



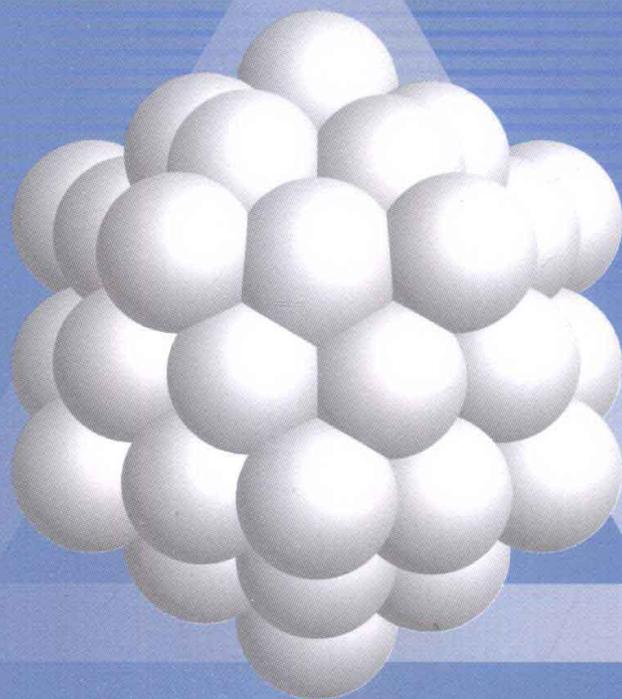
面向21世纪课程教材
Textbook Series for 21st Century

物理化学

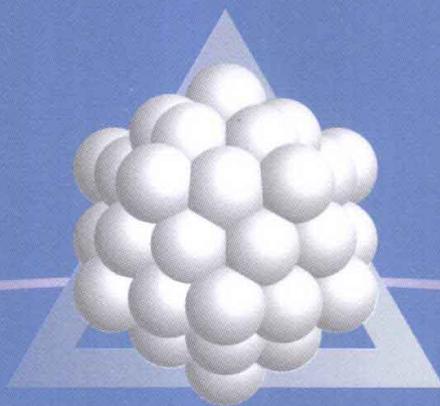
Physical Chemistry

第五版 | 下 册

天津大学物理化学教研室 编
李松林 周亚平 刘俊吉 修订

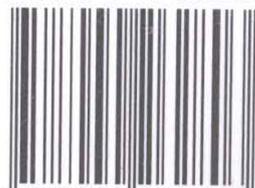


高等教育出版社



Physical Chemistry

ISBN 978-7-04-026280-3



9 787040 262803 >

定价 28.50 元



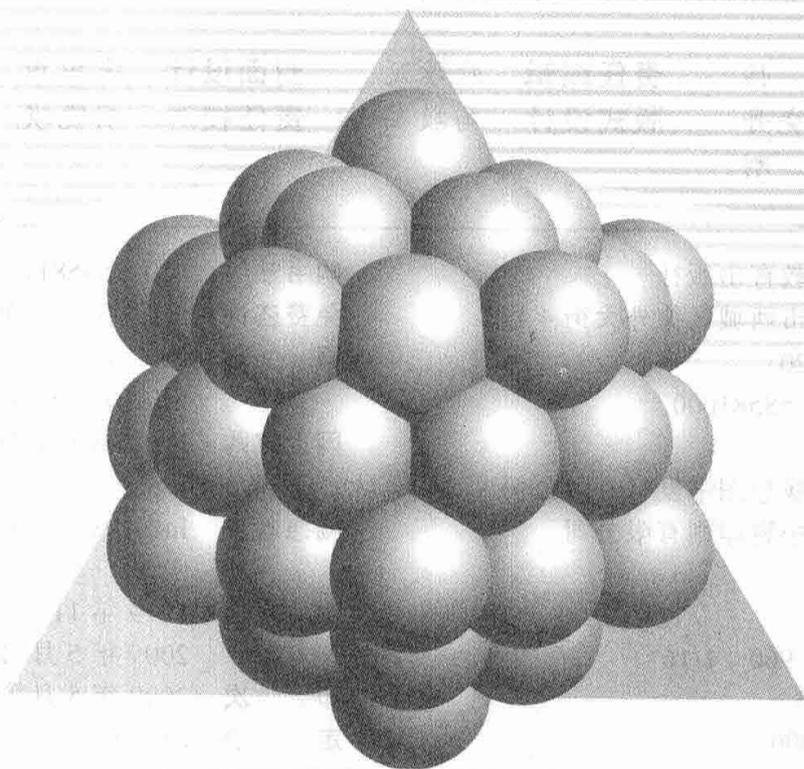
面向21世纪课程教材
Textbook Series for 21st Century

物理化学

Physical Chemistry

第五版 | 下册

天津大学物理化学教研室 编
李松林 周亚平 刘俊吉 修订



高等教育出版社

内容提要

本书是面向 21 世纪课程教材,也是普通高等教育“十一五”国家级规划教材。

本书是在天津大学物理化学教研室编写的《物理化学》前四版的基础上进行修订的,修订时参考了教育部高等学校化学与化工学科教学指导委员会 2007 年提出的化工类、材料类及化学类等专业的“化学教学基本内容(征求意见稿)”。本书基本保持了前几版的原有框架,修改了部分内容和结构,更加注重理论阐述的系统性和严谨性,注意与实际应用的结合,并保持与时代发展的与时俱进。

全书分上、下两册出版,上册包括气体的 pVT 关系、热力学第一定律、热力学第二定律、多组分系统热力学、化学平衡和相平衡六章;下册包括电化学、量子力学基础、统计热力学初步、界面现象、化学动力学和胶体化学六章。与本书配套的含全部习题的解题指南和课程多媒体教学光盘与本书同步出版。

本书可作为高等院校化工类、制药类、环境类、材料类、化学类等有关专业的教学用书,也可供其他相关专业使用,并可作为科研和工程技术人员的参考用书。

图书在版编目(CIP)数据

物理化学.下册/天津大学物理化学教研室编.—5版.
北京:高等教育出版社,2009.5

ISBN 978-7-04-026280-3

I.物… II.天… III.物理化学—高等学校—教材
IV.064

中国版本图书馆 CIP 数据核字(2009)第 038620 号

策划编辑	翟 怡	责任编辑	耿承延	封面设计	张申申
责任绘图	杜晓丹	版式设计	马敬茹	责任校对	胡晓琪
责任印制	韩 刚				

出版发行	高等教育出版社
社 址	北京市西城区德外大街 4 号
邮政编码	100120
总 机	010-58581000
经 销	蓝色畅想图书发行有限公司
印 刷	北京中科印刷有限公司

购书热线	010-58581118
免费咨询	800-810-0598
网 址	http://www.hep.edu.cn
	http://www.hep.com.cn
网上订购	http://www.landraco.com
	http://www.landraco.com.cn
畅想教育	http://www.widedu.com

开 本	787×960 1/16
印 张	24.25
字 数	450 000

版 次	1979 年 11 月第 1 版 2009 年 5 月第 5 版
印 次	2009 年 5 月第 1 次印刷
定 价	28.50 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 侵权必究

物料号 26280-00

目 录

第七章 电化学	297
§ 7.1 电极过程、电解质溶液及法拉第定律	297
1. 电解池和原电池	297
2. 电解质溶液和法拉第定律	299
§ 7.2 离子的迁移数	301
1. 离子的电迁移与迁移数的定义	301
2. 离子迁移数的测定方法	304
§ 7.3 电导、电导率和摩尔电导	306
1. 定义	306
2. 电导的测定	307
3. 摩尔电导率与浓度的关系	308
4. 离子独立运动定律和离子的摩尔电导率	309
5. 电导测定的应用	312
§ 7.4 电解质溶液的活度、活度因子及德拜 - 休克尔极限公式	313
1. 平均离子活度和平均离子活度因子	313
2. 离子强度	316
3. 德拜 - 休克尔极限公式	317
§ 7.5 可逆电池及其电动势的测定	319
1. 可逆电池	320
2. 电池电动势的测定	323
§ 7.6 原电池热力学	324
1. 可逆电动势与电池反应的吉布斯函数变	324
2. 由原电池电动势的温度系数计算电池反应的摩尔熵变	324
3. 由原电池电动势及电动势的温度系数计算电池反应的摩尔焓变	325
4. 计算原电池可逆放电时的反应热	325
5. 能斯特方程	326
§ 7.7 电极电势和液体接界电势	327
1. 电极电势	328
2. 原电池电动势的计算	331

3. 液体界面电势及其消除	333
§ 7.8 电极的种类	335
1. 第一类电极	335
2. 第二类电极	337
3. 第三类电极	338
* 4. 离子选择性电极	338
§ 7.9 原电池的设计	340
1. 氧化还原反应	340
2. 中和反应	342
3. 沉淀反应	342
4. 扩散过程——浓差电池	343
* 5. 化学电源	344
§ 7.10 分解电压	347
§ 7.11 极化作用	350
1. 电极的极化	350
2. 测定极化曲线的方法	350
3. 电解池与原电池极化的差别	352
§ 7.12 电解时的电极反应	352
本章小结	354
习题	355
第八章 量子力学基础	360
§ 8.1 量子力学的基本假设	362
§ 8.2 势箱中粒子的薛定谔方程求解	368
1. 一维势箱中粒子	368
2. 三维势箱中粒子	372
§ 8.3 一维谐振子	375
1. 一维谐振子的经典力学处理	375
2. 一维谐振子的量子力学处理	376
§ 8.4 二体刚性转子	377
1. 二体问题	378
2. 中心力场问题	378
3. 二体刚性转子	380
§ 8.5 氢原子及多电子原子的结构	381
1. 类氢离子的定态薛定谔方程及其解	381
2. 原子轨道及其图形表示	383

3. 氢原子轨道的径向分布函数	387
4. 电子自旋	388
5. 多电子原子的结构	388
6. 量子力学中的全同粒子	390
§ 8.6 分子轨道理论简介	392
1. 氢分子离子 H_2^+ 薛定谔方程的解	392
2. 氢分子离子 H_2^+ 的近似处理	394
3. 同核双原子分子的近似分子轨道	397
§ 8.7 分子光谱简介	400
1. 双原子分子的转动光谱	400
2. 双原子分子的振动光谱	401
3. 双原子分子的振动 - 转动光谱	402
本章小结	403
习题	403
第九章 统计热力学初步	405
§ 9.1 粒子各种运动形式的能级及能级的简并度	407
1. 分子的平动	408
2. 双原子分子的转动	409
3. 双原子分子的振动	410
4. 电子及核运动	410
§ 9.2 能级分布的微观状态数及系统的总微态数	410
1. 能级分布	410
2. 状态分布	411
3. 定域子系统能级分布微态数的计算	412
4. 离域子系统能级分布微态数的计算	413
5. 系统的总微态数	415
§ 9.3 最概然分布与平衡分布	415
1. 概率	415
2. 等概率原理	416
3. 最概然分布	417
4. 最概然分布与平衡分布	417
§ 9.4 玻耳兹曼分布及配分函数	420
* 1. 拉格朗日待定乘数法	421
2. 玻耳兹曼分布	422
3. 粒子配分函数	424

§ 9.5 热力学性质与配分函数间的关系	424
1. 热力学能与配分函数间的关系	424
2. 熵与配分函数间的关系	425
3. 其他热力学函数与配分函数间的关系	426
§ 9.6 粒子配分函数的计算	427
1. 配分函数的析因子性质	427
2. 能量零点的选择对配分函数的影响	428
3. 平动配分函数的计算	430
4. 转动配分函数的计算	431
5. 振动配分函数的计算	433
6. 电子运动的配分函数	435
7. 核运动的配分函数	435
§ 9.7 热力学函数的计算	435
1. 热力学能	436
2. U_1^0, U_1^0 及 U_1^0 的计算	436
* 3. 玻耳兹曼公式中 β 值的推导	438
4. 摩尔定容热容的计算	440
§ 9.8 系统熵的统计意义及熵的计算	442
1. 熵的统计意义	442
2. 熵与各独立运动形式配分函数间的关系	443
3. 统计熵的计算	444
4. 统计熵与量热熵的简单比较	447
§ 9.9 理想气体反应的标准平衡常数	448
1. 理想气体的摩尔吉布斯自由能函数	448
2. 理想气体的标准摩尔焓函数	450
3. 理想气体反应的标准平衡常数	451
4. 理想气体反应标准平衡常数与配分函数间的关系	452
§ 9.10 系综理论简介	454
本章小结	458
习题	458
第十章 界面现象	462
§ 10.1 界面张力	463
1. 液体的表面张力, 表面功及表面吉布斯函数	463
2. 热力学公式	465
3. 界面张力及其影响因素	466

§ 10.2 弯曲液面的附加压力及其后果	468
1. 弯曲液面的附加压力——拉普拉斯方程	468
2. 微小液滴的饱和蒸气压——开尔文公式	471
3. 亚稳状态及新相的生成	472
§ 10.3 固体表面	476
1. 物理吸附与化学吸附	477
2. 等温吸附	478
3. 吸附经验式——弗罗因德利希公式	479
4. 朗缪尔单分子层吸附理论及吸附等温式	480
5. 多分子层吸附理论——BET 公式	483
6. 吸附热力学	485
§ 10.4 固-液界面	486
1. 接触角与杨氏方程	487
2. 润湿现象	487
3. 固体自溶液中的吸附	490
§ 10.5 溶液表面	492
1. 溶液表面的吸附现象	492
2. 表面过剩浓度与吉布斯吸附等温式	493
3. 表面活性物质在吸附层的定向排列	496
4. 表面活性剂	497
本章小结	503
习题	503
第十一章 化学动力学	507
§ 11.1 化学反应的反应速率及速率方程	508
1. 反应速率的定义	508
2. 基元反应和非基元反应	510
3. 基元反应的速率方程——质量作用定律	511
4. 化学反应速率方程的一般形式, 反应级数	512
5. 用气体组分的分压表示的速率方程	514
6. 反应速率的测定	514
§ 11.2 速率方程的积分形式	515
1. 零级反应	516
2. 一级反应	516
3. 二级反应	519
4. n 级反应	522

5. 小结	523
§ 11.3 速率方程的确定	523
1. 尝试法	524
2. 半衰期法	525
3. 初始速率法	527
4. 隔离法	528
§ 11.4 温度对反应速率的影响,活化能	529
1. 阿伦尼乌斯方程	529
2. 活化能	531
3. 活化能与反应热的关系	533
§ 11.5 典型复合反应	534
1. 对行反应	534
2. 平行反应	538
3. 连串反应	539
§ 11.6 复合反应速率的近似处理法	542
1. 选取控制步骤法	542
2. 平衡态近似法	543
3. 稳态近似法	545
4. 非基元反应的表观活化能与基元反应活化能之间的关系	548
§ 11.7 链反应	549
1. 单链反应的特征	549
2. 由单链反应的机理推导反应速率方程	550
3. 支链反应与爆炸界限	552
§ 11.8 气体反应的碰撞理论	556
1. 气体反应的碰撞理论	556
*2. 碰撞理论与阿伦尼乌斯方程的比较	557
§ 11.9 势能面与过渡状态理论	560
1. 势能面	560
2. 反应途径	562
3. 活化络合物	563
4. 艾林方程	564
5. 艾林方程的热力学表示式	565
§ 11.10 溶液中反应	567
1. 溶剂对反应组分无明显作用的情况	567
*2. 溶剂对反应组分产生明显作用的情况—溶剂对反应速率的影响	569

*3. 离子强度对反应速率的影响	570
§ 11.11 多相反应	572
§ 11.12 光化学	574
1. 光化学反应的初级过程、次级过程和猝灭	574
2. 光化学定律	576
3. 光化学反应的机理与速率方程	578
4. 温度对光化学反应速率的影响	579
5. 光化学平衡	580
*6. 激光化学	581
§ 11.13 催化作用的通性	582
1. 引言	582
2. 催化剂的基本特征	582
3. 催化反应的一般机理及速率常数	584
4. 催化反应的活化能	584
§ 11.14 单相催化反应	586
*1. 气相催化	586
*2. 酸碱催化	586
*3. 络合催化	588
4. 酶催化	589
§ 11.15 多相催化反应	592
1. 催化剂表面上的吸附	592
2. 多相催化反应的步骤	594
3. 表面反应控制的气-固相催化反应动力学	595
*4. 温度对表面反应速率的影响	597
*5. 活性中心理论	598
* § 11.16 分子动态学	599
本章小结	600
习题	602
第十二章 胶体化学	613
§ 12.1 溶胶的制备	615
1. 分散法	616
2. 凝聚法	616
3. 溶胶的净化	618
§ 12.2 溶胶的光学性质	618
1. 丁铎尔效应	618

2. 瑞利公式	619
3. 超显微镜与粒子大小的近似测定	620
§ 12.3 溶胶的动力学性质	621
1. 布朗运动	621
2. 扩散	622
3. 沉降与沉降平衡	624
§ 12.4 溶胶的电学性质	625
1. 电动现象	625
2. 扩散双电层理论	627
3. 溶胶的胶团结构	631
§ 12.5 溶胶的稳定与聚沉	632
1. 溶胶的经典稳定理论——DLVO 理论	632
2. 溶胶的聚沉	635
§ 12.6 乳状液	637
1. 乳状液的分类及鉴别	638
2. 乳状液的稳定	638
3. 乳状液的去乳化	640
§ 12.7 泡沫	641
§ 12.8 悬浮液	642
§ 12.9 气溶胶	645
1. 粉尘的分类	645
2. 粉尘的性质	646
3. 气体除尘	648
§ 12.10 高分子化合物的渗透压和黏度	649
1. 高分子溶液的渗透压	649
2. 唐南平衡	650
3. 高分子溶液的黏度	652
* § 12.11 高分子溶液的盐析、胶凝作用与凝胶的溶胀	654
1. 盐析作用	654
2. 胶凝作用、触变现象和脱水收缩	655
3. 凝胶的溶胀	656
本章小结	657
习题	657
参考书目	660
索引	662

第七章 电 化 学

电化学是研究电与化学反应相互关系的科学,它主要涉及通过化学反应来产生电能以及通过电流导致化学变化方面的研究。电化学是一门既古老又年轻的科学,从1800年伏特(Volta)制成第一个化学电池开始,到两个多世纪后的今天,电化学已发展成为内容非常广泛的学科领域,如化学电源、电化学分析、电化学合成、光电化学、生物电化学、电催化、电冶金、电解、电镀、腐蚀与保护等都属于电化学的范畴。尤其是近年来可充电锂离子电池的普及生产使用、燃料电池在发电及汽车工业领域的应用研究开发,以及生物电化学的迅速发展,都为电化学这一古老的学科注入了新的活力。无论是基础研究还是技术应用,电化学从理论到方法都在不断地突破与发展,越来越多地与其他自然科学或技术学科相互交叉、相互渗透。在能源、交通、材料、环保、信息、生命等众多领域发挥着越来越重要的作用。

物理化学中的电化学主要介绍电化学的基础理论部分——用热力学的方法来研究化学能与电能之间相互转换的规律。其中主要包括两方面的内容:一是利用化学反应来产生电能——将能够自发进行的化学反应放在原电池装置中使化学能转化为电能;另一方面是利用电能来驱动化学反应——将不能自发进行的反应放在电解池装置中输入电流使反应得以进行。

无论是原电池还是电解池,其内部工作介质都离不开电解质溶液。因此本章在介绍原电池和电解池的电化学原理之前,先介绍一些电解质溶液的基本性质。

§ 7.1 电极过程、电解质溶液及法拉第定律

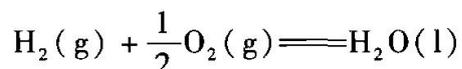
1. 电解池和原电池

电化学过程必须借助一定的装置——电化学池才能实现,对于有法拉第电流通过的电化学池^①可分为两类:原电池和电解池。原电池的主要特点是当它

^① 即流过池中各部分的电流均遵守法拉第定律,关于法拉第定律见下一小节。

与外部导体接通时,电极上的反应会自发进行,可将化学能转换为电能输出,实用的原电池又称为化学电源。**电解池**的主要特点是,当外加电势高于分解电压时可使不能自发进行的反应在电解池中被强制进行。电解池的主要用途是利用电能来完成所希望的化学反应,如电解合成、电镀、电冶金等,二次电池在充电时也可认为是一个电解池。

以氢氧燃烧的化学反应为例,反应方程式为



25℃下,反应的 $\Delta_r G_m^\ominus = -237.129 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, $K^\ominus = 3.512 \times 10^{41}$ 。这是一个众所周知的极易进行的燃烧反应,逆反应则不能自发进行。但是如果把水放到如图 7.1.1 所示的电解池装置中,加入酸性或碱性电解质,插入适当的金属作为阳极和阴极,并将其与直流电源相连,使电流通过溶液,这时上面的逆向反应即水的分解反应可以进行,在阴极和阳极上分别得到氢气和氧气,这就是人们所熟知的电解水制氢的基本原理。

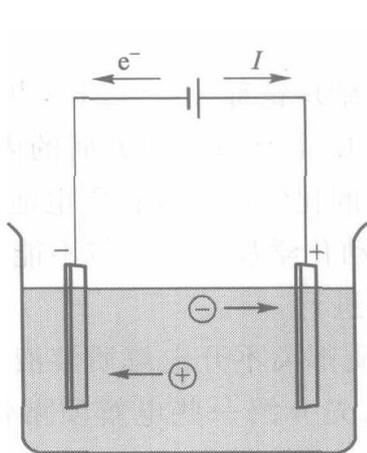


图 7.1.1 电解池示意图

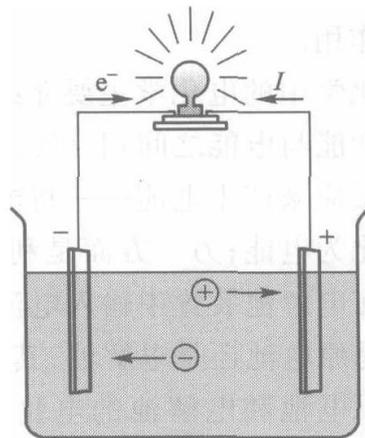


图 7.1.2 原电池示意图

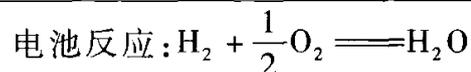
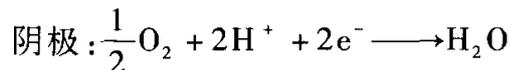
反过来,如果把上述可自发进行的反应放到如图 7.1.2 所示的原电池装置中,以适当的金属作电极、适当的电解质溶液作内部的导电介质,在阳极和阴极分别通入氢气和氧气,外电路以导线与负载相连。则氢与氧的反应可以通过电池自发进行,反应的化学能可转变为电能输出。这就是原电池工作的基本原理。此例也是燃料电池工作的基本原理。

无论是原电池还是电解池,其共同特点是:当外电路接通时在电极与溶液的界面上有电子得失的反应发生,溶液内部有离子做定向迁移运动。这种在极板

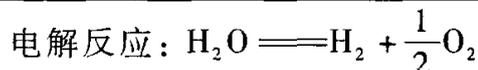
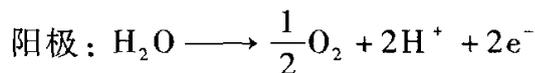
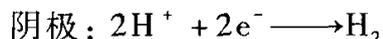
与溶液界面上进行的化学反应称为**电极反应**；两个电极反应之和为总的化学反应，对原电池则称为**电池反应**，对电解池则称为**电解反应**。

电化学中规定：发生氧化反应的电极为**阳极**，发生还原反应的电极为**阴极**。同时又规定：电势高的电极为**正极**，电势低的电极为**负极**。

上面氢与氧的反应，在原电池中，氢气在阳极自动被氧化，失去的电子输出到外电路中；氧气在阴极从外电路得到电子被还原。电极与电池反应如下：



在电解池中氢离子在阴极得到外电源供给的电子被强迫还原，而水分子中的氧在阳极失去电子被氧化。电极与总的电解反应如下：



原电池与电解池的不同之处在于：原电池中电子在外电路中流动的方向是从阳极到阴极，而电流的方向则是从阴极到阳极，所以阴极的电势高，阳极的电势低，阴极是正极，阳极是负极；在电解池中，电子从外电源的负极流向电解池的阴极，而电流则从外电源的正极流向电解池的阳极，再通过溶液流到阴极，所以在电解池中，阳极的电势高，阴极的电势低，故阳极为正极，阴极为负极。不过在溶液内部阳离子总是向阴极运动，而阴离子则向阳极运动。

2. 电解质溶液和法拉第定律

无论是原电池还是电解池，其外部的电流都是由金属导线传导的，而内部的电流则是由电解质溶液传导的。电解质的导电机理与金属导线不同。能导电的物质统称为导体，导体可分为两大类。第一类是电子导体，例如金属、石墨和某些金属氧化物等。电子导体依靠自由电子的定向运动而导电。当电流通过时，导体本身不发生化学变化。但温度升高金属的导电能力会降低。第二类导体是离子导体，例如电解质溶液或熔融电解质等，离子导体是依靠离子的定向运动而导电的。电解质水溶液是应用最广泛的第二类导体，通常使用两个第一类导体作为电极，将其浸入到溶液中以形成极板与溶液之间的直接接触。当电流通过极板和溶液时，极板与溶液的界面上发生电子得失的反应，同时溶液中阳离子和阴离子分别向两极移动。与金属导体相反，温度升高电解质溶液的导电能力会

增大。

1833年英国科学家法拉第(Faraday M)在研究了大量电解过程后提出了著名的**法拉第定律**——电解时电极上发生化学反应的物质的量与通过电解池的电荷量成正比。这也就是说当电路中有1 mol 电子的电荷量通过时,任一电极上发生得失1 mol 电子的电极反应,电极上析出或溶解的物质的量与之相应。如果以 Q 表示通过的电荷量(单位为库仑 C), $n_{\text{电}}$ 表示电极反应得失电子的物质的量(单位为 mol),法拉第定律可表示为:

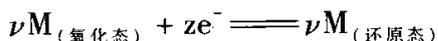
$$Q = n_{\text{电}} F \quad (7.1.1)$$

式中 F 称为**法拉第常数**,其物理意义为1 mol 电子的电荷量。已知一个电子的电荷量 $e = 1.602\ 176\ 487 \times 10^{-19}$ C,所以

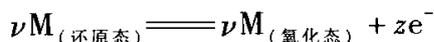
$$\begin{aligned} F = Le &= (6.022\ 141\ 79 \times 10^{23} \times 1.602\ 176\ 487 \times 10^{-19}) \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1} \\ &= 96\ 485.340 \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1} \end{aligned}$$

一般计算时可取 $F \approx 96\ 500 \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1}$ 。

电极反应的通式可写为



或



式中 z 为电极反应的电荷数(即转移电子数),取正值,量纲为一; ν 为化学计量数。很显然,当电极反应的进度为 ξ 时,得失电子的物质的量 $n_{\text{电}} = z\xi$,将其代入式(7.1.1)可得

$$Q = zF\xi \quad (7.1.2)$$

该式即为**法拉第定律的数学表达式**。法拉第定律虽然是在研究电解池时得出的,但对于原电池也同样适用。

法拉第定律说明,无论是原电池还是电解池,在稳恒电流的情况下,同一时间内流过电路中各点的电荷量是相等的。根据这一原理,可以通过测量电流流过后电极反应的物质的量的变化(通常测量阴极上析出的物质的量)来计算电路中通过的电荷量。相应的测量装置称为**库仑计**。最常用的库仑计为银库仑计和铜库仑计。

例 7.1.1 在电路中串联有两个库仑计,一个是银库仑计,一个是铜库仑计。当有1法拉第的电荷量通过电路时,问两个库仑计上分别析出多少摩尔的银和铜?

解: (1) 银库仑计的电极反应为 $\text{Ag}^{+} + \text{e}^{-} \rightleftharpoons \text{Ag}$, $z = 1$,

当 $Q = 1F = 96\ 500 \text{ C}$ 时,根据法拉第定律有:

$$\xi = \frac{Q}{zF} = \frac{96\ 500 \text{ C}}{1 \times 96\ 500 \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1}} = 1 \text{ mol}$$

由 $\xi = \frac{\Delta n_{\text{B}}}{\nu_{\text{B}}}$,可得:

$$\Delta n_{\text{Ag}} = \nu_{\text{Ag}} \xi = 1 \times 1 \text{ mol} = 1 \text{ mol}$$

$$\Delta n_{\text{Ag}^+} = \nu_{\text{Ag}^+} \xi = -1 \times 1 \text{ mol} = -1 \text{ mol}$$

即当有 $1F$ 的电荷量流过电路时,银库仑计中有 1 mol 的 Ag^+ 被还原成 Ag 析出。

(2) 铜库仑计的电极反应为 $\text{Cu}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Cu}, z = 2,$

当 $Q = 1F = 96\,500 \text{ C}$ 时,根据法拉第定律有:

$$\xi = \frac{Q}{zF} = \frac{96\,500 \text{ C}}{2 \times 96\,500 \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1}} = 0.5 \text{ mol}$$

由 $\xi = \frac{\Delta n_{\text{B}}}{\nu_{\text{B}}}$ 可得:

$$\Delta n_{\text{Cu}} = \nu_{\text{Cu}} \xi = 1 \times 0.5 \text{ mol} = 0.5 \text{ mol}$$

即当有 $1F$ 的电荷量流过电路时,铜库仑计中有 0.5 mol 的 Cu 析出。

注意:铜库仑计的电极反应也可以写为 $\frac{1}{2}\text{Cu}^{2+} + \text{e}^- \rightleftharpoons \frac{1}{2}\text{Cu}, z = 1,$

这时相应的计算为:

$$\xi = \frac{Q}{zF} = \frac{96\,500 \text{ C}}{1 \times 96\,500 \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1}} = 1 \text{ mol}$$

$$\Delta n_{\text{Cu}} = \nu_{\text{Cu}} \xi = \frac{1}{2} \times 1 \text{ mol} = 0.5 \text{ mol}$$

两种方法计算所得析出 Cu 的物质的量相同。这说明虽然电荷数 z 和反应进度 ξ 与反应式的写法(即计量数的写法)有关,但相同电荷量所对应的某物质发生反应的物质的量是相同的,与化学反应计量式的写法无关,即电极上发生化学反应的物质的量是与通过的电荷量成正比的。

§ 7.2 离子的迁移数

1. 离子的电迁移与迁移数的定义

由上节可知,溶液中电流的传导是由离子的定向运动来完成的。电化学中把在电场作用下溶液中阳离子、阴离子分别向两极运动的现象称为**电迁移**。由法拉第定律可知,对于每个电极来说,一定时间内:流出的电荷量 = 流入的电荷量 = 电路中任意截面流过的总电荷量 Q 。在金属导线中,电流完全是由电子传递的,而在溶液中却是由阳、阴离子共同完成的。即:

$$Q = Q_+ + Q_- \quad \text{或} \quad I = I_+ + I_- \quad (7.2.1)$$

式中 Q_+ 、 Q_- 及 I_+ 、 I_- 、 I 分别代表由阳、阴离子运载的电荷量、电流以及总电流。由于大多数电解质的阳离子和阴离子的运动速度不同,即 $v_+ \neq v_-$,所以由阳离子和阴离子分别运载的电荷量和电流也不相等,即 $Q_+ \neq Q_-$, $I_+ \neq I_-$ 。为了表示不同离子对运载电流的贡献,提出了迁移数的概念。定义离子 B 的**迁移数**为该离子所运载的电流占总电流的分数,以符号 t 表示,其量纲为一。若溶液中只有一

种阳离子和一种阴离子,它们的迁移数分别以 t_+ 和 t_- 表示,有

$$t_+ = \frac{I_+}{I_+ + I_-}, \quad t_- = \frac{I_-}{I_+ + I_-} \quad (7.2.2)$$

$$\text{显然} \quad t_+ + t_- = 1 \quad (7.2.3)$$

对于一个含有多种离子的电解质溶液则有 $t_B = I_B/I$, $\sum t_B = 1$ 。

某种离子运载电流的多少,取决于该离子的运动速度,另外还与该离子的浓度及所带电荷的多少有关。通电过程中,单位时间内流过溶液中某一截面 A_s 的正、负电流的量可由下式计算:

$$I_+ = A_s v_+ c_+ z_+ F \quad (7.2.4)$$

$$I_- = A_s v_- c_- |z_-| F$$

式中 c_+ 、 c_- 分别为正、负离子的物质的量浓度, z_+ 、 z_- 分别为正、负离子的电荷数, A_s 为截面的面积, F 为法拉第常数。显然,单位时间内在 $A_s \times v_+$ 体积元内的正离子均可穿过截面 A_s ,其所带的电荷量由 $c_+ z_+ F$ 决定;负离子与之类似。由于溶液整体为电中性,有 $c_+ z_+ = c_- |z_-|$,而 A_s 和 F 均为常数,所以将式(7.2.4)代入式(7.2.2),可得

$$t_+ = \frac{v_+}{v_+ + v_-}, \quad t_- = \frac{v_-}{v_+ + v_-} \quad (7.2.5)$$

该式表明,离子的迁移数主要取决于溶液中离子的运动速度,与离子的价数及浓度无关。不过离子的运动速度可受许多因素的影响,如温度、浓度、离子的大小、离子的水化程度等。所以在给出离子在某种溶液中的迁移数时,应当指明相应的条件,特别是温度和浓度条件。

迁移数受浓度影响的主要原因是由于离子间的相互作用,浓度较低时,这种作用不明显,但当浓度较大时,离子间的相互作用随距离的减小而增强,这时阴、阳离子的运动速度均会减慢。若阴、阳离子价数相同,则 t_+ 、 t_- 的变化不是很大,尤其是 KCl 溶液中阴、阳离子的迁移数基本不受浓度的影响,但其他离子的迁移数一般会受到不同程度的影响。当阴、阳离子价数不同时,高价离子的迁移速度随浓度增加而减小的情况比低价离子要显著。

图 7.2.1 为离子的电迁移过程的示意图。设在图 7.2.1 中有两个惰性电极^①,之间充满 1-1 型电解质溶液。有两个假想的界面将溶液分隔为阴极区、中间区和阳极区三部分。通电前每部分含有 6 mol 1-1 型电解质,即 6 mol 阳离子和 6 mol 阴离子,如图中(a)所示。图中每个 +、- 号分别代表 1 mol 阳离子

^① 通电过程中电极材料本身只传递电子、不参与电极反应的电极称为惰性电极,如铂电极。

和 1 mol 阴离子。

现假设阳离子的运动速度是阴离子运动速度的 3 倍,即 $v_+ = 3v_-$ 。通电过程中有 4 mol 电子电荷量流经两个电极,如图中(b)所示。在阳极上有 4 mol 阴离子被氧化析出,放出 4 mol 电子;阴极上有 4 mol 阳离子得到电子被还原析出。因 $v_+ = 3v_-$,所以溶液中向阴极运动穿越界面的阳离子数为 3 mol,而逆向运动穿越界面的阴离子数为 1 mol,总和有 4 mol 电子电荷量穿越界面。实际上,在两极之间溶液的任意截面上均有 3 mol 阳离子和 1 mol 阴离子对向通过,造成总和为 4 mol 的电子电荷量流过。

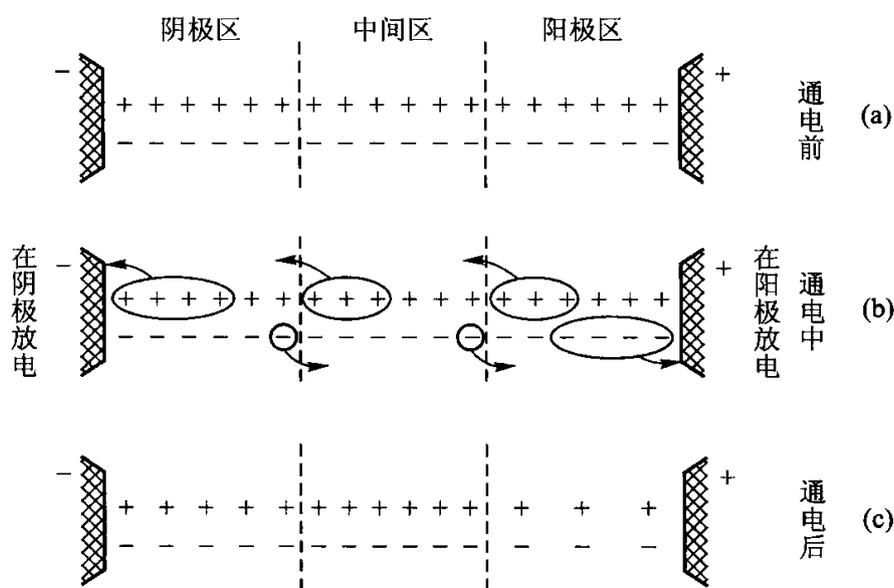


图 7.2.1 离子的电迁移现象

通电结束后,如图中(c)所示,阳极区迁出了 3 mol 阳离子,析出了 4 mol 阴离子,迁入了 1 mol 阴离子,所以阳离子和阴离子都各剩 3 mol,即剩余电解质的量为 3 mol。阴极区在析出 4 mol 阳离子的同时迁入了 3 mol 阳离子,迁出的阴离子为 1 mol,所以阴、阳离子都各剩 5 mol,即剩余电解质的量为 5 mol。中间区迁出迁入的阳离子都是 3 mol、阴离子都是 1 mol,所以电解质的量不变。

由以上分析可知,电极反应和离子迁移,都会改变两个极板附近电解质的浓度。利用这一特点,测定通电前后电极附近电解质浓度的变化,可计算出离子的迁移数,并可进而计算后面要讲到的离子摩尔电导率。

离子在电场中的运动速度,除了与离子的本性、溶剂性质、溶液浓度及温度等因素有关外,还与电场强度有关。因此,为了便于比较,通常将离子 B 在指定溶剂中电场强度 $E = 1 \text{ V} \cdot \text{m}^{-1}$ 时的运动速度称为该离子的电迁移率(历史上称为离子淌度),以 u_B 表示:

$$u_B = \frac{v_B}{E} \quad (7.2.6)$$

电迁移率的单位为 $\text{m}^2 \cdot \text{V}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

表 7.2.1 列出了 25℃ 无限稀释溶液中几种离子的电迁移率。

表 7.2.1 25℃ 无限稀释溶液中离子的电迁移率

阳离子	$u_+^{\infty}/(\text{m}^2 \cdot \text{V}^{-1} \cdot \text{s}^{-1})$	阴离子	$u_-^{\infty}/(\text{m}^2 \cdot \text{V}^{-1} \cdot \text{s}^{-1})$
H ⁺	36.30×10^{-8}	OH ⁻	20.52×10^{-8}
K ⁺	7.62×10^{-8}	SO ₄ ²⁻	8.27×10^{-8}
Ba ²⁺	6.59×10^{-8}	Cl ⁻	7.92×10^{-8}
Na ⁺	5.19×10^{-8}	NO ₃ ⁻	7.40×10^{-8}
Li ⁺	4.01×10^{-8}	HCO ₃ ⁻	4.61×10^{-8}

将电迁移率 u_B 与离子速度 v_B 的关系式(7.2.6)代入式(7.2.5),可得

$$t_+ = \frac{u_+}{u_+ + u_-}, \quad t_- = \frac{u_-}{u_+ + u_-} \quad (7.2.7)$$

需要注意的是,电场强度虽然影响离子的运动速度,但并不影响离子迁移数,因为当电场强度改变时,阴、阳离子的速度都按相同比例改变。

2. 离子迁移数的测定方法

(1) 希托夫(Hittorf)法 希托夫法即是通过测定电极附近电解质浓度的变化来确定离子迁移数的,其原理参见图 7.2.2。

实验装置包括一个阴极管、一个阳极管和一个中间管。阴极管和阳极管与中间管之间装有管夹,可控制连通或关闭。外电路中串联有库仑计,可测定通过电路的总电荷量。

实验中测定通电前后阳极区或阴极区电解质浓度的变化,由此可算出相应区域内电解质的物质的量的变化;从外电路库仑计所测定的总电荷量可算出电极反应的物质的量。对选定电极区域内某种离子进行物料衡算,即可算出该离子的迁移数。物料衡算的基本思路为:电解后某离子剩余的物质的量 $n_{\text{电解后}} = \text{该离子电解前的物质的量 } n_{\text{电解前}} \pm \text{该离子参与电极反应的物质的量 } n_{\text{反应}} \pm \text{该离子}$

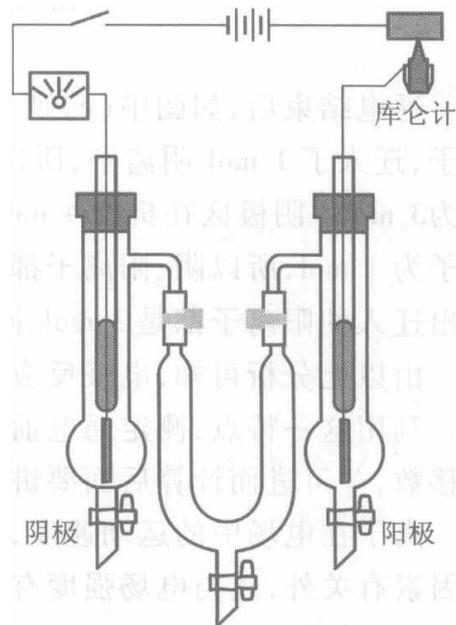


图 7.2.2 希托夫法测定离子迁移数的装置

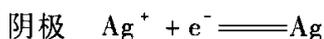
迁移的物质的量 $n_{\text{迁移}}$, 即

$$n_{\text{电解后}} = n_{\text{电解前}} \pm n_{\text{反应}} \pm n_{\text{迁移}} \quad (7.2.8)$$

$n_{\text{反应}}$ 前面的正负号, 根据电极反应是增加还是减少该离子在溶液中的量来确定, 增加取 +, 减少取 -, 如该离子不参加电极反应则没有这一项; $n_{\text{迁移}}$ 前面的正负号, 根据该离子是迁入还是迁出来确定, 迁入取 +, 迁出取 -。下面通过具体例子来说明。

例 7.2.1 用两个银电极电解 AgNO_3 水溶液。在电解前, 溶液中每 1 kg 水含 43.50 mmol AgNO_3 。实验后, 银库仑计中有 0.723 mmol 的 Ag 沉积。由分析得知, 电解后阳极区有 23.14 g 水和 1.390 mmol AgNO_3 。试计算 $t(\text{Ag}^+)$ 及 $t(\text{NO}_3^-)$ 。

解: 用银电极电解 AgNO_3 溶液时的电极反应为



对阳极区的 Ag^+ 进行物料衡算:

根据题给数据, 已知电解后阳极区有 1.390 mmol 的 AgNO_3 , 则 $n_{\text{电解后}}(\text{Ag}^+) = 1.390 \text{ mmol}$ 。

假定通电前后阳极区的水量不变, 即水分子不迁移, 则电解前阳极区 23.14 g 水中原有 AgNO_3 的物质的量为

$$n_{\text{电解前}}(\text{AgNO}_3) = \frac{43.50 \text{ mmol}}{1000 \text{ g}} \times 23.14 \text{ g} = 1.007 \text{ mmol} = n_{\text{电解前}}(\text{Ag}^+)$$

银库仑计中有 0.723 mmol Ag 沉积, 说明在电解池中阳极一定有相同数量的 Ag 被氧化成 Ag^+ 进入溶液, 即: $n_{\text{反应}}(\text{Ag}^+) = 0.723 \text{ mmol}$, 取正值。阳极区内, Ag^+ 迁出, 取负值, $n_{\text{迁移}} = t(\text{Ag}^+)n_{\text{反应}}$ 。对 Ag^+ 物料衡算有:

$$n_{\text{电解后}} = n_{\text{电解前}} + n_{\text{反应}} - n_{\text{迁移}} = n_{\text{电解前}} + n_{\text{反应}} - t(\text{Ag}^+)n_{\text{反应}}$$

$$t(\text{Ag}^+) = \frac{n_{\text{电解前}} - n_{\text{电解后}}}{n_{\text{反应}}} + 1 = \frac{1.007 - 1.390}{0.723} + 1 = 0.470$$

$$t(\text{NO}_3^-) = 1 - t(\text{Ag}^+) = 1 - 0.470 = 0.530$$

此题还有另一种解法, 即对阳极区的 NO_3^- 进行物料衡算。因 NO_3^- 不参加电极反应, 没有 $n_{\text{反应}}$ 这一项, 解题步骤更简单。

因 $n_{\text{电解后}}(\text{NO}_3^-) = n_{\text{电解后}}(\text{Ag}^+)$, $n_{\text{电解前}}(\text{NO}_3^-) = n_{\text{电解前}}(\text{Ag}^+)$, $n_{\text{迁移}}(\text{NO}_3^-) = t(\text{NO}_3^-)n_{\text{反应}}$, 阳极区内 NO_3^- 迁入, $n_{\text{迁移}}$ 取正值。对 NO_3^- 进行物料衡算有:

$$n_{\text{电解后}} = n_{\text{电解前}} + n_{\text{迁移}} = n_{\text{电解前}} + t(\text{NO}_3^-)n_{\text{反应}}$$

$$t(\text{NO}_3^-) = \frac{n_{\text{电解后}} - n_{\text{电解前}}}{n_{\text{反应}}} = \frac{1.390 - 1.007}{0.723} = 0.530$$

$$t(\text{Ag}^+) = 1 - t(\text{NO}_3^-) = 1 - 0.530 = 0.470$$

* (2) 界面移动法 若欲测定 CA 电解质溶液中 C^+ 离子的迁移数, 可将其置于一带刻度的玻璃管中, 然后由上部小心地加入 $\text{C}'\text{A}$ 溶液作指示溶液。 C'^+ 为与 C^+ 不同的另一种阳离子, 阴离子 A^- 则相同。两种溶液因其折射率

不同而在 ab 处呈现一清晰界面,如图 7.2.3 所示。选择适宜条件,可使 C'^+ 离子的移动速度略小于 C^+ 离子的移动速度。通电时 C^+ 与 C'^+ 两种离子顺序地向阴极移动,可以观察到清晰界面的缓缓移动。通电一定时间后, ab 界面移至 $a'b'$ 。

若通过的电荷量为 nF ,则有物质的量为 $t_+ n$ 的 C^+ 离子通过界面 $a'b'$,也就是说,在界面 ab 与 $a'b'$ 间的液柱中的全部离子通过了界面 $a'b'$ 。设此液柱的体积为 V , CA 溶液的浓度为 c ,则

$$t_+ n = Vc$$

得 $t_+ = Vc/n$ (7.2.9)

