



普通高等教育“十五”国家级规划教材

# 化学原理

● 印永嘉 姚天扬 等编



高等教育出版社

普通高等教育“十五”国家级规划教材

# 化 学 原 理

下 册

印永嘉 姚天扬 等编

高等 教育 出版 社

## 内容提要

本书是为本科化学专业一年级学生编写的基础课教材,书中系统介绍了化学学科最基本的原理(包括微观、统计和宏观理论)及其在化学中的应用。内容编排新颖,融合原“无机化学”、“分析化学”和“物理化学”课程的基本内容,减少重复,适当增加各学科的前沿内容。授课总学时为140学时左右。全书分上下两册出版,共十八章:绪论,原子结构和元素周期律,分子结构和化学键,气体,液体,固体,等离子体,热力学基础,统计热力学简介,溶液,化学反应的方向和平衡,相平衡,化学动力学,电化学,表面现象与胶体分散系统,I A~IV A族元素及其化合物,非金属元素及其化合物,过渡元素及其配位化合物。

本书除可作为理科化学专业的教材外,也适用于生命科学、地球科学、环境科学、医学、材料科学等需要基础化学教学的各专业使用,也可供其他相关专业参考。

## 图书在版编目(CIP)数据

化学原理·下册 / 印永嘉 姚天扬等编. —北京:高等教育出版社, 2007.1

ISBN 978 -7- 04 - 020205 - 2

I. 化… II. ①印… ②姚… III. 化学—理论—高等学校—教材 IV. O6

中国版本图书馆 CIP 数据核字(2006)第 146170 号

策划编辑 岳廷陆 责任编辑 董淑静 封面设计 张申申 责任绘图 朱 静  
版式设计 范晓红 责任校对 金 辉 责任印制 陈伟光

出版发行	高等教育出版社	购书热线	010-58581118
社址	北京市西城区德外大街 4 号	免费咨询	800-810-0598
邮政编码	100011	网 址	<a href="http://www.hep.edu.cn">http://www.hep.edu.cn</a>
总机	010-58581000		<a href="http://www.hep.com.cn">http://www.hep.com.cn</a>
经 销	蓝色畅想图书发行有限公司	网上订购	<a href="http://www.landraco.com">http://www.landraco.com</a>
印 刷	北京民族印刷厂		<a href="http://www.landraco.com.cn">http://www.landraco.com.cn</a>
		畅想教育	<a href="http://www.widedu.com">http://www.widedu.com</a>
开 本	787 × 960 1/16	版 次	2007 年 1 月第 1 版
印 张	29.5	印 次	2007 年 1 月第 1 次印刷
字 数	550 000	定 价	30.60 元

本书如有缺页、倒页、脱页等质量问题,请到所购图书销售部门联系调换。

版权所有 傲权必究

物料号 20205-00

# 化学原理(下册)目录

<b>第十二章 相平衡与相图</b>	1
§ 12.1 多相平衡条件与相律	1
§ 12.2 单组分系统	4
§ 12.3 两组分系统	8
§ 12.4 三组分系统相图	25
思考题	30
习题	31
专题	34
<b>第十三章 化学反应动力学</b>	41
§ 13.1 引言	41
§ 13.2 浓度对反应速率的影响	45
§ 13.3 温度对反应速率的影响	57
§ 13.4 复杂反应	65
§ 13.5 反应机理的探索和确定示例	81
§ 13.6 基元反应速率理论简介	85
§ 13.7 溶液反应	98
§ 13.8 催化反应	103
§ 13.9 光化学反应	113
§ 13.10 快速反应	121
思考题	125
习题	126
专题	132
<b>第十四章 电化学</b>	148
§ 14.1 氧化还原反应	148
§ 14.2 原电池和电解池	150
§ 14.3 电解质溶液的动力性质——电导和迁移	154
§ 14.4 电解质溶液的热力学性质	167
§ 14.5 关于电解质溶液的理论	171

