

高等学校教学参考书

# 无机化学 教学笔谈

WU JI HUA XUE JIAO XUE BI TAN

袁万钟 隋亮 编

高等教育出版社

高等学校教学参考书

# 无机化学教学笔谈

袁万钟 隋亮 编

高等教育出版社

## 内 容 提 要

本书是为配合大连理工大学编《无机化学》第三版而编写教学参考书。全书分三部分：第一部分为无机化学选题，共 56 篇，其中许多内容是多年来教学中存在的疑难或易混淆的问题，该书给予适当的解释或澄清，有些内容则属于拓宽加深或反映近代无机化学的成就；第二部分为教材分析，概述了教材的整体布局并逐章说明教材的编写意图；第三部分为教学法探讨。本书是编者长期从事教学的经验积累和总结，对教师理解掌握教材，引导学生思考和深入钻研均有裨益。

本书作为无机化学教学参考书，可供教师教学和学生学习时参考。

高等学校教学参考书

无机化学教学笔谈

袁万钟 隋 亮 编

\*

高等教育出版社出版

新华书店总店北京科技发行所发行

人民教育出版社印刷厂印装

\*

开本：850×1168 1/32 印张 7 字数 160,000

1991 年 5 月第 1 版 1991 年 5 月第 1 次印刷

印数 0001—1,945

ISBN 7-04-003234-1/O·986

定价 3.10 元

## 前　　言

大连理工大学(原大连工学院)无机化学教研室于1978年编写了《无机化学》第一版。该书于1982年修订后出第二版,1989年修订后出第三版。按计划与修订第三版配套出版的,除《无机化学实验》外,另有一本教学指导书,本书就是为此而编。因编者见陋识浅,只想借此机会,与广大读者就无机化学教与学诸问题,无拘束地叙谈一二,故以《无机化学教学笔谈》名此书。

本书共分三部分:第一部分为无机化学选题,共56篇,或是各章节的背景材料,或是某些专题的管见。第二部分为教材分析,在概述教材整体布局之后,逐章说明教材的编写意图。第三部分为教学法探讨,仅就各单元的若干重点问题,提出一些看法,对于用好教材,提高教学效果,或可作为一得之见,供读者参考。

本书初稿曾由华东化工学院朱裕贞教授审阅,谨此致谢。

衷心欢迎读者来信指正,提出宝贵意见,为提高无机化学教学质量,共同切磋。

编　　者  
于大连理工大学 化学系  
1990年2月

# 目 录

## 第一部分 无机化学选题

|   |    |
|---|----|
| 1. 水的三相点不是水的冰点.....   | 1  |
| 2. 溶质的挥发性是否影响冰点下降? .....                                    | 3  |
| 3. 温度对相变化和化学变化的影响.....                                      | 4  |
| 4. 一个生产实例中的热化学.....   | 8  |
| 5. 关于反应进度和反应速率.....   | 9  |
| 6. 质量作用定律、反应级数和反应分子数.....                                   | 12 |
| 7. 非基元反应的表观活化能和小于零的活化能.....                                 | 14 |
| 8. $\Delta G^\circ$ 一般不能用来判断化学反应进行的方向.....                  | 16 |
| 9. 稀释定律与强弱电解质.....  | 18 |
| 10. 硫化氢的第二级离解常数.....  | 21 |
| 11. 怎样判断水解产物.....   | 24 |
| 12. 弱电解质溶液中的分配关系.....                                       | 26 |
| 13. 配位平衡组成的近似计算和精确计算.....                                   | 33 |
| 14. 焓变与熵变对配位反应的贡献.....                                      | 35 |
| 15. 为什么难溶电解质的溶度积与稳定常数两者不是倒数关系? .....                        | 37 |
| 16. 多重离子平衡计算中的近似求解和精确求解.....                                | 39 |
| 17. 关于氧化态的几点讨论.....   | 41 |
| 18. 同一个氧化还原反应只有一个 $E^\circ$ 值或一个 $\Delta G^\circ$ 值吗? ..... | 43 |
| 19. 化学振荡反应.....   | 45 |
| 20. 关于波函数径向部分的几种图形.....                                     | 49 |

