热

热力学

⑥ LePtC (萌狸)

笔记项目主页: http://leptc.github.io/lenote

署名・非商用・相同方式共享

精

赵凯华. 新概念物理教程-热学(第二版). 高等教育出版社 (热学入门)

Callen. Thermodynamics and An Introduction To Thermostatistics (2nd ed). Wiley (热力学最佳)

参

秦允豪. 热学 (第三版). 高等教育出版社 (课外知识和思考题很好)

Greiner. Thermodynamics and Statistical Mechanics. Springer

□中译: 钟云霄等. 热力学与统计力学. 北京大学出版社 (一本极精的热力学 + 统计 + 量统教材...)

符号约定

N 为粒子数, $n\equiv N/N_A$ 为物质的量, $M\equiv m/N_A$ 为摩尔质量, $\mu=$ 摩尔吉布斯, A 指面积, x 指常系数 小写 u,s,v,h 等表示除以了 n , 小写 c 表示单位质量热容, 其它广延量用下标 m 表示每摩尔 $n_v\equiv n/V$ 为数密度, 下标 v 表示单位体积, C_V 表示定体热容

相关笔记

溶液见〈化学〉 气体微观 (分子动), 公设的微观解释见〈统计〉 固体微观见〈固体〉液体微观 (表面效应), 强度量非空间均匀, 非平衡态 (输运) 见〈流力〉

(Last compiled on 2015/09/28 at 00:40:00)

thermodynamic system

热力学系统 大数粒子组成的一团物质, 其性质能唯一且完备地被一组状态量描述(状态不能依赖历史)constraint wall bath adiabatic diathermal rigid free

系统被有限制作用的壁与外界分开,限制类型有: 对 E: <mark>绝热</mark> / <mark>导热</mark>,对 V: 固定 / 活动,对 n_i : impermeable semipermeable unconstrainable variable

|<mark>不渗透</mark>| / <mark>|半透</mark>| / <mark>|渗透</mark>| 亦有 |<mark>不可限制变量</mark>| 无对应的墙壁 (如铁磁 术) | <mark>热库</mark> 提供无限恒温 isolated system dewars

<u>弧立系统</u> 系统与外界无任何相互作用, n, V, E 守恒, E 为总能量 (力学电学等都包括) $\overline{\textbf{\textit{M}}}$ 杜瓦瓶 closed system thermostat open system

封闭系统 可交换能量, 不交换物质, n, V, T 守恒 $\boxed{\textbf{\textit{q}}}$ 恒温器 $\boxed{\textbf{\textbf{\textit{TDMS}}}}$ 可交换热量和物质, μ, V, T 守恒 heterogeneous system phase phase phase phase boundary

均匀系统 热力学性质相同,**不均匀系统** 的均匀区称为 相 α,β,\dots 共 φ 个,分界面称为 相边界 single-component system multicomponent system

(不均匀系统的广延量由各单独相的相加而成) 单元系 只含一种化学组份 | 多元系 将组元记为 $i=1\sim k$

-平衡

公设 系统经足够长时间会自动达到平衡态〈熵〉(不确定这一点的话 (如宇宙) 不在此讨论) equilibrium state

平衡态 孤立系统的所有状态量不随时间变化的状态 (变化很慢也可) 例 重力场中的大气 stationary state

稳恒态 / 定态 系统各处宏观状态不随时间变化 (非孤立的话可存在热流粒子流, 非平衡态) thermodynamics configuration space

系统的状态可用 热力学位形空间 中的点来表示, 基本关系 $S=S(U,V,n_i)$ 定义了空间中的一个超曲面, 曲面上每一点都是平衡态 (注意非负性, S(U) 单值连续, 单调 $\frac{\partial S}{\partial U} \geqslant 0$, 凸性 $\frac{\partial^2 S}{\partial U^2} \leqslant 0$)

[实际系统的状态变化过程是,解除一下限制,从一点消失,然后在另一点出现] relaxation time

|**弛豫时间**| 平衡态系统受微扰后状态复原用时 au $(一般 au_p < au_T < au_\mu)$

例 不同气体混合, 分子质量接近的弛豫时间短 (因为碰撞能量交换效率更高) quasi-static process

准静态过程 $\Delta t \gg \tau$, 从而可视系统连续地经过一系列平衡态

(热力学不研究具体时间, 只关注平衡态序列的路径)

状态——

[热力学的工作是尽可能恰当地定义状态量来描述系统的宏观状态, 并把状态量和经验方程联系起来] state quantity / thermodynamic coordinate

状态量 / 热力学坐标 描述系统某一宏观性质的参量, 要求宏观可控可测, 假定连续可微

(微观的性质, 如粒子的位置, 动量, 不属于状态量) (借助如何测量而唯象地定义, 微观解释见〈统计〉) [宏观测量在微观看来是极慢极粗的 | → 状态量只在平衡态定义和测量 (局域平衡可局域地定义)

例 若速度不是麦克斯韦分布 (如不同温度的两个麦分布混合),则不是平衡态, 没有温度的概念〈统计〉 (实验上一般先假设热力学可以适用, 然后发现现象有偏差, 后才知是非平衡态, 如正氢和仲氢的发现) extensive variable / additive state quantity

<u>广延量 / 可加量</u> 与粒子数或物质的量 (亦为广延量) 成正比 $\boxed{\textbf{\textit{QI}}}$ 能量 E, 体积 V, 熵 S, 质量, 电荷量 intensive variable

强度量 与物质的量无关, 不可加 M 压强 p, 温度 T, 密度, 折射率, 化学成分, 化学势 μ \langle 化学 \rangle

性质 广延量除以广延量为强度量 (如每摩尔的,单位体积的等)

homogeneous function of k order

将所有自变量放大 x 倍, k 次齐次函数 $U(xN)=x^kU(N)$ 例 广延量 1 级, 强度量 (广延作变量) 为 0 级

(类似用刚体代替所有原子, 电介质只用总偶极矩) 只需某几个状态量就足以确定系统的所有状态量 → state variable / independent parameter thermodynamic degrees of freedom

状态变量 / 独立变量 如 S,V,n,q,\ldots ,独立变量个数称为 **热力学自由度** r ,与系统交换能量类型有关 state function

状态函数 状态变量的函数, 如 U(S,V,n) 性质 只与初末态有关, 与过程无关 (如功和热不是态函数) 「全微分的积分就与路径无关 | $\rightarrow U$ 是态函数 $\Leftrightarrow U$ 的变化可表示为全微分 $\mathrm{d}U \Leftrightarrow \oint \mathrm{d}U = 0$

zeroth law of thermodynamics

<u>热力学第零定律</u> (Fowler 1939) A 与 C 热平衡, B 与 C 热平衡, 则 A 与 B 热平衡, 即使 A B 未<mark>热接触</mark> temperature

(能传热) \rightarrow 处于热平衡的系统有相同的强度量 \rightarrow **温度** 微观粒子热运动的强弱. 强度量

 $\boxed{\textbf{M}}$ 对撞机温度 4×10^{12} K, 但粒子数很少, 故能量可承受 $\boxed{\textbf{M}}$ 碳纳米管可能没有温度(室温 $l_{\min} \approx 10~\mu \text{m}$)

