## 第5章 化学平衡

## 思考题解答

1. 试写出  $K^{\circ}$ 、  $K_{p}$ 、  $K_{c}$ 、  $K_{x}$ 、  $K_{f}$  、  $K_{a}$  的定义式。对实际气体反应,在  $K^{\circ}$ 、  $K_{f}$  、  $K_{p}$ 中,哪些只是温度的函数?哪些还与压力有关?对理想气体反应,情况又怎样?对液态和固态混合物中的反应,在  $K^{\circ}$ 、  $K_{a}$ 、  $K_{x}$ 中,哪些只是温度的函数?哪些还与压力有关?哪些还与组成有关?对理想混合物中的反应,情况又怎样?

解: 
$$K^{e} \stackrel{\text{def}}{=} \exp\left[-\sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \mu_{\mathbf{B}}^{e} / RT\right]$$

$$\mathbb{Z}$$

$$K^{e} \stackrel{\text{def}}{=} \prod_{\mathbf{B}} (\lambda_{\mathbf{B}}^{e})^{-\nu_{\mathbf{B}}}, \quad \lambda_{\mathbf{B}}^{e} = \exp\left[\mu_{\mathbf{B}}^{e} / (RT)\right]$$

$$K_{p} \stackrel{\text{def}}{=} \prod_{\mathbf{B}} (p y_{\mathbf{B}}^{eq})^{\nu_{\mathbf{B}}}$$

$$K_{c} \stackrel{\text{def}}{=} \prod_{\mathbf{B}} (c_{\mathbf{B}}^{eq})^{\nu_{\mathbf{B}}}$$

$$K_{x} \stackrel{\text{def}}{=} \prod_{\mathbf{B}} (x_{\mathbf{B}}^{eq})^{\nu_{\mathbf{B}}}$$

$$K_{f} \stackrel{\text{def}}{=} \prod_{\mathbf{B}} (f_{\mathbf{B}}^{eq})^{\nu_{\mathbf{B}}}$$

$$K_{a} \stackrel{\text{def}}{=} \prod_{\mathbf{B}} (a_{\mathbf{B}}^{eq})^{\nu_{\mathbf{B}}}$$

实际气体反应:  $K^{\circ}$ 、 $K_{f}$ 仅是温度的函数;  $K_{p}$ 还与压力及组成有 关。

理想气体反应:  $K^{\circ} \setminus K_{f} \setminus K_{g}$  仅是温度的函数。

液态或固态混合物中的反应:  $K^{\circ}$ 仅是温度的函数; 严格地说  $K_a$  还与压力有关,  $K_a$  还与压力及组成有关。

理想混合物中的反应:  $K^{\circ}$ 仅是温度的函数; 严格地说, $K_a \times K_x$  还与压力有关。

2. 什么是固体物质的分解压力和分解温度?它们与纯液体的饱和蒸气压及正常沸点有何类似之处?HgO(s)的分解反应为

$$2 \operatorname{HgO}(s) = 2 \operatorname{Hg}(1) + O_{2}$$

己知 25℃时 HgO (s) 的  $\Delta_{\rm f} G_{\rm m}^{\rm e} = -58.539 \, {\rm kJ \cdot mol^{-1}}$ ,求它在 25℃的分解压力。

解:固体物质在恒温下分解产生气态物质,达到平衡时气态产物的 压力即为该固体物质在此温度下的分解压力。分解压力为 101325 Pa 时 的温度,称为该固体物质的分解温度。

固体物质的分解压力与纯液体的饱和蒸气压有类似之处,它们均决定于温度,并随温度升高而增大。对分解压力p来说,随温度变化的关系可用平衡常数随温度的变化式(5-102)  $\ln\{p\}=-\Delta_r H_m^e/RT+C$ 来描述,分解压力就是一种平衡常数;对纯液体的蒸气压 $p^*$ 来说,随温度变化的关系式可用克拉佩龙–克劳修斯方程导得的式(2-134)  $\ln\{p^*\}=-\Delta_{vap}H_m^e/RT+C$ 来描述;可见两式非常相似,只是前者用摩尔反应焓,后者用摩尔蒸发焓。固体物质的分解温度则与纯液体的正常沸点类似,是平衡压力为 101325 Pa 时的温度。