|   |     |
|---|-----|
| 21. $\text{H}_2\text{O}$ 分子的杂化轨道夹角.....   | 52  |
| 22. 关于周期表的分区和锕系元素命名的几个问题.....   | 53  |
| 23. 电负性的几种标度.....   | 55  |
| 24. 电离能与半满效应.....   | 60  |
| 25. $\text{H}_2$ 的 $\Delta U_{e1}$ , $\Delta U_0$ , $\Delta U_{(298\text{K})}$ 和 $\Delta H_{(298\text{K})}$ ..... | 63  |
| 26. 关于分子轨道的几种符号.....  | 66  |
| 27. $\text{N}_2$ 和 $\text{CO}$ 的分子轨道.....   | 68  |
| 28. 从偶极矩和极化率计算同类分子间的作用能.....  | 75  |
| 29. 常见的含氢键的化合物.....   | 80  |
| 30. 离子极化对化合物的结构和性质的影响.....  | 83  |
| 31. 确定离子半径的几种方法.....  | 88  |
| 32. $\text{AB}$ 型离子化合物中半径比和离子堆积的关系.....   | 93  |
| 33. 物质的磁性、磁化率和磁矩.....   | 97  |
| 34. 晶体场稳定化能对配合物的稳定性的影响不大.....   | 100 |
| 35. 从 $\text{Ca}^{2+}$ 到 $\text{Zn}^{2+}$ 的水合热和晶体场稳定化能.....   | 101 |
| 36. VSEPR 理论与过渡元素配合物的构型 .....   | 102 |
| 37. 关于 $\text{Xe}$ 的氟化物的结构.....   | 106 |
| 38. 水合质子生成焓的绝对值.....  | 108 |
| 39. 碱金属卤化物的溶解度与离子半径的关系.....   | 111 |
| 40. 碱土金属氟化物 $\text{MF}_2$ 的构型大多是V形的.....  | 115 |
| 41. $p$ 区同族元素性质的递变.....   | 116 |
| 42. 棕色环和亚硝酰配合物.....   | 121 |
| 43. $\text{AO}_4^+$ 型含氧酸根离子中的 $\pi$ 键.....  | 123 |
| 44. 臭氧层和“臭氧洞”.....  | 124 |
| 45. 氟元素的反常性从何而来? .....  | 127 |
| 46. 卤素单质在水中歧化时的pH值.....   | 135 |
| 47. 碘化氢的合成反应是几分子反应? .....   | 137 |

|  |     |
|--|-----|
| 48. $I_3^-$ 和 $I_5^-$ 离子的构型 .....                | 140 |
| 49. Cr(VI)在溶液中以何种形式存在? .....                     | 141 |
| 50. 从 $BaCrO_4$ 的 $K_{sp}$ 看铬酸钡法处理含铬废水 .....     | 145 |
| 51. 含铬废水处理中含铬铁氧体的结构和组成 .....                     | 148 |
| 52. Gibbs 函数-氧化态图及其应用 .....                      | 150 |
| 53. $Ag(NH_3)_2^+$ 中的 $Ag^+$ 是 $sp$ 杂化成键吗? ..... | 155 |
| 54. 几种新型无机材料 .....                               | 156 |
| 55. 人体内的化学元素 .....                               | 160 |
| 56. 镧系元素 $\varphi^\circ(Ln^{3+}/Ln)$ 的变化规律 ..... | 166 |

## 第二部分 教材分析

|                         |     |
|-------------------------|-----|
| 第一章 物质的状态和变化 .....      | 173 |
| 第二章 化学反应速率和化学平衡 .....   | 174 |
| 第三章 酸碱反应 .....          | 176 |
| 第四章 沉淀反应 .....          | 178 |
| 第五章 氧化还原反应 .....        | 179 |
| 第六章 原子结构和元素周期律 .....    | 180 |
| 第七章 分子结构 .....          | 182 |
| 第八章 晶体结构 .....          | 184 |
| 第九章 配合物的结构 .....        | 186 |
| 第十章 氢 希有气体 .....        | 188 |
| 第十一章 $s$ 区元素 .....      | 189 |
| 第十二章 $p$ 区元素(一) .....   | 190 |
| 第十三章 $p$ 区元素(二) .....   | 192 |
| * 第十四章 $d$ 区元素(一) ..... | 194 |
| 第十五章 $d$ 区元素(二) .....   | 196 |
| 第十六章 $f$ 区元素 .....      | 197 |

