

# 10 天学完热力学统计物理

Jian

March 5, 2023

# Contents

<b>0 前言</b>	<b>2</b>
<b>1 热力学的基本规律</b>	<b>3</b>
1.1 热平衡定律和温度	3
1.1.1 热平衡定律	3
1.1.2 温度	3
1.2 物态方程	4
1.2.1 一般形式物态方程	4
1.2.2 理想气体物态方程	4
1.2.3 范德瓦尔斯气体状态方程	4
1.2.4 昂内斯 (Onnes) 物态方程	4
1.2.5 简单固体和液体	4
1.2.6 顺磁性固体	4
1.3 热力学第一定律	5
1.4 热容和焓	5
1.5 理想气体卡诺循环	6
1.6 热力学第二定律	6
1.7 卡诺定理	7
1.8 克劳修斯不等式与熵	7
1.8.1 克劳修斯不等式	7
1.8.2 熵	7
1.8.3 热力学第二定律的数学表述	7
1.9 自由能和吉布斯函数	8
1.9.1 自由能	8
1.9.2 吉布斯函数	8
<b>2 均匀物质的热力学性质</b>	<b>9</b>
2.1 麦克斯韦关系	9
2.2 基本热力学函数的确定	9
2.2.1 麦克斯韦关系的简单应用	9
2.2.2 节流过程	10
2.2.3 基本热力学函数的确定	11
2.3 特性函数	11
2.3.1 一般均匀系统的特性函数	11
2.3.2 表面系统的热力学函数	12
2.4 热辐射的热力学理论	12
2.5 磁介质的热力学	12

## Chapter 0

# 前言

写下这篇文档的想法有二，一是练习自己写  $\text{\LaTeX}$  文档的能力，二是想要在提前学习的同时，为之后的平统考试留下可读的复习资料。

希望自己能利用好这款软件，好好学习。

★ 这是一个极其简略的热力学统计物理笔记。

# Chapter 1

## 热力学的基本规律

### 1.1 热平衡定律和温度

#### 1.1.1 热平衡定律

热平衡定律，又称为热力学第零定律：

若物体 A 和物体 B 各自与处在同一状态的物体 C 达到热平衡，若令 A 和 B 进行热接触，A 与 B 也将处于热平衡。

#### 1.1.2 温度

考虑三个物体 A、B、C，其中物体 A、B 各自与同一状态的物体 C 达到热平衡状态，将物体的压强、体积分别设为  $p$ ,  $V$ 。必存在某种函数关系：

$$f_{AC}(p_A, V_A; p_C, V_C) = 0 \quad (1.1.1)$$

$$f_{BC}(p_B, V_B; p_C, V_C) = 0 \quad (1.1.2)$$

原则上可以解出：

$$p_C = F_{AC}(p_A; V_C) \quad (1.1.3)$$

$$p_C = F_{BC}(p_B, V_B; V_C) \quad (1.1.4)$$

联立 (1.1.3) 与 (1.1.4) 有：

$$F_{AC}(p_A, V_A; V_C) = F_{BC}(p_B, V_B; V_C) \quad (1.1.5)$$

根据热平衡定律，由于 A、B 都与 C 达到热平衡，故 A、B 达到热平衡，式 (1.1.5) 与  $V_C$  无关，故有：

$$g_A(p_A, V_A) = g_B(p_B, V_B) \quad (1.1.6)$$

经验表明，两个物体达到热平衡时具有相同的冷热程度——温度。所以函数  $g(p, V)$  就是系统的温度。

一般将温度规定为：

$$T = 273.16\text{K} \times \lim_{p \rightarrow 0} \left( \frac{p}{p_t} \right) \quad (1.1.7)$$

## 1.2 物态方程

### 1.2.1 一般形式物态方程

$$\alpha = \frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad (1.2.1)$$

$$\beta = \frac{1}{p} \left( \frac{\partial p}{\partial T} \right)_V \quad (1.2.2)$$

$$\kappa_T = -\frac{1}{V} \left( \frac{\partial V}{\partial P} \right)_T \quad (1.2.3)$$