组分温度 对于平衡态的等离子体,分别定义电子温度和离子温度 [因为质量相近的粒子碰撞才能有效交换能量,而正离子质量是电子千倍] (同一组分能很快热平衡,而不同组分的温度可长期不同) thermometer

温度计 某一小系统的热平衡态唯一地与某容易观察的状态量联系 (如体积或电阻),则把它与待测体系Celsius temperature scale

热平衡即可测出温度 \rightarrow **摄氏温标** (1742) 1 atm下水的冰点 0° C (三相点 0.01° C),汽化点 100° C Fahrenheit

华氏温标 (1714) °F = $\frac{9}{5}$ °C + 32 , 0 °F ≈ -17.8 °C 约为盐水的冰点, 100 °F ≈ 37.8 °C 为体温

理想气体正比 \rightarrow **开氏温标** (1848) K(开尔文)=°C -273.15 **常用** 室温 300 K **兰氏温标** °R $=\frac{9}{5}$ K

quasi-static work generalized force

外界对系统做的 **准静态功** = **广义力** (强度量) \times d **广义位移** (广延量) (或理解为广义势 \times 广义流)有机械功,化学能,电功等 $\mathrm{d}W = F\mathrm{d}x = -p\mathrm{d}V + \mu\mathrm{d}n + \varphi\mathrm{d}q - \vec{E}\cdot\mathrm{d}\vec{p} - \vec{B}\cdot\mathrm{d}\vec{m} + \dots \to$ 由力,化,电学研究剩下的内蕴的原子运动模式归为 **热** ΔQ ($\mathrm{d}Q$ 的定积分) \to 由热学研究 degradation of energy

[功:集体,有序,宏观,热:统计分布于所有微观粒子 | **能量贬值** 功变热容易,热变功受卡诺定理限制

------热------

calorimetry

量热学 (Boerhaave 1732 不同物质混合后的温度实验) \rightarrow **温度** T (热的强度) \neq **热 (量)** Q (热的数量) caloric theory of heat

热质说 热是一种物质, 由无质量, 相互排斥的粒子组成 卡路里 $1 \text{ atm } \Gamma 1 \text{ g}$ 纯水提升 1 K 所需热量 mechanical theory of heat mechanical equivalent of heat

热容 C,物质升/降 1 K 所需热量,广延量 比热 (容) c=C/m 摩尔比热 $C_m=C/n$

(默认为 25°C单位 J/(kg·K)) (固液测 c_p) $c_{\star} \approx 4187$, $c_{\acute{a}\star} \approx 3900$, $c_{\dot{w}-10^{\circ}C} \approx 2220$, $c_{\acute{b}\acute{q}\acute{q}} \approx 387$, $c_{\bar{\pi}} \approx 138$

内能

fiducial state

internal energy

「能量差才有物理意义」取某**基准态** 能量为零 \rightarrow **内能** U ,相对于基准态的内蕴热能,广延量 first law of thermodynamics perpetual motion machine of the first kind

热力学第一定律 $\Delta U = \Delta Q_{\text{使}} + \Delta W_{\text{对内}}$ (热功交换能量守恒) ⇔ 不存在 第一类永动机 (凭空输出能量)

⇔内能是态函数 (变化是全微分) 「否则不同路径能量有差别,违反能量守恒」

 $ightarrow dU = dQ + dW \xrightarrow{Q \mu h \otimes id} dU = dQ - pdV + \mu dn$ (其它能量形式下略)

注 因态函数与过程无关, 其改变量可构造任意连接初末态的过程来计算

熵

「可逆循环中热温比不变」 \rightarrow **克劳修斯不等式** (1854) $\oint \frac{dQ}{T} \leqslant 0$,可逆过程取等号 \rightarrow 存在态函数 entropy $dS = \frac{dQ}{T}$ I/K (T 早和分田子 / 党微)) [1865] S 上新景 Q^{μ} $Q^{$

 $\mathbf{d}S \equiv \frac{\mathbf{d}Q}{T} \text{ J/K } (T 是积分因子〈常微〉)$ **熵**(1865) <math>S,广延量 $\frac{Q^{\mu \oplus \delta \cup 1}}{T} \mathbf{d}U = T \mathbf{d}S - p \mathbf{d}V + \mu \mathbf{d}n$

公设 存在熵函数: 满足广延量, $\frac{\partial S}{\partial U} \equiv \frac{1}{T} > 0$, $S|_{T=0} = 0$ **例** $S = x(nVU)^{1/3}$ 合法 (常数 x 凑量纲) second law of thermodynamics

「克劳修斯不等式是热二律的数学表述 | **热力学第二定律** 孤立系统达平衡态时, 熵为最大值

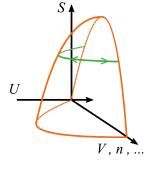
- ⇔ (克劳修斯 1850) 不可能把热量从低温物体传到高温物体, 而不引起其它变化
- ⇔ (开尔文 1851) 不可能从单一热源吸热全部变为有用功,而不产生其它影响
- ⇔不存在**第二类永动机** (热变功效率 100%)

可逆

reversible process

可逆过程 系统经某过程由状态 A 到了 B, 存在另一过程使系统和外界均完全复原 dissipation

|耗散过程|| 摩擦, 扩散, 能量贬值 → 可逆过程 ⇔ 理想的无耗散准静态过程 可逆过程用 $\Delta S = \int \frac{dQ}{T}$ 计算熵变 (算内能和焓变不要求可逆, 熵必须构造可逆) 「构造 $\left(\int_{0(\text{任意})}^f + \int_{f(\text{可逆})}^0\right) \frac{\mathrm{d}Q}{T} \leqslant 0$ 」 由熵变判断可逆: $\mathrm{d}S \geqslant \frac{\mathrm{d}Q}{T}$



 \overline{Q} 准静态等温膨胀 $\Delta S = nR \ln \frac{V_f}{V_0} = \frac{\Delta Q}{T} > 0$, 是可逆不等熵过程

isentropic

 $oldsymbol{M}$ 准静态绝热膨胀 $\mathbf{d}U = -p\mathbf{d}V \overset{\circ}{ o} \mathbf{d}S = 0$,是可逆过程 $\overset{\circ}{ o}$ 绝热的可逆过程 \Leftrightarrow **等熵过程**

囫 理气绝热自由膨胀 (也是等温过程) $dS = \frac{nR}{V} dV \rightarrow S = nR \ln \frac{V_f}{V_0}$, 此过程 dS > 0 而 dQ = 0, 不可逆

「绝热 dQ=0 | **熵增加原理** 孤立系统 $\Delta S \ge 0$ (非孤立则可以熵减)

例 两个系统之间在准静态地传递热量, 初温 T_1, T_2 末态 T_f , dS=C(T)dT/T能量守恒要求 $\Delta U = \int_{T_1}^{T_f} C_1 \, \mathrm{d}T + \int_{T_2}^{T_f} C_2 \, \mathrm{d}T = 0$,熵变 $\Delta S = \int_{T_1}^{T_f} C_1 / T_1 \, \mathrm{d}T + \int_{T_2}^{T_f} C_2 / T_2 \, \mathrm{d}T$ 若 C(T) 为常数,有 $T_f = \frac{C_1T_1 + C_2T_2}{C_1 + C_2}$, $\Delta S = C_1 \ln \frac{T_f}{T_1} + C_2 \ln \frac{T_f}{T_2}$ (数学可证必有 $\Delta S \geqslant 0$)

