相变与临界现象课程小论文

邱俊斌 ¹ (1.中山大学物理学院物理系,广州 510000)

日期: July 20, 2020

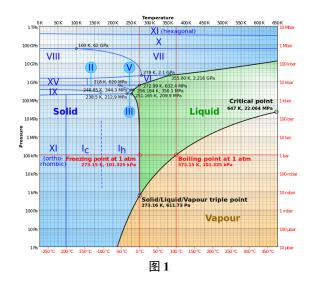
1 引入

日常生活中相变现象无处不在,冰融化成水,水沸腾变成水蒸汽,因此,研究相变的动力学机制是非常重要的一个课题。为了解释相变现象,前人们发展了许多理论,最著名的两个方法是Landau平均场理论和重整化理论。平均场理论用一个简单的模型解释了众多不同系统的相变现象。但平均场理论的缺陷在于,相变临界点附近会有很大的误差。这时候就需要利用重整化理论,在相变临界点附近计算临界指数,从而描述相变现象。不仅如此,重整化理论还告诉我们,许多不同的系统,只要他们拥有相同的临界指数,那么它们就归入同一个普适类中。相同的普适类,意味着在临界点附近的动力学机制也是类似的,与具体物质,相互作用形式是无关的。这一发现,大大简化了我们对相变研究的复杂度和难度。

本文主要是对本学期学习的相变相关理论进行一些总结,内容主要是根据钟凡老师的课件,并参考了Pathria和Beale的Statistical Mechanics教材[1],以及Nishimori和Ortiz的Elements of Phase Transitions and Critical Phenomena教材[2]。

2 相与相变

相,是指系统中物理性质和化学性质完全相同的均匀部分。相变,是指在特定条件下相的变换。以水为例,在不同的温度和气压条件下,常见的物态有固态、液态、气态。如今我们发现水甚至存在十几种物相,如图1所示。



为了对相变进行分类,若相变临界点处化学势的n-1阶导连续,而n阶导不连续,我们称这种相变为n级相变。当n=1时,为一级相变,也称作不连续相变。常见的特性有:熵不连续、有潜热。当 $n\geq 1$ 时,称作连续相变,常见的的特性有:没有相界、没有潜热。除此以外,相变还可以根据结构和动力学机制的不同进行分类。后面我们将看到连续相变和一级相变的区别。

3 Landau平均场理论

在Landau提出平均场理论之前,就已经有了许多用来描述相变的理论。最为著名的就是Van der Waals方程 $\left(p + \frac{a}{v^2}\right)(v - b) = RT$ 。这个方程经过等面积法调整后,可以用来描述气液转变过程。但是,这些理论往往只能描述一种或一类物质,并不具有普遍性。

3.1 理论核心

首先,我们定义一个物理量称为序参量,用来描述系统的对称性程度。序参量是对一个系统的某个物理量的抽象概念,对于不同的系统实际描述的物理量是不同的。以铁磁系统为例,此时序参量就是这个系统的磁矩大小。磁矩是铁磁系统每个格点自旋大小的平均,磁矩(的绝对值)越大,整体而言自旋越有指向性(向上或向下),也就是系统越有序。对于其它系统序参量的定义,可参考图2中的定义。

相变名称	序参量	对偶场	破缺的对称	恢复对称 的模式
气液临界点	ρ _被 — ρ _气	压力P	反 射	声波
有序-无序、 溶液混合	$\rho_1 - \rho_2$	化学势μ	反 射	· 声波
单轴铁磁体	M	H	$M \longleftrightarrow -M$	自旋波
单轴反铁磁体	次晶格M	交错场H	次晶格 M↔-M	自旋波
各向同性快磁体	М	Ĥ	三维转动群	自旋波
铁电体	P	E	晶体对称群	
超导	能隙Δ	无经典对应	U(1) 规范群	集体激发
超流	波函数↓	无经典对应	、U(1) 规范群	集体激发

