

1. (10 分) 考虑 T-S 图上的一个顺时针循环:  $\left(\frac{S-S_0}{\Delta S}\right)^2 + \left(\frac{T-T_0}{\Delta T}\right)^2 = 1$ , (1) 计算这个循环的效率; (2) 若 (1) 循环过程做的等量的功全部由理想气体的准静态等温膨胀过程提供, 该过程温度保持为  $T_0$ , 在该过程中理想气体的前后熵变是多少?

解: (1) 该循环为圆心坐标( $T_0, S_0$ ), 半轴长为 $\Delta S$ 和 $\Delta T$ 的椭圆  
 该过程为顺时针循环, 在 T-S 图上熵增为主, 因此是热机循环, 对外做功。  
 做功为 T-S 图上的循环包围的面积, 即椭圆面积  $W' = \pi \Delta S \Delta T$ 。(2 分)  
 吸热为熵增过程, 即椭圆的上半部分与 S 轴包围的面积,

$$Q_1 = \frac{1}{2} \pi \Delta S \Delta T + 2T_0 \Delta S , \quad (2 \text{ 分})$$

$$\eta = \frac{W'}{Q_1} = \frac{\pi \Delta S \Delta T}{2T_0 \Delta S + \frac{1}{2} \pi \Delta S \Delta T} = \frac{\pi \Delta T}{2T_0 + \frac{1}{2} \pi \Delta T}。 \quad (1 \text{ 分})$$

(2) 准静态等温膨胀过程中, 由焦耳定律, 理想气体的内能不变  
 由热力学基本方程,  $dU = TdS - pdV$

$$T_0 dS = pdV = dW$$

$$\Delta S_{\text{理想气体}} = \frac{W'}{T_0} = \frac{\pi \Delta S \Delta T}{T_0}。 \quad (5 \text{ 分})$$

2. 由两等压+两绝热过程构成的焦耳循环如下图所示。图中，1-2 为工作介质在压气机中被可逆绝热压缩，由低压  $P_1$  达到高压  $P_2$ ；2-3 为工作介质在热交换器中可逆定压  $P_2$  加热；3-4 为热工作介质在汽轮机中做可逆绝热膨胀，由高压  $P_2$  降至低压  $P_1$ ；4-1 为工作介质通过可逆等压  $P_1$  放热，完成一个循环。设其理想气体工作介质的定容比热  $C_V$ 、定压比热  $C_P$  及其比热比  $\gamma = C_P/C_V$  已知。如热机的高低压比  $a = P_2/P_1$  恒定。推导以  $\gamma$  和  $a$  表示的热机效率  $\eta = ?$  (12 分)

解：对于焦耳循环过程，

$$\eta = \frac{w}{q_{\text{吸}}} = 1 - \frac{q_{\text{放}}}{q_{\text{吸}}}, \quad (2 \text{ 分})$$

在对外膨胀过程中，23 阶段对外做功，同时温度上升，因此为吸热过程；而 34 阶段为绝热过程，吸热为 0。

在压缩过程中，41 阶段外界对系统做功，同时温度降低，因此为放热过程；而 12 阶段为绝热过程，放热为 0。 (2 分)

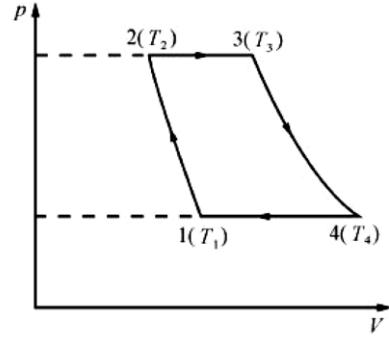
$$\text{所以, } q_{\text{吸}} = Q_{23} = C_p(T_3 - T_2), \quad q_{\text{放}} = -Q_{41} = C_p(T_4 - T_1). \quad (2 \text{ 分})$$

对于 12 和 34 两个绝热过程，有  $T_1^\gamma P_1^{1-\gamma} = T_2^\gamma P_2^{1-\gamma}$  以及  $T_3^\gamma P_3^{1-\gamma} = T_4^\gamma P_4^{1-\gamma}$ 。(2 分)