§ 14.6 可逆电池 .....	177
§ 14.7 可逆电池热力学 .....	182
§ 14.8 电极电势 .....	184
§ 14.9 电动势的计算 .....	189
§ 14.10 电动势测定的应用 .....	193
§ 14.11 电极的极化 .....	197
§ 14.12 电解时的电极反应 .....	203
§ 14.13 金属的腐蚀和防腐 .....	207
思考题 .....	211
习题 .....	212
专题 .....	217
<b>第十五章 表面现象与胶体分散系统 .....</b>	<b>229</b>
§ 15.1 气体在固体表面上的吸附 .....	229
§ 15.2 溶液的表面吸附 .....	238
§ 15.3 表面活性剂及其作用 .....	242
§ 15.4 分散系统的分类 .....	248
§ 15.5 溶胶的制备与净化 .....	250
§ 15.6 溶胶的性质 .....	252
§ 15.7 溶胶的聚沉和絮凝 .....	259
思考题 .....	262
习题 .....	262
专题 .....	264
<b>第十六章 IA~IV A 族元素及其化合物 .....</b>	<b>271</b>
§ 16.1 碱金属和碱土金属及其化合物 .....	271
§ 16.2 III A 族元素及其化合物 .....	281
§ 16.3 IV A 族元素及其化合物 .....	291
思考题 .....	310
习题 .....	310
专题 .....	314
<b>第十七章 非金属元素及其化合物 .....</b>	<b>317</b>
§ 17.1 VA 族元素及其化合物 .....	317
§ 17.2 VII A 族元素及其重要化合物 .....	343
§ 17.3 卤族元素及其重要化合物 .....	359
§ 17.4 稀有气体 .....	376
思考题 .....	381

---

习题	.....	382
专题	.....	385
<b>第十八章 过渡元素及其配位化合物</b>	.....	<b>388</b>
§ 18.1 过渡金属的通性	.....	388
§ 18.2 过渡元素的配位化合物	.....	394
§ 18.3 过渡元素化学	.....	428
§ 18.4 镧系元素	.....	450
思考题	.....	454
习题	.....	455
专题	.....	459

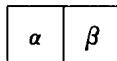
# 第十二章 相平衡与相图

## § 12.1 多相平衡条件与相律

### 一、多相平衡条件

如果把整个多相系统看成隔离系统, 即  $U, V, N$  一定的系统, 而系统内各相之间有热交换、功交换和物质交换, 因此对每个相可以看作敞开系统。从热力学隔离系统的平衡条件可以导出多相平衡的条件。

考虑隔离系统中有两相—— $\alpha$  相和  $\beta$  相, 每一相中有  $i$  个物种



根据热力学公式:

$$dU = TdS - pdV + \sum_B \mu_B dn_B$$

对  $\alpha$  相:  $dU^\alpha = T^\alpha dS^\alpha - p^\alpha dV^\alpha + \sum_B \mu_B^\alpha dn_B^\alpha$

对  $\beta$  相:  $dU^\beta = T^\beta dS^\beta - p^\beta dV^\beta + \sum_B \mu_B^\beta dn_B^\beta$

在隔离系统中热力学能  $U$  一定, 则

$$U = U^\alpha + U^\beta, \quad dU = dU^\alpha + dU^\beta = 0$$

$$(T^\alpha dS^\alpha - p^\alpha dV^\alpha + \sum_B \mu_B^\alpha dn_B^\alpha) + (T^\beta dS^\beta - p^\beta dV^\beta + \sum_B \mu_B^\beta dn_B^\beta) = 0 \quad (12.1)$$

在隔离系统中体积  $V$  和物质的量不变,

$$V = V^\alpha + V^\beta, \quad dV = dV^\alpha + dV^\beta = 0, \quad dV^\alpha = -dV^\beta$$

$$n_B = n_B^\alpha + n_B^\beta, \quad dn_B = dn_B^\alpha + dn_B^\beta = 0, \quad dn_B^\alpha = -dn_B^\beta$$

在隔离系统中若达到平衡必然熵  $S$  不变,

$$S = S^\alpha + S^\beta, \quad dS = dS^\alpha + dS^\beta = 0, \quad dS^\alpha = -dS^\beta$$

代入式(12.1)得

$$(T^a - T^{\beta})dS^a - (p^a - p^{\beta})dV^a + \sum_B (\mu_B^a - \mu_B^{\beta})dn_B^a = 0 \quad (12.2)$$

由于  $dS^a, dV^a$  和  $dn_B^a$  不等于零, 要使式(12.2)成立必然:

$$\left. \begin{array}{l} T^a = T^{\beta} \\ p^a = p^{\beta} \\ \mu_B^a = \mu_B^{\beta} \end{array} \right\} \quad (12.3)$$

式(12.3)表示对一个没有化学变化的两相系统, 系统要达到平衡, 必有两相温度相同、压力相同和各组分在两相中的化学势相同。上述结论可推广到多相系统, 若系统中有  $\Phi$  个相, 则

$$\left. \begin{array}{l} T^a = T^{\beta} = \dots = T^{\Phi} \\ p^a = p^{\beta} = \dots = p^{\Phi} \\ \mu_B^a = \mu_B^{\beta} = \dots = \mu_B^{\Phi} \end{array} \right\} \quad (12.4)$$

若系统中存在  $R$  个化学反应, 则还应增加  $R$  个化学平衡条件。

## 二、相律

相律(phase rule)是物理化学中最普遍的规律之一, 它表示在一个多相平衡系统中相数( $\Phi$ )、组分数( $K$ )和自由度数  $f$  之间的关系。