### **第三部分 教学法探讨**

#### **第一单元 化学反应原理(教材第一到第五章)**

|                     |            |
|---------------------|------------|
| <b>一、学会思考</b> ..... | <b>199</b> |
| <b>二、培养自学</b> ..... | <b>201</b> |
| <b>三、正确理解</b> ..... | <b>201</b> |
| <b>四、综合运用</b> ..... | <b>204</b> |

#### **第二单元 物质结构理论(教材第六到第九章)**

|                     |            |
|---------------------|------------|
| <b>一、学会思考</b> ..... | <b>205</b> |
| <b>二、培养自学</b> ..... | <b>206</b> |
| <b>三、正确理解</b> ..... | <b>206</b> |
| <b>四、综合运用</b> ..... | <b>208</b> |

#### **第三单元 元素化学知识(教材第十到第十六章)**

|                     |            |
|---------------------|------------|
| <b>一、学会思考</b> ..... | <b>210</b> |
| <b>二、培养自学</b> ..... | <b>210</b> |
| <b>三、正确理解</b> ..... | <b>211</b> |
| <b>四、综合运用</b> ..... | <b>212</b> |

# 第一部分 无机化学选题

(依《无机化学》第三版教材顺序安排)

## 1. 水的三相点不是水的冰点

水的三相点温度在决定国际温标上是一个重要的数据。三相点和冰点并不相同，不能混为一谈。冰点是在空气压力为 101325 Pa 时饱和着空气的水与冰的平衡温度，即 0 °C(273.15K)。三相点则是纯水(不溶有其他物质，也不与空气接触)系统中，气、液、固三相共存时的平衡温度。这时的平衡压力为 610.1Pa(4.576 毫米汞柱)，温度为 273.16K(0.0099°C)。

液面压力的改变导致固液两相平衡温度的改变。以 1 molH<sub>2</sub>O 为例，在 273.16K 时 1mol 冰融化为 1molH<sub>2</sub>O(l) 所吸收的热量为 6002J·mol<sup>-1</sup>，此时

冰的体积： $V_* = 19.652 \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 19.652 \times 10^{-6} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$

水的体积： $V_* = 18.018 \text{cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} = 18.018 \times 10^{-6} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$

$$\Delta V = (18.018 - 19.652) \times 10^{-6} = -1.634 \times 10^{-6} \text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$$

依 Clausius-Clapeyron 方程：

$$\frac{dp}{dT} = \frac{\Delta H_{\text{相变}}}{T \Delta V} \approx \frac{\Delta p}{\Delta T}$$

根据这一方程进行计算：

$$\Delta p = 101325 - 610.1 = 100714.9 \text{ Pa}$$

$$\Delta T = \frac{\Delta p \cdot T \Delta V}{\Delta H_{\text{相变}}}$$

$$= \frac{100714.9 \text{ Pa} \times 273.16 \text{ K} \times (-1.634 \times 10^{-6} \text{ m}^3 \cdot \text{mol}^{-1})}{6002 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1}} \\ = -0.00749 \text{ K}$$

压力增加到 101325Pa 时使温度下降 0.00749K。

再来考虑水中溶有空气而产生的影响。在通常压力下空气中的 N<sub>2</sub> 和 O<sub>2</sub> 都能少量溶于水中。已知 273K 和 101325Pa 时, 纯 N<sub>2</sub> 在水中的溶解度为 0.02354 cm<sup>3</sup> · g<sup>-1</sup>(H<sub>2</sub>O), 相当于

$$0.02354 \text{ cm}^3 \cdot \text{g}^{-1} \div 22413.8 \text{ cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \\ = 1.050 \times 10^{-6} \text{ mol} \cdot \text{g}^{-1}(\text{H}_2\text{O})$$

空气中 N<sub>2</sub> 的体积分数(或摩尔分数)为 0.79, 其分压与体积分数成正比, 故通常情况下 N<sub>2</sub> 在水中的质量摩尔浓度为:

$$m(\text{N}_2) = 1.050 \times 10^{-6} \text{ mol} \cdot \text{g}^{-1} \times 1000 \times 0.79 \\ = 8.295 \times 10^{-4} \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$$