表 4-1 几种连续相变的类比

图 2

我们把自由能写作与序参量相关的形式G(T, P, M),并关于M作Taylor展开:

$$G(T, P, M) = G_0(T, P) + \frac{1}{2}rM^2 + \frac{1}{3}AM^3 + \frac{1}{4}uM^4 + \frac{1}{5}BM^5 + \frac{1}{6}vM^6 + \dots - HM$$

其中,H是外场大小。在热平衡的条件下,自由能为极小值,要求满足 $\frac{\partial G}{\partial M}=0$, $\frac{\partial^2 G}{\partial M^2}>0$ 。

这里,Landau作了两个重要的假设。一是无外场,即H=0; 二是自由能有反演对称性,即G(M)=G(-M),容易得到所有奇次项系数为0。

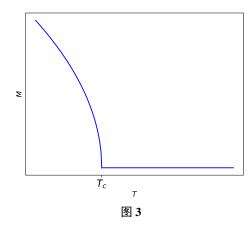
3.2 *M*的四次项——连续相变

下面我们考虑一个具有反演对称性的、无外场、保留到M四次项的模型,自由能为:

$$G(T, P, M) = G_0(T, P) + \frac{1}{2}rM^2 + \frac{1}{4}uM^4$$

由于热力学稳定性要求 $\frac{\partial^2 G}{\partial M^2} > 0$,可得u > 0,并假设u在临界点附近缓变,可以看作一个常数。定义约化温度 $t \equiv (T - T_c)/T_c$, T_c 为临界温度,此时系数r可以写作 $r = r(t) = \sum_{k=0}^{\infty} r_k t^k$ 。当 $t \to 0$ 时,我们忽略二阶及更高阶项,为了后面计算的磁化率是有物理意义的结果,因此 $r_0 = 0$ 。因此, $r = r_1 t = a(T - T_c)$,其中 $a \equiv r_1/T_c$ 。

根据 $\frac{\partial G}{\partial M} = 0$,可以解出 M = 0和 $M = \pm \sqrt{-r/u} \propto \pm |T - T_c|^{\frac{1}{2}}$ 。对于第一个解 M = 0,要求 r > 0,此时温度大于临界温度,为无序解。对于第二个解 $M \propto \pm |T - T_c|^{\frac{1}{2}}$,要求 r < 0,此时温度小于临界温度,为有序解。图 3为序参量 M 关于温度 T 的曲线,可以看到序参量是连续变化的,因此这种相变是连续相变。



利用M的显式表达式容易得到熵S,热容 c_p 和磁化率 χ 的表达式:

$$S = -\frac{\partial G}{\partial T} = S_0 - \frac{\partial}{\partial T} \left[-rM^2 + \frac{1}{4}uM^4 \right] = \begin{cases} S_0 + \frac{a^2}{2u} (T - T_c) & , T < T_c \\ S_0 & , T > T_c \end{cases}$$

$$c_p = T \frac{\partial S}{\partial T} = \begin{cases} C_p + \frac{a^2}{2u} T & , T < T_C \\ C_0 & , T > T_C \end{cases}$$

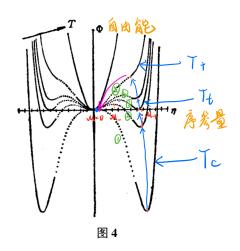
$$\chi = \left(\frac{\partial^2 G}{\partial M^2} \right)^{-1} = \frac{1}{r + 3uM^2} = \begin{cases} \frac{1}{a(T - T_c)} & , T > T_c \\ \frac{1}{2u(T - T)} & , T < T_c \end{cases}$$

具有反演对称性的、无外场、保留到M六次项的模型,也称作Landau-Devonshire理论。与上一小节类似,我们先写出自由能:

$$G(T, P, M) = G_0(T, P) + \frac{1}{2}rM^2 + \frac{1}{4}uM^4 + \frac{1}{6}vM^6$$

热力学稳定性要求 $\frac{\partial^2 G}{\partial M^2}>0$,因此v>0,并假设v在临界点附近缓变,可以看作一个常数。此时r和u的符号并不能确定。若u>0,此时将回到上一小节连续相变的形式,序参量的M大小取决于r的符号。u=0也是类似的情况,只需对上一小节的结果中M的指数作一些修改即可。因此,我们本节讨论的是u>0情况,并假设为一个常数。