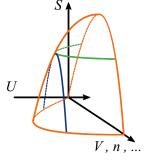
结论 热量自发地由高温体流向低温体. 高温体熵减. 代价是低温体熵更多地增



entropy maximum principle

熵表象下有 **最大熵原理** 等内能等体过程, 平衡态的熵最大 $\rightarrow dS=0$, $d^2S<0$ energy minimum principle

 \Leftrightarrow 能表象下有 **最小能原理** 等熵等体过程, 平衡态内能最小「等价性源于 $\frac{\partial S}{\partial U} > 0$] 都可定出平衡态 (就像圆既是给定周长的最大面积, 也是给定面积的最小周长) 无论平衡态通过哪种过程建立, 两个原理都满足



例 将系统用固定导热墙分成两部分 $U_1+U_2=常数,则 S=S_1(U_1,V_1,...)+S_2(U_2,V_2,...)$ 平衡时有 $dS = T_1^{-1} dU_1 + T_2^{-1} dU_2 = 0 \rightarrow T_1^{-1} = T_2^{-1}$ (写倒数是强调是在熵表象) (用能最小亦可推出平衡条件: $S_1+S_2=$ 常数,平衡时 $dU=T_1 dS_1+T_2 dS_2=(T_1-T_2) dS_1=0 \rightarrow T_1=T_2$)

例 将孤立系统分成两部分 $U_1+U_2=$ 常数, $V_1+V_2=$ 常数, $n_1+n_2=$ 常数,则平衡时 (若无相变) $\mathbf{d}S = \left(\frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2}\right) \mathbf{d}U_1 + \left(\frac{p_1}{T_1} - \frac{p_2}{T_2}\right) \mathbf{d}V_1 + \left(\frac{\mu_1}{T_1} - \frac{\mu_2}{T_2}\right) \mathbf{d}n_1 = 0 \rightarrow T_1 = T_2, \ p_1 = p_2, \ \mu_1 = \mu_2$

化学平衡: 等化学势 (组份均匀, 无扩散)

→ 热力学平衡 热学平衡: 等温, 力学平衡: (若无外场) 等压 (不考虑整体机械运动),

稳定条件

「两个全同子系统用墙隔离, $S(U_0 \pm \Delta U) = S(U_0) \pm \frac{\partial S}{\partial U} \Delta U + \frac{1}{2} \frac{\partial^2 S}{\partial U^2} (\Delta U)^2 + \dots$ 要想总熵不增加 $S(U_0 + \Delta U) + S(U_0 - \Delta U) \leqslant 2S(U_0) \rightarrow \frac{\partial^2 S}{\partial U^2} \leqslant 0$ 孤立系统平衡稳定性条件 $d^2S < 0$ (否则去掉墙后两个系统自发分离,即相变)

U或V或N...

同时考虑 ΔU 和 ΔU 的条件是 $\frac{\partial^2 S}{\partial U^2} \frac{\partial^2 S}{\partial V^2} - \left(\frac{\partial^2 S}{\partial U \partial V}\right)^2 \leq 0$ (超曲面总在切平面以下)

能表象下均为大于 $\frac{\partial^2 U}{\partial S^2} \ge 0$, 勒让德变换后是广延量为大于, 强度量为小于 $\left(\frac{\partial^2 F}{\partial V^2}\right)_{T_n} \ge 0$, $\left(\frac{\partial^2 F}{\partial T^2}\right)_{V_n} \le 0$

fundamental relation

entropic fundamental relation

|基本关系 / 特性函数| 包含了全部热力学信息的状态函数, 1 次齐次函数, 如 |熵基本关系| S(U,V,n) 和

能基本关系 U(S,V,n) (若变换成 U(S(T,V,n),T,V,n)=U(T,V,n) 之类的, 不能包含全部信息, 不基本) $T = \left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_{Vn}$ 为偏微分方程,知道斜率不能定曲线,差个常数」(用勒让德变换可避免损失) $\langle 热力学势 \rangle$

基本关系的全微分叫 <mark>热力学基本方程</mark> $dS = \frac{1}{r}dU + \frac{p}{r}dV - \frac{\mu}{r}dn + \dots$, $dU = TdS - pdV + \mu dn + \dots$ 态函数对相应广延量的偏导数定义为各种强度量. 能独立变化的强度量的数目为 requations of state

物态方程 基本方程中强度量的具体表达式,通常为多项式,然后靠实验定系数,0次齐次函数 entropy representation energy representation

物态方程共有 r 个: $\boxed{\textbf{\emph{m}}$ 表象 $\frac{1}{T}=\frac{1}{T}(U,V,n)$ 以及 $\frac{p}{T}$ 和 $\frac{\mu}{T}$ 能表象 T=T(S,V,n) 以及 p 和 μ

注 做偏导前要先确定用熵表象还是能表象 (即确定哪些是独立变量) (注意 → 和 T 的自变量不一样) 「由强度量的齐次性, 可约掉变量 n | \rightarrow **摩尔物态方程** T=T(S/n,V/n,1)=T(s,v) (方便推导用)

吉布斯关系

 $\lceil \langle 常微 \rangle$ 欧拉方程 U(xS,...)=xU(S,...) 两边对 x 求导 $\frac{\partial U}{\partial (xS)}\frac{\partial (xS)}{\partial x}+\cdots=U(S,...)$ 代入 x=1Euler relation

欧拉关系 $U=TS-pV+\sum \mu_i n_i$ 「和 $dU=TdS-pdV+\sum \mu_i dn_i$ 对比 | Gibbs-Duhem relation

吉布斯关系 能表象 $0 = S \mathbf{d}T - V \mathbf{d}p + \sum n_i \mathbf{d}\mu_i$ 熵表象 $0 = U \mathbf{d} \left(\frac{1}{T}\right) + V \mathbf{d} \left(\frac{p}{T}\right) - \sum n_i \mathbf{d} \left(\frac{\mu_i}{T}\right)$

r=k+2 个强度量 T,p,μ_i 只有 k+1 个独立「 φ 个相, 各相的各强度量相等 $r'=(k+1)\varphi-(k+2)(\varphi-1)$ 」 Gibbs phase rule

|吉布斯相律| k 元 φ 相系的热力学自由度 $r'=k+2-\varphi\geq 0$ \emptyset 单元三相共存, 是一个点

 \lceil 当所有 r 个物态方程都知道时, 代入欧拉关系可恢复基本关系 \rfloor \rightarrow 全部的物态方程才包含全部信息

黑体辐射 $U = \sigma V T^4$, $p = \frac{U}{3V}$ → 物态 $\frac{1}{T} = \sigma^{\frac{1}{4}} \left(\frac{V}{U}\right)^{\frac{1}{4}}$, $\frac{p}{T} = \frac{1}{3} \sigma^{\frac{1}{4}} \left(\frac{U}{V}\right)^{\frac{3}{4}}$ 已完备 $\to S = \frac{1}{T} U + \frac{p}{T} V = \frac{4}{3} \sigma^{\frac{1}{4}} U^{\frac{3}{4}} V^{\frac{1}{4}}$ 由 r-1 个物态方程可用吉布斯关系推出最后一个物态方程, 亦可恢复基本关系, 带一个未定的积分常数 (若运气好, 能用 r-1 个摩尔物态方程写出全微分, 可直接积分得摩尔基本关系带一个常数)