玻璃管的直径是已知的,界面移动的距离 aa' 可由实验测出,遂可计算 V 。 n 可由库仑计测出,故可由式(7.2.9)计算出阳离子 C^+ 的 t_+ 。

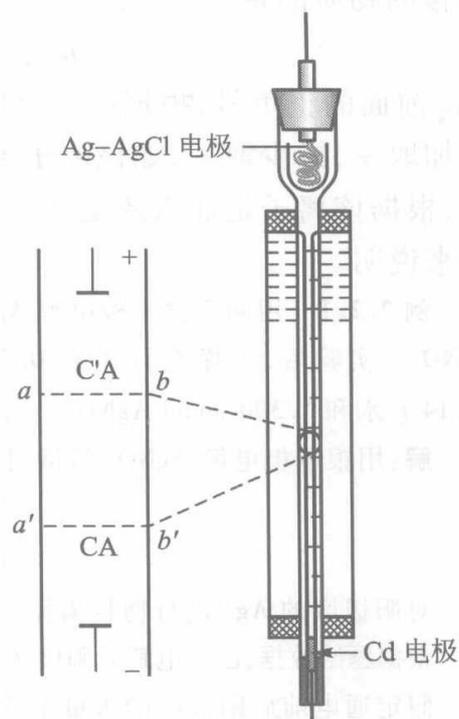


图 7.2.3 界面移动法原理图

§ 7.3 电导、电导率和摩尔电导

1. 定义

(1) 电导 导体的导电能力可以用电导 G 表示,其定义为电阻 R 的倒数,即

$$G = \frac{1}{R} \quad (7.3.1)$$

电导的单位为 S(西门子), $1 \text{ S} = 1 \Omega^{-1}$ 。

为了比较不同导体的导电能力,引出电导率的概念。

(2) 电导率 若导体具有均匀截面,则其电导与截面积 A_s 成正比,与长度 l 成反比,比例系数用 κ 表示,有

$$G = \kappa \frac{A_s}{l} \quad (7.3.2)$$

κ 称为电导率(以前称为比电导),单位为 $\text{S} \cdot \text{m}^{-1}$ 。显然,导体的电导率为单位截面积、单位长度时的电导。电导率 κ 与电阻率 ρ 互为倒数关系。

对电解质溶液而言,其电导率则为相距单位长度、单位面积的两个平行板电

容器间充满电解质溶液时的电导,也可理解为在由两个 1 m^2 的电极组成的 1 m^3 正立方体的电导池中充满电解质溶液时的电导。与简单的金属导体不同,电解质溶液的电导率还与其浓度 c 有关。对于强电解质,溶液较稀时电导率近似与浓度成正比;随着浓度的增大,因离子之间的相互作用,电导率的增加逐渐缓慢;浓度很大时的电导率经一极大值后逐渐下降。对于弱电解质溶液,起导电作用的只是解离了的那部分离子,故当浓度从小到大时,虽然单位体积中弱电解质的量增加,但因解离度减小,离子的数量增加不多,故弱电解质溶液的电导率均很小。

(3) 摩尔电导率 由于电解质溶液的电导率与浓度有关,所以为了比较不同浓度、不同类型电解质溶液的电导率,提出了摩尔电导率的概念。定义单位浓度的电导率为摩尔电导率,用 Λ_m 表示,即

$$\Lambda_m = \kappa / c \quad (7.3.3)$$

Λ_m 的单位为 $\text{S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$ 。

2. 电导的测定

电导是电阻的倒数。因此,测量电解质溶液的电导,实际上是测量其电阻。测量溶液的电阻,可利用惠斯通(Wheatstone)电桥,但不能应用直流电源。因直流电通过电解质溶液时,电极附近的溶液会发生电解而使浓度改变,因此应采用适当频率的交流电源。

图 7.3.1 中 I 为交流电源, AB 为均匀的滑线电阻, R_1 为电阻箱电阻, R_x 为待测电阻, R_3 、 R_4 分别为 AC 、 CB 段的电阻, T 为检流计, K 为用以抵消电导池电容的可变电容器。测定时,接通电源,选择一定的电阻 R_1 , 移动接触点 C , 直至 CD 间的电流为零。这时,电桥平衡, $R_1/R_x = R_3/R_4$, 故溶液的电导

$$G_x = \frac{1}{R_x} = \frac{R_3}{R_4} \cdot \frac{1}{R_1} = \frac{\overline{AC}}{\overline{CB}} \cdot \frac{1}{R_1}$$

根据式(7.3.2),待测溶液的电导率

为

$$\begin{aligned} \kappa &= G_x \cdot \frac{l}{A_s} = \frac{1}{R_x} \cdot \frac{l}{A_s} \\ &= \frac{1}{R_x} \cdot K_{\text{cell}} \end{aligned} \quad (7.3.4)$$

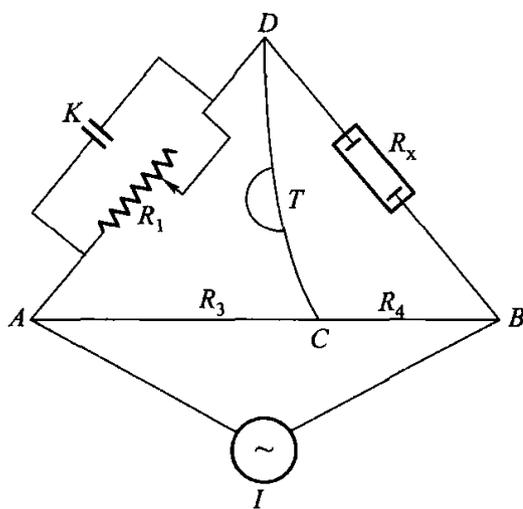


图 7.3.1 测定溶液电阻的惠斯通电桥

对于一个固定的电导池, l 和 A_s 都是定值, 故比值 l/A_s 为一常数, 此常数称为电导池系数, 以符号 K_{cell} 表示, 单位为 m^{-1} 。

因对电导池进行精确的几何测量比较困难, 所以欲求某一电导池的电导池系数, 可用一个已知电导率的溶液注入该电导池中, 测量其电阻, 根据式 (7.3.4) 计算 K_{cell} 值。测知此电导池的电导池系数后, 再将待测溶液置于此电导池中, 测其电阻, 即可由式 (7.3.4) 算出待测溶液的电导率了。然后根据式 (7.3.3) 可计算其摩尔电导率。

用来测定电导池系数的溶液通常是 KCl 水溶液, 不同浓度 KCl 水溶液的电导率的数据列于表 7.3.1。

表 7.3.1 25 °C 时不同浓度 KCl 水溶液的电导率

$c/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	$c/(\text{mol}\cdot\text{m}^{-3})$	$\kappa/(\text{S}\cdot\text{m}^{-1})$
1	10^3	11.19
0.1	10^2	1.289
0.01	10	0.141 3
0.001	1	0.014 69
0.000 1	10^{-1}	0.001 489

例 7.3.1 25 °C 时在一电导池中盛以 c 为 $0.02 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ 的 KCl 溶液, 测得其电阻为 82.4Ω 。若在同一电导池中盛以 c 为 $0.025 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ 的 K_2SO_4 溶液, 测得其电阻为 326.0Ω 。已知 25 °C 时 $0.02 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ 的 KCl 溶液的电导率为 $0.276 8 \text{ S}\cdot\text{m}^{-1}$ 。试求: (1) 电导池系数 K_{cell} ; (2) $0.002 5 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ K_2SO_4 溶液的电导率和摩尔电导率。

解: (1) 根据式 (7.3.4), 电导池系数

$$K_{\text{cell}} = l/A_s = \kappa(\text{KCl}) \times R(\text{KCl}) = 0.276 8 \text{ S}\cdot\text{m}^{-1} \times 82.4 \Omega = 22.81 \text{ m}^{-1}$$

(2) 根据式 (7.3.4), $0.002 5 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ K_2SO_4 溶液的电导率为

$$\begin{aligned} \kappa(\text{K}_2\text{SO}_4) &= K_{\text{cell}}/R(\text{K}_2\text{SO}_4) = 22.81 \text{ m}^{-1}/326.0 \Omega \\ &= 0.069 97 \text{ S}\cdot\text{m}^{-1} \end{aligned}$$

根据式 (7.3.4), $0.002 5 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ K_2SO_4 溶液的摩尔电导率为

$$\begin{aligned} \Lambda_m(\text{K}_2\text{SO}_4) &= \kappa(\text{K}_2\text{SO}_4)/c(\text{K}_2\text{SO}_4) \\ &= 0.069 97 \text{ S}\cdot\text{m}^{-1}/2.5 \text{ mol}\cdot\text{m}^{-3} \\ &= 0.027 99 \text{ S}\cdot\text{m}^2\cdot\text{mol}^{-1} \end{aligned}$$

3. 摩尔电导率与浓度的关系

摩尔电导率与浓度的关系可由实验得出。柯尔劳施 (Kohlrausch) 根据实验结果得出结论: 在很稀的溶液中, 强电解质的摩尔电导率与其浓度的平方根呈线性关系。若用公式表示, 则为

$$\Lambda_m = \Lambda_m^\infty - A\sqrt{c} \quad (7.3.5)$$

式中 Λ_m^∞ 和 A 都是常数。

图 7.3.2 为几种电解质摩尔电导率对浓度平方根的图。由图可见,无论是强电解质或弱电解质,其摩尔电导率均随溶液的稀释而增大。

对强电解质而言,溶液浓度降低,摩尔电导率增大,这是因为随着浓度的降低,离子间引力减小,离子运动速度增加,故摩尔电导率增大。在低浓度时,图 7.3.2 中曲线接近一条直线,将直线外推至纵坐标,所得截距即为无限稀释的摩尔电导率 Λ_m^∞ , 此值亦称为极限摩尔电导率。

对弱电解质来说,溶液浓度降低时,摩尔电导率也增加。在溶液极稀时,随着溶液浓度的降低,摩尔电导率急剧增加。

因为弱电解质的解离度随溶液的稀释而增加,因此,浓度越低,离子越多,摩尔电导率也越大。由图 7.3.2 可见,弱电解质无限稀释时的摩尔电导率无法用外推法求得,故式(7.3.5)不适用于弱电解质。柯尔劳施的离子独立运动定律解决了这一问题。

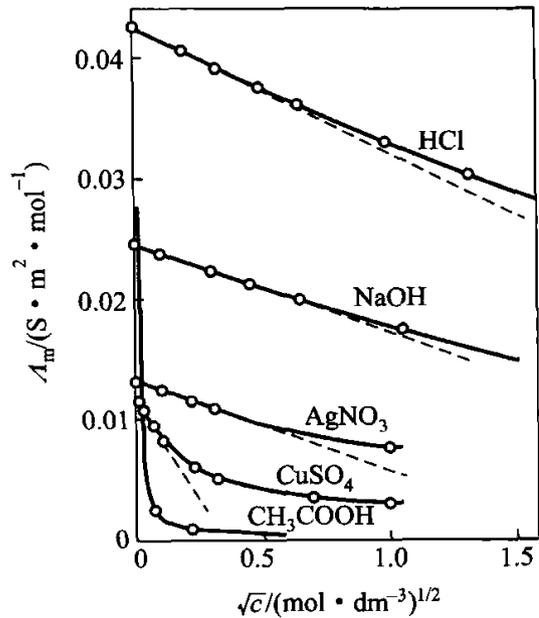


图 7.3.2 几种电解质的摩尔电导率对浓度的平方根图

4. 离子独立运动定律和离子的摩尔电导率

(1) 离子独立运动定律 如上所述,利用外推法可以求出强电解质溶液在无限稀释时的摩尔电导率。柯尔劳施研究了大量的强电解质溶液,根据实验数据发现了一些规律,提出了离子独立运动定律。

例如,25 °C 时,一些电解质在无限稀释时的摩尔电导率的实验数据如下:

$$\Lambda_m^\infty(\text{KCl}) = 0.01499 \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$\Lambda_m^\infty(\text{LiCl}) = 0.01150 \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$\Lambda_m^\infty(\text{KNO}_3) = 0.01450 \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$\Lambda_m^\infty(\text{LiNO}_3) = 0.01101 \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$$

从以上数据可以看出:

① 具有相同阴离子的钾盐和锂盐的 Λ_m^∞ 之差为一常数,与阴离子的性质无关,即

$$\Lambda_m^\infty(\text{KCl}) - \Lambda_m^\infty(\text{LiCl}) = \Lambda_m^\infty(\text{KNO}_3) - \Lambda_m^\infty(\text{LiNO}_3) = 0.00349 \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$$

② 具有相同阳离子的氯化物和硝酸盐的 Λ_m^∞ 之差亦为一常数,与阳离子的

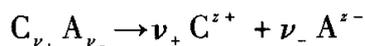
性质无关,即

$$\Lambda_m^\infty(\text{KCl}) - \Lambda_m^\infty(\text{KNO}_3) = \Lambda_m^\infty(\text{LiCl}) - \Lambda_m^\infty(\text{LiNO}_3) = 0.000\,49\text{ S}\cdot\text{m}^2\cdot\text{mol}^{-1}$$

其他电解质也有相同的规律。

根据这些事实,柯尔劳施认为,在无限稀释溶液中,离子彼此独立运动,互不影响,无限稀释电解质的摩尔电导率等于无限稀释时阴、阳离子的摩尔电导率之和,此即柯尔劳施离子独立运动定律。

若电解质 $\text{C}_{\nu_+}\text{A}_{\nu_-}$ 在水中完全解离



ν_+ 、 ν_- 分别表示阳、阴离子的化学计量数。若以 Λ_m^∞ 表示无限稀释时电解质 $\text{C}_{\nu_+}\text{A}_{\nu_-}$ 的摩尔电导率,以 $\Lambda_{m,+}^\infty$ 及 $\Lambda_{m,-}^\infty$ 分别表示无限稀释时阳离子 C^{z_+} 和阴离子 A^{z_-} 的摩尔电导率,则有

$$\Lambda_m^\infty = \nu_+ \Lambda_{m,+}^\infty + \nu_- \Lambda_{m,-}^\infty \quad (7.3.6)$$

此式为柯尔劳施离子独立运动定律的数字形式。

根据离子独立运动定律,可以应用强电解质无限稀释摩尔电导率计算弱电解质无限稀释摩尔电导率。例如,弱电解质 CH_3COOH 的无限稀释摩尔电导率可由强电解质 HCl 、 CH_3COONa 及 NaCl 的无限稀释摩尔电导率计算出来:

$$\begin{aligned} \Lambda_m^\infty(\text{CH}_3\text{COOH}) &= \Lambda_m^\infty(\text{H}^+) + \Lambda_m^\infty(\text{CH}_3\text{COO}^-) \\ &= \Lambda_m^\infty(\text{HCl}) + \Lambda_m^\infty(\text{CH}_3\text{COONa}) - \Lambda_m^\infty(\text{NaCl}) \end{aligned}$$

显然,若能得知无限稀释时各种离子的摩尔电导率,则可直接应用式(7.3.6)计算无限稀释时各种电解质的摩尔电导率。上面弱电解质 CH_3COOH 的无限稀释摩尔电导率,也可从 $\Lambda_m^\infty(\text{H}^+) + \Lambda_m^\infty(\text{CH}_3\text{COO}^-)$ 直接算出了。

(2) 无限稀释时离子的摩尔电导率 无限稀释时离子的摩尔电导率可通过实验确定,原理如下。

电解质的摩尔电导率是溶液中阴、阳离子摩尔电导率贡献的总和,故离子的迁移数也可以看作是某种离子的摩尔电导率占电解质总摩尔电导率的分数。在无限稀释时有:

$$t_+^\infty = \frac{\nu_+ \Lambda_{m,+}^\infty}{\Lambda_m^\infty}, \quad t_-^\infty = \frac{\nu_- \Lambda_{m,-}^\infty}{\Lambda_m^\infty} \quad (7.3.7)$$

因此通过实验测定求出某强电解质的 Λ_m^∞ 和 t_+^∞ 、 t_-^∞ , 即可求出该电解质的 $\Lambda_{m,+}^\infty$ 和 $\Lambda_{m,-}^\infty$ 。表 7.3.2 列出了一些离子在 25℃ 时的无限稀释摩尔电导率。

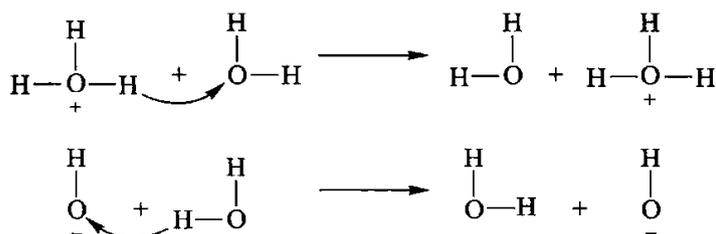
表 7.3.2 25 °C 无限稀释水溶液中离子的摩尔电导率

阳离子	$\Lambda_{m,+}^{\infty}/(\text{S}\cdot\text{m}^2\cdot\text{mol}^{-1})$	阴离子	$\Lambda_{m,-}^{\infty}/(\text{S}\cdot\text{m}^2\cdot\text{mol}^{-1})$
H^+	349.65×10^{-4}	OH^-	198×10^{-4}
Li^+	38.66×10^{-4}	Cl^-	76.31×10^{-4}
Na^+	50.08×10^{-4}	Br^-	78.1×10^{-4}
K^+	73.48×10^{-4}	I^-	76.8×10^{-4}
NH_4^+	73.5×10^{-4}	NO_3^-	71.42×10^{-4}
Ag^+	61.9×10^{-4}	CH_3COO^-	40.9×10^{-4}
$\frac{1}{2}\text{Mg}^{2+}$	53.0×10^{-4}	ClO_4^-	67.3×10^{-4}
$\frac{1}{2}\text{Ca}^{2+}$	59.47×10^{-4}	$\frac{1}{2}\text{SO}_4^{2-}$	80.0×10^{-4}
$\frac{1}{2}\text{Sr}^{2+}$	59.4×10^{-4}		
$\frac{1}{2}\text{Ba}^{2+}$	63.6×10^{-4}		
$\frac{1}{3}\text{Fe}^{3+}$	68×10^{-4}		
$\frac{1}{3}\text{La}^{3+}$	69.7×10^{-4}		

由于离子的摩尔电导率还与离子的价数、也就是所带电荷数有关,所以在使用时必须指明所涉及的基本单元。如镁离子的基本单元需指明是 Mg^{2+} 还是 $\frac{1}{2}\text{Mg}^{2+}$, 因为 $\Lambda_m^{\infty}(\text{Mg}^{2+}) = 2\Lambda_m^{\infty}\left(\frac{1}{2}\text{Mg}^{2+}\right)$ 。常规的做法是将一个电荷数为 z_B 的离子的 $1/z_B$ 作为基本单元,如钾、镁、铁离子的基本单元分别为 K^+ 、 $\frac{1}{2}\text{Mg}^{2+}$ 、 $\frac{1}{3}\text{Fe}^{3+}$, 相应的无限稀释摩尔电导率分别为 $\Lambda_m^{\infty}(\text{K}^+)$ 、 $\Lambda_m^{\infty}\left(\frac{1}{2}\text{Mg}^{2+}\right)$ 、 $\Lambda_m^{\infty}\left(\frac{1}{3}\text{Fe}^{3+}\right)$ 。因为这时不同离子均含有 1 mol 的基本电荷,故易于看出各种离子摩尔电导率的相对大小,上表中给出的则都是这种具有 1 mol 电荷的离子摩尔电导率的值。

从表 7.3.2 中可看到,原子序数低的阳离子,一般 $\Lambda_{m,+}^{\infty}$ 较小。这主要是因为阳离子越小水化程度越大,导致离子的运动速度减慢,电导率降低。一个例外是 H^+ 和 OH^- 的无限稀释摩尔电导率要比其他离子高出一个数量级,这表明它们可能有不同的导电机理。Grotthus 提出 H^+ 和 OH^- 并不是通过本身的运动,而是通过质子转移来传递电流的,如图 7.3.3 所示。

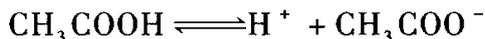
从表 7.3.2 中数据还可看出, K^+ 和 Cl^- 的摩尔电导率近似相等,因此 KCl 溶液中 K^+ 和 Cl^- 分别传导的电荷量近似相等,二者的离子迁移数也近似相等,

图 7.3.3 水溶液中 H^+ 和 OH^- 的导电机理示意图

所以人们常在电池中使用 KCl 溶液作为盐桥来消除液接电势的影响。

5. 电导测定的应用

(1) 计算弱电解质的解离度及解离常数 根据阿伦尼乌斯 (Arrhenius) 的电离理论, 弱电解质仅部分解离, 离子和未解离的分子之间存在着动态平衡。例如, 浓度为 c 的醋酸水溶液中, 醋酸部分解离, 解离度为 α 时:



解离前	c	0	0
解离平衡时	$c(1 - \alpha)$	$c\alpha$	$c\alpha$

解离常数 K^\ominus 与醋酸的浓度和解离度的关系为

$$K^\ominus = \frac{(c\alpha/c^\ominus)^2}{(1 - \alpha)c/c^\ominus} = \frac{\alpha^2}{(1 - \alpha)} \cdot \frac{c}{c^\ominus} \quad (7.3.8)$$

如果测定了弱电解质在整体浓度 c 时的电导率 κ , 可根据 $\Lambda_m = \kappa/c$ 算出此浓度下溶液的摩尔电导率 Λ_m , 因弱电解质只发生部分解离, 这时对 Λ_m 有贡献的仅仅是已解离的部分。由于溶液中离子的浓度很低, 可以认为已解离出的离子独立运动, 故 Λ_m 与无限稀释摩尔电导率 Λ_m^∞ 之比就近似等于解离度 α , 即

$$\alpha = \frac{\Lambda_m}{\Lambda_m^\infty} \quad (7.3.9)$$

Λ_m^∞ 可应用式 (7.3.6) 计算。知道了 α , 即可由式 (7.3.8) 计算弱电解质的解离常数 K^\ominus 。

(2) 计算难溶盐的溶解度 用测定电导的方法可以计算难溶盐 (如 AgCl , BaSO_4 等) 的溶解度。举例说明如下。

例 7.3.2 根据电导的测定得出 25°C 时氯化银饱和水溶液的电导率为 $3.41 \times 10^{-4} \text{S} \cdot \text{m}^{-1}$ 。已知同温下配制此溶液所用的水的电导率为 $1.60 \times 10^{-4} \text{S} \cdot \text{m}^{-1}$ 。试计算 25°C 时氯化银的溶解度。

解: 氯化银在水中的溶解度极微, 其饱和水溶液的电导率 κ (溶液), 为氯化银的电导率

$\kappa(\text{AgCl})$ 与所用水的电导率 $\kappa(\text{H}_2\text{O})$ 之和^①,即

$$\kappa(\text{溶液}) = \kappa(\text{AgCl}) + \kappa(\text{H}_2\text{O})$$

即

$$\begin{aligned}\kappa(\text{AgCl}) &= \kappa(\text{溶液}) - \kappa(\text{H}_2\text{O}) \\ &= (3.41 \times 10^{-4} - 1.60 \times 10^{-4}) \text{ S} \cdot \text{m}^{-1} \\ &= 1.81 \times 10^{-4} \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}\end{aligned}$$

AgCl 饱和水溶液的摩尔电导率 Λ_m 可以看作是无限稀释溶液的摩尔电导率 Λ_m^∞ ,故可根据式(7.3.6)由阴、阳离子的无限稀释摩尔电导率求和算出。由表7.3.2知:

$$\Lambda_m^\infty(\text{Ag}^+) = 61.9 \times 10^{-4} \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$\Lambda_m^\infty(\text{Cl}^-) = 76.31 \times 10^{-4} \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$$

$$\begin{aligned}\text{故 } \Lambda_m(\text{AgCl}) &\approx \Lambda_m^\infty(\text{AgCl}) = \Lambda_m^\infty(\text{Ag}^+) + \Lambda_m^\infty(\text{Cl}^-) \\ &= 138.21 \times 10^{-4} \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}\end{aligned}$$

由式(7.3.3) $\Lambda_m = \kappa/c$,可算出氯化银的溶解度:

$$c = \frac{\kappa}{\Lambda_m} = \frac{1.81 \times 10^{-4} \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}}{138.21 \times 10^{-4} \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}} = 0.0131 \text{ mol} \cdot \text{m}^{-3}$$

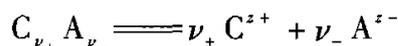
§ 7.4 电解质溶液的活度、活度因子及德拜 - 休克尔极限公式

在原电池和电解池中使用的电解质溶液通常都具有较高浓度,所以很多有关热力学计算中需要使用活度来代替浓度。电解质溶液的活度表示法与第四章中所讲的非电解质溶液的活度表示没有本质上的不同,只是电解质溶液的整体活度是电解质电离后阴、阳离子的共同贡献。本节将介绍关于电解质溶液的活度及活度因子的表示方法。

1. 平均离子活度和平均离子活度因子

活度与活度因子的概念是在第四章中介绍真实溶液化学势表达式时引出的,对于电解质溶液,同样可以从化学势表达式中引出相应的活度与活度因子的表示方法。

以强电解质 $\text{C}_{\nu_+} \text{A}_{\nu_-}$ 为例,设其在水中全部解离:



根据化学势的性质可知,整体电解质的化学势 μ_B 应为阳离子和阴离子化学势 μ_+ 与 μ_- 的代数和:

^① 水有一定的电导率。不同方法纯化的供测量电解质溶液电导的水,由于杂质的种类及含量不同,其电导率也不一样,故在测量电导率很小的溶液的电导率时,必须考虑此溶液的水的电导率。

$$\mu_B = \nu_+ \mu_+ + \nu_- \mu_- \quad (7.4.1)$$

根据活度 a_B 的定义,

$$\mu_B = \mu_B^\ominus + RT \ln a_B$$

可得到整体电解质的化学势,以及阳离子、阴离子的化学势分别为

$$\mu_B = \mu_B^\ominus + RT \ln a_B \quad (7.4.2a)$$

$$\mu_+ = \mu_+^\ominus + RT \ln a_+ \quad (7.4.2b)$$

$$\mu_- = \mu_-^\ominus + RT \ln a_- \quad (7.4.2c)$$

式中 a_B 、 a_+ 、 a_- 分别为整体电解质、阳离子和阴离子的活度; μ_B^\ominus 、 μ_+^\ominus 、 μ_-^\ominus 分别为三者的标准化学势。

将式(7.4.2)代入式(7.4.1),整理后得:

$$\mu_B = \mu_B^\ominus + RT \ln (a_+^{\nu_+} a_-^{\nu_-}) \quad (7.4.3)$$

其中

$$\mu_B^\ominus = (\nu_+ \mu_+^\ominus + \nu_- \mu_-^\ominus) \quad (7.4.4)$$

μ_B^\ominus 为整体电解质的标准化学势。将式(7.4.3)与式(7.4.2a)对比,可有:

$$a_B = a_+^{\nu_+} a_-^{\nu_-} \quad (7.4.5)$$

此即为整体电解质的活度与阳离子、阴离子活度之间的关系式。

由于不能单独测出电解质溶液中某种离子的活度,只能测出阴、阳离子活度的平均值,因此引入平均离子活度 a_\pm 的概念,定义:

$$a_\pm \stackrel{\text{def}}{=} (a_+^{\nu_+} a_-^{\nu_-})^{1/\nu} \quad (7.4.6)$$

其中

$$\nu = \nu_+ + \nu_- \quad (7.4.7)$$

将式(7.4.6)与式(7.4.5)结合可知:

$$a_B = a_\pm^\nu = a_+^{\nu_+} a_-^{\nu_-} \quad (7.4.8)$$

由此可得整体电解质化学势为

$$\mu_B = \mu_B^\ominus + RT \ln a_\pm^\nu \quad (7.4.9)$$

以上可以看到,与非电解质溶液不同,电解质溶液中电解质的活度是阳离子和阴离子活度贡献的总和,不过这种总和并非是不同的离子活度的简单加和,而是遵循式(7.4.8)所给出的关系。接下来的问题是电解质的平均离子活度 a_\pm 与溶液中溶质 B 的质量摩尔浓度 b 之间有何关系?

当所配制的电解质溶液的质量摩尔浓度为 b 时,根据前面给出的解离式,可知溶液中阳离子和阴离子的质量摩尔浓度分别为

$$\begin{aligned} b_+ &= \nu_+ b \\ b_- &= \nu_- b \end{aligned} \quad (7.4.10)$$

定义阳离子、阴离子的活度因子分别为

$$\begin{aligned} \gamma_+ &\stackrel{\text{def}}{=} a_+ / (b_+ / b^\ominus) \\ \gamma_- &\stackrel{\text{def}}{=} a_- / (b_- / b^\ominus) \end{aligned} \quad (7.4.11)$$

原书缺页

这样,当配制了某一质量摩尔浓度 b 的电解质溶液时,可根据 b 查出 γ_{\pm} 并算出 b_{\pm} ,进而算出 a_{\pm} ,然后即可进行其他各种计算,例如计算后面要讲到的原电池电动势。

例 7.4.1 试利用表 7.4.1 数据计算 25 °C 时 $0.1 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1} \text{ H}_2\text{SO}_4$ 水溶液中平均离子活度。

解:先求出 H_2SO_4 的平均离子质量摩尔浓度 b_{\pm} 。

对于 H_2SO_4 $\nu_+ = 2, \nu_- = 1, \nu = \nu_+ + \nu_- = 3, b_+ = \nu_+ b = 2b, b_- = \nu_- b = b, b = 0.1 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$,于是由式(7.4.15)得

$$b_{\pm} = (b_+^{\nu_+} b_-^{\nu_-})^{1/\nu} = \{(2b)^2 b\}^{1/3} = 4^{1/3} b = 0.1587 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$$

由表 7.4.1 查得 25 °C 时 $0.1 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1} \text{ H}_2\text{SO}_4$ 的 $\gamma_{\pm} = 0.265$,于是得

$$a_{\pm} = \gamma_{\pm} b_{\pm} / b^{\ominus} = 0.265 \times 0.1587 = 0.0421$$

2. 离子强度

由表 7.4.1 所列数据可知:

(1) 电解质平均离子活度因子 γ_{\pm} 与溶液的质量摩尔浓度有关。在稀溶液范围内, γ_{\pm} 随质量摩尔浓度降低而增加。

(2) 在稀溶液范围内,对相同价型的电解质而言,当质量摩尔浓度相同时,其 γ_{\pm} 近乎相等。而不同价型的电解质,虽质量摩尔浓度相同,其 γ_{\pm} 并不相同,高价型电解质的 γ_{\pm} 较小。

上述事实表明,在稀溶液范围,影响 γ_{\pm} 大小的主要是浓度和价型两个因素。为了能综合反映这两个因素对 γ_{\pm} 的影响,1921 年路易斯提出了一个新的物理量——离子强度,用 I 表示,定义为

$$I \stackrel{\text{def}}{=} \frac{1}{2} \sum b_{\text{B}} z_{\text{B}}^2 \quad (7.4.18)$$

即将溶液中每种离子的质量摩尔浓度 b_{B} 乘以该离子电荷数 z_{B} 的平方,所得诸项之和的一半称为离子强度。

在此基础上,路易斯根据实验结果总结出在稀溶液范围内一定价型电解质的平均离子活度因子 γ_{\pm} 与离子强度的关系为

$$\lg \gamma_{\pm} \propto \sqrt{I}$$

该经验式与后来根据德拜 - 休克尔理论所导出的计算 γ_{\pm} 的德拜 - 休克尔极限公式一致。

例 7.4.2 试分别求出下列各溶液的离子强度 I 和质量摩尔浓度 b 间的关系。(1) KCl 溶液,(2) MgCl_2 溶液,(3) FeCl_3 溶液,(4) ZnSO_4 溶液,(5) $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3$ 溶液。

解:(1) 对于 KCl, $b_+ = b_- = b, z_+ = 1, z_- = -1$

$$I = \frac{1}{2} \sum b_{\text{B}} z_{\text{B}}^2 = \frac{1}{2} \{ b(1)^2 + b(-1)^2 \} = b$$

(2) 对于 MgCl_2 , $b_+ = b$, $b_- = 2b$, $z_+ = 2$, $z_- = -1$

$$I = \frac{1}{2} \sum b_{\text{B}} z_{\text{B}}^2 = \frac{1}{2} \{ b(2)^2 + 2b(-1)^2 \} = 3b$$

(3) 对于 FeCl_3 , $b_+ = b$, $b_- = 3b$, $z_+ = 3$, $z_- = -1$

$$I = \frac{1}{2} \sum b_{\text{B}} z_{\text{B}}^2 = \frac{1}{2} \{ b(3)^2 + 3b(-1)^2 \} = 6b$$

(4) 对于 ZnSO_4 , $b_+ = b_- = b$, $z_+ = 2$, $z_- = -2$

$$I = \frac{1}{2} \sum b_{\text{B}} z_{\text{B}}^2 = \frac{1}{2} \{ b(2)^2 + b(-2)^2 \} = 4b$$

(5) 对于 $\text{Al}_2(\text{SO}_4)_3$, $b_+ = 2b$, $b_- = 3b$, $z_+ = 3$, $z_- = -2$

$$I = \frac{1}{2} \sum b_{\text{B}} z_{\text{B}}^2 = \frac{1}{2} \{ 2b(3)^2 + 3b(-2)^2 \} = 15b$$

例 7.4.3 同时含 $0.1 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$ 的 KCl 和 $0.01 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$ 的 BaCl_2 的水溶液, 其离子强度为多少?

解: 溶液中共有三种离子: 钾离子 $b(\text{K}^+) = 0.1 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$, $z(\text{K}^+) = 1$; 钡离子 $b(\text{Ba}^{2+}) = 0.01 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$, $z(\text{Ba}^{2+}) = 2$; 氯离子 $b(\text{Cl}^-) = b(\text{K}^+) + 2b(\text{Ba}^{2+}) = 0.12 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$, $z(\text{Cl}^-) = -1$, 故根据式(7.4.18)得

$$\begin{aligned} I &= \frac{1}{2} \sum b_{\text{B}} z_{\text{B}}^2 = \frac{1}{2} \{ 0.1 \times (1)^2 + 0.01 \times (2)^2 + 0.12 \times (-1)^2 \} \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1} \\ &= 0.13 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1} \end{aligned}$$

3. 德拜 - 休克尔极限公式

人们在早期研究电解质溶液时, 发现强电解质溶液不符合阿伦尼乌斯提出的部分电离理论, 该理论只适用于弱电解质溶液。1923 年德拜和休克尔(Debye - Hückel)把物理学中的静电学和化学联系起来, 提出了强电解质离子互吸理论。由于该理论是建立在强电解质全部电离这一假设上, 因此又称为非缔合式电解质理论。德拜 - 休克尔的电解质溶液理论和后面要讲到的能斯特方程极大地促进了电化学理论及实验的发展, 在电化学以至物理化学中都占有重要地位。该理论的主要思想为: ① 强电解质在稀溶液范围是完全电离的, 电离后的离子间的主要相互作用力是静电库仑力, 这也是引起强电解质溶液与理想溶液偏差的主要原因; ② 提出了离子氛的概念, 将离子间相互作用的库仑力归结为各中心离子与它周围的离子氛之间的静电引力; ③ 在适当假设的基础上, 利用静电学理论和统计力学方法, 推导出德拜 - 休克尔极限公式。下面简要介绍一下离子氛的概念和德拜 - 休克尔极限公式。

(1) 离子氛 溶液中阴、阳离子共存, 根据库仑定律, 同性离子相斥, 异性离子相吸。离子在静电作用力的影响下, 趋向于像离子晶体那样规则地排列, 而离子的热运动则力图使它们均匀地分散在溶液中。这两种力相互作用的结果, 使得在一定时间间隔内平均来看, 在任意一个离子(可称为中心离子)的周围, 异

性离子分布的平均密度大于同性离子分布的平均密度。可以设想,中心离子好像是被一层异号电荷包围着,而异号电荷的总电荷在数值上等于中心离子的电荷。统计地看,这层异号电荷是球形对称的,由它所构成的球体即称为离子氛。中心离子是任意选择的,每一个离子的周围都可以设想存在一个由异号离子构成的离子氛。而每一个离子既是中心离子,同时又是其他离子的离子氛。这种情况在一定程度上可以与离子晶体中的单位晶格相比拟。但与晶格不同的是,由于离子的热运动,离子在溶液中所处的位置是不断变化的,因而离子氛是瞬息万变的。

由于中心离子与离子氛的电荷大小相等,符号相反,所以将它们作为一个整体来看,是电中性的,这个整体与溶液中的其他部分之间不再存在静电作用。因此,根据球形对称的离子氛,可以形象化地将溶液中的静电作用完全归结为中心离子与离子氛之间的作用。这样,就大大简化了所研究的问题及理论推导。

(2) 德拜-休克尔极限公式 该公式推导的基本出发点是热力学的化学势。德拜-休克尔认为离子间的静电相互作用是引起电解质溶液偏离理想溶液(离子间无相互作用)的根本原因,从热力学的观点出发,二者的化学势之差 $\Delta\mu$ 即反映了这一偏差,即

$$\begin{aligned}\Delta\mu &= \mu_{\text{实}} - \mu_{\text{理}} = (\nu_+ \mu_{+, \text{实}} + \nu_- \mu_{-, \text{实}}) - (\nu_+ \mu_{+, \text{理}} + \nu_- \mu_{-, \text{理}}) \\ &= \{(\mu^\ominus + RT \ln a_\pm^\nu)\} - \{\mu^\ominus + RT \ln (b_\pm/b^\ominus)^\nu\} \\ &= RT \ln (\gamma_\pm b_\pm/b^\ominus)^\nu - RT \ln (b_\pm/b^\ominus)^\nu = RT \ln \gamma_\pm\end{aligned}$$

公式左边的 $\Delta\mu$ 相当于在恒温恒压下,将离子从无静电相互作用变到有静电相互作用所做的可逆非体积功。德拜-休克尔在离子氛模型的基础上,应用静电学原理和统计力学的方法,经过推导最后得到电解质稀溶液中单个离子活度因子的公式为

$$\lg \gamma_i = -Az_i^2 \sqrt{I} \quad (7.4.19a)$$

整体电解质的平均离子活度因子公式为

$$\lg \gamma_\pm = -Az_\pm |z_-| \sqrt{I} \quad (7.4.19b)$$

其中

$$A = \frac{(2\pi L \rho_A^*)^{1/2} e^3}{2.303(4\pi \epsilon_0 \epsilon_r kT)^{3/2}} \quad (7.4.20)$$

式中 π 为圆周率, L 为阿伏加德罗常数(mol^{-1}), ρ_A^* 为纯溶剂的密度($\text{kg}\cdot\text{m}^{-3}$), e 为电子电荷量(C), ϵ_0 为真空电容率($\text{C}^2\cdot\text{J}^{-1}\cdot\text{m}^{-1}$), ϵ_r 为溶剂的相对电容率(即相对介电常数), k 为玻耳兹曼因子($\text{J}\cdot\text{K}^{-1}$), T 为热力学温度(K)。可以看出 A 是一个与溶剂性质、温度等有关的常数,在 $25\text{ }^\circ\text{C}$ 水溶液中 $A = 0.509 (\text{mol}\cdot\text{kg}^{-1})^{-1/2}$ 。

式(7.4.19)即为德拜-休克尔极限公式。之所以称为极限公式,是因为在推导过程中有些假设只有在溶液非常稀时才能成立,故该公式只适用于稀溶液。

由式(7.4.19b)可知,当温度、溶剂确定后,电解质的平均离子活度因子 γ_{\pm} 只与离子所带电荷数以及溶液的离子强度有关。因此不同电解质,只要价型相同,即 $z_+ |z_-|$ 乘积相同,以 $\lg \gamma_{\pm}$ 对 \sqrt{I} 作图,均应在一条直线上。图 7.4.1 为不同价型电解质水溶液的 $\lg \gamma_{\pm} \sim \sqrt{I}$ 图,图中实线为实验值,虚线为德拜 - 休克尔极限公式的计算值。由图可看出,在溶液浓度很低时,理论值与实验值符合很好。另外图中曲线显示,在相同离子强度下, $z_+ |z_-|$ 乘积越大的电解质 γ_{\pm} 值越小,即偏离理想的程度越高。这也说明了静电作用力是使电解质溶液偏离理想溶液的主要原因。

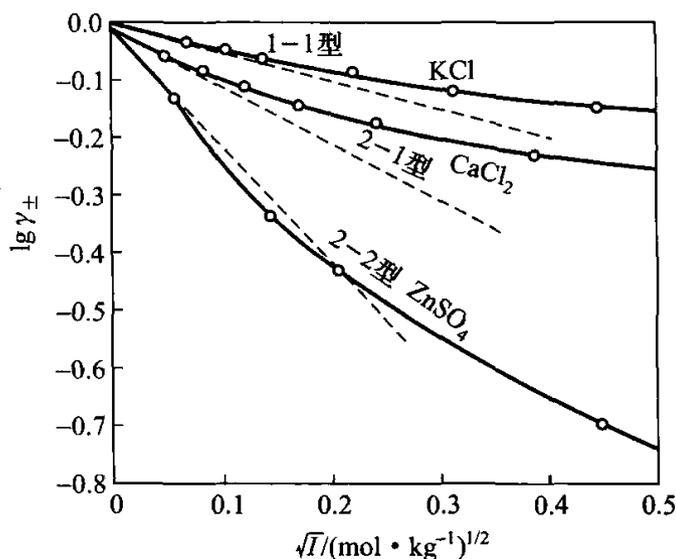


图 7.4.1 德拜 - 休克尔极限公式的验证

例 7.4.4 试用德拜 - 休克尔极限公式计算 25 °C 时 $b = 0.005 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$ ZnCl_2 水溶液中, ZnCl_2 的平均离子活度因子 γ_{\pm} 。

解: 溶液中有 Zn^{2+} 和 Cl^- , $b(\text{Zn}^{2+}) = 0.005 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$, $b(\text{Cl}^-) = 0.010 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$, $z(\text{Zn}^{2+}) = 2$, $z(\text{Cl}^-) = -1$

$$I = \frac{1}{2} \sum b_B z_B^2 = \frac{1}{2} \{ 0.005 \times (2)^2 + 0.010 \times (-1)^2 \} \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1} = 0.015 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$$

根据式(7.4.19b), $A = 0.509 \text{ mol}^{-1/2} \cdot \text{kg}^{1/2}$

$$\lg \gamma_{\pm} = -A z_+ |z_-| \sqrt{I} = -0.509 \times 2 \times 1 \sqrt{0.015} = -0.1247$$

故

$$\gamma_{\pm} = 0.750$$

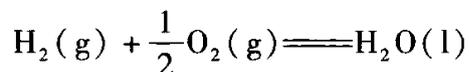
§ 7.5 可逆电池及其电动势的测定

原电池是利用电极上的氧化还原反应自发地将化学能转化为电能的装置。

根据热力学原理可知,恒温恒压下 1 mol 进度放热化学反应对外能放出的热量 Q_m 为反应的摩尔焓变 $\Delta_r H_m$,如果利用这一热量通过热机对外做功或者发电,目前实际能达到的最高能量转换效率一般只有 40% 左右。但如果能将反应放在电池中自发进行,则恒温恒压下电池对外所能做的最大功为可逆非体积功 W'_r ,其值等于反应的吉布斯函数变 $\Delta_r G_m$,即 $\Delta G = W'_r$ (见第三章)。由此可知利用电池将化学能转化为电能的理论上的能量转换效率 η 为

$$\eta = \frac{\Delta G}{\Delta H} \quad (7.5.1)$$

例如反应



在 25 °C、100 kPa 下反应的 $\Delta_r H_m^\ominus = -285.830 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, $\Delta_r G_m^\ominus = -237.129 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 。按上式计算的电池的能量转换效率可高达 82.96%。由此可见电池是一种可高效利用化学反应能量的装置,而且它不受理想热机效率的限制(即不受高、低温热源温度的限制)。不过恒温恒压下反应的 $\Delta_r G_m$ 是电池能将化学能转化为电能的理论上的最大值,由于电池内阻、电极极化等因素的影响,电池效率往往并不能达到其理论最大值。因此研究电池的性质,改进电池的设计,不断制造出效率高成本低污染小的新型电池,正是推动电化学研究不断深入的不竭动力之一。

物理化学中主要介绍电池在理想状态、也就是在可逆条件下的工作原理和基本热力学性质。

1. 可逆电池

由于热力学研究的对象必须是平衡系统,对一个过程来说,平衡就意味着可逆,所以在用热力学的方法研究电池时,要求电池是可逆的。电池的可逆包括三方面的含义:

(1) 化学可逆性 即物质可逆。要求两个电极在充电时的电极反应必须是放电时的逆反应。

(2) 热力学可逆性 即能量可逆。要求电池在无限接近平衡的状态下工作,电池在充电时吸收的能量严格等于放电时放出的能量,并使系统和环境都能够复原。要满足能量可逆的要求,电池必须在电流趋于无限小、即 $I \rightarrow 0$ 的状态下工作。

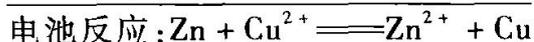
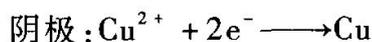
不具有化学可逆性的电池不可能具有热力学可逆性,而具有化学可逆性的电池却不一定以热力学可逆的方式工作,如可充电电池的实际充放电过程,一般都不是在 $I \rightarrow 0$ 的可逆状态下进行的。

(3) 实际可逆性 即电池内没有由液接电势等因素引起的实际过程的不可

逆性。严格说来,由两个不同电解质溶液构成的具有液体接界的电池,都是热力学不可逆的,因为在液体交界处存在着不可逆的离子扩散。不过在一般精度要求许可范围内,为研究方便有时可忽略一些较小的不可逆性。

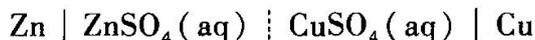
下面结合两个具体电池加以讨论。

(1) 丹聂尔(Daniel)电池 丹聂尔电池是一种铜-锌双液电池,它是一个典型的原电池,如图 7.5.1 所示。该电池是由锌电极(将锌片插入 ZnSO_4 水溶液中)作为阳极,铜电极(将铜片插入 CuSO_4 水溶液中)作为阴极而组成的,其电极和电池反应为:



这种把阳极和阴极分别置于不同溶液中的电池,称为**双液电池**。为了防止两种溶液直接混合,而让离子仍能通过,中间用多孔隔板隔开。

为书写方便,人们通常用图式的方法来表示一个电池。丹聂尔电池的图式表示如下:



IUPAC 规定,用图式法表示电池时,需将原电池中发生氧化反应的阳极写在左边,发生还原反应的阴极写在右边;用实垂线“|”表示相与相之间的界面;两液体之间的接界用单虚垂线“∥”表示,若加入盐桥则用双垂线“||”表示(可以是实线,也可以是虚线);同一相中的物质用逗号隔开。IUPAC 还定义,电池电动势 E 等于电流趋于零的极限情况下图式表示中右侧的电极电势 $E_{\text{右}}$ 与左侧的电极电势 $E_{\text{左}}$ 的差值,即

$$E = E_{\text{右}} - E_{\text{左}} \quad (7.5.2)$$

此时电池中的各点均建立了化学平衡和电荷平衡。

丹聂尔电池是具有化学可逆性的电池,在充电时上述电极反应将逆向进行。不过由于在液体交界处的离子扩散过程是不可逆的,故严格地讲丹聂尔电池为不可逆电池。若忽略液体交界处的不可逆性,在 $I \rightarrow 0$ 的可逆充、放电条件下,可将丹聂尔电池近似看作可逆电池。