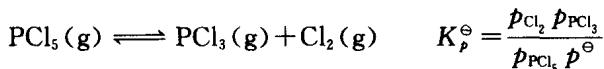
### 1. 相

“相(phase)”是系统内部的物理和化学性质完全均匀的一部分。相与相之间有明显的界面, 在界面上宏观性质有明显的改变。气体能以任何比例无限混合, 气体一般形成一个气相。由于不同液体互溶程度不同, 所以液体可以是一相或两相也可以三相。固体一般一种固体是一相, 若两种固体形成固溶体(solid solution)则为一相。

### 2. 组分

确定平衡系统中各相组成需要的最少独立物种数称组分(components)数。

对  $\text{PCl}_5(\text{g})$ ,  $\text{PCl}_3(\text{g})$  和  $\text{Cl}_2(\text{g})$  组成的系统, 系统的物种数(species)  $S = 3$ 。但由于存在化学平衡,



因此在三个物种中有两个独立物种, 故

$$K = S - 1 = 3 - 1 = 2$$

假定对上述系统指定  $p_{\text{Cl}_2} = p_{\text{PCl}_3}$  或两者有一定比例, 则此时系统的独立物种数即组分数为 1, 即

$$K = S - 1 - 1 = 1$$

可见系统组分数  $K$  可做如下计算:

$$K = S - R - R' \quad (12.5)$$

其中  $S$  为系统的物种数,  $R$  为系统存在的独立反应数(注意“独立”两字),  $R'$  为系统中物种之间的浓度(气体为分压)限制条件。

**例题 12.1** 计算下列系统的组分数:

- (1)  $\text{NH}_4\text{Cl}(\text{s})$ ; (2)  $\text{CaCO}_3(\text{s})$ ; (3)  $\text{H}_2\text{O}(\text{l}), \text{NaCl}(\text{aq}), \text{NaBr}(\text{aq}), \text{KCl}(\text{aq}), \text{KBr}(\text{aq})$

解: (1) 系统存在化学反应为



$$S = 3, \quad R = 1, \quad R' = 1 (p_{\text{NH}_3} = p_{\text{HCl}}), \quad K = 3 - 1 - 1 = 1$$

(2) 系统存在化学反应为



$$S = 3, \quad R = 1, \quad R' = 0 (\text{没有浓度关系}), \quad K = 3 - 1 = 2$$

(3) 系统存在化学反应为



$$S = 5, \quad R = 1, \quad R' = 0, \quad K = 5 - 1 = 4$$

也可如下考虑, 系统由  $\text{H}_2\text{O}(\text{l}), \text{H}^+, \text{OH}^-, \text{Na}^+, \text{K}^+, \text{Cl}^-$  和  $\text{Br}^-$  组成, 此时

$$S = 7, \quad R = 1 (\text{H}^+ + \text{OH}^- \rightleftharpoons \text{H}_2\text{O}), \quad R' = 2 ([\text{H}^+] = [\text{OH}^-]; [\text{K}^+] + [\text{Na}^+] = [\text{Cl}^-] + [\text{Br}^-] \text{ (电中性)}), \quad K = S - R - R' = 7 - 1 - 2 = 4$$

可见物种数  $S$  可以改变, 但独立物种数即组分数  $K$  是一定的。

### 3. 自由度

确定平衡系统状态所需的独立强度变量数称自由度(degree of freedom,  $f$ )。

例如液态水  $\text{H}_2\text{O}(\text{l})$ , 系统  $f = 2$ , 即指定  $T, p$  两个强度变量, 则液态水的状态就已确定。若考虑液-气平衡系统,



此时系统的自由度  $f = 1$ , 即要保持两相平衡指定温度  $T$ , 则压力也就确定(压力此时不是独立强度变量)。

### 4. 相律的推导

考虑  $S$  种物质分布在  $\Phi$  个相中, 每一个相有  $(S-1)$  个浓度变量、温度变量  $T$  和压力变量  $p$ , 因此要描述一个相需要  $(S-1)+2$  个变量, 因为有  $\Phi$  个相需要  $\Phi[(S-1)+2]$  个变量。但这些变量并不都是独立的, 由于多相平衡条件的存在, 则

$$\left. \begin{array}{l} T^a = T^b = \dots = T^\Phi \\ p^a = p^b = \dots = p^\Phi \\ \mu_1^a = \mu_1^b = \dots = \mu_1^\Phi \\ \dots \\ \mu_s^a = \mu_s^b = \dots = \mu_s^\Phi \end{array} \right\} \quad (12.6)$$

