ヘリウム He⁴の超流動

電子:Fermion x 2 陽子:Fermion x 2 共に Boson:1つの状態に多数の粒子が入り得る

常圧では、**絶対零度まで液体状態**: 閉殻構造、弱いVan der Waals 力、 軽い質量、大きなゼロ点振動



P(atom)



λ点以下ではマクロな量のHe原子が基底状態に

The second second





○電子、³He - スピン(電子の自転運動による磁石) 1/2 のフェルミ粒子

Children berline

金属の中の電子 電子は、陽子よりも 2000 倍近く軽い \Rightarrow 広がる方がエネルギーを得できる(金属結合) フェルミエネルギーが大きい \Rightarrow 6~8万度!(金・銀・銅) \Rightarrow 300 K でも超低温!! フェルミエネルギー近辺の $k_{\rm B}T$ の幅の電子のみ \Rightarrow 外界とエネルギーのやり取り

ヘリウム He⁴の超流動:実験事実

L-He II 中の円盤の回転運動

管径と流速



Charles and and

管径と流速





Ball the state

 ΔP

○液体ヘリウム II (4He II) 超流動



2流体モデル

液体ヘリウムの超流動現象は、超流動体(基底状態)と常流 動体(励起状態)の2つの異なる液体が混ざっている、とし てよく説明される.

○毛細管の流動抵抗 管の内径が細いほど抵抗が小さい
○液体中の板の回転摩擦 有限の摩擦がある
○液体ヘリウムの噴水
○第2音波 密度一定の波
○容器表面の He II 膜が壁を登って外の液面と等しくなる (100-200 Åの膜厚で、毎秒 0.5-40 m の速さ)

States and



熱機械効果(thermomechanical effect)

超流動 ヘリウムの噴水 超流動の2流体モデルのデモンストレーション ヒーターで加温 超流動濃度減少を補う超流動流 こぼれる超流動ヘリウム 液体内の表面張力が極端に弱いため、へ リウム原子とガラスの壁内分子との引力 で壁をよじ登り、ついにはぽたぽたとこ ぼれてしまう. スーパ・





実験事実

液温の上昇に伴い、ρ_s <=> ρ_nの入れ替え:管を通して ρ_s が流入



2 Statistics and and

超流動 He-II 中の音波

第一音波 通常の密度波

第二音波

密度一定の波 => 熱(エントロピー)の波 粘性の無い ρ_s が高速で熱を伝える 沸騰が起こらない:静水面

第三音波

薄膜状 He で起こる波

第四音波

微少空間内を伝搬する波:密度と熱の振動による特異な波

1 at Series and an

○量子の世界の「おきて」

古典統計

Boltzmann ボルツマン分布

$$f_{\rm B}(\varepsilon) = e^{-(\varepsilon - \mu)/k_{\rm B}T}$$



Fermi 粒子が従う、 Fermi-Dirac (フェルミ-ディラック) 分布



Section and

$$f_{\rm FD}(\varepsilon) = \frac{1}{e^{(\varepsilon - \mu)/k_{\rm B}T} + 1} \ (\leq 1)$$

Bose 粒子が従う、 Bose-Einstein(ボーズ - アインシュタイン)分布

$$f_{\rm BE}(\varepsilon) = \frac{1}{e^{(\varepsilon - \mu)/k_{\rm B}T} - 1}$$

〇占有確率



温度 T の熱浴と接触している系の2つの状態、粒子数 $P(N_2, \epsilon_2)$ と全エネルギーが N_1, ϵ_1 と、 N_2, ϵ_2 の場合を考えよ $\epsilon_2-\epsilon_1$ う.この時、1の状態が実現する確率と2の状態の確 $P(N_1, \epsilon_1)$ 率の比は、統計力学によると

 $\frac{P(N_{2}, \epsilon_{2})}{P(N_{1}, \epsilon_{1})} = \frac{e^{(N_{2}\mu - \epsilon_{2})/k_{B}T}}{e^{(N_{1}\mu - \epsilon_{1})/k_{B}T}}$

