

第四章主要内容及重点

❖1 均相敞开系统的热力学基本关系式

$$dU_{t} = TdS_{t} - pdV_{t} + \sum_{i}^{N} \left(\frac{\partial U_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{S_{t},V_{t},\{n\}_{\neq i}} dn_{i}$$

$$dH_{t} = TdS_{t} - V_{t}dp + \sum_{i}^{N} \left(\frac{\partial H_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{S_{t},p,\{n\}_{\neq i}} dn_{i}$$

$$dA_{t} = -S_{t}dT - pdV_{t} + \sum_{i}^{N} \left(\frac{\partial A_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{T,V_{t},\{n\}_{\neq i}} dn_{i}$$

$$dG_{t} = -S_{t}dT + V_{t}dp + \sum_{i}^{N} \left(\frac{\partial G_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{T,p,\{n\}_{\neq i}} dn_{i}$$



❖2 化学势的定义

热力学总容量性质U_t, H_t, A_t, G_t在一定条件下对组分摩尔数的偏导数称为化学势,表示为

$$\mu_{i} = \left(\frac{\partial U_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{S_{t},V_{t},\left\{n\right\}_{\neq i}} = \left(\frac{\partial H_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{S_{t},p,\left\{n\right\}_{\neq i}}$$

$$= \left(\frac{\partial A_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{T,V_{t},\left\{n\right\}_{\neq i}} = \left(\frac{\partial G_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{T,p,\left\{n\right\}_{\neq i}}$$

表达了不同条件下热力学性质随组成的变化



* 3* 偏摩尔性质 在T, p, $\{n\}_{\neq i}$ 一定条件下,总容量性质 (M_t) 对于i组分摩尔数 (n_i) 的偏导数统称为偏摩尔性质。数学式为 $\overline{M}_i = \left(\frac{\partial M_t}{\partial n_i}\right)_{T \in \{n\}_{\neq i}}$

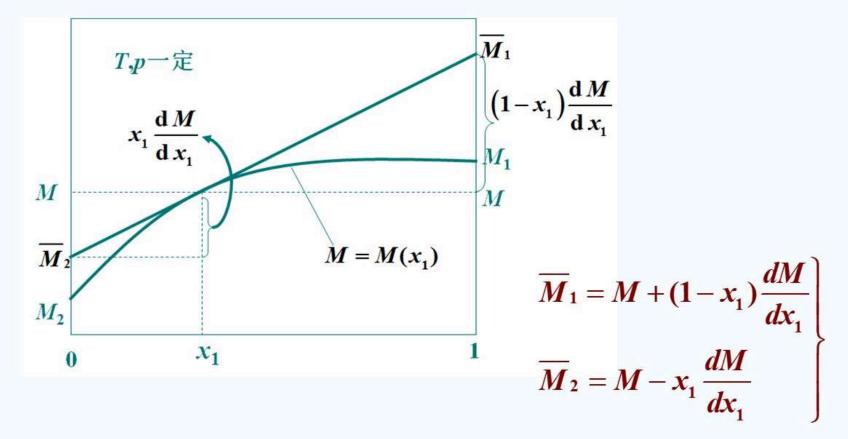
$$(M = V, U, H, S, A, G, C_v, C_v \cdots)$$

保持T,p和 $\{n\}_{\neq i}$ 不变的条件下,在系统中加入极少量的i组分 dn_i ,引起系统的某一容量性质的变化。



4* 摩尔性质与偏摩尔性质的关系

$$M = \sum_{i}^{N} x_{i} \overline{M}_{i}$$
 $\overline{M}_{i} = \left(\frac{\partial M_{t}}{\partial n_{i}}\right)_{T,p,\{n\}\neq i}$





