物理化学Ⅲ-第5回-1

4章 相平衡

4-4 溶相系の熱力学

4-4-1 部分モル量

(1)2成分以上を含む溶相系

- ・2成分以上を含む溶相系では、-般に、各成分は溶相中で純物質の性質をそのまま保つことができない。したがって、溶相系の任意の示量性熱力学量<math>Yは、成分iの物質量 n_i (容量因子)と、Yに関連した純成分iの1モルあたりの量 $Y_{i,m}$ 0 (強度因子)との積の和で表すことができない。
- ・例として、系の体積 $V(system) \neq V_A^0 + V_B^0 = n_A V_{A,m}^0 + n_B V_{B,m}^0$
- (a) 水-エタノール系: 純水10 cm³ + 純EtOH 5 cm³ → 溶液14.6 cm³
- ●A-A, B-B, A-B分子間の分子間力の違い:A-B間の分子間力が強いと 自由体積が減少 (自由体積:分子の熱運動と分子間力との競合)
- (b)大きい分子(A)と小さい分子(B)との混合
- ●分子サイズの違い:大きい分子が多い組成では、小さい分子は系の体積に寄与しない。 $V(system) \cong V_{\rm A}^0 = n_{\rm A} V_{\rm Am}^0$

このとき,Aの部分モル体積は $ar{V}_{
m A}(T,P,x_{
m A},x_{
m B})=V_{
m A,m}^0(T,P)$ Bの部分モル体積は $ar{V}_{
m B}(T,P,x_{
m A},x_{
m B})=0$

また、部分モル体積は組成に依存する: $\overline{V}_i = \overline{V}_i(T, P, x_1, x_2, \dots, x_c)$

第5回-2

(2)成分iの部分モル量の意味するところ

- ・成分iの部分モル量:ある組成の溶相系において、系全体の任意の示量性熱力学量 Yに、成分iが1モルあたり実際に寄与する量
- (3) 成分i の部分モル量の数学的表現
- ・系の状態:温度T, 圧力P, 構成成分 $1,2,\cdots,c$, その物質量 n_1,n_2,\cdots,n_c ・系の示量性熱力学量: $Y=Y(T,P,n_1,n_2,\cdots,n_c)$ (物質量と関係)
- ·成分i の部分モル量の定義式(T, Pと組成の関数)

$$\overline{Y}_i = \overline{Y}_i(T, P, x_1, x_2, \dots, x_c) = \left(\frac{\partial Y}{\partial n_i}\right)_{T, P, n_j}$$

(例)部分モル体積と化学ポテンシャル

$$\overline{V}_i = \left(\frac{\partial V}{\partial n_i}\right)_{T,P,n_j}, \quad \mu_i = \left(\frac{\partial G}{\partial n_i}\right)_{T,P,n_j}$$

 $ar{Y}_i = ar{Y}_i(T,P,x_1,x_2,\cdots,x_c)$ を以後、 $ar{Y}_i = ar{I}_i(T,P)$ と省略して表すことが多いので、注意 (授業のポイント III)

第5回-3

(4)系全体の示量性熱力学量Y:

各成分の物質量 n_i と成分1モルあたりの量(部分モル量 \bar{Y}_i)でYを表したい。

$$Y = Y(T, P, n_1, n_2, \cdots, n_c) = n_1 \overline{Y}_1 + n_2 \overline{Y}_2 + \cdots = \sum_i n_i \overline{Y}_i$$

• $Y = Y(T, P, n_1, n_2, \dots, n_c)$ の全微分

$$\begin{split} dY &= \left(\frac{\partial Y}{\partial T}\right)_{P,n_i} dT + \left(\frac{\partial Y}{\partial P}\right)_{T,n_i} dP + \sum_i \left(\frac{\partial Y}{\partial n_i}\right)_{T,P,n_j} dn_i \\ dY &= \left(\frac{\partial Y}{\partial T}\right)_{P,n_i} dT + \left(\frac{\partial Y}{\partial P}\right)_{T,n_i} dP + \sum_i \overline{Y}_i dn_i \end{split}$$

全微分の例

$$dG = -SdT + VdP + \sum_{i} \mu_{i} dn_{i}$$

$$A = G - PV, \quad \therefore dA = -SdT - PdV + \sum_{i} \mu_{i} dn_{i}$$

$$dV = \left(\frac{\partial V}{\partial T}\right)_{P,n_{i}} dT + \left(\frac{\partial V}{\partial P}\right)_{T,n_{i}} dP + \sum_{i} \overline{V}_{i} dn_{i}$$

$$(T, P \ const.) \quad dG = \sum \mu_i dn_i$$

$$(T, V \ const.) \quad dA = \sum \mu_i dn_i$$

$$(T, P \ const.) \quad dV = \sum \overline{V}_i dn_i$$

第5回-4

・温度T, 圧力Pが一定のとき, 全微分は $dY = \overline{Y}_1 dn_1 + \overline{Y}_2 dn_2 + \cdots + \overline{Y}_C dn_C$