$$\begin{aligned} 2 \text{HgO (s)} &= 2 \text{Hg (l)} + \text{O}_2(\text{g}) \\ \Delta_{\text{r}} G_{\text{m}}^{\text{e}} \left(298.15 \,\text{K}\right) &= -2 \Delta_{\text{f}} G_{\text{m}}^{\text{e}} \left(\text{HgO,} 298.15 \,\text{K}\right) \\ &= -2 \times (-58.539) \,\text{kJ} \cdot \text{mol}^{-1} = 117.078 \,\text{kJ} \cdot \text{mol}^{-1} \\ \Delta_{\text{r}} G_{\text{m}}^{\text{e}} &= -RT \, \ln K^{\text{e}} = -RT \, \ln \left(p_{\text{O}_2}^{\text{eq}} \middle/ p^{\text{e}}\right) \\ \ln \left(\frac{p_{\text{O}_2}^{\text{eq}}}{p^{\text{e}}}\right) &= -\frac{\Delta_{\text{r}} G_{\text{m}}^{\text{e}}}{RT} = -\frac{117.078 \times 10^3}{8.3145 \times 298.15} = -47.229 \end{aligned}$$

$$p_{O_2}^{\text{eq}} / p^{\text{e}} = 3.08 \times 10^{-21}$$
  
 $p_{O_2}^{\text{eq}} = 3.08 \times 10^{-21} \times 100 \text{ kPa} = 3.08 \times 10^{-19} \text{ kPa}$ 

3. 25℃时反应

$$N_2O_4(g) = 2NO_2(g)$$

其  $K^{\circ}$  = 0.148。在同温度下容器内  $N_{2}O_{4}$  的分压为 200 kPa,  $NO_{2}$  的分压 为 50 kPa, 设为理想气体,问反应向什么方向进行。

解: 
$$K_p = K^{\circ} \cdot (p^{\circ})^{\Sigma_B \nu_B} = 0.148 \times 10^5 \,\text{Pa} = 14.8 \,\text{kPa}$$
  
$$J_p = \left(50^2 / 200\right) \,\text{kPa} = 12.5 \,\text{kPa}$$

由于 $K_p > J_p$ , 所以反应正向进行。

4. 某气相反应

$$dD + eE = gG + rR$$

在一带有活塞的气缸中进行。当温度恒定时,发现随着外压的升高,平衡转化率增大;当外压恒定时,发现随着温度升高,平衡转化率减小。问该反应的特征是什么。

- ① 吸热反应,(g+r) > (d+e) ② 吸热反应,(g+r) < (d+e)
  - ③ 放热反应,(g+r) > (d+e) ④ 放热反应,(g+r) < (d+e)

解: ④。

- 5. 在总压和温度不变时,往下列已达平衡的反应系统中加入惰性 气体,能使平衡向右移动的是哪几个。
  - ①  $NH_4HCO_3(s) = NH_3(g) + H_2O(g) + CO_2(g)$
  - ②  $H_2(g) + \frac{1}{2}O_2(g) = H_2O(g)$ 
    - ③  $CO(g) + H_2O(g) = CO_2(g) + H_2(g)$
    - (4)  $PCl_5(g) = PCl_3(g) + Cl_2(g)$

解: ①, ④。

6. 已知反应

$$\alpha - HgS = \beta - HgS$$

其 $\Delta_{\rm r}G_{\rm m}^{\rm e}$  = (980 −1.456T/K)J·mol<sup>-1</sup>,问 100℃和 100 kPa 下何者是稳定的晶型?转变温度是多少?