❖ 5* Gibbs-Duhem方程

❖ 恒定T, p下,
$$\left[\sum_{i=1}^{N} x_i d\overline{M}_i = 0\right]_{T,p}$$
, 偏摩尔性

质之间的依赖关系,常用的几种关系:

$$\begin{bmatrix} \sum_{i=1}^{N} y_i \frac{d \ln \varphi_i}{dx_1} = 0 \\ \sum_{i=1}^{N} y_i \frac{d \ln \varphi_i}{dx_1} \end{bmatrix} = 0$$

$$\left[\sum_{i=1}^{N} y_i \frac{d \ln \frac{f_i}{y_i}}{dx_1} = 0\right]_{T,p}$$



※6*混合物中组分逸度和组分逸度系数

组分逸度
$$\begin{cases} d\overline{G}_i = RTd \ln f_i^{\Lambda} & (T - \overline{z}) \\ \lim_{p \to 0} f_i = py_i \end{cases}$$

* 组分逸度系数定义
$$\hat{\varphi}_i = \frac{\hat{f}_i}{py_i}$$

 $\lim_{p \to 0} \hat{\varphi}_i = 1$ $\int_i^{\Lambda} = py_i \hat{\varphi}_i$



❖混合物总逸度与组分逸度之间的关系

$$\ln f = \sum_{i=1}^{N} y_i \ln \frac{f_i}{f_i}; \quad \ln \frac{f}{f_i} = \left(\frac{\partial n \ln f}{\partial n_i}\right)_{T,p,\{n\}_{\neq i}}; \left[\sum y_i d \ln \frac{f}{f_i}}{y_i} = 0\right]_{T,p}$$

❖ 混合物总逸度系数与组分逸度系数之间的关系

$$\ln \varphi = \sum_{i=1}^{N} y_i \ln \varphi_i^{\Lambda} \quad ; \quad \ln \varphi_i^{\Lambda} = \left(\frac{\partial n \ln \varphi}{\partial n_i}\right)_{T,p,\{n\}_{r,i}} ; \left[\sum y_i d \ln \varphi_i^{\Lambda} = 0\right]_{T,p}$$



❖组分逸度、组分逸度系数、偏摩尔吉氏函数、 状态方程的关系

$$\ln \varphi_i^{\Lambda} = \ln \frac{f_i}{py_i} = \frac{\overline{G}_i(T, p, \{y\}) - \overline{G}_i^{ig}(T, p, \{y\})}{RT} = f(T, p, V)$$

7* 非均相系统相平衡准则

$$T^{(1)} = T^{(2)} = \cdots = T^{(M)}$$
 $p^{(1)} = p^{(2)} = \cdots = p^{(M)}$
 $\mu_i^{(1)} = \mu_i^{(2)} = \cdots = \mu_i^{(M)} (i = 1, 2, \dots, N)$

或
$$f_i^{\Lambda^{(1)}} = f_i^{\Lambda^{(2)}} = \cdots = f_i^{\Lambda^{(M)}} (i = 1, 2, \cdots, N)$$



- ※8* 理想溶液与对称归一化活度系数
- *理想溶液中任一组分的逸度服从Lewis-Randall 规则,即($f_i = f_i x_i$)

以理想溶液为参考态,对称归一化活度系数为

理想溶液
$$\gamma_i^{is} = 1$$

$$\gamma_i = \frac{f_i}{f_i^{A}} = \frac{f_i}{f_i x_i}$$
 真实溶液
$$\lim_{x_i \to 1} \gamma_i = 1$$

组分逸度的计算式 $(f_i^{\Lambda^l} = f_i^l x_i \gamma_i)$

能以液态存在的组分常采用对称归一化



- ❖9 理想稀溶液
- ❖ 理想稀溶液组分逸度满足Henry下列关系

$$f_{i}^{Ais^{*}} = H_{i,Solvent} x_{i}$$
 $H_{i,Solvent} = \lim_{x_{i} \to 0} \left(\frac{f_{i}}{x_{i}}\right)$

