热学 B 期末试卷 (2021)

1. $(12 \, \mathcal{H})$ 已知一混合理想气体中几种主要成分体积比为: CO_2 ——60%, O_2 ——30%, H_2 ——10%,试求: (1) 该混合气体的平均摩尔质量; (2) 各组分的质量百分比; (3) 标准状态下各组分的分压强; (4) 标准状态下各组分的密度及混合气体的密度。

解: (1) 对混合气体中第 i 种组分状态方程有

$$PV_i = \frac{M_i}{\mu_i} RT$$

对各组分求和可得

$$PV = \sum_{i} \frac{M_{i}}{\mu_{i}} RT = \frac{\sum_{i} M_{i} RT}{\sum_{i} \frac{V_{i}}{V} \mu_{i}} = \frac{MRT}{\sum_{i} \frac{V_{i}}{V} \mu_{i}}$$
(1 $\frac{1}{1}$)

与混合气体状态方程比较可得

$$PV = \frac{MRT}{\mu}$$

$$\mu = \sum_{i} \frac{V_{i}}{V} \mu_{i} = 36.2 (g / \text{mol})$$
(1 $\frac{\text{c}}{\text{c}}$)

(2) 由各组分气体状态方程和混合气体状态方程之比可得

$$\frac{M_i}{M} = \frac{V_i}{V} \cdot \frac{\mu_i}{\mu}$$

$$\frac{M_{co_2}}{M} = 72.9\%$$
 $\frac{M_{o_2}}{M} = 26.5\%$ $\frac{M_{H_2}}{M} = 0.5\%$ (3 $\%$)

(3) 由道尔顿分压定律

$$P_iV = \frac{M_i}{\mu_i}RT$$

$$P_i = \frac{V_i}{V} P$$

$$P_{CO_2} = 0.6 \text{ atm}$$
 $P_{O_2} = 0.3 \text{ atm}$ $P_{H_2} = 0.1 \text{ atm}$ (3 $\%$)

(4) 由理想气体状态方程变形可得

$$P_iV = \frac{M_i}{\mu_i}RT \Rightarrow \rho_i = \frac{M_i}{V} = \frac{P_i\mu_i}{RT}$$

$$\rho_{co_2} = 1.175 \text{ g/L } \rho_{o_2} = 0.427 \text{ g/L } \rho_{H_2} = 0.009 \text{ g/L}$$
 (3 $\%$)

$$\rho_{3A} = 1.611 \text{ g/L} \tag{1 }$$

3. (10 分)设理想气体的摩尔定容热容量 C_V 为常数,体积由 V_0 膨胀到 $4V_0$,膨胀过程中压强和体积满足 $PV^2=C$ (常数),试求 1mol 理想气体在上述过程中:(1)对外界做的功;(2)内能的增量;(3)熵的增量。

【解】(1) 对外界做的功
$$W = \int_{V_0}^{4V_0} P dV = \int_{V_0}^{4V_0} \frac{C}{V^2} dV = C(\frac{1}{V_0} - \frac{1}{4V_0}) = \frac{3C}{4V_0}$$
 (3分)

(2) 理想气体状态方程 PV = RT, 过程满足 $PV^2 = C$, 联立两式得

$$T = \frac{C}{RV} \implies dT = -\frac{C}{RV^2}dV \tag{2 \%}$$

因此内能的增量为

$$\Delta U = \int C_{\nu} dT = -\frac{CC_{\nu}}{R} \int_{V_0}^{4V_0} \frac{dV}{V^2} = \frac{CC_{\nu}}{R} \left(\frac{1}{4V_0} - \frac{1}{V_0} \right) = -\frac{3CC_{\nu}}{4RV_0}$$
 (2 \(\frac{1}{2}\))

(3) 熵的增量为

$$\Delta S = \int \frac{dQ}{T} = \int \frac{C_{v}dT + pdV}{T} = R \int_{V_{0}}^{4V_{0}} \frac{dV}{V} - C_{v} \int_{V_{0}}^{4V_{0}} \frac{dV}{V} = (R - C_{v}) \ln 4$$
 (3 \(\frac{1}{2}\))

4. (10 分) 一容器体积为 2V,隔板把它分成相等的两半。开始时,左边有压强为 p。的理想气体,右边为真空。在隔板上有一面积为 S 的小孔。求打开小孔后左边气体的压强 p 随时间 t 的变化关系。假定过程中左右两边温度相等且保持不变,设分子的平均速率为p。

解:设小孔未打开时,左边容器内的分子数为 N_o ,打开小孔 t 秒后,左边容器的分子数为 N_o $N_$

$$dN_1 = \frac{1}{4} \frac{N}{V} \bar{v} S dt \tag{1 \%}$$

从容器右边进入到左边的分子数为

$$dN_2 = \frac{1}{4} \frac{N_0 - N}{V} \overline{v} S dt \tag{1 \(\frac{1}{2}\)}$$

这样 dt 时间内容器左边分子数净减少为

$$-dN = dN_1 - dN_2 = \frac{1}{4} \frac{2N - N_0}{V} \bar{v} S dt = \frac{1}{4} \frac{\bar{v} S}{kT} (2p - p_0) dt$$
 (2 分)