例 由 $U = \frac{1}{2}pV$ 和 $(xT)^4 = U^3V^{-2}n^{-1}$ 求基本关系 (自变量 U, V, n 较方便, 故选熵表象) 两个物态方程 $\frac{1}{T} = xu^{-\frac{3}{4}}v^{\frac{1}{2}}, \frac{p}{T} = 2xu^{\frac{1}{4}}v^{-\frac{1}{2}}, 摩尔基本方程 ds = \frac{1}{T}du + \frac{p}{T}dv = 4xd(u^{\frac{1}{4}}v^{\frac{1}{2}}), 得 S = 4xU^{\frac{1}{4}}V^{\frac{1}{2}}n^{\frac{1}{4}} + S_0$

Joule's law

绝热自由膨胀, 温度不变 \rightarrow **焦耳定律** (1845) 理想气体内能与压强 (或体积) 无关 U=U(T)diatomic molecule

设 U=xnRT 单原子 (尤其惰性) $x=\frac{3}{2}$, 双原子分子 10^3 K 以下 $x=\frac{5}{2}$, 以上 $x=\frac{7}{2}$ 〈 固体 〉 有 $\frac{1}{T} = xRu^{-1}$, 另由 pV = nRT 得 $\frac{p}{T} = Rv^{-1}$, 用吉布斯写第三个物态方程 $\mathbf{d}(\frac{p}{T}) = u\mathbf{d}(\frac{1}{T}) + v\mathbf{d}(\frac{p}{T}) = u\mathbf{d}(\frac{p}{T}) + u\mathbf{d}(\frac{p}{T}) = u\mathbf{d}(\frac{p}{T}$

$$u\left(-\frac{xR}{u^2}\right)\mathrm{d}u + v\left(-\frac{R}{v^2}\right)\mathrm{d}v = -R\left(x\frac{\mathrm{d}u}{u} + \frac{\mathrm{d}v}{v}\right), \; \Re\beta, \; \sharp + \sharp \sharp \; \sharp \; \frac{\mu}{T} - \left(\frac{\mu}{T}\right)_0 = -R\left(x\ln\frac{u}{u_0} + \ln\frac{v}{v_0}\right)$$

代入欧拉 $S = \left(\frac{1}{T}\right)U + \left(\frac{p}{T}\right)V - \left(\frac{\mu}{T}\right)n = S_0 + nR\ln\left[\left(\frac{U}{U_0}\right)^x\left(\frac{V}{V_0}\right)\left(\frac{n}{n_0}\right)^{-(x+1)}\right], S_0 = (x+1)nR - \left(\frac{\mu}{T}\right)_0 n$

用摩尔版来做更快 $ds=\frac{xR}{u}du+\frac{R}{v}dv\to s-s_0=R\Big(x\frac{\ln\frac{u}{u_0}+\ln\frac{v}{v_0}}\Big)$ (恰好能分开积, 非通用做法) 对于多组份, 一般以参数方程给出(还需消掉 T) 第三项体现出不同气体合并(但不混合) 时熵的广延性

$$S = \sum S_{i0} + \left(\sum n_i a_i\right) R \ln\left(\frac{T}{T_0}\right) + \sum n_i R \ln\left(\frac{V/n_i}{v_0}\right), \ U = \left(\sum n_i a_i\right) R T$$

entropy of mixing 第三项还可写成 $nR\ln\left(\frac{V/n}{v_0}\right) - R\sum n_i \ln\left(\frac{n_i}{n}\right)$, 其中最后一项称为 **混合熵** \langle 统计 \rangle

Gibbs's theorem

吉布斯定理 两种气体分开体积均为 V_0 ,和两种气体均匀混合总体积为 V_0 ,这两种系统的熵相等

Boyle-Mariotte

Charles

跛意耳定律 (1664,1676) pV=常数 **查理定律** (1787) 恒体积时 $p=p_0(1+\beta_V T)$, 实验 $\beta_V=1/273.15$ °C Gay-Lussac

盖吕萨克定律 (1802) 恒压强时 $V=V_0(1+\alpha_pT)$, 实验 $\alpha_p=1/273.15$ °C \to 开氏温标下 $\frac{pV}{T}=$ 常数 Avogadro-Ampere

阿伏伽德罗定律 (1810) 恒温时 $pV \propto n$ 「广延」 \to <mark>理想气体物态方程</mark> $pV = nRT = Nk_{\rm B}T$ 或 $p = n_vRT$ standard condition ideal gas molar volume

标准状况 T_0 =273.15 K, p_0 =101325 Pa , 理想气体 的 摩尔体积 v=22.4141 L/mol universal gas constant Boltzmann constant

普适气体常量 1 mol 气体 $R \equiv \frac{p_0 \, v}{T_0} \approx 8.314 \, \mathrm{J/(mol \cdot K)}$ <mark>玻耳兹曼常量</mark> $k_{\mathrm{B}} \equiv \frac{R}{N_{\mathrm{A}}} \approx 1.38 \times 10^{-23} \, \mathrm{J/K}$

(若取 $k_{\rm B}=1$ 则温度同能量量纲, 熵量纲 1 ,但正如力矩单位牛米而不用焦一样, 应用时还是区分开的好) ideal gas

理想气体 宏观: 稀薄极限 $(p\rightarrow 0)$,满足焦耳定律,理气方程,分压定律

微观: 粒子大小 \ll 间距 (视为质点),除碰撞瞬间无相互作用 (热=动能, 无势能),碰撞完全弹性 partial pressure

道尔顿分压定律 混合理气 $p=\sum p_i$ 分压 $p_i=\frac{n_i}{V}RT$ (V 指总体积) (理论概念, 实验不能直接观测)

--范氏气体--

virial expansion / Onnes

the first virial coefficient

非理想气体用 位力展开 / 昂内斯方程 $pV = nRT \left(1 + n_v B(T) + n_v^2 C(T) + ...\right)$,第一位力系数 B(T) [视其它分子为质点,出现在排斥球表面即为碰撞, $(2r)^3$,不可能撞背面,有效排斥体积为半个球] 「考虑粒子间有吸引力 (容器壁吸引力对动量改变无贡献),其它分子对一个分子 $\propto n_v$,总效应 $\propto n_v^2$ inner pressure

粒子体积修正: b 为分子固有体积的 $4N_{\rm A}$ 倍 内压强 修正: 实际撞壁压强比不考虑的理想气体小 $\Delta p \propto n_v^2$ van der Waals equation

相当于位力展开 $B(T)=b-\frac{a}{RT}$, $C(T)=b^2$ <mark>玻意耳温度</mark> $RT_{\rm B}=a/b$ 时 B(T)=0,此时偏离最小 $a_{\star}\approx 0.555~{\rm Nm^4/mol^2},\ b_{\star}\approx 30.5\times 10^{-6}~{\rm m^3/mol^2}$

(范方程2个常数,已经能较好地预测气液相变 (相变),更精确的经验规律则要加更多的常数)