解: 
$$\Delta_{\rm r} G_{\rm m}^{\,\theta} = [980 - 1.456 \times (100 + 273.15)] \,\mathrm{J} \cdot \mathrm{mol}^{-1}$$
  
= 437  $\,\mathrm{J} \cdot \mathrm{mol}^{-1} > 0$ 

因此 $\alpha$ -HgS 是稳定的晶体。

$$\Delta_{\rm r}G_{\rm m}^{\rm e}=0$$
,即 980  $-1.456T/{\rm K}=0$ ,  $T=673~{\rm K}$  因此转变温度为 673  ${\rm K}$ 。

7. 试由表列数据判断 55℃下蒸发硫酸钙饱和溶液时析出的固体是什么。已知石膏分解反应为

$$CaSO_4 \cdot 2H_2O(s) = CaSO_4(s) + 2H_2O(g)$$

石膏的分解压力和纯水的饱和蒸气压数据如表。设硫酸钙饱和溶液的蒸 气压即为纯水的饱和蒸气压。

温度/℃	50	55	60	65
石膏分解压力/kPa	10.7	14.5	19.9	27.2
水饱和蒸气压/kPa	12.3	15.7	19.9	25.1

解: 
$$J=(15.7/100)^2$$
,  $K^{\circ}=(14.5/100)^2$ ,  $J>K^{\circ}$  所以析出  $CaSO_4\cdot 2H_2O$  (s)。

8. 已知反应  $0 = \sum_{\rm B} \nu_{\rm B} {\rm B}$  的  $\Delta_{\rm r} C_{\rm p,m}^{\circ}$  与 T 的函数关系式,且知  $\Delta_{\rm r} H_{\rm m}^{\circ} (298.15 {\rm K})$  及  $K^{\circ} (298.15 {\rm K})$  。 为计算 500 ℃ 时的标准平衡常数  $K^{\circ} (773.15 {\rm K})$ ,有三人用了三种方法,试问哪一种方法是正确的。为什么?

①直接用下式计算

$$\ln \frac{K^{\text{e}}(773.15\text{K})}{K^{\text{e}}(298.15\text{K})} = -\frac{\Delta_{\text{r}}H_{\text{m}}^{\text{e}}(298.15\text{K})}{R} \left(\frac{1}{773.15\text{K}} - \frac{1}{298.15\text{K}}\right)$$

②先算出 $\Delta_r H_m^e$ (773.15K), 然后用下式计算

$$\ln \frac{K^{\text{o}}(773.15\text{K})}{K^{\text{o}}(298.15\text{K})} = -\frac{\Delta_{\text{r}} H_{\text{m}}^{\text{o}}(773.15\text{K})}{R} \left(\frac{1}{773.15\text{K}} - \frac{1}{298.15\text{K}}\right)$$

③先求出 $\Delta_r H_m^e(T)$ 与T的关系式,再代入下式进行积分

$$d\ln K^{\Theta} / dT = \Delta_{r} H_{m}^{\Theta}(T) / RT^{2}$$

**解**:第三种方法是正确的。因为该反应的 $\Delta_{\mathbf{r}}C_{p,\mathbf{m}}^{\bullet}$ 是温度的函数,故 $\Delta_{\mathbf{r}}H_{\mathbf{m}}^{\bullet}$ 也是温度的函数,不能用第一种或第二种方法计算 $K^{\bullet}$ 。

9. 以甲烷为原料,甲建议按反应

$$CH_4(g) + \frac{1}{2}O_2(g) = CH_3OH(g)$$

制成甲醇。乙认为乙醇的用途比甲醇广,建议按反应

$$2CH_4(g) + H_2O(g) = C_2H_5OH(g) + 2H_2(g)$$

制成乙醇。试问哪个方案合理,为什么?假定反应都在 298.15 K、标准状态下进行。所需  $\Delta_{\epsilon}H_{m}^{*}(298.15 \text{ K})$  和  $S_{m}^{*}(298.15 \text{ K})$  数据可查附录。