令 $\frac{\partial G}{\partial M}=0$,可以得到M=0,和 $M_{\pm}^2=\frac{-u\pm\sqrt{u^2-4vr}}{2v}$ 两组解。图4是自由能与序参量,随着温度上升的变化曲线。



可以看到,当温度T较低时。 M_- 的解可能并不存在,如曲线①所示。当温度上升到临界值时,开始出现 M_- 的解。临界值要求 M_- = 0,可以解得 $T=T_c$ 。

当温度继续上升,同时有 M_0 、 M_- 、 M_+ 三个解。根据自由能最小和稳定性原则,此时系统会倾向处于 M_+ 解的状态,如曲线②所示。

当 M_0 解和 M_+ 解的自由能相等时,即 $G(M=0)=G(M=M_+)=0$,此时来到了第二个临界温度,可以解得 $T=T_t\equiv T_C+3u^2/16av$,如曲线③所示。如果温度继续上升,此时仍有 M_0 、 M_- 、 M_+ 三个解,但是 $G(M=0)< G(M=M_+)$,系统将从 M_+ 跃变到 M_0 ,之后会倾向处于 M_0 解的状态,因此此时为相变点。

如果温度继续上升,如曲线®所示,系统将从 M_+ 跃变到 M_0 ,序参量跃变量 $\Delta M \equiv M_+ - M_0 = \sqrt{-3u/4v}$ 。同时也能计算得到 $T = T_t$ 时的势垒 $G\left(M_- = \sqrt{-u/4v}\right) - G(0) = -u^3/96v$ 。由于势垒的存在,系统仍有一定的概率处于 M_+ 的状态。

当温度上升到第三个临界点,此时 M_- 、 M_+ 解同时消失,如曲线⑤所示。数学上当 M_\pm 解的根号内 $u^2-4vr=0$,可得 $T=T_+\equiv T_C+\frac{u^2}{4q_0}$ 。此时系统一定处于 M_0 的状态,因此 $T=T_+$ 也称为 M_+ 相的稳定极限。

可以看到,在相变点 $T = T_t$ 前后,序参量会发生跃变,因此此时描述的是一级相变。

3.4 局限性

平均场理论无需考虑具体的物质,用一个简单的框架统一了连续相变和一级相变,这一切看上去都非常 完美。但是,由于涨落和关联的原因,平均场理论在临界点附近反而会出现很大的误差,此时平均场理论就 有了很大的局限性。

为了说明这一点,我们先假设临界点附近的涨落不大,根据平均场理论,我们对自由能F关于M作 Taylor展开:

$$F(T, V, M) = \frac{1}{2} \int d\vec{x} \left[rM(\vec{x})^2 + K(\nabla M(\vec{x}))^2 \right], (K > 0)$$

与前一小节不同的是,前面我们假设M是一个标量,这里我们认为 $M = M(\vec{x})$ 与具体位置有关。为了处理积分中梯度的麻烦,我们对 $M(\vec{x})$ 作Fourier变换:

$$M(\vec{x}) = \sum_{\vec{k}} M_{\vec{k}} e^{i\vec{k}\cdot\vec{x}}$$

容易得到:

$$F(T, V, M) = \frac{V}{2} \sum_{\vec{k}} \left| M_{\vec{k}} \right|^2 r \left(1 + k^2 \xi_c^2 \right)$$

其中 $\xi_c \equiv \sqrt{K/r} = \sqrt{K/a} (T - T_c)^{-1/2}$ 称作关联长度。显然,当 $T \to T_c$ 时,将 ξ_c 趋近于 ∞ 。但是,此时 ξ_c 的物理意义仍不明确。