又已知 273K 和 101325Pa 时, 纯 O<sub>2</sub> 在水中的溶解度为 0.04889 cm<sup>3</sup> · g<sup>-1</sup>(H<sub>2</sub>O), 相当于

$$0.04889 \text{ cm}^3 \cdot \text{g}^{-1} \div 22413.8 \text{ cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \\ = 2.181 \times 10^{-6} \text{ mol} \cdot \text{g}^{-1}(\text{H}_2\text{O})$$

空气中 O<sub>2</sub> 的体积分数为 0.21, 通常情况下 O<sub>2</sub> 在水中的质量摩尔浓度为:

$$m(\text{O}_2) = 2.181 \times 10^{-6} \text{ mol} \cdot \text{g}^{-1} \times 1000 \times 0.21 \\ = 4.580 \times 10^{-4} \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$$

空气溶在水中的总质量摩尔浓度:

$$m = m(\text{N}_2) + m(\text{O}_2) = (8.295 + 4.580) \times 10^{-4} \\ = 1.288 \times 10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$$

由水的冰点下降公式:  $\Delta T = K_f \times m$

$K_f$  为冰点下降常数  $K_f = 1.861 \text{ K} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{kg}$

得  $\Delta T = 1.861 \times 1.288 \times 10^{-3} = 0.0024 \text{ K}$

上述计算忽略了水中尚可溶有的空气中的少量其他气体(如CO<sub>2</sub>, SO<sub>2</sub>, 希有气体等)。这样,饱和了空气的水,在压力为101325Pa下将导致温度下降 $0.00749 + 0.0024 = 0.0099\text{K}$ , 即水的冰点将比纯水的三相点低0.0099K,也就是水的冰点为273.15K。

在压力-温度图上三相点是固定的一个点,即压力为610.1Pa,温度为273.16K时的一点,这是纯水的特征。通常的水中溶有空气,已经不再是纯水,而是溶液,随着溶质含量的不同而有不同的冰点。虽然在冰点时也有气、液、固三相的平衡,但这个三相平衡的点是随浓度的改变而变化的,并不固定在一个“点”上。

## 2. 溶质的挥发性是否影响冰点下降?

若溶液中的溶质是非挥发性的,则溶液的沸点高于纯溶剂的沸点,即沸点升高,但溶液的冰点下降却不受这个限制,不管溶质挥发与否,溶液的冰点总是低于纯溶剂的冰点。

溶液由溶剂与溶质均匀混合而成,溶剂和溶质都是溶液的组成部分,有时两者都是液体,像水与酒精,两者互为溶剂或溶质,因此溶剂和溶质是相对而言的。这种认识对固体溶于液体中所得的溶液也同样适用,只不过习惯上把溶于液体中的固体物质称为溶质。众所周知,当充分降低温度时,若溶质达到饱和,就会有溶质固体从溶液中析出;同样,若溶剂达到“饱和”,也会有固体溶剂析出。以盐水为例,当充分降低温度后达到食盐的饱和浓度时,则有食盐析出。同理,若溶液相当稀,温度降低到一定程度后,食盐尚未达到饱和而已达冰点,这时就会有溶剂固体——冰析出,这时溶液中存在着冰和水的两相平衡。沿海地区生产食盐时,夏季靠太阳蒸发,使卤水变浓;冬季则常用除去由海水析出的冰的办法,使卤水加浓,叫做扒冰养卤。

溶液的冰点下降指的是作为溶剂的水，在低于冰点的温度下以冰的形式析出的现象，这时冰的蒸气压与溶液中水的蒸气压相等。溶液中溶质的多少，会影响这一平衡温度，但溶质并不参与冰和水的两相平衡。溶质的加入使溶剂的蒸气压下降。不管溶质是否是挥发性的，都将降低溶剂的蒸气压（分压），造成冰与水两相平衡的破坏，直到建立新的平衡。这就是引起冰点下降的根本原因。溶液的冰点下降与溶质的挥发与否无关。冬季汽车水箱中为防止结冰而加入挥发性的醇类等阻冻剂，也可以达到降低冰点的目的。

