

4章 問題解答

予習

1.

理想気体の状態方程式を用いて、モル体積を求める。

$$V_m = \frac{RT}{p} = 8.314 \times \frac{298.15}{1013 \times 10^3} = 0.0245 \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 24500 \text{ cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \quad [\text{答}]$$

空気の平均分子量 28.8 をモル体積で割ることで密度 ρ を計算する。

$$\rho = M/V_m = 28.8 \text{ g} \cdot \text{mol}^{-1} / (24470 \text{ cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}) = 0.00118 \text{ g} \cdot \text{cm}^{-3} \quad [\text{答}]$$

2.

同様に、メタンの密度 $0.000655 \text{ g} \cdot \text{cm}^{-3}$ 、プロパンの密度 $0.00180 \text{ g} \cdot \text{cm}^{-3}$

3.

メタンの密度は、100 気圧で $0.0655 \text{ g} \cdot \text{cm}^{-3}$ となり、問 2 の密度の 100 倍になっている。気体の密度と圧力は理想気体では比例することがわかる。

演習問題 A

4-A1

表 2-1 の臨界定数を用いて二酸化炭素のファン・デル・ワールス定数 a および b を式 4-7, 式 4-8 より計算する。

$$a = 27R^2T_c^2/(64p_c) = 27 \times (8.314 \times 304.1)^2 / (64 \times 7.38 \times 10^6) = 0.365 \text{ Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-2}$$

$$b = RT_c/(8p_c) = 8.314 \times 304.1 / (8 \times 7.38 \times 10^6) = 4.28 \times 10^{-5} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

得られた a , b の値により例題 4-2 に示した V_m の 3 次式に代入すると、次式となる。

$$V_m^3 - 9.23 \times 10^{-4} V_m^2 + 1.41 \times 10^{-7} V_m - 6.06 \times 10^{-12} = 0$$

試行法で解くと、次のようになる。 $V_m = 7.45 \times 10^{-4} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$

二酸化炭素のモル質量は $0.04401 \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$ であり、密度の定義より次式となる。

$$\rho = 0.04401 / (7.45 \times 10^{-4}) = 59.1 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3} \quad [\text{答}]$$

一方、理想気体では、 $V_m = RT/p = 8.314 \times 273.15 / (2.58 \times 10^6) = 8.80 \times 10^{-4} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ および密度 $\rho = 0.04401 / (8.80 \times 10^{-4}) = 50.0 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$ となる。実測値 $63.6 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$ と比べて、ファン・デル・ワールス式が良好である。

4-A2

表 2-1 の臨界定数より $T_c = 304.1 \text{ K}$ であり、臨界温度以下の領域であるので、式 4-12 のライデン型を適用する。 $Z = pV_m/RT = 1 + B/V_m$ を変形すると、 $pV_m^2 - RTV_m - RTB = 0$ となり、 V_m の 2 次式よりモル体積 V_m (2 根のうち、より大きな根) を求める。

$$V_m = RT \left\{ 1 + \sqrt{1 + 4pB/(RT)} \right\} / (2p) = 8.314 \times 273.15$$

$$\times \left\{ 1 + \sqrt{1 + 4 \times 2.58 \times 10^6 \times (-151 \times 10^{-6}) / (8.314 \times 273.15)} \right\} / (2 \times 2.58 \times 10^6)$$

$$= 6.87 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$\rho = 0.04401 / (6.87 \times 10^{-4}) = 64.1 \text{kg} \cdot \text{m}^{-3} \quad [\text{答}]$$

ビリアル展開式は、実測値 $63.6 \text{kg} \cdot \text{m}^{-3}$ と良好に一致し、次にファン・デル・ワールズ式が良好で、理想気体の方程式は大きく偏倚することがわかる。

4-A3

①理想気体の状態方程式

$$V_m = \frac{RT}{p} = 8.314 \times \frac{344}{6.89 \times 10^6} = 4.15 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \quad [\text{答}]$$

②ファン・デル・ワールズ式

表 2-1 の臨界定数を用いてエタンのファン・デル・ワールズ定数 a および b を式 4-7, 式 4-8 より計算する。

$$a = \frac{27R^2T_c^2}{64p_c} = 27 \times (8.314 \times 305.4)^2 / (64 \times 4.88 \times 10^6)$$

$$= 0.557 \text{Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-2}$$

$$b = \frac{RT_c}{8p_c} = 8.314 \times 305.4 / (8 \times 4.88 \times 10^6) = 6.50 \times 10^{-5} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