满足：

$$\alpha = \kappa_T \beta p \quad (1.2.4)$$

### 1.2.2 理想气体物态方程

$$pV = nRT \quad (1.2.5)$$

### 1.2.3 范德瓦尔斯气体状态方程

$$\left( p + \frac{an^2}{V^2} \right) (V - nB) = nRT \quad (1.2.6)$$

### 1.2.4 昂内斯 (Onnes) 物态方程

$$p = \left( \frac{nRT}{V} \right) \left[ 1 + \frac{n}{V} B(T) + \left( \frac{n}{V} \right)^2 C(T) + \dots \right] \quad (1.2.7)$$

其中  $B(T)$ 、 $C(T)$ 、 $\dots$  分别称为第二位力系数、第三位力系数 $\dots$

### 1.2.5 简单固体和液体

$$V(T, p) = V_0(T_0, 0) [1 + \alpha(T - T_0) - \kappa_T p] \quad (1.2.8)$$

### 1.2.6 顺磁性固体

对于顺磁性固体，磁场强度  $\mathcal{H}$ 、磁化强度  $\mathcal{M}$  与温度  $T$  的关系为：

$$f(\mathcal{M}, \mathcal{H}, T) = 0 \quad (1.2.9)$$

即顺磁性固体的物态方程. 实验测得一些顺磁性固体的磁物态方程为：

$$\mathcal{M} = \frac{C}{T} \mathcal{H} \quad (1.2.10)$$

另一些顺磁性固体的磁物态方程为：

$$\mathcal{M} = \frac{C}{T - \theta} \mathcal{H} \quad (1.2.11)$$

### 1.3 热力学第一定律

$$dU = dQ + dW \quad (1.3.1)$$

即能量守恒定律.

能量守恒定律的表述是：自然界的一切物质都具有能量，能量有各种不同的形式，可以从一种形式转化为另一种形式，从一个物体传递到另一个物体，在传递与转化中的能量的数量不变.

第一类永动机是不可能造成的.

### 1.4 热容和焓

热容：

$$C = \frac{dQ}{dT} \quad (1.4.1)$$

等容热容：

$$C_V = \left( \frac{dQ}{dT} \right)_V = \left( \frac{\partial U}{\partial T} \right)_V \quad (1.4.2)$$

焓：

$$H = U + pV \quad (1.4.3)$$

等压热容：

$$C_p = \left( \frac{\partial H}{\partial T} \right)_p \quad (1.4.4)$$

定义绝热系数：

$$\gamma = \frac{C_p}{C_V} \quad (1.4.5)$$

声速：

$$a = \sqrt{\frac{dp}{d\rho}} \quad (1.4.6)$$

对流体中的声速作简单的推导. 用  $\rho(\mathbf{r}, t)$  和  $\mathbf{v}(\mathbf{r}, t)$  表示在时刻  $t$ 、坐标  $\mathbf{r}$  处流体的密度和速度，它们的变化遵从连续性方程：

$$\frac{\partial \rho}{\partial t} + \nabla \cdot (\rho \mathbf{v}) = 0 \quad (1.4.7)$$

由牛二：

$$\frac{d}{dt}(\rho \mathbf{v}) = \frac{\partial}{\partial t}(\rho \mathbf{v}) + (\mathbf{v} \cdot \nabla)(\rho \mathbf{v}) = -\nabla p \quad (1.4.8)$$

不妨令  $\rho(\mathbf{r}, t) = \rho_0 + \delta\rho(\mathbf{r}, t)$ ，由于  $\mathbf{v}$  也是小量，故有：

$$\frac{\partial}{\partial t} \delta\rho + \rho_0 \nabla \cdot \mathbf{v} = 0 \quad (1.4.9)$$

$$\rho_0 \frac{\partial \mathbf{v}}{\partial t} = -\nabla p = -\frac{\partial p}{\partial \rho} \nabla \delta\rho \quad (1.4.10)$$