式(12.6)中共有  $(S+2)(\Phi-1)$  个等式,有一个等式即表示一个变量不独立,故独立变量  $f$  可表示为

$f$ =描述平衡系统的总变量数—平衡时变量之间的关系式

$$f=\Phi[(S-1)+2]-(S+2)(\Phi-1)=S-\Phi+2 \quad (12.7)$$

若再考虑系统有  $R$  个独立化学反应,有  $R'$  个浓度限制条件,则

$$f=S-\Phi+2-R-R'=K-\Phi+2$$

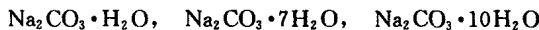
即

$$f+\Phi=K+2 \quad (12.8)$$

式(12.8)即为吉布斯(Gibbs)相律数学式。

相律只能用于平衡系统,因为推导式(12.8)时用了多相平衡条件,式中“2”是指温度和压力两个变量。若其他变量也能影响平衡(如磁场、电场、重力场等),则相律形式为  $f+\Phi=K+n$ 。有时已经指定温度,即温度不是变量,则  $f^*+\Phi=K+1$ 。有时指定温度和压力,则相律为  $f^{**}+\Phi=K$ 。 $f^*$  和  $f^{**}$  称为条件自由度。

**例题 12.2** 碳酸钠与水形成下列几种化合物:



(1) 判断在标准压力  $p^\circ$  下  $\text{Na}_2\text{CO}_3$  水溶液和冰共存的含水盐最多可有几种。

(2) 判断在  $30^\circ\text{C}$  可与水蒸气共存的含水盐最多有几种。

**解:** (1) 指定压力,则相律为  $f^*=K-\Phi+1$ ,由  $\text{Na}_2\text{CO}_3$  和  $\text{H}_2\text{O}$  构成的系统  $K=2$ ,虽然系统物种很多,但每形成一含水盐必然存在一个化学平衡,因此不影响  $K$  的值。则

$$f^*=3-\Phi$$

最多的相数相应于  $f^*=0$ ,即最多三相共存,因此欲与  $\text{Na}_2\text{CO}_3$  溶液和冰(两相)共存的水合物最多只有一种。

(2) 指定温度,则相律为  $f^*=K-\Phi+1=3-\Phi$ 。当  $f^*=0$  时,  $\Phi=3$ ,故与水蒸气共存的含水盐最多有两种。

## § 12.2 单组分系统

根据相律,对单组分系统,

$$f + \Phi = 3$$

单组分系统最多三相平衡,当  $\Phi=3$ ,则  $f=0$ 。

单组分系统最多两个自由度,当  $\Phi=1$ ,则  $f=2$ ,即为温度  $T$  和压力  $p$ 。

### 一、单组分系统相平衡

考虑任意两相( $\alpha$  和  $\beta$ )平衡,

$$\alpha \rightleftharpoons \beta$$

平衡条件应为物质在两相中的化学势(此时为摩尔吉布斯自由能)相等。

$$\begin{aligned} T, & \quad p \quad G_m^\alpha = G_m^\beta \\ T + dT, \quad p + dp \quad G_m^\alpha + dG_m^\alpha &= G_m^\beta + dG_m^\beta \\ dG_m^\alpha &= dG_m^\beta \\ \left(\frac{\partial G_m^\alpha}{\partial T}\right)_p dT + \left(\frac{\partial G_m^\alpha}{\partial p}\right)_T dp &= \left(\frac{\partial G_m^\beta}{\partial T}\right)_p dT + \left(\frac{\partial G_m^\beta}{\partial p}\right)_T dp \\ -S_m dT + V_m dP &= -S_m^\beta dT + V_m^\beta dp \\ \frac{dp}{dT} &= \frac{S_m^\beta - S_m^\alpha}{V_m^\beta - V_m^\alpha} = \frac{\Delta S_m}{\Delta V_m} \end{aligned}$$

式中: $\Delta S_m$  和  $\Delta V_m$  表示相变时熵和体积的变化。

$$\Delta S_m = \frac{\Delta H_m}{T}$$

故

$$\frac{dp}{dT} = \frac{\Delta H_m}{T \Delta V_m} \quad (12.9)$$

$\Delta H_m$  为相变时焓的变化,即相变热(潜热),式(12.9)称克拉贝龙(Claapeyron)方程,对单组分任意两相平衡均能使用,它表示两相平衡时温度和压力之间的关系。由于式(12.9)的存在,在两相平衡时  $T, p$  之间只有一个独立变量。

若考虑固-液平衡:

$$s \rightleftharpoons l$$

$$\frac{dp}{dT} = \frac{\Delta_{\text{fus}} H_m}{T \Delta_{\text{fus}} V_m} \quad (12.10)$$