解: 
$$CH_4(g) + 1/2O_2(g) = CH_3OH(g)$$

$$\Delta_r H_m^{\theta} = \left[-200.66 - \left(-74.81\right)\right] kJ \cdot mol^{-1}$$

$$= -125.85 kJ \cdot mol^{-1}$$

$$\Delta_r S_m^{\theta} = \left(239.81 - 186.264 - 0.5 \times 205.138\right) J \cdot K^{-1} \cdot mol^{-1}$$

$$= -49.02 J \cdot K^{-1} \cdot mol^{-1}$$

$$\Delta_r G_m^{\theta} = \left[-125.85 - 298.15 \times \left(-49.02\right) \times 10^{-3}\right] kJ \cdot mol^{-1}$$

$$= -111.23 kJ \cdot mol^{-1}$$

$$2CH_4(g) + H_2O(g) = C_2H_5OH(g) + 2H_2(g)$$

$$\Delta_r H_m^{\theta} = \left[-235.10 - 2 \times \left(-74.81\right) - \left(-241.818\right)\right] kJ \cdot mol^{-1}$$

$$= 156.34 kJ \cdot mol^{-1}$$

$$\Delta_r S_m^{\theta} = \left[282.70 + 2 \times 130.684 - 2 \times 186.264 - 188.825\right] J \cdot K^{-1} \cdot mol^{-1}$$

$$= -17.29 J \cdot K^{-1} \cdot mol^{-1}$$

$$\Delta_r G_m^{\theta} = \left[156.34 - 298.15 \times \left(-17.29\right) \times 10^{-3}\right] kJ \cdot mol^{-1}$$

$$= 161.50 kJ \cdot mol^{-1}$$

可见甲的方案 $\Delta_{r}G_{m}^{e}<0$ ,乙的方案 $\Delta_{r}G_{m}^{e}>0$ ,所以甲的方案合理。

10. 如果压力很高,试证明对于液态或固态混合物中的化学反应, $K^{\circ}$ 与 $K_x$ 和 $K_a$ 的关系应为:

$$K^{\circ} = K_x \exp \left\{ \sum_{\mathbf{B}} v_{\mathbf{B}} \int_{p^{\circ}}^{p} \left[ V_{\mathbf{B}}^{*}(\mathbf{l}, \mathbf{s}) / (RT) \right] dp \right\}$$
 (理想混合物)

$$K^{e} = K_{a} \exp \left\{ \sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \int_{p^{e}}^{p} \left[ V_{\mathbf{B}}^{*}(\mathbf{l}, \mathbf{s}) / (RT) \right] dp \right\}$$
 (实际混合物)

证:对于液态或固态混合物中的化学反应,当达到化学平衡时

$$\sum_{\mathbf{R}} V_{\mathbf{B}} \mu_{\mathbf{B}} = 0 \tag{1}$$

对于实际混合物

$$\mu_{\rm B} = \mu_{\rm B}^* + RT \ln a_{\rm B}$$

在压力很高时

$$\mu_{\rm B}^* = \mu_{\rm B}^{\rm e}({\rm l,s}) + \int_{p^*}^{p} V_{\rm B}^*({\rm l,s}) \, {\rm d}p$$

$$\mu_{\rm B} = \mu_{\rm B}^{\,\circ}(1,{\rm s}) + \int_{p^{\,\circ}}^{p} V_{\rm B}^{\,\ast}(1,{\rm s}) \,\mathrm{d}p + RT \ln a_{\rm B}$$
 (2)

将式(2)代入式(1)中

$$\begin{split} \sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \mu_{\mathbf{B}} &= \sum_{\mathbf{B}} \bigg[ \nu_{\mathbf{B}} \mu_{\mathbf{B}}^{\mathbf{e}}(\mathbf{1}, \mathbf{s}) + \nu_{\mathbf{B}} \int_{p^{\mathbf{e}}}^{p} V_{\mathbf{B}}^{*}(\mathbf{1}, \mathbf{s}) \, \mathrm{d}p + \nu_{\mathbf{B}} RT \ln a_{\mathbf{B}}^{\mathrm{eq}} \bigg] \\ &= -RT \ln K^{\mathbf{e}} + \sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \int_{p^{\mathbf{e}}}^{p} V_{\mathbf{B}}^{*}(\mathbf{1}, \mathbf{s}) \, \mathrm{d}p + RT \ln \bigg[ \prod_{\mathbf{B}} (a_{\mathbf{B}}^{\mathrm{eq}})^{\nu_{\mathbf{B}}} \bigg] \\ &= 0 \end{split}$$

