

《化工热力学》作业

张博涵 应化 1903 班 学号: 1912020312

Git Hub: www.github.com/BHanZhang

起著重庄赤奋若

目录

1	2022 年 3 月 10 日 晴	2
2	2022 年 3 月 30 日 多云 [*]	6
3	2022 年 4 月 07 日 晴 [*]	14
4	2022 年 4 月 14 日 晴 [*]	23
5	2022 年 4 月 21 日 晴 [†]	26

1 2022 年 3 月 10 日 晴

本次作业中的所有体积 V 均表示摩尔体积 V_m

Question 1

将下列纯物质经历的过程表示在 $p - V$ 图上:

1. 过热蒸汽等温冷凝为过冷液体
2. 过冷液体等压加热成过热蒸汽
3. 饱和蒸汽可逆绝热膨胀
4. 饱和液体恒容加热
5. 在临界点进行的恒温膨胀

Answer 1

此题答案如右图所示:

1. 右侧为过热蒸汽区, 左侧为过冷液体区, 在冷凝过程中等温变化 (1)。
2. 左侧为过冷液体区, 右侧为过热蒸汽区, 等压加热, 即压力不变 (2)。
3. 饱和蒸汽可逆绝热膨胀, 此时 $TV^{\gamma-1} = \text{const.}$, 其中 $\gamma = \frac{C_p}{C_V}$ 为绝热指数。很明显由于膨胀导致的 $\Delta V > 0$, 使得 $\Delta T < 0$, 从而温度下降 (3)。
4. 饱和液体恒容加热, 从 $p - V$ 相图上恒容, 即竖直向上 (4)。
5. 在临界点进行的恒温膨胀, 即沿 $T = T_c$ 线进行膨胀 (5)。

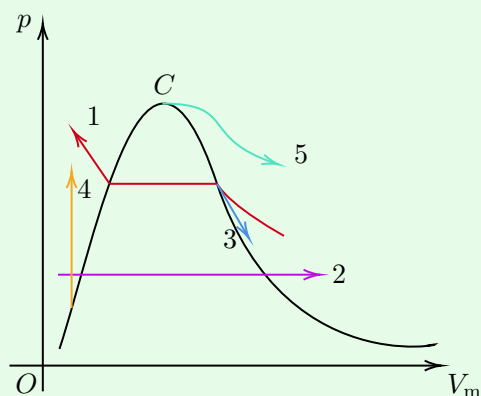


图 1.1: $p - V$ 相图

Question 2

在 4L 的刚性容器中装有 50°C 、2kg 水的饱和气液混合物, 已知 50°C 时水的饱和液相体积 $V^{sl} = 1.0121\text{cm}^3 \cdot \text{g}^{-1}$, 饱和气相体积 $V^{sv} = 12032\text{cm}^3 \cdot \text{g}^{-1}$ 。现在将水慢慢加热, 使得饱和气液混合物变成了单相, 问此单相是什么? 如果将容器换为 400L, 最终答案是什么?

Answer 2

1. 因为是刚性容器，所以加热过程为等容变化，因此随着温度增高，压力也会增高，在 $p-V$ 相图上相点向上移动，一直达到泡点线，相变为单液相；继续加热，相点继续向上移动，达到超临界流体区，相变为超临界流体。
2. 如果增大容器容积，那么该体系在 $p-V$ 相图上相点向右移动，此时加热，相点向上移动，一直达到露点线，相变为单汽相；继续加热，相点继续向上移动，达到超临界流体区，相变为超临界流体。

Question 3

试分别用 (1) Van der Waals, (2) R-K 方程计算 273.15K 时将 CO_2 压缩到比体积为 $550.1 \text{ cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ 所需要的压力。实验值为 3.090MPa。已知 CO_2 的临界参数和偏心因子为： $T_c=304.2\text{K}$ 、 $p_c=7.376\text{MPa}$ 、 $\omega=0.225$

Answer 3

1. 使用 Van der Waals Eq. 先计算 Van der Waals 常数:

$$a = \frac{27 R^2 T_c^2}{64 p_c} = \frac{27}{64} \times \frac{8.314^2 \times 304.2^2}{7.376} \text{ Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2} = 153737 \text{ Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2}$$

$$b = \frac{RT_c}{8p_c} = \frac{8.314 \times 304.2}{8 \times 7.376} \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 42.86 \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

然后直接带入方程:

$$p = \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{V^2} = \frac{8.314 \cdot 273.15}{550.1 - 42.86} - \frac{153737}{550.1^2} \text{ MPa} = 3.969 \text{ MPa} \quad (1.1)$$

2. 使用 R-K Eq. 先计算 a 、 b :

$$a = 0.42748 \frac{R^2 T_c^{2.5}}{p_c} = 0.42748 \times \frac{8.314^2 \times 304.2^{2.5}}{7.376} \text{ Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2} = 6465661 \text{ Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2}$$

$$b = 0.08664 \times \frac{RT_c}{p_c} = 0.08664 \times \frac{8.314 \times 304.2}{7.376} \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 29.71 \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

然后直接带入方程:

$$p = \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{T^{0.5}V(V+b)} = \frac{8.314 \cdot 273.15}{550.1 - 29.71} - \frac{6465661}{273.15^{0.5} \times 550.1(550.1 + 29.71)} \text{ MPa} \quad (1.2)$$

$$= 3.137 \text{ MPa}$$

Question 4

使用下述方法计算 1kmol 甲烷贮存在体积为 0.1246 m^3 、温度为 50°C 的容器中产生的压力: (1) 理想气体方程; (2) R-K 方程

Answer 4

1. 使用理想气体状态方程：直接带入理想气体状态方程啊：

$$p = \frac{nRT}{V} = \frac{1 \times 10^3 \times 8.314 \times (50 + 273.15)}{0.1246} \text{Pa} = 21.56 \text{MPa}$$

2. 使用 R-K Eq. 先计算 a 、 b ，首先查得甲烷的 $T_c = 190.6\text{K}$ 、 $p_c = 4.600\text{MPa}$ 。

$$a = 0.42748 \frac{R^2 T_c^{2.5}}{p_c} = 0.42748 \times \frac{8.314^2 \times 190.6^{2.5}}{4.600} \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 3221701 \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

$$b = 0.08664 \times \frac{RT_c}{p_c} = 0.08664 \times \frac{8.314 \times 190.6}{4.600} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 29.85 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

计算摩尔体积：

$$V = \frac{0.1246}{1000} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 124.6 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

然后直接带入方程：

$$p = \frac{RT}{V - b} - \frac{a}{T^{0.5}V(V + b)} = \frac{8.314 \cdot (273.15 + 50)}{124.6 - 29.85} - \frac{3221701}{(273.15 + 50)^{0.5} \times 124.6(124.6 + 29.85)} \text{MPa}$$

$$= 19.04 \text{MPa}$$

Question 5

试分别用 (1)Van der Walls, (2)R-K 方程计算 0°C 时将 CO_2 压缩到密度为 $80\text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$ 所需要的压力，并和实验值 ($3.09 \times 10^6 \text{Pa}$) 进行比较。已知 CO_2 的临界参数和偏心因子为： $T_c = 304.2\text{K}$ 、 $p_c = 7.376\text{MPa}$ 、 $\omega = 0.225$

