

## 有关内能对体积偏导的说明

假设系统各个组分物质的量不变,有

$$dU(V,T) = \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T dV + \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V dT$$
$$= \left(\frac{\partial U(0)}{\partial V}\right)_T dV + \left(\frac{\partial Q}{\partial V}\right)_T dV + C_V dT$$

根据之前学的统计热力学知识,我们有

$$Q_{
m trans} = NkT^2rac{\partial \ln f_{
m trans}}{\partial T}$$

平动配分函数为

$$f_{
m trans} = igg(rac{\sqrt{2\pi m k T}}{h}igg)^3 V$$

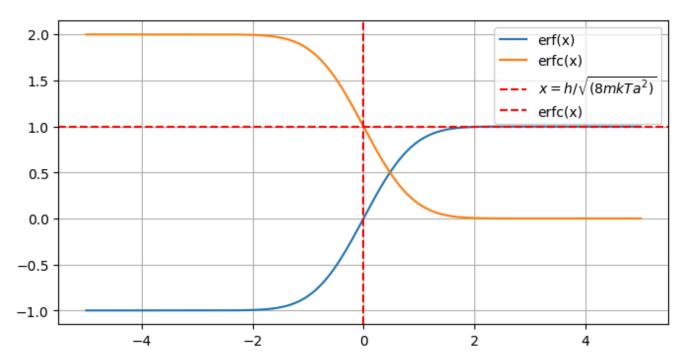
这样看似 $Q=rac{1}{2}NkT$ 对V的导数应该是零,而后会多出一项基态能对体积的偏导。但事实上不是这样的(事实上 $U=U(0)+Q=rac{1}{2}NkT$ ),导致多出这一项的根源在于我们使用积分近似时做了另外一个近似:

$$\sum_{n=1}^{\infty} \mathrm{e}^{-rac{(n^2-1)h^2}{8a^2mkT}} = \int_{1}^{\infty} \mathrm{e}^{-rac{(n^2-1)h^2}{8a^2mkT}} \, \mathrm{d}n pprox \int_{0}^{\infty} \mathrm{e}^{-rac{n^2h^2}{8a^2mkT}} \, \mathrm{d}n$$

我们可以尝试不做第二步近似,解析推导出结果(事实上这里积分下限取 0 或者 1 带来的误差是几乎一样的,这里采用积分下限为 1 进行计算):

$$\begin{split} \sum_{n=1}^{\infty} \mathrm{e}^{-\frac{(n^2-1)h^2}{8a^2mkT}} &= \int_{1}^{\infty} \mathrm{e}^{-\frac{(n^2-1)h^2}{8a^2mkT}} dn \\ &= \int_{1}^{\infty} \mathrm{e}^{-\frac{n^2h^2}{8a^2mkT}} \cdot \mathrm{e}^{\frac{h^2}{8a^2mkT}} dn \\ &= \mathrm{e}^{\frac{h^2}{8a^2mkT}} \int_{1}^{\infty} \mathrm{e}^{-\frac{n^2h^2}{8a^2mkT}} dn \\ &= \mathrm{e}^{\frac{h^2}{8a^2mkT}} \int_{\frac{h}{\sqrt{8a^2mkT}}}^{\infty} \mathrm{e}^{-x^2} \left( \frac{\sqrt{8a^2mkT}}{h} \right) dx \\ &= \mathrm{e}^{\frac{h^2}{8a^2mkT}} \cdot \frac{\sqrt{8a^2mkT}}{h} \int_{\frac{h}{\sqrt{8a^2mkT}}}^{\infty} \mathrm{e}^{-x^2} dx \\ &= \mathrm{e}^{\frac{h^2}{8a^2mkT}} \cdot \frac{\sqrt{8a^2mkT}}{h} \cdot \frac{\sqrt{\pi}}{2} \left( 1 - \mathrm{erf} \left( \frac{h}{\sqrt{8a^2mkT}} \right) \right) \\ &= \frac{\sqrt{2\pi mkT}}{h} a \cdot \mathrm{e}^{\frac{h^2}{8a^2mkT}} \cdot \mathrm{erfc} \left( \frac{h}{\sqrt{8a^2mkT}} \right) \\ &\approx \frac{\sqrt{2\pi mkT}}{h} a \cdot \mathrm{e}^{\frac{h^2}{8a^2mkT}} \end{split}$$

这是erfc函数的形貌,可以看出erfc  $\left( \frac{h}{\sqrt{8a^2mkT}} \right) = 1$ 这个近似是合适的:



这是单个平动自由度的配分函数,将其带入热能公式,有

$$egin{aligned} Q_{ ext{trans}, ext{f}=1} &= NkT^2rac{\partial \ln f}{\partial T} \ &= NkT^2\cdot -rac{h^2}{8a^2mkT^2} + rac{1}{2}NkT \ &= rac{1}{2}NkT - rac{Nh^2}{8a^2m} \end{aligned}$$

对应于三个平动自由度的热能应该是

$$Q_{
m trans} = rac{3}{2} N k T - rac{3 N h^2}{8 m V^{2/3}}$$

容易得到平动基态能为

$$U(0)_{
m trans}=rac{3Nh^2}{8mV^{2/3}}$$

则体系的平动内能为

$$U_{ ext{trans}} = U(0)_{ ext{trans}} + Q_{ ext{trans}} = rac{3}{2}NkT$$

显然存在

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T = 0$$

因此可以认为 $\mathrm{d}U=C_V\mathrm{d}T$ 对n不变的系统是严格正确的。