对于一些单液电池,例如 $\text{Pt} \mid \text{H}_2(p) \mid \text{HCl}(\text{aq}) \mid \text{AgCl}(\text{s}) \mid \text{Ag}$ 电池,由于电池中只有一种电解质存在,没有液接电势的问题,所以在化学可逆的前提下,在 $I \rightarrow 0$ 时可认为是一个高度可逆的电池。

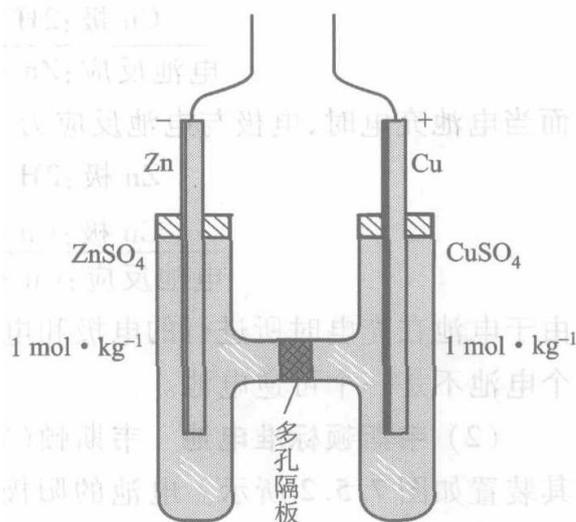
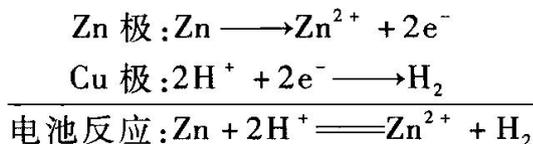
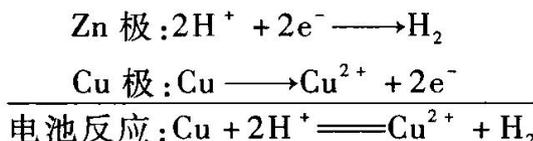


图 7.5.1 丹聂尔电池示意图

不是任何原电池都具有化学可逆性。如果将丹聂尔电池中的 Zn 和 Cu 电极直接插在硫酸水溶液中组成电池,虽然是一个单液电池,却不是一个可逆电池,因为它不具有化学可逆性。当电池工作放电时,电极与电池反应为



而当电池充电时,电极与电池反应为



由于电池在充电时所进行的电极和电池反应并不等于放电时的逆反应,所以这个电池不是一个可逆电池。

(2) **韦斯顿标准电池** 韦斯顿(Weston)标准电池是一个高度可逆的电池。其装置如图 7.5.2 所示。电池的阳极是含 $w(\text{Cd}) = 0.125$ 的镉汞齐,将其浸于硫酸镉溶液中,该溶液为 $\text{CdSO}_4 \cdot \frac{8}{3}\text{H}_2\text{O}$ 晶体的饱和溶液。阴极为汞与硫酸亚汞的糊状体,此糊状体也浸在硫酸镉的饱和溶液中。为了使引出的导线与糊状体接触紧密,在糊状体的下面放少许汞。

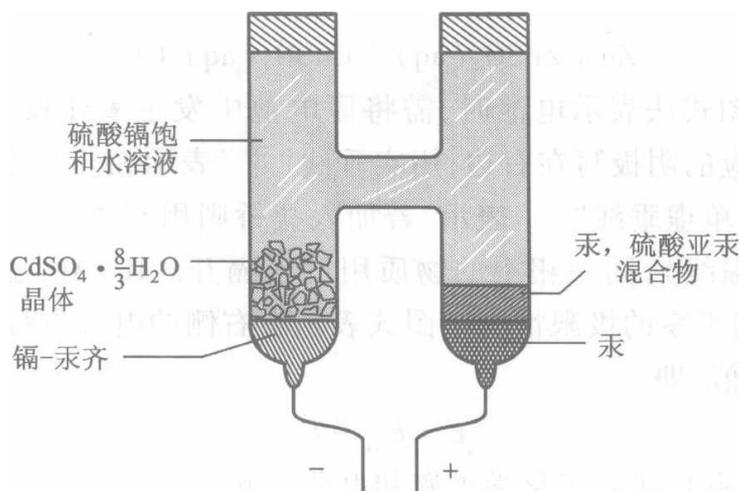
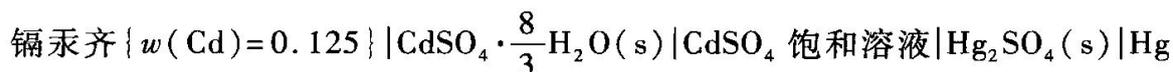
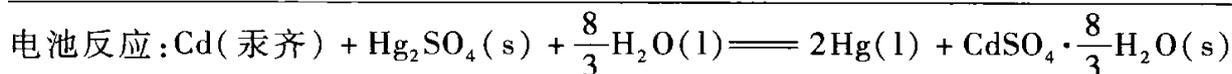
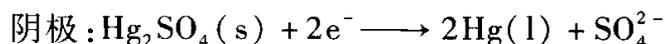
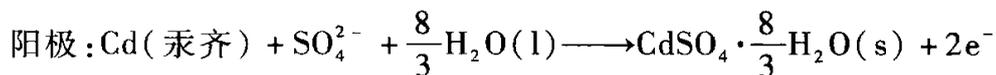


图 7.5.2 韦斯顿标准电池

韦斯顿标准电池图式表示如下:



电极反应和电池反应为



韦斯顿标准电池的最大优点是它的电动势稳定,随温度改变很小。

除了上述饱和的韦斯顿标准电池外,还有不饱和的韦斯顿标准电池,其电动势受温度影响更小。

韦斯顿标准电池的主要用途是配合电位计测定原电池的电动势。

2. 电池电动势的测定

可逆电池电动势的测定必须在电流无限接近于零的条件下进行。因有电流通过电极时,极化作用的存在将无法测得可逆电池电动势,详见 § 7.11。

波根多夫(Poggendorff)对消法是人们常采用的测量电池电动势的方法,其原理是用一个方向相反但数值相同的外加电压,对抗待测电池的电动势,使电路中并无电流通过。具体线路如图 7.5.3 所示。工作电池经 AC 构成一个通路,在均匀电阻 AC 上产生均匀电势降。待测电池的负极通过开关与工作电池的负极相联,正极经过检流计与滑动电阻的滑动端相连。这样,就在待测电池的外电路中加上一个方向相反的电势差,它的大小由滑动接触点的位置决定。改变滑动接触点的位置,找到 B 点,若电键闭合时,检流计中无电流通过,则待测电池的电动势恰为 AB 段的电势差完全抵消。

为了求得 AB 段的电势差,可换用标准电池与开关相连。标准电池的电动势 E_N 是已知的,而且保持恒定。用同样方法可以找出检流计中无电流通过时的另一点 B'。AB' 段的电势

差就等于 E_N 。因电势差与电阻线的长度成正比,故待测电池的电动势为

$$E_x = E_N \frac{\overline{AB}}{\overline{AB'}}$$

需要注意的是,实验测量原电池电动势时,如果电池的外接导线与电极材料不同时,导线与电极间也会存在接界电势,所以只有当导线与电极材料相同时所

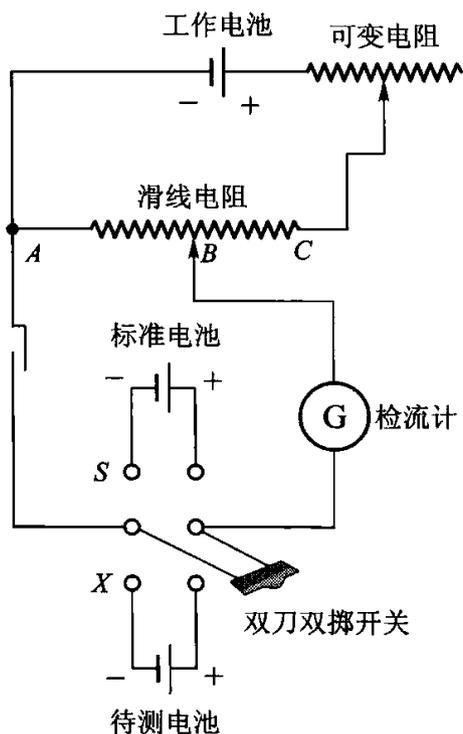


图 7.5.3 对消法测电动势原理图

测得的电动势才是式(7.5.2)定义的原电池电动势。

§ 7.6 原电池热力学

用热力学方法来研究可逆原电池的性质,可以了解电池反应自发进行的原因,并从理论上计算电池电动势,以及浓度、温度等因素对电池电动势的影响。同时可利用电动势与热力学函数之间的关系,用电化学的方法通过实验来测量热力学函数。

1. 可逆电动势与电池反应的吉布斯函数变

由热力学第二定律可知,恒温恒压下,系统吉布斯函数的改变等于系统与环境交换的可逆非体积功,即 $\Delta_r G = W'_r$ 。而原电池在恒温恒压可逆放电时所做的可逆电功就是系统发生化学反应对环境所做的可逆非体积功 W'_r ,其值等于可逆电动势 E 与电荷量 Q 的乘积。

电池反应所输出的电荷量可由法拉第定律式(7.1.2)计算: $Q = zF\xi$ 。前曾指出 z 为电极反应转移的电子数,电池反应为两电极反应之和,所以 z 同样也是电池反应转移的电子数。对于一微小过程, $dQ = zFd\xi$,故可逆电功为

$$\delta W'_r = -(zFd\xi)E \quad (7.6.1)$$

因电池对外做功,其值为负,故上式中右边添加一负号。恒温恒压可逆过程中

$$dG = \delta W'_r = -zFE d\xi \quad (7.6.2)$$

由第五章可知,化学反应的摩尔吉布斯函数变为反应的吉布斯函数随反应进度的变化率,上式两边同时除以反应进度微变 $d\xi$,可得:

$$\Delta_r G_m = \left(\frac{\partial G}{\partial \xi} \right)_{T,p} = -zFE \quad (7.6.3)$$

该式表明,可逆电池的电能来源于化学反应的吉布斯函数改变 $\Delta_r G_m$,对于 $\Delta_r G_m < 0$ 的反应,在恒温恒压可逆条件下,吉布斯函数的减少可全部转化为电功。

式(7.6.3)还表明,测定一定温度压力下原电池的可逆电动势,可计算反应的吉布斯函数变,手册中一些物理化学数据就是利用这种方法测定的;反过来如果已知反应的吉布斯函数变,也可以从理论上计算电池的可逆电动势。

2. 由原电池电动势的温度系数计算电池反应的摩尔熵变

因 $\left(\frac{\partial \Delta_r G_m}{\partial T} \right)_p = -\Delta_r S_m$,将式(7.6.3)代入此式中得

$$\Delta_r S_m = zF \left(\frac{\partial E}{\partial T} \right)_p \quad (7.6.4)$$

式中 $\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_p$ 称为原电池电动势的温度系数, 它表示恒压下电动势随温度的变化率, 单位为 $\text{V} \cdot \text{K}^{-1}$, 其值可通过实验测定一系列不同温度下的电动势求得。实际上这也是实验测定化学反应熵变的方法之一。

3. 由原电池电动势及电动势的温度系数计算电池反应的摩尔焓变

将式(7.6.3)和式(7.6.4)代入公式 $\Delta_r G_m = \Delta_r H_m - T\Delta_r S_m$, 即得

$$\Delta_r H_m = -zFE + zFT\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_p \quad (7.6.5)$$

由于焓是状态函数, 所以按上式测量计算得出的 $\Delta_r H_m$ 与反应在电池外、没有非体积功情况下恒温恒压进行时的 $\Delta_r H_m$ 相等。由于能够精确地测量电池的电动势, 故按式(7.6.5)计算出来的 $\Delta_r H_m$ 往往比用量热法测得的更为准确。但要注意的, 反应在电池中进行时, 由于做非体积功, 所以此时的 $\Delta_r H_m$ 不等于反应的恒压热 Q_p 。

4. 计算原电池可逆放电时的反应热

原电池可逆放电时, 化学反应热为可逆热 Q_r , 在恒温下, $Q_r = T\Delta S$, 将式(7.6.4)代入, 得

$$Q_r = zFT\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_p \quad (7.6.6)$$

由式(7.6.6)可知, 在恒温下电池可逆放电时:

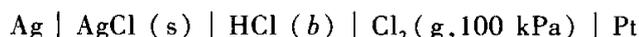
若 $\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_p = 0$, $Q_r = 0$, 电池不吸热也不放热;

若 $\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_p > 0$, $Q_r > 0$, 电池从环境吸热;

若 $\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_p < 0$, $Q_r < 0$, 电池向环境放热。

恒温恒压可逆条件下, 根据 $\Delta_r G_m = \Delta_r H_m - T\Delta_r S_m = W'$, 代入电池反应的可逆热 Q_r , 有 $\Delta_r H_m - W' = Q_r$, 可以看出, 此时的 Q_r 是化学反应的 $\Delta_r H_m$ 中不能转化为可逆非体积功的那部分能量。另外还可看出, 当电池温度系数大于零、 $Q_r > 0$ 时, 电池对外所做的可逆非体积功在绝对值上将大于反应的 $\Delta_r H_m$, 此时电池的能量转化效率可大于 100%, 当然这意味着环境要向电池提供热量。

例 7.6.1 25 °C 时, 电池



的电动势 $E = 1.136 \text{ V}$, 电动势的温度系数 $(\partial E / \partial T)_p = -5.95 \times 10^{-4} \text{ V} \cdot \text{K}^{-1}$ 。电池反应为



试计算该反应的 $\Delta_r G_m$ 、 $\Delta_r S_m$ 、 $\Delta_r H_m$ 及电池恒温可逆放电时过程的可逆热 Q_r 。

解：电池反应 $\text{Ag} + \frac{1}{2}\text{Cl}_2(\text{g}, 100\text{kPa}) \rightleftharpoons \text{AgCl}(\text{s})$ 转移的电子数 $z = 1$ 。根据式 (7.6.3)

及式 (7.6.4) 得

$$\begin{aligned}\Delta_r G_m &= -zFE = -1 \times 96485 \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1} \times 1.136 \text{ V} \\ &= -109.6 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\Delta_r S_m &= zF(\partial E/\partial T)_p = -1 \times 96485 \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1} \times (-5.95 \times 10^{-4} \text{ V} \cdot \text{K}^{-1}) \\ &= -57.4 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}\end{aligned}$$

恒温下 $\Delta_r G_m = \Delta_r H_m - T\Delta_r S_m$, 故

$$\begin{aligned}\Delta_r H_m &= \Delta_r G_m + T\Delta_r S_m \\ &= -109.6 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1} + 298.15 \text{ K} \times (-57.4 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}) \\ &= -126.7 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}\end{aligned}$$

$$Q_{r,m} = T\Delta_r S_m = 298.15 \text{ K} \times (-57.4 \times 10^{-3} \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}) = -17.1 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

此例说明该反应若在恒温恒压、非体积功为 0 的情况下 (如在烧瓶中) 进行, $Q_{p,m} = \Delta_r H_m = -126.7 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, 即发生 1 mol 进度反应时系统可向环境放热 126.7 kJ; 但同样量的反应在原电池中恒温恒压可逆放电时放热 17.1 kJ; 此时 $Q_r \neq \Delta_r H_m$, 少放出来的热量做了电功, 因为 $W'_{r,m} = \Delta_r G_m = -109.6 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, 而此电池的能量转换效率 $\Delta_r G_m/\Delta_r H_m$ 为 86.5%。

5. 能斯特方程

结合化学平衡一章曾讲到的吉布斯等温方程, 对于化学反应

$$0 = \sum_B \nu_B B$$

$$\text{有} \quad \Delta_r G_m = \Delta_r G_m^\ominus + RT \ln \prod_B (\tilde{p}_B/p^\ominus)^{\nu_B} \quad (\text{气相反应})$$

$$\text{或} \quad \Delta_r G_m = \Delta_r G_m^\ominus + RT \ln \prod_B a_B^{\nu_B} \quad (\text{凝聚相反应})$$

上式普遍适用于各类反应, 同样也适用于电池反应。式中 $\Delta_r G_m^\ominus$ 为标准摩尔吉布斯函数变, 根据式 (7.6.3) $\Delta_r G_m = -zFE$, 相应地有

$$\Delta_r G_m^\ominus = -zFE^\ominus \quad (7.6.7)$$

式中 E^\ominus 为原电池的**标准电动势**, 它等于参加电池反应各物质均处在各自标准态时的电动势。

将式 (7.6.3) 及式 (7.6.7) 代入等温方程, 得

$$E = E^\ominus - \frac{RT}{zF} \ln \prod_B a_B^{\nu_B} \quad (7.6.8)$$

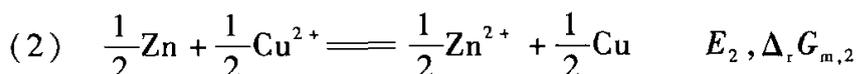
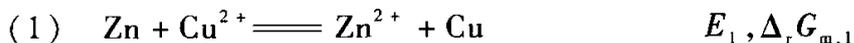
此式称为电池的**能斯特 (Nernst) 方程**, 是原电池的基本方程式。它表示一定温度下可逆电池的电动势与参加电池反应各组分的活度或逸度之间的关系, 反映了各组分的活度或逸度对电池电动势的影响。

当电池反应达到平衡时, $\Delta_r G_m = 0, E = 0$, 根据 $\Delta_r G_m^\ominus = -RT \ln K^\ominus$ 可以得到

$$E^{\ominus} = -\frac{RT}{zF} \ln K^{\ominus} \quad (7.6.9)$$

式中 K^{\ominus} 即为反应的标准平衡常数。由式(7.6.9)可知,如能求得原电池的标准电动势 E^{\ominus} ,即可求得该反应的标准平衡常数。

需要指出的是,原电池电动势 E 是强度量,对于一个原电池,只有一个电动势 E ,与电池反应计量式的写法无关。但电池反应的摩尔反应吉布斯函数 $\Delta_r G_m$ 却与反应计量式的写法有关。例如丹聂尔电池的反应式可写作以下两种形式:



根据能斯特方程有

$$E_1 = E^{\ominus} - \frac{RT}{2F} \ln \frac{a(\text{Zn}^{2+})a(\text{Cu})}{a(\text{Zn})a(\text{Cu}^{2+})}$$

$$E_2 = E^{\ominus} - \frac{RT}{F} \ln \frac{\{a(\text{Zn}^{2+})\}^{1/2}\{a(\text{Cu})\}^{1/2}}{\{a(\text{Zn})\}^{1/2}\{a(\text{Cu}^{2+})\}^{1/2}}$$

$$= E^{\ominus} - \frac{RT}{2F} \ln \frac{a(\text{Zn}^{2+})a(\text{Cu})}{a(\text{Zn})a(\text{Cu}^{2+})}$$

由此可得

$$E_1 = E_2 = E$$

而反应的吉布斯函数变,根据 $\Delta_r G_m = -zFE$,有

$$\Delta_r G_{m,1} = -z_1 FE = -2FE$$

$$\Delta_r G_{m,2} = -z_2 FE = -FE$$

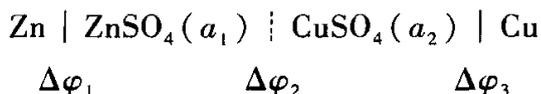
由此可得

$$\Delta_r G_{m,1} = 2\Delta_r G_{m,2}$$

以上我们看到,对于同一原电池,若电池反应计量式的写法不同,则转移的电子数不同,由于摩尔反应吉布斯函数是与反应计量式相对应的,所以也不同;但电池的电动势是电池固有的性质,只要组成电池的各种条件、如温度、组分的浓度等确定了,电池电动势也就随之确定了,不会因为反应计量式的写法不同而改变。

§ 7.7 电极电势和液体接界电势

如前所述,原电池电动势 E 为 $I \rightarrow 0$ 时右电极与左电极的电极电势之差,而这个差值实际上是电池内部的各个相界面上所产生电势差的总和。以丹聂尔电池为例:



$$E = \Delta\varphi_1 + \Delta\varphi_2 + \Delta\varphi_3$$

有 式中, $\Delta\varphi_1$ ——阳极电势差, 即 Zn 与 ZnSO_4 溶液间的电势差;

$\Delta\varphi_2$ ——液体接界电势, 即 ZnSO_4 溶液与 CuSO_4 溶液间的电势差, 也叫扩散电势;

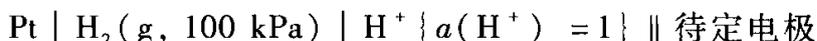
$\Delta\varphi_3$ ——阴极电势差, 即 Cu 与 CuSO_4 溶液间的电势差。

本节将讨论单个电极的电势差和液体接界电势。

1. 电极电势

单个电极电势差的绝对值是无法直接测定的, 为方便计算和理论研究, 人们提出了相对电极电势的概念, 即选一个参考电极作为共同的比较标准, 将所研究的电极与参考电极构成一个电池, 该电池的电动势即为所研究电极的电极电势。利用这样得到的电极电势数值, 人们就可方便地计算由任意两个电极所组成的电池电动势了。

原则上任何电极都可以作为比较基准, 但习惯上, 选用标准氢电极作为阳极, 待定电极作为阴极, 组成如下电池:

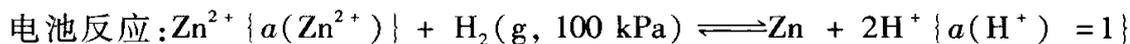
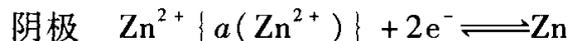


注意标准氢电极中, 氢气的压力为 100 kPa, 溶液中 H^+ 的活度为 1。规定此电池的电动势为待定电极的**电极电势**, 以 $E(\text{电极})$ 表示。这样定义的电极电势为**还原电极电势**, 因为待测电极发生的总是还原反应, 这与电极实际发生的反应无关。

当待定电极中各组分均处在各自的标准态时, 相应的电极电势称为**标准电极电势**, 以 $E^\ominus(\text{电极})$ 表示。显然, 按此规定, 任意温度下, 氢电极的标准电极电势恒为 0, 即 $E^\ominus\{\text{H}^+ | \text{H}_2(\text{g})\} = 0$ 。

下面结合锌电极讨论电极电势。

以锌电极作为阴极与标准氢电极组成如下电池:



根据能斯特方程式(7.6.8)有

$$E = E^\ominus - \frac{RT}{2F} \ln \frac{a(\text{Zn}) \{a(\text{H}^+)\}^2}{a(\text{Zn}^{2+}) p(\text{H}_2) / p^\ominus}$$

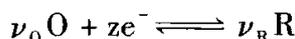
因标准氢电极中 $a(\text{H}^+) = 1, p = p^\ominus = 100 \text{ kPa}$, 故上式

$$E = E^\ominus - \frac{RT}{2F} \ln \frac{a(\text{Zn})}{a(\text{Zn}^{2+})}$$

按规定,此电池的电动势 E 即是锌电极的电极电势 $E(\text{Zn}^{2+} | \text{Zn})$, 电池的标准电动势 E^\ominus 即为锌电极的标准电极电势 $E^\ominus(\text{Zn}^{2+} | \text{Zn})$, 因此上式可写作:

$$E(\text{Zn}^{2+} | \text{Zn}) = E^\ominus(\text{Zn}^{2+} | \text{Zn}) - \frac{RT}{2F} \ln \frac{a(\text{Zn})}{a(\text{Zn}^{2+})}$$

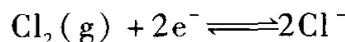
将上述方法推广到任意电极, 由于待定电极的电极反应均规定为还原反应, 以符号 O 表示氧化态、R 表示还原态, 有



由此可得电极的能斯特方程的通式为:

$$E(\text{电极}) = E^\ominus(\text{电极}) - \frac{RT}{zF} \ln \frac{\{a(\text{R})\}^{\nu_{\text{R}}}}{\{a(\text{O})\}^{\nu_{\text{O}}}} \quad (7.7.1)$$

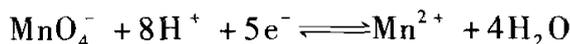
式中的 $E^\ominus(\text{电极})$ 为电极的标准电极电势。如有气体参加反应时, 应将活度 a 换为相对压力 p/p^\ominus 进行计算。例如氯电极的电极反应为



电极的能斯特方程为

$$E(\text{Cl}_2 | \text{Cl}^-) = E^\ominus(\text{Cl}_2 | \text{Cl}^-) - \frac{RT}{2F} \ln \frac{\{a(\text{Cl}^-)\}^2}{p(\text{Cl}_2)/p^\ominus}$$

又如:



$$E(\text{MnO}_4^- | \text{Mn}^{2+}) = E^\ominus(\text{MnO}_4^- | \text{Mn}^{2+}) - \frac{RT}{5F} \ln \frac{a(\text{Mn}^{2+}) \{a(\text{H}_2\text{O})\}^4}{a(\text{MnO}_4^-) \{a(\text{H}^+)\}^8}$$

在稀溶液中可近似认为 $a(\text{H}_2\text{O}) \approx 1$ 。

表 7.7.1 中列出了 25℃ 时水溶液中一些电极的标准电极电势。

表 7.7.1 25℃ 时在水溶液中一些电极的标准电极电势
(标准态压力 $p^\ominus = 100 \text{ kPa}$)

电极	电极反应	E^\ominus/V
第一类电极		
$\text{Li}^+ \text{Li}$	$\text{Li}^+ + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Li}$	-3.040 3
$\text{K}^+ \text{K}$	$\text{K}^+ + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{K}$	-2.931
$\text{Ba}^{2+} \text{Ba}$	$\text{Ba}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Ba}$	-2.912
$\text{Ca}^{2+} \text{Ca}$	$\text{Ca}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Ca}$	-2.868
$\text{Na}^+ \text{Na}$	$\text{Na}^+ + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Na}$	-2.71
$\text{Mg}^{2+} \text{Mg}$	$\text{Mg}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Mg}$	-2.372
$\text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \text{H}_2(\text{g}) \text{Pt}$	$2\text{H}_2\text{O} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{H}_2(\text{g}) + 2\text{OH}^-$	-0.827 7
$\text{Zn}^{2+} \text{Zn}$	$\text{Zn}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Zn}$	-0.762 0
$\text{Cr}^{3+} \text{Cr}$	$\text{Cr}^{3+} + 3\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Cr}$	-0.744
$\text{Cd}^{2+} \text{Cd}$	$\text{Cd}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Cd}$	-0.403 2

续表

电极	电极反应	E^\ominus/V
第一类电极		
$\text{Co}^{2+} \mid \text{Co}$	$\text{Co}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Co}$	-0.28
$\text{Ni}^{2+} \mid \text{Ni}$	$\text{Ni}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Ni}$	-0.257
$\text{Sn}^{2+} \mid \text{Sn}$	$\text{Sn}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Sn}$	-0.137 7
$\text{Pb}^{2+} \mid \text{Pb}$	$\text{Pb}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Pb}$	-0.126 4
$\text{Fe}^{3+} \mid \text{Fe}$	$\text{Fe}^{3+} + 3\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Fe}$	-0.037
$\text{H}^+ \mid \text{H}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$	$2\text{H}^+ + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{H}_2(\text{g})$	0.000 0
$\text{Cu}^{2+} \mid \text{Cu}$	$\text{Cu}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Cu}$	+0.341 7
$\text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{O}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$	$\text{O}_2(\text{g}) + 2\text{H}_2\text{O} + 4\text{e}^- \rightleftharpoons 4\text{OH}^-$	+0.401
$\text{Cu}^+ \mid \text{Cu}$	$\text{Cu}^+ + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Cu}$	+0.521
$\text{I}^- \mid \text{I}_2(\text{s}) \mid \text{Pt}$	$\text{I}_2(\text{s}) + 2\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{I}^-$	+0.535 3
$\text{Hg}_2^{2+} \mid \text{Hg}$	$\text{Hg}_2^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{Hg}$	+0.797 1
$\text{Ag}^+ \mid \text{Ag}$	$\text{Ag}^+ + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Ag}$	+0.799 4
$\text{Hg}^{2+} \mid \text{Hg}$	$\text{Hg}^{2+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Hg}$	+0.851
$\text{Br}^- \mid \text{Br}_2(\text{l}) \mid \text{Pt}$	$\text{Br}_2(\text{l}) + 2\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{Br}^-$	+1.066
$\text{H}_2\text{O}, \text{H}^+ \mid \text{O}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$	$\text{O}_2(\text{g}) + 4\text{H}^+ + 4\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{H}_2\text{O}$	+1.229
$\text{Cl}^- \mid \text{Cl}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$	$\text{Cl}_2(\text{g}) + 2\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{Cl}^-$	+1.357 9
$\text{Au}^+ \mid \text{Au}$	$\text{Au}^+ + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Au}$	+1.692
$\text{F}^- \mid \text{F}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$	$\text{F}_2(\text{g}) + 2\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{F}^-$	+2.866
第二类电极		
$\text{SO}_4^{2-} \mid \text{PbSO}_4(\text{s}) \mid \text{Pb}$	$\text{PbSO}_4(\text{s}) + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Pb} + \text{SO}_4^{2-}$	-0.359 0
$\text{I}^- \mid \text{AgI}(\text{s}) \mid \text{Ag}$	$\text{AgI}(\text{s}) + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Ag} + \text{I}^-$	-0.152 41
$\text{Br}^- \mid \text{AgBr}(\text{s}) \mid \text{Ag}$	$\text{AgBr}(\text{s}) + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Ag} + \text{Br}^-$	+0.071 16
$\text{Cl}^- \mid \text{AgCl}(\text{s}) \mid \text{Ag}$	$\text{AgCl}(\text{s}) + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Ag} + \text{Cl}^-$	+0.222 16
$\text{Cl}^- \mid \text{Hg}_2\text{Cl}_2(\text{s}) \mid \text{Hg}$	$\text{Hg}_2\text{Cl}_2(\text{s}) + 2\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{Hg} + 2\text{Cl}^-$	+0.267 91
第三类电极		
$\text{Cr}^{3+}, \text{Cr}^{2+} \mid \text{Pt}$	$\text{Cr}^{3+} + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Cr}^{2+}$	-0.407
$\text{Sn}^{4+}, \text{Sn}^{2+} \mid \text{Pt}$	$\text{Sn}^{4+} + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{Sn}^{2+}$	+0.151
$\text{Cu}^{2+}, \text{Cu}^+ \mid \text{Pt}$	$\text{Cu}^{2+} + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Cu}^+$	+0.153
$\text{H}^+, \text{醌}, \text{氢醌} \mid \text{Pt}$	$\text{C}_6\text{H}_4\text{O}_2 + 2\text{H}^+ + 2\text{e}^- \rightleftharpoons \text{C}_6\text{H}_4(\text{OH})_2$	+0.699 0
$\text{Fe}^{3+}, \text{Fe}^{2+} \mid \text{Pt}$	$\text{Fe}^{3+} + \text{e}^- \rightleftharpoons \text{Fe}^{2+}$	+0.771

续表

电极	电极反应	E^\ominus/V
第三类电极		
$Tl^{3+}, Tl^+ Pt$	$Tl^{3+} + 2e^- \rightleftharpoons Tl^+$	+ 1.252
$Ce^{4+}, Ce^{3+} Pt$	$Ce^{4+} + e^- \rightleftharpoons Ce^{3+}$	+ 1.72
$Co^{3+}, Co^{2+} Pt$	$Co^{3+} + e^- \rightleftharpoons Co^{2+}$	+ 1.92

注:表中数据取自 CRC Handbook of Chemistry and Physics, 87 版, 2006—2007 年, 手册中原为 $p = 101.325 \text{ kPa}$ 下的电极电势, 现已换算成 $p^\ominus = 100 \text{ kPa}$ 下的值①。

由于规定了标准电极电势对应的反应均为还原反应, 所以若 E^\ominus (电极) 为正值, 例如 $E^\ominus(Cu^{2+} | Cu) = 0.3400 \text{ V}$, 则 $\Delta G_m^\ominus(T, p) < 0$, 表示当各反应组分均处在标准态时, 电池反应 $Cu^{2+} + H_2(g) \longrightarrow Cu + 2H^+$ 能自发进行, 即在该条件下 $H_2(g)$ 能还原 Cu^{2+} , 电池自然放电时, 铜电极上实际进行的确为还原反应。相反, 若 E^\ominus (电极) 为负值, 如 $E^\ominus(Zn^{2+} | Zn) = -0.7630 \text{ V}$, 则 $\Delta G_m^\ominus(T, p) > 0$, 表明当各反应组分均处在标准态时, 电池反应 $Zn^{2+} + H_2(g) \longrightarrow Zn + 2H^+$ 不能自发进行, 即在该条件下, $H_2(g)$ 不能还原 Zn^{2+} , 而其逆反应则能自发进行, 也就是说, 电池自然放电时, 锌电极上实际进行的不是还原反应, 而是氧化反应。

由此可见, 还原电极电势的高低, 反映了电极氧化态物质获得电子变成还原态物质趋向的大小。随电势的升高, 氧化态物质获得电子变为还原态物质的能力在增强; 而反过来, 随电势的降低, 还原态物质失去电子变成氧化态物质的趋势在增强。

根据式(7.5.2), 原电池的电动势是两个电极电势之差, 即 $E = E_{\text{右}} - E_{\text{左}}$, 这样计算出的 E 若为正值, 则表示在该条件下电池反应能自发进行。

与式(7.5.2)类似, 原电池的标准电动势 E^\ominus 为

$$E^\ominus = E_{\text{右}}^\ominus - E_{\text{左}}^\ominus \quad (7.7.2)$$

2. 原电池电动势的计算

利用标准电极电势和能斯特方程, 可以计算由任意两个电极构成的电池的

① 根据 GB3102.8—93, 某一电极在 101.325 kPa 和 100 kPa 下标准电极电势的关系为

$$E^\ominus(100 \text{ kPa}) = E^\ominus(101.325 \text{ kPa}) - \left(\sum_B \nu_{B(g)} RT / (zF) \right) \ln(100/101.325)$$

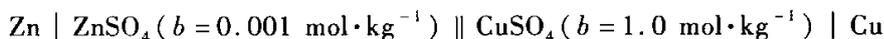
在 $25 \text{ }^\circ\text{C}$ 时为

$$E^\ominus(100 \text{ kPa}) = E^\ominus(101.325 \text{ kPa}) + 0.338 \text{ 在 } \text{mV} \left(\sum_B \nu_{B(g)} / z \right)$$

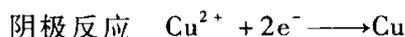
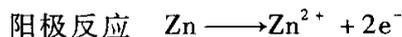
式中 $\sum_B \nu_{B(g)}$ 为该电极作为阴极、标准氢电极作为阳极构成原电池时, 电池反应中各气体组分化学计量数之和; z 为电池反应转移电子数。除了氢电极以外, 标准压力的改变对所有电极的标准电极电势均有影响, 但一般只有零点几毫伏。

电动势。方法有二:一是先按电极的能斯特方程式(7.7.1)分别计算两个电极的电极电势 $E_{\text{左}}$ 和 $E_{\text{右}}$, 然后按式(7.5.2) 计算电池的电动势 E ; 二是先按式(7.7.2)计算电池的标准电动势 E^{\ominus} , 然后按电池的能斯特方程式(7.6.8)计算电池的电动势 E 。

例 7.7.1 试计算 25 °C 时下列电池的电动势



解: 采用第一种方法, 由两电极的电极电势求电池的电动势。先写出电极反应:



电极电势表达式(7.7.1)中, 纯固体的活度为 1, 离子的活度应按式(7.4.11) $a_{\pm} = \gamma_{\pm} (b_{\pm}/b^{\ominus})$, 从离子的浓度及活度因子求出其活度。

由于单个离子的活度因子无法测定, 故常近似认为 $\gamma_{+} = \gamma_{-} = \gamma_{\pm}$ 。查表 7.4.1, 25 °C $0.001 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1} \text{ZnSO}_4$ 水溶液的 $\gamma_{\pm} = 0.734$, $1.00 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1} \text{CuSO}_4$ 水溶液的 $\gamma_{\pm} = 0.047$ 。查表 7.7.1, $E^{\ominus}(\text{Zn}^{2+} \mid \text{Zn}) = -0.7620 \text{ V}$, $E^{\ominus}(\text{Cu}^{2+} \mid \text{Cu}) = 0.3417 \text{ V}$ 。电极反应 $z=2$, 于是

$$\begin{aligned} E_{\text{左}} &= E(\text{Zn}^{2+} \mid \text{Zn}) = E^{\ominus}(\text{Zn}^{2+} \mid \text{Zn}) - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{a(\text{Zn})}{a(\text{Zn}^{2+})} \\ &= E^{\ominus}(\text{Zn}^{2+} \mid \text{Zn}) - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{1}{\gamma(\text{Zn}^{2+}) \cdot \{b(\text{Zn}^{2+})/b^{\ominus}\}} \\ &= -0.7620 \text{ V} - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{1}{0.734 \times 0.001} \\ &= -0.8547 \text{ V} \\ E_{\text{右}} &= E(\text{Cu}^{2+} \mid \text{Cu}) = E^{\ominus}(\text{Cu}^{2+} \mid \text{Cu}) - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{a(\text{Cu})}{a(\text{Cu}^{2+})} \\ &= E^{\ominus}(\text{Cu}^{2+} \mid \text{Cu}) - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{1}{\gamma(\text{Cu}^{2+}) \cdot \{b(\text{Cu}^{2+})/b^{\ominus}\}} \\ &= 0.3417 \text{ V} - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{1}{0.047 \times 1.0} \\ &= 0.3024 \text{ V} \end{aligned}$$

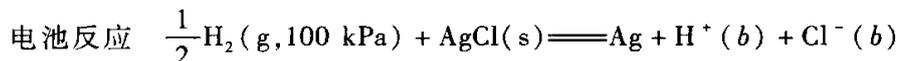
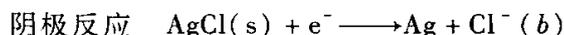
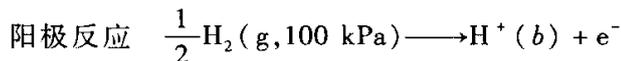
最后, 得电池电动势:

$$E = E_{\text{右}} - E_{\text{左}} = 1.1571 \text{ V}$$

例 7.7.2 写出下列电池的电极和电池反应, 并利用电池的能斯特方程计算 25 °C 下 $b(\text{HCl}) = 0.1 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$ 时的电池电动势。



解:



首先计算电池的标准电动势, 查表 7.7.1, 可知 $E^{\ominus} \{ \text{AgCl}(\text{s}) \mid \text{Ag} \} = 0.22216 \text{ V}$, $E^{\ominus} \{ \text{H}^{+} \mid \text{H}_2(\text{g}) \} = 0 \text{ V}$, 电池的标准电动势为

$$E^{\ominus} = E^{\ominus} \{ \text{AgCl}(s) | \text{Ag} \} - E^{\ominus} \{ \text{H}^+ | \text{H}_2(\text{g}) \}$$

$$= (0.222\ 16 - 0)\ \text{V} = 0.222\ 16\ \text{V}$$

根据电池反应,可由电池的能斯特方程计算电池的电动势

$$E = E^{\ominus} - \frac{RT}{F} \ln \frac{a(\text{Ag})a(\text{H}^+)a(\text{Cl}^-)}{\{p(\text{H}_2)/p^{\ominus}\}^{1/2}a(\text{AgCl})}$$

由于上式中 $a(\text{Ag}) = 1$, $a(\text{AgCl}) = 1$, $p(\text{H}_2)/p^{\ominus} = 1$, 所以实际只要计算 $a(\text{H}^+)a(\text{Cl}^-)$ 的值代入即可。由于此题中 H^+ 和 Cl^- 是构成一个电解质溶液的两种离子,故可通过平均离子活度 a_{\pm} 及平均离子活度因子 γ_{\pm} 来计算(如离子不在同一溶液中,则需分别计算其活度):

$$a(\text{H}^+)a(\text{Cl}^-) = a_{\pm}^2 = \gamma_{\pm}^2 (b_{\pm}/b^{\ominus})^2 = \gamma_{\pm}^2 (b/b^{\ominus})^2$$

查表 7.4.1, 25 °C 下 $b = 0.1\ \text{mol} \cdot \text{kg}^{-1}$ 的 HCl 水溶液的 $\gamma_{\pm} = 0.796$, 代入上面的能斯特方程可有

$$E = E^{\ominus} - \frac{RT}{F} \ln a(\text{H}^+)a(\text{Cl}^-) = E^{\ominus} - \frac{RT}{F} \ln a_{\pm}^2$$

$$= E^{\ominus} - \frac{2RT}{F} \ln a_{\pm} = E^{\ominus} - \frac{2RT}{F} \ln (\gamma_{\pm} b/b^{\ominus})$$

$$= 0.222\ 16\ \text{V} - 2 \times 0.059\ 16\ \text{V} \times \lg (0.796 \times 0.1)$$

$$= 0.352\ 2\ \text{V}$$

由该题可知,在已知电解质浓度 b 的情况下,只要查出该浓度下的 γ_{\pm} ,即可通过能斯特方程计算电池的电动势。反过来,这也为测定电解质溶液的平均离子活度和平均离子活度因子提供了一个方便准确的方法。将待测电解质溶液和适当的电极组成电池,测定其在不同浓度下的电动势,即可通过电池的能斯特方程计算不同浓度下的 a_{\pm} ,进而得到不同浓度的 γ_{\pm} 。许多电解质溶液的 γ_{\pm} 正是由这种方法测定得到的。

3. 液体接界电势及其消除

在两种不同溶液的界面上存在的电势差称为**液体接界电势**或**扩散电势**。液体接界电势是由于溶液中离子扩散速度不同而引起的。例如,两种浓度不同的 HCl 溶液界面上, HCl 从浓溶液向稀溶液扩散,在扩散过程中, H^+ 的运动速度比 Cl^- 的快,所以在稀溶液的一边将出现过剩的 H^+ 而使稀溶液带正电,同时在浓溶液的一边则由于留下过剩的 Cl^- 而带负电。这样,在界面两边便产生了电势差。电势差的产生,一方面使 H^+ 运动速度降低,另一方面使 Cl^- 运动速度增加。最后达到稳定状态,两种离子以相同的速度通过界面,电势差保持恒定,这就是液体接界电势。

液体接界电势的计算可用下列说明。设由同一种电解质 AgNO_3 的两种不同浓度的溶液形成如下的液体接界:



两溶液的平均离子活度分别为 $a_{\pm,1}$ 、 $a_{\pm,2}$, “|” 代表有接界电势的液体接界,其液体接界电势为 $E(\text{液接})$ 。

在可逆情况下,有物质的量为 n 的电子即 nF 的电荷量通过液体界面,则有电功:

$$W'_e = \Delta G = -nFE(\text{液接}) \quad (7.7.3)$$

式中 ΔG 应是电迁移过程中的吉布斯函数变。由于通过的电荷量是阴、阳离子迁移的电荷量之和,设离子迁移数与 AgNO_3 溶液的浓度无关,则这一过程将有 $t_+ n$ 的 Ag^+ 从平均活度为 $a_{\pm,1}$ 的溶液通过界面迁移至平均活度为 $a_{\pm,2}$ 的溶液,与此同时有 $t_- n$ 的 NO_3^- 从平均活度为 $a_{\pm,2}$ 的溶液通过界面迁移至平均活度为 $a_{\pm,1}$ 的溶液。由化学势的定义式 $\mu = \mu^\ominus + RT \ln a$, 可得出这一过程的吉布斯函数变:

$$\begin{aligned} \Delta G &= \Delta G(\text{Ag}^+) + \Delta G(\text{NO}_3^-) \\ &= t_+ nRT \ln \frac{a_{\pm,2}}{a_{\pm,1}} + t_- nRT \ln \frac{a_{\pm,1}}{a_{\pm,2}} \end{aligned}$$

设 AgNO_3 溶液中 $a_+ = a_- = a_{\pm}$, 则

$$\Delta G = (t_+ - t_-) nRT \ln \frac{a_{\pm,2}}{a_{\pm,1}} \quad (7.7.4)$$

结合式(7.7.4)最后可得

$$E(\text{液接}) = (t_+ - t_-) \frac{RT}{F} \ln \frac{a_{\pm,1}}{a_{\pm,2}} \quad (7.7.5)$$

式(7.7.5)只适用于两界面溶液中电解质种类相同且为 1-1 型电解质。若为其他类型电解质,甚至两界面溶液的电解质种类不同,可用同样原理推导。

可见液体界面电势的大小及符号和两电解质溶液的平均离子活度有关,也和电解质的本性有关。

***例 7.7.3** 已知 25 °C 时 AgNO_3 溶液中离子迁移数 $t_+ = 0.470$, 且与溶液浓度无关,两 AgNO_3 溶液平均离子活度 $a_{\pm,1} = 0.10$, $a_{\pm,2} = 1.00$, 求液体界面电势。

解: $t_- = 1 - t_+ = 0.530$, 因溶液电解质均为 AgNO_3 , 且为 1-1 型, 故将有关数值代入式(7.7.5)可得

$$\begin{aligned} E(\text{液界}) &= (t_+ - t_-) \frac{RT}{F} \ln \frac{a_{\pm,1}}{a_{\pm,2}} \\ &= (0.470 - 0.530) \frac{8.314 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \times 298.15 \text{ K}}{96485 \text{ C} \cdot \text{mol}^{-1}} \ln \frac{0.10}{1.00} \\ &= 0.0035 \text{ V} \end{aligned}$$

从上例可知液体界面电势数值不是太小,在精确测量中不容忽略,因此必须设法消除。为了尽量减小液体界面电势,通常在两液体之间连接上一个称做“盐桥”的高浓度的电解质溶液。这个电解质的阴、阳离子须有极为接近的迁移数。用高浓度的电解质溶液作盐桥连接两液体,主要扩散作用出自盐桥,若盐桥中阴、阳离子有近似相同的迁移数,则液体界面电势就会降低到最小值。 KCl 的饱和溶液最适合盐桥的条件,实际应用时一般用琼脂作载体将 KCl 溶液固定在 U 形管中。但应注意,盐桥溶液不能与原溶液发生作用,例如对 AgNO_3 溶液来说,就不能用 KCl 溶液作为盐桥,而必须改用其他合适的电解质溶液。