利用溶液的冰点下降，可将食盐或氯化钙等加到冰与水的系统中作致冷剂。此时由于溶液的蒸气压下降，使冰在该温度下的蒸气压大于溶液的蒸气压，冰就融化而吸热，使系统的温度下降。只要有冰存在就可使温度不断下降，直到溶液对加入的盐或氯化钙达到饱和为止。食盐溶液可使温度降低到252.03K（-21.13°C）， $\text{CaCl}_2$ 溶液可降到218.1K（-55°C）。这种情况也可推广到非水溶液，例如以丙酮、乙醇等有机物为溶剂，以干冰（二氧化碳固体）为溶质，可降低温度到200K左右，这里析出的固相是纯溶剂。这也是实验室中取得低温的一种方法。

### 3. 温度对相变化和化学变化的影响

液体的蒸发是一种相变化，可用蒸气压来描述气、液两相达到平衡的程度。化学变化达到平衡时反应进行的程度则用平衡常数表示。

蒸气压和平衡常数在一定的温度范围内，都符合下列关系：

$$\lg y = -\frac{\Delta H}{2.303 R} \frac{1}{T} + c \quad (1)$$

式中  $y$  表示蒸气压或平衡常数， $\Delta H$  为热效应（气化热或反应热），

$c$  为常数。这一关系式表明相变化和化学变化在达到平衡时有着相同的规律。下面分别列出在不同温度下，水、乙醇的蒸气压，以及不同温度下  $\text{CaCO}_3$  分解的  $K$  值和  $\text{NH}_3$  合成反应的  $K$  值。

表3-1 水的蒸气压与温度的关系

| T/K    | $\frac{1}{T}/(10^{-3}\text{K}^{-1})$ | p/Pa     | $\lg p$ |
|--------|--------------------------------------|----------|---------|
| 278.15 | 3.595                                | 872.33   | 2.9407  |
| 283.15 | 3.532                                | 1227.8   | 3.0891  |
| 288.15 | 3.470                                | 1704.9   | 3.2317  |
| 293.15 | 3.411                                | 2337.8   | 3.3688  |
| 298.15 | 3.354                                | 3167.2   | 3.5007  |
| 303.15 | 3.299                                | 4242.8   | 3.6277  |
| 313.15 | 3.193                                | 7395.9   | 3.8678  |
| 323.15 | 3.095                                | 12333.6  | 4.0911  |
| 333.15 | 3.002                                | 19915.6  | 4.2992  |
| 343.15 | 2.914                                | 31157.4  | 4.4936  |
| 353.15 | 2.832                                | 47342.6  | 4.6753  |
| 363.15 | 2.754                                | 70095.4  | 4.8457  |
| 373.15 | 2.680                                | 101324.7 | 5.0057  |

由线性回归得：

$$-2258.1 \times \frac{1}{T} + 11.07 = \lg p$$

与式(1)相比可得  $\frac{\Delta H}{2.303R} = 2258.1 \quad \Delta H = 43.236 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$

(温度范围 273.15—373.15K)

表3-2 乙醇的蒸气压与温度的关系

| T/K    | $\frac{1}{T}/(10^{-3}\text{K}^{-1})$ | p/Pa     | $\lg p$ |
|--------|--------------------------------------|----------|---------|
| 241.85 | 4.1348                               | 133.322  | 2.1249  |
| 270.85 | 3.6921                               | 1333.22  | 3.1249  |
| 292.15 | 3.4229                               | 5332.88  | 3.72696 |
| 308.05 | 3.2462                               | 13332.2  | 4.12490 |
| 336.65 | 2.9704                               | 53328.8  | 4.72696 |
| 351.55 | 2.845                                | 101324.7 | 5.00572 |

由线性回归得：

$$-2231.94 \frac{1}{T} + 11.361 = \lg p$$

$$\Delta H = 42.735 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1} \quad (\text{温度范围 } 241.8\text{K} - 351.5\text{K})$$