由 p=nkT,温度不变时,可得

$$dp = kT dn = kT \frac{dN}{V} = -\frac{\overline{v}S}{4V} (2p - p_0) dt$$
 (3 $\%$)

上式整理, 然后积分, 可得

$$p = \frac{p_0}{2}e^{-\frac{pS}{2V^t}} + C \tag{2 }$$

当 t=0 时, p=p₀, 可得

$$C = \frac{p_0}{2}$$

因此打开小孔后左边气体的压强 p 随时间 t 的变化关系为

$$p = \frac{p_0}{2} \left(e^{-\frac{\bar{v}S}{2V}t} + 1 \right) \tag{1 }$$

- 5. (12 分)设某理想气体的绝热指数 $\gamma = \frac{C_D}{C_U}$ 为温度 T 的函数.
- (1)证明在准静态绝热过程中,气体的 T 和 V 满足函数关系 F(T) V=C,式中 C 为常数,函数 F(T)的表达式为

$$lnF(T) = \int \frac{dT}{(\gamma - 1)T}$$

(2) 利用(1)的结果,证明该气体的可逆卡诺循环的效率仍为

$$\alpha = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

解(1)对准静态绝热过程有

$$nc_v dT + pdV = 0$$

带入气体状态方程

$$\frac{c_v}{R}\frac{dT}{T} + \frac{dV}{V} = 0 \tag{3 }$$

因 $\frac{c_v}{R} = \frac{1}{(v-1)}$,两边积分

$$\int \frac{dT}{(\gamma - 1)T} + \int \frac{dV}{V} = lnC$$
(3 $\%$)

即 F(T)V=C

(2)设卡诺循环由温度为 T_1 和 T_2 的两条等温线和两条绝热线组成的循环 ABCDA 组成,如图所 示

在 AB 段吸热

$$Q_1 = nRT_1 ln \frac{V_B}{V_A}$$

在CD段放热

$$Q_2 = nRT_2 ln \frac{V_c}{V_D}$$

(2

分)

BC 和 DA 两段为绝热过程由(1)得

$$F(T_1)V_B = F(T_2)V_C$$

$$F(T_1)V_A = F(T_2)V_D$$

两式相比得

$$\frac{V_B}{V_A} = \frac{V_C}{V_D}$$

(2

分)

经一个循环后,气体的内能不变,气体对外做功 $W=Q_1-Q_2$ 。气体的可逆卡诺热机效率

$$\alpha = \frac{W}{Q_1} = 1 - \frac{Q_2}{Q_1} = 1 - \frac{nRT_2 ln \frac{V_C}{V_D}}{nRT_1 ln \frac{V_B}{V_A}} = 1 - \frac{T_2}{T_1}$$

(2分)

6. (18 分) 两个完全相同的物体,热容量都为 C,初始温度都为 T_i ,如果有一个制冷机工作在这两个物体之间,使物体 1 的温度降低到 T_2 ,另一个物体 2 的温度升高 。 (1) 至少要对制冷机做多少功? (2) 如果第(1)问中的功由v mol 范德瓦尔斯气体的准静态等温膨胀过程提供,且该过程气体对外所做的功完全提供给制冷机,当气体由 V_i 膨胀至 V_f ,计算该过程中需要保持气体的温度 T 为多少? (3) 在第(2)问的过程中,范德瓦尔斯气体前后的熵变是多少?

解: (1) 暂时假设物体 2 的温度升高到 T_3 ,由题意知制冷机从物体 1 吸收的热量是: $Q_2=C\left(T_1-T_2\right)$

释放到物体2中的热量为Q=C(T₃-T₁)

制冷机需要做功
$$W=Q_1-Q_2=C(T_2+T_2-2T_1)$$
 (2分)

当制冷机可逆时,需要做功最少,对于整个系统而言是一个可逆孤立系统,则前后总熵变为 0。另一方面,物体1温度降低,其熵变为:

$$\Delta S_1 = \int_{T_i}^{T_2} \frac{CdT}{T} = C \ln \left(\frac{T_2}{T_i} \right)$$

物体 2 温度升高了, 其熵变为:

$$\Delta S_2 = \int_{T_i}^{T_3} \frac{CdT}{T} = C \ln \left(\frac{T_3}{T_i} \right)$$

$$\Delta S_1 + \Delta S_2 = 0 \Rightarrow T_3 = \frac{T_i^2}{T_2} \tag{2 \%}$$

所以最小功应该等于
$$W_{\min} = C\left(\frac{T_i^2}{T_2} + T_2 - 2T_i\right)$$
。 (2 分)

(2) 由第(1) 步的计算知该过程范德瓦尔斯气体需要对外做功:

$$W' = W_{\min} = C \left(\frac{T_i^2}{T_2} + T_2 - 2T_i \right)$$

外界需对范德瓦尔斯气体做功: $W = -W' = -C\left(\frac{T_i^2}{T_2} + T_2 - 2T_i\right) = -\int pdV$ (1分)

