Rajarshi Roy, "*Determinism and stochasticity of power-dropout events in semiconductor lasers with optical feedback*", Optics Letters 20, 2396 (1995).
- [27] Yanhua Hong and K. Alan Shore, "*Influence of Optical Feedback Time-Delay on Power-Drops in Vertical-Cavity-Surface-Emitting-Lasers*", IEEE J. Quantum Electronics 41, 1054 (2005).
- [28] Yanhua Hong and K. Alan Shore, "*Statistical measures of the power dropout ratio in semiconductor lasers subject to optical feedback*", Optics Letters 30, 3332 (2005).

- [29] Joachim Sacher, Dieter Baums, Peter Panknin, Wolfgang Elsässer and Ernst O. Göbel, "*Intensity instabilities of semiconductor lasers under current modulation, external light injection and delayed feedback*", Phys. Rev. A 45, 1893 (1992).
- [30] T. Heil, I. Fischer and W. Elsässer, "*Coexistence of low-frequency fluctuations and stable emission on a single high-gain mode in semiconductor lasers with external optical feedback*", Phys. Rev. A 58, 2672 (1998).
- [31] J. Mørk, B. Tromborg and P. L. Christiansen, "*Bistability and Low-Frequency Fluctuations in Semiconductor Lasers with Optical Feedback: A Theoretical Analysis*", IEEE J. Quantum Electron. QE-24, 123 (1988).
- [32] I. Fischer, G. H. M. van Tartwijk, A. M. Levine, W. Elsässer, E. Göbel and D. Lenstra, "*Fast Pulsing and Chaotic Itinerancy with a Drift in the Coherence Collapse of Semiconductor Lasers*", Physical Review Letters 76, 220 (1996).
- [33] G. Vaschenko, M. Giudici, J. J. Rocca, C. S. Menoni, J. R. Tredicce and S. Balle, "*Temporal Dynamics of Semiconductor Lasers with Optical Feedback*", Physical Review Letters 81, 5536 (1998).
- [34] G. Huyet, S. Balle, M. Giudici, C. Greenb, G. Giacomellic and J. R. Tredicce, "*Low frequency fluctuations and multimode operation of a semiconductor laser with optical feedback*", Optics Communications 149, 341 (1998).

- [35] A. A. Duarte and H. G. Solari, "*Metamorphosis of the monochromatic spectrum in a double-cavity laser as a function of the feedback rate*", Physical Review A 58, 614 (1998).
- [36] A. A. Duarte and H. G. Solari, "*Stability properties of the monochromatic spectrum in a double-cavity laser*", Physical Review A 60, 2403 (1999).
- [37] T. Sano, "*Antimode dynamics and chaotic itinerancy in the coherence collapse of semiconductor lasers with optical feedback*", Physical Review A 50, 2719 (1994).
- [38] Y. Liu and Peter Davis and Toshiro Takiguchi, "*Recovery process of low frequency fluctuations in laser diodes with external optical feedback*", Physical Review E 60, 6595 (1999).
- [39] S.P. Hegarty and G. Huyet and P. Porta and J. G. McInerney, "*Analysis of the fast recovery dynamics of a semiconductor lasers with feedback in low-frequency fluctuation regime*", Optics Letters 23, 1206-1208 (1998).
- [40] Wing-Shun Lam and Oarvez N. Gudar and Rajarshi Roy, "*Effect of Spontaneous Emission Noise and Modulation on Semiconductor Lasers*
ENCIAS BIBLIOGR

Near Threshold with Optical Feedback", International Journal of Modern Physics B 17, 4128-4138 (2003).
- [41] J. Mørk and H. Sabbatier and M.P. Sørensen and B. Tromborg, "*Returnmap for low-frequency fluctuations in Semiconductor lasers with optical feedback*", Optics Communications 171, 93-97 (1999).