Answer 5

压缩至 $80\text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$ ，此时的摩尔体积为：

$$V = \frac{1}{80 \times 10^3} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 500.1 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

然后和本次作业第三题一样，答案如式 (1.1)、(1.2)。

Question 6

试分别用 (1)Van der Walls, (2)R-K 方程计算 1kmol 甲烷在 166.7K 时进行等温压缩，当其终态体积为 0.619m^3 时，应加的压力为多少？已知文献值为 1.72MPa 。

Answer 6

查得甲烷的 $T_c = 190.6\text{K}$ 、 $p_c = 4.600\text{MPa}$ 。其摩尔体积为 $V = 0.619 \times 10^{-3}\text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 619\text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$

1. 使用 Van der Walls Eq. 先计算 Van der Walls 常数:

$$a = \frac{27}{64} \frac{R^2 T_c^2}{p_c} = \frac{27}{64} \times \frac{8.314^2 \times 190.6^2}{4.600} \text{Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2} = 230299 \text{Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2}$$

$$b = \frac{RT_c}{8p_c} = \frac{8.314 \times 190.6}{8 \times 4.600} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 43.06 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

然后直接带入方程:

$$p = \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{V^2} = \frac{8.314 \cdot 166.7}{619 - 43.06} - \frac{230299}{619^2} \text{Mpa} = 1.805 \text{Mpa}$$

2. 使用 R-K Eq. 先计算 a 、 b :

$$a = 0.42748 \frac{R^2 T_c^{2.5}}{p_c} = 0.42748 \times \frac{8.314^2 \times 190.6^{2.5}}{4.600} \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2} = 3221701 \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2}$$

$$b = 0.08664 \times \frac{RT_c}{p_c} = 0.08664 \times \frac{8.314 \times 190.6}{4.600} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 29.84 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

然后直接带入方程:

$$\begin{aligned} p &= \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{T^{0.5}V(V+b)} = \frac{8.314 \cdot 166.7}{619 - 29.84} - \frac{3221701}{166.7^{0.5} \times 619(619 + 29.84)} \text{MPa} \\ &= 1.731 \text{MPa} \end{aligned}$$

2 2022 年 3 月 30 日 多云★

Question 7

试用下列方法计算 510K、2.5MPa 下正丁烷的摩尔体积。已知实验值为 $1.4807\text{m}^3\cdot\text{kmol}^{-1}$ 。(1) 用理想气体方程；(2) 用普遍化第二维里系数关联。已知正丁烷的临界参数： $T_c = 425.2\text{K}$ 、 $p_c = 3.8\text{MPa}$ 、 $\omega = 0.193$

Answer 7

1. 直接带入计算呗：

$$V_m = \frac{RT}{p} = \frac{8.314 \times 510}{2.5} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 1696.0 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 1.6960 \text{m}^3 \cdot \text{kmol}^{-1}$$

2. 此时对比状态：

$$T_r = \frac{T}{T_c} = \frac{510}{425.2} = 1.198$$

$$p_r = \frac{p}{p_c} = \frac{2.5}{3.8} = 0.66$$

然后根据 Pitzer 的关系式：

$$B^0 = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{1.198^{1.6}} = -0.233$$

$$B^1 = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{1.198^{4.2}} = 0.0555$$

对比第二 Virial 系数为：

$$\hat{B} = \frac{Bp_c}{RT_c} = B^0 + \omega B^1 = -0.233 + 0.193 \times 0.0555 = -0.222$$

压缩因子：

$$Z = 1 + \hat{B} \cdot \frac{p_r}{T_r} = 1 - 0.222 \cdot \frac{0.66}{1.198} = 0.877$$

既得到：

$$V_m = \frac{ZRT}{p} = \frac{0.877 \times 8.314 \times 510}{2.5} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 1487.4 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 1.4874 \text{m}^3 \cdot \text{kmol}^{-1}$$

Question 8

试计算含有 30% (摩尔分数) 氮气 (1) 和 70% (摩尔分数) 正丁烷 (2) 气体混合物 7g, 在 188°C、6.888MPa 条件下的体积。已知 $B_{11}=14\text{cm}^3\cdot\text{mol}^{-1}$, $B_{22}=-265\text{cm}^3\cdot\text{mol}^{-1}$, $B_{12}=-9.5\text{cm}^3\cdot\text{mol}^{-1}$ 。

Answer 8

第二 Virial 系数算为:

$$B = y_1^2 B_{11} + 2y_1 y_2 B_{12} + y_2^2 B_{22} = 0.3^2 \times 14 + 2 \times 0.3 \times 0.7 \times (-9.5) + 0.7^2 \times (-265) \text{cm}^3 \times \text{mol}^{-1} \\ = -132.6 \text{cm}^3 \times \text{mol}^{-1}$$

压缩因子为:

$$Z = 1 + \frac{Bp}{RT} = 1 + \frac{-132.6 \times 6.88}{8.314 \times (273.15 + 188)} = 0.762$$

既得到:

$$V_m = \frac{ZRT}{p} = \frac{0.762 \times 8.314 \times (273.15 + 188)}{6.888} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 424.1 \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

又根据 Amagat 分体积定律可得气体混合物的物质的量为:

$$n = \frac{7}{28 \times 0.3 + 58 \times 0.7} \text{mol} = 0.1429 \text{mol}$$

则气体体积为:

$$V = nV_m = 424.1 \times 0.1429 \text{cm}^3 = 60.60 \text{cm}^3$$

Question 9

某企业需要等摩尔氮气 (1) 和甲烷 (2) 的混合 4.5kg, 为了减少运输成本, 需要将该气体在等温下从 0.10133MPa、-17.78°C 压缩到 5.0665MPa。试用普遍化第二维里系数关系式计算压缩前后的气体体积比。(取 $k_{ij} = 0$)

- 已知 N_2 的临界数据为: $T_{c1} = 126.2\text{K}$, $p_{c1} = 3.394\text{MPa}$, $\omega_1 = 0.040$, $Z_{c1} = 0.290$, $V_{c1} = 89.5\text{cm}^3\cdot\text{mol}^{-1}$;
- 已知 CH_4 的临界数据为: $T_{c2} = 190.6\text{K}$, $p_{c2} = 4.600\text{MPa}$, $\omega_2 = 0.008$, $Z_{c2} = 0.288$, $V_{c2} = 99\text{cm}^3\cdot\text{mol}^{-1}$ 。

Answer 9

首先要计算各对比状态:

- 对比温度: $T = 273.15 - 17.78\text{K} = 255.37\text{K}$

$$T_{r1} = T_{r\text{N}_2} = \frac{T}{T_{c1}} = \frac{255.37}{126.2} = 2.023$$

$$T_{r2} = T_{r\text{CH}_4} = \frac{T}{T_{c2}} = \frac{255.37}{190.6} = 1.340$$

• 对比压力:

– 压缩前:

$$p_{r11} = p_{r1,N_2} = \frac{p_1}{p_{c1}} = \frac{0.10133}{3.394} = 0.02986$$

$$p_{r12} = p_{r1,CH_4} = \frac{p_1}{p_{c2}} = \frac{0.10133}{4.6} = 0.02203$$

– 压缩后:

$$p_{r2,N_2} = \frac{p_2}{p_{c1}} = \frac{5.0665}{3.394} = 1.493$$

$$p_{r2,CH_4} = \frac{p_2}{p_{c2}} = \frac{5.0665}{4.6} = 1.101$$

根据普遍化第二 Virial 系数关系式:

• 压缩前:

$$\begin{aligned} \frac{V_{11}}{V_{12}} = \frac{V_{1,N_2}}{V_{1,CH_4}} &= \frac{1 + \left[\left(0.083 + \frac{0.422}{T_{r1}^{1.6}} \right) + \omega_1 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{T_{r1}^{4.2}} \right) \right] \frac{p_{r11}}{T_{r1}}}{1 + \left[\left(0.083 + \frac{0.422}{T_{r1}^{1.6}} \right) + \omega_2 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{T_{r1}^{4.2}} \right) \right] \frac{p_{r12}}{T_{r1}}} \\ &= \frac{\left[\left(0.083 + \frac{0.422}{T_{r1}^{1.6}} \right) + \omega_1 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{T_{r1}^{4.2}} \right) \right] p_{r11} + T_{r1}}{\left[\left(0.083 + \frac{0.422}{T_{r1}^{1.6}} \right) + \omega_2 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{T_{r1}^{4.2}} \right) \right] p_{r12} + T_{r1}} \\ &= \frac{\left[\left(0.083 + \frac{0.422}{2.023^{1.6}} \right) + 0.040 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{2.023^{4.2}} \right) \right] \times 0.02986 + 2.023}{\left[\left(0.083 + \frac{0.422}{2.023^{1.6}} \right) + 0.008 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{2.023^{4.2}} \right) \right] \times 0.02203 + 2.023} = 1.001 \end{aligned}$$

• 压缩后, 同理如:

$$\begin{aligned} \frac{V_{21}}{V_{22}} = \frac{V_{2,N_2}}{V_{2,CH_4}} &= \frac{\left[\left(0.083 + \frac{0.422}{T_{r2}^{1.6}} \right) + \omega_1 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{T_{r2}^{4.2}} \right) \right] p_{r21} + T_{r2}}{\left[\left(0.083 + \frac{0.422}{T_{r2}^{1.6}} \right) + \omega_2 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{T_{r2}^{4.2}} \right) \right] p_{r22} + T_{r2}} \\ &= \frac{\left[\left(0.083 + \frac{0.422}{1.340^{1.6}} \right) + 0.040 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{1.340^{4.2}} \right) \right] \times 1.493 + 1.340}{\left[\left(0.083 + \frac{0.422}{1.340^{1.6}} \right) + 0.008 \times \left(0.139 - \frac{0.172}{1.340^{4.2}} \right) \right] \times 1.101 + 1.340} = 1.082 \end{aligned}$$

Tip 1

以上解题过程中是按照纯气体进行考虑的, 实际上在题目一开始说明了其并非纯气体, 而是纯气体混合, 这里面需要考虑气体混合的影响, 因此上面计算结果是欠妥的。

由于等摩尔, 所以 $n_{N_2} = n_{CH_4}$ 解得: $n_{N_2} = n_{CH_4} = 102\text{mol}$, 此外, 还可以得知 $y_1 = y_2 = 0.5$, 整个过程是等温变化, 因此温度 $T = -17.78 + 273.15 \text{ K} = 255.37\text{K}$

$$T_{r1} = \frac{T}{T_{c1}} = \frac{255.37}{126.2} = 2.024$$

$$T_{r2} = \frac{T}{T_{c2}} = \frac{255.37}{190.6} = 1.340$$

$$T_{c12} = T_{c21} = (T_{c1} \cdot T_{c2})^{0.5}(1 - k_{ij}) = (T_{c1} \cdot T_{c2})^{0.5} = (126.2 \cdot 190.6)^{0.5} \text{ K} = 155.1\text{K}$$

$$T_{r12} = T_{r21} = \frac{T}{T_{c12}} = \frac{255.37}{155.1} = 1.646$$

对于偏心因子:

$$\omega_{12} = \omega_{21} = \frac{\omega_1 + \omega_2}{2} = \frac{0.040 + 0.008}{2} = 0.024$$

对于压缩因子:

$$Z_{c12} = Z_{c21} = \frac{Z_{c1} + Z_{c2}}{2} = \frac{0.290 + 0.288}{2} = 0.289$$

对于体积^a:

$$V_{c12} = V_{c21} = \left(\frac{V_{c1}^{1/3} + V_{c2}^{1/3}}{2} \right)^3 = \left(\frac{89.5^{1/3} + 99^{1/3}}{2} \right)^3 \text{ cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 94.17 \text{ cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

对于压力:

$$p_{c12} = p_{c21} = \frac{Z_{c12}RT_{c12}}{V_{c12}} = \frac{0.289 \times 8.314 \times 155.1}{94.17} \text{ MPa} = 3.957 \text{ MPa}$$

由于温度是恒定的, Virial 系数为:

$$B_{11}^0 = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{2.024^{1.6}} = -0.05358$$

$$B_{11}^1 = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{2.024^{4.2}} = 0.1171$$

$$\hat{B}_{11} = B_{11}^0 + \omega_1 B_{11}^1 = -0.05358 + 0.040 \times 0.1171 = -0.04890$$

$$B_{22}^0 = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{1.340^{1.6}} = -0.1812$$

$$B_{22}^1 = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{1.340^{4.2}} = 0.08696$$

$$\hat{B}_{22} = B_{22}^0 + \omega_1 B_{22}^1 = -0.1812 + 0.008 \times 0.08696 = -0.1805$$

$$B_{12}^0 = B_{21}^0 = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{1.646^{1.6}} = -0.1071$$

$$B_{12}^1 = B_{21}^1 = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{1.646^{4.2}} = 0.01556$$

$$\hat{B}_{12} = \hat{B}_{21} = B_{12}^0 + \omega_{12} B_{12}^1 = -0.1071 + 0.024 \times 0.01556 = -0.1067$$

这样就可以得到：

$$B_{11} = \frac{RT_{c1} \hat{B}_{11}}{p_{c1}} = \frac{-0.04890 \times 8.314 \times 126.2}{3.394} \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = -15.12 \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

$$B_{12} = B_{21} = \frac{RT_{c12} \hat{B}_{12}}{p_{c12}} = \frac{-0.1067 \times 8.314 \times 155.1}{3.957} \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = -34.78 \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

$$B_{22} = \frac{RT_{c2} \hat{B}_2}{p_{c2}} = \frac{0.1805 \times 8.314 \times 190.6}{4.600} \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = -62.18 \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

然后根据混合第二 Virial 系数的求法：

$$B = y_1^2 B_{11} + 2y_1 y_2 B_{12} + y_2^2 B_{22}$$

$$= 0.5^2 \times (-15.12) + 2 \times 0.5 \times 0.5 \times (-34.78) + 0.5^2 \times (-62.18) \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

$$= -36.72 \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

1. 压缩前：

$$Z_1 = 1 + \frac{Bp_1}{RT} = 1 + \frac{-36.72 \times 0.10133}{8.314 \times 255.37} = 0.9982$$