联立以上两式，得：

$$\frac{\partial^2}{\partial t^2} \delta\rho = \left( \frac{dp}{d\rho} \right)_S \nabla^2 \delta\rho \quad (1.4.11)$$

## 1.5 理想气体卡诺循环

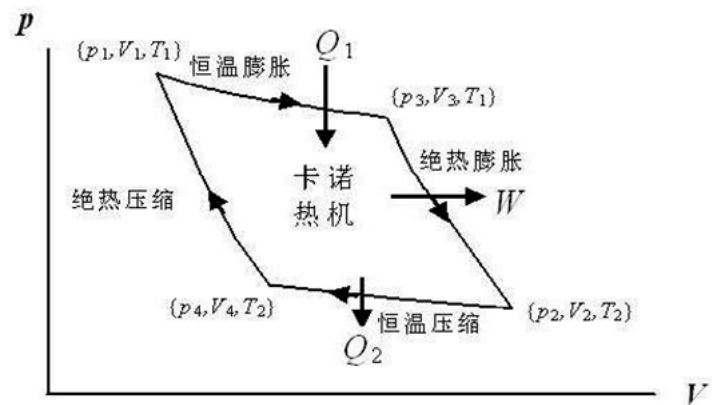


Figure 1.1: 卡诺循环示意图

效率为:

$$\eta = 1 - \frac{T_2}{T_1} \quad (1.5.1)$$

理想气体在逆卡诺循环中的工作效率为:

$$\eta = \frac{T_2}{T_1 - T_2} \quad (1.5.2)$$

## 1.6 热力学第二定律

克劳修斯表述: 不可能把热量从低温物体传到高温物体而不引起其他变化.

开尔文表述: 不可能从单一热源吸热使之完全变成有用的功而不引起其他变化.

第二类永动机是不可能造成的.