で与えられる.ここで、 $e^{(N\mu-\epsilon)/k_{B}T}$ はギブス因子と呼ばれる. 粒子数、Nが一定の場合は、

$$\frac{P(N, \varepsilon_2)}{P(N, \varepsilon_1)} = \frac{e^{-\varepsilon_2/k_{\rm B}T}}{e^{-\varepsilon_1/k_{\rm B}T}} = e^{-(\varepsilon_2 - \varepsilon_1)/k_{\rm B}T}$$

となる.ここで、 $e^{-\Delta\epsilon/k_{B}T}$ はボルツマン因子と呼ばれる. (Maxwellの速度分布の式参照)





温度 T の熱浴と接触していて、相互作用が弱く、互いに独立と考えられるN個の軌道の内の1つ、 ε_i ($i=1, 2, 3, \dots, N$)を占有するフェルミ粒子数(0か1)の平均値 $f(\varepsilon_i)$ を考えよう.







Bose 粒子が従う、 Bose-Einstein(ボーズ - アインシュタイン)分布

温度 T の熱浴と接触していて、相互作用が弱く、互いに独立に考える ことが可能なN個の軌道の内の1つ、 ε_i (i=1, 2, 3, ..., N)を占有する ボーズ粒子数(n:任意)の平均値を考えよう.

0から無限個(全粒子数を十分に大きい数で代表して)までのボーズ粒子が、軌道ε_iを占有する場合のギブス因子の和(大きな状態和)は、

 $Z = \sum_{n=0}^{\infty} e^{n(\mu - \epsilon_i)/k_{\rm B}T} = \sum_{n=0}^{\infty} \left(e^{(\mu - \epsilon_i)/k_{\rm B}T} \right)^n = \sum_{n=0}^{\infty} x^n = \frac{1}{1 - x} = \frac{1}{1 - e^{(\mu - \epsilon_i)/k_{\rm B}T}}, \quad (x = e^{(\mu - \epsilon_i)/k_{\rm B}T})$

と書ける.そうすると、軌道 eiを占有するボーズ粒子数の平均値 f BE(Ei)は、

$$f_{\rm BE}(\varepsilon_i) = \frac{\sum_{n=0}^{\infty} nx^n}{\sum_{n=0}^{\infty} x^n} = \frac{x \frac{d}{dx} \sum_{n=0}^{\infty} x^n}{\sum_{n=0}^{\infty} x^n} = \frac{x \frac{d}{dx} (1-x)^{-1}}{(1-x)^{-1}}$$
$$= \frac{x}{1-x} = \frac{1}{x^{-1}-1} = \frac{1}{e^{(\varepsilon_i - \mu)/k_{\rm B}T} - 1},$$

と求められ、ボーズ・アインシュタイン分布が得られる.この式も N個の軌道に入るボーズ粒子が互いに独立なので共通に成り立つ. 化学ポテンシャルμは、全粒子数がN個になるように決まる.



○ FD分布とBE分布の違い

フェルミ・ディラック分布 金属電子, 陽子, 中性子, ³Heなど ボーズ・アインシュタイン分布 4He, フォトン, フォノンなど





○ ボーズ・アインシュタイン凝縮

アインシュタイン (1924年)
 ボーズ気体のきわめて著しい凝縮現象の指摘
 ⇒ ボーズ・アインシュタイン凝縮

<大雑把な議論>







状態密度
$$D(\varepsilon)$$
 単位エネルギー $\Delta \varepsilon$ の中の軌道数
1 次元の場合: (「量子性」を参照)
 $\varepsilon_n = \frac{\hbar^2 k^2}{2m} = \frac{\hbar^2}{2m} \left(\frac{2\pi}{L} \right)^2 n^2$, $(n=0,1,2,\cdots)$, (1)
 $\Rightarrow D(\varepsilon) \propto 1/\sqrt{\varepsilon}$
明確なボーズ・アインシュタイン凝縮は起こらない