我们知道一个状态出现的几率 $\propto e^{-\beta F}$,这里我们不妨假设 $\langle M(\vec{x}) \rangle = 0$,此时平衡时F = 0,因此F的大小将表示为涨落能量的大小,涨落几率 $\propto e^{-\beta F}$ 。此时均方几率为:

$$\left\langle \left| M_{\vec{k}} \right|^2 \right\rangle = \frac{k_B T}{Vr \left(1 + k^2 \xi_c^2 \right)}$$

当 $k \to 0$ (长波)且当 $T \to T_c$ 时,均方几率趋近于 ∞ ,意味着临界点附近的长波涨落将非常大。这与我们前面涨落不大的假设相矛盾,因此第一步Taylor展开的低阶项不能够被忽略,否则在临界点附近会出现很大的误差。

我们引入关联函数:

$$G(\overrightarrow{r_1} - \overrightarrow{r_2}) := \langle M(\overrightarrow{r_1})M(\overrightarrow{r_2}) \rangle = \sum_{\vec{k}} \left\langle \left| M_{\vec{k}} \right|^2 \right\rangle e^{i\vec{k} \cdot (\overrightarrow{r_1} - \overrightarrow{r_2})} = \frac{k_B T}{8\pi K |\overrightarrow{r_1} - \overrightarrow{r_2}|} e^{-|\overrightarrow{r_1} - \overrightarrow{r_2}|/\xi_C}$$

可以看到,关联长度处于关联函数的指数的分母处,相当于一个特征量的地位。这个物理量具有长度的量纲,因此称作特征长度,可以衡量系统关联程度大小。

为了判断平均场理论的使用范围,我们还可以引入Ginzburg判据,它包含两个物理量:

$$\begin{split} t_G &:= \frac{|T_G - T_c|}{T_c} = \left(\Delta c_p \xi_0^d\right)^{2/(4-d)} \\ \xi_G &:= \xi_0 \left(\Delta c_p \xi_0^d\right)^{1/(4-d)} \end{split}$$

 t_G 称作约化Ginzburg温度, ξ_G 称作Ginzburg长度。当空间维度d > 4时, $|t| \to 0$, $|t|^{(4-d)/2} \to \infty$,因此平均场理论一定成立。当d < 4时,平均场理论则不一定成立了。此时只有 $t \gg t_G$ 或 $\xi \ll \xi_G$,平均场理论才有效。

4 微观模型

Landau平均场理论是将所有微观模型抽象成一个系统进行研究。除此以外,如果给定一个具体的微观模型,我们还可以通过写出Hamilton量,得到配分函数,进一步求得自由能,熵,热容,磁化率等我们感兴趣的物理量。比较著名的微观模型有Ising模型、Potts模型、Heisenberg模型等等,如果涉及量子效应,还有横场Ising模型、Bose-Hubbard模型等等。下面以Ising模型为例探讨如何直接求解一些特定的微观模型。

4.1 例子: Ising模型

Ising模型可以看作由一群格点组成的系统,每个格点只有朝上朝下(+1/-1)两种自旋状态,系统的 Hamilton量可以写作:

$$H = -J \sum_{\langle i,j \rangle} S_i S_j - h \sum_i S_i$$

其中, $\langle i, j \rangle$ 表示只有相邻的格点才会求和。

一般来说,Ising模型有三种可能的相,分别为顺磁相、铁磁相和反铁磁相。当格点自旋的取向随机排布,宏观上磁矩M=0,此时为顺磁相;当格点自旋的取向全部平行排列(同上同下),此时宏观上磁矩 $M\neq 0$,为铁磁相;当格点自旋的取向反平行地排列,即相邻格点取向尽可能地相反,此时宏观上磁矩M=0,为反铁磁相。

当J < 0时,为使自由能最小,此时相邻格点取向尽可能地相反,为反铁磁相。当J > 0时,格点会尽可能地取向相同,为铁磁相。

配分函数为:

$$Z = \operatorname{Tr} e^{-H/k_BT} = \sum_{S_1 = \pm 1, S_2 = \pm 1, \dots S_N = \pm 1} e^{[J(S_1S_2 + S_2S_3 + \dots) + h(S_1 + S_2 + \dots)]/k_BT}$$