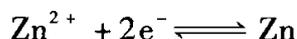
§ 7.8 电极的种类

虽然任何电极上进行的反应从本质上说都是电子得失的氧化 - 还原反应, 但通常根据电极材料和与它相接触的溶液将电极分为三类。

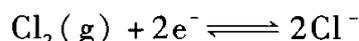
1. 第一类电极

这类电极的特点是电极直接与它的离子溶液相接触, 参与反应的物质存在于两个相中, 电极有一个相界面。第一类电极又可分为金属电极和非金属电极: 金属电极是由 0 价金属和它的离子溶液组成的电极; 非金属电极则除了 0 价非金属及其离子溶液外, 还需借助惰性金属电极 (如铂电极、钨电极等) 来共同组成电极, 惰性金属电极不参加电极反应, 只起电子传输作用。常见的非金属电极有氢电极、氧电极和卤素电极。

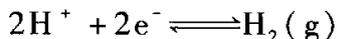
(1) 金属电极和卤素电极 金属电极和卤素电极的电极反应均较简单, 例如锌电极, 电极表示为 $\text{Zn}^{2+} | \text{Zn}$, 电极反应为



又如氯电极, 电极表示为 $\text{Cl}^{-} | \text{Cl}_2(\text{g}) | \text{Pt}$, 电极反应为



(2) 氢电极 标准氢电极是最重要的参比电极, 它是定义标准电极电势的基础。氢电极为典型的非金属气体电极, 其结构如图 7.8.1 所示。将镀有铂黑的铂片浸入到含有 H^{+} 的溶液中, 并不断通入氢气, 使溶液被氢气饱和, 即构成了气体氢电极。该电极的电极反应为



标准电极电势为

$$E^{\ominus} \{ \text{H}^{+} | \text{H}_2(\text{g}) \} = 0$$

氢电极的最大优点是其电极电势随温度改变很小。但它的使用条件比较苛刻, 既不能用在含有氧化剂的溶液中, 也不能用在含有汞或砷的溶液中。

通常所说的作为参比电极的氢电极是由铂电极和含有 H^{+} 的酸性溶液所组成的电极, 而氢电极也可将铂片浸入碱性溶液构成, 其电极表示为 $\text{H}_2\text{O}, \text{OH}^{-} | \text{H}_2(\text{g}) | \text{Pt}$, 电极反应为

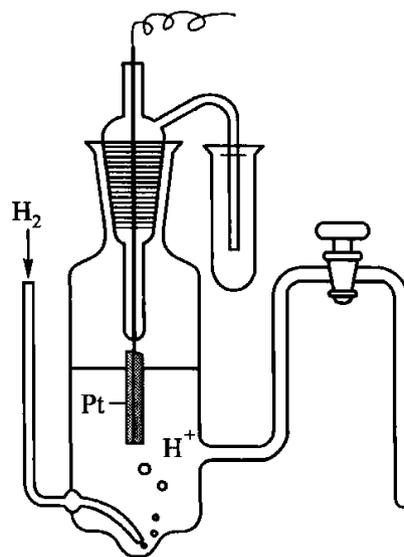
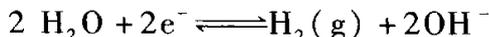
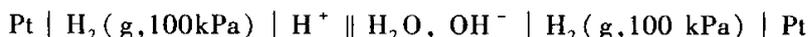


图 7.8.1 氢电极构造简图



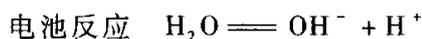
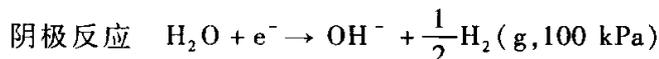
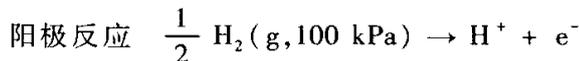
25 °C 下碱性氢电极的标准电极电势 $E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{H}_2(\text{g}) \} = -0.828 \text{ V}$, 其值可借助水的离子积计算得出, 见下例。

例 7.8.1 将碱性氢电极和酸性氢电极组成如下电池,



写出电极、电池反应和电池电动势的能斯特方程, 并计算 $E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{H}_2(\text{g}) \}$ 。

解: 该电池由酸性氢电极作阳极, 碱性氢电极作阴极, 其电极反应为



由能斯特方程有

$$E = E^\ominus - \frac{RT}{F} \ln \frac{a(\text{H}^+)a(\text{OH}^-)}{a(\text{H}_2\text{O})}$$

其中 $E^\ominus = E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{H}_2(\text{g}) \} - E^\ominus \{ \text{H}^+ \mid \text{H}_2(\text{g}) \}$

电池反应达到平衡时, $E = 0$, 则

$$E^\ominus = \frac{RT}{F} \ln K_w$$

$$\text{即} \quad E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{H}_2(\text{g}) \} = E^\ominus \{ \text{H}^+ \mid \text{H}_2(\text{g}) \} + \frac{RT}{F} \ln K_w$$

因 $E^\ominus \{ \text{H}^+ \mid \text{H}_2(\text{g}) \} = 0$, 且 25 °C 时水的离子积 $K_w = 1.008 \times 10^{-14}$, 代入得

$$\begin{aligned} E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{H}_2(\text{g}) \} &= \frac{RT}{F} \ln K_w \\ &= 0.05916 \text{ V} \times \lg(1.008 \times 10^{-14}) = -0.828 \text{ V} \end{aligned}$$

(3) 氧电极 氧电极在结构上与氢电极类似, 也是将镀有铂黑的铂片浸入酸性或碱性(常见)溶液中构成, 只是通入的气体为 $\text{O}_2(\text{g})$ 。

酸性氧电极: $\text{H}_2\text{O}, \text{H}^+ \mid \text{O}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$

电极反应: $\text{O}_2(\text{g}) + 4\text{H}^+ + 4\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{H}_2\text{O}$

25 °C 下: $E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{H}^+ \mid \text{O}_2(\text{g}) \} = 1.229 \text{ V}$

碱性氧电极: $\text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{O}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$

电极反应: $\text{O}_2(\text{g}) + 2\text{H}_2\text{O} + 4\text{e}^- \rightleftharpoons 4\text{OH}^-$

25 °C 下: $E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{O}_2(\text{g}) \} = 0.401 \text{ V}$

碱性氧电极与酸性氧电极的标准电极电势之间的关系与氢电极的类似:

$$E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{O}_2(\text{g}) \} = E^\ominus \{ \text{H}_2\text{O}, \text{H}^+ \mid \text{O}_2(\text{g}) \} + \frac{RT}{F} \ln K_w$$

同样可用例 7.8.1 中的方法推导, 另外也可通过反应的 $\Delta_r G_m^\ominus$ 与 E^\ominus 和 K^\ominus 的关系推导。

2. 第二类电极

第二类电极包括金属-难溶盐和金属-难溶氧化物电极,这类电极的特点是参与反应的物质存在于三个相中,电极有两个相界面。

(1) 金属-难溶盐电极 这类电极是由金属和它的难溶盐以及具有与难溶盐相同阴离子的易溶盐溶液组成。最常用的有银-氯化银电极和甘汞电极。

银-氯化银电极是在金属银上覆盖一层氯化银,然后将它浸入含有 Cl^- 的溶液中构成的,如图 7.8.2 所示。

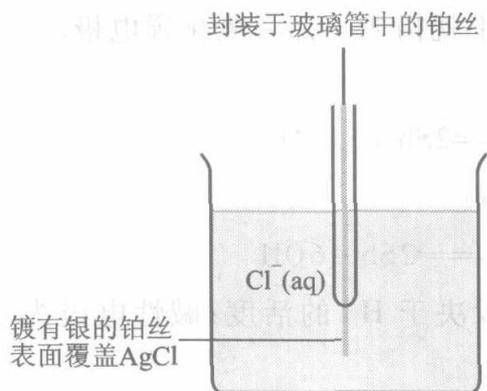


图 7.8.2 银-氯化银电极

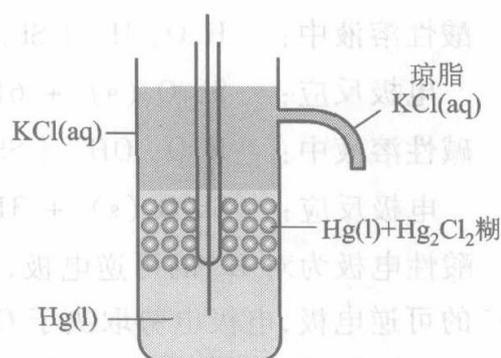
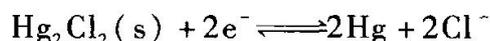


图 7.8.3 甘汞电极

甘汞电极的示意图如图 7.8.3 所示,底部为金属 Hg,上面是由 Hg 和 $\text{Hg}_2\text{Cl}_2(\text{s})$ 制成的糊状物,再上面为 KCl 溶液。导线为铂丝,装入玻璃管内,插到仪器底部。甘汞电极可表示为 $\text{Cl}^- | \text{Hg}_2\text{Cl}_2(\text{s}) | \text{Hg}$,电极反应为



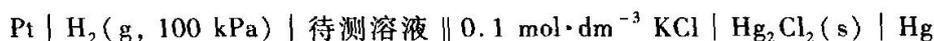
甘汞电极的电极电势在温度恒定时只与 Cl^- 的活度有关,按 KCl 溶液浓度的不同,常用的甘汞电极有三种,见表 7.8.1

表 7.8.1 不同浓度甘汞电极的电极电势

KCl 浓度	E_t/V	$E(298.15\text{K})/\text{V}$
$0.1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$	$0.3335 - 7 \times 10^{-5}(t/^\circ\text{C} - 25)$	0.3335
$1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$	$0.2799 - 2.4 \times 10^{-4}(t/^\circ\text{C} - 25)$	0.2799
饱和	$0.2410 - 7.6 \times 10^{-4}(t/^\circ\text{C} - 25)$	0.2410

甘汞电极的优点是容易制备,电极电势稳定。在测量电池电动势时,常用甘汞电极作为参比电极。

例 7.8.2 已知 25°C 时,下列电池的电动势 $E = 0.6095 \text{ V}$,试计算待测溶液的 pH。



解:查表 7.8.1 知

$$E_{右} = E \{ \text{Cl}^- \mid \text{Hg}_2\text{Cl}_2(\text{s}) \mid \text{Hg} \} = 0.3335 \text{ V}$$

$$E_{左} = E \{ \text{H}^+ \mid \text{H}_2(\text{g}) \} = E^\ominus \{ \text{H}^+ \mid \text{H}_2(\text{g}) \} - \frac{RT}{2F} \ln \frac{p(\text{H}_2)/p^\ominus}{a(\text{H}^+)^2}$$

因 $E^\ominus \{ \text{H}^+ \mid \text{H}_2(\text{g}) \} = 0$, $p(\text{H}_2)/p^\ominus = 1$, $-\lg a(\text{H}^+) = \text{pH}$, 故

$$E_{左} = -0.05916 \text{ V} \cdot \text{pH}$$

由式 $E = E_{右} - E_{左}$, 已知 $E = 0.6095 \text{ V}$, 故

$$0.6095 = 0.3335 - (-0.05916 \text{ pH})$$

解得

$$\text{pH} = 4.67$$

(2) 金属 - 难溶氧化物电极 以锑 - 氧化锑电极为例。在锑棒上覆盖一层三氧化二锑, 将其浸入含有 H^+ 或 OH^- 的溶液中就构成了锑 - 氧化锑电极。

酸性溶液中: $\text{H}_2\text{O}, \text{H}^+ \mid \text{Sb}_2\text{O}_3(\text{s}) \mid \text{Sb}$

电极反应: $\text{Sb}_2\text{O}_3(\text{s}) + 6\text{H}^+ + 6\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{Sb} + 3\text{H}_2\text{O}$

碱性溶液中: $\text{H}_2\text{O}, \text{OH}^- \mid \text{Sb}_2\text{O}_3(\text{s}) \mid \text{Sb}$

电极反应: $\text{Sb}_2\text{O}_3(\text{s}) + 3\text{H}_2\text{O} + 6\text{e}^- \rightleftharpoons 2\text{Sb} + 6\text{OH}^-$

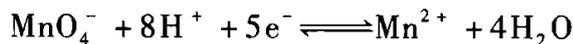
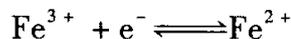
酸性电极为对 H^+ 的可逆电极, 电极电势取决于 H^+ 的活度; 碱性电极为对 OH^- 的可逆电极, 电极电势取决于 OH^- 的活度。

锑 - 氧化锑电极为固体电极, 应用起来很方便, 可用于测定溶液的 pH。但注意不能将其应用于强酸性溶液中。

3. 第三类电极

第三类电极又称为氧化还原电极。当然任何电极上发生的反应均为氧化还原反应, 但这里的氧化还原电极特指参加氧化还原反应的物质都在溶液一个相中, 电极极板(通常用 Pt)只起输送电子的作用, 不参加电极反应, 电极只有一个相界面。例如电极 $\text{Fe}^{3+}, \text{Fe}^{2+} \mid \text{Pt}$; 电极 $\text{MnO}_4^-, \text{Mn}^{2+}, \text{H}^+, \text{H}_2\text{O} \mid \text{Pt}$ 。

两电极的电极反应分别为



氧化还原电极以前一般多以贵金属作为电极材料, 如铂和金等, 但现在有许多材料可用作惰性电极, 如玻璃碳、碳纤维、石墨、炭黑以及半导体氧化物等, 只要电极材料既可传输电子, 又在所应用的电势范围内不发生反应就可以。

* 4. 离子选择性电极

上面所说的三类电极是最基本的电极, 电极电势直接由电极的氧化还原反应产生。另外还有一类实际应用很广的电极——离子选择性电极, 它是利用膜电势来测定溶液中某种特定离子活度的电极。pH 玻璃电极就是一种典型的对

H⁺ 具有选择性的电极。下面简单介绍一下离子选择性电极的原理。

离子选择性电极的基本结构如图 7.8.4 所示, 整个电极由内参比电极(通常为 AgCl | Ag 电极)、带有敏感膜的电极管和管内的内充溶液组成, 内充溶液的作用在于保持膜的内表面和内参比电极电势的稳定。

离子选择性电极中的隔膜具有选择性, 一般只允许一种离子通过。当电极与含该离子的待测溶液接触时, 在它的敏感膜和溶液的相界面上将产生与该离子活度直接有关的膜电势。膜电势类似于前面讲过的液体接界电势。因隔膜只允许一种离子通过, 所以这种离子的迁移数为 1, 其他离子的为 0, 根据前面推导液体接界电势公式(7.7.5)的方法, 可导出膜电势 E_m 为

$$E_m = \frac{RT}{zF} \ln \frac{a_{B,1}}{a_{B,2}} \quad (7.8.1)$$

式中, $a_{B,1}$ 、 $a_{B,2}$ 分别为待测离子在膜两边的活度, z 为该离子所带的电荷数。由于该离子在膜内的活度恒定, 所以膜电势实际只与膜外溶液中待测离子活度的有关。

离子选择性电极不能单独使用, 通常和适当的外参比电极组成完整的电化学电池, 通过测量其电动势, 可得到相关离子活度的信息。图 7.8.5 是由玻璃电极和饱和甘汞电极组成的测量溶液 pH 的装置示意图, 电池表示可写为

$\text{Hg} | \text{Hg}_2\text{Cl}_2 | \text{KCl}(\text{饱和}) | \text{待测溶液}(a_{\text{H}^+}) | \text{玻璃膜} | \text{HCl}(\text{aq}) | \text{AgCl} | \text{Ag}$
在不考虑其他各液体接界电势的情况下, 电池的电动势可简单写为

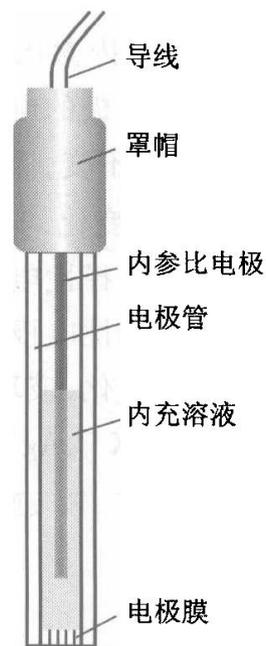


图 7.8.4 离子选择性电极结构示意图

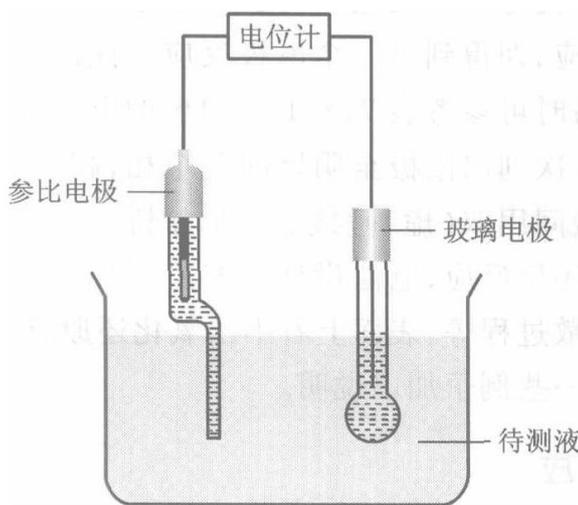


图 7.8.5 溶液 pH 的测量

$$E = E_{\text{内}} + E_{\text{m}} - E_{\text{外}}$$

式中 $E_{\text{内}}$ 为内参比电极的电极电势, $E_{\text{外}}$ 为外参比电极的电极电势。此例中 $E_{\text{内}}$ 为氯化银电极的电极电势, $E_{\text{外}}$ 为甘汞电极的电极电势。在一般测量中, $E_{\text{内}}$ 和 $E_{\text{外}}$ 均保持不变, 因此电动势 E 与膜电势 E_{m} 之间只差一个常数项, E 的变化取决于 E_{m} 的变化, 实际上只取决于待测离子的活度。

离子选择性电极一般可分为三类: 玻璃电极、无机盐固体膜电极和基于离子交换的选择性电极, 另外还有更复杂的气敏电极、酶电极等。许多离子选择性电极已经商品化, 玻璃电极是研究最早和使用最广泛的离子选择性电极, 其他还有测定 Na^+ 、 K^+ 、 Ag^+ 、 NH_4^+ 、 Ca^{2+} 、 Cu^{2+} 、 Ba^{2+} 等阳离子的离子选择性电极和测定 Cl^- 、 Br^- 、 I^- 、 F^- 、 NO_3^- 、 CN^- 、 S^{2-} 等阴离子的离子选择性电极。

§ 7.9 原电池的设计

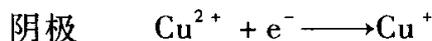
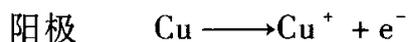
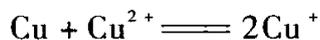
前面介绍了如何由电池的图式表示写出电极反应、电池反应, 以及进行有关的热力学计算, 这是研究原电池的一个方面。另一方面, 如果能将化学反应或物理化学过程安排成原电池, 就可利用电化学方法和手段来测量热力学数据, 也可通过已有热力学数据来研究电化学过程的性质, 所以原电池的设计是研究原电池热力学的一个重要内容。本节通过一些实例来说明如何将一些化学反应和物理化学过程设计成原电池, 进而加深对原电池热力学的理解。

原则上讲, 对于 $\Delta G < 0$ 的反应都可设计成原电池, 设计的方法是将给定反应分解成两个电极反应, 一个发生氧化反应作为阳极, 一个发生还原反应作为阴极, 两个电极反应之和应等于总反应。一般可先写出一个电极反应, 然后从总反应中减去这个电极反应, 即得到另一个电极反应。注意写出的电极反应应符合三类电极的特征, 书写时可参考表 7.7.1 中列出的电极反应。之后写出电池表示, 按顺序从左到右依次列出阳极至阴极间各个相, 相与相之间用垂线隔开, 若为双液电池, 在两溶液间用双(虚)垂线表示加盐桥。

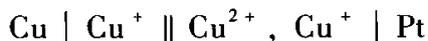
对于明显的氧化还原反应, 电池设计较容易, 但对于某些反应和过程, 如中和反应、沉淀反应、扩散过程等, 表面上看不出氧化还原反应, 要设计成原电池就困难一些。下面通过一些例子加以说明。

1. 氧化还原反应

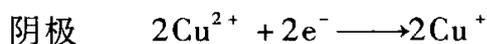
这类反应从总反应式很容易看出哪些物质发生了氧化反应, 哪些物质发生了还原反应, 例如反应



两电极反应之和即为总的电池反应,与所给反应相符,说明设计合理。但要注意此电池两溶液中 Cu^+ 的活度应相等。由电极反应可写出电池表示为



对于同一个化学反应,有时可设计出不止一个电池。上面的反应还可设计成:



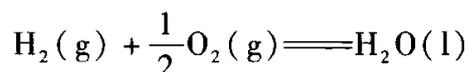
这两个电极反应之和也等于总的电池反应,但电池表示为



此电池要求两溶液中 Cu^{2+} 的活度要相同。

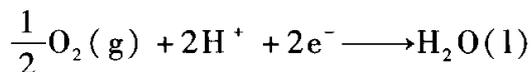
对比上面两个电池可知,由于总的化学反应相同,故在相同反应条件下,两电池反应 $\Delta_r G_m$ 相同,在可逆放电时的电功 W' 相同。但由于两个电池的电极反应转移的电子数不同,第一个电池 $z = 1$,第二个电池 $z = 2$,所以同是发生 1 mol 总反应,两个电池输出的电荷量不同,根据 $\Delta_r G_m = -zFE$,两个电池的电动势 E 也不相同, $E_1 = 2E_2$ 。在标准状态下有 $\Delta_r G_{m,1}^\ominus = \Delta_r G_{m,2}^\ominus, E_1^\ominus = 2E_2^\ominus$ 。

又如将氢气与氧气的反应设计成电池,反应为



先写出较容易的阳极反应 $\text{H}_2(\text{g}) \longrightarrow 2\text{H}^+ + 2\text{e}^-$

再由总反应减去阳极反应可得阴极反应



电池表示为 $\text{Pt} \mid \text{H}_2(\text{g}) \mid \text{H}^+(\text{aq}) \mid \text{O}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$

该反应还可设计成碱性的氢氧电池。

一些化合物的生成反应,如能设计成电池,则可通过测定电池的电动势、温度系数,得到反应的摩尔生成吉布斯函数、反应的摩尔生成焓、反应的平衡常数等热力学数据。

例如 AgCl 的生成反应为 $\text{Ag} + \frac{1}{2}\text{Cl}_2(\text{g}) \rightleftharpoons \text{AgCl}$

设计成电池,阳极反应为 $\text{Ag} + \text{Cl}^- \longrightarrow \text{AgCl} + \text{e}^-$

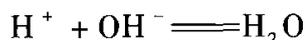
阴极反应为 $\frac{1}{2}\text{Cl}_2(\text{g}) + \text{e}^- \longrightarrow \text{Cl}^-$

电池表示为 $\text{Ag} \mid \text{AgCl}(\text{s}) \mid \text{Cl}^-(\text{aq}) \mid \text{Cl}_2(\text{g}) \mid \text{Pt}$

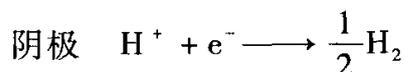
测定该电池在 25 °C、标准状态下的电动势 E^\ominus , 即可得到 AgCl 的标准摩尔生成吉布斯函数 $\Delta_f G_m^\ominus(\text{AgCl}) = -zFE^\ominus$, 以及标准平衡常数 $K^\ominus = \exp[zFE^\ominus/(RT)]$; 测定电池的温度系数, 可得到反应的标准摩尔熵变 $\Delta_r S_m^\ominus = zF(\partial E^\ominus/\partial T)_p$, 进而得到反应的标准摩尔生成焓 $\Delta_f H_m^\ominus = -zFE^\ominus + zFT(\partial E^\ominus/\partial T)_p$ 。

2. 中和反应

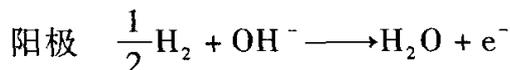
此类反应从表面看来为酸碱中和反应



反应的始末态氢和氧的价态都没发生变化, 但要使之在电池中进行, 必须使电极上发生氧化还原反应。可先写出较容易的阴极反应



再由总反应减去阴极反应可得阳极反应



电池表示为 $\text{Pt} \mid \text{H}_2(\text{g}, p) \mid \text{OH}^-, \text{H}_2\text{O} \parallel \text{H}^+(\text{aq}) \mid \text{H}_2(\text{g}, p) \mid \text{Pt}$

注意此电池要求两电极的氢气压力要相等。

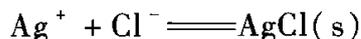
该反应也可设计成用氧气作为电极的电池



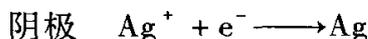
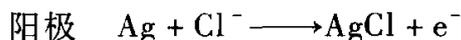
此时要求两电极的氧气压力要相等。

3. 沉淀反应

此类反应从表面看来为沉淀反应, 例如:



因有难溶盐 AgCl 生成, 所以有一个电极应为 $\text{Cl}^- \mid \text{AgCl}(\text{s}) \mid \text{Ag}$ 二类电极, 电极反应为

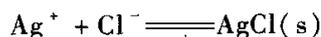


电池表示为 $\text{Ag} \mid \text{AgCl}(\text{s}) \mid \text{Cl}^- \parallel \text{Ag}^+ \mid \text{Ag}$

利用这一电池可求难溶盐的溶度积, 见下例。

例 7.9.1 利用表 7.7.1 的数据, 求 25 °C AgCl(s) 在水中的溶度积 K_{sp} 。

解: 利用电池 $\text{Ag} \mid \text{AgCl}(\text{s}) \mid \text{Cl}^- \parallel \text{Ag}^+ \mid \text{Ag}$ 的电池反应



写出电池的能斯特方程

$$E = E^\ominus - \frac{RT}{F} \ln \frac{a\{\text{AgCl}(\text{s})\}}{a(\text{Ag}^+) \cdot a(\text{Cl}^-)}$$

其中

$$E^{\ominus} = E^{\ominus}(\text{Ag}^+ | \text{Ag}) - E^{\ominus}\{\text{AgCl}(\text{s}) | \text{Ag}\}$$

查表 7.7.1 可知 25 °C 时 $E^{\ominus}(\text{Ag}^+ | \text{Ag}) = 0.7994 \text{ V}$, $E^{\ominus}\{\text{AgCl}(\text{s}) | \text{Ag}\} = 0.22216 \text{ V}$ 。因纯固体活度 $a\{\text{AgCl}(\text{s})\} = 1$, 在电池反应达到平衡时, $E = 0$, $a(\text{Ag}^+) \cdot a(\text{Cl}^-) = K_{\text{sp}}$, 故有

$$E^{\ominus} = \frac{RT}{F} \ln \frac{1}{K_{\text{sp}}}$$

25 °C 时 $0.7994 \text{ V} - 0.22216 \text{ V} = -0.05916 \text{ V} \lg K_{\text{sp}}$

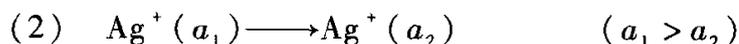
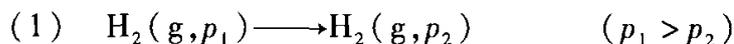
$$\lg K_{\text{sp}} = -9.7573$$

得

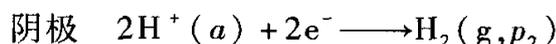
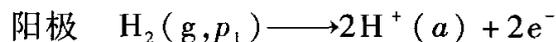
$$K_{\text{sp}} = 1.749 \times 10^{-10}$$

4. 扩散过程——浓差电池

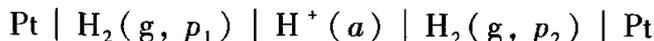
这类电池从表面上看并没有发生化学反应, 只是物质从高浓度向低浓度发生了扩散, 如气体的扩散, 离子的扩散。例如以下两个过程:



对于氢气扩散过程, 可设计电池



两个电极的 H^+ 活度应一致, 否则相加后无法消掉。为此两个电极可共用一个酸溶液, 组成一个单液电池:

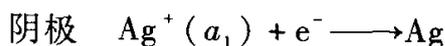
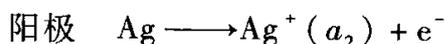


由于电池的两个电极相同, 所以电池的 $E^{\ominus} = 0$, 由能斯特方程有

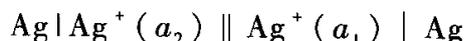
$$E = -\frac{RT}{2F} \ln \frac{p_2}{p_1}$$

$p_1 > p_2$ 时, $E > 0$, 扩散过程能自发进行。

第二个银离子扩散过程, 可设计电池如下:



电池为



同样, 由于两电极相同, 所以电池的 $E^{\ominus} = 0$, 电动势为

$$E = -\frac{RT}{F} \ln \frac{a_2}{a_1}$$

$a_1 > a_2$ 时, $E > 0$, 扩散过程能自发进行。

以上两个电池均是利用阴、阳两电极上反应物的浓度(或气体压力)的差别来工作的, 故称为浓差电池。浓差电池按照电极物质浓度不同[如 $\text{H}_2(\text{g})$]、或电解质溶液浓度不同, 又可进一步分为电极浓差电池和电解质浓差电池。但无

论哪种浓差电池,其标准电池电动势都为零,即 $E^{\ominus} = 0$ 。

* 5. 化学电源

化学电源是可以将化学能转化为电能的装置,也就是通常所说的电池。虽然 $\Delta G < 0$ 的反应原则上都可设计成原电池,但并不是所有的原电池都具有实际应用价值,可作为化学电源来使用。理想的化学电源应具有容量大、输出功率范围广、工作温度限制小、使用寿命长、安全、可靠、廉价等优点。当然完美的化学电源是不存在的,人们根据不同用途选择不同的电池。与其他电源相比,化学电源具有能量转换效率高、使用方便、安全可靠、易于携带等优点,因此它在人们的日常生活、工业生产以及军事航天等方面都有广泛的用途。下面简单介绍一些实际作为化学电源应用的电池。

化学电源按其工作性质可分为一次电池、二次电池和燃料电池三大类。一次电池又称为原电池或干电池,二次电池又称为可充电电池或蓄电池,它们都是将化学能储存在电池中,因而是能量储存装置,而燃料电池则是能量转化装置。虽然不同的电池在结构、形状上有所不同,但基本上都是由正、负电极和将两电极隔开的隔膜以及电解液和外壳所组成。

一般说来,电池的正极电极电势越高、负极电极电势越低,电池的电动势就越大;电极的电化学活性越高、反应速率越快,电池的电性能就越好。目前大部分的电池一般选择金属氧化物作为正极,较活泼的金属作为负极。除电极外,电解液也是影响电池性能的重要因素。电池所用电解液要求具有高电导率、化学稳定性好、不易挥发和能够长期贮存等特点。常用的电解液有电解质水溶液、有机介质溶液,近年来还出现了固体电解质。隔膜的作用是将正、负极隔开防止短路,同时允许离子有选择性地通过。好的隔膜具有较高的离子传输能力和化学稳定性以及一定的机械强度。目前常用的隔膜有浆层纸、微孔塑料、微孔橡胶、全氟磺酸膜等,锂电池中常用聚丙烯或纤维纸作为隔膜。

一次电池是人们最早使用的电池,这类电池只能一次性使用,不可通过充电的方式使其复原,即反应是不可逆的。它的特点是小型、廉价、携带方便、使用简单,不需要维修。但放电电流不大,一般用于低功率到中功率放电,多用于仪器及各种电子器件。其形状多为圆柱形、钮扣形或扁圆形等。目前常用的一次电池有碱性锌锰电池、锌-氧化汞电池、锌-氧化银电池等。碱性锌锰电池的示意图如图 7.9.1 所示,简化的电池表示为

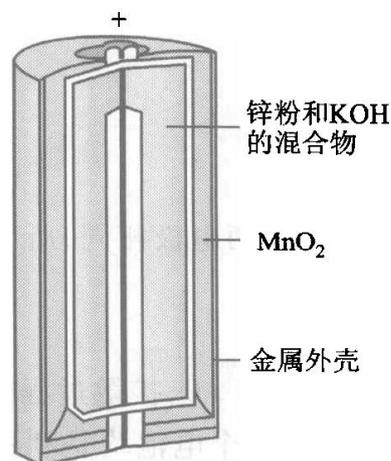
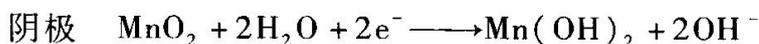
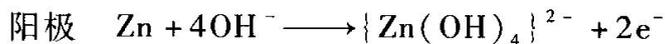


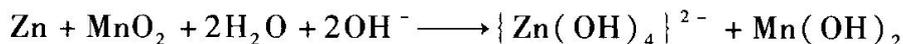
图 7.9.1 碱性锌锰电池示意图



电极反应为



电池反应为



碱性锌锰电池是目前市场占有率最高的一次电池,具有自放电小、内阻小、电容量高、放电电压稳定、价格便宜等优点,已基本代替了以前所使用的盐类锌锰电池和具有污染性的锌汞电池。

二次电池的应用已有 100 多年的历史。1859 年布兰特研制出了第一个铅酸蓄电池,开始了人们对二次电池的使用,该电池仍是目前使用最广泛的二次电池。二次电池在放电时通过化学反应产生电能,充电时则使电池恢复到原来状态,即将电能以化学能的形式重新储存起来,从而实现电池电极的可逆充放电反应,可循环使用。常用的蓄电池有:铅酸、镍镉、镍铁、镍氢、锂电池等。

铅酸蓄电池的示意图如图 7.9.2 所示,简化的电池表示为

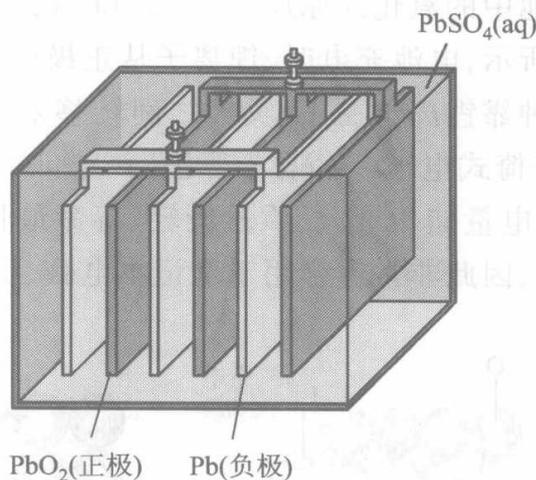
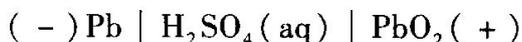


图 7.9.2 铅酸蓄电池示意图

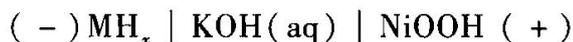
电极反应为



电池反应为 $\text{Pb} + \text{PbO}_2(\text{s}) + \text{H}_2\text{SO}_4 \longrightarrow 2\text{PbSO}_4(\text{s}) + 2\text{H}_2\text{O}$

镍氢电池是 20 世纪 80 年代随着贮氢合金研究而发展起来的一种新型二次

电池。它的工作原理是在充放电时氢在正、负极之间传递,电解液不发生变化。例如 $MH_x - Ni$ 电池,其中 MH_x 为贮氢合金,例如 $LaNi_5H_6$,氢可以原子状态镶嵌于其中,其简化的电池表示为



电极反应为 阳极 $MH_x + xOH^- \longrightarrow M + xH_2O + xe^-$

阴极 $xNiOOH + xH_2O + xe^- \longrightarrow xNi(OH)_2 + xOH^-$

电池反应为 $MH_x + xNiOOH \longrightarrow xNi(OH)_2 + M$

镍氢电池的优点是容量高、体积小、无污染、使用寿命长、可快速充电,所以一经问世就受到人们的广泛关注,发展迅速,目前已基本取代了传统的有污染的镍镉充电电池。不过镍氢电池是一种有记忆的充电电池,使用时应将电池的电全部用完后再进行充电。

锂电池是日本索尼公司 1990 年开发的新型可充电电池,在此基础上人们很快又研制出性能更好的锂离子二次电池。锂离子电池以嵌有锂的过渡金属氧化物如 $LiCoO_2$ 、 $LiNiO_2$ 、 $LiMn_2O_4$ 等作为正极,以可嵌入锂化合物的各种碳材料如天然石墨、合成石墨、微珠碳、碳纤维等作为负极。电解质一般采用 $LiPF_6$ 的碳酸乙烯酯、碳酸丙烯酯与低黏度碳酸二乙基酯等碳酸烷基酯混合的非水溶剂体系。隔膜多采用聚乙烯、聚丙烯等聚合微多孔膜或它们的复合膜。该类电池内所进行的不是一般电池中的氧化还原反应,而是 Li^+ 在充放电时在正、负极之间的转移。如图 7.9.3 所示,电池充电时,锂离子从正极中脱嵌,到负极中嵌入,放电时反之。人们将这种靠锂离子在正、负极之间转移来进行充放电工作的锂离子电池形象地称为“摇椅式电池”,俗称“锂电”。与同样大小的镍镉电池、镍氢电池相比,锂离子电池电量储备最大、质量最轻、寿命最长、充电时间最短,且自放电率低、无记忆效应,因此非常适合用于笔记本电脑、手机、液晶数码相机等小

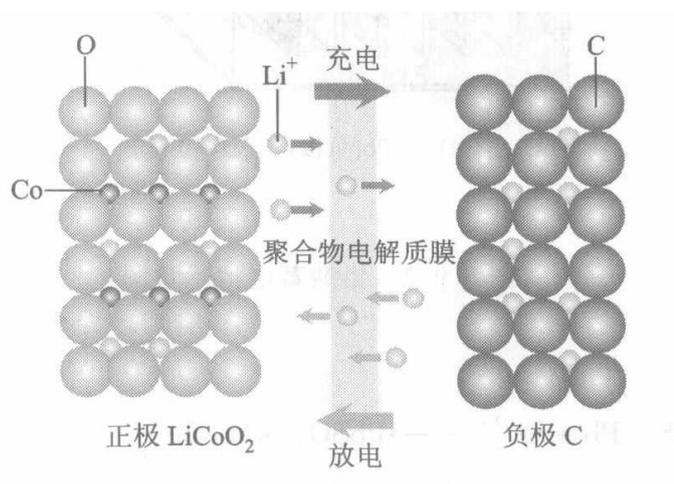


图 7.9.3 锂离子电池的工作原理

型便携式精密仪器,是目前性能最好的可充电电池。

燃料电池与一、二次电池不同,它不是能量储存装置,而是一种不经过燃烧而将燃料和氧化剂(例如氢气和氧气)反应的化学能直接转化为电能的发电装置。它的最大特点是燃料和氧化剂是从电池外部连续注入电池的,是继水力、火力和核能发电之后的第四类发电技术。燃料电池自从20世纪60年代被用作宇宙飞船的空间电源后,国际上很快开始了地面用燃料电池的研究。燃料电池的工作原理如图7.9.4所示,氢气在阳极被氧化,氧气在阴极被还原,其产物为没有污染性的水。近二三十年来,由于一次能源的匮乏和环境保护问题的突出,国际上要求开发利用

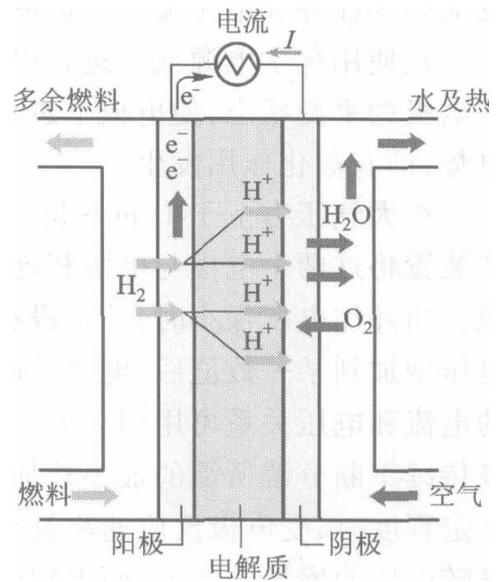


图 7.9.4 燃料电池原理示意图

新的清洁可再生性能源的呼声日渐高涨。燃料电池由于具有能量转换效率高、对环境污染小且不使用化石燃料等优点而受到世界各国的普遍重视。

燃料电池的基本组成为电极、电解质(可以是水溶液或熔融盐,也可以是固体物质)、燃料和氧化剂。燃料电池多采用高度分散的贵金属 Pt 或 Ni 等作为电极材料或电极催化材料。燃料可以是气体或液体,人们最早使用的燃料是氢气,后又开发研制出其他燃料如 CO、碳氢化合物以及液体甲醇等。相对于燃料的选择,氧化剂则较为简单,纯氧或空气都可使用。燃料电池常按电解质的性质分为五大类:碱性燃料电池、磷酸燃料电池、熔融碳酸盐燃料电池、固体氧化物燃料电池和质子交换膜燃料电池。

燃料电池的研究及技术近年来已获得很大发展,在欧洲,美国、日本等先进国家也已研制成功从几瓦小功率的电池到兆瓦级的发电站。但由于燃料电池的成本较高,燃料气特别是氢气的储存运输较为困难,所以要使燃料电池达到大规模地使用还有很多工作要做。氢能是一种清洁能源,可同时满足资源、环境和可持续发展的要求,利用氢能来替代日渐枯竭的石油、煤炭等化石燃料,是人们寻找开发新能源的探索之一,有人认为21世纪将是氢能的世纪。燃料电池作为氢能利用的重要手段,其发展将会对氢能时代的到来产生重要的影响。

§ 7.10 分解电压

如前所述,对于 $\Delta G < 0$ 的自发反应,原则上都可设计成电池,产生电功;而

对于 $\Delta G > 0$ 的非自发反应,则环境必须对系统做功,方可使反应进行,例如电解反应则须在外加电源输入电流的情况下方可进行。

在使用化学电源或是进行电解操作时,都有一定量电流通过电极,因而破坏了电极的平衡状态,使电极上进行的过程成为不可逆的,电极电势偏离平衡电极电势,即有极化作用发生。

在大气压力下于 $1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的盐酸溶液中放入两个铂电极,按照图 7.10.1 的装置将这两个电极与电源相连接。图中 G 为安培计, V 为伏特计, R 为可变电阻。当外加电压很小时,几乎没有电流通过电路。电压增加,电流略有增加。在电压增加到某一数值后,电流就随电压直线上升,同时两极出现气泡。这个过程的电流和电压关系可用图 7.10.2 表示。图中 D 点所示的电压是使电解质在两极持续不断分解所需的最小外加电压,称为**分解电压**。不过当电压继续增加到一定程度时,受电极反应速率及离子在电解质溶液中传输速率的限制,电流将不再随电压的增加而增加,而出现图中的平台。

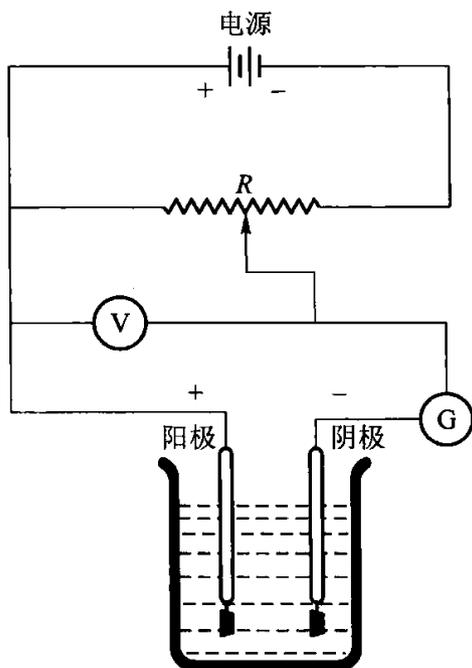


图 7.10.1 测定分解电压的装置

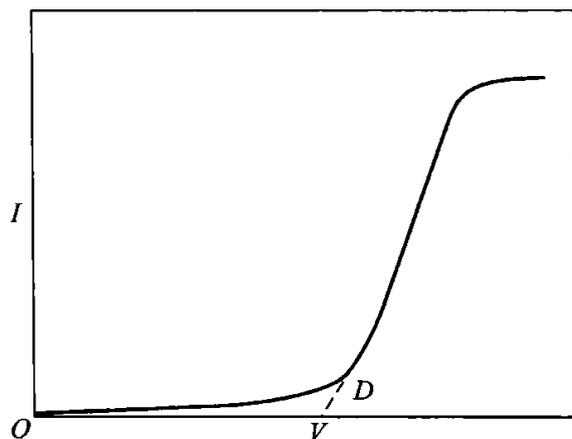
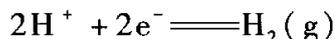
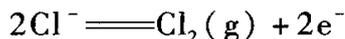


图 7.10.2 测定分解电压的电流 - 电压曲线

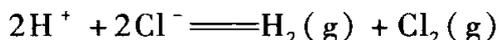
在外加电压的作用下,盐酸溶液中的氢离子向阴极(负极)运动,并在阴极取得电子被还原为氢气:



同时,氯离子向阳极(正极)运动,并在阳极失去电子被氧化成氯气:



总的电解反应为



上述电解产物与溶液中的相应离子在阴极和阳极上分别形成了氢电极和氯电极,而构成如下电池:



这是一个自发电池,电池的氢电极应为阳极(负极),氯电极应为阴极(正极)。电池的电动势正好和电解时的外加电压相反,称为反电动势。

在外加电压小于分解电压时,形成的反电动势正好和外加电压相对抗(数值相等),似乎不应有电流通过,但由于电解产物从两极慢慢地向外扩散,使得它们在两极的浓度略有减少,因而在电极上仍有微小电流连续通过,使得电解产物得以补充。

在达到分解电压时,电解产物的浓度达到最大,氢和氯的压力达到大气压力而呈气泡逸出。此时反电动势达到极大值 E_{max} ,此后如再增大外电压 V ,电流 I 就直线上升。即 $I = (V - E_{\text{max}}) / R$, R 为电解池的电阻。

当外加电压等于分解电压时,两极的电极电势分别称为氢和氯的析出电势。

表 7.10.1 中列出一些实验结果。表中数据表明,用平滑铂片作电极时, HNO_3 、 H_2SO_4 和 NaOH 溶液的分解电压 $E_{\text{分解}}$ 都很相近,这是由于这些溶液的电解产物都是氢和氧,实质上皆是电解水之故。表中的 $E_{\text{理论}}$ 即相应的原电池的电动势,可由能斯特方程计算得出。 $E_{\text{理论}}$ 与 $E_{\text{分解}}$ 二者数值常不相等,后者常大于前者。

表 7.10.1 几种电解质溶液的分解电压(室温,铂电极)

电解质	$c / (\text{mol} \cdot \text{dm}^{-3})$	电解产物	$E_{\text{分解}} / \text{V}$	$E_{\text{理论}} / \text{V}$
HCl	1	H_2 和 Cl_2	1.31	1.37
HNO_3	1	H_2 和 O_2	1.69	1.23
H_2SO_4	0.5	H_2 和 O_2	1.67	1.23
NaOH	1	H_2 和 O_2	1.69	1.23
CdSO_4	0.5	Cd 和 O_2	2.03	1.26
NiCl_2	0.5	Ni 和 Cl_2	1.85	1.64