根据 23 和 41 两个等压过程，有  $P_3 = P_2$  和  $P_1 = P_4$ 。

$$\text{所以 } \left(\frac{T_2}{T_3}\right)^\gamma = \left(\frac{T_1}{T_4}\right)^\gamma, \quad \frac{T_4}{T_3} = \left(\frac{P_3}{P_4}\right)^{\frac{1-\gamma}{\gamma}}, \quad (2 \text{ 分})$$

$$\text{可得 } \eta = 1 - \frac{T_4 - T_1}{T_3 - T_2} = 1 - \frac{T_4 \left(1 - \frac{T_1}{T_4}\right)}{T_3 \left(1 - \frac{T_2}{T_3}\right)} = 1 - \frac{T_4}{T_3} = 1 - \left(\frac{P_3}{P_4}\right)^{\frac{1-\gamma}{\gamma}} = 1 - a^{\frac{1-\gamma}{\gamma}} \quad (2 \text{ 分})$$



3. (15 分) 一个容积为  $V$  的容器内有稀薄气体，压强为  $p$ ，分子数密度为  $n$ 。容器壁上有一小孔，面积为  $A$ ，小孔所在的器壁为  $yz$  平面；孔径远远小于分子平均自由程，气体通过这个小孔泄入真空。分子在容器中  $x$  方向速度分布函数为

$$f(v_x) = \left(\frac{m}{2\pi kT}\right)^{1/2} e^{-mv_x^2/2kT}.$$

- (1) 求气体通过小孔进入真空之后在  $x$  方向的速度分布；
- (2) 求进入真空后气体分子的平均动能。

解 (1) 气体分子的速度在  $v_x$  和  $v_x + dv_x$  之间、单位时间通过单位面积小孔进入真空的分子数为：

$$v_x n f(v_x) dv_x \quad (3 \text{ 分})$$

进入小孔后， $x$  方向的分布函数为  $g(v_x)$ ；

$$\begin{aligned} v_x n f(v_x) dv_x &= g(v_x) dv_x \cdot \int_0^\infty v_x n f(v_x) dv_x \\ g(v_x) &= \frac{v_x n f(v_x)}{\int_0^\infty v_x n f(v_x) dv_x} = \frac{m}{kT} v_x e^{-mv_x^2/2kT} \end{aligned} \quad (3 \text{ 分})$$

- (2) 气体分子的平均动能

$$\varepsilon = \frac{1}{2} \overline{mv_x^2} + \frac{1}{2} \overline{mv_y^2} + \frac{1}{2} \overline{mv_z^2} \quad (2 \text{ 分})$$

$$\frac{1}{2} \overline{mv_y^2} = \frac{1}{2} \overline{mv_z^2} = \frac{kT}{2} \quad (2 \text{ 分})$$

$$\frac{1}{2} \overline{mv_x^2} = \frac{1}{2} m \int_0^\infty v_x^2 g(v_x) dv_x = kT \quad (3 \text{ 分})$$

$$\varepsilon = 2kT \quad (2 \text{ 分})$$

4、在三相点附近，某实验测得冰、水的饱和蒸汽压方程可分别表示为

$$\ln P = 28.8794 - \frac{6136.41}{T} \text{ 和 } \ln P = 25.9233 - \frac{5328.92}{T}, \text{ 式中 } P \text{ 和 } T \text{ 的单位分别为帕}$$

(Pa) 和开尔文 (K)。试求水的三相点温度和压强，以及水在三相点的汽化热、升华热和熔解热。(12分)

解：三相点是汽化曲线、熔解曲线和升华曲线的交点，其中汽化和升华曲线即为液态、固态物质的饱和蒸汽压曲线。

联立两方程  $\begin{cases} \ln P = 28.8794 - \frac{6136.41}{T} \\ \ln P = 25.9233 - \frac{5328.92}{T} \end{cases}$ ，其解即为三相点温度和压强。

计算可得： $T_3=273.16\text{K}$ ,  $P_3=610.87\text{Pa}$ 。(3分)

水在三相点的汽化热和升华热可以通过克拉珀龙方程求得，对单位摩尔的水，忽略固态和液态水的体积，克拉珀龙方程化为

$$\frac{dP}{dT} = \frac{L_m}{TV_m} = \frac{L_m P}{RT^2}, \text{ 其中已考虑了理想气体物态方程 } V_m = \frac{RT}{P}.$$