式中: $\Delta_{\text{fus}} H_m$  和  $\Delta_{\text{fus}} V_m$  表示熔化时的焓变和体积变化。

考虑液-气平衡:

$$l \rightleftharpoons g$$

$$\frac{dp}{dT} = \frac{\Delta_{\text{vap}} H_m}{T \Delta_{\text{vap}} V_m}$$

式中:  $\Delta_{\text{vap}} H_m$  为摩尔蒸发热。 $\Delta_{\text{vap}} V_m = V_m(\text{g}) - V_m(\text{l}) \approx V_m(\text{g})$ , 若假设气体为理想气体, 即

$$V_m(\text{g}) = \frac{RT}{p}$$

则

$$\frac{dp}{dT} = \frac{\rho \Delta_{\text{vap}} H_m}{RT^2}$$

或

$$\frac{d \ln p}{dT} = \frac{\Delta_{\text{vap}} H_m}{RT^2} \quad (12.11)$$

同理对固-气平衡:



$$\frac{d \ln p}{dT} = \frac{\Delta_{\text{sub}} H_m}{RT^2} \quad (12.12)$$

式中:  $\Delta_{\text{sub}} H_m$  表示摩尔升华热, 显然  $\Delta_{\text{sub}} H_m = \Delta_{\text{vap}} H_m + \Delta_{\text{fus}} H_m$ 。式(12.11)和式(12.12)称克拉贝龙-克劳修斯方程。

对式(12.11)不定积分, 设  $\Delta_{\text{vap}} H_m$  为常数, 则

$$\ln p = -\frac{\Delta_{\text{vap}} H_m}{RT} + C$$

或

$$\ln p = \frac{-B}{T} + C \quad (12.13)$$

式中:  $p$  为蒸气压, 用  $\ln p - \frac{1}{T}$  作图应为一直线, 由其斜率可求蒸发热。

蒸发热和沸点之间的近似关系式称楚顿规则(Trouton's rule), 即

$$\frac{\Delta_{\text{vap}} H_m}{T_b} \approx 88 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1} \quad (12.14)$$

式中:  $T_b$  为正常沸点。

对式(12.11)定积分, 且设  $\Delta_{\text{vap}} H_m$  为常数, 得

$$\ln \frac{p_2}{p_1} = \frac{\Delta_{\text{vap}} H_m}{R} \left( \frac{1}{T_1} - \frac{1}{T_2} \right) \quad (12.15)$$

## 二、单组分系统相图

表示一多相平衡系统的状态随  $T, p, x$  等变量的变化而改变的图形称相图。相图可以告诉我们在指定的条件下(即指定  $T, p, x$ )系统有几个相? 哪几个相? 组成如何? 相图是分离提纯物质的依据, 对单组分相图即为  $p-T$  图。图 12.1 是水的相图。

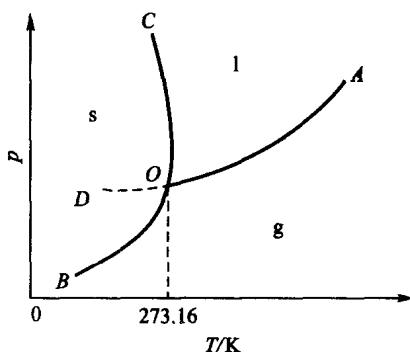


图 12.1 水的相图

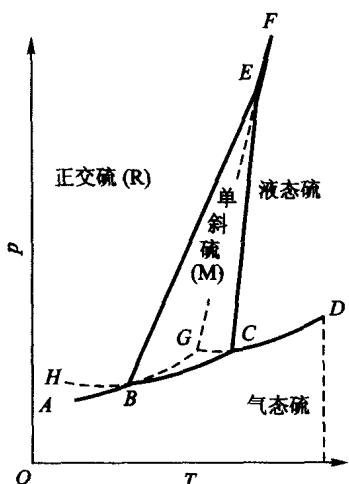
$s, l, g$  分别代表固相、液相和气相，在这三个区内， $\Phi=1, f=2$ 。 $OA$  线为气-液平衡线，曲线方程为式(12.11)， $OA$  线终止于临界点  $A$ (647 K,  $2.2 \times 10^7$  Pa)。 $OB$  线为气-固平衡线，曲线方程为式(12.12)。 $OC$  线为液-固平衡线，曲线方程为式(12.10)，在三条线上由于两相平衡，此时， $\Phi=2, f=1$ 。

$O$  点称三相点，此时三相共存， $\Phi=3, f=0$ ，即温度和压力均有一定的值。水的三相点温度为 273.16 K，三相点压力为 610.62 Pa。

$OD$  线是  $AO$  的延长线，代表过冷水的饱和蒸气压和温度的关系曲线。 $OD$  线在  $OB$  线之上，表示过冷水的蒸气压比同温下固体冰的蒸气压大，因此过冷水处于介稳状态。