当电流 I 通过电解池时,由于电解质溶液、导线和接触点等具有一定的电阻 R ,必须外加电压克服之,此即欧姆电位降 IR 。采取适当措施可使 IR 数值降低忽略不计。由此可见,分解电压大于相应原电池的电动势,主要是由于析出电极电势偏离理论计算的平衡电极电势的缘故。图 7.10.2 中电流 - 电压曲线上所表示出来的关系是两个电极电势变化的总结果,所以无法从这条曲线来了解每个电极的特性。为了对每个电极上的过程进行深入的研究,应当讨论电流密度(单位电极 - 溶液界面的电流)与电极电势的关系。

§ 7.11 极化作用

1. 电极的极化

当电极上无电流通过时,电极处于平衡状态,与之相对应的是平衡(可逆)电极电势。随着电极上电流密度的增加,电极的不可逆程度越来越大,电极电势对平衡电极电势的偏离越来越远。电流通过电极时,电极电势偏离平衡电极电势的现象称为**电极的极化**。某一电流密度下的电极电势与其平衡电极电势之差的绝对值称为**超电势**,以 η 表示。显然, η 的数值表示极化程度的大小。

根据极化产生的原因,可简单地将极化分为两类,即**浓差极化**和**电化极化**,并将与之相应的超电势称为**浓差超电势**和**活化超电势**。

(1) 浓差极化 以 Zn^{2+} 的阴极还原过程为例说明之。

当电流通过电极时,由于阴极表面附近液层中的 Zn^{2+} 沉积到阴极上,因而降低了它在阴极附近的浓度。如果本体溶液的 Zn^{2+} 来不及补充上去,则阴极附近液层中 Zn^{2+} 的浓度将低于它在本体溶液中的浓度,就好像是将此电极浸入一个浓度较小的溶液中一样,而通常所说的平衡电极电势都是指相应本体溶液的浓度而言,显然,此电极电势将低于其平衡值。这种现象称为**浓差极化**。用搅拌的方法可使浓差极化减小,但由于电极表面扩散层的存在,故不可能将其完全除去。

(2) 电化极化 仍以 Zn^{2+} 的阴极还原过程为例。

当电流通过电极时,由于电极反应的速率是有限的,因而当外电源将电子供给电极以后, Zn^{2+} 来不及立即被还原而及时消耗掉外界输送来的电子,结果使电极表面上积累了多于平衡状态的电子,电极表面上自由电子数量的增多就相当于电极电势向负方向移动。这种由于电化学反应本身的迟缓性而引起的极化称为**电化极化**。

综上所述,阴极极化的结果,使电极电势变得更负。同理可得,阳极极化的结果,使电极电势变得更正。实验证明电极电势与电流密度有关。描述电流密度与电极电势间关系的曲线称为**极化曲线**。

2. 测定极化曲线的方法

电极的极化曲线可用图 7.11.1 所示的仪器装置测定。A 是一个电解池,内盛电解质溶液、两个电极(阴极是待测电极)和搅拌器。电极-溶液界面面积已先知道。将两电极通过开关 K、安培计 G 和可变电阻 R 与外电池 B 相连。调

节可变电阻可改变通过待测电极的电流,其数值可由安培计读出。将浸入溶液的电极面积去除电流,就得到电流密度。为了测量待测电极在不同电流密度下的电极电势,需在电解池中加入一个参比电极(通常用甘汞电极),将待测电极和参比电极连上电位计,由电位计测出不同电流密度下的电动势,由于参比电极的电极电势是已知的,故可得到不同电流密度下待测电极的电极电势。以电极电势 $E_{\text{阴}}$ 为纵坐标,电流密度 J 为横坐标,将测量结果绘制成图,即得阴极极化曲线,如图 7.11.2 所示。

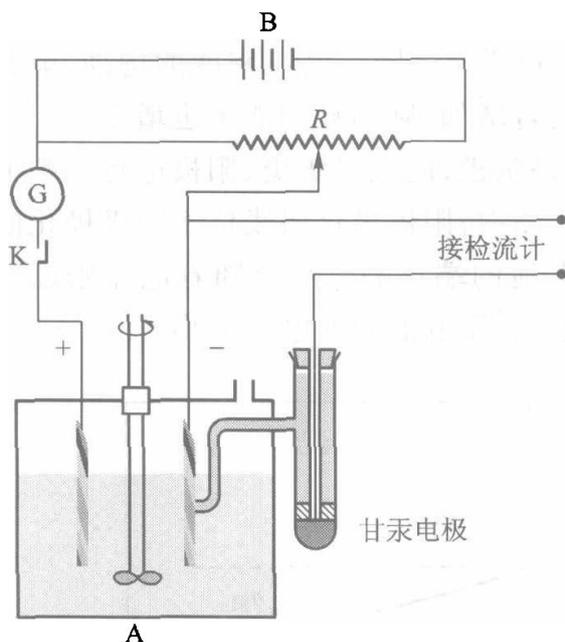


图 7.11.1 测定极化曲线的装置

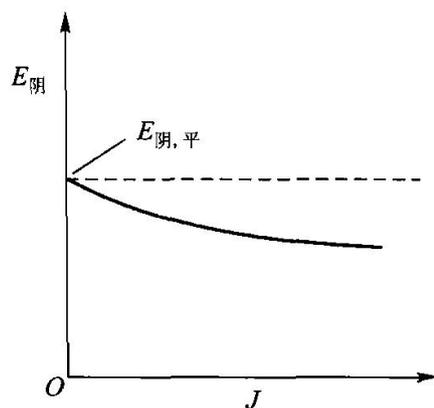


图 7.11.2 阴极极化曲线示意图

由计算得到的阴极平衡电极电势 $E_{\text{阴,平}}$,减去由实验测得的不同电流密度下的阴极电极电势 $E_{\text{阴}}$,就可得到不同电流密度下的阴极超电势。这一关系可表示为

$$\eta_{\text{阴}} = E_{\text{阴,平}} - E_{\text{阴}} \quad (7.11.1a)$$

对于阳极,由测得不同电流密度下的阳极电极电势 $E_{\text{阳}}$,减去计算得到的阳极平衡电极电势 $E_{\text{阳,平}}$,就可得到不同电流密度下的阳极超电势。其关系为

$$\eta_{\text{阳}} = E_{\text{阳}} - E_{\text{阳,平}} \quad (7.11.1b)$$

这样算出的阴极和阳极的超电势均为正值。

影响超电势的因素很多,如电极材料、电极表面状态、电流密度、温度、电解质性质和浓度,以及溶液中的杂质等。故超电势的测定常不能得到完全一致的结果。

1905 年塔费尔(Tafel)曾提出一个经验式,表明氢超电势 η 与电流密度 J 的关系,称为塔费尔公式

$$\eta = a + b \lg J \quad (7.11.2)$$

式中 a 和 b 为经验常数。

3. 电解池与原电池极化的差别

如前所述,就单个电极来说,阴极极化的结果电极电势变得更负,阳极极化的结果电极电势变得更正。

当两个电极组成电解池时,由于电解池的阳极是正极,阴极是负极,阳极电势的数值大于阴极电势的数值,所以在电极电势对电流密度的图中,阳极极化曲线位于阴极极化曲线的上方,如图 7.11.3(a)所示。随着电流密度的增加,电解池端电压增大,也就是说在电解时电流密度若增加,则消耗的能量也增多。

在原电池中恰恰相反。原电池的阳极是负极,阴极是正极,阳极电势的数值比阴极的小,因而在电极电势对电流密度的图中,阳极极化曲线位于阴极极化曲线的下方,如图 7.11.3(b)所示。所以原电池的端点的电势差随着电流密度的增大而减小,即随着电池放电电流密度的增大,原电池做的电功减小。

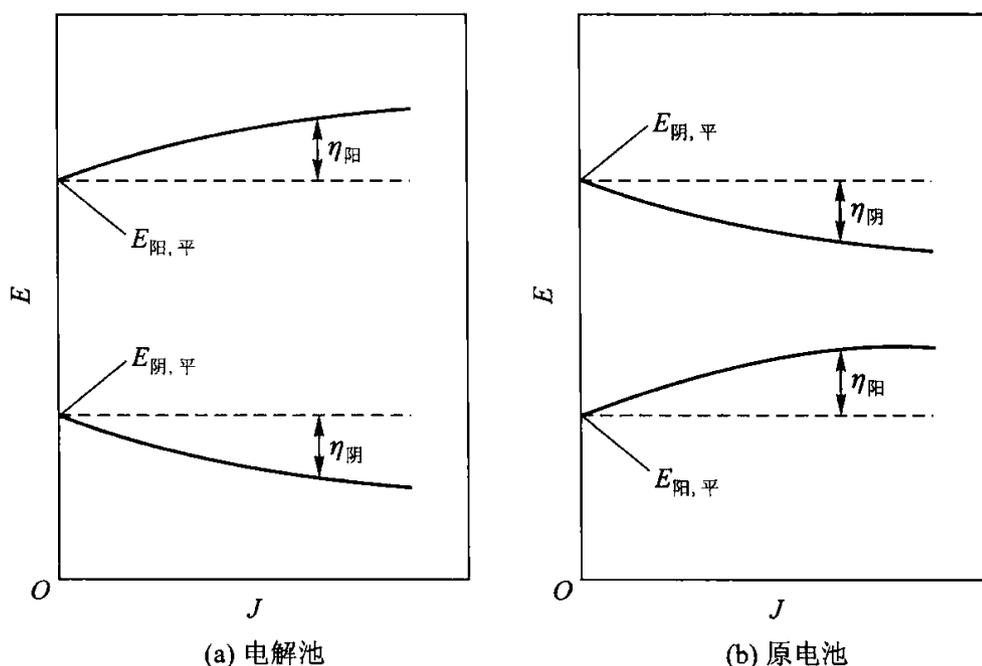


图 7.11.3 极化曲线示意图

§ 7.12 电解时的电极反应

对电解质水溶液进行电解时,需要加多大的分解电压,以及在阳极(正极)、

阴极(负极)各得到哪种电解产物,是电解时的首要问题。

由于水溶液中总是存在着 H^+ 和 OH^- 离子,所以,即使是单一电解质的水溶液,除了该电解质的离子以外,还要考虑 H^+ 、 OH^- 离子是否可以发生电极反应。至于混合电解质水溶液,可以发生的电极反应就更多了。

原则上说,凡是能放出电子的氧化反应都有可能在阳极上发生,例如,阴离子的放电, OH^- 离子氧化成氧气,可溶性金属电极氧化成金属离子等。同样,凡是能取得电子的还原反应都可能在阴极上发生,例如,金属离子还原成金属,或还原成低价离子, H^+ 还原成氢气等。

对于在阳极、阴极均有多种反应可以发生的情况下,在电解时,阳极上总是优先发生极化电极电势较低的反应;阴极上总是优先发生极化电极电势较高的反应。为此,首先要根据电极反应的活度(或气体的压力)计算出各电极反应的极化电极电势。若不考虑浓差极化,阳极和阴极的极化电极电势为

$$E_{\text{阳}} = E_{\text{阳,平}} + \eta_{\text{阳}}$$

$$E_{\text{阴}} = E_{\text{阴,平}} - \eta_{\text{阴}}$$

然后,按上述原则加以判断。优先发生氧化反应的极化电极电势与优先发生还原反应的极化电极电势之差,即为分解电压。换句话说,在对该电解质水溶液电解时,外加电压达到如上分解电压时,在阳极上发生的是极化电极电势最低的氧化反应,在阴极上发生的是极化电极电势最高的还原反应。当然,如果外加电压很大,其他的电极反应也可能同时进行。可见,电解时发生什么反应,与电解质的本质、电极反应物浓度、电极材料、超电势等均有关。

例如用铂电极电解 $1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的盐酸溶液时,阴极上只能是 H^+ 被还原成氢气而析出;但若电解含有一定浓度 FeCl_3 的上述盐酸溶液时,阴极上的反应则不是 H^+ 还原成氢气,而是 Fe^{3+} 还原成 Fe^{2+} 。这是因为后一反应的电极电势高于前一反应的电极电势的缘故。又如,用铂电极作阳极电解 $1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的 AgNO_3 水溶液,在电极上发生 OH^- 被氧化成氧气的反应;但若阳极换用 Ag 电极,则电极上不是析出氧气,而是发生电极上的 Ag 被氧化成 Ag^+ 。这是因为后一反应的电极电势低于前一反应的电极电势的缘故。

例 7.12.1 在 25°C ,用锌电极作为阴极电解 $a_{\pm} = 1$ 的 ZnSO_4 水溶液,若在某一电流密度下氢气在锌极上的超电势为 0.7 V ,问在常压下电解时,阴极析出的物质是氢气还是金属锌?

解: 锌在阴极上的超电势可以忽略,查表 7.7.1, $E^\ominus(\text{Zn}^{2+} | \text{Zn}) = -0.7620 \text{ V}$,因 $a(\text{Zn}^{2+}) = 1$,故

$$\begin{aligned} E(\text{Zn}^{2+} | \text{Zn}) &= E^\ominus(\text{Zn}^{2+} | \text{Zn}) - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{1}{a(\text{Zn}^{2+})} \\ &= -0.7620 \text{ V} \end{aligned}$$

氢气在阴极上析出时的平衡电势为

$$E\{\text{H}^+|\text{H}_2(\text{g}), \text{平}\} = E^\ominus\{\text{H}^+|\text{H}_2(\text{g})\} - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{p(\text{H}_2)/p^\ominus}{a(\text{H}^+)^2}$$

电解在常压下进行, 氢气析出时应有 $p(\text{H}_2) = 101.325 \text{ kPa}$, 水溶液可以近似认为中性, 并假定 $a(\text{H}^+) = 10^{-7}$, 于是

$$\begin{aligned} E\{\text{H}^+|\text{H}_2(\text{g}), \text{平}\} &= E^\ominus\{\text{H}^+|\text{H}_2(\text{g})\} - \frac{0.05916 \text{ V}}{2} \lg \frac{101.325/100}{(10^{-7})^2} \\ &= -0.4143 \text{ V} \end{aligned}$$

考虑到氢气在锌极上超电势 $\eta_{\text{阴}} = 0.7 \text{ V}$, 故氢气析出时的极化电极电势为

$$E\{\text{H}^+|\text{H}_2(\text{g})\} = E\{\text{H}^+|\text{H}_2(\text{g}), \text{平}\} - \eta_{\text{阴}} = -1.114 \text{ V}$$

可见若不存在氢的超电势, 因 $E\{\text{H}^+|\text{H}_2(\text{g}), \text{平}\} > E(\text{Zn}^{2+}|\text{Zn})$, 则阴极上应当析出氢气; 由于氢的超电势的存在, $E(\text{Zn}^{2+}|\text{Zn}) > E\{\text{H}^+|\text{H}_2(\text{g})\}$, 故在阴极上为 Zn 的析出。

以上分析, 未考虑浓差极化, 这可以通过搅拌使之降至最小, 而忽略不计。

本章小结

本章主要介绍热力学在电化学中的应用, 主要分三部分。

(1) 电解质溶液 无论是原电池还是电解池, 其内部的导电物质都是电解质溶液。电解质溶液的导电机理不同于导线中的金属导体(由电子定向运动而导电), 它是由溶液中离子的定向运动而导电, 而且是由正、负离子共同完成的。所以电解质溶液的导电能力不仅与电解质的浓度有关, 还与正、负离子的运动速度有关。由此引出摩尔电导率 Λ_m 以及离子迁移数 t_{\pm} 的概念。通过电导的测定, 可以计算弱电解质的解离度 α 、平衡常数 K^\ominus 以及难溶盐的 K_{sp} 等有用的热力学数据。当电解质溶液浓度较高时, 需引入平均离子活度 a_{\pm} 及平均离子活度因子 γ_{\pm} 的概念来进行有关热力学计算。

(2) 原电池热力学 将化学平衡等温方程用于可逆电池反应, 得到了计算原电池电动势的能斯特方程, 该方程可用于不同浓度、温度下原电池电动势的计算。利用原电池的电动势、温度系数与热力学函数之间的关系, 一方面可由热力学函数计算原电池的电动势, 另一方面可通过电化学实验来测定热力学函数、活度因子以及平衡常数等重要热力学数据。不同的电极可组成不同的电池, 了解不同材料电极的性质, 有助于更深入地了解原电池的性质。

(3) 电极的极化 无论是原电池还是电解池, 在有电流通过时, 电极都会发生极化。极化的结果造成阳极的电极电势升高, 阴极的电极电势降低。总的结果是造成电解池的分解电压随电流密度的增加而增大, 而原电池的端电压随电流密度的增加而减小。

习 题

7.1 用铂电极电解 CuCl_2 溶液。通过的电流为 20 A, 经过 15 min 后, 问: (1) 在阴极上能析出多少质量的 Cu? (2) 在 27°C、100 kPa 下阳极上能析出多少体积的 Cl_2 (g)?

答: (1) 5.927 g; (2) 2.328 dm³

7.2 用 Pb(s) 电极电解 $\text{Pb}(\text{NO}_3)_2$ 溶液, 已知溶液浓度为 1 g 水中含有 $\text{Pb}(\text{NO}_3)_2$ 1.66×10^{-2} g。通电一段时间, 测得与电解池串联的银库仑计中有 0.1658 g 的银沉积。阳极区的溶液质量为 62.50 g, 其中含有 $\text{Pb}(\text{NO}_3)_2$ 1.151 g, 计算 Pb^{2+} 的迁移数。

答: $t(\text{Pb}^{2+}) = 0.479$

7.3 用银电极电解 AgNO_3 溶液。通电一段时间后, 阴极上有 0.078 g 的 $\text{Ag}(s)$ 析出, 阳极区溶液质量为 23.376 g, 其中含 AgNO_3 0.236 g。已知通电前溶液浓度为 1 kg 水中溶有 7.39 g AgNO_3 。求 Ag^+ 和 NO_3^- 的迁移数。

答: $t(\text{Ag}^+) = 0.47$; $t(\text{NO}_3^-) = 0.53$

*7.4 在一个细管中, 于 $0.03327 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的 GdCl_3 溶液的上面放入 $0.073 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的 LiCl 溶液, 使它们之间有一个明显的界面。令 5.594 mA 的电流自上而下通过该管, 界面不断向下移动, 并且一直保持清晰。3 976 s 以后, 界面在管内向下移动的距离相当于 1.002 cm^{-3} 的溶液在管中所占的长度。计算在实验温度 25 °C 下, GdCl_3 溶液中的 $t(\text{Gd}^{3+})$ 和 $t(\text{Cl}^-)$ 。

答: $t(\text{Gd}^{3+}) = 0.434$; $t(\text{Cl}^-) = 0.566$

7.5 已知 25 °C 时 $0.02 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ KCl 溶液的电导率为 $0.2768 \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}$ 。在一电导池中充以此溶液, 25 °C 时测得其电阻为 453 Ω。在同一电导池中装入同样体积的质量浓度为 $0.555 \text{ g} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的 CaCl_2 溶液, 测得电阻为 1 050 Ω。计算 (1) 电导池系数; (2) CaCl_2 溶液的电导率; (3) CaCl_2 溶液的摩尔电导率。

答: (1) 125.4 m^{-1} ; (2) $0.1194 \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}$

(3) $0.02388 \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$

*7.6 已知 25 °C 时 $A_m^\infty(\text{NH}_4\text{Cl}) = 0.012625 \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$, $t(\text{NH}_4^+) = 0.4907$ 。试计算 $A_m^\infty(\text{NH}_4^+)$ 及 $A_m^\infty(\text{Cl}^-)$ 。

答: $A_m^\infty(\text{NH}_4^+) = 6.195 \times 10^{-3} \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$

$A_m^\infty(\text{Cl}^-) = 6.430 \times 10^{-3} \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$

7.7 25 °C 时将电导率为 $0.141 \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}$ 的 KCl 溶液装入一电导池中, 测得其电阻为 525 Ω。在同一电导池中装入 $0.1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的 $\text{NH}_3 \cdot \text{H}_2\text{O}$, 测得电阻为 2030 Ω。利用表 7.3.2 中的数据计算 $\text{NH}_3 \cdot \text{H}_2\text{O}$ 的解离度 α 及解离常数 K^\ominus 。

答: $\alpha = 0.01344$; $K^\ominus = 1.834 \times 10^{-5}$

7.8 25 °C 时纯水的电导率为 $5.5 \times 10^{-6} \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}$, 密度为 $997.0 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$ 。 H_2O 中存在下列平衡: $\text{H}_2\text{O} \rightleftharpoons \text{H}^+ + \text{OH}^-$, 计算此时 H_2O 的摩尔电导率、解离度和 H^+ 的浓度。

答: $A_m = 9.93 \times 10^{-11} \text{ S} \cdot \text{m}^2 \cdot \text{mol}^{-1}$; $\alpha = 1.813 \times 10^{-9}$; $c_{\text{H}^+} = 1.004 \times 10^{-7} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$

7.9 已知 25 °C 时水的离子积 $K_w = 1.008 \times 10^{-14}$, NaOH 、 HCl 和 NaCl 的 A_m^∞ 分别等于

0.024 811 S·m²·mol⁻¹, 0.042 616 S·m²·mol⁻¹ 和 0.012 645 S·m²·mol⁻¹。

(1) 求 25 °C 时纯水的电导率;

(2) 利用该纯水配制 AgBr 饱和水溶液, 测得溶液的电导率 $\kappa(\text{溶液}) = 1.664 \times 10^{-5} \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}$ 。求 AgBr(s) 在纯水中的溶解度。

答: $\kappa(\text{H}_2\text{O}) = 5.500 \times 10^{-6} \text{ S} \cdot \text{m}^{-1}$; $c = 7.939 \times 10^{-4} \text{ mol} \cdot \text{m}^{-3}$

7.10 应用德拜-休克尔极限公式计算 25 °C 时 0.002 mol·kg⁻¹ CaCl₂ 溶液中 $\gamma(\text{Ca}^{2+})$ 、 $\gamma(\text{Cl}^-)$ 和 γ_{\pm} 。

答: $\gamma(\text{Ca}^{2+}) = 0.695 5$; $\gamma(\text{Cl}^-) = 0.913 2$; $\gamma_{\pm} = 0.834 0$

7.11 现有 25 °C, 0.01 mol·kg⁻¹ 的 BaCl₂ 水溶液。计算溶液的离子强度 I 以及 BaCl₂ 的平均离子活度因子 γ_{\pm} 和平均离子活度 a_{\pm} 。

答: $I = 0.03 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$; $\gamma_{\pm} = 0.666$; $a_{\pm} = 0.010 57$

7.12 25 °C 时碘酸钡 Ba(IO₄)₂ 在纯水中的溶解度为 $5.46 \times 10^{-4} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 。假定可以应用德拜-休克尔极限公式, 试计算该盐在 0.01 mol·dm⁻³ CaCl₂ 溶液中的溶解度。

答: $7.566 \times 10^{-4} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$

7.13 电池 Pt | H₂(101.325 kPa) | HCl(0.1 mol·kg⁻¹) | Hg₂Cl₂(s) | Hg 电动势 E 与温度 T 的关系为

$$E/V = 0.069 4 + 1.881 \times 10^{-3} T/K - 2.9 \times 10^{-6} (T/K)^2$$

(1) 写出电极反应和电池反应;

(2) 计算 25 °C 时该反应的 $\Delta_r G_m$ 、 $\Delta_r S_m$ 、 $\Delta_r H_m$ 以及电池恒温可逆放电时该反应过程的 $Q_{r,m}$;

(3) 若反应在电池外在同样温度下恒压进行, 计算系统与环境交换的热。

答: (2) $z = 1$ 时, $\Delta_r G_m = -35.93 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$; $\Delta_r S_m = 14.64 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$

$\Delta_r H_m = -31.57 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$; $Q_{r,m} = 4.365 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$; $Q_{p,m} = -31.57 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$

7.14 25 °C 时, 电池 Zn | ZnCl₂(0.555 mol·kg⁻¹) | AgCl(s) | Ag 的电动势 $E = 1.015 \text{ V}$ 。已知, $E^\ominus(\text{Zn}^{2+}|\text{Zn}) = -0.762 0 \text{ V}$, $E^\ominus(\text{Cl}^-|\text{AgCl}|\text{Ag}) = 0.2222 \text{ V}$, 电池电动势的温度系数 $\left(\frac{\partial E}{\partial T}\right)_p = -4.02 \times 10^{-4} \text{ V} \cdot \text{K}^{-1}$ 。

(1) 写出电池反应;

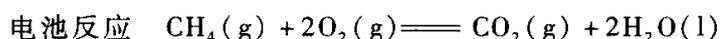
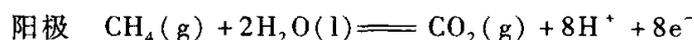
(2) 计算反应的标准平衡常数 K^\ominus ;

(3) 计算电池反应可逆热 $Q_{r,m}$;

(4) 求溶液中 ZnCl₂ 的平均离子活度因子 γ_{\pm} 。

答: $K^\ominus = 1.88 \times 10^{33}$; $Q_{r,m} = -2.313 \times 10^4 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1}$; $\gamma_{\pm} = 0.508$

7.15 甲烷燃烧过程可设计成燃料电池, 当电解质为酸性溶液时, 电极反应和电池反应分别为



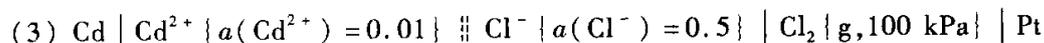
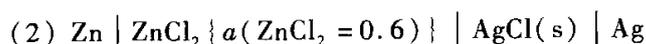
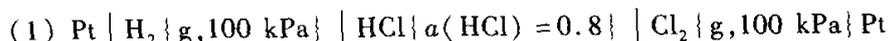
已知, 25 °C 时有关物质的标准摩尔生成吉布斯函数 $\Delta_f G_m^\ominus$ 为

物质	CH ₄ (g)	CO ₂ (g)	H ₂ O(l)
$\Delta_r G_m^\ominus / (\text{kJ} \cdot \text{mol}^{-1})$	-50.72	-394.359	-237.129

计算 25 °C 时该电池的标准电动势。

答: -1.059 6 V

7.16 写出下列各电池的电池反应,应用表 7.7.1 中的数据计算 25 °C 时各电池的电动势,各电池反应的摩尔吉布斯函数变及标准平衡常数,并指明各电池反应能否自发进行。

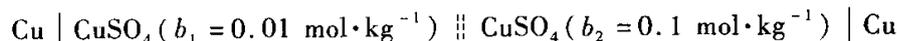


答:(1) $E = 1.363 6 \text{ V}$; $z = 2$, $\Delta_r G_m = -263.13 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $K^\ominus = 8.11 \times 10^{45}$, 自发进行;

(2) $E = 0.990 7 \text{ V}$; $z = 2$, $\Delta_r G_m = -191.18 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $K^\ominus = 1.876 \times 10^{33}$, 自发进行;

(3) $E = 1.838 1 \text{ V}$; $z = 2$, $\Delta_r G_m = -354.70 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $K^\ominus = 3.472 \times 10^{59}$, 自发进行。

7.17 应用表 7.4.1 的数据计算 25 °C 时下列电池的电动势。



答: 0.017 49 V

7.18 25 °C 时, 电池 Pt | H₂(g, 100 kPa) | HCl($b = 0.1 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$) | Cl₂(g, 100 kPa) | Pt 电动势为 1.488 1 V, 计算 HCl 溶液中 HCl 的平均离子活度因子。

答: $\gamma_{\pm}(\text{HCl}) = 0.793 5$

7.19 25 °C 时, 实验测定电池 Pb | PbSO₄(s) | H₂SO₄($0.01 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$) | H₂(g, p^\ominus) | Pt 的电动势为 0.170 5 V。已知 25 °C 时, $\Delta_r G_m^\ominus(\text{H}_2\text{SO}_4, \text{aq}) = \Delta_r G_m^\ominus(\text{SO}_4^{2-}, \text{aq}) = -744.53 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $\Delta_r G_m^\ominus(\text{PbSO}_4, \text{s}) = -813.0 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$ 。

(1) 写出上述电池的电极反应和电池反应;

(2) 求 25 °C 时的 $E^\ominus(\text{SO}_4^{2-} | \text{PbSO}_4 | \text{Pb})$;

(3) 计算 $0.01 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1} \text{H}_2\text{SO}_4$ 溶液的 a_{\pm} 和 γ_{\pm} 。

答:(2) -0.354 8 V; (3) 8.376×10^{-3} ; 0.528

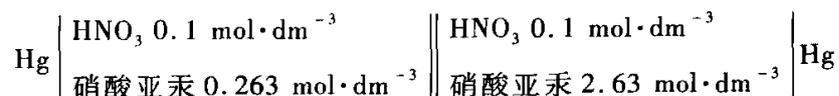
7.20 浓差电池 Pb | PbSO₄(s) | CdSO₄($b_1, \gamma_{\pm,1}$) || CdSO₄($b_2, \gamma_{\pm,2}$) | PbSO₄(s) | Pb, 其中 $b_1 = 0.2 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$, $\gamma_{\pm,1} = 0.1$; $b_2 = 0.02 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$, $\gamma_{\pm,2} = 0.32$ 。已知在两液体接界面处 Cd²⁺ 离子的迁移数的平均值为 $t(\text{Cd}^{2+}) = 0.37$ 。

(1) 写出电池反应;

(2) 计算 25 °C 时液体接界电势 $E(\text{液接})$ 及电池电动势 E 。

答: $E(\text{液接}) = -0.003 806 \text{ V}$; $E = 0.010 83 \text{ V}$

7.21 为了确定亚汞离子在水溶液中是以 Hg⁺ 还是以 Hg₂²⁺ 形式存在, 设计了如下电池:



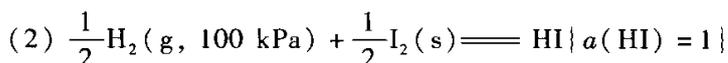
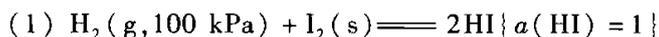
测得在 18 °C 时的 $E = 29 \text{ mV}$, 求亚汞离子的形式。

答: Hg_2^{2+} 。

7.22 电池 $\text{Pt} | \text{H}_2(\text{g}, 100 \text{ kPa}) | \text{待测 pH 的溶液} || 1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3} \text{KCl} | \text{Hg}_2\text{Cl}_2(\text{s}) | \text{Hg}$ 在 25 °C 时测得电池电动势 $E = 0.664 \text{ V}$, 试计算待测溶液的 pH。

答: $\text{pH} = 6.49$

7.23 在电池 $\text{Pt} | \text{H}_2(\text{g}, 100 \text{ kPa}) | \text{HI 溶液} \{ a(\text{HI}) = 1 \} | \text{I}_2(\text{s}) | \text{Pt}$ 中, 进行如下两个电池反应:

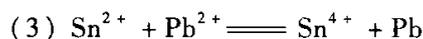
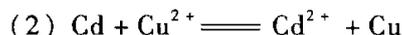
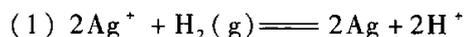


应用表 7.7.1 的数据计算两个电池反应的 E^\ominus 、 $\Delta_r G_m^\ominus$ 和 K^\ominus 。

答: (1) $E^\ominus = 0.535 \text{ V}$; $\Delta_r G_m^\ominus = -103.24 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$; $K^\ominus = 1.22 \times 10^{18}$

(2) $E^\ominus = 0.535 \text{ V}$; $\Delta_r G_m^\ominus = -51.62 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$; $K^\ominus = 1.11 \times 10^9$

7.24 将下列反应设计成原电池, 并应用表 7.7.1 的数据计算 25 °C 时电池反应的 $\Delta_r G_m^\ominus$ 及 K^\ominus 。



答: (1) $\Delta_r G_m^\ominus = -154.26 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $K^\ominus = 1.06 \times 10^{27}$;

(2) $\Delta_r G_m^\ominus = -143.74 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $K^\ominus = 1.53 \times 10^{25}$;

(3) $\Delta_r G_m^\ominus = 53.53 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $K^\ominus = 4.18 \times 10^{-10}$;

(4) $\Delta_r G_m^\ominus = -34.60 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $K^\ominus = 1.15 \times 10^6$

7.25 将反应 $\text{Ag}(\text{s}) + \frac{1}{2}\text{Cl}_2(\text{g}, p^\ominus) \rightleftharpoons \text{AgCl}(\text{s})$ 设计成原电池。已知在 25 °C 时, $\Delta_f H_m^\ominus(\text{AgCl}, \text{s}) = -127.07 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, $\Delta_f G_m^\ominus(\text{AgCl}, \text{s}) = -109.79 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, 标准电极电势 $E^\ominus(\text{Ag}^+ | \text{Ag}) = 0.7994 \text{ V}$, $E^\ominus(\text{Cl}^- | \text{Cl}_2(\text{g}) | \text{Pt}) = 1.3579 \text{ V}$ 。

(1) 写出电极反应和电池图示;

(2) 求 25 °C、电池可逆放电 $2F$ 电荷量时的热 Q_r ;

(3) 求 25 °C 时 AgCl 的活度积 K_{sp} 。

答: (1) $\text{Ag}(\text{s}) | \text{AgCl}(\text{s}) | \text{Cl}^- [a(\text{Cl}^-)] | \text{Cl}_2(\text{g}, p^\ominus) | \text{Pt}$

(2) $Q_r = -34.56 \text{ kJ}$; (3) $K_{\text{sp}} = 1.605 \times 10^{-10}$

7.26 25 °C 时, 电池 $\text{Pt} | \text{H}_2(\text{g}, p^\ominus) | \text{H}_2\text{SO}_4(\text{b}) | \text{Ag}_2\text{SO}_4(\text{s}) | \text{Ag}$ 的标准电动势 $E^\ominus = 0.627 \text{ V}$ 。已知 $E^\ominus(\text{Ag}^+ | \text{Ag}) = 0.7994 \text{ V}$ 。

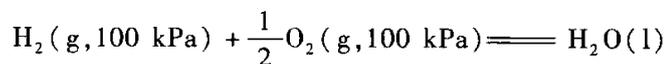
(1) 写出电极反应和电池反应;

(2) 25 °C, 实验测得 H_2SO_4 浓度为 b 时, 上述电池的电动势为 0.623 V。已知此 H_2SO_4 溶液的离子平均活度因子 $\gamma_{\pm} = 0.7$, 求 b 为多少?

(3) 计算 $\text{Ag}_2\text{SO}_4(\text{s})$ 的活度积 K_{sp} 。

答: (2) $0.9985 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}$; (3) 1.483×10^{-6}

7.27 (1) 已知 25 °C 时, $\text{H}_2\text{O}(\text{l})$ 的标准摩尔生成焓和标准摩尔生成吉布斯函数分别为 $-285.83 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 和 $-237.129 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 。计算在氢 - 氧燃料电池中进行下列反应时电池的电动势及其温度系数。



(2) 应用表 7.7.1 的数据计算上述电池的电动势。

答: (1) 1.229 V, $-8.46 \times 10^{-4} \text{ V}\cdot\text{K}^{-1}$; (2) 1.229 V

7.28 已知 25 °C 时 $E^\ominus(\text{Fe}^{3+} | \text{Fe}) = -0.036 \text{ V}$, $E^\ominus(\text{Fe}^{3+}, \text{Fe}^{2+} | \text{Pt}) = 0.770 \text{ V}$ 。试计算 25 °C 时电极 $\text{Fe}^{2+} | \text{Fe}$ 的标准电极电势 $E^\ominus(\text{Fe}^{2+} | \text{Fe})$ 。

答: -0.439 V

7.29 已知 25 °C 时 AgBr 的溶度积 $K_{\text{sp}} = 4.88 \times 10^{-13}$, $E^\ominus(\text{Ag}^+ | \text{Ag}) = 0.7994 \text{ V}$, $E^\ominus\{\text{Br}^- | \text{Br}_2(\text{l}) | \text{Pt}\} = 1.006 \text{ V}$ 。试计算 25 °C 时

(1) 银 - 溴化银电极的标准电极电势 $E^\ominus\{\text{Br}^- | \text{AgBr}(\text{s}) | \text{Ag}\}$;

(2) $\text{AgBr}(\text{s})$ 的标准生成吉布斯函数。

答: (1) 0.0710 V; (2) $-96.0 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$

7.30 25 °C 用铂电极电解 $1 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ 的 H_2SO_4 。

(1) 计算理论分解电压;

(2) 若两电极面积均为 1 cm^2 , 电解液电阻为 100Ω , $\text{H}_2(\text{g})$ 和 $\text{O}_2(\text{g})$ 的超电势 η 与电流密度 J 的关系分别为

$$\eta\{\text{H}_2(\text{g})\}/\text{V} = 0.472 + 0.118\lg(J/\text{A}\cdot\text{cm}^{-2})$$

$$\eta\{\text{O}_2(\text{g})\}/\text{V} = 1.062 + 0.118\lg(J/\text{A}\cdot\text{cm}^{-2})$$

问当通过的电流为 1 mA 时, 外加电压为若干。

答: (1) 1.229 V; (2) 2.155 V

第八章 量子力学基础

在 19 世纪,经典物理学的基本框架——牛顿力学、热力学及麦克斯韦电磁理论已经建立起来并趋于完善。这些理论具有完美简洁的形式,为人类认识客观世界提供了强有力的工具,剩下的问题似乎只是对该体系进一步完善。然而,19 世纪末及 20 世纪初的一系列重大发现如黑体辐射、光电效应及氢原子光谱等粉碎了这种幻想,经典力学不适用于描述微观世界。一个新的理论,量子力学在普朗克(Planck, Max Karl Ernst Ludwig)、爱因斯坦(Einstein, Albert)、德布罗意(Louis Victor, de Broglie)、玻尔(Bohr, Niels)、薛定谔(Schrödinger, Erwin)、海森堡(Heisenberg, Werner)及狄拉克(Dirac, Paul Adrien Maurice)等大师的手中诞生了。这一新的理论不仅提供了研究微观系统如原子、分子系统的理论基础,而且其诞生及发展充分展示了人类在认识自然规律时思维发展的全过程,是我们从事科学研究的思想宝库。

黑体辐射 量子的概念起源于普朗克对黑体辐射的研究。所谓黑体就是能吸收所有到达其表面的电磁辐射,而不发生反射或其自身不发出电磁辐射的物体。黑体在加热时同样也是理想的辐射发射体。图 8.0.1 所示的空腔可很好地模拟黑体(腔内表面涂以炭黑,可吸收 97% 的辐射)。当一铁块被加热时,开始时铁块发红,随着温度的升高,铁块变成橘红、变白直至白中发蓝。黑体辐射即为这类现象理想化的理论模型。

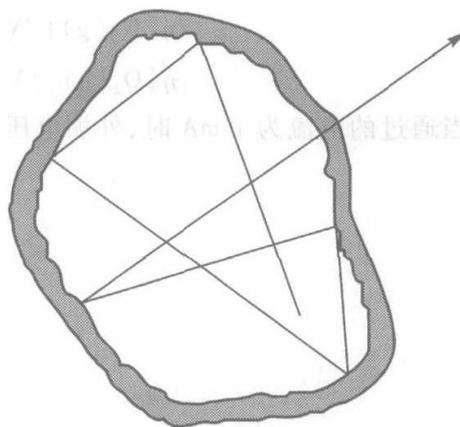


图 8.0.1 黑体辐射示意图

一个黑体可发出不同波长的辐射,其强度只与温度有关,在不同的温度下,不同频率的辐射对辐射能量的贡献不同。对黑体辐射的经典物理学处理,不能解释黑体辐射的能量随辐射频率的分布实验数据。1900 年,德国物理学家普朗克首先利用试差法给出了与实验曲线吻合很好的频率分布函数经验公式。普朗克假定组成黑体的原子或分子只能以 $h\nu$ 的能量吸收或发射频率为 ν 的辐射,即能量的发射与吸收不是连续的,而是一份一份进行的。此处 $h = 6.626 \times 10^{-34} \text{J}\cdot\text{s}$ 称为普朗克常量,而将 $h\nu$ 称之为量子。量子及能量量子化的概念是对经典理论的颠覆,现在被认为是量子力学的开端,而在

当时多数物理学家包括普朗克本人不愿意接受这一概念。

光电效应 如图 8.0.2 所示,在一个真空球中封装两个金属极板,与外接可变电压电源相接。当用光照射阴极极板时检验是否有电流产生。

实验结果表明,对一特定的阴极材料,当照射光的频率超过某一最小值 ν_0 (不同的阴极材料 ν_0 不同)时,无论照射光的强度有多小,阴极会有电子发射而产生电流。加大照射光的强度只增加阴极发射电子的数目,但不影响电子的动能;而发射出的电子的动能则随照射光频率线性变化。经典电磁理论认为,光作为一种波动,其强度即能量与波的振幅的平方成正比,而与波的频率无关。加大照射光的强度理应使发射出的电子的动能增大,而不是使电子的数目增加。这显然与上述实验结果相矛盾。

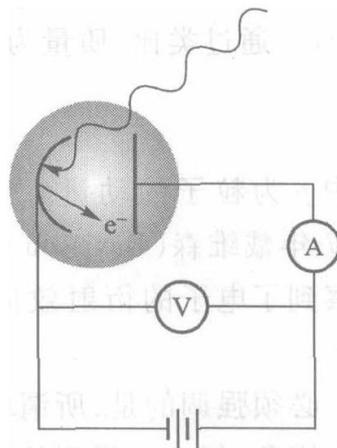


图 8.0.2 光电效应示意图

1905 年爱因斯坦将普朗克的量子概念应用于光电效应,指出如果电磁场是量子化的,即是由其值为 $h\nu$ 的能量束组成,则光电效应可得到完美解释。这能量束后来被路易斯(Lewis G N)称为光子。频率为 ν 的光,其光子的能量为

$$\epsilon_{\text{光子}} = h\nu \quad (8.0.1)$$

应用光子的概念,光电效应可看作当光照射到阴极表面时,光子与金属中的电子发生碰撞:电子通过碰撞获得能量,从而克服金属对其的束缚,逃逸出阴极表面而产生电流。由于每个光子均与电子发生碰撞,因此无论入射光的强度(单位时间、单位体积的光子数)有多小,只要光的频率大到足以使电子脱离阴极的束缚,就有电流产生,而发射出的电子的数量显然随光强的加大而增多。另一方面,提高入射光的频率,则增加了光子的能量,使得光子与电子碰撞后发射电子的动能增加。

爱因斯坦光电效应理论的重要意义在于:指出了光除具有波的性质外尚具有粒子的特性,即所谓波粒二象性。在将光看作是由光子(粒子性)组成时,即可完美解释光电效应的观测结果。

德布罗意假设及不确定度原理 爱因斯坦光电效应理论确立了光的波粒二象性概念,但对其他微观粒子(实物粒子),如电子又将如何,实物粒子是否也同样具有波粒二象性? 毕竟光子与实物粒子存在重要差别:前者以光速 c 运动,而后的速度一定小于 c (相对论指出光子的静止质量为零)。法国物理学家德布罗意于 1923 年给出假定:同光子一样,实物粒子也具有波粒二象性。同实物粒子相关联的波(德布罗意波)的波长通过与光子对比得到。

根据式(8.0.1) $\varepsilon_{\text{光子}} = h\nu$, 而狭义相对论给出 $\varepsilon_{\text{光子}} = mc^2$, 故 $\nu = mc^2/h$ 。另一方面, 波的频率与波长的乘积为波传播速度, 即有 $\nu\lambda = c$, 从而对光子有 $\lambda = h/(mc)$ 。通过类比, 质量为 m , 速度为 v 的实物粒子应具有波长:

$$\lambda = \frac{h}{mv} = \frac{h}{p} \quad (8.0.2)$$

式中 p 为粒子的动量。上式左端反映了波的性质, 而右端则为粒子的性质。1927年戴维森(Davisson C J)和革末(Germer L H)将电子束穿过 Ni 金属箔片, 观察到了电子的衍射效应, 从而证实了德布罗意关于实物粒子波粒二象性假设^①。

必须强调的是, 所谓粒子的波粒二象性, 绝非说粒子既是波又是粒子。如同盲人摸象, 每个人得到的印象只反映了他所得到的信息。比如光, 当其通过狭缝时产生衍射, 其行为用波来描述; 而在光电效应实验中, 其行为只能用粒子来描述。

由于粒子的波粒二象性, 当对粒子的位置和动量加以测量, 所得结果将有所限制。1927年海森堡发现, 位置和动量测量结果的不确定值 Δx 和 Δp_x (Δy 和 $\Delta p_y, \Delta z$ 和 Δp_z) 满足关系

$$\Delta x \cdot \Delta p_x \geq \hbar/(4\pi) = \hbar/2 \quad (8.0.3)$$

式中 $\hbar = h/(2\pi)$ 称为约化普朗克常量。式(8.0.3)称为不确定度原理^②。不确定度原理指出, 粒子的位置和动量不能同时准确测定。这并非由于技术上的原因, 而是微观粒子波粒二象性的必然结果。由于普朗克常数很小, 不确定度原理对宏观系统而言没有什么影响。

在本章中, 首先简单介绍量子力学的基本假设, 然后讨论几个简单系统的量子力学处理, 最后简单介绍量子力学在原子结构, 分子结构及分子光谱研究中的应用, 所得到的结论构成了统计热力学的基础。

§ 8.1 量子力学的基本假设

量子理论的起源、发展很大程度上归因于与经典理论的类比。量子理论的应用首先是定义经典系统, 然后根据假设通过数学的严格推导来达到。

考察一个作一维运动的宏观粒子, 设其质量为 m , 作用在粒子上的力 \vec{F} 与粒子的运动方向平行且恒定。根据牛顿第二定律, 其运动方程为

① X 射线衍射, 电子衍射及中子衍射是现代晶体及分子结构测定的重要方法。

② 时间 t 和能量 E 也满足不确定度原理 $\Delta t \cdot \Delta E \geq \hbar/2$ 。

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} = F \quad (8.1.1)$$

对上式积分得到

$$\begin{cases} m \frac{dx}{dt} = p = Ft + p_0 \end{cases} \quad (8.1.2a)$$

$$\begin{cases} x = \frac{F}{2m} t^2 + \frac{p_0}{m} t + x_0 \end{cases} \quad (8.1.2b)$$

式中 $x_0, p_0 = m \left(\frac{dx}{dt} \right)_{t_0}$ 分别为粒子在初始时刻 ($t = t_0$) 的位置和动量。从式 (8.1.2) 可以看出, 如果知道了 t_0 时刻粒子的位置和动量及作用在粒子上的力 \vec{F} , 该粒子在任意时刻 t 时的位置和动量就完全确定了。即, 该粒子的状态由其位置和动量完全确定。将上面的结果推广至由 N 个粒子组成的经典系统: 系统的状态的描述需指明每个粒子的位置 (x_i, y_i, z_i) 和动量 ($p_{i,x}, p_{i,y}, p_{i,z}$)。由于位置和动量均为矢量, 可用 $2 \times 3N$ 维空间 ($3N$ 个坐标, $3N$ 个动量) 中的点来表示, 即系统的状态与该空间中的点之间存在一一对应关系, 而系统的状态随时间的变化则表示为该空间中的曲线, 由牛顿力学确定。