如果J=0, 我们可以得到以下结果:

$$Z = 2^{N} \cosh\left(\frac{h}{k_{B}T}\right)^{N}$$

$$\langle S_{i} \rangle = \tanh\left(\frac{h}{k_{B}T}\right) \approx h/k_{B}T$$

$$M = ng\mu_{B} \langle S_{i} \rangle = ng\mu_{B} \tanh\left(\frac{hg\mu_{B}\mu_{0}}{k_{B}T}\right) \approx n\frac{(g\mu_{B})^{2}\mu_{0}}{k_{B}T}h$$

$$\chi = \frac{M}{h} = n\frac{(g\mu_{B})^{2}\mu_{0}}{k_{B}T}$$

可以看到, $\chi \propto C/T$,与平均场理论结果一致。

$$H \approx -J \sum_{i} S_{i} \sum_{j} \left\langle S_{j} \right\rangle - h \sum_{i} S_{i}$$

即为假设每个格点,受到相邻格点的作用力的大小都相同,等于相邻格点的平均作用力,这种近似称为平均场近似。忽略计算过程,我们可以得到如下结论:

$$\langle S_i \rangle = \tanh\left(\frac{h + J_z \langle S_i \rangle}{k_B T}\right)$$

$$M = M_0 \tanh\left[\frac{g\mu_B \mu_0 \left(h + \frac{J_z M}{M_0}\right)}{k_B T}\right]$$

对上面二式的tanh展开可得:

$$\frac{M}{M_0} \approx \frac{g\mu_B\mu_0}{k_BT}h + \frac{Jzg\mu_B\mu_0}{k_BT}\left(\frac{M}{M_0}\right) - \frac{1}{3}\left[\frac{Jzg\mu_B\mu_0}{k_BT}\left(\frac{M}{M_0}\right)\right]^3$$

这与平均场理论的形式是一致的, M/M_0 就是其中的序参量。由于前面计算用到了平均场近似,这也是Landau理论称为平均场理论的原因。

相变临界点为:

$$T_c = \frac{Jg\mu_B\mu_0}{k_B}z$$

临界点与空间维数d没有直接关系,只与配位数z有关,但z与d在几何上有一定的关系,因此临界点与d有间接关系。

平均场近似得到的只是近似解,一维Ising模型的严格解表明一维Ising模型没有相变,二维、三维及以上才会有相变。而且低维的Ising模型平均场解和数值解相差很大,但高维的时候相差很小,这是因为高维的时候z也会较大,格点受到平均力才更加接近附近格点的作用力(类似大数定理),平均场解才会更加准确。这也侧面验证了平均场理论只有在d > 4条件下才成立,若d < 4会由于涨落导致较大误差。

Ising模型在一维情况下没有相变现象(或者说临界温度为绝对零度 $T_c=0$),但在二维以及更高维下有相变现象。因此d=1称为下临界维度,表示存在相变的最小维度。Ising模型是一个离散对称模型,格点只能取+1/-1两个分立的值。对于连续对称模型,格点自旋可以取连续的值,可以证明二维情况下仍没有相变,只有在三维及以上才有相变,此时连续对称模型的下临界维度为d=2。

4.2 自发对称性破缺

有的系统具有高对称性,例如同时满足空间平移对称、空间旋转对称,而有的系统具有低对称性,例如只满足空间平移对称性。当系统从高对称性演变到低对称性,有些对称性就会被隐藏,这样的过程称作为自发对称性破缺。以Ising模型为例,高温时系统处于无序相,磁矩M=0,系统有 Z_2 (反演)对称性,即将所有格点自旋翻转过来,系统保持不变。低温时系统属于有序相,磁矩 $M\neq 0$,此时将系统所有格点自旋翻转过来,磁矩会反向,也就是说,此时系统失去了 Z_2 对称性。因此,相变意味着系统发生了某种对称性的破缺。