- [42] Luca Gammaitoni, Peter Hanggi, Peter Jung and Fabio Marchesoni, "*Stochastic resonance*", *Reviews Modern Physics* 70, 223 (1998).
- [43] Arkady S. Pikovsky and Jürgen Kurths, "*Coherence Resonance in a Noise-Driven Excitable System*", *Physical Review Letters* 78, 775 (1997).
- [44] Giovanni Giacomelli, Francesco Marino and Ivan Rabbiosi, "*Stochastic and Bona Fide Resonance: An Experimental Investigation*", *Physical Review Letters* 82, 675 (1999).
- [45] Francesco Marino, Massimo Giudici, Stéphane Barland and Salvador Balle, "*Experimental Evidence of Stochastic Resonance in an Excitable Optical System*", *Physical Review Letters* 88, 040601 (2002).
- [46] H. Gang, T. Ditzinger, C. Z. Ning and H. Haken, "*Stochastic Resonance without External Periodic Force*", *Physical Review Letters* 71, 807 (1993).
- [47] Giovanni Giacomelli, Massimo Giudici, Salvador Balle and Jorge R. Tredicce, "*Experimental Evidence of Coherence Resonance in an Optical System*", *Physical Review Letters* 84, 3298 (2000).
- [48] Josep Mulet and Claudio R. Mirasso, "*Numerical statistics on power dropouts based on the Lang-Kobayashi model*", *Physical Review E* 59, 5400 (1999).
- ENCIAS BIBLIOGR
- [49] Manuel Enguia and G. B. Mindlin, "*Semiconductor laser with optical feedback: From excitable to deterministic low-frequency fluctuations*" *Physical Review E* 60, 1551 (1999).

- [50] G. H. M. von Tartwijk and A. M. Levine and D. Lenstra, "*Sisyphus Effect in Semiconductor Laser with Optical Feedback*", IEEE Journal of Selected Topics in Quantum Electronics 1, 466 (1995).
- [51] Jhon F. Martinez Avila, Hugo L. D. de Souza Cavalcante and J. R. Rios Leite, "*Experimental Deterministic Resonance Coherence*", Physical Review Letters 93, 144101 (2004).
- [52] K. Myneni, T. A. Barr, B. R. Reed, S. D. Pethel and N. J. Corron, "*High-precision ranging using a chaotic laser pulse train*", Applied Physics Letters 78, 1496 (2001).
- [53] Ingo Fischer, Yun Liu and Peter Davis, "*Synchronization of chaotic semiconductor laser dynamics on subnanosecond time scales and its potential for chaos communication*", Physical Review A 62, 011801 (2000).
- [54] S. Sivaprakasam, Iestyn Pierce, Paul Rees, Paul S. Spencer and K. Alan Shore, "*Inverse synchronization in semiconductor laser diodes*", Physical Review A 64, 013805 (2001).
- [55] Immo Wedekind and Ulrich Parlitz, "*Synchronization and antisynchronization of chaotic power drop-outs and jump-ups of coupled semiconductor lasers*", Physical Review E 66, 026218 (2002).
- [56] Tilmann Heil, Ingo Fischer, Wolfgang Elsasser, Josep Mulet and Claudio R. Mirasso, "*Chaos Synchronization and Spontaneous Symmetry-Breaking in Symmetrically Delay-Coupled Semiconductor Lasers*", Physical Review Letters 86, 795 (2001).

ENCIAS BIBLIOGR

- [57] Y. Liu, Y. Takiguchi, P. Davis, T. Aida, S. Saito, J. M. Liu, "*Experimental observation of complete chaos synchronization in semiconductor lasers*", Applied Physics Letters 80, 4306 (2002).
- [58] Michael Peil, Tilmann Heil, Ingo Fischer and Wolfgang Elsässer, "*Synchronization of Chaotic Semiconductor Laser Systems: A Vectorial Coupling-Dependent Scenario*", Physical Review Letters 88, 174101 (2002).
- [59] S. Sivaprakasam, Paul S. Spencer and K. Alan Shore, "*Regimes of Chaotic Synchronization in External-Cavity Laser Diodes*", IEEE J. Quantum Electronics 88, 1155 (2002).
- [60] Josep Mulet, Claudio Mirasso, Tilmann Heil and Ingo Fischer, "*Synchronization scenario of two distant mutually coupled semiconductor lasers*", J. Opt. B: Quantum Semiclass. Opt. 6, 97 (2004).
- [61] J. K. White, M. Matus and J. V. Moloney, "*Achronal generalized synchronization in mutually coupled semiconductor lasers*" Physical Review E 65, 036229 (2002).
- [62] Javier M. Buldú, Tilmann Heil, Ingo Fischer, M. C. Torrent and Jordi Garcíia-Ojalvo, "*Episodic Synchronization via Dynamic Injection*", Physical Review Letters 96, 024102 (2006).
- [63] Y. Takiguchi, "*Experimental synchronization of chaotic oscillations in externally injected semiconductor lasers in a low-frequency fluctuation*"

regime ", Optics Letter 24, 1570 (1999).