对于由微观粒子组成的系统, 这种描述不再成立, 因为微观粒子的坐标和动量不能同时精确确定 (不确定性原理)。换言之, 不能同时用粒子的坐标和动量来指定系统的状态, 因此假定:

(1) 由 N 个粒子组成的微观系统, 其状态可由这 N 个粒子的坐标 (或动量) 的函数 $\Psi(t, q_1, q_2, \dots)$, 称为波函数, 来表示。

波函数 Ψ 本身没有明确的物理意义, 但

$$\Psi^* \Psi d\tau_1(x_1, y_1, z_1) d\tau_2(x_2, y_2, z_2) \cdots = |\Psi|^2 d\tau_1(x_1, y_1, z_1) d\tau_2(x_2, y_2, z_2) \cdots$$

表示在 t 时刻粒子 1 处于体积元 $d\tau_1(dx_1, dy_1, dz_1)$, 粒子 2 处于体积元 $d\tau_2(dx_2, dy_2, dz_2) \cdots$ 的概率^①。如对一个单粒子系统, 波函数为 $\Psi(t, x, y, z)$, $|\Psi(t, x, y, z)|^2 dx dy dz$ 表示在时刻 t , 体积元 $d\tau = dx dy dz$ 中发现该粒子的概率。根据这种概率诠释, 波函数应具有以下的性质

① 由于在整个空间找到粒子是必然事件, 因此要求

$$\int |\Psi(t, q_1, q_2, \dots)|^2 d\tau_1 d\tau_2 \dots = 1$$

满足该条件的波函数称为平方可积的, 并且为归一化的。

① 微观系统的状态由波函数 Ψ 表示, 并不表示粒子在空间作波动运动。

由于 $(e^{i\alpha}\Psi)^*(e^{i\alpha}\Psi) = \Psi^*\Psi$ (α 任意实数), 因此 $e^{i\alpha}\Psi$ 与 Ψ 表示相同的状态, 即波函数可以相差因子 $e^{i\alpha}$ 。

② 因为在空间每点找到粒子的概率是确定的, 因此要求波函数是单值的。

③ 波函数是连续的。

满足上述三个条件的波函数称为**品优函数**。

在解决了系统状态的表示后, 接下来的问题是系统状态怎样随时间变化。

(2) 系统状态 $\Psi(t, \vec{r})$ (\vec{r} 代表所有的坐标) 随时间的变化遵循下面的薛定谔方程:

$$-\frac{\hbar}{i} \frac{\partial \Psi(t, \vec{r})}{\partial t} = \left\{ \sum_j \left[-\frac{\hbar^2}{2m_j} \left(\frac{\partial^2}{\partial x_j^2} + \frac{\partial^2}{\partial y_j^2} + \frac{\partial^2}{\partial z_j^2} \right) \right] + V(t, \vec{r}) \right\} \Psi(t, \vec{r}) \quad (8.1.3)$$

式中 m_j 为粒子 j 的质量, x_j, y_j, z_j 为粒子 j 的坐标, $V(t, \vec{r})$ (此处 \vec{r} 表示系统中所有粒子的坐标) 为系统的势能。

(3) 系统可观测物理量用算符表示

① 算符 所谓算符, 简单地说就是一种表示变换的符号, 它代表将一个函数变为另一个函数的操作。例如, 将 $u(x)$ 变换为 $xu(x)$ 的算符记为 $\hat{x}: \hat{x}u(x) = xu(x)$, 将 $u(x)$ 变换为 $u'(x)$ 的算符记为 $\frac{d}{dx}: u'(x) = \frac{du(x)}{dx}$ 。在本书中用符号 \hat{A}, \hat{B}, \dots 表示算符。

如果算符 \hat{A} 满足式

$$\hat{A}(c_1 u_1 + c_2 u_2) = c_1 \hat{A}u_1 + c_2 \hat{A}u_2$$

则称其为**线性算符**, 式中 c_1 和 c_2 为任意常数。显然, $\frac{d}{dx}, \frac{d^2}{dx^2}$ 等为线性算符, 而

\sin, \cos 和 “ $\sqrt{\quad}$ ” 等则为非线性算符。

② 算符的和与乘积

两个算符 \hat{A} 和 \hat{B} 的和定义为

① $z = x + iy$ ($i = \sqrt{-1}$) 称为复数, $z^* = x - iy$ 称为 z 的复共轭, 两个复数乘积的复共轭为它们各自复共轭的乘积: $(AB)^* = A^* B^*$ 。

由于 $(e^{i\alpha})^* = e^{(i\alpha)^*} = e^{-i\alpha}$, 因此 $(e^{i\alpha})^* (e^{i\alpha}) = e^{-i\alpha} e^{i\alpha} = e^0 = 1$ 。

$e^{i\alpha}$ 也可用三角函数表示 (欧拉公式):

$$e^{i\alpha} = \cos(\alpha) + i\sin(\alpha)。$$

$$(e^{i\alpha})^* = [\cos(\alpha) + i\sin(\alpha)]^* = \cos(\alpha) - i\sin(\alpha)$$

$$(e^{i\alpha})^* (e^{i\alpha}) = [\cos(\alpha) - i\sin(\alpha)] \cdot [\cos(\alpha) + i\sin(\alpha)]$$

$$= \cos^2(\alpha) - i^2 \sin^2(\alpha) = \cos^2(\alpha) + \sin^2(\alpha) = 1$$

$$(\hat{A} + \hat{B})u = \hat{A}u + \hat{B}u$$

算符的和满足交换律, 即 $\hat{A} + \hat{B} = \hat{B} + \hat{A}$ 。

算符 \hat{A} 和 \hat{B} 的乘积 $\hat{A}\hat{B}$ 定义为

$$(\hat{A}\hat{B})u = \hat{A}(\hat{B}u)$$

即先用算符 \hat{B} 对 u 作用得到函数 $w (w = \hat{B}u)$, 然后将 \hat{A} 作用于 w 上。这一定义易于推广至多个算符的乘积。算符的乘积满足结合律: $\hat{A}(\hat{B}\hat{C}) = (\hat{A}\hat{B})\hat{C}$, 但一般不满足交换律, 即 $\hat{A}\hat{B} \neq \hat{B}\hat{A}$, 如:

$$\left(\hat{x} \frac{d}{dx}\right)\psi = x \frac{d\psi}{dx}; \left(\frac{d}{dx} \cdot \hat{x}\right)u = \frac{d}{dx}(xu) = x \frac{du}{dx} + u$$

如果两个算符乘积的次序可交换, 即 $\hat{A}\hat{B} = \hat{B}\hat{A}$, 则称它们为对易的。

③ 算符的本征方程、本征值和本征函数

如果算符 \hat{A} 作用于函数 u , 其结果为某常数与该函数的乘积, 即 $\hat{A}u = \lambda u$, 则称该方程为算符 \hat{A} 的本征方程, λ 为本征值, u 为属于本征值 λ 的本征函数。例如, 算符 $-\frac{d^2}{dx^2}$ 的本征方程为 $-\frac{d^2 u}{dx^2} = \lambda u$ 。容易验证其本征函数 $u(x) = A \sin(ax)$, 本征值为 $\lambda = a^2$ 。

④ 厄米算符 算符 \hat{A} 称为厄米算符, 如果对于任意的波函数 u 和 w 都有

$$\int u^* \hat{A}w d\tau = \left[\int w^* \hat{A}u d\tau \right]^*$$

设厄米算符 \hat{A} 的本征方程为 $\hat{A}u_n = \lambda_n u_n$, 容易证明其本征值 λ_n 为实数, 且属于不同本征值的本征函数 u_n 和 u_m 是正交的^①。

⑤ 可观测量物理量 O 的算符的构造

量子力学假定, 系统可观测量物理量用线性、厄米算符表示。由于系统的状态既可用时间和坐标表示, 又可用时间和动量表示, 因此在不同的表示(表象)中力学量算符的表示不同。在坐标表象中, 时间、坐标及时间-坐标的函数表示为数乘算符, 即简单的乘积。对于动量则用对相应坐标的导数表示:

$$p_x \rightarrow \hat{p}_x = \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial x}, \quad p_y \rightarrow \hat{p}_y = \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial y}, \quad p_z \rightarrow \hat{p}_z = \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial z}$$

在坐标表象中, 其他力学量 O 对应的算符通过下列方式构造:

① 函数 u_m 和 u_n 的内积定义为积分 $\int u_m^* u_n d\tau$, 如果该积分 $\int u_m^* u_n d\tau = 0$, 则称函数 u_m 和 u_n 相互正交。

首先写出以时间、坐标和动量为变量的力学量 O 的经典力学表达式

$$O(t; q_1, q_2, \dots; p_1, p_2, \dots)$$

式中 q_1, q_2, \dots 表示坐标, p_1, p_2, \dots 表示动量。然后将时间 t 和坐标 q_1, q_2, \dots 及它们的函数看作数乘算符, 而将动量 p_j 用算符 $\hat{p}_j = \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial q_j}$ 代替, 则与力学量 O 对应的算符 \hat{O} 为

$$\hat{O}(t, q_1, q_2, \dots; \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial q_1}, \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial q_2}, \dots) \quad (8.1.4)$$

例 8.1.1 由质量为 m 的单个粒子组成的系统, 设粒子的势能为时间和位置的函数 $V(t, x, y, z)$, 试写出能量算符的表达式。

解: 由于该系统由一个粒子组成, 其总能量为粒子动能与势能之和, 称为哈密顿函数:

$$H = \frac{1}{2m}(p_x^2 + p_y^2 + p_z^2) + V(t, x, y, z)$$

对上式作变换 $p_x \rightarrow \hat{p}_x = \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial x}$, $p_y \rightarrow \hat{p}_y = \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial y}$, $p_z \rightarrow \hat{p}_z = \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial z}$, 得到哈密顿算符:

$$\hat{H} = \frac{1}{2m} \left\{ \left(\frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial x} \right)^2 + \left(\frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial y} \right)^2 + \left(\frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial z} \right)^2 \right\} + \hat{V}(t, x, y, z)$$

由于

$$\left(\frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial x} \right)^2 \psi(t, x, y, z) = -\hbar^2 \frac{\partial}{\partial x} \left(\frac{\partial \psi(t, x, y, z)}{\partial x} \right) = \left(-\hbar^2 \frac{\partial^2}{\partial x^2} \right) \psi(t, x, y, z)$$

因此 $\left(\frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial x} \right)^2 = -\hbar^2 \frac{\partial^2}{\partial x^2}$ 。另一方面 $\hat{V}(t, x, y, z) = V(t, x, y, z)$, 故有:

$$\hat{H} = -\frac{\hbar^2}{2m} \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) + V(t, x, y, z)$$

由此可见, 哈密顿算符 \hat{H} 为系统总能量算符。

将例 8.1.1 推广至多粒子系统, 容易证明其哈密顿算符

$$\hat{H} = \sum_j \left[-\frac{\hbar^2}{2m_j} \left(\frac{\partial^2}{\partial x_j^2} + \frac{\partial^2}{\partial y_j^2} + \frac{\partial^2}{\partial z_j^2} \right) \right] + V(t, \vec{r}) \quad (8.1.5a)$$

将上式中小括号中的项记为 ∇_j^2 , 即

$$\nabla_j^2 = \frac{\partial^2}{\partial x_j^2} + \frac{\partial^2}{\partial y_j^2} + \frac{\partial^2}{\partial z_j^2}$$

称为拉普拉斯算符, 则

$$\hat{H} = -\sum_j \frac{\hbar^2}{2m_j} \nabla_j^2 + V(t, \vec{r}) \quad (8.1.5b)$$

从而薛定谔方程[式(8.1.3)]写作

$$-\frac{\hbar}{i} \frac{\partial \Psi(t, \vec{r})}{\partial t} = \hat{H} \Psi(t, \vec{r}) \quad (8.1.6)$$

如果系统的势能函数与时间无关, 则式(8.1.6)可通过分离变量法求解: 设

$\Psi(t, \vec{r}) = T(t) \psi(\vec{r})$, 代入式 (8.1.6), 并将方程两边同除以 $\Psi(t, \vec{r}) = T(t) \psi(\vec{r})$, 得到

$$-\frac{\hbar}{i} \frac{1}{T(t)} \frac{dT(t)}{dt} = \frac{1}{\psi(\vec{r})} \hat{H} \psi(\vec{r}) \quad (8.1.7)$$

式 (8.1.7) 左端为时间 t 的函数, 而右端则为坐标 \vec{r} 的函数, 使上式成立的条件是方程两边同时等于一个常数, 记为 E , 则有

$$\begin{cases} \hat{H} \psi(\vec{r}) = E \psi(\vec{r}) & (8.1.8a) \\ -\frac{\hbar}{i} \frac{1}{T(t)} \frac{dT(t)}{dt} = E & (8.1.8b) \end{cases}$$

式 (8.1.8a) 为哈密顿算符 \hat{H} 的本征方程, 称为与时间无关的薛定谔方程。 E 为 \hat{H} 的本征值, $\psi(\vec{r})$ 为 \hat{H} 的属于本征值 E 的本征函数。由于 \hat{H} 是系统总能量的算符, 因此其本征值 E 为系统的总能量。

式 (8.1.8b) 的解可以通过直接积分得到:

$$T(t) = e^{-iEt/\hbar} \quad (8.1.9)$$

因此, 当系统的势能函数与时间无关时系统的波函数表示为:

$$\Psi(t, r) = e^{-iEt/\hbar} \psi(\vec{r}) \quad (8.1.10)$$

考察式 (8.1.10), 发现 $|\Psi(t, \vec{r})|^2 = |e^{-iEt/\hbar} \psi(\vec{r})|^2 = |\psi(\vec{r})|^2$, 即在空间某点附近发现粒子的概率不随时间变化, 因而将这种状态称为定态, 式 (8.1.8a) 又称为定态薛定谔方程。值得注意的是, 所谓定态并非指波函数不随时间变化, 而是指在空间某点附近发现粒子的概率不随时间变化。定态波函数随时间的变化由式 (8.1.10) 确定。

(4) 测量原理 在一个系统中对力学量 \hat{O} 进行测量, 其结果为 \hat{O} 的本征值 λ_n :

$$\hat{O} \psi_n = \lambda_n \psi_n \quad (8.1.11)$$

这里有两层含义

① 如果系统所处的状态为 \hat{O} 的本征态 ψ_n , 则对 \hat{O} 的测量结果一定为 λ_n 。

② 如果系统所处的状态 ψ 不是 \hat{O} 的本征态, 则对 \hat{O} 的测量将使系统跃迁至 \hat{O} 的某一本征态 ψ_k , 其测量结果为与该本征态对应的本征值 λ_k 。

在后一种情况下, 虽然知道测量结果是 \hat{O} 的本征值之一, 但并不能肯定是哪一个本征值。但是, 测量结果为值 λ_k 的概率却可以得到。设 \hat{O} 的本征值和归一化的本征函数集合分别为 $\{\lambda_1, \lambda_2, \dots\}$ 和 $\{\psi_1, \psi_2, \dots\}$, 系统所处的量子态为 ψ (归一化的)。 ψ 可表示为 \hat{O} 本征态的叠加, 即可用 \hat{O} 的本征态将 ψ 展开:

$$\psi = \sum_j a_j \psi_j \quad (8.1.12)$$

在该状态对力学量 \hat{O} 测量得到值 λ_k 的概率为 $|a_k|^2$ 。如果对 \hat{O} 再次进行测量, 由于系统已经处于 \hat{O} 的本征态, 其结果与第一次测量的结果相同。

根据测量原理, 对处于状态 ψ (ψ 不一定是归一化的) 的系统进行测量, 力学量 \hat{O} 的平均值为

$$\langle \hat{O} \rangle = \frac{\int \psi^* \hat{O} \psi d\tau}{\int \psi^* \psi d\tau} \quad (8.1.13)$$

以上简单介绍了量子力学的基本假设, 在余下的各节中将具体讨论量子力学对几个简单系统的处理和原子结构、分子结构及分子光谱中的应用。

§ 8.2 势箱中粒子的薛定谔方程求解

势箱中粒子问题是量子力学中少数可以精确求解的简单例子之一。下面通过对它详细求解来展示量子力学应用于微观系统的具体步骤, 而且其结果在统计热力学中有着重要的应用。此外, 一维势箱中粒子模型可以近似地用于描述有机共轭分子。

1. 一维势箱中粒子

一维势箱中粒子的模型可用图 8.2.1 描述: 一个质量为 m 的粒子被限制在

① ψ 用 \hat{O} 的本征态展开 $\psi = \sum_j a_j \psi_j$, 并将 \hat{O} 作用在该函数上 $\hat{O}\psi = \hat{O} \sum_j a_j \psi_j = \sum_j a_j \hat{O}\psi_j = \sum_j a_j \lambda_j \psi_j$ 。

$\int \psi^* \hat{O}\psi d\tau = \int (\sum_k \psi_k)^* (\sum_j a_j \lambda_j \psi_j) d\tau = \sum_k \sum_j \lambda_j a_k^* a_j \int \psi_k^* \psi_j d\tau$, 注意到 \hat{O} 为厄米算符, 其本征函数相互正交, 且为归一化的, 有 $\int \psi_k^* \psi_j d\tau = \delta_{jk}$ 。式中 δ_{jk} 称为克朗内克 δ 符号, 定义为 $\delta_{jk} = \begin{cases} 1, & j = k \\ 0, & j \neq k \end{cases}$ 。故

$\int \psi_k^* \psi_j d\tau = \delta_{jk}$ 。式中 δ_{jk} 称为克朗内克 δ 符号, 定义为 $\delta_{jk} = \begin{cases} 1, & j = k \\ 0, & j \neq k \end{cases}$ 。故

$\int \psi^* \hat{O}\psi d\tau = \sum_k |a_k|^2 \lambda_k$ 。同样可以得到 $\int \psi^* \psi d\tau = \sum_l |a_l|^2$ 。因此

$$\langle \hat{O} \rangle = \frac{\int \psi^* \hat{O}\psi d\tau}{\int \psi^* \psi d\tau} = \sum_k \left(|a_k|^2 / \sum_l |a_l|^2 \right) \lambda_k$$

将 λ_k 的系数 $|a_k|^2 / \sum_l |a_l|^2$ 理解为力学量 \hat{O} 取值 λ_k 的概率, 则上式右端恰恰是 \hat{O} 测量值的算术平

均值。当 ψ 为归一化波函数时, $\sum_k |a_k|^2 = 1$, 力学量 \hat{O} 取值 λ_k 的概率为 $|a_k|^2$ 。

$0 \leq x \leq a$ 的范围内运动。在区域 I 和 III, 粒子的势能为无穷大, 即 $V(x) = \infty$, 而在区域 II, 粒子的势能为零, 即 $V(x) = 0$ 。

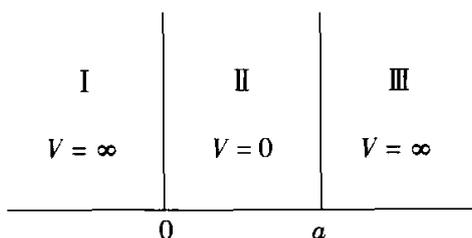


图 8.2.1 一维势箱中粒子的势能

一维势箱中粒子的定态薛定谔方程通过下列方式建立。

(1) 首先写出一维粒子的哈密顿函数:

$$H(x, p_x) = T + V = \frac{1}{2m} p_x^2 + V(x) \quad (8.2.1)$$

式中 T 和 V 分别为粒子的动能和势能、 m 为粒子的质量、 p_x 为粒子在 x 方向上的动量。

(2) 用动量和坐标算符分别取代式(8.2.1)中的动量和坐标, 即作变换;

$x \rightarrow \hat{x} = x, p_x \rightarrow \hat{p}_x = \frac{\hbar}{i} \frac{\partial}{\partial x}$ 就得到一维粒子的哈密顿算符:

$$\hat{H} = -\frac{\hbar^2}{2m} \frac{\partial^2}{\partial x^2} + V(x) \quad (8.2.2)$$

(3) 一维粒子的定态薛定谔方程表示为:

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2 \psi(x)}{dx^2} + V(x) \psi(x) = E \psi(x) \quad (8.2.3)$$

将式(8.2.3)应用于区域 I 和 III, 由于 $V(x) = \infty$, 在这两个区域中发现粒子的概率为零, 因此 $\psi(x) = 0$ (区域 I、III)。

在区域 II 中, 由于 $V(x) = 0$, 粒子的薛定谔方程简化为

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2 \psi(x)}{dx^2} = E \psi(x) \quad (8.2.4)$$

该方程为二阶齐次线性常微分方程, 容易验证其通解为:

$$\psi(x) = A e^{i \frac{\sqrt{2mE}}{\hbar} x} + B e^{-i \frac{\sqrt{2mE}}{\hbar} x} \quad (8.2.5)$$

A 和 B 为积分常数, 由边界条件确定。由于在区域 I 和 III 中 $\psi(x) = 0$, 波函数连续性条件要求其在区域 II 两端点处的值为零, 即:

$$\begin{cases} \psi(0) = A + B = 0 \\ \psi(a) = A e^{i \frac{\sqrt{2mE}}{\hbar} a} + B e^{-i \frac{\sqrt{2mE}}{\hbar} a} = 0 \end{cases} \quad (8.2.6)$$

求解方程组(8.2.6)得到:

$$A \left(e^{i\frac{\sqrt{2mE}}{\hbar}a} - e^{-i\frac{\sqrt{2mE}}{\hbar}a} \right) = 0 \quad (8.2.7)$$

上式中,如果 $A=0$,则 $B=-A=0$,即有 $\psi(x)\equiv 0$,表明发现粒子的概率为零,这在物理上是不可能的,因此:

$$\left(e^{i\frac{\sqrt{2mE}}{\hbar}a} - e^{-i\frac{\sqrt{2mE}}{\hbar}a} \right) = 0 \quad (8.2.8)$$

即:

$$e^{i\frac{2\sqrt{2mE}}{\hbar}a} = 1 \quad (8.2.9)$$

式(8.2.9)指出^①:

$$\frac{2\sqrt{2mE}}{\hbar}a = 2n\pi \quad (n=0, \pm 1, \pm 2, \dots) \quad (8.2.10)$$

$$\psi_n(x) = A \left(e^{i\frac{n\pi}{a}x} - e^{-i\frac{n\pi}{a}x} \right) \quad (8.2.11)$$

根据式(8.2.11):

(1) 如果 $n=0$,则 $\psi(x)\equiv 0$;

(2) $\psi_{-n}(x) = A \left(e^{-i\frac{n\pi}{a}x} - e^{i\frac{n\pi}{a}x} \right) = -\psi_n(x)$

由于波函数可以相差因子 $\exp(i\alpha)$ ($\alpha=\pi$ 时, $\exp(i\alpha)=-1$),因此 $\psi_{-n}(x)$ 和 $\psi_n(x)$ 表示相同的状态。

由此可知, n 只能取正整数 $1, 2, 3, \dots$

$$E_n = \frac{n^2 \pi^2 \hbar^2}{2ma^2} = \frac{n^2 \hbar^2}{8ma^2}, \quad (n=1, 2, \dots) \quad (8.2.12)$$

此即为薛定谔方程(8.2.3)的本征值,其对应的本征函数为:

$$\psi_n(x) = A \left(e^{i\frac{n\pi}{a}x} - e^{-i\frac{n\pi}{a}x} \right) = 2iA \sin\left(\frac{n\pi x}{a}\right) = A' \sin\left(\frac{n\pi x}{a}\right) \quad (8.2.13)$$

常数 A' 由波函数的归一化条件 $\int_{-\infty}^{\infty} \psi_n^*(x) \psi_n(x) dx = 1$ 确定:

$$[A']^2 \int_0^a \sin^2\left(\frac{n\pi x}{a}\right) dx = 1 \quad A' = \left(\frac{2}{a}\right)^{\frac{1}{2}} \quad (8.2.14)$$

因此薛定谔方程[式(8.2.3)]的解:

$$\begin{cases} E_n = \frac{n^2 \hbar^2}{8ma^2} \\ \psi_n(x) = \left(\frac{2}{a}\right)^{\frac{1}{2}} \sin\left(\frac{n\pi x}{a}\right) \end{cases} \quad n=1, 2, \dots \quad (8.2.15)$$

式中 n 和 E_n 分别称为量子数和能级。图 8.2.2 给出对应于能级 E_1, E_2, E_3 的

^① 由欧拉公式,方程 $e^{ix}=1$ 即 $\cos(x) + i\sin(x)=1$,其解为 $x=2n\pi, n=0, \pm 1, \pm 2, \dots$ 。

$\psi_n(x)$ 和 $\psi_n^*(x)\psi_n(x) = |\psi_n(x)|^2$ 对 x 的图形。

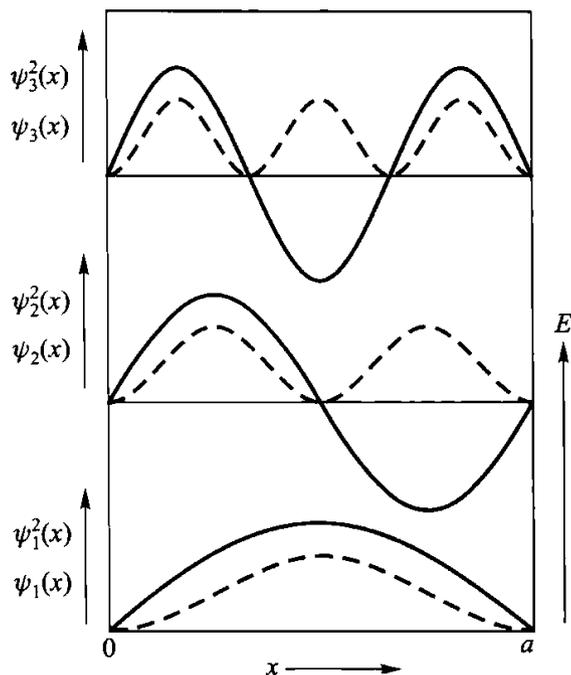


图 8.2.2 一维势箱中粒子的波函数 $\psi_n(x)$ (实线) 及
概率密度 $\psi_n^*(x)\psi_n(x)$ (虚线)

以上详细讨论了一维势箱中粒子薛定谔方程的求解,由此可以得到以下重要概念和结论:

(1) 受束缚粒子的能级是量子化的。这一结果由波函数的连续性条件决定,如在上述例子中要求 $\psi(0) = \psi(a) = 0$,而非人为所强加。在经典力学的情况下,由于粒子在箱中的势能为零,其能量完全由动能 $T = p_x^2/(2m)$ 确定,可以是大于或等于零的任意量值,即能量是连续的。当势箱的长度为无限大,即 $a = \infty$ 时,粒子不再受束缚,相邻两能级差

$$\Delta E = E_{n+1} - E_n = \frac{[(n+1)^2 - n^2]h^2}{8ma^2} = \frac{(2n+1)h^2}{8ma^2}$$

的极限 $\lim_{a \rightarrow \infty} \Delta E = 0$,表明此时粒子的能量是连续的。

(2) 对应于量子力学系统能量最低的量子态称为**基态**。一维势箱中粒子的基态能量为 $E_1 = h^2/(8ma^2) \neq 0$,称为**零点能**。在经典力学模型中,势箱中粒子的最低能量为零。

(3) 由图 8.2.2 可以看出,当 $n > 1$ 时,存在使波函数 $\psi(x)$ 为零的点,称为 $\psi(x)$ 的**节点**,如 $x = a/2$ 为 $\psi_2(x)$ 的节点。 $\psi_n(x)$ 的节点数为 $n - 1$ 。在节点处粒子出现的概率为零,这在经典力学中是不可理解的。另一个值得注意的特点是能级 E_n 随着 $\psi_n(x)$ 的节点数的增多而增大。

2. 三维势箱中粒子

三维势箱中粒子模型见图 8.2.3。在势箱 $0 \leq x \leq a, 0 \leq y \leq b, 0 \leq z \leq c$ 中 $V(x, y, z) = 0$, 在其他区域 $V(x, y, z) = \infty$ 。同一维势箱中的粒子一样, 在势箱外的其他区域, 粒子的波函数 $\psi(x, y, z) = 0$ 。势箱内粒子的波函数 $\psi(x, y, z)$ 由薛定谔方程[式(8.2.16)]决定:

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) \psi(x, y, z) = E\psi(x, y, z) \quad (8.2.16)$$

式(8.2.16)为二阶齐次常系数偏微分方程, 可用分离变量法求解。具体步骤如下:

设 $\psi(x, y, z) = X(x)Y(y)Z(z)$ 并将其代入式(8.2.16), 得到:

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{1}{X(x)} \frac{d^2 X(x)}{dx^2} = E + \frac{\hbar^2}{2m} \left\{ \frac{1}{Y(y)} \frac{d^2 Y(y)}{dy^2} + \frac{1}{Z(z)} \frac{d^2 Z(z)}{dz^2} \right\} \quad (8.2.17)$$

方程左端为 x 的函数, 而右端则为 y 和 z 的函数。要使等式成立, 上式只能等于常数, 记为 E_x :

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{1}{X(x)} \frac{d^2 X(x)}{dx^2} = E + \frac{\hbar^2}{2m} \left\{ \frac{1}{Y(y)} \frac{d^2 Y(y)}{dy^2} + \frac{1}{Z(z)} \frac{d^2 Z(z)}{dz^2} \right\} = E_x \quad (8.2.18)$$

用完全相同的步骤就可以得到下列的常微分方程组:

$$\begin{cases} -\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2 X(x)}{dx^2} = E_x X(x) \\ -\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2 Y(y)}{dy^2} = E_y Y(y) \\ -\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2 Z(z)}{dz^2} = E_z Z(z) \end{cases} \quad (8.2.19)$$

式中 $E_x + E_y + E_z = E$ 。显然, 它们分别对应于 x, y 和 z 方向上一维势箱中粒子的薛定谔方程, 边界条件分别为 $X(0) = X(a) = 0, Y(0) = Y(b) = 0$ 和 $Z(0) = Z(c) = 0$, 其解为:

$$\begin{cases} E_x = \frac{n_x^2 \hbar^2}{8ma^2}, & X(x) = \left(\frac{2}{a} \right)^{\frac{1}{2}} \sin \frac{n_x \pi x}{a}, & n_x = 1, 2, \dots \\ E_y = \frac{n_y^2 \hbar^2}{8mb^2}, & Y(y) = \left(\frac{2}{b} \right)^{\frac{1}{2}} \sin \frac{n_y \pi y}{b}, & n_y = 1, 2, \dots \\ E_z = \frac{n_z^2 \hbar^2}{8mc^2}, & Z(z) = \left(\frac{2}{c} \right)^{\frac{1}{2}} \sin \frac{n_z \pi z}{c}, & n_z = 1, 2, \dots \end{cases} \quad (8.2.20)$$

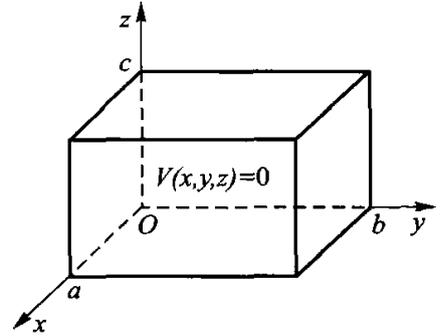


图 8.2.3 三维势箱中粒子的势能

最终得到薛定谔方程[式(8.2.16)]的解:

$$\left\{ \begin{array}{l} E = E_x + E_y + E_z = \frac{\hbar^2}{8m} \left(\frac{n_x^2}{a^2} + \frac{n_y^2}{b^2} + \frac{n_z^2}{c^2} \right) \\ \psi(x, y, z) = X(x)Y(y)Z(z) = \left(\frac{8}{abc} \right)^{\frac{1}{2}} \sin \frac{n_x \pi x}{a} \sin \frac{n_y \pi y}{b} \sin \frac{n_z \pi z}{c} \\ n_x, n_y, n_z = 1, 2, \dots \end{array} \right. \quad (8.2.21)$$

式(8.2.21)中出现了三个独立的量子数 n_x, n_y 和 n_z , 系统的状态由它们完全确定, 如对于 $n_x = 1, n_y = 2$ 和 $n_z = 1$ 系统的量子态为 $\psi(x, y, z) = \left(\frac{8}{abc} \right)^{1/2} \cdot \sin \frac{\pi x}{a} \cdot \sin \frac{2\pi y}{b} \sin \frac{\pi z}{c}$, 简记为 $\psi_{1,2,1}$, 因此系统的量子态通常通过量子数加以标记。对比一维势箱中的粒子, 其中只有一个量子数, 系统的自由度为 1。显然, 系统量子数的个数与系统的自由度间存在 1-1 对应关系。

分析式(8.2.21)中的能级公式, 当势箱为立方的, 即 $a = b = c$, 量子态 $\psi_{2,1,1}, \psi_{1,2,1}$ 和 $\psi_{1,1,2}$ 具有相同的能量 $6\hbar^2/(8ma^2)$ 。将这种多个状态具有相同能量本征值的现象称为能级的简并。对应于某一能级, 线性无关本征函数(量子态)的最大个数 g 称为该能级的简并度, 或称该能级为 g 重简并的。如能级 $6\hbar^2/(8ma^2)$ 的简并度为 3 或 3 重简并的。能级的简并现象在量子力学中是普遍存在的, 是系统对称性的必然结果。如果系统对称性遭到破坏, 能级的简并性将部分或全部消失, 如在 $a \neq b \neq c$ 三维势箱中, 每个能级均为非简并的, 即对所有能级有 $g = 1$ 。

在对三维势箱中粒子薛定谔方程[式(8.2.16)]的求解过程中, 我们看到系统的哈密顿算符 \hat{H} 可以分解为 x, y 和 z 三个方向上一维势箱中粒子哈密顿算符 \hat{H}_x, \hat{H}_y 和 \hat{H}_z 之和, 而 \hat{H} 的本征值为 $\hat{H}_i (i = x, y, z)$ 的本征值之和, 本征函数为 $\hat{H}_i (i = x, y, z)$ 的本征函数之积。这一结论在量子力学中是普遍成立的, 表现为下面的重要定理:

如果一个系统的哈密顿算符 \hat{H} 可以表示为若干子系统的哈密顿算符 \hat{H}_i 之和, 且各子系统的变量间相互独立, 即:

$$\hat{H} = \hat{H}_1 + \hat{H}_2 + \hat{H}_3 + \dots = \sum_i \hat{H}_i \quad (8.2.22)$$

则系统的定态薛定谔方程

$$\hat{H}\Psi = E\Psi \quad (8.2.23)$$

的解表示为:

$$\begin{cases} E = E_1 + E_2 + \cdots = \sum_i E_i \\ \Psi = \psi_1 \psi_2 \cdots = \prod_i \psi_i \end{cases} \quad (8.2.24)$$

式中 E_i 和 ψ_i 分别为子系统 i 的薛定谔方程

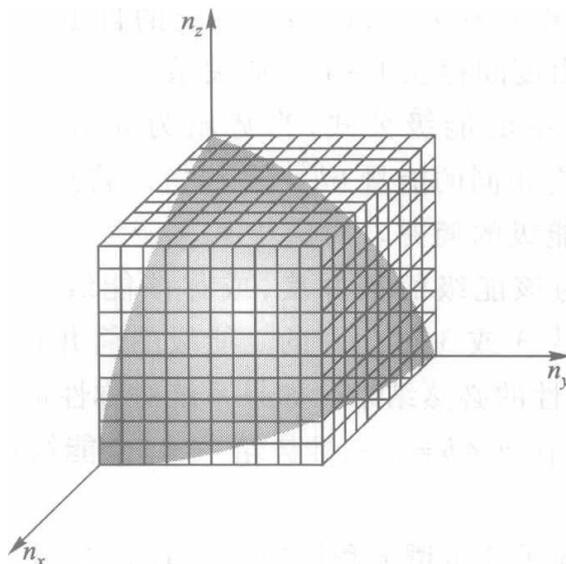
$$\hat{H}_i \psi_i = E_i \psi_i, \quad i = 1, 2, \cdots \quad (8.2.25)$$

的本征值和本征函数。即,系统薛定谔方程的本征值为子系统薛定谔方程本征值之和,而本征函数为子系统本征函数之积。

例 8.2.1 处于体积为 1 dm^3 的立方容器中的氩 (Ar) 原子,在温度 T 时的平动能为 $E = 3kT/2$ 。试估算氩原子在 298 K 下有多少能量小于 E 的量子态的数目 M 。

解: 该 Ar 原子可看作处于边长为 1 dm 的立方势阱中,其能级为

$$E = \frac{h^2}{8ma^2} (n_x^2 + n_y^2 + n_z^2)$$



以 n_x, n_y, n_z 为坐标轴,则在第一象限中 n_x, n_y, n_z 均取整数值的每一个点对应于系统的一个量子态(除去 n_x, n_y 和 n_z 等于零的点)。将所有这些点连接起来,就得到了图中所示的网格,每个小立方格的体积为 1。注意到小立方格的每个顶点均为相邻八个小立方格所共有,因此每个小立方格包含 $8 \times \frac{1}{8} = 1$ 顶点,即一个量子态。

要求取题中所要求的量子态的数目,就是要求所有满足不等式

$$\frac{h^2}{8ma^2} (n_x^2 + n_y^2 + n_z^2) \leq \frac{3kT}{2}$$

在第一象限中 n_x, n_y, n_z 均取整数值的点的数目(忽略 n_x, n_y 和 n_z 等于零的点),其等于球体 $(n_x^2 + n_y^2 + n_z^2) \leq r^2$ ($r = a \sqrt{12mkT}/h$) 在第一象限的体积,即八分之一球体的体积:

$$m_{\text{Ar}} = \frac{39.948 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}}{6.0221 \times 10^{23} \text{ mol}^{-1}} = 6.634 \times 10^{-26} \text{ kg}$$

$$r = \frac{a \sqrt{12mkT}}{h} = \frac{10^{-1} \times \sqrt{12 \times 6.634 \times 10^{-26} \times 1.3807 \times 10^{-23} \times 298}}{6.626 \times 10^{-34}} = 8.637 \times 10^9$$

$$M = \frac{4\pi r^3}{3 \times 8} = \frac{3.14 \times (8.637 \times 10^9)^3}{6} = 3.372 \times 10^{29}$$

在第九章统计热力学中,分子的平动运动用三维势箱模型处理。该例题的结论指出,只要涉及平动运动,通常条件下系统能够达到的量子态数要远远大于系统的粒子数。

§ 8.3 一维谐振子

分子振动光谱作为现代分子光谱学方法之一,提供有关分子结构的基础信息。而谐振子为研究原子在分子及晶体中的振动提供了一个有用模型,在化学中有着极为重要的应用。由于其数学处理上的复杂性,在此将不对薛定谔方程的求解过程作详细讨论。

1. 一维谐振子的经典力学处理

如图 8.3.1 所示,一个质量为 m 的物体连接在力常数为 k 的无质量弹簧上,其平衡位置为 x_0 , x 为振子与平衡位置间的距离。

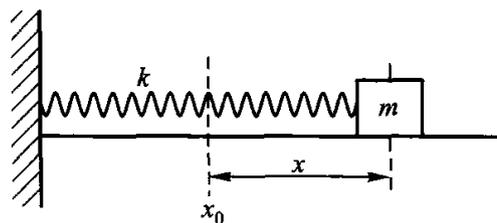


图 8.3.1 一维谐振子模型

根据牛顿第二定律

$$m \frac{d^2 x}{dt^2} = -kx \quad (8.3.1)$$

式(8.3.1)的解为:

$$x = A \sin(\omega t + \phi) \quad (8.3.2)$$

式中 $\omega = 2\pi\nu_0$ 为振子的角速度, $\nu_0 = \frac{1}{2\pi} \sqrt{k/m}$ 为振子的固有频率,它只与谐振子的质量 m 和弹簧的力常数 k 有关。 ϕ 为振子的初相位,如果当 $t=0$ 时 $x=0$,则初相位 $\phi=0$ 。 A 为振子的振幅。

一维谐振子的势能 $V(x)$ 由下式给出:

$$-kx = -\frac{dV(x)}{dx} \quad (8.3.3)$$

$V(x) = \frac{1}{2}kx^2 = \frac{1}{2}kA^2 \sin^2(\omega t + \phi)$, 势能的零点选在振子的平衡位置 x_0 。

动能 $T(x)$ 由式(8.3.4) 给出:

$$T(x) = \frac{1}{2m} p_x^2 = \frac{1}{2} m \left(\frac{dx}{dt} \right)^2 \quad (8.3.4)$$

$T(x) = \frac{1}{2}kA^2 \cos^2(\omega t + \phi)$ 。振子被限制在 $-A \leq x \leq A$ 的范围内运动,其动能和势能均可连续变化,但在振动的每一点,系统的总能量 $E = T(x) + V(x) = \frac{1}{2}kA^2 \{ \cos^2(\omega t + \phi) + \sin^2(\omega t + \phi) \} = \frac{1}{2}kA^2$ 为常数,正比于振幅 A 的平方。

2. 一维谐振子的量子力学处理

根据上一节的讨论,一维谐振子的哈密顿算符表示为

$$\hat{H} = -\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2}{dx^2} + \frac{1}{2}kx^2 \quad (8.3.5)$$

其定态薛定谔方程为

$$-\frac{\hbar^2}{2m} \frac{d^2\psi(x)}{dx^2} + \frac{1}{2}kx^2\psi(x) = E\psi(x) \quad (8.3.6)$$

式(8.3.6)的求解比较复杂,超出了要求,下面直接给出其解:

$$\begin{cases} E_v = \left(\frac{1}{2} + v\right)h\nu_0 \\ \psi_v(\xi) = N_v H_v(\xi) e^{-\xi^2/2} \end{cases} \quad v = 0, 1, 2, 3, \dots \quad (8.3.7)$$

式中: v 为量子数, $\nu_0 = \frac{1}{2\pi} \sqrt{k/m}$ 为谐振子的经典基频, $N_v = \sqrt{\frac{1}{2^v v!} \pi^{-1/2}}$ 为归一化常数, $\xi = \left(\frac{2\pi m\nu_0}{\hbar}\right)^{1/2} x$ 。 $H_v(\xi)$ 称为 v 阶厄米多项式,它具有以下的递推性质:

$$\begin{cases} H_0(\xi) = 1 \\ H'_n(\xi) = 2nH_{n-1}(\xi) \left(H'_n = \frac{dH_n}{d\xi} \right) \\ H_{n+1}(\xi) = 2\xi H_n(\xi) - 2nH_{n-1}(\xi) \end{cases} \quad (8.3.8)$$

由上面的递推公式,容易得到厄米特多项式的具体表达式,如:

$$\begin{aligned} H_0(\xi) &= 1 \\ H_1(\xi) &= 2\xi \\ H_2(\xi) &= 4\xi^2 - 2 \\ H_3(\xi) &= 8\xi^3 - 12\xi \\ H_4(\xi) &= 16\xi^4 - 48\xi^2 + 12 \\ &\dots \end{aligned} \quad (8.3.9)$$

图 8.3.2 给出了一维谐振子的势能 $V = \frac{1}{2}kx^2 = \frac{1}{2}(\hbar\omega)\xi^2$, 能级 E_v 及波函数 $\psi_v(\xi)$ 间的关系。

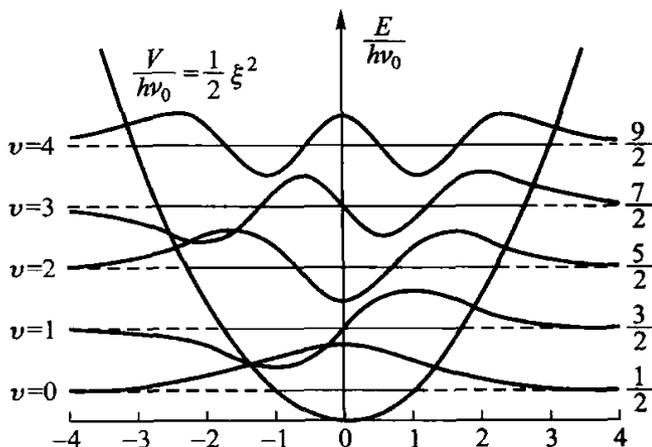


图 8.3.2 一维谐振子的势能 V , 能级 E_v 及波函数 $\psi_v(\xi)$ 。

能量的单位为 $h\nu_0$, 水平实线与势能曲线的交点为 $\pm(2\nu+1)^{1/2}$ 。

从以上一维谐振子的解得到以下结论：

- (1) 一维谐振子的零点能为 $E_0 = \frac{h\nu_0}{2}$;
- (2) 一维谐振子相邻能级间间隔相同, $\Delta E = E_{\nu+1} - E_\nu = h\nu_0$;
- (3) 波函数 $\psi_\nu(\xi)$ 有 ν 个节点。

当振子处于能级 E_ν 时, 其与势能曲线的交点为 $\pm(2\nu+1)^{1/2}$, 因此在经典情况下, 如果振子的总能量为 E_ν , 则其被限制在 $-(2\nu+1)^{1/2} \leq \xi \leq (2\nu+1)^{1/2}$ 的范围内运动。而在量子力学中, 虽然波函数以指数的形式衰减, 但在上述范围之外 $\psi_\nu(\xi)$ 不为零。这种现象在量子体系中是常见的, 称之为隧道效应。

在将一维谐振子模型应用于双原子分子振动时, x 为两原子间的距离, m 应代之以分子的折合质量 $\mu = \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2}$ 。应该指出的是, 谐振子模型不能解释双原子分子的解离, 因而只能应用于温度不是太高时的情况。

§ 8.4 二体刚性转子

二体刚性转子由两个相距固定距离 d , 质量分别为 m_1 和 m_2 的粒子组成, 它

是处理双原子分子转动的有用模型。

1. 二体问题

考虑由两个质量分别为 m_1 和 m_2 , 坐标分别为 x_1, y_1, z_1 和 x_2, y_2, z_2 的粒子组成的系统。显然, 该系统的薛定谔方程具有六个独立变量。假设该系统两个粒子间的相互作用势能只依赖于它们的相对位置, 则该二体问题可被化简为两个一体问题。

定义该系统的相对坐标 x, y, z 和质心坐标 X, Y, Z 分别为

$$x \equiv x_2 - x_1, \quad y \equiv y_2 - y_1, \quad z \equiv z_2 - z_1 \quad (8.4.1)$$

和
$$X = \frac{m_1 x_1 + m_2 x_2}{m_1 + m_2}, \quad Y = \frac{m_1 y_1 + m_2 y_2}{m_1 + m_2}, \quad Z = \frac{m_1 z_1 + m_2 z_2}{m_1 + m_2} \quad (8.4.2)$$