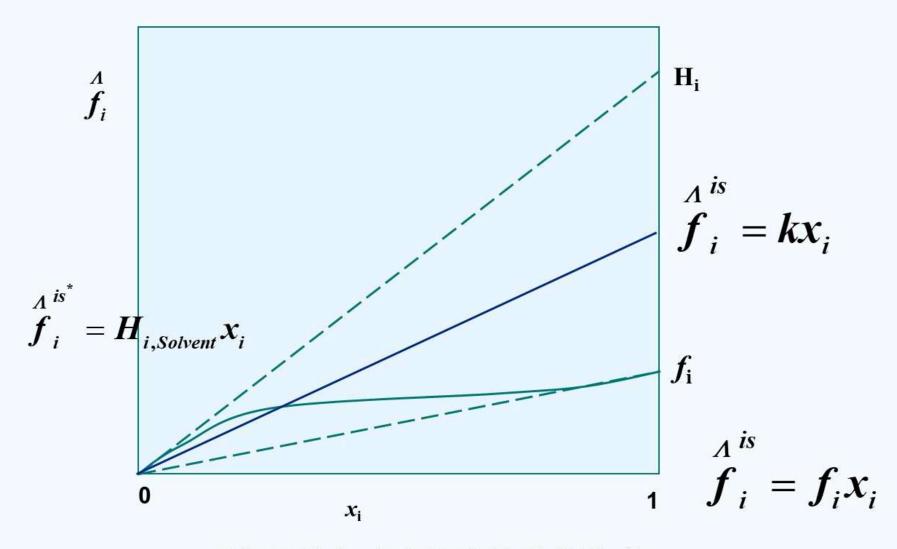
以理想稀溶液为参考态
$$\gamma_i^* = \frac{f_i}{H_{i,Solvent} x_i}$$

理想稀溶液 $\gamma_i^* = 1$ 真实溶液 $\lim_{x \to 0} \gamma_i^* = 1$

组分逸度的计算 $f_i^l = H_{i,Solvent} x_i \gamma_i^*$

不能以液态存在的组分常采用不对称归一化





理想溶液与真实溶液的组分逸度



❖10超额函数的定义

将真实溶液与理想溶液的摩尔性质之差定义 为超额性质,

$$M^E=M-M^{is}$$
 $(M=V,U,H,S,A,G,C_V,C_p,\cdots)$ 可与偏离函数作比较

*超额吉氏函数是真实溶液与(理想)溶液的(摩尔吉氏)函数的差值,数学式为($G^E=G-G^{is}$)。



* 11* 超额吉氏函数与活度系数的关系

对称归一化活度系数

$$G^{E}/RT = \sum_{i}^{N} x_{i} \ln \gamma_{i} \qquad \ln \gamma_{i} = \left[\frac{\partial (nG^{E}/RT)}{\partial n_{i}} \right]_{T,p,\{n\}_{\neq i}}$$

不对称归一化活度系数

$$G^{E^*}/RT = \sum_{i}^{N} x_i \ln \gamma_i^* \qquad \ln \gamma_i^* = \left[\frac{\partial (nG^{E^*}/RT)}{\partial n_i}\right]_{T,p,\{n\}_{\neq i}}$$

由 $G^{E}(T,\{x\})$ 的解析式 $\rightarrow \ln \gamma_{i}$

$$\rightarrow \ln \gamma^* \rightarrow G^{E^*}/RT$$



- 4 12 溶液分类
- ❖理想溶液, γ_i ()1, G^E ()0
- * 正偏差溶液, γ_i ()1, G^E ()0
- ❖ 负偏差溶液, γ_i()1, G^E()0

理想溶液, $\gamma_i = 1$, $G^E = 0$

正偏差溶液, $\gamma_i > 1$, $G^E > 0$

负偏差溶液, $\gamma_i \prec 1$, $G^E \prec 0$



- ❖13*常用活度系数模型方程
- ❖ 经典模型方程: (Margules方程、van Laar方程)
- ❖ 局部组成模型方程 (Wilson方程、NRTL方程)
- ❖ 基团溶液模型方程(UNIFAC方程、ASOG方程)