これらのパラメータを例題 4-2 で示した 3 次式に代入すると、次式となる。

$$V_m^3 - 4.80 \times 10^{-4} V_m^2 + 8.08 \times 10^{-8} V_m - 5.25 \times 10^{-12} = 0$$

試行法で解くと、次のようになる。

$$V_m = 2.24 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \quad [\text{答}]$$

③ビリアル状態方程式

表 2-1 の臨界定数より $T_c = 305.4 \text{K}$ であり、臨界温度以上の気相領域であるので、式 4-13 のベルリン型を適用する。 Z の値を求め、式 4-9 の圧縮因子の定義より、モル体積 V_m を求める。

$$Z = 1 + \frac{Bp}{RT} = 1 + \frac{-136.1 \times 10^{-6} \times 6.89 \times 10^6}{8.314 \times 344} = 0.672$$

$$V_m = \frac{0.672 \times 8.314 \times 344}{6.89 \times 10^6} = 2.79 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \quad [\text{答}]$$

④対応状態原理

対臨界値 T_r と p_r を求め、図 4-7 より Z 値を読み取る。

$T_r = 344/305.4 = 1.13$, $p_r = 6.89/4.88 = 1.41$, $Z = 0.59$
 これよりモル体積を求めると、次のようになる。

$$V_m = Z R \frac{T}{p} = 0.59 \times 8.314 \times \frac{344}{6.89 \times 10^6} = 2.45 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \quad [\text{答}]$$

以上、実測値 $2.43 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ に近い計算方法は、

対応状態原理 : $2.4 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$,

ファン・デル・ワールズ式 : $2.24 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$,

ビリアル状態方程式 : $2.79 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$,

理想気体の状態方程式 : $4.15 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$

である。対応状態原理がもっとも良好であり、ファン・デル・ワールズ式とビリアル状態方程式が次に良好である。理想気体の式は誤差が大きいことが示される。対応状態原理が実験値に良好に一致することは、 Z 線図が実測の p - V_m - T 関係に基づいて作成されていることによる。

演習問題 B

4-B1

式 4-12 のライデン型を $pV_m = ZRT$ を用いて書き改めると、次式が得られる。

$$\frac{Z-1}{p} = \frac{B}{ZRT} + \frac{Cp}{(ZRT)^2} + \dots \quad (1)$$

一方、式 4-13 のベルリン型を変形すると、次式となる。

$$\frac{Z-1}{p} = B' + C'p + \dots \quad (2)$$

ここで、式(1)および式(2)を $p \rightarrow 0$ の極限で考えると、両式とも右辺第 1 項のみになり、また $Z = 1$ となるので、次の関係が得られる。

$$\lim_{p \rightarrow 0} \left(\frac{Z-1}{p} \right) = \frac{B}{RT} = B' \quad (3)$$

これより、 $B' = B/(RT)$ が得られる。

4-B2

式 4-7 および式 4-8 より、次の結果が得られる。

$$p_c = \frac{a}{27b^2}, \quad V_c = 3b, \quad T_c = \frac{8a}{27Rb}$$

これらを $Z_c = p_c V_c / (RT_c)$ に代入すると、

$$Z_c = 3/8 = 0.375 \quad [\text{答}]$$

となる。物質パラメータを含まない定数であり、 Z_c は物質によらないことがわかる。

4-B3

与えられた状態方程式を変形すると次式を得る。

$$V_m = \frac{RT}{p} + b \quad (1)$$

モル体積を温度一定で圧力で偏微分すると $(\partial V_m / \partial p)_T = -RT/p^2$ となるので、次式を得る。

$$\kappa_T = -\frac{1}{V_m} \left(\frac{\partial V_m}{\partial p} \right)_T = \frac{RT}{p^2 V_m} = \frac{V_m - b}{p V_m} = \frac{1}{p} \left(1 - \frac{b}{V_m} \right) \quad [\text{答}] \quad (2)$$

ここで、式(1)より $RT/p = (V_m - b)$ を用いた。

一方、モル体積を圧力一定で温度で偏微分すると $(\partial V_m / \partial T)_p = R/p$ となるので、次式を得る。

$$\alpha = \frac{1}{V_m} \left(\frac{\partial V_m}{\partial T} \right)_p = \frac{R}{p V_m} = \frac{V_m - b}{T V_m} = \frac{1}{T} \left(1 - \frac{b}{V_m} \right) \quad [\text{答}] \quad (3)$$