在假定系统的势能只依赖于粒子的相对位置的条件下, 即 $V = V(x, y, z)$, 其哈密顿算符用相对坐标和质心坐标表示为

$$\hat{H} = \left[-\frac{\hbar^2}{2\mu} \left(\frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2} \right) + V(x, y, z) \right] + \left[-\frac{\hbar^2}{2M} \left(\frac{\partial^2}{\partial X^2} + \frac{\partial^2}{\partial Y^2} + \frac{\partial^2}{\partial Z^2} \right) \right] \quad (8.4.3)$$

式中 $\mu = \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2}$ 和 $M = m_1 + m_2$ 分别为系统的折合质量和总质量。上式表明系

统的哈密顿算符被分解为两个独立的哈密顿算符之和 $\hat{H} = \hat{H}_\mu + \hat{H}_M$, 前者描述两粒子间的相对运动, 而后者则描述系统的整体运动(质心运动), 从而将一个二体问题化简为两个一体问题。

2. 中心力场问题

在上述二体问题中, 假定了势能只是相对坐标的函数, 从而将一个二体问题化简为两个一体问题。如果 $V = V(r)$ ($r^2 = x^2 + y^2 + z^2$), 则势能只是位置矢量 \vec{r} 数值的函数, 而与该矢量的方向无关。在这种情况下, $V(r)$ 具有球对称性(距原点距离为 r 的球面为等势能面), 这类问题称为中心力场问题。二体刚转子是这类问题的一个特例 ($r = d, V$ 为常数)。很明显, 中心力场问题在球极坐标中求解是方便的。

球极坐标与直角坐标的变换关系如图 8.4.1 所示。

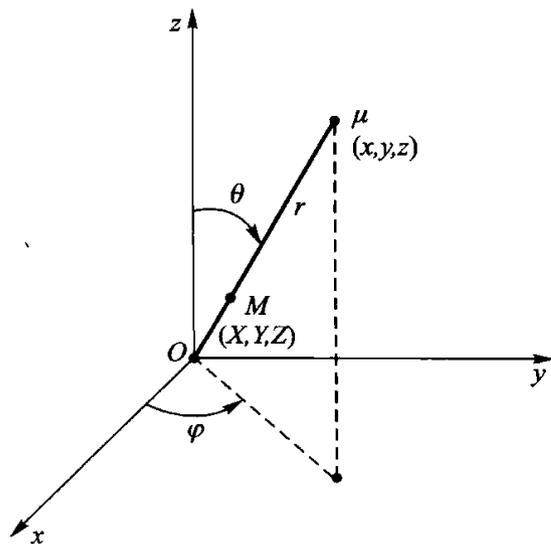


图 8.4.1 球极坐标

作坐标变换

$$x = r \sin \theta \cos \varphi, \quad y = r \sin \theta \sin \varphi, \quad z = r \cos \theta \quad (8.4.4)$$

并注意到

$$\frac{\partial}{\partial q} = \frac{\partial r}{\partial q} \frac{\partial}{\partial r} + \frac{\partial \theta}{\partial q} \frac{\partial}{\partial \theta} + \frac{\partial \varphi}{\partial q} \frac{\partial}{\partial \varphi}, \quad (q = x, y, z) \quad (8.4.5)$$

容易验证,拉普拉斯算符 ∇^2 在球极坐标中表示为

$$\nabla^2 = \frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \left[\frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{\sin^2 \theta} \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2} \right] \quad (8.4.6)$$

这样,就得到了具有中心势场 $V = V(r)$ 的系统在球极坐标下的薛定谔方程

$$\left\{ -\frac{\hbar^2}{2\mu} \left[\frac{1}{r^2} \frac{\partial}{\partial r} \left(r^2 \frac{\partial}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \left[\frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{\sin^2 \theta} \frac{\partial^2}{\partial \varphi^2} \right] \right] + V(r) \right\} \psi(r, \theta, \varphi) = E \psi(r, \theta, \varphi) \quad (8.4.7)$$

该方程可用分离变量法求解。

令 $\psi(r, \theta, \varphi) = R(r)Y(\theta, \varphi)$, 并代入式(8.4.7)则得到下列方程组:

$$\frac{1}{R} \frac{d}{dr} \left(r^2 \frac{dR}{dr} \right) + \frac{2\mu r^2}{\hbar^2} \{E - V(r)\} = \lambda \quad (8.4.8)$$

$$-\left\{ \frac{1}{\sin \theta} \frac{\partial}{\partial \theta} \left(\sin \theta \frac{\partial Y}{\partial \theta} \right) + \frac{1}{\sin^2 \theta} \frac{\partial^2 Y}{\partial \varphi^2} \right\} = \lambda Y \quad (8.4.9)$$

式(8.4.8)只与变量 r 有关,称为径向方程。而式(8.4.9)则称为角度方程。 λ 为分离变量过程中引入的常数。

式(8.4.9)可以继续分离为变量 θ 和 φ 的常微分方程而加以求解,其解表示为

$$\lambda = J(J+1) \quad (J=0, 1, 2, \dots) \quad (8.4.10)$$

$$Y_{J,m}(\theta, \varphi) = \sqrt{\frac{(2J+1)}{4\pi} \frac{(J-|m|)!}{(J+|m|)!}} P_J^{|m|}(\cos \theta) e^{im\varphi} \quad (8.4.11)$$

式中 $P_J^{|m|}(\xi)$ ($\xi = \cos \theta$) 表示为

$$P_J^{|m|}(\xi) = \frac{1}{2^J J!} (1-\xi^2)^{\frac{|m|}{2}} \frac{d^{J+|m|}}{d\xi^{J+|m|}} (\xi^2-1)^J, \quad (J \geq |m|) \quad (8.4.12)$$

是 ξ 的 $J-|m|$ 次多项式与函数 $(1-\xi^2)^{\frac{|m|}{2}}$ 的乘积,称为连属勒让德多项式。

$Y_{J,m}(\theta, \varphi)$ 称为球谐函数。它被两个量子数 J 和 m 所标志,分别称之为角量子数和磁量子数。表 8.4.1 给出了几个低阶的 $Y_{J,m}(\theta, \varphi)$ 的表达式。

表 8.4.1 球谐函数 $Y_{Jm}(\theta, \varphi)$ $(J \leq 2)$

$J=0$	$m=0$	$Y_{0,0}(\theta, \varphi) = \frac{1}{2\sqrt{\pi}}$
$J=1$	$m=0$	$Y_{1,0}(\theta, \varphi) = \frac{1}{2} \left(\frac{3}{\pi} \right)^{1/2} \cos\theta$
	$m = \pm 1$	$Y_{1,\pm 1}(\theta, \varphi) = \frac{1}{2\sqrt{2}} \left(\frac{3}{\pi} \right)^{1/2} \sin\theta \exp(\pm i\varphi)$
$J=2$	$m=0$	$Y_{2,0}(\theta, \varphi) = \frac{1}{4} \left(\frac{5}{\pi} \right)^{1/2} (1 - 3\cos^2\theta)$
	$m = \pm 1$	$Y_{2,\pm 1}(\theta, \varphi) = \frac{1}{4\sqrt{2}} \left(\frac{15}{\pi} \right)^{1/2} \sin\theta \cos\theta \exp(\pm i\varphi)$
	$m = \pm 2$	$Y_{2,\pm 2}(\theta, \varphi) = \frac{1}{4\sqrt{2}} \left(\frac{15}{\pi} \right)^{1/2} \sin^2\theta \exp(\pm 2i\varphi)$

通常用特殊符号来标记 $Y_{Jm}(\theta, \varphi)$, 如表 8.4.2 所示

表 8.4.2 球谐函数 $Y_{Jm}(\theta, \varphi)$ 的标记

字母	s	p	d	f	g	h	l	k	...
J	0	1	2	3	4	5	6	7	...

3. 二体刚性转子

对于二体刚性转子, 根据定义, $r = d$ (d 为常数) 及 $V(r) = C$ (C 为常数), 可令 $C = 0$ 。将 $r = d$ 及 $V(r) = 0$ 代入式(8.4.7)得到

$$-\frac{\hbar^2}{2\mu d^2} \left[\frac{1}{\sin\theta} \frac{\partial}{\partial\theta} \left(\sin\theta \frac{\partial}{\partial\theta} \right) + \frac{1}{\sin^2\theta} \frac{\partial^2}{\partial\varphi^2} \right] \psi(\theta, \varphi) = E\psi(\theta, \varphi) \quad (8.4.13)$$

此即为二体刚性转子的定态薛定谔方程。

比较式(8.4.13)与式(8.4.9)有

$$E_J = \frac{\hbar^2}{2\mu d^2} \lambda = \frac{\hbar^2}{2\mu d^2} J(J+1)$$

最后得到二体刚性转子的定态薛定谔方程的解为

$$\begin{cases} E_J = \frac{\hbar^2}{2I} J(J+1) \\ \psi(\theta, \varphi) = Y_{Jm}(\theta, \varphi) \end{cases} \quad J = 0, 1, 2, \dots; J \geq |m| \quad (8.4.14)$$

式中 $I = \mu d^2$ 为二体刚性转子的转动惯量。基于以上讨论, 对于刚性转子可以得

① 因为刚性转子 $r = d$ 为常数, 式(8.4.7)中对 r 的导数部分为零, 其波函数只是 θ 和 φ 的函数。

到以下结论：

(1) 不同于势箱中粒子和谐振子,刚性转子零点能为零。

(2) $\Delta E = E_{J+1} - E_J = \frac{\hbar^2}{I}(J+1)$, 即刚性转子相邻能级间间隔随能级的升高而增大。

(3) 刚性转子的能级只与角量子数 J 有关,即能级可由量子数 J 标记;而量子态则由 $Y_{Jm}(\theta, \varphi)$ 给出,由量子数 J 和 m 共同确定。由于 $J \geq |m|$, 对于给定的量子数 J , 量子数 m 可取以下的数值:

$$m = -J, -J+1, \dots, 0, \dots, J-1, J$$

即能级 J 的简并度 g 为 $2J+1$ 。

§ 8.5 氢原子及多电子原子的结构

这一节将讨论原子和分子系统中最简单的例子——氢原子。氢原子的薛定谔方程是这类系统中唯一可以精确求解的。对该系统薛定谔方程的求解所得到的概念和结论,为研究更复杂的原子和分子系统提供了基础。

1. 类氢离子的定态薛定谔方程及其解

为使问题更具普遍性,在此研究核电荷为 Ze 的单电子系统。 $Z = 1, 2, 3, \dots$ 分别对应于 H, He^+, Li^{2+} 等,这类系统称为类氢离子(hydrogenlike ion)。核 Ze 与核外电子间的作用表示为真空中静电作用势能,即

$$V(r) = -\frac{Ze^2}{r} \quad (8.5.1)$$

式中 r 和 e 分别为电子与核之间的距离和电子电荷量。

这是一个典型的中心力场问题。将式(8.5.1)代入式(8.4.8)就得到类氢原子径向薛定谔方程:

$$\frac{1}{R} \frac{d}{dr} \left(r^2 \frac{dR}{dr} \right) + \frac{2\mu r^2}{\hbar^2} \left\{ E + \frac{Ze^2}{r} \right\} = J(J+1) \quad (8.5.2)$$

式中 μ 为系统的折合质量^②, J 为角量子数[用 $J(J+1)$ 取代(8.4.8)中的 λ]。

角度部分薛定谔方程与式(8.4.9)相同。

① 这里为了方便起见采用了高斯单位制。在高斯单位制下,电荷量用静库仑(statC),长度用厘米(cm),能量单位为尔格(erg)。1 statC = 3.33564×10^{-10} C, 1 erg = 10^{-7} J。

② $\mu = \frac{m_n m_e}{m_n + m_e}$, m_n 和 m_e 分别为核与电子的质量。

式(8.5.2)的解为

$$E_n = -\frac{Z^2 e^2}{2n^2 a_0} \quad (n=1, 2, 3, \dots) \quad (8.5.3)$$

式中 $a_0 = \frac{4\pi\epsilon_0 \hbar^2}{m_e e^2} = 0.5292 \times 10^{-10} \text{ m}$ 称为玻尔半径, 为玻尔氢原子模型中基态原子轨道半径, n 称为主量子数。主量子数 n 和角量子数 J 间存在下列关系:

$$J = 0, 1, 2, 3, \dots, n-1 \quad (8.5.4)$$

归一化的径向波函数表示为

$$R_{nJ}(r) = -\left\{ \left(\frac{2Z}{na_0} \right)^3 \frac{(n-J-1)!}{2n[(n+J)!]^3} \right\}^{1/2} \rho^J L_{n+J}^{2J+1}(\rho) \exp\left(-\frac{1}{2}\rho\right) \quad (8.5.5)$$

式中 $\rho = \frac{2Zr}{na_0}$ 。 $L_{n+J}^{2J+1}(\rho)$ 为 $n-J-1$ 阶多项式, 称为连属拉盖尔多项式, 定义为

$$L_r^s(\rho) = \frac{d^s}{d\rho^s} \left(e^\rho \frac{d^r}{d\rho^r} \rho^r e^{-\rho} \right) \quad (8.5.6)$$

表 8.5.1 给出了几个低阶径向波函数 $R_{nJ}(r)$ 的具体表达式。

表 8.5.1 类氢离子的径向波函数 $R_{nJ}(r)$ ($n \leq 3$)

$n=1$	$J=0$	$R_{1,0}(r) = 2 \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{Zr}{a_0}\right)$
$n=2$	$J=0$	$R_{2,0}(r) = \frac{1}{2\sqrt{2}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{3/2} \left(2 - \frac{Zr}{a_0} \right) \exp\left(-\frac{Zr}{2a_0}\right)$
	$J=1$	$R_{2,1}(r) = \frac{1}{2\sqrt{6}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{5/2} r \exp\left(-\frac{Zr}{2a_0}\right)$
$n=3$	$J=0$	$R_{3,0}(r) = \frac{2}{81\sqrt{3}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{3/2} \left(27 - 18 \frac{Zr}{a_0} + 2 \frac{Z^2 r^2}{a_0^2} \right) \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0}\right)$
	$J=1$	$R_{3,1}(r) = \frac{4}{81\sqrt{6}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{5/2} \left(6 - \frac{Zr}{a_0} \right) r \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0}\right)$
	$J=2$	$R_{3,2}(r) = \frac{4}{81\sqrt{30}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{7/2} r^2 \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0}\right)$

综上所述, 类氢离子的定态薛定谔方程的能级和本征函数分别为

$$\begin{cases} E_n = -\frac{Z^2 e^2}{2n^2 a_0}, & n=1, 2, 3, \dots \\ \psi_{nJm}(r, \theta, \varphi) = R_{nJ}(r) Y_{Jm}(\theta, \varphi) \end{cases} \quad (8.5.7)$$

n 为主量子数, J 为轨道角量子数, m 为磁量子数。它们之间存在下面的关系:

$$\begin{cases} n = 1, 2, 3, \dots \\ J = 0, 1, 2, \dots, n-1 \\ m = -J, -J+1, \dots, 0, \dots, J-1, J \end{cases} \quad (8.5.8)$$

由式(8.5.7)可知,类氢离子的能级由主量子数 n 决定,而与轨道角量子数 J 和磁量子数 m 无关。因此,能级 E_n 的简并度 $g = \sum_{J=0}^{n-1} (2J+1) = n^2$ 。图 8.5.1 给出了氢原子的能级图。

2. 原子轨道及其图形表示

在经典力学中,轨道被定义为物体在空间中经过的途径,其为物体的位置矢量 \vec{r} 所确定。不同于经典力学,由于不确定度原理的存在,在量子力学中这样定义轨道是没有意义的。通常将任何形式的单电子波函数称为轨道。根据波函数的概率诠释,量子力学中轨道模的平方描述在空间某点附近找到电子的概率大小。因此,轨道这个概念在经典力学和量子力学中具有完全不同的物理图像。此外,提到轨道时,一定要明白其所指为单电子波函数。因此,不能说“双电子轨道”或“单电子轨道”等。

类氢离子的原子轨道由波函数 $\psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi) = R_{n,j}(r) Y_{j,m}(\theta, \varphi)$ 给出,它是类氢离子的哈密顿算符 \hat{H} 、角动量平方算符 \hat{L}^2 和角动量在 z 轴方向上投影算符 \hat{L}_z 的共同本征函数^①。由表 8.4.1 知 $\psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi)$ 为复函数,为了应用方便,将 $Y_{j,\pm m}(\theta, \varphi)$ 进行线性组合 $Y_{j,m} \pm Y_{j,-m}$, 从而得到实波函数,例如从

$$Y_{1,\pm 1}(\theta, \varphi) = \frac{1}{2\sqrt{2}} \left(\frac{3}{\pi} \right)^{1/2} \sin\theta \exp(\pm i\varphi)$$

可以得到如下两个实波函数:

$$Y_{1,\cos\varphi} = \frac{1}{2} \left(\frac{3}{\pi} \right)^{1/2} \sin\theta \cos\varphi \quad \text{和} \quad Y_{1,\sin\varphi} = \frac{1}{2} \left(\frac{3}{\pi} \right)^{1/2} \sin\theta \sin\varphi$$

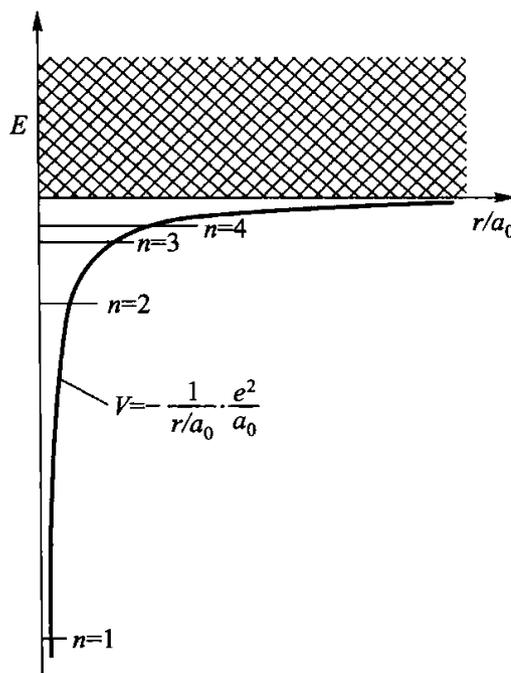


图 8.5.1 氢原子的能级图
 $E < 0$, 电子处于束缚态, 能级为离散的;
 $E > 0$, 对应于电子从氢原子电离, 变为自由电子, 能级为连续的

^① 角动量 \vec{L} 定义为 $\vec{L} = \vec{r} \times \vec{p}$ 的算符, 此处 \vec{r} 和 \vec{p} 分别为粒子的位置矢量和动量。在球极坐标下角动量平方算符 \hat{L}^2 及其在 z 轴方向上的投影算符 \hat{L}_z 分别表示为 $\hat{L}^2 = -\left[\frac{1}{\sin\theta} \frac{\partial}{\partial\theta} \left(\sin\theta \frac{\partial}{\partial\theta} \right) + \frac{1}{\sin^2\theta} \frac{\partial^2}{\partial\varphi^2} \right]$ 及 $\hat{L}_z = \frac{1}{i} \frac{\partial}{\partial\varphi}$ 。容易验证 $\hat{L}^2 \psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi) = J(J+1) \hbar^2 \psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi)$, $\hat{L}_z \psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi) = m \hbar \psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi)$ 。

两个归一化的实波函数,分别用 p_x, p_y 表示。不同于 $Y_{1,0}(\theta, \varphi)$ (用 p_z 表示), p_x 和 p_y 为算符 \hat{H} 和 \hat{L}^2 的本征函数,但不是算符 \hat{L}_z 的本征函数。表 8.5.2 给出了类氢离子 s、p 及 d 轨道的实波函数形式。

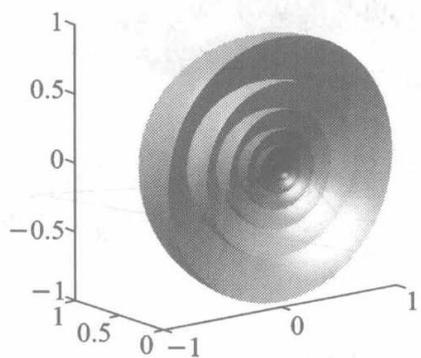
表 8.5.2 实类氢离子波函数

$$\begin{aligned}
 1s &= \frac{1}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{Zr}{a_0} \right) \\
 2s &= \frac{1}{4\sqrt{2\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{3/2} \left(2 - \frac{Zr}{a_0} \right) \exp\left(-\frac{Zr}{2a_0} \right) \\
 2p_z &= \frac{1}{4\sqrt{2\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{5/2} r \exp\left(-\frac{Zr}{2a_0} \right) \cos\theta \\
 2p_x &= \frac{1}{4\sqrt{2\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{5/2} r \exp\left(-\frac{Zr}{2a_0} \right) \sin\theta \cos\varphi \\
 2p_y &= \frac{1}{4\sqrt{2\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{5/2} r \exp\left(-\frac{Zr}{2a_0} \right) \sin\theta \sin\varphi \\
 3s &= \frac{1}{81\sqrt{3\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{3/2} \left(27 - 18\frac{Zr}{a_0} + 2\frac{Z^2 r^2}{a_0^2} \right) \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) \\
 3p_z &= \frac{\sqrt{2}}{81\sqrt{\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{5/2} \left(6 - \frac{Zr}{a_0} \right) r \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) \cos\theta \\
 3p_x &= \frac{\sqrt{2}}{81\sqrt{\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{5/2} \left(6 - \frac{Zr}{a_0} \right) r \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) \sin\theta \cos\varphi \\
 3p_y &= \frac{\sqrt{2}}{81\sqrt{\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{5/2} \left(6 - \frac{Zr}{a_0} \right) r \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) \sin\theta \sin\varphi \\
 3d_{z^2} &= \frac{1}{81\sqrt{6\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{7/2} r^2 \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) (3\cos^2\theta - 1) \\
 3d_{xz} &= \frac{\sqrt{2}}{81\sqrt{\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{7/2} r^2 \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) \sin\theta \cos\theta \cos\varphi \\
 3d_{yz} &= \frac{\sqrt{2}}{81\sqrt{\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{7/2} r^2 \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) \sin\theta \cos\theta \sin\varphi \\
 3d_{x^2-y^2} &= \frac{1}{81\sqrt{2\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{7/2} r^2 \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) \sin^2\theta \cos 2\varphi \\
 3d_{xy} &= \frac{1}{81\sqrt{2\pi}} \left(\frac{Z}{a_0} \right)^{7/2} r^2 \exp\left(-\frac{Zr}{3a_0} \right) \sin^2\theta \sin 2\varphi
 \end{aligned}$$

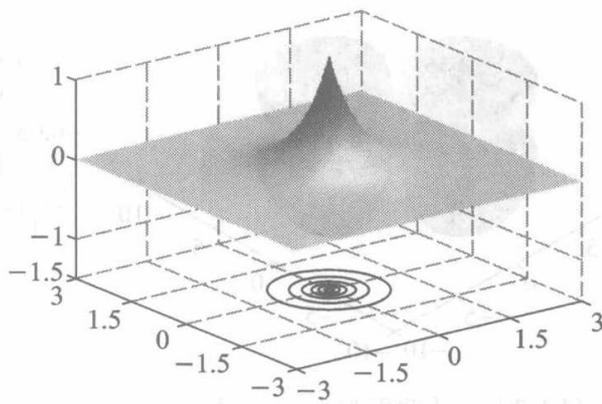
注:符号 s 等前的正整数代表主量子数 n 。

因为原子轨道是 r, θ 和 φ 的函数,为四维空间中的超曲面,我们不可能得到其图像。但是,可以通过三维空间中的等值面、二维空间中的等高线或通过向三维空间投影来表示该超曲面从而得到原子轨道的图示。

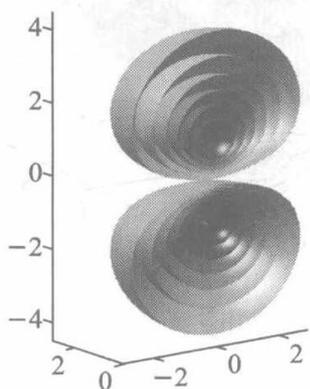
图 8.5.2 分别给出了氢原子 $1s, 2p_z, 3d_{z^2}, 3d_{x^2-y^2}, 3d_{xz}$ 和 $3p_x$ 轨道图形。在这些图形对中,左边为原子轨道的等值面图。由于原子轨道的等值面为封闭的,为



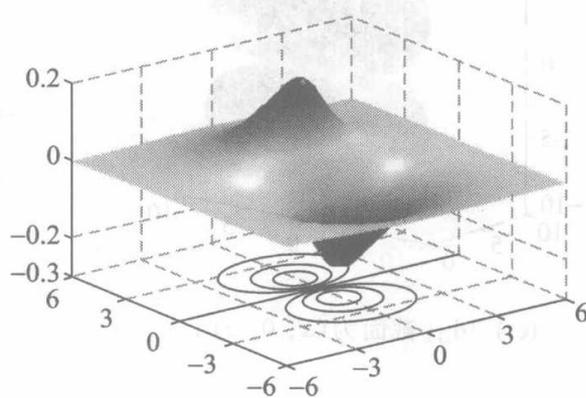
(a₁) 1s [截面为(x, 0, z)]



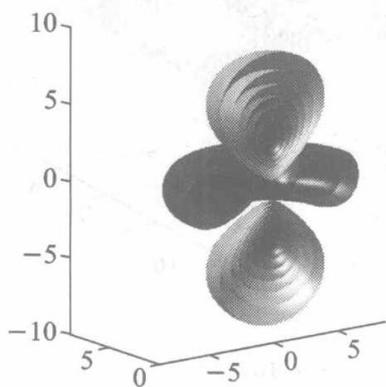
(a₂) 1s



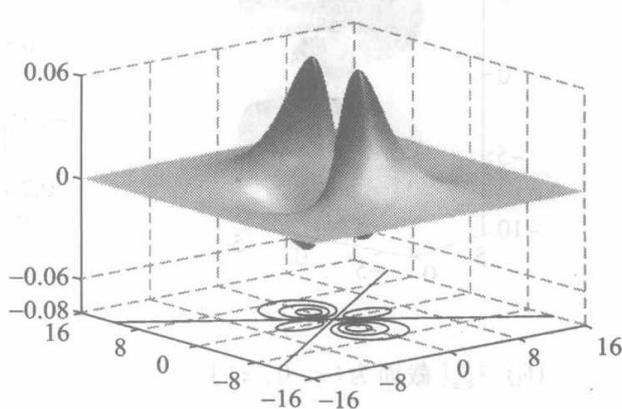
(b₁) 2p_z [截面为(x, 0, z)]



(b₂) 2p_z



(c₁) 3d_{z²} [截面为(x, 0, z)]



(c₂) 3d_{z²}

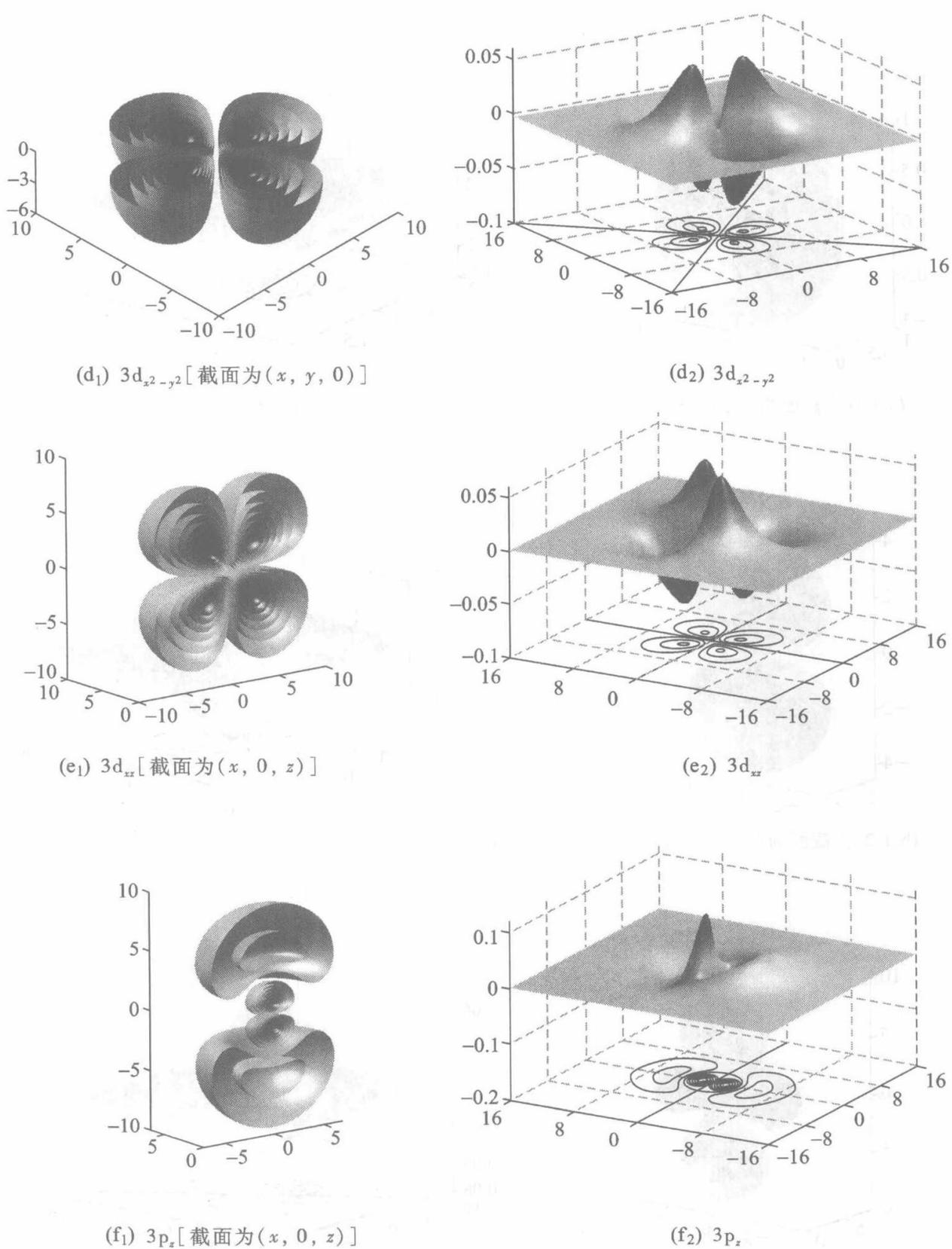


图 8.5.2 氢原子轨道图形

(a₁) ~ (f₁) 为 $\psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi)$ 的等值面图, (a₂) ~ (f₂) 为 $\psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi)$ 在对应于 (a₁) ~ (f₁) 截面上的表示, 图的下方为等高线, 其为等值面与截面的交线

清楚起见给出了截面。右边为对应于左图截面上的波函数图形, z 轴为实 $\psi_{nlm}(r, \theta, \varphi)$, 并同时给出了其等高线图。

有关原子轨道图形的几点说明

(1) 所有图形均由表 8.5.2 所列函数画出(非示意图)。

(2) 类氢离子轨道的等值面是封闭的。为了清楚表明等值面的结构, 将其用截面切开, 该截面为等值面图的对称面, 即完整的等值面图为所示图形与该图形对截面的映像组成。

(3) 类氢离子轨道在三维空间上的投影图所选择的投影面为等值面图中的截面; 等高线图对应于等值面图中等值面与截面的交线。

(4) 除了取向之外, p_x 、 p_y 与 p_z , d_{xy} 、 d_{yz} 与 d_{zx} 的图形完全相同。

3. 氢原子轨道的径向分布函数

球极坐标系中 $r \sim r + dr$, $\theta \sim \theta + d\theta$ 和 $\varphi \sim \varphi + d\varphi$ 的体积元 $d\tau$ 表示为 $d\tau = r^2 \sin\theta dr d\theta d\varphi$ 。如果氢原子处于状态 $\psi_{nlm}(r, \theta, \varphi)$, 则在该体积元中电子出现的概率为

$$|\psi_{nlm}(r, \theta, \varphi)|^2 d\tau = [R_{nl}(r)]^2 |Y_{lm}(\theta, \varphi)|^2 r^2 \sin\theta dr d\theta d\varphi \quad (8.5.9)$$

如果只关心在球壳 $r \sim r + dr$ 中找到电子的概率, 则需对式(8.5.9)中的角度部分进行积分,

$$[R_{nl}(r)]^2 r^2 dr \int_0^{2\pi} \int_0^\pi |Y_{lm}(\theta, \varphi)|^2 \sin\theta d\theta d\varphi = [R_{nl}(r)]^2 r^2 dr \textcircled{1} \quad (8.5.10)$$

函数 $R_{nl}^2(r)r^2$ 描述了距核 r 处发现电子的概率, 称为径向分布函数。图 8.5.3 画出了氢原子 1s, 2s, 3s, 2p 和 3p 轨道径向分布函数的图形。

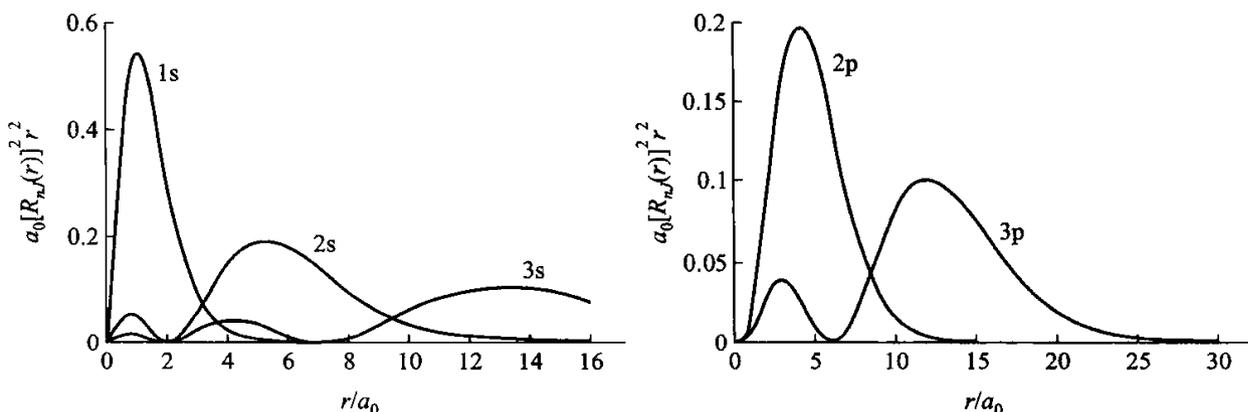


图 8.5.3 氢原子径向分布函数 $R_{nl}^2(r)r^2$

① 由于球谐函数 $Y_{nlm}(\theta, \varphi)$ 的归一化性质, $\int_0^{2\pi} \int_0^\pi |Y_{nlm}(\theta, \varphi)|^2 \sin\theta d\theta d\varphi = 1$ 。

从图中可以看出,①在核处径向分布函数 $R_{n,l}^2(r)r^2$ 的值为零。这是因为径向分布函数描述距核 r 处厚度为 dr 球壳内找到电子的概率,而当 $r \rightarrow 0$ 时,球壳的体积趋于零,从而导致 $R_{n,l}^2(r)r^2$ 的值为零;②当 $r = a_0$ 时, $1s$ 轨道的径向分布函数取极大值,而这正是玻尔氢原子理论中基态轨道的半径;③除 $1s$ 外其他轨道的径向分布函数均出现节点,即在以节点为半径的球面上找到电子的概率为零。

4. 电子自旋

在上节中指出,类氢离子薛定谔方程的解为能量算符 \hat{H} 、轨道角动量平方算符 \hat{L}^2 和轨道角动量在 z 轴方向上投影算符 \hat{L}_z 的共同本征函数。 \hat{L}^2 和 \hat{L}_z 的本征值分别为 $J(J+1)\hbar^2$ 和 $m\hbar$ ($m = -J, -J+1, \dots, J-1, J$)。对原子光谱的研究表明,电子不仅具有轨道角动量 \vec{L} 而且还具有自旋角动量 \vec{S} 。用 \hat{S}^2 和 \hat{S}_z 分别表示自旋角动量平方算符及自旋角动量在 z 轴方向上投影算符。与轨道角动量类似,它们分别具有本征值 $s(s+1)\hbar^2$ 和 $m_s\hbar$ 。 s 称为自旋量子数,其与 m_s 间的关系为 $m_s = -s, -s+1, \dots, s-1, s$ 。电子的 $s = 1/2$, 它有两个自旋量子态 α 和 β 分别对应于 $m_s = +1/2$ 和 $m_s = -1/2$ 。通常称 α 态为自旋向上,而 β 态为自旋向下。这样,类氢原子的完整原子轨道表示为 $1s\alpha$ 、 $1s\beta$ 等,称为空间-自旋轨道,由一套四个量子数 (n, J, m, m_s) 表示。

自旋是基本粒子的固有性质。值得指出的是,对于特定的基本粒子,不同于轨道角量子数,其自旋量子数具有唯一的数值(整数或半整数),如电子、质子和中子的自旋角量子数 s 均为 $1/2$ 。

5. 多电子原子的结构

对于原子序数为 Z 的多电子原子,如果只考虑经典电磁相互作用,则其哈密顿算符表示为

$$\hat{H} = -\frac{\hbar^2}{2m} \sum_i \nabla_i^2 - \sum_i \frac{Ze^2}{r_i} + \sum_i \sum_{j < i} \frac{e^2}{r_{ij}} \quad (8.5.11)$$

式中 $\nabla_i^2 = \frac{\partial^2}{\partial x_i^2} + \frac{\partial^2}{\partial y_i^2} + \frac{\partial^2}{\partial z_i^2}$ 为电子 i 的拉普拉斯算符, m 为电子的质量, r_i 为电子 i 与核之间的距离, r_{ij} 为电子 i 与 j 间的距离。

\hat{H} 表达式中的第一项为电子的动能,第二项为电子与核间的库仑吸引能,第三项为电子间的库仑排斥能。

定义单电子哈密顿算符为

$$\hat{H}_i = -\frac{\hbar^2}{2m} \nabla_i^2 - \frac{Ze^2}{r_i} \quad (8.5.12)$$

并令 $\hat{H}_0 = \sum_i \hat{H}_i$, 则有

$$\hat{H} = \hat{H}_0 + \sum_i \sum_{j>i} \frac{e^2}{r_{ij}} \quad (8.5.13)$$

式中 \hat{H}_0 称为系统的零级近似哈密顿算符。

对式(8.5.13)的仔细分析发现,电子间库仑排斥能项 $\frac{e^2}{r_{ij}}$ 中的 $r_{ij} = |\vec{r}_j - \vec{r}_i|$ 同时与两个电子的坐标有关,正是这一项导致多电子原子薛定谔方程不能用分离变量法求解。可通过下列近似来解决这一问题。

(1) 单电子近似

忽略电子间库仑排斥项,则

$$\hat{H} = \hat{H}_0 = \sum_i \hat{H}_i \quad (8.5.14)$$

系统薛定谔方程的解可以直接通过类氢离子薛定谔方程的解得到。在该方案中由于忽略了电子间相互作用,其误差很大。它可以作为多电子原子薛定谔方程解的零级近似。

(2) 中心力场近似

将除电子 i 外的其余 $Z-1$ 个电子看作是球对称分布的。电子 i 在核与这 $Z-1$ 个作球对称分布的电子所形成的叠加势场中运动,这种方法称为中心力场近似。根据经典电动力学,电子 i 在该势场中的势能函数

$$V_i = -\frac{(Z - \sigma_i)e^2}{r_i} = -\frac{Z^* e^2}{r_i} \quad (8.5.15)$$

系统的哈密顿算符简化为

$$\hat{H} = \sum_i \left\{ -\frac{\hbar^2}{2m} \nabla_i^2 - \frac{Z^* e^2}{r_i} \right\} \quad (8.5.16)$$

式中 σ_i 称为屏蔽常数, $Z^* e = (Z - \sigma_i)e$ 为有效核电荷。现已发展出一整套计算 σ_i 的规则。

由式(8.5.16)知,在中心力场近似下,由于单电子的哈密顿算符与类氢离子的哈密顿算符具有相同的形式,因此,其薛定谔方程的解为

$$\begin{cases} \psi_{n,j,m}(r, \theta, \varphi) = R'(r) Y_{j,m}(\theta, \varphi) \\ E_n = -13.6 \frac{Z^{*2}}{n^2} (\text{eV}) \end{cases} \quad (8.5.17)$$

中心力场近似在无机化学中已作了详细介绍,所得到的结论对元素周期律及元素化学性质的定性讨论起着极为重要的作用。

(3) 自洽场方法

将电子间库仑排斥项 $\sum_i \sum_{j>i} \frac{e^2}{r_{ij}}$ 简化为只与单个电子坐标有关的函数 V_i 之和, 这样系统的薛定谔方程即可通过分离变量法加以求解。

设多电子原子的波函数为

$$\Psi(1, 2, \dots, Z) = \prod_j \psi_j(j) \quad (8.5.18)$$

式中 $\psi_j(j)$ 为电子 j 的波函数。 j 的概率分布由式 $|\psi_j(j)|^2 = \psi_j^*(j)\psi_j(j)$ 给出, 因此得到 i 与 j 的相互作用势能为

$$V_{ij} = e^2 \int \frac{\psi_j^*(j)\psi_j(j)}{r_{ij}} d\tau_j \quad (8.5.19)$$

式中 $d\tau_j = dx_j dy_j dz_j$, 积分遍及电子 j 的空间。所有 $Z-1$ 个电子 j 对 i 的作用为 (8.5.19) 对 j 的加和:

$$V_i = e^2 \sum_{j \neq i} \int \frac{\psi_j^*(j)\psi_j(j)}{r_{ij}} d\tau_j \quad (8.5.20)$$

该式只是电子 i 坐标的函数。从而单电子的哈密顿算符为

$$\hat{H}_i = -\frac{\hbar^2}{2m} \nabla_i^2 - \frac{Ze^2}{r_i} + V_i \quad (8.5.21)$$

通过求解单电子薛定谔方程

$$\hat{H}_i \psi_i(i) = \epsilon_i \psi_i(i) \quad (8.5.22)$$

即可得到多电子薛定谔方程的解。然而, 问题并非如此简单, 因为电子排斥能函数 V_i 依赖于 $\psi_j(j)$, 而 $\psi_j(j)$ 正是我们所要求解的。这一困难可通过下列步骤加以克服: 首先假定一组单电子波函数 $\{\psi_j^0(j), j=1, 2, \dots, Z\}$, 如类氢离子轨道。利用式 (8.5.20) 计算电子排斥能函数 V_i , 然后求解薛定谔方程 (8.5.22), 得到一组新的单电子波函数 $\{\psi_j^1(j), j=1, 2, \dots, Z\}$, 并将其作为输入进行下一轮计算。该迭代过程一直进行到第 $n+1$ 次得到的解与第 n 次的解近似相等, 即 $\psi_j^{n+1}(j) \approx \psi_j^n(j)$ ($j=1, 2, \dots, Z$) 时结束, 这时称电子排斥能函数 V_i 为自洽的, 因此该方法称为自洽场方法 (SCF)。该方法是在薛定谔方程出现两年后由哈特里 (Hartree D R) 提出的。

6. 量子力学中的全同粒子

在上面多电子原子的自洽场方法处理中, 假定了电子 i 占据轨道 $\psi_i(i)$, 而系统的波函数由各单电子波函数的乘积表示。然而, 由于不确定度原理, 不能将电子 i 与其余电子加以区分, 这是微观全同粒子特有的性质。对比宏观的情况, 例如在台球游戏中的十五个红球, 其质量、形状、颜色等完全相同, 虽然不能凭借这些特征对它们进行辨别, 但一定可以通过它们的位置和轨迹对其加以指定。

微观全同粒子的不可区分性对系统波函数的形式加以了限制。考察由 N 个全同粒子组成的系统, \hat{P}_{ij} 为交换粒子 i 和 j 坐标(包括自旋)的算符, 即

$$\hat{P}_{ij}\Psi(1, 2, \dots, i, \dots, j, \dots, N) = \Psi(1, 2, \dots, j, \dots, i, \dots, N) \quad (8.5.23)$$

将 \hat{P}_{ij} 作用于式 8.5.23, 有

$$\hat{P}_{ij}^2\Psi(1, 2, \dots, i, \dots, j, \dots, N) = \Psi(1, 2, \dots, i, \dots, j, \dots, N) \quad (8.5.24)$$

另一方面由于全同粒子的不可区分性, 交换两个粒子的坐标并不改变系统的状态, 因此系统波函数对于交换两个粒子的坐标应保持不变(可相差因子 $e^{i\alpha}$), 即系统波函数为算符 \hat{P}_{ij} 的本征函数:

$$\hat{P}_{ij}\Psi(1, 2, \dots, i, \dots, j, \dots, N) = \lambda\Psi(1, 2, \dots, i, \dots, j, \dots, N) \quad (8.5.25)$$

同样将 \hat{P}_{ij} 作用于式(8.5.25)则得到

$$\hat{P}_{ij}^2\Psi(1, 2, \dots, i, \dots, j, \dots, N) = \lambda^2\Psi(1, 2, \dots, i, \dots, j, \dots, N) \quad (8.5.26)$$

比较式(8.5.26)和(8.5.24)就得到 $\lambda = \pm 1$ 。当 $\lambda = 1$ 时, 系统波函数对于变换 \hat{P}_{ij} 保持不变, 为对称的, 具有这种性质的粒子被称为**玻色子**; 反之, 当 $\lambda = -1$ 时, 系统波函数对于变换 \hat{P}_{ij} 取负号, 为反对称的, 具有这种性质的粒子被称为**费米子**。一种微观粒子是玻色子还是费米子, 完全取决于该粒子的本性。自旋量子数为零或整数的粒子如光子(自旋量子数 1)等为玻色子, 而自旋量子数为半整数的粒子如电子、质子和中子(自旋量子数 1/2)等为费米子。

费米子对系统波函数反对称性的要求, 使得两个或两个以上的粒子不能占据同一个空间-自旋轨道, 对电子而言, 此即为**泡利不相容原理**。分子间相互作用兰纳德-琼斯势中的排斥项即源于此, 称为**泡利排斥**。需要指出的是, 微观全同粒子对波函数对称性的要求导致了对玻色子和费米子不同的统计热力学处理, 即玻色-爱因斯坦统计和费米-狄拉克统计。

再分析式(8.5.18), 它并不满足费米子对波函数反对称性的要求。斯莱特(Slater J C)提出了构造反对称波函数的一般方法, 即斯莱特行列式, 兹简单介绍如下。