「范方程加一物态方程(焦耳定律)方可完全定义系统,但不能直接用理气的,不满足麦氏关系,需略改」 「用范方程 $\frac{p}{T} = \frac{R}{v-b} - \frac{a}{v^2} \frac{1}{T}$,要找的物态方程是 $\frac{1}{T} = f(u,v)$,这样才可做积分 $\frac{1}{T} = \frac{1}{T} \frac{1}{$

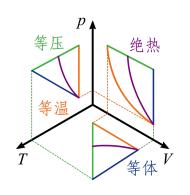
(和理气一样不满足能斯特定理,说明方程在低温下不再有效)

多方过程

polytropic process

理想气体多方过程 $pV^x = TV^{x-1} = p^{x-1}T^{-x} = 常数,记 <math>\Delta T = T_f - T_0$

过程	c	热容	$\Delta Q_{\rm fh}$	$\Delta W_{ m ph}$	ΔU	ΔS
多方	x	$C_x = \frac{\gamma - x}{1 - x} C_V$	$C_x \Delta T$	$\frac{1}{x-1}(p_f V_f - p_0 V_0) = \frac{nR}{x-1} \Delta T$	$C_V \Delta T$	$C_x \ln \frac{T_f}{T_0}$
等压	0	$C_p = C_V + nR$		$-p(V_f - V_0) = -nR\Delta T$	$C_V \Delta T$	$C_p \ln \frac{T_f}{T_0}$
等温	1	∞	$-\Delta W$	$-nRT\ln\left(\frac{V_f}{V_0}\right) = nRT\ln\left(\frac{p_f}{p_0}\right)$	0	$\Delta Q/T$
绝热	$\gamma > 1$	0	0	$\frac{1}{\gamma-1}(p_fV_f-p_0V_0)=C_V\Delta T$	$C_V \Delta T$	0
等体	∞	C_V	$C_V \Delta T$	0	$C_V \Delta T$	$C_V \ln \frac{T_f}{T_0}$



范德瓦尔斯气体: $p \rightarrow p' = p + n_v^2 a$, $V \rightarrow V' = V - Nb$, $\gamma \rightarrow \gamma' = \frac{C_V + nR}{C_V}$

除等压的 ΔW 减去 $U_a \equiv n^2 a (V_f^{-1} - V_0^{-1})$ 项, 所有的 ΔU 减去 U_a 项, 等压的 ΔQ 变成 $\int C_p dT$

 $1 < x < \gamma \rightarrow |$ **多方负热容** 热力学不稳定, 幼年恒星引力收缩边放热边升温, 可看作负热容, 靠此启动聚变

绝热过程

Mayer formula

H=U+pV=U+nRT | 近耶公式 | $C_n-C_V=nR=Nk_B$ (默认为 25°C单位 J/(kg·K)) $c_{p + \text{kgeq}} \approx 1005, c_{V + \text{kgeq}} \approx$

718,
$$c_{p \star \pm \leq 100\,^{\circ}\mathrm{C}} \approx 1842$$
, $c_{V \star \pm \leq 100\,^{\circ}\mathrm{C}} \approx 1381$ specific heat ratio C_p $\to C_V = \frac{nR}{\gamma-1}$, $C_p = \frac{\gamma nR}{\gamma-1}$, $U = \frac{nRT}{\gamma-1}$

Poisson formula

| 泊松公式 $| pV^{\gamma} =$ 常数 $\Leftrightarrow TV^{\gamma-1} =$ 常数 $\Leftrightarrow p^{\gamma-1}T^{-\gamma} =$ 常数 「斜率, 求导 | $k_{\text{#,h}} = \gamma k_{\text{#,h}}$

稀薄气体比热与 T,p 无关 (一般分子自由度越多比热越 高) 高压下比热会增加「因为热还可储存在势能里|

(理气准静态)	$\Delta Q_{$ 传入	$\Delta W_{ m ph}$	ΔU	ΔH
水 25°C蒸发	+	_	+	+
冰 0°C融化	+	+	+	+
等温膨胀	+	_	0	0
等压加热	+	_	+	+
等体加热	+	0	+	+
绝热膨胀	0	_	_	_
自由绝热膨胀	0	0	0	0
绝热节流	0	0	0	0

Ø (Ruchhardt 1929) 实验测 γ : 在密闭瓶口插一根玻璃管, 塞一个气密小球, 测小球振动频率 ω 「空气导热差, 用绝热过程 $\mathbf{d}(pV^{\gamma}) = V^{\gamma} \mathbf{d}p + \gamma pV^{\gamma-1} \mathbf{d}V = 0$, $\mathbf{d}V = A \mathbf{d}x$, 得 $\mathbf{d}F = A \mathbf{d}p = -\gamma pA^{2}V^{-1} \mathbf{d}x$

例 等体等压升温(有粒子数泄漏) 过程 $\Delta U=0, \Delta H=0, \Delta S<0$

卡诺循环

囫 设系统 n 和 V 恒定, 热容为 C, 基本关系 $S=S_0+C\ln U/U_0$, 即 U=CT, 现有两个这样的系统, 初 温 T_1, T_2 , 若设计装置从它们中提取能量用于做功, 求最多能做多少功

设两系统末态温度均为 T_f (不同的话可分别求极值) $W = -\Delta U = C(T_1 + T_2 - 2T_f)$ 故要让 T_f 尽量小

$$\Delta S = C \ln \frac{T_f}{T_1} + C \ln \frac{T_f}{T_2} = 2C \ln \frac{T_f}{\sqrt{T_1 T_2}} \geqslant 0 \text{ , 故可逆过程时达最小 } T_f = \sqrt{T_1 T_2}$$

heat engine

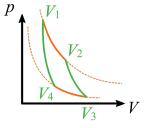
热机 循环的工作物质, 从高温热源吸热, 向低温热源放热, 对外做功的机械装置 p-V 图上顺时针闭合曲线为热机, 逆时针为制冷机, 面积为净功

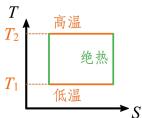
卡诺循环 (1824) 得 $\frac{Q_{\text{W}}}{T_{\text{E}}} + \frac{Q_{\dot{\text{M}}}}{T_{\text{M}}} = 0$ 「任意循环可分割成卡诺循环」 \rightarrow 引入〈熵〉

效率/性能 想要的输出值除以所需的输入值 (不仅限于热力学)

|
$$\underline{\underline{MMX}}$$
 | $\eta \equiv \frac{W}{Q_{\mathfrak{B}}} = 1 - \left| \frac{Q_{\dot{\mathfrak{D}}}}{Q_{\mathfrak{B}}} \right|$, 理想气体准静态卡诺循环 $\eta = 1 - \frac{T_1}{T_2}$

間冷系数
$$\varepsilon \equiv \frac{Q_{\text{W}}}{W} = \frac{Q_{\text{W}}}{Q_{\dot{\text{W}}} - Q_{\text{W}}}$$
,逆卡诺循环 $\varepsilon = \frac{T_1}{T_2 - T_1}$





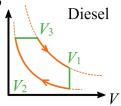
maximum work theorem

卡诺定理/最大功定理 工作于相同高低温热源间的热机, 可逆机的效率最高 → 可逆热机效率都相等 「假设存在效率更高的热机,令这个热机的输出驱动另一个可逆制冷机,则实现了热量由低温流到高温| thermodynamic