表3-3 碳酸钙的分解平衡常数 $K$ 与温度的关系

| $T/\text{K}$ | $\frac{1}{T}/(10^{-4}\text{K}^{-1})$ | $p(\text{CO}_2)/\text{Pa}$ | $\lg p$ |
|--------------|--------------------------------------|----------------------------|---------|
| 1035         | 9.6618                               | 13332.2                    | 4.1249  |
| 1081         | 9.2507                               | 26664.4                    | 4.4259  |
| 1110         | 9.009                                | 39996.4                    | 4.6020  |
| 1127         | 8.873                                | 53328.8                    | 4.7270  |
| 1143         | 8.7489                               | 66661.0                    | 4.8239  |
| 1157         | 8.6430                               | 79993.2                    | 4.9031  |
| 1167         | 8.5690                               | 93325.4                    | 4.9700  |
| 1171         | 8.5397                               | 101324.7                   | 5.0057  |
| 1177         | 8.4962                               | 106657.6                   | 5.0280  |

由线性回归得：

$$-7837.4 \frac{1}{T} + 11.683 = \lg p$$

$$\Delta H = 7837.4 \times 2.303 \times R = 150.06 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

(温度范围1035K—1177K)

表3-4 氨合成的平衡常数与温度的关系

| $\frac{1}{2}\text{N}_2 + \frac{3}{2}\text{H}_2 \rightleftharpoons \text{NH}_3$ |                                      |         |         |
|--|--------------------------------------|---------|---------|
| $T/\text{K}$   | $\frac{1}{T}/(10^{-3}\text{K}^{-1})$ | $K$     | $\lg K$ |
| 598  | 1.672                                | 0.0401  | -1.3969 |
| 623  | 1.605                                | 0.0266  | -1.5751 |
| 673  | 1.486                                | 0.0129  | -1.8894 |
| 723  | 1.383                                | 0.00664 | -2.1778 |
| 773  | 1.294                                | 0.00382 | -2.4179 |

由线性回归得：

$$2705 \times \frac{1}{T} - 5.918 = \lg K$$

$$-\Delta H = 2705 \times 2.303R = 51.793 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

(温度范围 598K—773K)

由上述讨论可以看出相平衡与化学平衡受温度的影响，在一定温度范围内都符合式(1)所表示的关系。由此求得的 $\Delta H$ ，是在这个温度范围内的平均值， $\Delta H$ 与 $\Delta H^\circ$ (298K)相比如表3-5。

表 3-5

|   | H <sub>2</sub> O | C <sub>2</sub> H <sub>5</sub> OH | CaCO <sub>3</sub> | NH <sub>3</sub> |
|---|------------------|----------------------------------|-------------------|-----------------|
| $\Delta H/\text{kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$                    | 43.236           | 42.735                           | 150.06            | -51.79          |
| $\Delta H^\circ(298\text{K})/\text{kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$ | 43.99            | 38.58(351.55K)                   | 177.8             | -46.19          |

严格地说  $\lg y$  与  $\frac{1}{T}$  的线性关系，在更大的温度范围内，未必确切，即 $\Delta H$ 不是不变的。

在式(1)适用的温度范围内，显然根据下式：

$$\lg \frac{K_1}{K_2} = \frac{-\Delta H}{2.303R} \left( \frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) \quad (2)$$

可以从某一温度  $T_1$  时的  $p$  或  $K$  值来计算另一温度  $T_2$  时的  $p$  或  $K$ 。例如在氨的合成反应中由 673K 时的  $K$  可求出 773K 时的  $K$ ：(已知  $K_{(673\text{K})} = 0.0129$ )

$$\lg K_{(673\text{K})} - \lg K_{(773\text{K})} = \frac{-\Delta H}{2.303R} \left( \frac{1}{673} - \frac{1}{773} \right)$$

$$\lg K_{(773\text{K})} = -2.41 \quad K = 0.0039$$

式(1)所表示的规律性，同样适用于溶液中的离子平衡。例如溶解沉淀平衡、配位平衡等，从温度对  $K_{sp}$  或  $K_{\text{d}}$  的影响，可以求出相应的热效应  $\Delta H$ 。此外，像吸附平衡那样的过程，也可根据同样原理求得吸附热。