我们常用群来描述对称性。例如描述Ising模型的就是 Z_2 群,其它的系统可以参考图1。Ising模型中格点自旋的取值是分立的,描述对称性的 Z_2 群也是离散群。如果格点自旋的取值是连续的,例如Heisenberg模型,那么描述对称性的群也会是一个连续群(李群),两者是一一对应的。

5 重整化理论

Landau平均场理论在临界点附近有很大的误差,这是因为它假设自由能是序参量的解析函数,但临界点附近热力学量的奇异性与之矛盾,另一方面平均场理论忽略了涨落。因此,临界点附近的相变动力学机制,往往用重整化理论来进行描述。

5.1 临界指数与标度律

临界点附近的行为,或临界现象,无论是连续相变还是一级相变,往往都是发散的。为了处理临界点附近的发散行为,我们引入了临界指数 ε ,其定义如下:

$$\varepsilon = \lim_{x \to 0^+} \frac{\ln \varphi(x)}{\ln x}$$

这里我们假设临界点为x = 0, φ 是我们关心的物理量。此时 $\varphi(x > 0) \sim x^{\varepsilon}$ 。

当 φ 取为热容c,磁矩M,磁化率 χ ,关联函数G(r),关联长度 ξ_c ,可以得到我们比较关心的有六个临界指数 α , β , γ , η , ν , δ ,它们的定义如下:

$$c \propto \begin{cases} (T - T_C)^{-\alpha}, (T > T_C) \\ (T_C - T)^{-\alpha'}, (T < T_C) \end{cases}$$

$$M \propto (T - T_C)^{\beta}, (T < T_C)$$

$$\chi \propto \begin{cases} (T - T_C)^{-\gamma'}, (T > T_C) \\ (T_C - T)^{-\gamma'}, (T < T_C) \end{cases}$$

$$G(r) \propto r^{-(d+\eta-2)}, (r \to \infty, T = T_C^{\pm})$$

$$\xi_c \propto \begin{cases} (T - T_C)^{-\nu}, (T > T_C) \\ (T_C - T)^{-\nu'}, (T < T_C) \end{cases}$$

$$H \propto M^{\delta}, (T = T_C)$$

其中,d为空间维度。可以证明, $\alpha = \alpha'$, $\gamma = \gamma'$, $\nu = \nu'$ 。 除此以外,这些标度指数并不是完全独立的,他们满足以下的标度律:

$$\alpha + 2\beta + \gamma = 2$$

$$\gamma = v(2 - \eta)$$

$$\beta \delta = \beta + \gamma$$

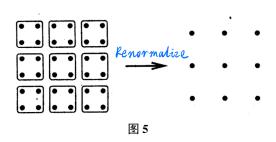
$$\alpha = 2 - dv, (d \le 4)$$

也就是说, 六个标度指数只有两个是独立的。这些标度律的不等式形式可以从热力学中得到, 但在数值 上实际是相等的(也就是说不等号实际是等号)。

得到这些临界指数最简单的方法就是用平均场理论求解,除此以外我们还可以用重整化理论得到。

5.2 重整化

标度变换,就是对系统尺寸进行放大缩小的操作。而标度不变性,是指在标度变换下保持不变的物理性质。图5就是一个典型例子,如果我们把每四个自旋格点看作是一个大自旋块,这些大自旋快的自旋取决于块内小自旋的方向,这相当于一种缩小操作。如果小自旋格点数量为N,大自旋块数量为N",他们满足 $N'=L^{-d}N$ 。其中d是空间维度,L是缩放的比例因子,这个例子中d=2,L=2。经过这样的"缩小"变换后,由大自旋块组成的系统和小自旋组成的系统,在宏观上并没有什么不同,这就是标度不变性。



而重整化理论的核心思想是,在临界点附近,涨落非常大,关联长度 ξ_c 趋于 ∞ ,因此即使在临界点附近进行标度变换,关联长度的变化 $\xi_c' = L^{-1}\xi_c$,与我们所观测的尺度相比,几乎可以忽略不计。也就是说,在临界点附近,系统有标度不变性。