〈温度〉亦可用卡诺定理定义相对温度 \rightarrow 热力学温标 (1954) 规定水三相点 $273.16~\mathrm{K}$,则和开氏一致 Otto

奥托循环 (1876) 定体 $\eta {=} 1 {-} K^{1 {-} \gamma}$,其中绝热压缩比 $K {=} V_1 / V_2$ Diesel

Diesel **狄塞尔循环** (1892) 定压 $\eta = 1 - \frac{\rho^{\gamma} - 1}{\gamma(\rho - 1)K^{\gamma - 1}}$,其中定压压缩比 $\rho = T_3/T_2 = V_3/V_2$



一 节流过程

throttling process

节流过程 绝热气缸中有一多孔塞, 用活塞将气体从左边推到右边 $\begin{bmatrix} U_2 - U_1 = W_{\text{对左}} - W_{\text{右对外}} = p_1 V_1 - p_2 V_2 \end{bmatrix}$ $H_1 = H_2$ 等焓过程

节流是降压过程 $p_1 > p_2$,不可逆「非准静态过程| 等焓线非节流过程曲线

(除两端点外,中间过程不在相图上,需做大量不同终点的实验描出来)

[焦汤系数]
$$\alpha_H = \left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_H = \frac{V}{C_p}(T\alpha_p - 1)$$

Joule-Thomson

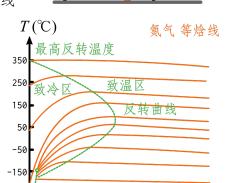
焦耳汤姆孙效应 (1852) (常温常压下) 节流致冷: 氮, 氧, 空气

 $\alpha_H > 0$, $T_2 < T_1$, 节流致温: 氢, 氦 $\alpha_H < 0$, $T_2 > T_1$

「 范气 $h=u+pv=(C_{mV}+R)T-\frac{a}{v}(2-\frac{b}{v})+bp+$ 常数

 $\Delta T = -\frac{1}{C_V + R} \left[\frac{2a}{v^2} \left(1 - \frac{b}{v} \right) \Delta v + b \Delta p \right], 第 - 项吸引力的贡献为正,$

第二项排斥力贡献为负」理想气体 $\alpha_p=\frac{1}{T}$ 无节流效应



100 200 300 400 500 600

多孔塞

(初态)

 $p_1 V_1 T_1$

膨胀

p (atm)

(末态)

Linde

|林徳机| (1895) 空气液化 (1898 杜瓦液氢, 1908 昂内斯液氮)

(用压缩法液化气体的前提是 $T < T_c$,液氧和液氮即逐级预冷获得,液氢采用绝热膨胀,液氮必须还结合 节流膨胀) ① 自由绝热膨胀 ② 可逆绝热膨胀 ③ 节流绝热膨胀

对于理想气体, ① ③ 不能致冷, 故预冷阶段只能用 ②, 但到了极低温下, ② 必须结合 ③ 才行

热力学势

「实验不好控制广延量, 好测强度量, 故我们要找强度量作独立变量的基本关系 |

勒让德变换 可将 U(S,V,n) 中的 S 改写为 $T=\begin{pmatrix} \partial U \\ \partial S \end{pmatrix}_V$ 而不损失信息 $\langle \% \Pi \rangle$

(勒让德变换要求反函数存在 $\frac{\partial^2 U}{\partial S^2} \neq 0$, 对热力学势这等价于稳定性条件, 该条件只在相变临界点失效) free energy / Helmholtz potential

自由能 $F(T,V,n) \equiv U - TS = -pV + \mu n$, $dF = -S dT - p dV + \mu dn \stackrel{\text{绝热}}{=\!=\!=\!=\!=} dW$ (就像等体 dU = dQ)

最小自由能原理 等温等体过程, 平衡态自由能最小 (等温过程可能自发增加内能, 只要 T dS > dU)

性质 理想气体的自由能等于单独的之和 $F(T,V,n_1,...)=\sum F(T,V,n_i)$ 注 类似结论并不适用于其它势

例 先由 $T = \frac{\partial U}{\partial S}$ 解出 S(T,V,n), 代入 F = U - TS 即得 F(T,V,n)

 \lceil 化学反应常在大气压下进行, 对 V 做变换改成 -p \rfloor \rightarrow enthalpy

 $H(S,p,n) \equiv U + pV = TS + \mu n$, $dH = TdS + Vdp + \mu dn \stackrel{\text{\$}E}{===} dQ$

最小焓原理 等压绝热过程, 平衡态焓最小

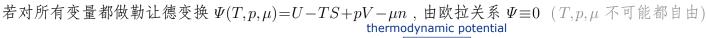
「有的系统 T 和 p 都给定(如电池中缓慢化学反应),对 S,V 都做勒让德变换」 \to Gibbs' potential / free enthalpy

吉布斯函数 $G(T,p,n)=U-TS+pV=\mu n, \ \mathbf{d}G=-S\,\mathbf{d}T+V\,\mathbf{d}p+\mu\,\mathbf{d}n$

最小吉布斯原理 等温等压过程, 平衡态吉布斯最小

 \lceil 开放系统的 T,μ 被外界大热源兼粒子源固定, 对 S,n 都做勒让德变换 \rfloor \to grand (canonical) potential

巨热力势 $\Phi(T,V,\mu)=U-TS-\mu n=-pV, d\Phi=-SdT-pdV-nd\mu$



从熵基本关系勒让德变换出来的叫 马修函数 (1869) 以和热力学势区别,常用于不可逆过程



thermodynamic square

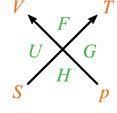
热力学方图 (玻恩 1929) (中文口诀: 微分图广受好评)

基本方程 dU = T dS - p dV (两侧是微分变量, 有箭头为负),全都是加 μdn [对于 n 的图, μ 类比 -p, 所以箭头要反过来]

热力学偏导数 $\left(\frac{\partial U}{\partial S}\right)_{V,n_i} \equiv T$, $\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_{S,n_i} \equiv -p$ (偏导为直线对面, 顺箭头为正)

「偏导数次序可交换」 **麦克斯韦关系** $\frac{\partial^2 U}{\partial S \partial V} = \left(\frac{\partial T}{\partial V}\right)_S = \frac{\partial^2 U}{\partial V \partial S} = -\left(\frac{\partial p}{\partial S}\right)_V$