2. 压缩后：

$$Z_2 = 1 + \frac{Bp_2}{RT} = 1 + \frac{-36.72 \times 5.0665}{8.314 \times 255.37} = 0.9124$$

由于物质的量没有改变，体积比即为：

$$\frac{V_1}{V_2} = \frac{V_{m1}}{V_{m2}} = \frac{\frac{Z_1 RT}{p_1}}{\frac{Z_2 RT}{p_2}} = \frac{Z_1 p_2}{Z_2 p_1} = \frac{0.9982 \times 5.0665}{0.9124 \times 0.10133} = 54.70$$

^a指摩尔体积

Question 10

容积 1m³ 的贮气罐，其安全工作压力为 100 atm，内装甲烷 100 kg，问 □ 当夏天来临，如果当地最高温度为 40°C 时，则气罐是否会爆炸？（用 RK 方程计算）

已知 CH₄ 的临界数据为：T_c = 190.6K, p_c = 4.600MPa, ω=0.008, Z_c=0.288, V_c=99cm³·mol⁻¹。

Answer 10

即算出此时压力，与其安全工作压力相比较即可，下面通过 R-K 方程进行计算，首先计算出 a、b：

$$a = 0.42748 \frac{R^2 T_c^{2.5}}{p_c} = 0.42748 \frac{8.314^2 \times 190.6^{2.5}}{4.600} \text{ Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2} = 3221701 \text{ Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2}$$

$$b = 0.08664 \times \frac{RT_c}{p_c} = 0.08664 \times \frac{8.314 \times 190.6}{4.600} \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 29.84 \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

甲烷的摩尔体积为:

$$V_m = \frac{1 \times 10^6}{100 \times 10^3} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 160 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

$$p = \frac{RT}{V_m - b} - \frac{a}{T^{0.5}V_m(V_m + b)} = \frac{8.314 \cdot (273.15 + 40)}{160 - 29.84} - \frac{3221701}{(273.15 + 40)^{0.5} \times 160(160 + 29.84)} \text{MPa}$$

$$= 14.01 \text{MPa} = 140.1 \text{atm} > 100 \text{atm}$$

必然发生爆炸啊。

Question 11

乙烷是重要的化工原料,也可以作为冷冻剂。现装满 290K、2.48 MPa 乙烷蒸气的钢瓶,不小心接近火源被加热至 478K,而钢瓶的安全工作压力为 4.5MPa,问钢瓶是否会发生爆炸?(用(1) RK 方程;(2) 普遍化第二维里系数计算)已知 C_2H_6 的临界数据为: $T_c = 305.4\text{K}$, $p_c = 4.884\text{MPa}$, $\omega = 0.098$, $Z_c = 0.285$, $V_c = 148\text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ 。

Answer 11

还是算出此时压力,与其安全工作压力相比较。但是需要先计算摩尔体积,下面先计算摩尔体积:

对比状态:

$$T_r = \frac{T}{T_c} = \frac{290}{305.4} = 0.9496$$

$$p_r = \frac{p}{p_c} = \frac{2.48}{4.884} = 0.5078$$

Virial 系数:

$$B^0 = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{0.9496^{1.6}} = -0.3754$$

$$B^1 = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{0.9496^{4.2}} = -0.07473$$

$$\hat{B} = B^0 + \omega B^1 = -0.3754 - 0.098 \times 0.07473 = -0.3827$$

压缩因子:

$$Z = 1 + \hat{B} \frac{p_r}{T_r} = 1 - 0.3827 \frac{0.5078}{0.9496} = 0.795$$

摩尔体积即为:

$$V_m = \frac{ZRT}{p} = \frac{0.795 \times 8.314 \times 290}{2.48} \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 772.9 \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

1. 下面通过 R-K 方程进行计算,首先计算出 a 、 b :

$$a = 0.42748 \frac{R^2 T_c^{2.5}}{p_c} = 0.42748 \frac{8.314^2 \times 305.4^{2.5}}{4.884} \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2} = 9861268 \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2}$$

$$b = 0.08664 \times \frac{RT_c}{p_c} = 0.08664 \times \frac{8.314 \times 305.4}{4.884} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 45.04 \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1}$$

根据

$$p = \frac{RT}{V_m - b} - \frac{a}{T^{0.5}V_m(V_m + b)} = \frac{8.314 \cdot (273.15 + 40)}{772.9 - 45.04} - \frac{9861268}{478^{0.5} \times 772.9(772.9 + 45.04)} \text{MPa}$$

$$= 4.746 \text{MPa} > 4.5 \text{MPa}$$

这是会发生爆炸的。

2. 用普遍化第二 Virial 系数法计算:

对比状态:

$$T_r = \frac{T}{T_c} = \frac{478}{305.4} = 1.565$$

Virial 系数:

$$B^0 = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{1.565^{1.6}} = -0.1231$$

$$B^1 = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{1.565^{4.2}} = -0.1128$$

$$\hat{B} = \frac{Bp_c}{RT_c} = B^0 + \omega B^1 = -0.1231 - 0.098 \times 0.1128 = -0.1342$$

这样解出:

$$B = \frac{-0.1342 \times 8.314 \times 305.4}{4.884} \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = -69.78 \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

那么此时压力为:

$$p = \frac{RT}{V_m - B} = \frac{8.314 \times 478}{772.9 + 69.78} \text{MPa} = 4.716 \text{MPa} > 4.5 \text{MPa}$$

也是会发生爆炸的。

所以, 不管怎么说, 肯定会爆炸。

Question 12

一个 0.5m^3 压力容器, 其极限压力为 2.75MPa , 若许用压力为极限压力的一半, 试用普遍化第二维里系数法计算该容器在 130°C 时, 最多能装入多少丙烷?

已知 C_3H_8 的临界数据为: $T_c = 369.8\text{K}$, $p_c = 4.246\text{MPa}$, $\omega = 0.152$, $Z_c = 0.281$, $V_c = 203 \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ 。

Answer 12

许用压力为极限压力之一半, 就是 $p = 0.5 \times 2.75 \text{MPa} = 1.375 \text{MPa}$, 计算此时能装入多少甲烷。

对比状态:

$$T_r = \frac{T}{T_c} = \frac{(273.15 + 130)}{369.8} = 1.090$$

$$p_r = \frac{p}{p_c} = \frac{1.375}{4.246} = 0.3238$$

Virial 系数:

$$B^0 = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{1.090^{1.6}} = -0.2846$$

$$B^1 = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{1.090^{4.2}} = 0.01923$$

$$\hat{B} = B^0 + \omega B^1 = -0.2846 + 0.152 \times 0.01923 = -0.2817$$

压缩因子:

$$Z = 1 + \hat{B} \frac{p_r}{T_r} = 1 - 0.2817 \frac{0.3238}{1.090} = 0.916$$

摩尔体积即为:

$$V_m = \frac{ZRT}{p} = \frac{0.916 \times 8.314 \times (273.15 + 130)}{1.375} \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 2232 \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

此时可以装入丙烷的物质的量为:

$$n = \frac{0.5 \times 10^6}{2232} \text{mol} = 224 \text{mol}$$

即可以装入 224mol 的丙烷

3 2022 年 4 月 07 日 晴★

Question 13

物质的体积膨胀系数 β 和等温压缩系数 κ 的定义分别为：

$$\beta = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad (3.1)$$

$$\kappa = -\frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T \quad (3.2)$$