3次元の場合:
$$\epsilon_n = \frac{\hbar^2 (k_x^2 + k_y^2 + k_z^2)}{2m} = \frac{\hbar^2}{2m} \left(\frac{2\pi}{L}\right)^2 (n_x^2 + n_y^2 + n_z^2)$$

x, *y*, *z* の 3 方向 ⇒ 軌道数が急速に *n* と共に増大
⇒ $D(\epsilon) \propto \sqrt{\epsilon}$

ε=0 でゼロになるのは、 ε が大きいところで急激に増加するため、相対的に影響が減少した.

2 Mathing Street



〇ボーズ・アインシュタイン凝縮 3次元 BE 気体

99 -

全粒子数 N

液体 ⁴He, 1 cm³、 約2.18×10⁻²⁴ 個

$$N=N(\varepsilon=0)+N(\varepsilon\neq 0) = \frac{1}{e^{-\mu/k_{0}T}-1} + \sum_{n_{x}=1, n_{x}=1, n_{x}=1}^{\infty} f(\varepsilon) = \frac{1}{e^{-\mu/k_{0}T}-1} + \int_{0}^{1} d\varepsilon D(\varepsilon) f(\varepsilon)$$

基底状態の占有数: $N(\varepsilon=0)$
 $\wedge bha 拉状態の占有数: N(\varepsilon=0)$
 $N(\varepsilon\neq 0) = \sum_{n_{x}=1, n_{y}=1, n_{x}=1}^{\infty} \int_{0}^{\infty} d\varepsilon D(\varepsilon) f(\varepsilon) = \frac{V}{4\pi^{2}} \left(\frac{2m}{\hbar^{2}}\right)^{\frac{1}{2}} \int_{0}^{1} d\varepsilon \frac{\sqrt{\varepsilon}}{e^{(e-\mu)/k_{0}T}-1}$
 $\pm b$,
 $N(\varepsilon\neq 0) = 0.327V \left(\frac{2mk_{B}T}{\pi\hbar^{2}}\right)^{\frac{3}{2}}$
 $M(\varepsilon\neq 0) = 0.327V \left(\frac{2mk_{B}T}{\pi\hbar^{2}}\right)^{\frac{3}{2}} = 3.1 [K]$.
 $\cos M did t 実験 dio 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{\pi}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{\pi}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{\pi}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{\pi}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{\pi}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{\pi}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{1}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{1}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $< \frac{5\pi}{5} = \frac{1}{6} N \cos 2.17 K \ge b < - 30 + 5$.
 $> \frac{1}{16} H(\tau) = \frac{1}{2} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} = 0$.
 $= \frac{1}{16} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} + \frac{1}{2} = 0$.
 $= \frac{1}{2} + \frac{1}{2} +$

ヘリウム⁴Heの超流動: <mark>原因</mark>

◎ 3次元液体ヘリウム

1次元系であれば

基底状態と励起状態の占有数の比は線形に変化(~1-ε/k_BT) => 急激な変化は生じない

 $3次元的な k-空間: k_BT が小さくなると、励起状態の状態数が急減$

超流動の素励起は量子渦:ロトン

Contraction of the second



 $1 (mm^3)/6 (sec)$ 容器の直径は約7mmなので、円周長は約20mm He が単原子層の膜厚で流れているとすると、約4Å = $4x10^{-8}$ cm = $4x10^{-7}$ mm と

円周長の 20 mmを

掛けて、 $20x4x10^{-7} = 8x10^{-6} \text{ mm}^2$ の断面積を持つ流れになる。そうすると、1秒間に 1/6 mm³ 溜まるには、 $1/6/(8 \times 10^{-6}) = 2 \times 10^4 \text{ mm/s} = 20 \text{ m/s}$ が得られる。