(顺转或反转, 初末变量同箭头为正) 常用于把不好直接测量的量转化为好测的量



TS

đQ

G

dW

H

U



-非基本关系-

例 求 U(T,V) 「 $dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T dV$ 和 $dU = T dS - p dV = T \left[\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T dV\right] - p dV$ 对比,得」定体热容 $C_V = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V = T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V$ 和 $\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T = T \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V - p \frac{\frac{\pi \epsilon}{2}}{2} a n_v^2$ 「偏范 $\left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_V = \frac{v - b}{R}$ 」 范气内能 $U(T,V) - U_0 = \int_{T_0}^T C_V(T) dT - a n^2 \left(\frac{1}{V} - \frac{1}{V_0}\right)$,熵 $S(T,V) - S_0 = \int_{T_0}^T \frac{C_V(T)}{T} dT + n R \ln \left(\frac{V - n b}{V_0 - n b}\right)$ 「 C_V 近似为常数 」 理气 $S - S_0 = C_V \ln \frac{T}{T_0} + n R \ln \frac{V}{V_0} = C_p \ln \frac{T}{T_0} - n R \ln \frac{p}{p_0}$ 类似求 H(T,p) ,可得 定压热容 $C_p = \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_p = T \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_p$ 和 $\left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_T = -T \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p + V$ 「 $S(T,V(T,p)) = S(T,p) \rightarrow \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_p = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p$ 」 $C_P - C_V = T \left(\frac{\partial P}{\partial T}\right)_V \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p = \frac{\pi R}{v - b} \frac{n R}{RT/(v - b) - 2a(v - b)/v^3} = \frac{n R}{1 - 2a(v - b)^2/(RTv^3)}$

isothermal compressibility ($\sim 10^{-11}~{\rm Pa^{-1}}$) ($\sim 10^{-11}~{\rm Pa^{-1}}$) ($\sim 10^{-11}~{\rm Pa^{-1}}$) ($\sim 10^{-11}~{\rm Pa^{-1}}$)

囫 定质量水的体积在
$$4^{\circ}$$
C 极小,此时 $\alpha_p = 0$ (水结冰时若被固定体积,一点温变就能产生很大压强) **相对压强系数** $\beta_V = \frac{1}{p} \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V$ 「循环偏导 $\left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V \left(\frac{\partial T}{\partial V} \right)_p = -1$ $\rightarrow \beta_V p = \frac{\alpha_p}{\kappa_T}$ ($\sim 10^6 \text{ Pa/K}$)

对于
$$n$$
 固定的系统, 用 α_p, κ_T, C_p 可表示出所有其它的二阶导数 (查表提供不同 T, p 下的这 3 个量) adiabatic compressibility **绝热压缩系数** $\kappa_S = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_S \rightarrow \gamma \equiv \frac{C_p}{C_V} = \frac{\frac{\partial (S,p)}{\partial (T,V)}}{\frac{\partial (S,V)}{\partial (T,V)}} = \frac{\frac{\partial (V,T)}{\partial (V,S)}}{\frac{\partial (S,V)}{\partial (V,S)}} = \frac{\kappa_T}{\kappa_S} \geqslant 1 \ \langle \ \Re \mathcal{A} \rangle$,雅可比行列式 \rangle

例 对于多组分理想气体, $C_V = \overline{x}k_B$, $C_p = (\overline{x}+1)k_B$, $\alpha_p = T^{-1}$, $\kappa_T = p^{-1}$, $\kappa_S = \frac{\overline{x}}{\overline{x}+1}\frac{1}{n}$ 其中 $\overline{x} = \frac{\sum x_i N_i}{N}$

$$C_{p}-C_{V}=VT\frac{\alpha_{p}^{2}}{\kappa_{T}} \geqslant 0 , \quad \kappa_{T}=-\frac{1}{V}\frac{\frac{\partial(V,T)}{\partial(p,S)}}{\frac{\partial(p,T)}{\partial(p,S)}}=-\frac{1}{V}\frac{\frac{\frac{\partial(V,T)}{\partial(p,S)}}{\frac{\partial(p,S)}{\partial(p,S)}}=-\frac{1}{V}\frac{\left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_{S}\left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_{p}-\left(\frac{\partial V}{\partial S}\right)_{p}\left(\frac{\partial T}{\partial p}\right)_{S}}{\left(\frac{\partial T}{\partial S}\right)_{p}}=\kappa_{S}+\frac{TV\alpha_{p}^{2}}{C_{p}}$$

例 根据那 3 个量关于 T,p 的函数写出 V 的表达式 $\frac{dV}{dt} = \left(\frac{\partial V}{\partial p}\right)_T \frac{dp}{dt} + \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p \frac{dT}{dt} = V(-\kappa_T \frac{dp}{dt} + \alpha_p \frac{dT}{dt})$ 固体常取线性近似 $V(T,p)/V_0 = 1 + \alpha_p(T-T_0) - \kappa_T(p-p_0)$ $\rightarrow U - U_0 = C_V(T-T_0) + \frac{1}{2\kappa_T V_0} (V-V_0)^2$

稳定性条件
$$\lceil \left(\frac{\partial^2 S}{\partial U^2} \right)_V = \left(\frac{\partial T^{-1}}{\partial U} \right)_V = -\frac{1}{T^2} \left(\frac{\partial T}{\partial U} \right)_V = -\frac{1}{T^2 C_V} \leqslant 0 \ \rfloor \rightarrow C_V \geqslant 0$$

$$\lceil \left(\frac{\partial^2 F}{\partial V^2} \right)_T = -\left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T = \frac{1}{V \kappa_T} \geqslant 0 \ \rfloor \rightarrow \kappa_T \geqslant \kappa_S \geqslant 0, \ C_p \geqslant C_V \geqslant 0 \ \ (符合勒夏特列原理)$$

 $\left[\Delta S = \frac{\Delta H - \Delta G}{T} \right]$ 有限」 **能斯特公设** (1907) 等温熵变随绝对温度同趋于零 $\lim_{T \to 0} (\Delta S)_T = 0$ $\Leftrightarrow T=0$ 时等温过程亦是绝热过程 (T=0) 等温线和 S=0 绝热线仅此一个交点)

热力学第三定律 (绝对零度不可达到原理) 不可能通过有限步骤使一个物体冷却到绝对零度

零熵表述: $T \rightarrow 0$ 时同一物质在一切热力学平衡态有相同的熵 $S_0 \equiv 0 \rightarrow$ 相对于 S_0 的熵为 规定熵

Bose-Einstein Condensate supersolid superfluid superconduct solid liquid crystal liquid gas plasma 超导 固态 「气态」等离子体 液晶 液态 (按温度) | **玻爱凝聚态**| | 超固态| , 超流 Quark Gluon Plasma metallic hydrogen electronic degenerate neutron degenerate blackhole 夸克胶子等离子体 ... (按高压) 金属氢, 电子简并 中子简并 黑洞 ... vaporization condensation

分子因热运动逸出液体表面称为 蒸发 (只发生在液体表面, 可在任何温度), 反之称为 凝结 [研究密闭的单一纯物质的热平衡性质] (若敞开在空气中, 水蒸气的分压不等于液面压强) saturated vapor pressure dew point boiling point / steam point

饱和蒸汽压 气液共存时的蒸汽压 $p_r \approx n_v RT$ **露点** = | **沸点 / 汽化点** $p_r = p_{\text{外界}}$ 时的温度 (随气压降低, 但不会低于三相点) 在沸点继续加热液体则发生 | **沸腾** 剧烈汽化现象 (可发生在液体表面和内部)