试导出服从 van der Waals 状态方程的 β 和 κ 的表达式。

Answer 13

根据 van der Waals 方程：

$$p = \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{V^2}$$

对于摩尔体积^a，上式均以隐式给出。若直接对其求偏导，较为复杂。

恒温 T 条件下 p 对于 V 求偏导：

$$\left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T = -\frac{RT}{(V-b)^2} + \frac{2a}{V^3}$$

恒体积 V 条件下 p 对于 T 求偏导：

$$\left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V = \frac{R}{V-b}$$

因此，根据反函数定理，有：

$$\left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_V = \frac{1}{\left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V} = \frac{V-b}{R}$$

根据循环关系式：

$$\left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_V = -1$$

这样一来就有：

$$\beta = \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p = - \frac{1}{V \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T \left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_V} = - \frac{\left(\frac{\partial T}{\partial p} \right)_V}{V \left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T} = \frac{RV^2(V-b)^2}{RTV^3 - 2a(V-b)^2}$$

$$\kappa = - \frac{1}{V} \left(\frac{\partial V}{\partial p} \right)_T = \frac{1}{\left(\frac{\partial p}{\partial V} \right)_T} = \frac{V^2(V-b)^2}{RTV^3 - 2a(V-b)^2}$$

□

^a本题中体积 V 一律指摩尔体积 V_m

Question 14

试推导以下方程：

1.
$$\left(\frac{\partial S}{\partial V} \right)_T = \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V \quad (3.3)$$

2.
$$\left(\frac{\partial S}{\partial p} \right)_T = - \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad (3.4)$$

3.
$$\left(\frac{\partial H}{\partial p} \right)_T = V - T \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \quad (3.5)$$

4.
$$\left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T = T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V - p \quad (3.6)$$

5.
$$\left(\frac{\partial C_p}{\partial p} \right)_T = -T \left(\frac{\partial^2 V}{\partial T^2} \right)_p \quad (3.7)$$

6.
$$dS = \frac{C_V}{T} dT + \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V dV \quad (3.8)$$

7.
$$dS = \frac{C_p}{T} dT - \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p dp \quad (3.9)$$

8.
$$dU = C_V dT + \left[T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V - p \right] dV \quad (3.10)$$

9.
$$dU = \left[T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V - p \right]_T dV \quad (3.11)$$

10.

$$dH = C_p dT + \left[V - T \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \right] dp \quad (3.12)$$

Answer 14

1. 式 (3.3) 的推导如下：该式为 Maxwell 关系式，由热力学基本关系式^a：

$$dF = -SdT - pdV$$

在两边同时对 T 求偏导，就有：

$$\frac{\partial F}{\partial T} = -S - p \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)$$

然后在恒温 T 条件下，再对 V 求偏导：

$$\frac{\partial^2 F}{\partial T \partial V} = - \left(\frac{\partial S}{\partial V} \right)_T$$

同理，有：

$$\frac{\partial^2 F}{\partial V \partial T} = - \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V$$

由于对于宏观体系，体系的状态函数是连续可微函数，所以，求导次序可以互换，那么：

$$- \left(\frac{\partial S}{\partial V} \right)_T = \frac{\partial^2 F}{\partial T \partial V} = \frac{\partial^2 F}{\partial V \partial T} = - \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V$$

这就是所要证明的式子。

2. 式 (3.4) 也是 Maxwell 关系式，如式 (3.3) 推导过程类似。

3. 式 (3.5) 的推导如下：首先由热力学基本方程式：

$$dH = TdS + Vdp$$

两边同时在恒温 T 条件下，对 p 求偏导，得到：

$$\left(\frac{\partial H}{\partial p} \right)_T = T \left(\frac{\partial S}{\partial p} \right)_T + V$$

根据热力学基本关系式 (3.4)，上式可化为：

$$\left(\frac{\partial H}{\partial p} \right)_T = T \left(\frac{\partial S}{\partial p} \right)_T + V = V - T \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p$$

就是所要证明的式子。

4. 式 (3.6) 的推导如下：首先由热力学基本方程式：

$$dU = TdS - pdV$$

两边同时在恒温 T 条件下，对 V 求偏导，如上小题，利用式 (3.3) 得到：

$$\left(\frac{\partial U}{\partial V}\right)_T = T\left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T - p = T\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V - p$$

就是所要证明的式子。

5. 式 (3.7) 的推导如下：由恒压热容 C_p 的定义式：

$$C_p = \left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_p \quad (3.13)$$

再利用式 (3.5)，得到^b：

$$\begin{aligned} \left(\frac{\partial C_p}{\partial p}\right)_T &= \left(\frac{\partial}{\partial p}\left(\frac{\partial H}{\partial T}\right)_p\right)_T = \left(\frac{\partial}{\partial T}\left(\frac{\partial H}{\partial p}\right)_T\right)_p = \left(\frac{\partial}{\partial T}\left(V - T\left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p\right)\right)_p \\ &= -T\left(\frac{\partial^2 V}{\partial T^2}\right)_p - \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p + \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_p = -T\left(\frac{\partial^2 V}{\partial T^2}\right)_p \end{aligned}$$

即所要证明的式子。

6. 式 (3.8) 的推导如下：首先由热力学基本方程式：

$$dU = TdS - pdV$$

两边同时在恒体积 V 条件下，对 T 求偏导，结合恒容热容的定义式

$$C_V = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V \quad (3.14)$$

得到：

$$C_V = \left(\frac{\partial U}{\partial T}\right)_V = T\left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V \quad (3.15)$$

将熵函数 S 视作温度和体积的函数 $S = S(T, V)$ ，则全微分式为：

$$dS = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T dV$$

结合式 (3.15) 和式 (3.3) 可得：

$$dS = \left(\frac{\partial S}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial S}{\partial V}\right)_T dV = \frac{1}{T}C_V dT + \left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_V dV$$

这就是所要证明的式子。

7. 式 (3.9) 的推导如下：由热力学基本方程式：

$$dH = TdS + Vdp$$

两边同时在恒压 p 条件下，对 T 求偏导，结合恒压热容的定义式 (3.13)，得到：

$$C_p = \left(\frac{\partial H}{\partial T} \right)_p = T \left(\frac{\partial S}{\partial T} \right)_p$$

这次将熵函数 S 视作温度和压力的函数 $S = S(T, p)$ ，则全微分式为：

$$dS = \left(\frac{\partial S}{\partial T} \right)_p dT + \left(\frac{\partial S}{\partial p} \right)_T dp = \frac{C_p}{T} dT - \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p dp$$

因此得证。

8. 式 (3.10) 的推导如下：将内能 U 看做温度 T 和体积 V 的函数 $U = U(T, V)$ ，根据恒压热容 C_V 的定义式 (3.14)，以及式 (3.6)，全微分式可变换为：

$$dU = \left(\frac{\partial U}{\partial T} \right)_V dT + \left(\frac{\partial U}{\partial V} \right)_T dV = C_V dT + \left[T \left(\frac{\partial p}{\partial T} \right)_V - p \right] dV$$

