

小貫 明

らい小さいかということも重要であって、渦流の形成の場合、前者は流出量（それは同時に外から供給している流入量でもある）によって決まるが、後者は粘性係数によって決まるということがわかった。

## 熱流下での超流動転移および渦乱流

九大・理 小 貫 明

熱流下での臨界現象については理論家の注目するところではなかったが、豊富な可能性を含んでいる。物質をとりあえず次の3つのカテゴリーに分類する。

- (a) 熱伝導率 $\lambda$ の発散がなくまた流体力学的不安定性のないもの。多くの磁性体や合金など。この場合は粗視化された Ginzburg-Landau 方程式のレベルで局所平衡の考えが許される。即ち、局所的温度として  $\tau_0 + (d\tau/dx)x$  を使ってよい。 $x$  は場所を表わす。
- (b) 2成分溶液では $\lambda$ は有限だが熱拡散効果のため、Soret instability が生じやすい。gas-liquid 転移する液体では $\lambda$ が発散し局所平衡は使えず、しかも Benard instability が生じやすい。
- (c) 超流動ヘリウム。 $^3\text{He}-^4\text{He}$  や He-film もこの部類に入れておく。この系では超流動成分が運ぶことより特異な現象がおこる。以下は3次元の $^4\text{He}$ での計算を解説する。詳しくは、Jour. Low. Temp. Phys.に掲載される。

主な現象として次の2つが際立っている。

- (i) 不均一構造ができること。これは磁場下の超伝導体の多様な構造を想起させる。
- (ii) 超流動成分の存在する領域では、ある程度以上熱流が大きいと、vortex が集団的にできからみあう。このため小さいながらも熱抵抗が生じ、温度勾配ができる。

(i)については過去の理論はない。従前のアプローチとしては一様な熱流の存在する状態の不安定性に注目している。例えば Mikeska や Langer のもの。He I と He II の interface については実験家には気づかれていたが、理論がないため、曖昧なまま見過ごされてきた。(ii)の vortex 乱流については膨大な実験があるが、理論としては Vinen (1957) と Schwartz (1978) のみあげられる。いずれにしても自由エネルギーが存在しないため数学的困難が大きい。

### § 2. He I と He II の Interface

Ahlers (1968) や Bhagat (1971) は He I と He II の境界が熱流下で存在しゆっくりと動くことを見出している。He II の部分では温度勾配は vortex によるもので極めて小さいが、He I の部分では温度勾配が桁違いに不連続的に大きくなる。例えば Bhagat らの実験で  $Q = 25 \text{ mW/cm}^2$  のとき  $dT/dx$  が He II では  $10^{-4} \text{ deg/cm}$  位で He I では  $1 \sim 10 \text{ deg/cm}$  位である。このような境界層は超伝導体に磁場  $H$  を印加したときのものと、理論的な類似性がある。対応は次の通りである。

$$Q \rightarrow H, \quad \nabla T \rightarrow \mathbf{B} = \text{rot} \mathbf{A}, \quad T \rightarrow \mathbf{A}.$$

ここで super-phase では  $\nabla T$  もしくは  $\mathbf{B}$  は 0, normal-phase では  $\nabla T$  もしくは  $\mathbf{B}$  は大きな値をとる。 $Q$  もしくは  $H$  は場所によらない。私の理論的結論として重要なことは, super 部分では小さい vortex による friction を無視すれば  $T$  は一定で, しかも  $T_\lambda - T$  は  $Q$  の一意的な関数であることである。動的スケーリングを仮定すれば  $T_\lambda - T \propto Q^{3/4}$  となる。超伝導の場合も  $H$  は臨界磁場  $H_c \propto T_c - T$  に等しくなければならず  $T_c - T$  は  $H$  に比例している。この予測は Bhagat らの実験と consistent である。彼らは実験式  $T_\lambda - T = 5.9 \times 10^{-5} Q \text{ deg}$  ( $Q$  in  $\text{mW/cm}^2$ ) をえている。私の結果は  $T_\lambda - T = 1.9 \times 10^{-5} R_\infty Q^{3/4}$  である。ここで  $R_\infty$  は 1 のオーダーの数で未計算の量。

理論的には Halperin らの F-model を出発点にする。

$$\frac{\partial}{\partial t} \psi = i g_0 \mu \psi - \Gamma_0 \frac{\delta}{\delta \psi^*} H, \quad (1)$$

$$\frac{\partial}{\partial t} m = g_0 \text{Im}(\psi^* \nabla^2 \psi) + \lambda_0 \nabla^2 \mu \quad (2)$$