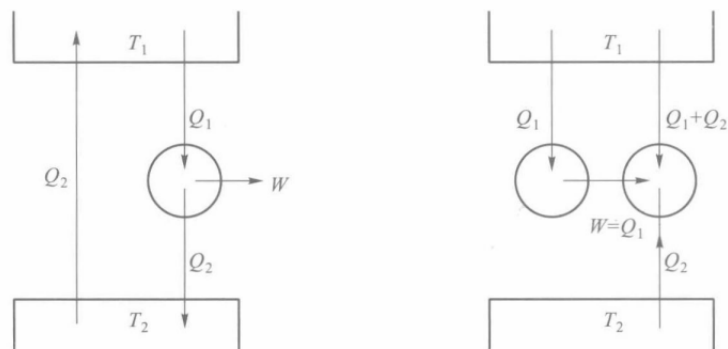


Figure 1.2: 克劳修斯表述和开尔文表述的等价性证明

## 1.7 卡诺定理

**卡诺定理：**所有工作于两个确定温度之间的热机中，可逆热机效率最高推论：所有工作于两个确定温度之间的可逆热机，其效率相等。

## 1.8 克劳修斯不等式与熵

### 1.8.1 克劳修斯不等式

对于一个热机，我们有：

$$\eta = 1 - \frac{Q_2}{Q_1} \leq 1 - \frac{T_2}{T_1} \quad (1.8.1)$$

若定义吸热为正，则有：

$$\frac{Q_1}{T_1} + \frac{Q_2}{T_2} \leq 0 \quad (1.8.2)$$

推广至  $n$  个热源的情形，得：

$$\sum_{i=1}^n \frac{Q_i}{T_i} \leq 0 \quad (1.8.3)$$

推广至更普遍得情形：

$$\oint \frac{dQ}{T} \leq 0 \quad (1.8.4)$$

### 1.8.2 熵

对于一可逆路径，构造一个返回初态得可逆路径：

$$\int_A^B \frac{dQ_{re}}{T} + \int_B^A \frac{dQ'_{re}}{T} = 0 \quad (1.8.5)$$

$$\int_A^B \frac{dQ_{re}}{T} = \int_A^B \frac{dQ'_{re}}{T} \quad (1.8.6)$$

定义一态函数——熵：

$$S_B - S_A = \int_A^B \frac{dQ}{T} \quad (1.8.7)$$

取微分：

$$dS = \frac{dQ}{T} \quad (1.8.8)$$

### 1.8.3 热力学第二定律的数学表述

绝热情况下  $dQ = 0$ ，利用 (1.8.8) 得：

$$S_B - S_A \geq 0 \quad (1.8.9)$$



## 1.9 自由能和吉布斯函数

### 1.9.1 自由能

系统在等温过程中满足如下条件：

$$Q \leq T(S_B - S_A) \quad (1.9.1)$$

引入新的状态函数**自由能**  $F$ ：

$$F = U - TS \quad (1.9.2)$$

有：

$$W \leq F_A - F_B \quad (1.9.3)$$

即系统在等温过程中对外所做的功不大于其自由能的减小。

### 1.9.2 吉布斯函数

在恒定的外界压强  $p$  下，若系统对外所做的功只有体积功，则：

$$p(V_B - V_A) \leq F_A - F_B \quad (1.9.4)$$

引入新的状态函数**吉布斯自由能**  $G$ ：

$$G = F + pV = U - TS + pV \quad (1.9.5)$$

则有：

$$G_B - G_A \leq 0 \quad (1.9.6)$$

## Chapter 2

# 均匀物质的热力学性质

### 2.1 麦克斯韦关系

对  $U, H, F, G$  分别作全微分后取偏导的操作可得:

$$\left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_S = -\left(\frac{\partial P}{\partial S}\right)_V \quad (2.1.1)$$

$$\left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_S = \left(\frac{\partial V}{\partial S}\right)_p \quad (2.1.2)$$

$$\left(\frac{\partial S}{\partial v}\right)_T = \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V \quad (2.1.3)$$

$$\left(\frac{\partial S}{\partial p}\right)_T = -\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \quad (2.1.4)$$

### 2.2 基本热力学函数的确定

#### 2.2.1 麦克斯韦关系的简单应用

选取  $T, V$  为状态参量, 内能  $U$  的全微分为:

$$dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T dV \quad (2.2.1)$$

$$dU = TdS - pdV \quad (2.2.2)$$

又由于熵  $S$  的全微分表达式为:

$$dS = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T dV \quad (2.2.3)$$

得:

$$dU = T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V dT + \left[T \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T - p\right] dV \quad (2.2.4)$$

比较得:

$$C_V = \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_V = T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V \quad (2.2.5)$$

及

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T = T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V - p \quad (2.2.6)$$

对焓  $H$  做类似处理，有：

$$C_p = T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_p \quad (2.2.7)$$

$$\left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_T = V - T \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \quad (2.2.8)$$

现在能计算定压热容与定容热容之差：

$$C_p - C_v = T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_p - T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_v \quad (2.2.9)$$

由函数关系：

$$\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_p = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_v + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \quad (2.2.10)$$

得：

$$C_p - C_v = T \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \quad (2.2.11)$$

利用麦克斯韦关系，可以将上式化为：

$$C_p - C_v = T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_v \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \quad (2.2.12)$$

### 2.2.2 节流过程

由热力学第一定律知，气体通过节流阀前后焓  $H$  不变。定义焦耳-汤姆逊系数（焦汤系数）：

$$\mu = \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_H \quad (2.2.13)$$

由于  $H = H(T, p)$ ，故应存在如下关系：

$$\mu = \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_H = \frac{1}{C_p} (T\alpha - 1) \quad (2.2.14)$$