#### 4. 一个生产实例中的热化学

在热化学计算中利用的是反应的热效应  $\Delta H$ 。由于  $H$  是状态函数,  $\Delta H$  只与始态和终态有关而与反应途径无关。这种理解对于在生产实际中应用热化学知识很有用处。可以根据具体条件、生产技术水平、原材料或能源情况的不同而采取切合实际的有最大效益的生产过程, 以达到生产同一产品的目的。

例如以  $N_2$  和  $O_2$  为原料制取  $NO$ , 由之生产  $NO_2$  以制取  $HNO_3$ , 其重要步骤为



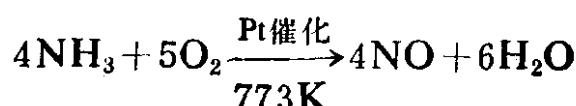
$$\Delta H_1^\ominus = 181 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$



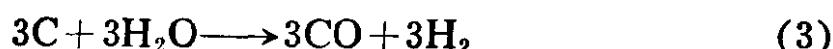
$$\Delta H_2^\ominus = -144 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

式(1)反应的条件是需要很高的温度, 在 4470 K 时才有一定的转化率, 平衡系统中  $NO$  的体积百分数只有 10%。工业上通常借助于电弧加热来进行, 称之为电弧法。式(2)反应为放热反应, 高温下生成的  $NO$ , 应立即被降温到 1470 K, 以利式(2)反应的进行。

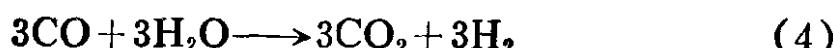
另一种制取  $NO$  的方法是氨的氧化法:



$NH_3$  是由水煤气中的  $H_2$  与空气中的  $N_2$  合成的, 具体步骤为:

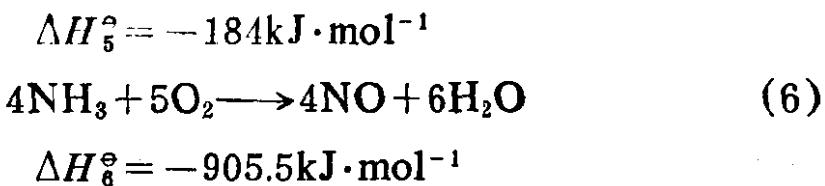


$$\Delta H_3^\ominus = 393 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

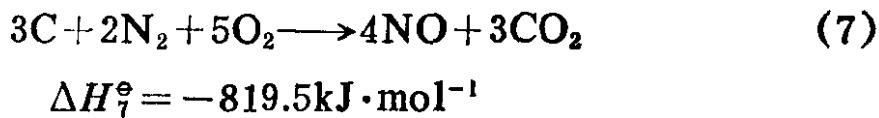


$$\Delta H_4^\ominus = -123 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

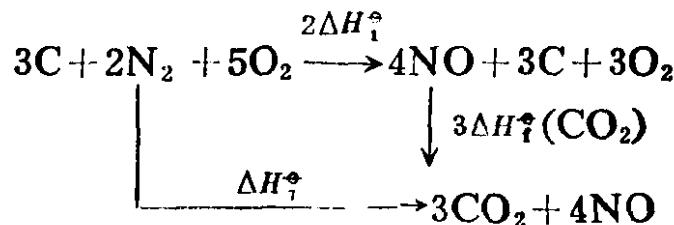




将式(3)–(6)合并:



利用 Leibig 定律:



在标准状态下生成 1 mol NO, 若由 O<sub>2</sub> 与 N<sub>2</sub> 直接反应需供给 91 kJ 能量, 而改用氨的氧化法, 则可放出 205 kJ 能量。能量的差额由碳的燃烧提供。这样就可以改用燃烧法, 以碳提供的能量为主要能源来制取 NO。

上述讨论仅从热化学角度来说明问题, 工艺过程中还涉及压缩等机械能耗以及转化率等因素均未考虑。

电弧法和氨的氧化法是制取 HNO<sub>3</sub> 的两种可用方法, 而后者之所以能成为现代制取 HNO<sub>3</sub> 的重要方法, 主要是从总的效益进行考虑的结果。

## 5. 关于反应进度和反应速率

### 一、反应进度

以氨的合成为例, 下列反应不作非体积功, 各元素原子的数目在反应前后无变化, 这就是一个封闭系统。