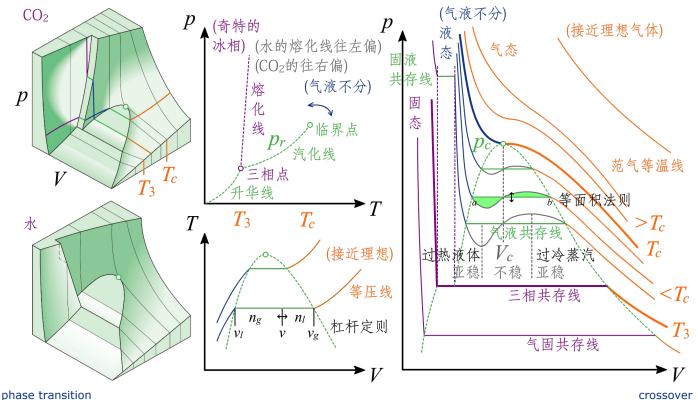
但不会低丁二相点)在沸点继续加热液体则发生 | 沸腾| 剧烈汽化现象 (可发生在液体表面和内部)

| 过热液体| 缺乏汽化核, $p_{\rm MR} < p_r$ 仍不沸腾(气泡室) <mark>过冷蒸气</mark> 缺乏凝结核, $p>p_r$ 仍不凝结(云室) melting point freezing point / ice point supercooled water

<u>熔点</u> = <u>凝固点 / 冰点</u> 固液共存温度 <u>过冷水</u> 纯水低于凝固点还不结冰, 遇到扰动则迅速结冰 (冻雨) sublimation deposition

| <u>升华点</u> = <mark>凝华点</mark> 气固直接转换, T,p 须低于三相点, 所需焓为汽化热和熔化热之和 triple point coexistence

三相点 气液固三相共存温度 (升华线, 熔化线, 汽化线交于一点)



相变 外界条件不变时, 物质从一个相转变为另一个相的过程, 伴随某热力学性质突变, 否则为 过渡 源于稳定性条件失效, 然后改正为线性 $\left\lceil \kappa_T \geqslant 0 \rightarrow \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T \leqslant 0 \right\rfloor$ Maxwell construction

 $\begin{bmatrix} \mu_a = f_a + pv_l = \mu_b = f_b + pv_g, \int_a^b p \, dv \stackrel{\text{等温}}{=\!=\!=} f_a - f_b = p(v_g - v_l)$ 曲线下面积等于矩形面积」 **等面积构图法** lever rule

杠杆定则 气液共存时, 气压为 p_r 不变, 故改变体积时, 气液的物质的量之比 $n_g: n_l = (v-v_l): (v_g-v_l)$

一级相变

[共存线上 $\mu=g$ 连续,v,s,u,f,h不连续,熵的跃变导致潜热]

latent heat heat of fusion heat of vaporization

潜热 (布莱克 1762) 相变时吸收/放出的热量 L,广延量 **熔化热** 冰 \approx 334 **汽化热** 水 \approx 2256 (kJ/kg)

克拉珀龙方程 $\frac{\mathrm{d}p}{\mathrm{d}T} = \frac{L_m}{T(v_\beta - v_\alpha)}$ (两相平衡曲线斜率) $\lceil pv = RT \rfloor \ln \frac{p_\beta}{p_\alpha} = \frac{L_m}{R} \left(\frac{1}{T_\alpha} - \frac{1}{T_\beta} \right)$

例 冰刀对冰面的压强会使冰融化而润滑 [冰较特殊,在融化时体积收缩,故熔点随压强增大而降低]

稳定的基本关系只和广延量平均值有关. 不稳定的基本关系会敏感地受 例 热力学势有两个极小, 暂时呆在较高的极小是亚稳的. 受 涨落影响会落到更低的极小 (但若中间势过高就过不去了. 概率指数衰 减) 两边一样高时便是相变平衡

metastable equilibrium

spinodal decomposition

|亚稳态|| 局域稳定, 全局不稳定, 可谨慎实现, 易|失稳分解|

critical point

fluid phase **临界点** 以上, 气液连续过渡, 无法通过等温压缩液化气体 → 气液统称 流体相 (存在临界点时并不总 能区分两相, 严格来说, 仅当两相同时存在且彼此接触, 即只在相平衡曲线上, 才称两相)

「范气
$$p = \frac{nRT}{V - nb} - \frac{n^2a}{V^2}$$
,联立 $\left(\frac{\partial p}{\partial V}\right)_T = 0$, $\left(\frac{\partial^2 p}{\partial V^2}\right)_T = 0$]

临界体积
$$V_c=3nb$$
 临界温度 $T_c=\frac{8a}{27Rb}$ 临界压强 $p_c=\frac{a}{27b^2}$ 临界系数 $\frac{nRT_c}{p_cV_c}=\frac{8}{3}$ critical opalescence

[临界乳光] (Andrews 1869) 临界点附近, 因热涨落而不断产生消灭小液滴, 呈不透明乳白色「米氏散射」

	(/	,					
物质	T_c (K)	$p_c (\mathrm{MPa})$	$v_c (\mathrm{L/mol})$	临界系数	熔点 (K)	沸点 (K)	T_3 (K)	p_3 (kPa)	v_3 (L/mol)
$\rm H_2O$	674.14	22.064	0.056	4.54	273.15	373.15	273.16	0.6	0.018
CO_2	304.20	7.36	0.094	3.64	194.65	(标压下无)	216.6	510	0.042
O_2	154.59	5.04	0.078	3.25	54.36	90.20	54.36	900	0.024
N_2	126.2	3.398	0.090	3.43	63.15	77.35	63.15	12.53	0.017
Не	5.195	0.227	0.058	3.20	(0.95)	4.2, 3.3	2.177	5.043	

连续相变

nth order phase transition

continuous phase transition

n 级相变 在相变点两相的化学势的 $0\sim(n-1)$ 阶偏导连续, n 阶偏导不连续, $n\geqslant1$ 统称 连续相变

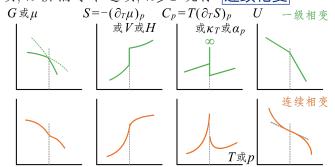
囫 气液相变是一级相变, 但在临界点是连续相变

临界指数 在连续相变点领域, 与 ∂² μ 对应的热力学量

 $(如\ C_p,\kappa_T,\chi_m)$ 的尖峰的 (\mathfrak{H}) 幂次 Ehrenfest's equation

$$\begin{bmatrix} dV_1 = dV_2, dS_1 = dS_2 \$$
展开 | **爱伦费斯特方程**

$$\frac{\mathrm{d}p}{\mathrm{d}T} = \frac{\alpha_2 - \alpha_1}{\kappa_{T2} - \kappa_{T1}} = \frac{C_{p2} - C_{p1}}{TV(\alpha_2 - \alpha_1)} \quad (二级相变点斜率)$$



order parameter

假设存在某 **序参量** ϕ 描述物质有序程度, $\phi=1$ 全对, $\phi=-1$ 全错, 均代表完全有序, $\phi=0$ 完全无序 **控制参量** $T=T_c$ 时发生相变, $T>T_c$ 时无序, 各向对称, $\phi_{\min}\equiv 0$, $T<T_c$ 时有序, 不对称, ϕ_{\min} 可正可负

|**朗道连续相变理论**| (1937) 假设临界点附近, 热力学势 G 可按 ϕ 展开 $G=G_0+q_1\phi+q_2\phi^2+\dots$,

又因 ±φ 在物理上等价, 故没有奇次项, 常数项不重要, 保留到四次

 $G=g_2\phi^2+g_4\phi^4 \to g_2>0$ 对称, $g_2<0$ 破缺

$$\frac{\partial G}{\partial \phi} = 2g_2\phi + 4g_4\phi^3 \rightarrow \phi_{\min} = \pm \sqrt{-\frac{g_2}{2g_4}}$$
 (破缺到哪边属偶然)

