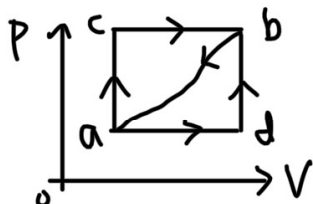


## HW 10

2, 5, 15, 16, 18, 19, 21.

2. 一热力学系统, 由下图表示的状态  $a$ , 沿  $acb$  过程到达状态  $b$  时, 吸收了  $560\text{J}$  的热量, 对外做了  $356\text{J}$  的功。

- (1) 如果它沿  $adb$  过程到达状态  $b$  时, 对外做了  $220\text{J}$  的功, 它吸收了多少热量?  
 (2) 当它由状态  $b$  沿曲线  $ba$  返回状态  $a$  时, 外界对它做了  $282\text{J}$  的功, 它将吸收多少热量? 是吸了热, 还是放了热?



解: (1) 从这题开始, 定义  $W = -A$ , 为系统对外做的净功。即  $\Delta U = \Delta Q - W$ ,  $n$  为摩尔数, (15 分)

$$\begin{aligned} (1). \Delta U &= \Delta Q_{acb} - W_{acb} = \Delta Q_{adb} - W_{adb} \\ 560 - 356 &= \Delta Q_{adb} - 220 \\ \Delta Q_{adb} &= 424\text{J} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} (2). \Delta U_{ba} &= -\Delta U_{ab} = -204\text{J} \\ &= Q_{ba} - W_{ba} \\ &= Q_{ba} - (-282) \end{aligned}$$

$$\Rightarrow Q_{ba} = -486\text{J}, \text{系统对外放热。}$$

5. 一定量氢气在保持压强为  $4.00 \times 10^5 \text{Pa}$  不变下, 温度由  $0.0^\circ\text{C}$  升高到  $50.0^\circ\text{C}$ , 吸收了  $6.0 \times 10^4 \text{J}$ ,

- (1), 氢气的量是多少摩尔?
- (2), 氢气内能变化多少?
- (3), 氢气对外做了多少功?
- (4), 如果  $H_2$  体积不变, 而温度发生同样变化, 它该吸收多少热量?

解: (1). 把  $H_2$  视为理想气体, 其有 5 个自由度,  
 $\frac{5}{2}nR\Delta T = \Delta U = nC_p\Delta T - p\Delta V$   
 $= Q - nR\Delta T \Rightarrow \frac{7}{2}nR\Delta T = Q,$

$$n = \frac{2Q}{7R\Delta T} = \frac{2 \times 6.00 \times 10^4}{7 \times 8.31 \times 50.0} = 41.3 \text{ mol},$$

$$(2). U = \frac{5}{2}nR\Delta T = \frac{5}{2} \times 41.3 \times 8.31 \times 50 = 42900 \text{ J}$$

$$(3). W = p\Delta V = nR\Delta T = 41.3 \times 8.31 \times 50 = 17200 \text{ J}$$

$$(4). \text{此为等容过程. } \Delta U = \Delta Q = \frac{5}{2}nR\Delta T = 42900 \text{ J}.$$

15. 理想气体的既非等温也非绝热而其过程方程可表示为  $pV^n = C$  的过程叫多方过程,  $n$  叫多方指数。

(1). 说明  $n=0, 1, \gamma, +\infty$  时, 各是什么过程?

(2). 证明: 多方过程外界对理想气体做的功为  

$$\frac{p_2V_2 - p_1V_1}{n-1}$$

(3). 证明: 多方过程中, 理想气体的摩尔热容为

$$C_m = C_{v,m} \left( \frac{\gamma-n}{1-n} \right), \text{并说明(1)中各过程的 } C_m \text{ 值。}$$

(体).

解: (1). 等压过程, 等温过程, 绝热过程, 等容过程.  
 (2).

$$\begin{aligned}
 -W &= -\int_{V_1}^{V_2} p dV = -\int_{V_1}^{V_2} \frac{C}{V^n} dV = \frac{C}{n-1} \left( \frac{1}{V_2^{n-1}} - \frac{1}{V_1^{n-1}} \right) \\
 &= \frac{1}{n-1} \left( \frac{p_2 V_2^n}{V_2^{n-1}} - \frac{p_1 V_1^n}{V_1^{n-1}} \right) \\
 &= \frac{p_2 V_2 - p_1 V_1}{n-1} \quad \text{⑧}
 \end{aligned}$$

(3). 即证

$$\frac{dQ}{dT} = C_{V,m} \left( \frac{\gamma - n}{1 - n} \right)$$

$$\Delta U = \Delta Q - W$$

$$\nu C_{V,m} \Delta T = \Delta Q + \frac{p_2 V_2 - p_1 V_1}{n-1} = \frac{\nu R \Delta T}{n-1}$$

$$\begin{aligned}
 \Downarrow \text{另一方面, } C_{V,m} = \frac{1}{2} R \Rightarrow R = \frac{2}{\nu} C_{V,m} = (\gamma - 1) C_{V,m} \\
 \nu (C_{V,m} - \frac{(\gamma - 1) C_{V,m}}{n-1}) \Delta T = \Delta Q
 \end{aligned}$$

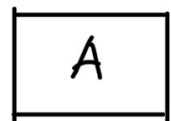
$$\Rightarrow C_m = \frac{dQ}{dT} = \frac{1}{\nu} \frac{dQ}{dT} = C_{V,m} \left( 1 - \frac{\gamma - 1}{n-1} \right) = C_{V,m} \frac{n - \gamma}{n-1} \quad \text{⑧}$$

$n=0$  时,  $C_m = \gamma C_{V,m} = C_{P,m}$  吸热, 温度也不升高  
 $n=1$  时,  $C_m$  (不存在).