ここで  $\psi$  はオーダーパラメーター,  $m$  はエントロピー, そして

$$\mu = \frac{\delta}{\delta m} H \quad (3)$$

GL energy  $H$  は次のようにかける。

$$H = \int d\mathbf{r} \left[ \frac{1}{2} r_0 |\psi|^2 + \frac{1}{2} |\nabla \psi|^2 + r_0 m |\psi|^2 + \bar{u}_0 |\psi|^4 + \frac{1}{2 \chi_0} m^2 \right] \quad (4)$$

$\mu$  は温度のゆらぎを表わしている。 $H$  の中に  $r_0 m |\psi|^2$  という項が存在することが熱流の問題には重要である。これはエントロピーの値がふえると, 温度も必ずふえることを意味する。 $r_0 = 0$  とする E-model は不適當である。以下では 1 次元的な interface を表わす定常解を求めてみよう。この時  $\frac{\partial}{\partial t} \psi = -i \omega_0 \psi$ ,  $\frac{\partial}{\partial t} m = 0$  で,  $\omega_0$  は自動的に決まる。

小貫 明

熱流  $Q$  は次のように表わされる。

$$Q = k_B T_\lambda \left[ g_0 \operatorname{Im}(\psi^* \frac{\partial}{\partial x} \psi) + \lambda_0 \frac{d}{dx} \mu \right] \quad (5)$$

$x \rightarrow -\infty$  では系は super-phase で,

$$\psi \rightarrow f_\infty e^{i(kx - \omega_0 t)}, \quad \tau \equiv r_0 + 2 r_0 \chi_0 \mu \rightarrow \tau_\infty \quad (6)$$

$x \rightarrow \infty$  では系は normal-phase で,

$$\psi \rightarrow 0, \quad \mu \rightarrow Qx / (\lambda_0 k_B T_\lambda) + \text{const.} \quad (7)$$

次に(1)の両辺に  $\psi^*/\Gamma_0$  を乗じ虚数部分をとってみると,

$$\operatorname{Im}(\psi^* \frac{\partial^2}{\partial x^2} \psi) = -(\operatorname{Re} \frac{1}{\Gamma_0}) (g_0 \mu - \omega_0) |\psi|^2 \quad (8)$$

この式と(2)を組み合わせて,

$$\lambda_0 \frac{d^2}{dx^2} \mu = -(\operatorname{Re} \frac{1}{\Gamma_0}) g_0 (g_0 \mu - \omega_0) |\psi|^2 \quad (9)$$

ここで Onsager 係数  $\Gamma_0$  は一般的に虚数である。(1)と(9)を無次元化しよう。 $\Psi = \text{const.} \psi$ ,  $A = 1 - \tau/\tau_\infty$ ,  $z = \text{const.} x$  として,

$$\frac{d^2}{dz^2} \Psi = \kappa^2 \left[ -1 + \left( 1 - \frac{i a_0}{1 + i c_0} \right) A + |\Psi|^2 \right] \Psi, \quad (10)$$

$$\frac{d^2}{dz^2} A = |\Psi|^2 A. \quad (11)$$

ここで(10)の右辺の項  $[1 - i a_0 / (1 + i c_0)] A$  を  $A^2$  でおきかえると, (10)と(11)は Ginzburg と Landau の導いた有名な超伝導体の式と一致する。ここで  $a_0 \sim 3$ ,  $c_0 \sim 1$  であり,  $A$  の前の係数の虚数部分は大きい。 $a_0 \neq 0$  ということは  $\Psi$  の phase が熱流方向に変化し超流動カレントが存在することを意味する。“GL parameter”  $\kappa$  は次のようになる。

$$\kappa^2 = 4 u_0 \lambda_0 |\Gamma_0|^2 / g_0^2 \operatorname{Re} \Gamma_0 \cong 0.1 f_0^{-1} \quad (12)$$

ここで  $f_0$  は  $m$  と  $\psi$  の mode coupling の強さを表わす無次元量で  $T \cong T_\lambda$  では 1 のオーダーとなる。 $\varepsilon = 4-d$  展開によると  $\kappa = 0.346 + O(\varepsilon)$ 。超伝導の場合は (10), (11) で  $\text{const.} A \rightarrow A^2$  とすると) ある積分が存在するが, 我々の場合は, 次の量が積分。

$$\frac{d}{dz}A + \kappa^{-2} a_0^{-1} (1 + c_0^2) \operatorname{Im}(\Psi^* \frac{d}{dz}\Psi) = \text{const.} \quad (13)$$