这正是所要证明的式子。

9. 在式 (3.10) 中取恒温即可得到式 (3.11)。

10. 式 (3.12) 的推导如下：将焓 H 看做温度 T 和压力 p 的函数 $H = H(T, p)$ ，根据恒压热容 C_p 的定义式 (3.13)，以及式 (3.5)，全微分式可变换为：

$$dH = \left(\frac{\partial H}{\partial T} \right)_p dT + \left(\frac{\partial H}{\partial p} \right)_T dp = C_p dT + \left[V - T \left(\frac{\partial V}{\partial T} \right)_p \right] dp$$

这就是所要证明的式子。

证毕。

□

^a这里用 F 作为 Helmholtz 自由能的符号，在统计力学常用，用于区别元功 A 。在这里， F 不出现在公式里，所以也采用中这样的符号（主要老师用这个符号）。

^b实际上这里的偏导交换顺序略有瑕疵，但是因为导函数均为宏观状态函数，这一步是正确的。

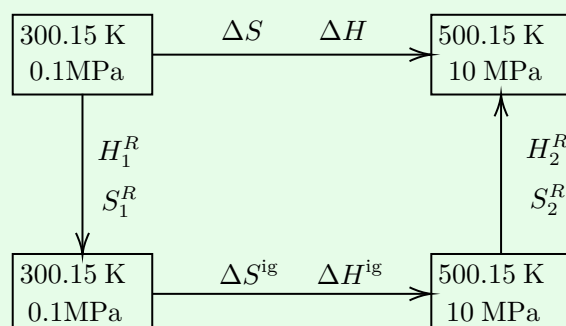
Question 15

设氯在 27°C、0.1MPa 下的焓、熵值为零。试求 227°C、10MPa 下氯的焓、熵值。已知氯的临界参数和偏心因子分别为： $T_c=417\text{K}$ ， $p_c=7.701\text{MPa}$ ， $\omega=0.073$ ，氯在理想气体状态下的定压摩尔热容为：

$$C_p^{\text{ig}} = 31.696 + 10.144 \times 10^{-3}T - 4.038 \times 10^{-6}T^2 \quad \text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$$

Answer 15

设计以下热力学过程：



$T_1 = 27 + 273.15 \text{ K} = 300.15 \text{ K}$, $T_2 = 227 + 273.15 \text{ K} = 500.15 \text{ K}$ ，先根据数据计算对比状态：

$$T_{r1} = \frac{T_1}{T_c} = \frac{300.15}{417} = 0.720$$

$$p_{r1} = \frac{p_1}{p_c} = \frac{0.1}{7.701} = 0.0130$$

$$T_{r2} = \frac{T_2}{T_c} = \frac{500.15}{417} = 1.199$$

$$p_{r2} = \frac{p_2}{p_c} = \frac{10}{7.701} = 1.299$$

这里利用普遍化第二 Virial 系数法进行计算，首先计算 Virial 系数：

$$B^0(T_r = 0.720) = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{0.720^{1.6}} = -0.631$$

$$B^1(T_r = 0.720) = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{0.720^{4.2}} = 0.0544$$

$$B^0(T_r = 1.199) = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{1.199^{1.6}} = -0.233$$

$$B^1(T_r = 1.199) = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{1.199^{4.2}} = 0.0587$$

求导都可知：

$$\frac{dB^0}{dT_r} = \frac{0.675}{T_r^{2.6}}, \quad \frac{dB^0}{dT_r}(T_r = 0.720) = \frac{0.675}{0.720^{2.6}} = 1.59, \quad \frac{dB^0}{dT_r}(T_r = 1.199) = \frac{0.675}{1.199^{2.6}} = 0.421$$

$$\frac{dB^1}{dT_r} = \frac{0.722}{T_r^{5.2}}, \quad \frac{dB^1}{dT_r}(T_r = 0.720) = \frac{0.722}{0.720^{5.2}} = 3.98, \quad \frac{dB^1}{dT_r}(T_r = 1.199) = \frac{0.722}{1.199^{5.2}} = 0.281$$

这样直接带入公式即可：

$$\begin{aligned}\frac{H_1^R}{RT} &= p_r \left(\frac{B^0}{T_r} - \frac{dB^0}{dT_r} + \omega \left(\frac{B^1}{T_r} - \frac{dB^1}{dT_r} \right) \right) \\ &= 0.0130 \left(\frac{-0.631}{0.720} - 1.59 + 0.073 \left(\frac{0.0544}{0.720} - 3.98 \right) \right) \\ &= -0.358\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\frac{S_1^R}{R} &= -p_r \left(\frac{dB^0}{dR} + \omega \frac{dB^1}{dT_r} \right) \\ &= -0.0130(1.59 + 0.073 \times 3.98) \\ &= -0.0244\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\frac{H_2^R}{RT} &= p_r \left(\frac{B^0}{T_r} - \frac{dB^0}{dT_r} + \omega \left(\frac{B^1}{T_r} - \frac{dB^1}{dT_r} \right) \right) \\ &= 1.299 \left(\frac{-0.233}{1.199} - 0.421 + 0.073 \left(\frac{0.0587}{1.199} - 0.281 \right) \right) \\ &= -0.821\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\frac{S_2^R}{R} &= -p_r \left(\frac{dB^0}{dR} + \omega \frac{dB^1}{dT_r} \right) \\ &= -1.299(0.421 + 0.073 \times 0.281) \\ &= -0.574\end{aligned}$$

这样一来，移项即可求得：

$$H_1^R = -89.3 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \quad S_1^R = 0.203 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$$

$$H_2^R = -3415 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \quad S_2^R = -4.768 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$$

对于理想气体的变温变压过程，根据化学热力学中的公式可知：

$$\begin{aligned}\Delta H^{\text{ig}} &= \int_{T_1}^{T_2} C_p^{\text{ig}} dT = \int_{300.15}^{500.15} (31.696 + 10.144 \times 10^{-3} T - 4.038 \times 10^{-6} T^2) dT = 7019 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \\ \Delta S^{\text{ig}} &= \int_{T_1}^{T_2} \frac{C_p^{\text{ig}}}{T} dT + R \ln \frac{p_1}{p_2} = \int_{300.15}^{500.15} \frac{31.696 + 10.144 \times 10^{-3} T - 4.038 \times 10^{-6} T^2}{T} dT + 8.314 \ln \frac{0.1}{10} \\ &= -20.4 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}\end{aligned}$$

综上，整个过程的焓、熵变化为：

$$\Delta H = -H_1^R + \Delta H^{\text{ig}} + H_2^R = 89.3 + 7019 - 3415 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} = 3693.3 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$\Delta S = -S_1^R + \Delta S^{\text{ig}} + S_2^R = -0.203 - 20.4 - 4.768 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} = -25.071 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$$

Question 16

试采用 RK 方程计算在 227°C、5MPa 下的气相正丁烷的剩余焓和剩余熵。正丁烷的临界参数和偏心因子分别为: $T_c=425.2\text{K}$, $p_c=3.800\text{MPa}$, $\omega=0.193$