而范德瓦尔斯气体

$$p = \frac{\sqrt{RT}}{V - \sqrt{b}} - \frac{av^2}{V^2} \tag{1 }$$

$$\Rightarrow W = -\int_{V_i}^{V_f} \left(\frac{\mathbf{v} \ \mathbf{RT}}{\mathbf{V} - \mathbf{v} \ \mathbf{b}} - \frac{av^2}{V^2} \right) dV = -\left[\nu RT \ln \left(\frac{V_f - \nu b}{V_i - \nu b} \right) - av^2 \left(\frac{1}{V_i} - \frac{1}{V_f} \right) \right]$$

$$\Rightarrow -C\left(\frac{T_i^2}{T_2} + T_2 - 2T_i\right) = -\left[\nu RT \ln\left(\frac{V_f - \nu b}{V_i - \nu b}\right) - a\nu^2 \left(\frac{1}{V_i} - \frac{1}{V_f}\right)\right]$$

$$T = \frac{av^2 \left(\frac{1}{V_i} - \frac{1}{V_f}\right) + C\left(\frac{T_i^2}{T_2} + T_2 - 2T_i\right)}{vR \ln\left(\frac{V_f - vb}{V_f - vb}\right)}$$
(3 $\%$)

(3) 由熵的定义可知:

$$dS = \frac{dQ}{T} = \frac{dU + pdV}{T} \tag{1 \%}$$

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

等温过程 dT=0,
$$dU = \left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T dV = \left[T\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_v - p\right] dV$$
 (1分)

$$\Rightarrow dS = \frac{dU + pdV}{T} = \frac{T\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V dV}{T} = \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V dV \tag{2 \(\frac{1}{2}\)}$$

代入范氏气体的压强 $p = \frac{v RT}{V - v b} - \frac{av^2}{V^2}$,

得:
$$\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_{V} = \frac{\nu R}{V - \nu b}$$
 (1分)

$$\Rightarrow dS = \frac{V R}{V - V b} dV$$

积分,得:
$$\Delta S = \int dS = \int_{V_i}^{V_f} \frac{\nu R}{\nu - \nu b} dV = \nu R \ln \left(\frac{V_f - \nu b}{V_i - \nu b} \right)$$
 (2分)

7.(14分) 已知经典理想气体分子速率分布函数为,

$$f(v_x, v_y, v_z) = \exp \left[a - b \left[(v_x - v_{x0})^2 + (v_y - v_{y0})^2 + (v_z - v_{z0})^2 \right] \right]$$

式中 $a, b, v_{x0}, v_{v0}, v_{z0}$ 是待定参数。试用如下条件确定待定参数:

$$n = \int f(v_x, v_y, v_z) dv_x dv_y dv_z$$

$$\overline{v_x} = \frac{1}{n} \int v_x f(v_x, v_y, v_z) dv_x dv_y dv_z$$

$$\overline{v_y} = \frac{1}{n} \int v_y f(v_x, v_y, v_z) dv_x dv_y dv_z$$

$$\overline{v_z} = \frac{1}{n} \int v_z f(v_x, v_y, v_z) dv_x dv_y dv_z$$

$$\overline{\varepsilon} = \frac{1}{n} \int \frac{1}{2} m(v_x^2 + v_y^2 + v_z^2) f(v_x, v_y, v_z) dv_x dv_y dv_z = \frac{3}{2} kT + \frac{1}{2} m(\overline{v_x}^2 + \overline{v_y}^2 + \overline{v_z}^2)$$

其中n = N/V,N, V, n分别为气体的粒子数,体积和粒子密度数, $\overline{v}, \overline{\varepsilon}$ 是粒子的平均速度和平均动能,m是分子质量,k是玻尔兹曼常量。

解: 把 $f(v_x, v_y, v_z)$ 代入n和 $\overline{v_x}$ 得:

$$n = \left(\frac{\pi}{b}\right)^{3/2} \exp(a)$$

$$\overline{v_x} = \frac{1}{n} v_{x0} \left(\frac{\pi}{b}\right)^{3/2} \exp(a)$$

联立上两式,我们得到:

$$\overline{v_x} = v_{x0}$$

同理:

$$\overline{v_y} = v_{y0}$$
 $\overline{v_z} = v_{z0}$

再将 $f(v_x, v_y, v_z)$ 代入 $\bar{\epsilon}$ 得:

$$\overline{\varepsilon} = \frac{m}{2n} \left[\frac{3}{2b} \left(\frac{\pi}{b} \right)^{\frac{3}{2}} + \left(\frac{\pi}{b} \right)^{\frac{3}{2}} \left(v_{0x}^2 + v_{0y}^2 + v_{0z}^2 \right) \right] \exp(a)$$

我们得到:

$$b = \frac{m}{2kT}$$

$$a = \ln\left[n\left(\frac{m}{2\pi kT}\right)^{\frac{3}{2}}\right]$$

综上:

$$f(v_x, v_y, v_z) = n\left(\frac{m}{2\pi kT}\right)^{\frac{3}{2}} \exp\left[-\frac{m}{2kT}\left[(v_x - \overline{v_x})^2 + (v_y - \overline{v_y})^2 + (v_z - \overline{v_z})^2\right]\right]$$