レーザー状態のモデル

の手がかりが得られた。

以上のことからレーザー光がコヒーレントになるためには Bose Condensa+ tion のおこることが重要な役割を果しているのではないかと考えられる。

《文 献》

1) Y. Isawa; J. Phys. Soc. Japan 29 (1970) 1101

7. 負性抵抗発振の臨界点近傍における異常ゆらぎ

東工大・理 川久保 達之

最近レーザや負性抵抗発振の現象を固体における相転移の問題と関連させて 議論することが行われている。この観点からレーザや負性抵抗体のような能動 系におけるゆらぎの問題を

考えてみるに,丁度強磁性 体や強誘電体のキュリー点 近傍における臨界点ゆらぎ と同じように,発振の場合 でもその臨界点近傍での系 の不安定性に伴って,輻射 あるいは電流のゆらぎが増 大し,やがてそれがコヒー レントな発振へと集束して いくものと考えることがで きよう。このような予想の もとに簡単な雛型としてト ンネルダイオードを選び,





川久保達之

その発振の臨界点付近を中心として電流ゆらぎを観測した。

周知のごとくトンネ ルダイオードは図1の 点線で示すような電圧 ー電流特性を示し、微 分抵抗が負になる領域 で数MH,程度の発振 が見られるが、このよ うな特性をもつ素子に 発生する雑音電流のう ちの特定の周波数成分 (5 KH₂) を選び出し, バイアス電圧の関数と してプロットしたのが 図1の実線である。こ れによると雑音の2乗 平均は2つの臨界点の 付近で異常に大きくな っている。またゆらぎ の振幅の確率分布を調 べるために、雑音を一 定の間隔でサンプリン グしたのち波高分析器 にかけて得られた分布 が図2である。(A) (B) (C) は図1中の

(A) (B) (C) 点での



図 2 電流ゆらぎ △i=i-<i>(任意スケール)

測定を意味し、それぞれ発振の臨界点以下、臨界点近傍、発振領域に対応する。 これでみると臨界点以下では雑音は Gauss 分布をとるが、臨界点近くでは分 布が異常に広がり且つ Gauss 型からずれ、発振領域に入ると再び分布は狭まり 負性抵抗発振の臨界点近傍における異常ゆらぎ

R

汊

3

Gauss 型に戻ることが判る。

以上のような電流ゆらぎの挙動を図3に示すような負性 抵抗体 r を含む簡単な回路のモデルによって考えてみよう。 Lをインダクタンス, Rを正の外部抵抗, e(t) をラン・ ダムなゆらぎ電圧とすると,電流ゆらぎ i に関する方程式 は

 $L\frac{di}{dt} + (R+r) i = e(t) \qquad (1)$

で与えられる。ここで

$$\mathbf{r} = -\mathbf{r}_{0} + \mathbf{k} \, \mathbf{i}^{2} \tag{2}$$

とおく。(2)の第1項- r₀はバイアス電圧によって正になったり負になった りする量であり,第2項は電流ゆらぎがどこまでも大きくなる筈はなく,大き な振幅に対しては r が正になるという事情を考慮した項である。(2)を(1) に入れ,

$$\frac{\mathbf{r}_{0} - \mathbf{R}}{\mathbf{L}} = \alpha , \quad \sqrt{\frac{\mathbf{k}}{\mathbf{L}}} \mathbf{i} = \mathbf{x} , \quad \sqrt{\frac{\mathbf{k}}{\mathbf{L}}} \frac{\mathbf{e}(\mathbf{t})}{\mathbf{L}} = \mathbf{f}(\mathbf{t})$$
(3)

の変換をすれば van der Pol 型の方程式

$$\frac{\mathrm{d}x}{\mathrm{d}t} = (\alpha - x^2)x + f(t) \tag{4}$$

が得られる。この方程式から確率変数 x が時刻 t において値 x をとる確率密度 P(x,t)に関する Fokker - Planck 方程式を導くと,

$$\frac{\partial \mathbf{P}}{\partial t} = -\frac{\partial}{\partial \mathbf{x}} \left[\left(\alpha - \mathbf{x}^2 \right) \mathbf{x} \mathbf{P} \right] + \mathbf{D} \frac{\partial^2 \mathbf{P}}{\partial \mathbf{x}^2}$$
(5)

の形で与えられる。ここでDは確率密度の拡散係数で

 $2 D \delta(t - t') = \langle f(t) f(t') \rangle$ (6)

である。(5)の定常解は

$$P = P_0 \exp\left(\frac{\alpha}{2D} x^2 - \frac{1}{4D} x^4\right)$$
(7)

-B31 -

川久保達之

となり,臨界点以下の $\alpha < 0$ の場合分布は< x > = 0を中心として比較的鋭い が, $\alpha = 0$ の臨界点付近では分布の幅は拡がり且つ x^4 の項のみになるので Gauss 分布からずれ,さらに $\alpha > 0$ では分布のピークは $< x > \neq 0$ の点へ移 り,これは発振を現わしていると考えてよい。分布の様子をD=1の場合につ いて描くと図4のようになる。

このモデルは発振周波数での雑音 分布を説明するものであって,前述 の実験のような発振周波数と異なる 周波数の電流ゆらぎに対してはその まま適用はできないが,少くとも臨 界点付近で雑音が異常に大きくなり, その分布がGauss 分布からずれる という事実は説明していると思われ る。これは丁度格子振動の波数

 $k = \frac{\pi}{2a}$ で不安定性が生ずる反強 誘電体を k = 0 で観測していても,



キュリー点で誘電率のピークが観測されるのと似ている。なお,発振を考える ときゆらぎの振幅の平均値が0でなくなることとコヒーレント即ち位相が揃う ことは別のことであり(現実には同時に起るが,),臨界点雑音は前者に付随す る現象と考えるべきであろう。