•温度T, 圧力Pのもとで、構成成分 $1, 2, \cdots, c$ の物質量が n_1, n_2, \cdots, n_c である 溶相系を作ったとき、示量性状態量Y は

$$Y = \int_0^Y dY = \int_0^{n_1} \overline{Y_1} \, dn_1 + \int_0^{n_2} \overline{Y_2} \, dn_2 + \dots + \int_0^{n_c} \overline{Y_c} \, dn_c$$

注意すべきことは \bar{Y}_i が組成に依存することである。そこで、組成を変えずに各成分の量を増加させる。すなわち、 $dn_1:dn_2:\cdots:dn_c=n_1:n_2:\cdots:n_c$

$$Y = \int_0^Y dY = \overline{Y}_1 \cdot \int_0^{n_1} dn_1 + \overline{Y}_2 \cdot \int_0^{n_2} dn_2 + \dots + \overline{Y}_c \cdot \int_0^{n_c} dn_c$$

$$\therefore Y = n_1 \overline{Y}_1 + n_2 \overline{Y}_2 + \dots + n_c \overline{Y}_c = \sum_i n_i \overline{Y}_i$$

•温度T, 圧力Pのもとでの示量性状態量Y [(物質量×部分モル量)の和]

$$V = \sum n_i \overline{V}_i, \quad U = \sum n_i \overline{U}_i, \quad H = \sum n_i \overline{H}_i, \quad S = \sum n_i \overline{S}_i, \quad A = \sum n_i \overline{A}_i, \quad G = \sum n_i \mu_i$$

第5回-5

4-4-2 理想溶相系での部分モル量

・理想溶液と理想気体混合物の違い-分子間力と分子サイズの有無

(1) 理想溶相系の熱力学量-理想混合

$$\begin{split} &\Delta_{\text{mix}}V = V - (n_1V_{1,\text{m}}^0 + n_2V_{2,\text{m}}^0) = 0, \quad \therefore V = n_1V_{1,\text{m}}^0 + n_2V_{2,\text{m}}^0, \quad V = \sum n_iV_{i,\text{m}}^0 \\ &\Delta_{\text{mix}}U = U - (n_1U_{1,\text{m}}^0 + n_2U_{2,\text{m}}^0) = 0, \quad \therefore U = n_1U_{1,\text{m}}^0 + n_2U_{2,\text{m}}^0, \quad U = \sum n_iU_{i,\text{m}}^0 \\ &\Delta_{\text{mix}}H = H - (n_1H_{1,\text{m}}^0 + n_2H_{2,\text{m}}^0) = 0, \quad \therefore H = n_1H_{1,\text{m}}^0 + n_2H_{2,\text{m}}^0, \quad H = \sum n_iH_{i,\text{m}}^0 \\ &T,P \text{ constant: } \Delta_{\text{mix}}H = \Delta_{\text{mix}}U + P\Delta_{\text{mix}}V = 0 \end{split}$$

$$\begin{split} & \Delta_{\text{mix}} S = S - (n_1 S_{1,\text{m}}^0 + n_2 S_{2,\text{m}}^0) = -R(n_1 \ln x_1 + n_2 \ln x_2) \quad (理想混合) \\ & \therefore S = n_1 S_{1,\text{m}}^0 + n_2 S_{2,\text{m}}^0 + \Delta_{\text{mix}} S = n_1 S_{1,\text{m}}^0 + n_2 S_{2,\text{m}}^0 - R(n_1 \ln x_1 + n_2 \ln x_2) \\ & = n_1 (S_{1,\text{m}}^0 - R \ln x_1) + n_2 (S_{2,\text{m}}^0 - R \ln x_2) \\ & S = \sum n_i (S_{i,\text{m}}^0 - R \ln x_i) \end{split}$$