### 2.2.3 基本热力学函数的确定

$$dU = C_V dT + \left[ T \left( \frac{\partial p}{\partial T} \right)_V - p \right] dV \quad (2.2.15)$$

$$U = \int \left\{ C_V dT + \left[ T \left( \frac{\partial p}{\partial T} \right)_V - p \right] dV \right\} + U_0 \quad (2.2.16)$$

$$dS = \frac{C_V}{T} dT + \left( \frac{\partial p}{\partial T} \right)_V dV \quad (2.2.17)$$

$$S = \int \left[ \frac{C_V}{T} dT + \left( \frac{\partial p}{\partial T} \right)_V dV \right] + S_0 \quad (2.2.18)$$

$$dH = C_p dT + \left[ V - T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \right] dp \quad (2.2.19)$$

$$H = \int \left\{ C_p dT + \left[ V - T \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \right] dp \right\} + H_0 \quad (2.2.20)$$

$$dS = \frac{C_p}{T} dT - \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p dp \quad (2.2.21)$$

$$S = \int \left[ \frac{C_p}{T} dT - \left( \frac{\partial V}{\partial T} \right)_p dp \right] + S_0 \quad (2.2.22)$$

## 2.3 特性函数

### 2.3.1 一般均匀系统的特性函数

如果选取适当得独立变量，只要知道热力学函数，就可以求得均匀系统的全部热力学函数。

$$dF = -SdT - pdV \quad (2.3.1)$$

故：

$$S = -\frac{\partial F}{\partial T}, p = -\frac{\partial F}{\partial V} \quad (2.3.2)$$

$$U = F + TS = F - T \frac{\partial F}{\partial T} \quad (2.3.3)$$

同样的，我们有：

$$dG = -SdT + Vdp \quad (2.3.4)$$

$$S = -\frac{\partial G}{\partial T}, V = \frac{\partial G}{\partial p} \quad (2.3.5)$$

$$U = G + TS - pV = G - T \frac{\partial G}{\partial T} - p \frac{\partial G}{\partial p} \quad (2.3.6)$$

$$H = G - T \frac{\partial G}{\partial T} \quad (2.3.7)$$

### 2.3.2 表面系统的热力学函数

表面系统的物态方程是由  $\sigma$ 、 $A$  和  $T$  来描述的：

$$f(\sigma, A, T) = 0 \quad (2.3.8)$$

实验指出， $\sigma$  只跟温度有关，即  $\sigma = \sigma(T)$ 。又由于外界做功  $dW = \sigma dA$ ，因此我们有：

$$dF = -SdT + \sigma dA \quad (2.3.9)$$

$$S = -\frac{\partial F}{\partial T}, \sigma = -\frac{\partial F}{\partial A} \quad (2.3.10)$$

利用 (2.3.10) 的第二式，且已知  $\sigma$  与  $T$  无关，有：

$$F = \sigma A \quad (2.3.11)$$

得：

$$S = -A \frac{d\sigma}{dT} \quad (2.3.12)$$

由  $U = F + TS$  可知，表面系统的内能为：

$$U = A \left( \sigma - T \frac{d\sigma}{dT} \right) \quad (2.3.13)$$

## 2.4 热辐射的热力学理论

根据电磁理论或分子碰撞模型能导出：

$$p = \frac{1}{3}u \quad (2.4.1)$$

可推出：

$$u = aT^4 \quad (2.4.2)$$

$$S = \frac{4}{3}aT^4V \quad (2.4.3)$$

对于平衡辐射，吉布斯函数为：

$$G = U - TS + pV = 0 \quad (2.4.4)$$

辐射通量密度  $J_u$  与辐射内能密度  $u$  之间有以下关系：

$$J_u = \frac{1}{4}cu \quad (2.4.5)$$

## 2.5 磁介质的热力学

$$dW = \mu_0 \mathcal{H} dm \quad (2.5.1)$$

其余仿照一般热力学系统的理论可推出：

$$C_{\mathcal{H}} = T \left( \frac{\partial S}{\partial T} \right)_{\mathcal{H}} \quad (2.5.2)$$