Answer 16

$T = 227 + 273.15\text{K} = 500.15\text{K}$, 利用 R-K 方程, 先计算物性常数:

$$a = 0.42748 \frac{R^2 T_c^{2.5}}{p_c} = 0.42748 \frac{8.314^2 \times 425.2^{2.5}}{3.800} \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2} = 29.0 \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-2}$$

$$b = 0.08664 \times \frac{RT_c}{p_c} = 0.08664 \times \frac{8.314 \times 425.2}{3.800} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 8.06 \times 10^{-5} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

然后列出 R-K 方程:

$$p = \frac{RT}{V-b} - \frac{a}{T^{0.5}V(V+b)} \quad (3.16)$$

然后利用计算机解之^a, 得到:

$$V_m = 0.000570 \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

然后带入公式即可求出:

$$\begin{aligned} H^R &= pV_m - RT - \frac{3a}{2T^{0.5}b} \ln \left(1 + \frac{b}{V_m} \right) \\ &= 5 \times 10^6 \times 0.000570 - 8.314 \times 500.15 - \frac{3 \times 29.0}{2 \times 500.15^{0.5} \times 8.06 \times 10^{-5}} \ln \left(1 + \frac{8.06 \times 10^{-5}}{0.000570} \right) \\ &= -4500 \text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \\ S^R &= R \ln (V_m - b) - R \ln \frac{RT}{p} - \frac{a}{2T^{1.5}b} \ln \left(1 + \frac{b}{V_m} \right) \\ &= 8.314 \ln (0.000570 - 8.06 \times 10^{-5}) - 8.314 \ln \frac{8.314 \times 500.15}{5 \times 10^6} \\ &\quad - \frac{29.0}{2 \times 500.15^{1.5} \times 8.06 \times 10^{-5}} \ln \left(1 + \frac{8.06 \times 10^{-5}}{0.000570} \right) = -6.54 \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \end{aligned}$$

^a利用 Patrick Barrie's program for solving cubic equations of state, 具体网址在<http://www.mathaddict.net/realgas4.htm>

Question 17

假设 125°C、10MPa 下的丙烯服从 R-K 状态方程, 试运用 R-K 方程求算该状态下的丙烯的剩余焓与剩余熵。该状态下的丙烯的 $V_m = 1.42 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}$, 丙烯的临界参数和偏心因子分别为: $T_c=3650\text{K}$, $p_c=4.620\text{MPa}$, $\omega=0.193$

Answer 17

$T = 125 + 273.15 \text{ K} = 398.15 \text{ K}$ 利用 R-K 方程，还是先计算物性常数：

$$a = 0.42748 \frac{R^2 T_c^{2.5}}{p_c} = 0.42748 \frac{8.314^2 \times 365.0^{2.5}}{4.620} \text{ Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-2} = 16.28 \text{ Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-2}$$

$$b = 0.08664 \times \frac{RT_c}{p_c} = 0.08664 \times \frac{8.314 \times 365.0}{4.620} \text{ m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 5.691 \times 10^{-5} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

如上题，同样得到：

$$V_m = 0.0001360 \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

然后带入公式即可求出：

$$\begin{aligned} H^R &= pV_m - RT - \frac{3a}{2T^{0.5}b} \ln \left(1 + \frac{b}{V_m} \right) \\ &= 10 \times 10^6 \times 0.0001360 - 8.314 \times 398.15 - \frac{3 \times 16.28}{2 \times 398.15^{0.5} \times 5.691 \times 10^{-5}} \ln \left(1 + \frac{5.691 \times 10^{-5}}{0.0001360} \right) \\ &= -9468 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} S^R &= R \ln (V_m - b) - R \ln \frac{RT}{p} - \frac{a}{2T^{1.5}b} \ln \left(1 + \frac{b}{V_m} \right) \\ &= 8.314 \ln (0.0001360 - 5.691 \times 10^{-5}) - 8.314 \times \ln \frac{8.06 \times 10^{-5} \times 398.15}{10 \times 10^6} \\ &\quad - \frac{16.28}{2 \times 398.15^{1.5} \times 5.691 \times 10^{-5}} \ln \left(1 + \frac{5.691 \times 10^{-5}}{0.0001360} \right) = -18.20 \text{ mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \end{aligned}$$

4 2022 年 4 月 14 日 晴★

本次作业的第一题是上一次作业的倒数第二题，剩下两题解答如下：

Question 18

试用普遍化方法计算二氧化碳在 473.2K、30MPa 下的焓与熵。二氧化碳的临界参数和偏心因子分别为： $T_c = 304.2\text{K}$, $p_c = 7.376\text{MPa}$, $\omega = 0.225$ 。已知在相同条件下，二氧化碳处于理想状态的焓为 $8377\text{J} \cdot \text{mol}^{-1}$ ，熵为 $-25.86\text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 。

Answer 18

先根据数据计算对比状态：

$$T_r = \frac{T}{T_c} = \frac{473.2}{304.2} = 1.556$$

$$p_r = \frac{p}{p_c} = \frac{30}{7.376} = 4.067$$

然后计算 Virial 系数：

$$B^0(T_r = 1.556) = 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{1.556^{1.6}} = -0.125$$

$$B^1(T_r = 1.556) = 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{1.556^{4.2}} = 0.112$$

求导可知：

$$\frac{dB^0}{dT_r} = \frac{0.675}{T_r^{2.6}}, \quad \frac{dB^0}{dT_r}(T_r = 1.556) = \frac{0.675}{1.556^{2.6}} = 0.214$$

$$\frac{dB^1}{dT_r} = \frac{0.722}{T_r^{5.2}}, \quad \frac{dB^1}{dT_r}(T_r = 1.556) = \frac{0.722}{1.556^{5.2}} = 0.0725$$

这样直接带入公式即可：

$$\begin{aligned} \frac{H^R}{RT} &= p_r \left(\frac{B^0}{T_r} - \frac{dB^0}{dT_r} + \omega \left(\frac{B^1}{T_r} - \frac{dB^1}{dT_r} \right) \right) \\ &= 4.067 \left(\frac{-0.125}{1.556} - 0.214 + 0.225 \left(\frac{0.112}{1.556} - 0.0725 \right) \right) \\ &= -1.197 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \frac{S^R}{R} &= -p_r \left(\frac{dB^0}{dR} + \omega \frac{dB^1}{dT_r} \right) \\
 &= -4.067(0.214 + 0.225 \times 0.0725) \\
 &= -0.9367
 \end{aligned}$$

这样就可以得到：

$$\begin{aligned}
 H(473.2\text{K}, 30\text{MPa}) &= H^R + H^{\text{ig}}(473.2\text{K}, 30\text{MPa}) \\
 &= -1.197 \times 8.314 \times 473.2 + 8377 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \\
 &= 3668 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \\
 S(473.2\text{K}, 30\text{MPa}) &= S^R + S^{\text{ig}}(473.2\text{K}, 30\text{MPa}) \\
 &= -0.9367 \times 8.314 - 25.86 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \\
 &= -33.65 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}
 \end{aligned}$$

Question 19

试用普遍化第二维里系数法计算丙烷气体在 378K、0.507MPa 下的剩余焓。已知丙烷的临界常数： $T_c = 369.8\text{K}$, $p_c = 4.246\text{MPa}$, $\omega = 0.152$ 。