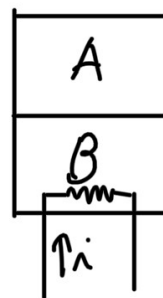
$n=\gamma$  时,  $C_m = 0$ . 不吸热, 温度也能升高  
 $n=\infty$  时,  $C_m = C_{V,m} \frac{1 - \frac{\gamma}{n}}{1 - \frac{1}{n}} = C_{V,m}$ .

16. 如图所示, 总容积为 40 L 的绝热容器, 中间用一绝热板隔开, 隔板重量忽略, 可以无摩擦地自由升降。A, B 两部分各装有 1 mol 氢气, 它们最初压强都是 1 atm, 隔板停在中间。现在使微小电流通过 B 中电阻而缓缓加热, 直到 A 部气体体积缩小到一半为止。求在这一过程中:

- (1). B 中气体的过程方程, 以其体积和温度的关系表示。
- (2). 两部分气体各自的最后温度。
- (3). B 中气体吸收的热量。



- (1). B 中气体的过程方程, 以其体积和温度的关系表示。  
 (2). 两部分气体各自的最后温度。  
 (3). B 中气体吸收的热量。



解: (1), 对 A 而言, A 在 B 被加热时, 显然在绝热收缩:

$$P_A V_A^\gamma = C, \quad \gamma = 1 + \frac{2}{5} = 1 + \frac{2}{5} = \frac{7}{5}$$

对 B 而言,

$V_B = 0.04 - V_A$ . 且隔板两侧气压相等, 故  $P_A = P_B$ .

$$\Rightarrow P_B (0.04 - V_B)^{7/5} = 1.013 \times 10^5 \times 0.02^{7/5} = 424.$$

(2), 对 A 而言.  $P_{Ai} V_{Ai}^\gamma = P_{Af} V_{Af}^\gamma = P_{Af} 2^{-\gamma} V_{Ai}^\gamma$

$\Rightarrow$

$$\begin{aligned} P_{Af} &= 2^\gamma P_{Ai} \\ &= 2^{7/5} \times 1.013 \times 10^5 \text{ Pa.} \\ &= 2.67 \times 10^5 \text{ Pa.} \end{aligned}$$

$$T_{Af} = \frac{P_{Af} \cdot V_{Af}}{R} = \frac{2.67 \times 10^5 \times 0.01}{8.31} = 322 \text{ K.}$$

对 B 而言,

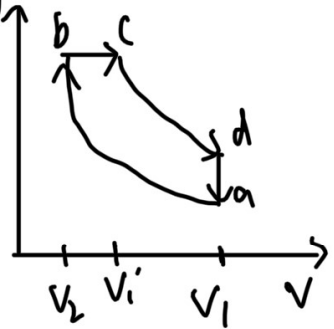
$$T_{Bf} = \frac{2.67 \times 10^5 \times 0.03}{8.31} = 965 \text{ K.}$$

(3).  $\Delta Q_B = \Delta U_B + W_B$

$$\begin{aligned} &= \frac{5}{2} \times 8.31 \left( 965 - \frac{1.013 \times 10^5 \times 0.02}{8.31} \right) + \int_{0.02}^{0.03} \frac{424 dV}{(0.04 - V)^{7/5}} \\ &= 14980 + \frac{424}{2/5} \left[ \frac{1}{(0.04 - V)^{2/5}} \right]_{0.02}^{0.03} \\ &= 14980 + 1619 = 16600 \text{ J} \end{aligned}$$

18. 空气标准 Diesel 循环, 由两个绝热过程  $ab$  和  $cd$ , 一个等压过程  $bc$  及一个等容过程  $da$  组成. 试证此热机效率为  $\eta$

$$\eta = 1 - \frac{\left(\frac{V_1}{V_2}\right)^\gamma - 1}{\gamma \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^{\gamma-1} \left(\frac{V_1'}{V_2} - 1\right)}$$



证明:

$$\eta = 1 - \frac{Q_2}{Q_1} \quad \begin{array}{l} \rightarrow \text{对应 } da \\ \rightarrow \text{对应 } bc \end{array}$$

$$= 1 - \frac{n C_{V,m} (T_d - T_a)}{n C_{P,m} (T_c - T_b)} = 1 - \frac{T_d - T_a}{\gamma (T_c - T_b)}$$