假设系统的Hamilton量与参数矢量**K**相关(其基矢可能是温度t,外场h或其它参数),经过一次格点自旋 \rightarrow 大块自旋的变换后,有:

$$\mathbf{K}' = T(\mathbf{K})$$

这称作重整化变换,或粗粒化。这就可能存在一种情况, $\mathbf{K}^* = T(\mathbf{K}^*)$,即使经过无数次的变换,参数 \mathbf{K}^* 仍保持不变,此时 \mathbf{K}^* 称作不动点。在不动点上,每经过一次变换,关联长度 ξ_c 都会变小,除非在参数 \mathbf{K}^* 下,系统处于临界点, $\xi_c \to \infty$,也就是说,不动点一定是临界点。除此以外,也可能有一些点 \mathbf{K} 在 经过这样的变换后,到达点 \mathbf{K}^* ,这就要求关联函数在点 \mathbf{K} 同样是趋于 ∞ 。所有的点 \mathbf{K} 组成一个曲面,曲面上 $\xi_c \to \infty$,这个曲面称作为临界面。面上的每一个点,对应不同系统的临界点,而且在连续的重整化变换下,会不断地流向不动点 \mathbf{K}^* 。

为了探究不动点**K***的性质,我们可以考虑不动点附近的无穷小偏离,重整化变换前: **K** = **K*** + δ **K**,重整化变换后: **K**' = **K*** + δ **K**',满足**K*** = T(**K***),**K**' = T(**K**)。容易得到, δ **K**' = $A\delta$ **K**,A是Jacobi矩阵,其本征值和本征矢满足 $A\vec{e}_1 = \lambda_1\vec{e}_1$, $A\vec{e}_2 = \lambda_2\vec{e}_2$ 。不妨对 δ **K**关于{ \vec{e}_i }展开,即: δ **K** = δ **u**₁ \vec{e}_1 + δ **u**₂ \vec{e}_2 。有:

$$\delta \mathbf{K}'^{(n)} = A^{(n)} \delta \mathbf{K} = \lambda_1^n \delta u_1 \vec{e}_1 + \lambda_2^n \delta u_2 \vec{e}_2$$

显然 λ_i 的大小不同,就有可能存在不同的情况。如果 $\lambda_i > 1$, δu_i 将会不断变大,驱使系统远离这个不动点,这会导致这个不动点是不稳定的,因此被称作为相关量。如果 $\lambda_i < 1$, δu_i 会不断变小,显得越来越不重要,因此被称作为无关量。在不断的重整化变换下,此时系统将会趋于不动点。而前面介绍说临界面上的所有点都是趋于不动点的,说明临界面上所有点的相关量都等于零,均由无关量组成。如果 $\lambda_i = 0$,在变换下 δu_i 保持不变,对系统没有影响,因此被称作边际量。

有时, λ_i 也常写作 $\lambda_i = L^{y_i}$,L是系统的尺度大小。

5.3 标度理论

历史上标度理论的提出要早于重整化理论,在标度假设下可以导出标度律。后来重整化理论进一步完善 了标度理论。

标度理论中有一个重要的假设,即在临界点附近,标度变换前后的自由能保持一致,即N'F(t',h') = NF(t,h),因此有:

$$F(t,h) = L^{-d}F(t',h') = L^{-d}F(L^{x}t,L^{y}h)$$

上式也可以通过重整化理论中,配分函数在标度变换前后保持不变的性质,推导出来。注意,这里的自由能默认是指代其奇异的部分,因此省略了下标s。t'和h'是标度变换后的温度和外场,此时x和y仍是未知的。

磁矩 $M = -\frac{\partial F}{\partial h} \propto L^{-d+y} F_h(L^x t, L^y h)$,令 $L = t^{-1/x}$,h = 0,这一步相当于将系统趋近于临界点,容易得到 $M = t^{(d-y)/x} F_h(1,0) \propto t^{(d-y)}$ 。对比前面临界指数可以得到: $\beta = (d-y)/x$ 。