**例题 12.3** 根据硫的相图指出：(1) 三相点的相；(2) 两相线上的相平衡。

解：(1) 有四个三相点。



硫的相图

- B 点： $S(R) \rightleftharpoons S(M) \rightleftharpoons S(g)$   
 C 点： $S(M) \rightleftharpoons S(l) \rightleftharpoons S(g)$   
 E 点： $S(R) \rightleftharpoons S(M) \rightleftharpoons S(l)$   
 G 点： $S(R) \rightleftharpoons S(g) \rightleftharpoons S(l)$ , 介稳平衡  
 (2) 有十条两相平衡线。  
 AB 线： $S(R) \rightleftharpoons S(g)$   
 BC 线： $S(M) \rightleftharpoons S(g)$   
 CD 线： $S(g) \rightleftharpoons S(l)$   
 CE 线： $S(M) \rightleftharpoons S(l)$   
 BE 线： $S(R) \rightleftharpoons S(M)$   
 EF 线： $S(R) \rightleftharpoons S(l)$   
 虚线 BG： $S(R) \rightleftharpoons S(g)$ , 介稳平衡  
 虚线 CG： $S(g) \rightleftharpoons S(l)$ , 介稳平衡  
 虚线 EG： $S(R) \rightleftharpoons S(l)$ , 介稳平衡  
 虚线 BH： $S(M) \rightleftharpoons S(g)$ , 介稳平衡

### § 12.3 两组分系统

#### 一、两组分系统相平衡

根据相律,对两组分系统,

$$\Phi + f = 4$$

若  $\Phi = 1$ , 则  $f = 3$ , 最多有三个自由度, 即  $T, p, x$ 。

若  $f = 0$ , 则  $\Phi = 4$ , 即两组分系统最多四相平衡。

如果考虑两组分系统两相平衡, 此时系统中  $T, p, x$  三个变量只有两个是独立的, 即在  $T, p, x$  三个变量中存在一个两相平衡方程, 同单组分系统一样, 两组分系统两相平衡方程可由相平衡条件导出。设  $\alpha$  相同  $\beta$  相平衡, 而  $\alpha$  相和  $\beta$  相中均有 A, B 两组分



平衡系统有四个变量, 即  $T, p, x_A^\alpha, x_A^\beta$ 。但有两个平衡式:

$$\mu_A^\alpha(T, p, x_A^\alpha) = \mu_A^\beta(T, p, x_A^\beta) \quad (12.16)$$

$$\mu_B^\alpha(T, p, x_B^\alpha) = \mu_B^\beta(T, p, x_B^\beta) \quad (12.17)$$

由式(12.16)得

$$\begin{aligned} & \left( \frac{\partial \mu_A^\alpha}{\partial T} \right)_{p, x_A^\alpha} dT + \left( \frac{\partial \mu_A^\alpha}{\partial p} \right)_{T, x_A^\alpha} dp + \left( \frac{\partial \mu_A^\alpha}{\partial x_A^\alpha} \right)_{T, p} dx_A^\alpha \\ &= \left( \frac{\partial \mu_A^\beta}{\partial T} \right)_{p, x_A^\beta} dT + \left( \frac{\partial \mu_A^\beta}{\partial p} \right)_{T, x_A^\beta} dp + \left( \frac{\partial \mu_A^\beta}{\partial x_A^\beta} \right)_{T, p} dx_A^\beta \\ & \quad - S_{A,m}^\alpha dT + V_{A,m}^\alpha dp + \left( \frac{\partial \mu_A^\alpha}{\partial x_A^\alpha} \right)_{T, p} dx_A^\alpha \\ &= -S_{A,m}^\beta dT + V_{A,m}^\beta dp + \left( \frac{\partial \mu_A^\beta}{\partial x_A^\beta} \right)_{T, p} dx_A^\beta \\ & \left( \frac{\partial \mu_A^\alpha}{\partial x_A^\alpha} \right)_{T, p} dx_A^\alpha - \left( \frac{\partial \mu_A^\beta}{\partial x_A^\beta} \right)_{T, p} dx_A^\beta = -(S_{A,m}^\beta - S_{A,m}^\alpha) dT + (V_{A,m}^\beta - V_{A,m}^\alpha) dp \end{aligned} \quad (12.18)$$

同理根据式(12.17)可得

$$\left( \frac{\partial \mu_B^\alpha}{\partial x_B^\alpha} \right)_{T, p} dx_B^\alpha - \left( \frac{\partial \mu_B^\beta}{\partial x_B^\beta} \right)_{T, p} dx_B^\beta = -(S_{B,m}^\beta - S_{B,m}^\alpha) dT + (V_{B,m}^\beta - V_{B,m}^\alpha) dp \quad (12.19)$$