Answer 19

先根据数据计算对比状态：

$$\begin{aligned}
 T_r &= \frac{T}{T_c} = \frac{378}{369.8} = 1.02 \\
 p_r &= \frac{p}{p_c} = \frac{0.507}{4.246} = 0.119
 \end{aligned}$$

然后计算 Virial 系数：

$$\begin{aligned}
 B^0(T_r = 1.02) &= 0.083 - \frac{0.422}{T_r^{1.6}} = 0.083 - \frac{0.422}{1.02^{1.6}} = -0.326 \\
 B^1(T_r = 1.02) &= 0.139 - \frac{0.172}{T_r^{4.2}} = 0.139 - \frac{0.172}{1.02^{4.2}} = -0.0162
 \end{aligned}$$

求导可得：

$$\begin{aligned}
 \frac{dB^0}{dT_r} &= \frac{0.675}{T_r^{2.6}}, & \frac{dB^0}{dT_r}(T_r = 1.02) &= \frac{0.675}{1.02^{2.6}} = 0.641 \\
 \frac{dB^1}{dT_r} &= \frac{0.722}{T_r^{5.2}}, & \frac{dB^1}{dT_r}(T_r = 1.02) &= \frac{0.722}{1.02^{5.2}} = 0.651
 \end{aligned}$$

这样直接带入公式即可：

$$\begin{aligned}\frac{H^R}{RT} &= p_r \left(\frac{B^0}{T_r} - \frac{dB^0}{dT_r} + \omega \left(\frac{B^1}{T_r} - \frac{dB^1}{dT_r} \right) \right) \\ &= 0.119 \left(\frac{-0.326}{1.02} - 0.641 + 0.152 \left(\frac{-0.0162}{1.02} - 0.651 \right) \right) \\ &= -0.126 \\ \frac{S^R}{R} &= -p_r \left(\frac{dB^0}{dR} + \omega \frac{dB^1}{dT_r} \right) \\ &= -0.119(0.641 + 0.152 \times 0.651) \\ &= -0.0881\end{aligned}$$

这样就得到：

$$H^R = -397 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1}, \quad S^R = 0.732 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$$

5 2022 年 4 月 21 日 晴†

Question 20

某容器内的液态水和蒸汽在 1MPa 下处于平衡状态，质量为 1kg。假如容器内液体和蒸汽各占一半体积，试求容器内的液态水和蒸汽的总焓。

已知：饱和水蒸汽表，1MPa 时， $H_l = 762.81 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$ 、 $H_g = 2778.1 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1}$ 、 $V_l = 1.1273 \text{ cm}^3 \cdot \text{g}^{-1}$ 、 $V_g = 194.4 \text{ cm}^3 \cdot \text{g}^{-1}$

Answer 20

设水饱和蒸汽占全体的质量比重^a为 x ，这样就可以根据体积相等给出以下关系式：

$$xV_g = (1 - x)V_l$$

代入数据，可得：

$$194.4x = 1.1273(1 - x)$$

解得 $x = 0.005765$ 那么体系的总焓 H 可以表示为以下式子：

$$\begin{aligned} H &= (1 - x)H_l + xH_g \\ &= (1 - 0.005765) \times 762.81 + 0.005765 \times 2778.1 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1} = 774.43 \text{ kJ} \cdot \text{kg}^{-1} \end{aligned}$$

^a也叫干度，这里不这么称呼是为了减少边缘名词个数

Question 21

假设二氧化碳服从 RK 状态方程，计算 50°C、10.13MPa 时二氧化碳的逸度。二氧化碳的临界参数和偏心因子分别为： $T_c=304.2\text{K}$ ， $p_c=7.376\text{MPa}$ ， $\omega=0.225$

Answer 21

先计算物性常数：

$$a = 0.42748 \frac{R^2 T_c^{2.5}}{p_c} = 0.42748 \times \frac{8.314^2 304.2^{2.5}}{7.376} \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 6.466 \text{Pa} \cdot \text{K}^{0.5} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$b = 0.08664 \times \frac{RT_c}{p_c} = 0.08664 \times \frac{8.314 \times 304.2}{7.376} \text{m}^3 \cdot \text{Mmol}^{-1} = 29.71 \times 10^{-6} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

待求温度为 $T = 50 + 273.15 \text{K} = 323.15 \text{K}$ ，然后列出 R-K 方程，并反解^a得： $V_m = 0.0001082 \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ 此时压缩因子为 $Z = 0.4079$

然后带入逸度因子的求算公式得到：

$$\begin{aligned} \ln \varphi = \ln \frac{f}{p} &= Z - 1 - \ln \left(Z - \frac{bp}{RT} \right) - \frac{a}{bRT^{1.5}} \ln \left(1 + \frac{b}{V_m} \right) \\ &= 0.4079 - 1 - \ln \left(0.4079 - \frac{29.71 \times 7.376}{8.314 \times 304.2} \right) \\ &\quad - \frac{6.466}{29.71 \times 10^{-6} \times 8.314 \times 323.15^{1.5}} \ln \left(1 + \frac{29.71 \times 10^{-6}}{0.0001082} \right) \\ &= -0.6536 \end{aligned}$$

这样就可知：

$$f = p \times e^{-0.6536} = 7.376 \times e^{-0.6536} \text{MPa} = 3.837 \text{MPa}$$

^a仍然利用 Patrick Barrie's program for solving cubic equations of state，具体网址在 <http://www.mathaddict.net/realgas4.htm>

Question 22

试计算液态水在 30°C 下，压力分别为 (a) 饱和蒸气压 (b) $100 \times 10^5 \text{Pa}$ 下的逸度和逸度系数。已知：

1. 水在 30°C 时的饱和蒸气压 $p^s = 0.0424 \times 10^5 \text{Pa}$ 。
2. 30°C ， $0 \sim 100 \times 10^5 \text{Pa}$ 范围内将液态水的摩尔体积视为常数，其值为 $0.01809 \text{m}^3 \cdot \text{kmol}^{-1}$ 。
3. $100 \times 10^5 \text{Pa}$ 以下的水蒸气可以视为理想气体。

Answer 22

(a) 当此之时， 30°C 液态水之气压为饱和蒸气压，故其处于相平衡状态；又由于其压力较小，饱和水蒸气视作理想气体，故 $f = p^s = 0.0424 \times 10^5 \text{Pa}$ ， $\varphi = 1$

(b) 此时压力 $p = 100 \times 10^5 \text{Pa}$ ，所以不再处于相平衡状态。那么：

$$\begin{aligned} \ln \varphi = \ln \frac{f}{p} &= \int_{p^s}^p \left(\frac{V_m}{RT} - \frac{1}{p} \right) dp \\ &= \int_{0.0424 \times 10^5 \text{Pa}}^{100 \times 10^5 \text{Pa}} \left(\frac{0.01809 \times 10^{-3} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}}{8.314 \times (273.15 + 30) \text{Pa} \cdot \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}} - \frac{1}{p} \right) dp \\ &= -7.694 \end{aligned}$$

明显有 $\varphi = e^{-7.694} = 0.0004555$ ，且有：

$$f = p \times e^{-7.694} = 100 \times 10^5 \times e^{-7.694} \text{Pa} = 4555 \text{Pa}$$