类似地,可以得到 $\alpha=(2x-d)/x$, $\gamma=(2y-d)/x$, $\delta=y/(d-y)$ 。将临界指数进行简单组合,容易得到标度律: $\alpha+2\beta+\gamma=2$, $\beta+\gamma=\beta\delta$ 。

5.4 有限尺度标度理论

前面我们所讨论的内容,都是在热力学极限的条件下,系统尺寸远大于关联长度的大小。但实际热力学系统尺寸终究是有限的,因此在实验上只需系统尺寸大于关联长度几倍,我们就可以认为满足热力学极限。

但是,在临界点附近关联长度趋于 ∞ ,此时热力学极限不再成立,系统尺寸不能看作是无穷大,因此上一小节中, $L \to \infty$ 的操作就不再成立,这时候我们需要探讨在L有限的情况下,结果会有什么变化。

这里我们省略了计算步骤,直接给出一些结论。此时磁化率 χ 和热容c可以表示为:

$$\chi(t,h) = L^{\gamma/\nu} \chi_L \left(t L^{1/\nu} \right) \propto L^{\gamma/\nu}$$

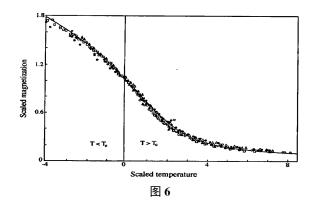
$$c\left(t,h\right) = L^{\alpha/\nu}c_{L}\left(tL^{1/\nu}\right) \propto L^{\alpha/\nu}$$

此时,只要在实验上得到磁化率(或热容)与温度的关系曲线,就能够求得系统的临界指数了。

6 标度性与普适性

标度性,或标度不变性,是相变的一个重要的特征,如果我们把前面自由能的表达式简化为: $f(\lambda x) = \lambda^{-\Delta} f(x)$,容易得到 $y = f(x) = x^{-\Delta}$,或 $\ln y = -\Delta \ln x$, Δ 就是临界指数。也就是说,标度性还可以表述成: 两个量的对数值呈线性关系。事实上,我们生活中还有许多标度性的例子,例如几何的分形,海岸线的边界等等,当我们对这些图形放大缩小时,形状并没有发生变化,这与相变的标度变换是一样的。

在重整化群理论中还有一个重要的概念——普适类。前面介绍过临界面上的每一个都代表不同的系统,而这些点最终都会流向同一个不动点,因此我们说这些系统都属于同一个普适类。同一个普适类的临界指数都是相同的,因此他们的临界行为也是相似的。图6展示了不同的系统遵守同一个临界行为的情形。而且,在实验的基础上,还有一个普适性假设:只有空间维数d和序参量维数n决定体系的临界行为。也就是说,只要d和n相同,那么这些系统均属于同一个普适类,这与具体物质,具体相互作用无关。这将大大简化我们对不同系统的临界行为的研究。我们只需研究普适类中的某一种系统,那么普适类中所有的系统的临界行为都是已知的,这就是所谓普适性。



7 总结

相变与临界现象是上个世纪热门研究方向之一,一方面是因为相变竟然有如此神奇的标度性和普适性,另一方面相变在日常生活中几乎无处不在,研究相变有重要的意义。本学期主要学习了研究相变的两大工具,Landau平均场理论和重整化理论,这两个理论都有其各自的使用范围。如今相变理论也在快速发展中,

例如课堂上介绍的 Φ^3 理论的变温一级相变,等等。而且相变与其他学科也有重要的联系,例如凝聚态物理,材料科学,生物物理,这意味着相变将会在未来科学研究中充当越来越重要的角色。

参考文献

- [1] PATHRIA R K, BEALE P D. Statistical Mechanics, Third Edition[M]. [S.l.: s.n.], 2007.
- $[2] \ NISHIMORI\,H, ORTIZ\,G.\ Elements\ of\ Phase\ Transitions\ and\ Critical\ Phenomena\\ [M].\ 2011.\ DOI:\ 10.1093/acprof:oso/9780199577224.001.0001.$