由式(12.18)和式(12.19)可求得两组分系统两相平衡方程:

$$\frac{x_A^\theta - x_A^a}{1-x_A^a} \left( \frac{\partial \mu_A^a}{\partial x_A^a} \right)_{T,p} dx_A^a = [x_A^\theta (V_{A,m}^\theta - V_{A,m}^a) + (1-x_A^\theta) (V_{B,m}^\theta - V_{B,m}^a)] dp - \\ [x_A^\theta (S_{A,m}^\theta - S_{A,m}^a) + (1-x_A^\theta) (S_{B,m}^\theta - S_{B,m}^a)] dT \quad (12.20)$$

式中: $S_{A,m}$ 与 $S_{B,m}$ 表示A和B的偏摩尔熵; $V_{A,m}$ 与 $V_{B,m}$ 表示A和B的偏摩尔体积。

两组分系统有三个自由度,因此其相图应是三维立体图,即 $p-T-x$ 图。但为了使用方便,常采用二维平面图,这就需要固定一个变量,故两组分系统相图有三种:

固定温度( $T$ ), $p-x$ 图;

固定压力( $p$ ), $T-x$ 图;

固定组成( $x$ ), $T-p$ 图。

两组分系统相图一般由实验测得,但借助于两相平衡的方程式(12.20)原则上可以求得 $\left(\frac{\partial T}{\partial x_A^a}\right)_p$ , $\left(\frac{\partial p}{\partial x_A^a}\right)_T$ 或 $\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_{x_A^a}$ 等偏微分的值,因而可对两组分系统相图进行一些说明(详见本章专题)。以下介绍两组分系统的一些基本相图。

## 二、完全互溶双液系统的气-液相图

### 1. 完全互溶理想双液系的气-液相图

两种液体完全互溶并形成理想混合物称完全互溶理想双液系,若气相作为理想气体处理则其相图可以计算。

#### (1) $p-x$ 图(指定温度 $T$ )

设 $p$ 为溶液上方平衡气相中的总压力,则

$$p = p_A + p_B = p_A^* x_A + p_B^* x_B = p_A^* x_A + p_B^* (1-x_A) = p_B^* + (p_A^* - p_B^*) x_A \quad (12.21)$$

式中: $p_A$ , $p_B$ 为气相中A,B组分分压; $p_A^*$ , $p_B^*$ 为纯A,B组分的蒸气压; $x_A$ 是液相中组分A的摩尔分数。

式(12.21)表示液相组成同气相总压的关系,称“液相线”(见图12.2)。

若气相组成用 $y_A$ 表示,则 $p_A = p_A^* x_A = p y_A$ ,代入式(12.21)得

$$p = \frac{p_A^* p_B^*}{p_A^* - (p_A^* - p_B^*) y_A} \quad (12.22)$$

式(12.22)表示与液相平衡的气相总压 $p$ 和气相组成 $y_A$ 之间的关系,因此可作 $p-y_A$ 曲线,称“气相线”。由于 $p_A^* > p_B^*$ ,即A是易挥发液体,故 $y_A > x_A$ ,气相

线一定在液线下方。

在图 12.2 中气相线下方为气相区( $f=2$ )。液相线上方为液相区( $f=2$ )，两线中间为气-液两相平衡区( $f=1$ )。凡能形成近于理想溶液的双液系，如甲苯( $C_6H_5CH_3$ )和苯( $C_6H_6$ )，四氯化碳( $CCl_4$ )和四氯乙烯( $C_2Cl_4$ )等都具有如图 12.2 形状的相图。