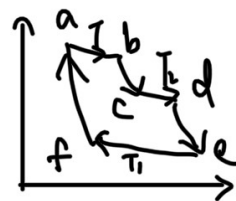
$$\text{另有 } V_1 T_a = V_2 T_b, \quad (V_1')^\gamma T_c = V_1 T_d$$

$$V_2 / T_b = V_1' / T_c$$

$$\begin{aligned} \Rightarrow \eta &= 1 - \frac{T_a}{T_b} \cdot \frac{T_d - T_a}{T_c - T_b} = 1 - \frac{1}{\gamma} \cdot \left(\frac{V_2}{V_1}\right)^{\gamma-1} \cdot \frac{\frac{T_c}{T_b} \left(\frac{V_1'}{V_2}\right)^{\gamma-1} - 1}{\frac{T_c}{T_b} - 1} \\ &= 1 - \frac{\left(\frac{V_1'}{V_2}\right)^\gamma - 1}{\gamma \left(\frac{V_1}{V_2}\right)^{\gamma-1} \left(\frac{V_1'}{V_2} - 1\right)} \quad \square \end{aligned}$$

19. 克劳修斯在1854年的论文中曾设计了一个如下图所示的循环过程, 其中  $ab$ ,  $cd$ ,  $ef$  分别是系统与温度为  $T_1$ ,  $T_2$  和  $T_1$  的热库接触而进行的等温过程.  $bc$ ,  $de$ ,  $fa$  则是绝热过程. 他还假定系统在  $cd$  过程吸的热和  $ef$  过程放的热相等.

设系统是一定质量的理想气体, 而  $T_1, T_2, T$  又是热力学温度。试计算此循环的效率。



解/易知当  $Q_1 = Q_{ab} + Q_{cd}$ ,

$$Q_2 = Q_{ef} \text{ 时,}$$

$$\eta = 1 + \frac{Q_2}{Q_1}.$$

$$\text{且 } T_2 V_d^{\gamma-1} = T_1 V_e^{\gamma-1}, T_1 V_f^{\gamma-1} = T V_a^{\gamma-1}, T V_b^{\gamma-1} = T_2 V_c^{\gamma-1}$$

$$\Rightarrow \left( \frac{V_d}{V_c} \right)^{\gamma-1} = \frac{T_1}{T} \cdot \left( \frac{V_e}{V_b} \right)^{\gamma-1} = \left( \frac{V_a V_e}{V_b V_f} \right)^{\gamma-1}$$

$$\Rightarrow \frac{V_d}{V_c} = \frac{V_a V_e}{V_b V_f}, \frac{V_f}{V_e} = \frac{V_a V_c}{V_b V_d}$$

$$\begin{aligned} \text{又 } nRT_2 \ln\left(\frac{V_d}{V_c}\right) &= -nRT_1 \ln\left(\frac{V_e}{V_f}\right) \\ &= -nRT_1 \ln \frac{V_a}{V_b} - nRT_1 \ln\left(\frac{V_c}{V_d}\right). \end{aligned}$$

$$\Rightarrow nR(T_2 - T_1) \ln\left(\frac{V_d}{V_c}\right) = nRT_1 \ln \frac{V_b}{V_a} \Rightarrow \ln \frac{V_d}{V_c} = \frac{T_1}{T_2 - T_1} \ln \frac{V_b}{V_a}$$

$$\begin{aligned} \eta &= 1 + \frac{Q_2}{Q_1} = 1 - \frac{nRT_2 \ln \frac{V_d}{V_c}}{nRT_1 \ln \frac{V_b}{V_a} + nRT_2 \ln \frac{V_d}{V_c}} \\ &= 1 - \frac{\frac{T_1 T_2}{T_2 - T_1} \ln \frac{V_b}{V_a}}{T_1 \ln \frac{V_b}{V_a} + \frac{T_1 T_2}{T_2 - T_1} \ln \frac{V_b}{V_a}} = 1 - \frac{T_1 T_2}{T_1(T_2 - T_1) + T_1 T_2} \quad \square \end{aligned}$$

21. 有可能利用表层海水和深层海水的温差制成热机。

已知热带水域表层水温约  $25^\circ\text{C}$ , 300m 深处, 水温约  $5^\circ\text{C}$ 。

(1). 在这两个温度之间工作的卡诺热机, 效率多大?

(2). 如果一电站在此最大理论效率下工作时, 获得的机械功率是  $1\text{MW}$ , 它将以何速率排出废热?

(3). 此电站获得的机械功和排出的废热, 均来自  $25^{\circ}\text{C}$  的水, 冷却到  $5^{\circ}\text{C}$  所放出的热量. 问此电站将以何速率取用  $25^{\circ}\text{C}$  的表层水?

解: (1).  $\eta = 1 - \frac{T_2}{T_1} = 1 - \frac{278}{298} = 6.71\%$

(2). 该热机单位时间内吸热  $\frac{1\text{MW}}{0.0671} = 14.9\text{MW}$ ,  
单位时间内排出热量  $13.9\text{MW}$ .

(3).  $\frac{m}{t} = \frac{Q_H}{c\Delta T} = \frac{14.9}{4.18 \times (25-5) \times 1000} = 178\text{kg/s}$ .