これは(5)を無次元化したものである。注意すべきは(13)の値が一意的な ( $Q$ によらぬ) 定数であることである。このことより  $Q/|\tau_\infty|^{3/2} = \text{const.}$  がでてくる。interfacial profile は  $\kappa \ll 1$  と  $\kappa \gg 1$  の場合に近似的に求まる。上に説明した計算はゆらぎを無視した平均場近似であるが、動的スケーリング則を仮定すると、 $Q/|T_\lambda - T|^{3/4} = \text{const.}$  になる。私は初めは(1)(2)の定常解を求めるべく努力したが歯が立たなかった。しかし(10)(11)のように変形すれば Ginzburg-Landau の卓越した数学的技術をまねることができるのであった。

### § 3. 熱流下での相転移

1次元的な cell を考えよう。  $0 < x < L$  に helium は存在し熱流  $Q$  が流れている。  $x = 0$ ,  $L$  での温度  $T_0$ ,  $T_L$  を動かすとどのような相転移がおこるだろうか。ここで  $T_0 < T_\lambda < T_L$  とする。helium では第一種超伝導体の磁場下でのふるまいに似た現象がおこる。このことは  $\kappa$  が 1 よりかなり小さいことに原因がある。はじめに系が normal (= disorder) として、 $Q$  を小さくしていく、もしくは  $T_0$  を低くしていく。すると、一次転移がおこる。現象は第一種超伝導と似ている。しかし我々の場合は free energy が存在しないため、(1), (2)の式の動的な不安定性を考えねばならない。具体的には不安定化する mode の振幅について Landau 方程式

$$\frac{d}{dt}|A| = \alpha|A| - \beta|A|^3 \quad (14)$$

を考え係数  $\alpha$  と  $\beta$  を計算する。  $\kappa \ll 1$  では  $\beta < 0$  になる。系の大きさ  $L$  が充分大きいと  $T_0$  の次の領域で He I と He II が共存する。

$$R_{1b} t_c < (T_\lambda - T_0)/T_\lambda < R_{sc} t_c, \quad (15)$$

ここで  $t_c = 0.9 \times 10^{-5} Q^{3/4}$  ( $Q$  in mW/cm<sup>2</sup>)。 (15)の温度領域で interface が  $0 < x < L$  のどこかに存在する。これは超伝導の中間状態に対応する。また  $R_{1b} \sim \kappa^{1/3}$ ,  $R_{sc} \sim \kappa^{-2/3}$  は universal number である。(15)は  $T_0$  が  $T_\lambda(1 - R_{1b} t_c)$  より低くなると、不連続的に superphase が低温の boundary 近くにできることを意味している。例えば  $Q = 0.1 \text{ mW/cm}^2$  だと  $R_{1b} t_c \sim 10^{-6}$  である。このように一次転移することは、薄い cell (しかし bulk な系) において観測しやすい。転移がおこると実効的な熱伝導率は He I の bulk な値よりずっとふえる。このことは従来「なぜ」とされてきた Archivald らの実験を説明しているように考えら

小貫 明

れる。彼らは, Ahlers の場合よりはるかに大きな  $Q$  で薄い cell ( $L = 10^{-2} \sim 10^{-3}$  cm) を使い,  $\lambda$  を  $T \cong T_c$  で測定している。すると, 実効的な  $\lambda$  は bulk な  $\lambda$  より 1 ケタ位大きくなる。これは系が共存状態にあるからだというのが私の解釈である。

Interface が安定に存在するということは, 転移が 1 次であることを実示しているのである。また 1 次であるということは (このことが明確に意識されない限り) 従来の実験結果がバラバラで曖昧であったことの原因となっているだろう。

#### § 4. Vortex 乱流

Interface の存在する場合を考えよう。super の部分では  $T_\lambda - T \propto Q^{3/4}$ ,  $\rho_s \propto Q^{1/2}$ ,  $v_s \propto Q^{1/2} \propto (T_\lambda - T)^{2/3}$  である。superfluid velocity  $v_s$  を評価してみよう。

$$v_s = 4.2 \times 10^3 R_\infty^{-4/3} |t_\infty|^{2/3} \text{ cm/sec} \quad (16)$$