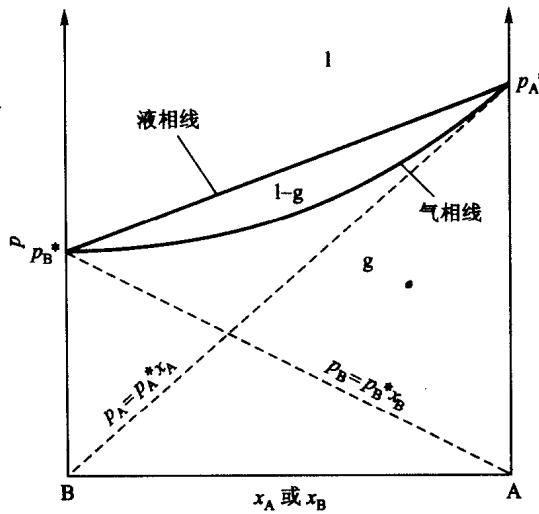


图 12.2 理想双液系  $p-x$  图

### (2) $T-x$ 图(指定压力 $p$ )

完全互溶理想双液系  $T-x$  图如图 12.3 所示。

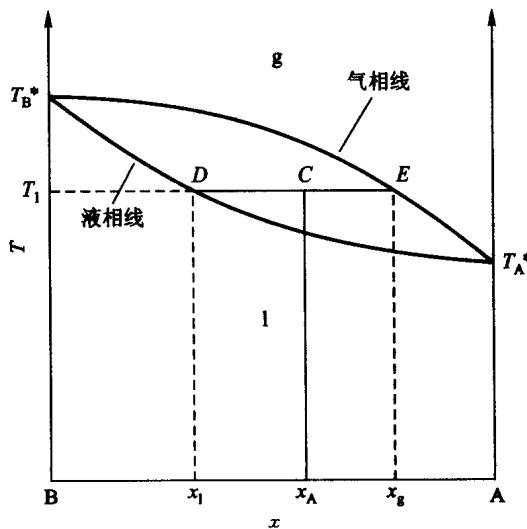


图 12.3 理想双液系  $T-x$  图

$T_A^*$  和  $T_B^*$  表示纯 A 和纯 B 的沸点, 液相线表示平衡温度与液相组成的关系, 气相线表示平衡温度与气相组成的关系。在液相线以下为液相区( $f=2$ ), 在气相线以上为气相区( $f=2$ ), 在两线中间区域是两相平衡区( $f=1$ )。当物系点  $x_A$ (表示系统总组成的点)随温度升高由液相区进入两相平衡区到达 C 点(此时温度为  $T_1$ ), 系统分成气、液两相 E 和 D, E 点在气相线上表示气相组成为  $x_g$ , D 点在液相线上表示液相组成为  $x_l$ , DE 线称为连接线(tie line), 两相的量可由“杠杆规则(lever rule)”求得。

设原溶液由物质的量为  $n_A$  的 A 和  $n_B$  的 B 混合组成, 此时 A 的摩尔分数为  $x_A$ 。对组分 A 进行物料平衡, 则

$$\begin{aligned} n_{\text{总}} x_A &= n_l x_l + n_g x_g \\ (n_l + n_g) x_A &= n_l x_l + n_g x_g \\ n_l (x_A - x_l) &= n_g (x_g - x_A) \\ n_l \cdot CD &= n_g \cdot CE \end{aligned} \quad (12.23)$$

式(12.23)即为“杠杆规则”, 分别用于任何两相平衡区, 若表示溶液组成的坐标是质量分数, 杠杆规则仍然适用, 即为  $m_l \cdot CD = m_g \cdot CE$ , 此处  $m_l$  和  $m_g$  是液相和气相的质量。

$T-x$  图又称组成-沸点图, 对理想双液系有

$$p = 1.01 \times 10^5 \text{ Pa} = p_B^* + (p_A^* - p_B^*) x_A$$

不同温度的  $p_A^*$  和  $p_B^*$  可通过纯组分克拉贝龙-克劳修斯方程求得, 然后可以由上式计算出不同温度  $T$  的  $x_A$ , 即可得液相线, 再根据  $y_A = \frac{p_A}{p} = \frac{p_A^* x_A}{p}$  求得相应的气相组成  $y_A$ , 即得气相线。

利用  $T-x$  图可进行蒸馏(distillation)和精馏(rectification)以分离物质。

如图 12.4 所示, 若开始溶液组成为  $x_1$ , 把该溶液加热至  $T_1$ , 开始进入两相区 O 点, 此时平衡气相组成为  $y_1$ , 若加热至  $T_2$ , 平衡两相组成为  $y_2$  和  $x_2$ , 把气、液两相分别冷却收集即得到两个溶液。一溶液中含 A 量比开始溶液大而另一溶液中含 A 量比开始溶液小。但通过一次简单蒸馏不能把 A, B 两组分完全分开。

图 12.5 是精馏原理图, 原溶液组成为  $x$ , 加热至 O 点( $T_4$ )分成气相组成为

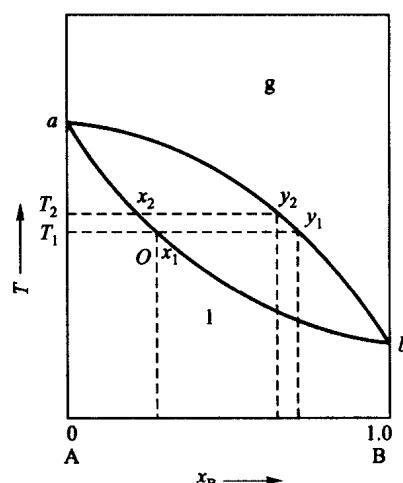


图 12.4 简单蒸馏  $T-x$  图