$$\dot{\cdot} \qquad K^{\circ} = \prod_{\mathbf{B}} (a_{\mathbf{B}}^{\operatorname{eq}})^{\nu_{\mathbf{B}}} \times \exp \left\{ \sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \int_{p^{\circ}}^{p} \left[ V_{\mathbf{B}}^{*}(\mathbf{l}, \mathbf{s}) / RT \right] dp \right\}$$

$$= K_{a} \exp \left\{ \sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \int_{p^{\circ}}^{p} \left[ V_{\mathbf{B}}^{*}(\mathbf{l}, \mathbf{s}) / (RT) \right] dp \right\} \tag{3}$$

对于理想混合物,  $\gamma_{\rm B}=1$ ,  $K_{\gamma}=1$ ,  $K_{a}=K_{x}$ 

在此条件下,式(3)变为

$$K^{e} = K_{x} \exp \left\{ \sum_{\mathbf{B}} v_{\mathbf{B}} \int_{p^{e}}^{p} \left[ V_{\mathbf{B}}^{*}(\mathbf{l}, \mathbf{s}) / (RT) \right] dp \right\}$$

11. 如果压力很高,试证明对于有纯液体或纯固体参加的多相化学反应, $K^*$ 与 $K_f$ 的关系应为:

$$K^{\Theta} = K_f \left( p^{\Theta} \right)^{-\sum_{\mathsf{B}(s|\mathsf{E})} V_{\mathsf{B}}} \cdot \exp \left\{ v_{\mathsf{E}} \int_{n^{\mathsf{B}}}^{p} \left[ V_{\mathsf{E}}^{*} (\mathsf{l}, \mathsf{s}) / (RT) \right] dp \right\}$$

证: 有纯液体或纯固体参加的多相化学反应

$$0 = \sum_{\mathbf{B}} v_{\mathbf{B}} \mathbf{B} = -d\mathbf{D}(\mathbf{g}) - e\mathbf{E}(\mathbf{l}, \mathbf{s}) - \dots + g\mathbf{G}(\mathbf{g}) + r\mathbf{R}(\mathbf{g}) + \dots$$

达到化学平衡时

$$\sum_{\mathbf{R}} V_{\mathbf{B}} \mu_{\mathbf{B}} = 0 \tag{1}$$

气相组分的化学势

$$\mu_{\rm B} = \mu_{\rm B}^{\theta}(g) + RT \ln(f_{\rm B}/p^{\theta}) \tag{2}$$

压力很高时,纯组分 E 的化学势

$$\mu_{\rm E}^* = \mu_{\rm E}^{\Theta}(1, s) + \int_{p^*}^{p} V_{\rm E}^*(1, s) \, \mathrm{d}p \tag{3}$$

将式(2)、式(3)代入式(1)中

$$\begin{split} \sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \mu_{\mathbf{B}} &= \sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \mu_{\mathbf{B}}^{\mathbf{e}} + \nu_{\mathbf{E}} \int_{p^{\bullet}}^{p} V_{\mathbf{E}}^{*}(\mathbf{l}, \mathbf{s}) \, \mathrm{d}p + \sum_{\mathbf{B}(\neq \mathbf{E})} \nu_{\mathbf{B}} R T \ln(f_{\mathbf{B}}^{\, \mathrm{eq}} / p^{\bullet}) \\ &= -R T \ln K^{\, \mathrm{e}} + \sum_{\mathbf{B}(\neq \mathbf{E})} R T \ln(f_{\mathbf{B}}^{\, \mathrm{eq}} / p^{\bullet})^{\nu_{\mathbf{B}}} + \nu_{\mathbf{E}} \int_{p^{\bullet}}^{p} V_{\mathbf{E}}^{*}(\mathbf{l}, \mathbf{s}) \, \mathrm{d}p \\ &= 0 \end{split}$$