第5回-6

$$A = U - TS = n_1(U_{1,m}^0 - TS_{1,m}^0) + n_2(U_{2,m}^0 - TS_{2,m}^0) + RT(n_1 \ln x_1 + n_2 \ln x_2)$$

$$= n_1 A_{1,m}^0 + n_2 A_{2,m}^0 + RT(n_1 \ln x_1 + n_2 \ln x_2)$$

$$= n_1(A_{1,m}^0 + RT \ln x_1) + n_2(A_{2,m}^0 + RT \ln x_2)$$

$$A = \sum_i n_i (A_{i,m}^0 + RT \ln x_i)$$

$$G = H - TS = n_2(H_{1,m}^0 - TS_{2,m}^0) + n_2(H_{2,m}^0 - TS_{2,m}^0) + RT(n_1 \ln x_1 + n_2 \ln x_2)$$

$$\begin{split} G &= H - TS = n_1(H_{1,\mathsf{m}}^0 - TS_{1,\mathsf{m}}^0) + n_2(H_{2,\mathsf{m}}^0 - TS_{2,\mathsf{m}}^0) + RT(n_1 \ln x_1 + n_2 \ln x_2) \\ &= n_1 G_{1,\mathsf{m}}^0 + n_2 G_{2,\mathsf{m}}^0 + RT(n_1 \ln x_1 + n_2 \ln x_2) \\ &= n_1(G_{1,\mathsf{m}}^0 + RT \ln x_1) + n_2(G_{2,\mathsf{m}}^0 + RT \ln x_2) \end{split}$$

$$G = \sum n_i (G_{i,m}^0 + RT \ln x_i)$$

(2) 理想溶相系における, 温度T・圧力Pでの各成分の部分モル量

$$\begin{split} & \overline{V}_{i}(T,P,x_{1},\cdots) = V_{i,\mathrm{m}}^{0}(T,P), \quad \overline{U}_{i}(T,P,x_{1},\cdots) = U_{i,\mathrm{m}}^{0}(T,P), \quad \overline{H}_{i}(T,P,x_{1},\cdots) = H_{i,\mathrm{m}}^{0}(T,P) \\ & \overline{S}_{i}(T,P,x_{1},\cdots) = S_{i,\mathrm{m}}^{0}(T,P) - R \ln x_{i}, \quad \overline{A}_{i}(T,P,x_{1},\cdots) = A_{i,\mathrm{m}}^{0}(T,P) + RT \ln x_{i} \\ & \mu_{i}(T,P,x_{1},\cdots) = G_{i,\mathrm{m}}^{0}(T,P) + RT \ln x_{i} = \mu_{i}^{0}(T,P) + RT \ln x_{i} \end{split}$$

 $V = \sum n_i \overline{V_i}, \quad U = \sum n_i \overline{U_i}, \quad H = \sum n_i \overline{H_i}, \quad S = \sum n_i \overline{S_i}, \quad A = \sum n_i \overline{A_i}, \quad G = \sum n_i \mu_i$

たさし、
$$\mu_i^0(T,P) = \mu_i^0(T,P = 1 \text{atm}) + \int_1^P V_{i,m}^0(T,P) dP$$
 $(d\mu_i^0 = V_{i,m}^0 dP)$

第5回-7

4-4-3 温度T, 全圧Pでの理想気体混合物中の成分iの化学ポテンシャル

(1) 温度T, 全圧Pでの化学ポテンシャルのモル分率 x_i 表示

$$\mu_i(T, P, x_i) = \mu_i^0(T, P) + RT \ln x_i$$
 (1)

(2) 温度T, 全圧Pでの純物質の化学ポテンシャル

$$\begin{split} dG_i^0 &= V_{i,\mathrm{m}}^0(T,P)dP \quad \Rightarrow \quad d\mu_i^0 &= V_{i,\mathrm{m}}^0(T,P)dP \\ & \therefore \, \mu_i^0(T,P) - \mu_i^0(T,P = \mathrm{latm}) = \int \!\!\!\! d\, \mu_i^0 &= \int_1^P V_{i,\mathrm{m}}^0(T,P)\, dP \end{split}$$

理想気体では

$$\therefore \mu_i^0(T, P) = \mu_i^0(T, P = 1 \text{atm}) + \int_1^P V_{i, m}^0(T, P) dP = \mu_i^{\bullet}(T, P = 1 \text{atm}) + \int_1^P \frac{RT}{P} dP$$

$$= \mu_i^{\bullet}(T, P = 1 \text{atm}) + RT \ln(P/1)$$
(2)

(3) 温度T, 全圧Pでの成分i の化学ポテンシャル(3種類)

$$(1)$$
, (2) 式と $Px_i = p_i = n_i RT / V = c_i RT$ より

(a) モル分率: $\mu_i(T, P, x_i) = \mu_i^0(T, P) + RT \ln x_i$ [= $(\mu_i^{\bullet}(T) + RT \ln P) + RT \ln x_i$]

(b) 分圧: $\mu_i(T, p_i) = \mu_i^{\bullet}(T) + RT \ln p_i = \mu_i^{\bullet}(T) + RT \ln c_i RT$

(c) モル濃度: $\mu_i(T, c_i) = (\mu_i^{-\bullet}(T) + RT \ln RT) + RT \ln c_i = \mu_i^{-\bullet}(T) + RT \ln c_i$

<標準状態の温度・圧力依存性を意識せよ-化学平衡>