ここで  $t_\infty = (T - T_\lambda)/T_\lambda = -R_\infty t_c$  である。  $R_\infty$  は 1 のオーダーの universal number である。(14) は Clow-Reppy の critical velocity  $v_c = 3.8 \times 10^2 |t|^{2/3}$  cm/sec と比べてみるとわかるように,  $v_s \gg v_c$  である。ここで  $R_\infty \sim 1$  と仮定した。このことはいかなる  $Q$  に対しても super-phase では vortex 乱流になっていることを意味している。このため有限の熱抵抗が super の領域で存在する。この大きさは次のように評価できる。

Schwartz の考えに従えば vortex の間の平均的間隔  $\delta$  は次の式で与えられる。

$$\delta \sim \frac{\hbar}{m} (\log A)/v_s \quad (17)$$

ここで  $A = \delta/\xi$  である。単位体積の vortex line の長さ  $L$  は  $\delta^{-2}$  で与えられる。Vinen によると,

$$s \, dT/dx \sim \frac{2\pi}{3} B(\hbar/m) L \quad (18)$$

$s$  は単位体積あたりのエントロピーで  $B$  はいわゆる mutual friction coefficient と呼ばれるものである。私の最近の計算によると  $T_\lambda$  近くで  $B \cong 2 \text{Re } \tilde{\Gamma}/\log A \propto (T_\lambda - T)^{-1/3}$  である。ここで  $\tilde{\Gamma}$  は Halperin らの定義した kinetic coefficient  $\Gamma$  と  $(\hbar/2m)\tilde{\Gamma} = \Gamma$  でつながっている。以上のことより,  $t = (T - T_\lambda)/T_\lambda$  として

$$d t/dx \sim 0.04 (\log A)^{-3} k_c t_c^{10/3} |t|^{-7/3} \quad (19)$$

ここで  $t_c = 0.9 \times 10^{-5} Q^{3/4}$ ,  $k_c = 0.7 \times 10^8 t_c^{2/3} \text{ cm}^{-1}$ , Interface の温度は  $-t_c$  のオーダー

一なので, (19)は  $|t| \gg t_c$  で使える。一方, normal phase では,  $t \gg t_c$  で,

$$dt/dx \cong k_c t_c^{4/3} t^{-1/3} . \quad (20)$$

$t_c$  と  $k_c$  は(20)の右辺の係数が1になるよう定義してある。  $X = k_c x$ ,  $J = t/t_c$  と定義して,

$$J \cong - [0.1(\log A)^{-3} |X|]^{3/10} \quad \text{for } X \ll -1 , \quad (21)$$

$$\cong \left(\frac{4}{3} X\right)^{3/4} \quad \text{for } X \gg 1 , \quad (22)$$

$A \gg 1$ であるから  $t$  は super phase で極めてゆっくり変化する。この章の内容は未発表です。

## § 5. まとめ

$^4\text{He}$ ,  $^3\text{He} - ^4\text{He}$ ,  $^3\text{He}$ , あるいは He-film などにおける流れのある時のふるまいは大変面白くまた未知の分野である。ただ線型応答に関する限りは新味はないであろう。またこのような系ではいわゆる second sound, third sound が存在するので周期的 modulation に対し面白いふるまいをするとと思われる。例えば periodic spinodal 分解。

## 文 献

- 1) A. Onuki, submitted to Jour. Low. Temp. Phys.
- 2) V. F. Vinen, Proc. Roy. Soc. A, **242** (1957) 493.
- 3) K. W. Schwartz, Phys. Rev. **18** (1978) 245.
- 4) G. Ahlers, Phys. Rev. Lett. **21** (1968) 1159.
- 5) S. M. Bhagat and R. A. Lasken, Phys. Rev. **A3** (1971) 340; *ibid.* **A4** (1971) 264; *ibid.* **A5** (1972) 2297.
- 6) V. L. Ginzburg and L. D. Landau, Zh. Exper. Theor. Fiz. **20** (1950) 1064.
- 7) M. Archivald et al., Phys. Rev. Lett. **21** (1968) 1156.
- 8) H. J. Mikeska, Phys. Rev. **179** (1969) 166.
- 9) J. S. Langer and J. D. Reppy, Progress in Low Temperature Physics vol. IV.
- 10) A. Onuki, submitted to Jour. Phys. C.