因此汽化热可由  $L_m = \frac{dP}{dT} \frac{RT^2}{P}$  得到，其中  $\frac{dP}{dT}$  即为固、液态水的饱和蒸汽压曲线斜率。

(3分)

对蒸汽压方程两边微分，可以方便的求出升华曲线和汽化曲线在三相点的斜率为

$$\left(\frac{dP}{dT}\right)_s = \frac{6136.41P_3}{T_3^2} \text{ 和 } \left(\frac{dP}{dT}\right)_v = \frac{5328.92P_3}{T_3^2},$$

由此得出升华热为  $L_{s,m} = \frac{RT_3^2}{P_3} \left(\frac{dP}{dT}\right)_s = 6136.41R = 51.0\text{kJ/mol}$ , (1分)

汽化热为  $L_{v,m} = \frac{RT_3^2}{P_3} \left(\frac{dP}{dT}\right)_v = 5328.92R = 44.3\text{kJ/mol}$ 。(1分)

考虑在三相点附近做一可逆循环过程，则其系统熵变(或焓变)均为零，因该循环过程无限靠近三相点，温度为  $T_3$  不变，压强为  $P_3$  不变，容易推导处  $L_{v,m} + L_{m,m} - L_{s,m} = 0$ 。(2分)

因此熔解热为升华热和汽化热之差， $L_{s,m} = L_{v,m} + L_{m,m}$ ，即  $L_{m,m} = 6.7\text{kJ/mol}$ 。

(2分)

题目 5：连续型随机变量  $x=(-\infty, +\infty)$ ，由其概率密度函数  $f(x)$  描述。问 (6 分)：

- (1) 以下函数是否可为概率密度： $f_1(x)=x$ ,  $f_2(x)=x^2$ ,  $f_3(x)=\exp(-x^2)$ ，并说明理由。
- (2) 放射性不稳定核素的衰变率服从随时间  $t=[0, +\infty)$  变化的指数分布。物理图像为：如任意起始时刻  $t=0$ ，系统内所包含不稳定核素数目计为  $N(0)$ ，则在  $dt$  时间间隔内，发生衰变的粒子数  $dN = -a \cdot N(t) \cdot dt$ ，其中  $a>0$  为常数。求：推导描述不稳定核素粒子数随其“寿命”时间  $t$  的概率密度函数  $f(t)=?$
- (3) 如不稳定核素衰变末态可重建能量计为  $\varepsilon=[0, +\infty)$ ，并视为随机变量。在简单玩具模型下，如其与寿命时间存在函数关系  $\varepsilon=h/t$ ，其中  $h>0$  为常数。求其能量分布概率密度函数  $g(\varepsilon)=?$  其最可能取值  $\varepsilon_{\max}=?$

答案：(2)  $f(t)=a \cdot \exp(-a t)$ ; (3)  $g(\varepsilon)=ah/\varepsilon^2 \exp(-ah/\varepsilon)$ ,  $\varepsilon_{\max}=ah/2$

可能要用到的常数、热力学关系和数学公式：

$$R = 8.31 J \cdot mol^{-1} \cdot K^{-1}; k = 1.38 \times 10^{-23} J \cdot K^{-1}; N_A = 6.02 \times 10^{23} mol^{-1}; (\frac{\partial U}{\partial V})_T = T(\frac{\partial P}{\partial T})_V - P; T_i V_i^{\gamma-1} = T_f V_f^{\gamma-1}; dQ = -\kappa \cdot \frac{dT}{dx} \cdot dA; \frac{dp}{dT} = \frac{l}{T(V_2 - V_1)}; I(n) = \int_0^\infty e^{-\alpha x^2} x^n dx, I(0) = \frac{1}{2} \sqrt{\pi} \alpha^{-1/2}, I(1) = \frac{1}{2} \alpha^{-1}, I(2) = \frac{1}{4} \sqrt{\pi} \alpha^{-3/2}, I(3) = \frac{1}{2} \alpha^{-2}, I(4) = \frac{3}{8} \sqrt{\pi} \alpha^{-5/2}.$$