理想気体では、 $b = 0$ となり、等温圧縮率 κ_T は圧力の逆数、定圧膨張率 α は温度の逆数になる[答]。すなわち高圧では κ_T は小さく(圧縮しにくく)なり、高温では α は小さく(膨張しにくく)なる。一方、分子の大きさを b とすると、式(2)および式(3)に見られるように、それぞれ b/V_m だけ小さくなる。その寄与は V_m の小さな領域でより大きくなり、また分子サイズ b が大きい程著しくなる。

4-B4

表 2-1 の臨界定数を用いて、窒素(1)と二酸化炭素(2)のファン・デル・ワールズ定数 a および b を式 4-7 および式 4-8 で計算する。

$$a_{11} = 27 \times (8.314 \times 190.4)^2 / (64 \times 4.60 \times 10^6) = 0.230 \text{ Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-2}$$

$$a_{22} = 27 \times (8.314 \times 369.8)^2 / (64 \times 4.25 \times 10^6) = 0.938 \text{ Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-2}$$

$$b_1 = 8.314 \times 190.4 / (8 \times 4.60 \times 10^6) = 4.30 \times 10^{-5} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$b_2 = 8.314 \times 369.8 / (8 \times 4.25 \times 10^6) = 9.04 \times 10^{-5} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

次に、混合物のパラメータ a 、 b を式 4-20 と式 4-21 で計算するが、異種分子間のパラメータ a_{12} は式 4-22 で計算される。

$$a_{12} = \sqrt{0.230 \times 0.938} = 0.464 \text{ Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-2}$$

以上のパラメータを用いて、混合物のパラメータを題意の組成で計算することができる。

$$\begin{aligned} a &= (0.500)^2 \times 0.230 + 2 \times 0.500 \times 0.500 \times 0.464 + (0.500)^2 \times 0.938 \\ &= 0.524 \text{ Pa} \cdot \text{m}^6 \cdot \text{mol}^{-2} \end{aligned}$$

$$b = 0.500 \times 4.30 \times 10^{-5} + 0.500 \times 9.04 \times 10^{-5} = 6.67 \times 10^{-5} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

これより例題 4-2 で示した 3 次式を求めると、次式となる。

$$V_m^3 - 6.29 \times 10^{-4} V_m^2 + 1.03 \times 10^{-7} V_m - 6.89 \times 10^{-12} = 0$$

以上、ファン・デル・ワールズ式を試行法で解くと、次のようになる。

$$V_m = 4.25 \times 10^{-4} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \quad [\text{答}]$$

一方、対応状態原理では表 2-1 を用いて、仮臨界値を式 4-27 および式 4-28 より計算する。

$$p'_c = 4.60 \times 10^6 \times 0.500 + 4.25 \times 10^6 \times 0.500 = 4.42 \times 10^6 \text{ Pa}$$

$$T'_c = 190.4 \times 0.500 + 369.8 \times 0.500 = 280.1 \text{ K}$$

この仮臨界値を用いて T_r と p_r を求め、図4-7より Z 値を読み取る。

$$T_r = 343/280.1 = 1.22, \quad p_r = 5.07/4.42 = 1.15, \quad Z = 0.79 \text{より}$$

$$V_m = ZRT/p = 0.79 \times 8.314 \times 343/5.07 \times 10^6 = 4.4410^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

一方、理想気体として求めると、次の結果を得る。

$$V_m = 8.314 \times \frac{343}{5.07 \times 10^6} = 5.62 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \quad [\text{答}]$$

実測値 $4.44 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ と比較すると、対応状態原理は一致して良好である。ファン・デル・ワールズ式も良好であり、理想気体とすると誤差が大きくなる。

4-B5

式4-24より混合物のビリアル係数を求めることができる。

$$B = (0.5)^2 \times (-2.86 \times 10^{-5}) + 2 \times 0.5 \times 0.5 \times (-9.96 \times 10^{-5}) + (0.5)^2 \times (-2.92 \times 10^{-4}) \\ = -1.30 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$Z = 1 + \frac{Bp}{RT} = 1 + \frac{-1.30 \times 10^{-4} \times 5.07 \times 10^6}{8.314 \times 343} = 0.769$$

$$V_m = \frac{0.769 \times 8.314 \times 343}{5.07 \times 10^6} = 4.33 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \quad [\text{答}]$$

実測値 $4.44 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ と比較するとビリアル状態方程式の適用は良好である。演習問題4-B4の結果より、ファン・デル・ワールズ式： $4.25 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ 、対応状態原理： $4.44 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$ と比較すると、対応状態原理が最も良好で、ビリアル状態方程式とファン・デル・ワールズ式は同程度に良好に計算できるが、理想気体の状態方程式($5.62 \times 10^{-4} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$)は誤差が大きいことが示される。