将上式进行整理得

$$K^{\Theta} = K_f(p^{\Theta})^{-\sum V_{\mathrm{B}}} \exp \left\{ V_{\mathrm{E}} \int_{p^{\Theta}}^{p} \left[ V_{\mathrm{E}}^*(\mathrm{l}, \mathrm{s}) / (RT) \right] \mathrm{d}p \right\}$$

12. 对于理想气体化学反应,已知 T、p 和 K°,试证明在一定初始

条件 $n_{\rm B}(0)$ 时, 吉氏函数随反应进度 $\xi$ 的变化如下式所示:

$$\begin{split} \Delta G &= -\xi \, RT \, \ln\!K^{\,\circ} + \xi \, (\sum_{\rm B} \nu_{\rm B}) RT \, \ln\!\left(p \middle/ p^{\,\circ}\right) \\ &+ \sum_{\rm B} \left\{ [n_{\rm B}(0) + \nu_{\rm B} \xi] RT \, \ln\!\frac{n_{\rm B}(0) + \nu_{\rm B} \xi}{\sum_{\rm B'} [n_{\rm B'}(0) + \nu_{\rm B} \xi]} - n_{\rm B}(0) RT \, \ln\!\frac{n_{\rm B}(0)}{\sum_{\rm B'} n_{\rm B'}(0)} \right\} \end{split}$$

证:

$$\begin{split} G(\xi) &= \sum_{\mathbf{B}} n_{\mathbf{B}}(\xi) \mu_{\mathbf{B}}(\xi) \\ &= \sum_{\mathbf{B}} \left[ n_{\mathbf{B}}(0) + \nu_{\mathbf{B}} \xi \right] \left\{ \mu_{\mathbf{B}}^{\bullet}(\mathbf{g}) + RT \ln[p y_{\mathbf{B}}(\xi) / p^{\bullet}] \right\} \\ &= \sum_{\mathbf{B}} \left[ n_{\mathbf{B}}(0) + \nu_{\mathbf{B}} \xi \right] \left[ \mu_{\mathbf{B}}^{\bullet}(\mathbf{g}) + RT \ln(p / p^{\bullet}) + RT \ln y_{\mathbf{B}}(\xi) \right] \\ G(0) &= \sum_{\mathbf{B}} n_{\mathbf{B}}(0) \mu_{\mathbf{B}}(0) \\ &= \sum_{\mathbf{B}} n_{\mathbf{B}}(0) \left\{ \mu_{\mathbf{B}}(\mathbf{g}) + RT \ln[p y_{\mathbf{B}}(0) / p^{\bullet}] \right\} \\ &= \sum_{\mathbf{B}} n_{\mathbf{B}}(0) \left[ \mu_{\mathbf{B}}^{\bullet}(\mathbf{g}) + RT \ln(p / p^{\bullet}) + RT \ln y_{\mathbf{B}}(0) \right] \end{split}$$

$$\begin{split} \Delta G &= G(\xi) - G(0) \\ &= \xi \sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}} \mu_{\mathbf{B}}^{e}(\mathbf{g}) + \xi (\sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}}) RT \ln(p/p^{e}) \\ &+ \sum_{\mathbf{B}} \left\{ [n_{\mathbf{B}}(0) + \nu_{\mathbf{B}} \xi] RT \ln y_{\mathbf{B}}(\xi) - n_{\mathbf{B}}(0) RT \ln y_{\mathbf{B}}(0) \right\} \\ &= -\xi RT \ln K^{e} + \xi (\sum_{\mathbf{B}} \nu_{\mathbf{B}}) RT \ln(p/p^{e}) \\ &+ \sum_{\mathbf{B}} \left\{ [n_{\mathbf{B}}(0) + \nu_{\mathbf{B}} \xi] RT \ln \frac{n_{\mathbf{B}}(0) + \nu_{\mathbf{B}} \xi}{\sum_{\mathbf{B}'} [n_{\mathbf{B}'}(0) + \nu_{\mathbf{B}} \xi]} - n_{\mathbf{B}}(0) RT \ln \frac{n_{\mathbf{B}}(0)}{\sum_{\mathbf{B}'} n_{\mathbf{B}'}(0)} \right\} \end{split}$$