设有一 N 电子的系统, 给定归一化的空间-自旋轨道组 $\{\psi_j(j), j=1, 2, \dots, N\}$, 则系统的反对称波函数表示为

$$\Psi(1, 2, \dots, N) = \frac{1}{\sqrt{N!}} \begin{vmatrix} \psi_1(1) & \psi_2(1) & \cdots & \psi_N(1) \\ \psi_1(2) & \psi_2(2) & \cdots & \psi_N(2) \\ \cdots & \cdots & \cdots & \cdots \\ \psi_1(N) & \psi_2(N) & \cdots & \psi_N(N) \end{vmatrix} \quad (8.5.27)$$

显然该函数满足反对称的要求, 因为交换两个粒子的坐标(空间和自旋)对应于交换(8.5.27)所示行列式的两行, 根据行列式的性质, 行列式将取负号。

另一方面,如果两个粒子占据同一空间 - 自旋轨道,则行列式中有两行相同,其值恒等于零。根据波函数的概率诠释,这是不可能的。

福克(Fock V)采用反对称波函数对哈特里的方法加以改进,形成了研究多电子原子结构最常用的哈特里 - 福克自洽场方法。

§ 8.6 分子轨道理论简介

上节就原子结构进行了讨论。我们看到,对于多电子原子由于电子间相互作用项 e^2/r_{ij} 的存在,其薛定谔方程只能通过近似方法加以求解。对于分子系统,情况变得更为复杂,这一方面是由于在多电子原子中遇到的问题在分子系统中仍然存在,另一方面分子中核势场的多中心性及核的运动进一步引入了复杂性。幸运的是由于电子的质量远小于核的质量 ($m_e = m_p/1836$, m_e 为电子质量, m_p 质子质量),从而电子的运动速度要远远大于核的运动速度,其结果是对于核的任意微小运动,迅速运动的电子都能立即进行调整,建立起与新的核的排布相应的运动状态。同时,核间的相对运动可视为电子运动作用的平均结果。用数学的语言,即可将分子系统中核的运动与电子的运动加以分离。此即为玻恩 - 奥本海默近似 (Born - Oppenheimer Approximation)。该近似使得分子系统的量子力学处理得到很大的简化。

1. 氢分子离子 H_2^+ 薛定谔方程的解

氢分子离子 H_2^+ 包含两个全同的氢原子核(质子)和一个电子,是所有分子系统中最简单的一个。在玻恩 - 奥本海默近似下其电子的非相对论哈密顿算符为

$$\hat{H}_{el} = -\frac{\hbar^2}{2m}\nabla^2 - \frac{e^2}{r_a} - \frac{e^2}{r_b} \quad (8.6.1)$$

式中: r_a 和 r_b 分别为电子与两个核之间的距离, R 为核间距。如图 8.6.1 所示。定义椭球坐标

$$\xi = \frac{r_a + r_b}{R} \quad \eta = \frac{r_a - r_b}{R} \quad (8.6.2)$$

φ 与球极坐标中相同。各变量的取值范围分别为

$$0 \leq \varphi \leq \pi \quad 1 \leq \xi \leq \infty \quad -1 \leq \eta \leq 1$$

薛定谔方程为

$$\hat{H}_{el}\psi_{el}(\xi, \eta, \varphi) = E_{el}(R)\psi_{el}(\xi, \eta, \varphi) \quad (8.6.3)$$

该方程在式(8.6.2)定义的椭球坐标系中可分离变量而加以精确求解。由于方程(8.6.3)的解对分子结构的讨论极为重要,下面给出其一般结论。

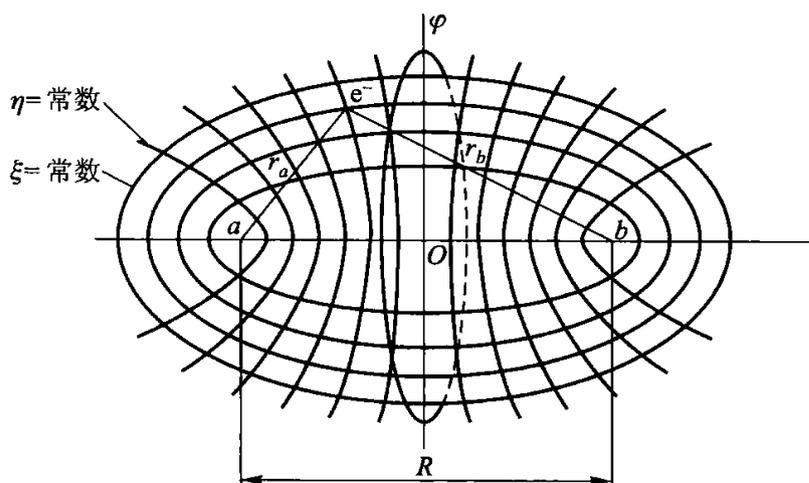


图 8.6.1 H_2^+ 在椭球坐标系中的表示。 a, b 分别表示两个核

(1) 薛定谔方程(8.6.3)的解具有以下形式:

$$\psi_{el}(\xi, \eta, \varphi) = \frac{1}{\sqrt{2\pi}} L(\xi) M(\eta) \exp(im\varphi), \quad (m = 0, \pm 1, 2, \dots) \quad (8.6.4)$$

其中关于变量 φ 的部分 $\exp(im\varphi)$ 与类氢原子波函数中的相同。等同于原子轨道的定义,上述单电子波函数(8.6.4)被称为分子轨道,用 $\lambda = |m|$ 标记:

λ	0	1	2	3	4
分子轨道符号	σ	π	δ	φ	γ

对应于 $\pm \lambda$ 的两个态为简并态。

(2) 波函数(8.6.4)对于坐标原点的反演变换($\xi, \eta, \varphi \rightarrow \xi, -\eta, \varphi + \pi$)或者不变或者只改变符号,前者用 g (德语 gerade, 意即偶的) 表示,后者用 u (德语 ungerade, 意即奇的), 因而分子轨道被进一步标记为 $\sigma_g, \sigma_u, \pi_g, \pi_u \dots$

(3) 能级 $E_{el}(R)$ 为核间距 R 的函数,它具有以下的极限性质:

$$\lim_{R \rightarrow \infty} E_{el}(R) = -13.61 \frac{1}{n^2} \text{eV}, \quad (n = 1, 2, 3, \dots)$$

$$\lim_{R \rightarrow 0} E_{el}(R) = -13.61 \frac{2^2}{n^2} \text{eV}, \quad (n = 1, 2, 3, \dots)$$

即当 $R \rightarrow \infty$ 时,氢分子离子 H_2^+ 的能级 $E_{el}(R)$ 趋于氢原子的能级。当 $R \rightarrow 0$ 时, $E_{el}(R)$ 趋于氦离子 He^+ 的能级。这是容易理解的:当 $R \rightarrow \infty$ 时, H_2^+ 解离为一个氢原子和一个质子,由于两者间无相互作用,故氢分子离子 H_2^+ 的能级在 $R \rightarrow \infty$ 时以氢原子的能级为极限。而当 $R \rightarrow 0$ 时, $r_a = r_b = R$, 电子在类似于 He 的核势场中运动,因此 H_2^+ 的能级在 $R \rightarrow 0$ 时以 He^+ 的能级为极限。

(4) $U(R) = E_{e1}(R) + 1/R$ 为电子处于能级 $E_{e1}(R)$ 时核运动的势能曲线。对于基态 σ_g ($m = 0$, 对坐标原点的反演变换为偶的), 该势能曲线在 $R = R_e = 1.06 \times 10^{-10}$ m 时有极小值 $U(R_e) = -16.40$ eV, 表明该分子轨道为成键轨道, 其键能为

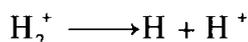
$$D_e = U(R = \infty) - U(R_e) = 2.79 \text{ eV} = 269 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

R_e 称为平衡键长。对于第一激发态 σ_u , 其 $U(R)$ 为 R 的单调降函数, 因而是反键的。

以上讨论了氢分子离子 H_2^+ 薛定谔方程解的一些基本特征和概念, 其为 H_2^+ 的各种近似处理方法提供了线索和判据。

2. 氢分子离子 H_2^+ 的近似处理

当 $R \rightarrow \infty$, 处于基态的 H_2^+ 解离为一个基态的氢原子和一个质子:



由于它们之间没有相互作用, H_2^+ 的波函数应等同于氢原子的基态波函数:

$$1s = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{1}{a_0} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{r}{a_0} \right)$$

但在解离时电子可与两个质子中的任意一个形成氢原子, 故其波函数应具有下列形式:

$$\psi = c_1 1s_a + c_2 1s_b = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{1}{a_0} \right)^{3/2} \left\{ c_1 \exp\left(-\frac{r_a}{a_0} \right) + c_2 \exp\left(-\frac{r_b}{a_0} \right) \right\} \quad (8.6.5)$$

式中 r_a, r_b 分别为电子与核 a 和核 b 间的距离。

式(8.6.5)为两个原子轨道 $1s_a$ 和 $1s_b$ (中心分别为 a 和 b) 的线性组合, 它可以作为 H_2^+ 基态的近似波函数。用线性变分法求解系数 c_1 和 c_2 就可以得到 H_2^+ 基态和第一激发态的近似分子轨道。这种方法称之为原子轨道线性组合(LCAO)分子轨道法。

考察式(8.6.5):

$$\lim_{R \rightarrow 0} \psi = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{1}{a_0} \right)^{3/2} (c_1 + c_2) \exp\left(-\frac{r}{a_0} \right)$$

即当 $R \rightarrow 0$ 时 ψ 并不以 He^+ 的基态波函数 $\frac{1}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{1}{a_0} \right)^{3/2} \exp\left(-\frac{2r}{a_0} \right)$ 为极限。为了使近似的分子轨道具有正确的极限性质, 引入依赖于核间距 R 的参数 $\alpha(R)$, 使其具有性质 $\alpha(0) = 2, \alpha(\infty) = 1$ 。新的近似分子轨道为

$$\psi = c_1 1s_a + c_2 1s_b = \frac{1}{\sqrt{\pi}} \left(\frac{\alpha}{a_0} \right)^{3/2} \left\{ c_1 \exp\left(-\frac{\alpha r_a}{a_0} \right) + c_2 \exp\left(-\frac{\alpha r_b}{a_0} \right) \right\} \quad (8.6.6)$$

具体的处理详见有关著作, 下面给出其结论:

(1) 采用(8.6.6)作为试探函数,经过线性变分处理得到两个分子轨道:

$$\psi_1 = \frac{1s_a + 1s_b}{\sqrt{2(1+S_{ab})}}, \quad \psi_2 = \frac{1s_a - 1s_b}{\sqrt{2(1-S_{ab})}} \quad (8.6.7)$$

其能级分别为

$$E_1 = \frac{H_{aa} + H_{ab}}{1 + S_{ab}}, \quad E_2 = \frac{H_{aa} - H_{ab}}{1 - S_{ab}} \quad (8.6.8)$$

式中各量的定义与表达式列于表 8.6.1。

表 8.6.1 S_{ab} 、 H_{aa} 和 H_{ab} 的定义基表达式

重叠积分	$S_{ab} = \int 1s_a^* 1s_b d\tau$	$\left(1 + \alpha R + \frac{1}{3}(\alpha R)^2\right) \exp(-\alpha R)$
库仑积分	$H_{aa} = \int 1s_a^* \hat{H} 1s_a d\tau$ $H_{bb} = \int 1s_b^* \hat{H} 1s_b d\tau$	$\frac{1}{2}\alpha^2 - \alpha - \frac{1}{R} + \left(\alpha + \frac{1}{R}\right) \exp(-2\alpha R)$
交换积分	$H_{ab} = \int 1s_a^* \hat{H} 1s_b d\tau$ $H_{ba} = \int 1s_b^* \hat{H} 1s_a d\tau$	$-\frac{1}{2}\alpha^2 S_{ab} + (\alpha - 2)(1 + \alpha R) \exp(-\alpha R)$

注: R 以 a_0 为单位; $H_{aa} = H_{bb}$, $H_{ab} = H_{ba}$ 。

由上表可知,重叠积分 $0 \leq S_{ab} \leq 1$,且由于 $1 < \alpha < 2$,交换积分 $H_{ab} = H_{ba} < 0$,因此 ψ_1 为 H_2^+ 的基态, ψ_2 为 H_2^+ 的第一激发态。

(2) 利用极值条件 $\frac{\partial E_1}{\partial \alpha} = 0$ 和 $\frac{\partial E_2}{\partial \alpha} = 0$ 确定参数 α 。对于 H_2^+ 的基态有:

$$\alpha(R_e) = 1.24, \quad D_e = 2.35 \text{ eV} = 227 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$$

式中 $R_e = 1.07 \times 10^{-10} \text{ m}$ 为 H_2^+ 基态的平衡键距,该值与精确值 $R_e = 1.06 \times 10^{-10} \text{ m}$ 吻合得非常好。同时我们看到,原子轨道线性组合分子轨道法给出的解离能 D_e 与精确值比则相差较大,说明试探函数式(8.6.6)尚需进一步改进。

(3) 图 8.6.2 给出了 H_2^+ 基态和第一激发态分子轨道图形(根据近似波函数 8.6.7 画出, R 的单位为 a_0 , $R_e = 2.02a_0$)。同原子轨道的图形表示一样(参见 § 8.5), (a) 和 (c) 为分子轨道的等值面图, (b) 和 (d) 为等值面图中所示截面上的分子轨道数值及其等高线图,其中等高线图对应于等值面与截面的交线。

从上述分子轨道的图形看出:① 成键轨道 ψ_1 对于坐标的反演变换(相对于分子的中心)为对称的,标记为 σ_g , 而反键轨道 ψ_2 则为反对称的,标记为 σ_u^* (* 表示反键轨道);② 对于 σ_g , 波函数在两核间的区域有较大的数值,而对于 σ_u^* , 波函数在两核间中点处有一垂直于键轴的节面。在成键轨道中电子在两核间区

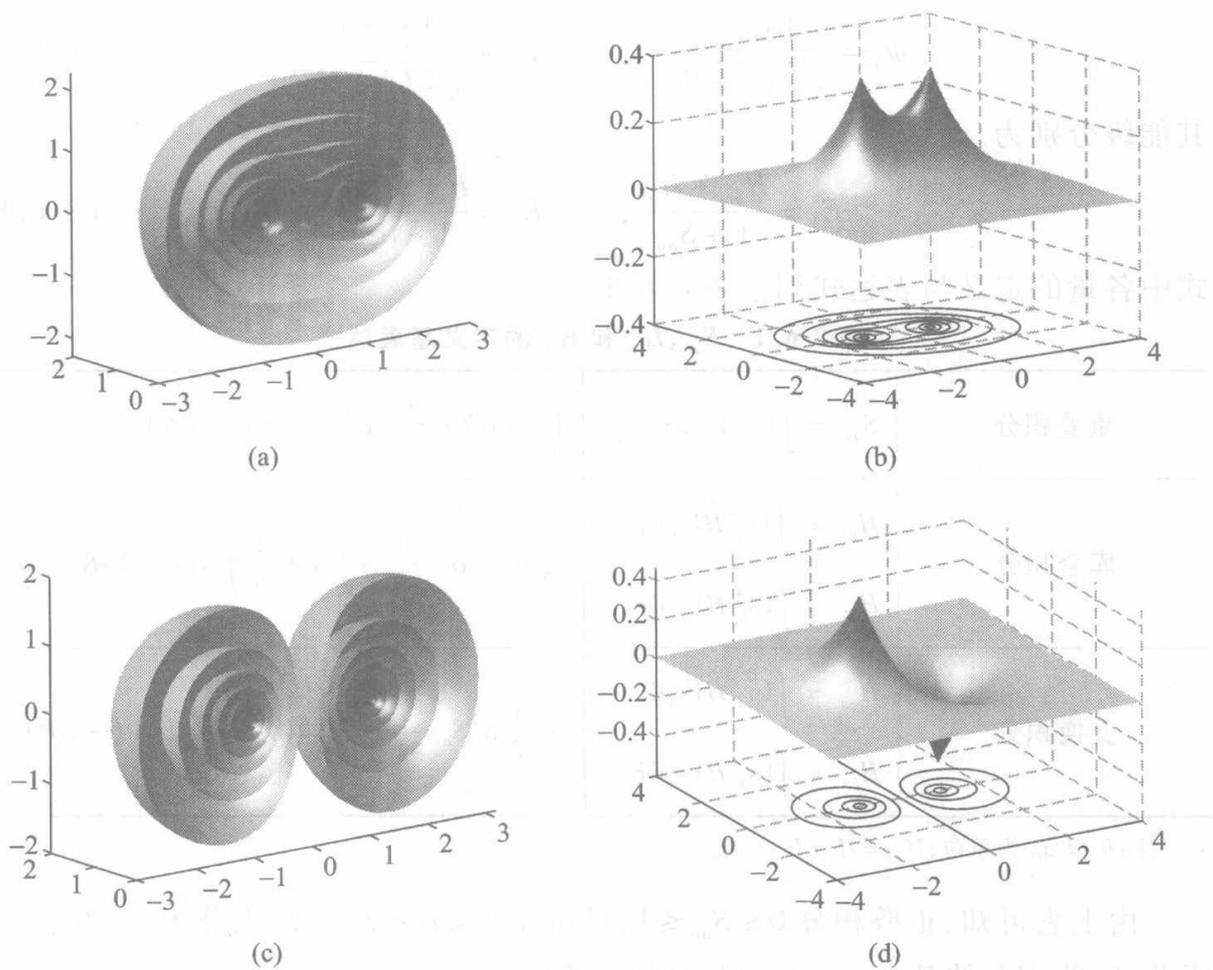


图 8.6.2 H_2^+ 基态(a, b)和第一激发态(c, d)分子轨道图形。 R 以 a_0 为单位, $R_e = 2.02a_0$

域出现概率的增大(相对于两个原子轨道没有重叠)导致系统能量的降低,因为电子在该区域中同时受到两个核的吸引。一般认为这是共价键形成的根本原因,但计算表明该因素导致的能量降低与 e^2/R 为同一数量级,尚不足以导致共价键的形成。共价键形成的另外两个重要因素之一是,当两个原子轨道重叠形成分子轨道时,原子轨道收缩(轨道指数由 1 变为 1.24),使得电子更靠近核运动,从而降低了系统的能量。另一因素是,相对于原子的情况,电子平均动能在键轴方向上的分量在原子轨道重叠后减小。

以上讨论了原子轨道线性组合分子轨道法对 H_2^+ 的处理,我们看到利用两个氢原子的 $1s$ 轨道的线性组合,可以得到两个分子轨道即基态分子轨道 σ_g 和第一激发态分子轨道 σ_u^* 。采用同样的方法可以得到 H_2^+ 其他激发态的分子轨道:由两个 $2p_z$ 轨道得到两个分子轨道。由于 $2p_z$ 的 $m=0$,由此得到的分子轨道为 σ 轨道,分别标记为 $\sigma_g 2p$ 和 $\sigma_u^* 2p$,如图 8.6.3 所示。

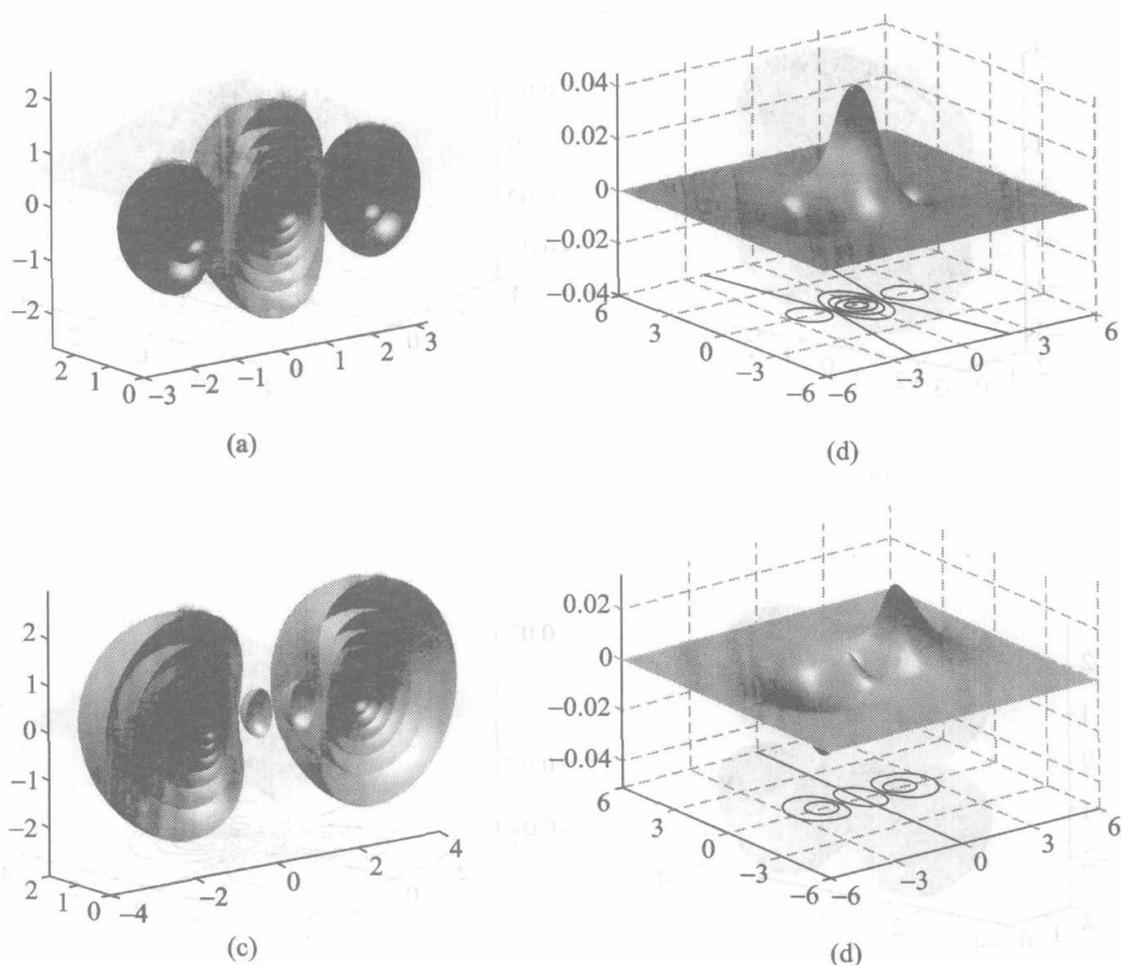


图 8.6.3 H_2^+ $\sigma_g 2p$ (a, b) 和 $\sigma_u^* 2p$ (c, d) 分子轨道图形

由两个 $2p_{\pm 1}$ 原子轨道组合得到两个 $m = 1$ 的分子轨道,称之为 π 轨道。由于图示方面的困难,一般采用实原子轨道 $2p_x$,虽然这样得到的分子轨道不再是角动量在 z 轴上投影算符 \hat{L}_z 的本征函数,但仍然称其为 π 分子轨道(图 8.6.4)注意,与 σ 轨道相反, π 成键轨道具有 u 对称性,而反键轨道则具有 g 对称性。

由两个 $2p_y$ 轨道形成的分子轨道和上面的完全一样,只是将其对 z 轴旋转 90° ,因此它们是简并轨道。这样我们得到 H_2^+ 的近似能级图(图 8.6.5)。

3. 同核双原子分子的近似分子轨道

在多电子原子结构的讨论中,依照泡利原理和洪特规则将电子按能级顺序排列在各类氢离子轨道上。同理,可以依照相同的原理和规则将电子排列在氢分子离子各分子轨道上而得到双原子分子的电子结构。表 8.6.2 给出了第一和第二周期某些同核双原子分子电子组态及键级等。

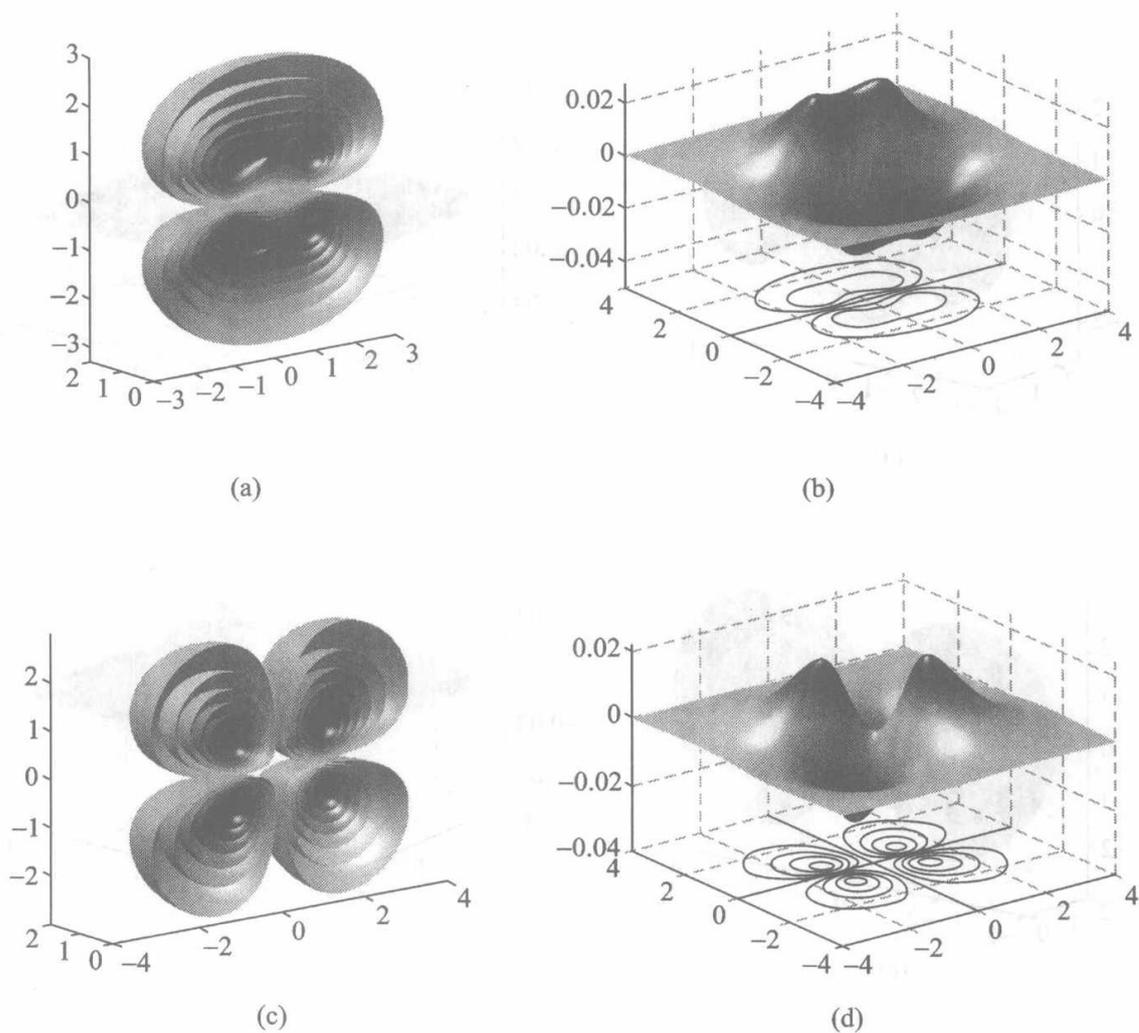


图 8.6.4 H_2^+ $\pi_u 2p$ (a, b) 和 $\pi_g^* 2p$ (c, d) 分子轨道图形

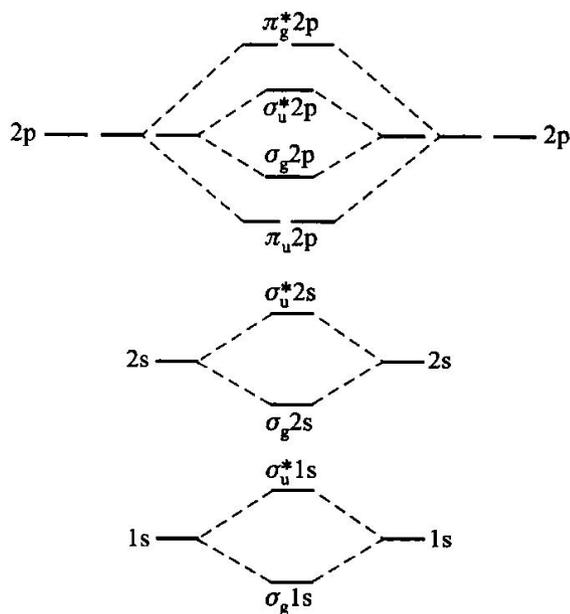


图 8.6.5 H_2^+ 的近似能级图

表 8.6.2 某些同核双原子分子电子组态及键级

分子	基态电子组态	σ 键级	π 键级	总键级
H ₂	$(\sigma_g 1s)^2$	1	0	1
He ₂	$(\sigma_g 1s)^2 (\sigma_u^* 1s)^2$	0	0	0
B ₂	$KK(\sigma_g 2s)^2 (\sigma_u^* 2s)^2 (\pi_u 2p)^2$	0	2 × 0.5	1
C ₂	$KK(\sigma_g 2s)^2 (\sigma_u^* 2s)^2 (\pi_u 2p)^4$	0	2	2
N ₂	$KK(\sigma_g 2s)^2 (\sigma_u^* 2s)^2 (\pi_u 2p)^4 (\sigma_g 2p)^2$	1	2	3
O ₂	$KK(\sigma_g 2s)^2 (\sigma_u^* 2s)^2 (\sigma_g 2p)^2 (\pi_u 2p)^4 (\pi_g^* 2p)^2$	1	2 × 0.5	2
F ₂	$KK(\sigma_g 2s)^2 (\sigma_u^* 2s)^2 (\sigma_g 2p)^2 (\pi_u 2p)^4 (\pi_g^* 2p)^4$	1	0	1

注:KK表示 $(\sigma_g 1s)^2 (\sigma_u^* 1s)^2$ 。对O₂(F₂), $\sigma_g 2p$ 的能量低于 $\pi_u 2p$ 的能量。

H₂:两个电子排列在 $\sigma_g 1s$ 轨道上(自旋相反),形成一个 σ 键,键级为1。

He₂:四个电子分别排列在 $\sigma_g 1s$ 和 $\sigma_u^* 1s$ 轨道上,成键和反键抵消,不能形成稳定分子。但He₂的激发态能够存在。

B₂: σ 键成键和反键抵消。另两个电子占据一对简并的 π 轨道。根据洪特规则,它们应分别占据这两个简并轨道且自旋平行,形成两个单电子 π 键。由于有两个自旋平行的电子,该分子处于基态时具有磁性且为实验所证实。

C₂: σ 键成键和反键抵消。另四个电子占据在一对 π 轨道上形成两个 π 键。

N₂:净成键为一个 $\sigma(\sigma_g 2p)$ 和两个 π 键,键级为3。

O₂:净成键为一个 $\sigma(\sigma_g 2p)$ 和两个单电子 π 键,键级为2。应该注意的是,该分子有两个自旋平行的电子占据 π 反键轨道,其基态为三重简并的。同B₂一样,O₂其处于基态时具有磁性。

F₂:净成键为一个 $\sigma(\sigma_g 2p)$ 键。

对于异核双原子分子,情况稍有不同,在用原子轨道形成分子轨道时不仅要考虑所用原子轨道的对称性,而且要求它们之间的能级差要小。

分子轨道法的一般思路:①应用玻恩-奥本海默近似将电子运动与核运动进行分离;②采用非相对论哈密顿算符;③用原子轨道线性组合表示分子轨道(单电子波函数),并以此构造斯莱特行列式作为分子系统的试探波函数;④应用变分法确定线性组合系数,从而得到分子轨道、能级等。

上述思路已发展成为著名的量子化学计算方法,即量子化学从头计算法。但该方法对计算机的内存及运算速度要求很高,过去只能用于很小分子的研究。为了用量子化学解决实际问题,在不同近似水平上提出了各种半经验方法,其中最著名的有CNDO,INDO,MINDO,MNDO,AM1和PM3等。近年来随着计算机技术的高速发展,从头计算法已被用于解决各种实际问题,如化学反应的过渡态、分子光谱、材料表面结构等。

§ 8.7 分子光谱简介

在玻恩 - 奥本海默近似及其他一些近似条件下,分子的能级可表示为电子、振动和转动等运动形式的能级之和,即

$$\varepsilon_{n,v,J} = \varepsilon_n + \varepsilon_v + \varepsilon_J \quad (8.7.1)$$

式中 ε_n 、 ε_v 和 ε_J 分别表示分子的电子、振动和转动能级。在辐射作用下,分子的能级将发生跃迁,从而形成光谱。与其对应的吸收或发射的能量为

$$h\nu = \varepsilon_{n',v',J'} - \varepsilon_{n,v,J} \quad (8.7.2)$$

表 8.7.1 给出了分子的电子、振动及转动跃迁所对应光谱的吸收区域。

表 8.7.1 分子的电子、振动及转动对应的吸收区域

波数 $\bar{\nu}/\text{cm}^{-1}$	电子光谱	振动光谱	转动光谱
	$10^4 \sim 10^5$	$400 \sim 10^4$	$1 \sim 400$
光谱区	可见及紫外	红外	微波及远红外

与原子光谱(线光谱)相比,分子中由于原子核运动的存在,其光谱要比原子光谱复杂的多。如分子的电子光谱不仅包含了电子能级的跃迁而且还伴随着振动和转动能级的跃迁。同样,振动能级的跃迁通常伴随着转动能级的跃迁。由于转动能级差很小,由转动能级跃迁所产生的谱线是如此的密集以至可看作形成连续的谱带。因此,分子光谱一般为带状光谱。在本节中对双原子分子的振动、转动光谱及其谱线特征作一简单介绍。

在玻恩 - 奥本海默近似下,分子中的原子核运动的薛定谔方程为

$$-\sum_i \frac{\hbar^2}{2m_i} \nabla_i^2 \psi + E(R)\psi = \varepsilon\psi \quad (8.7.3)$$

式中: m_i 为核 i 的质量, $E(R)$ 为固定核的位置时电子的能量, ε 为分子总能量。该方程描述了分子的振动和转动。由于分子处于不同的振动量子态时,其核间距不同,因而分子的转动惯量不同,从而导致转动运动薛定谔方程不同的解,即分子的振动与转动是耦合的。如果忽略振动与转动耦合,双原子分子核的运动可分解为振动与转动运动之和,从而可用谐振子模型和刚性转子模型加以处理,其能级表示为

$$\varepsilon_{v,J} = \left(v + \frac{1}{2}\right)h\nu + \frac{\hbar^2}{2I}J(J+1) \quad (8.7.4)$$

1. 双原子分子的转动光谱

当辐射处在微波和远红外区,其能量不足于导致电子和振动能级的跃迁,分

子将呈现纯转动光谱,吸收或辐射的能量为

$$h\nu = \varepsilon_{n,v,J'} - \varepsilon_{n,v,J} \quad (8.7.5)$$

式中 n 、 v 和 J 分别代表电子、振动和转动量子数。在这种情况下,由于转动能级的跃迁对应于特定的电子和振动能级,因而分子的核间距不变,用刚性转子模型可以很好地描述双原子转动光谱:

$$h\nu = \frac{\hbar^2}{2I} \{J'(J'+1) - J(J+1)\} \quad (8.7.6)$$

然而在分子光谱中,并不是所有的跃迁都是允许的,而要受到选择定则的限制。

辐射对分子的作用是一个与时间有关的过程,解决这类问题应该使用与时间有关的薛定谔方程。一般的做法是把这种作用看作微扰,将时刻 t 时系统的波函数用系统定态波函数展开,代入薛定谔方程以得到展开系数 $a_n(t)$ 。 $|a_n|^2$ 表示时刻 t 时系统处于某一定态的概率,由它可以导出跃迁矩的计算公式,它是分子偶极矩算符表示的矩阵元。跃迁矩决定分子从一个能级向另一个能级跃迁的概率。如果跃迁矩为零,则对应的跃迁是不允许的(选择定则)。此外,对于允许的跃迁,谱线的强弱不仅与跃迁矩有关还与能级上分子的占据数有关(由统计热力学决定)。

在刚性转子模型下,双原子分子转动光谱的选择定则为:

- (1) 同核双原子 由于其偶极矩为零,因而不产生转动光谱。
- (2) 异核双原子分子 $\Delta J = \pm 1$, 即跃迁发生在相邻能级之间。

将 $\Delta J = J' - J = 1$ 代入式(8.7.6),得到波数

$$\bar{\nu} = 2 \times \frac{h}{8\pi^2 Ic} (J+1) = 2BJ' \quad (8.7.7)$$

式中 c 为光速, $B = \frac{h}{8\pi^2 Ic}$ 为只与分子性质有关的常数,称为转动常数。由(8.7.7)

可知,分子的转动光谱是由一系列等间距($\Delta\bar{\nu} = 2B$)的谱线组成的,谱线的强度由跃迁矩和转动能级上分子的占据数决定。

2. 双原子分子的振动光谱

当辐射处于红外区,不仅分子的振动能级发生跃迁,而且还将伴随分子转动能级的跃迁。首先考虑分子的振动。在小振动的情况下,可以用谐振子模型来描述。

选择定则:

- (1) 同核双原子分子无偶极矩,而且在振动过程中也不会产生偶极矩。因此,同核双原子分子没有振动光谱。

(2) 异核双原子分子的 $\Delta v = \pm 1$ 跃迁发生在相邻能级之间。

由于谐振子的能级

$$\varepsilon_v = \left(v + \frac{1}{2} \right) h\nu \quad (8.7.8)$$

为等间隔的,由选择定则知,所有允许的跃迁所产生谱线的位置相同,即只有一条谱线其波数为

$$\bar{\nu} = \frac{\nu}{c} \quad (8.7.9)$$

式中 $\nu = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{k}{\mu}}$ 为分子的经典振动频率 ($\mu = \frac{m_1 m_2}{m_1 + m_2}$ 为分子的折合质量)。在一般振动情况下,分子振动需要用非谐振子模型来处理,这时除了 $\Delta v = \pm 1$ 的跃迁外,其他能级的跃迁 ($\Delta v = \pm 1, \pm 2, \pm 3, \dots$) 也是允许的,这些跃迁所产生谱线的波数近似为(8.7.9)所给波数(基本谱带)的整数倍 $2\bar{\nu}, 3\bar{\nu}$ 等,称为泛音带。相对于基本谱带,泛音带的强度要弱得多。

3. 双原子分子的振动 - 转动光谱

分子振动 - 转动光谱是由属于特定振动能级的转动能级间的跃迁产生的,称为振动 - 转动谱。由能级 $\varepsilon_{v',J'}$ 跃迁到 $\varepsilon_{v'',J''}$ 所需的能量为

$$\Delta\varepsilon = (v'' - v')h\nu + \frac{\hbar^2}{2I''}J''(J'' + 1) - \frac{\hbar^2}{2I'}J'(J' + 1) \quad (8.7.10)$$

对应于不同的振动能级,分子具有不同的核间距,因而具有不同的转动惯量 I 。振动 - 转动谱的选择定则为

(1) 同核双原子分子无振动 - 转动光谱。

(2) 异核双原子分子: $\Delta v = \pm 1, \Delta J = \pm 1$ 。也有例外,如对 NO, $\Delta J = 0$ 的跃迁是允许的。

这样,对应于 ΔJ 的三种情况,振动 - 转动谱带可呈现出三个分支:

$$J'' - J' = \Delta J = +1, R \text{ 支}$$

$$J'' - J' = \Delta J = -1, P \text{ 支}$$

$$J'' - J' = \Delta J = 0, Q \text{ 支}$$

在高分辨率谱的情况下,振动 - 转动光谱由一系列近似等间距的谱线组成, R 支和 P 支相对于振动基频 ν (Q 支的位置) 作对称分布。在一般情况下, Q 支不存在,振动基频的位置容易由谱线间的间隔来判断: 两条相邻 R 支和 P 支谱线的间隔大致为其他谱线间隔的 2 倍,其中心即为振动基频的位置。

对于多原子分子的振动和转动,其理论处理要复杂得多,这里不再作介绍。除了分子的电子、振动和转动光谱外,分子中电子自旋及核自旋和核四极矩常可

在微波及无线电波区域内产生共振作用,而导致电子自旋共振谱(ESR),核磁共振谱(NMR)及四极共振光谱。分子的这些光谱提供了有关分子结构的大量信息,如键离解能、键长、振动力常数、电荷分布、偶极矩及原子核在空间中的分布方式等,成为现代化学研究的强有力工具。

本章小结

微观粒子的波粒二象性使得粒子的坐标和动量不能同时精确测量,而导致经典力学不能应用于微观系统。本章在与经典力学对比的基础上,引出了量子力学的四个最基本假设,即①微观系统的运动状态用波函数表示;②状态随时间的变化由薛定谔方程确定;③力学量用厄米算符表示;④力学量的测量值为该力学量算符的本征值。通过对一维势箱粒子的研究,展示了针对特定系统薛定谔方程的建立及求解的思路。给出了三维势箱粒子、一维谐振子、二体刚性转子定态薛定谔方程的解,并对其结果进行了讨论。对量子力学应用于原子、分子结构及分子光谱做了简单介绍。

习 题

8.1 同光子一样,实物粒子也具有波动性。与实物粒子相关联的波的波长,即德布罗意波长由式(8.0.2)给出。试计算下列波长。

(1 eV = 1.602 177 × 10⁻¹⁹ J, 电子质量 9.109 × 10⁻³¹ kg, 中子质量 1.674 × 10⁻²⁷ kg)

- (1) 具有动能 1 eV, 100 eV 的电子;
- (2) 具有动能 1 eV 的中子;
- (3) 速度为 640 m/s、质量为 15 g 的弹头。

答:(1) 1.266 × 10⁻⁹ m, 1.266 × 10⁻¹⁰ m;

(2) 2.863 × 10⁻¹¹ m; (3) 6.901 × 10⁻³⁵ m。

8.2 在一维势箱问题求解中,假定在箱内 $V(x) = C \neq 0$ (C 为常数),是否对其解产生影响? 怎样影响?

8.3 一质量为 m , 在一维势箱 $0 \leq x \leq a$ 中运动的粒子,其量子态为

$$\psi(x) = \left(\frac{2}{a}\right)^{1/2} \left\{ 0.5 \sin\left(\frac{\pi}{a}x\right) + 0.866 \sin\left(\frac{3\pi}{a}x\right) \right\}$$

- (1) 该量子态是否为能量算符 \hat{H} 的本征态?
- (2) 对该系统进行能量测量,其可能的结果及其所对应的概率为何?
- (3) 处于该量子态粒子能量的平均值为多少?

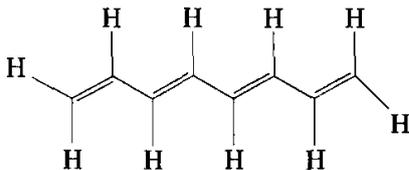
答:(2) $E = \frac{h^2}{8ma^2}$, $E = \frac{9h^2}{8ma^2}$; 0.25, 0.75; (3) $\frac{7h^2}{8ma^2}$

8.4 质量为 1 g 的小球在 1 cm 长的盒内,试计算当它的能量等于在 300 K 下的 kT 时的

量子数 n 。这一结果说明了什么? k 和 T 分别为玻耳兹曼常数和热力学温度。

答: 8.868×10^{19}

8.5 有机共轭分子的性质如共轭能、吸收光谱中吸收峰的位置等, 可用一维势箱模型加以粗略描述。已知下列共轭四烯分子



的长度约为 1.120 nm , 试用一维势箱模型估算其波长最大吸收峰的位置。

答: 460 nm

8.6 在质量为 m 的单原子组成的晶体中, 每个原子可看作在所有其他原子组成的球对称势场 $V(x) = \frac{1}{2}fr^2$ 中振动, 式中 $r^2 = x^2 + y^2 + z^2$ 。该模型称为三维各向同性谐振子模型, 请给出其能级的表达式。

8.7 一维势箱 $[0, a]$ 中两个 α 自旋的电子, 如果它们之间不存在相互作用, 试写出它们基态波函数 $\psi(x_1, x_2)$ 。

$$\text{答: } \psi(x_1, x_2) = \frac{1}{\sqrt{2}} [\psi_1(x_1)\psi_2(x_2) - \psi_1(x_2)\psi_2(x_1)] \alpha_1 \alpha_2。$$

8.8 在忽略电子间相互作用的情况下, He 原子运动的哈密顿算符可近似表示为

$$\hat{H} = -\frac{\hbar^2}{2m} \nabla_1^2 - \frac{2e^2}{r_1} - \frac{\hbar^2}{2m} \nabla_2^2 - \frac{2e^2}{r_2}$$

式中 m 为电子的质量, r_1 和 r_2 分别为电子 1 和电子 2 与核之间的距离。

(1) 在上述近似下, 写出 He 原子的能量表达式并给出基态的能量值。

(2) 如果 $1s$ 为 He^+ 的基态波函数(空间轨道), 则 He 原子基态波函数表示为 $\psi(1, 2) = 1s(1)\alpha(1)1s(2)\beta(2)$, 这种说法正确吗? 为什么?

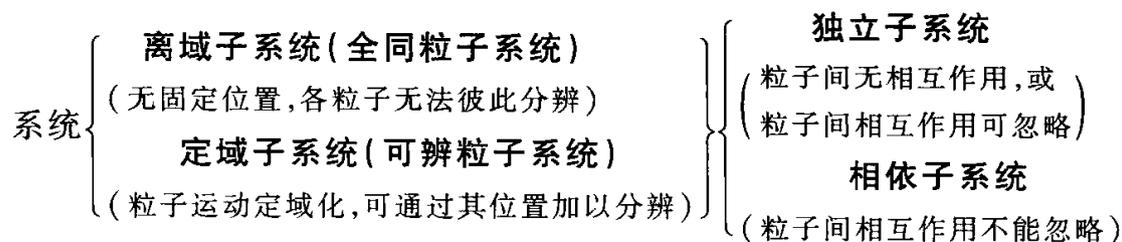
8.9 在金属有机化和物的合成中 N_2 常被用作保护气体, 写出 N_2 , N_2^+ 和 N_2^- 基态的电子组态, 并以此解释 N_2 的特殊稳定性。

第九章 统计热力学初步

热力学的研究对象是含有大量粒子的平衡系统。它以经验总结出的三个定律为基础,利用生成焓、热容、规定熵等热力学数据,研究平衡系统各宏观性质之间的相互关系,进而预示过程自发进行的方向和限度。这一研究方法并不能在分子水平上对所观测到的实验性质加以说明和解释。

然而,系统的宏观热力学性质决定于系统的微观状态,是大量粒子运动的统计平均结果。怎样从系统的微观状态得到系统的宏观热力学性质是统计热力学的任务。统计热力学的主题是为宏观系统的平衡性质提供分子的理论或解释,它起到联系微观与宏观性质的桥梁作用。这种桥梁作用体现在:① 为系统的热力学量及热力学量之间的关系提供微观解释,反过来也使得从系统宏观热力学性质推测系统的微观结构成为可能;② 可以直接从系统内部粒子的微观运动性质及结构数据计算得出平衡系统各种宏观性质。

统计热力学中将聚集在气体、液体、固体中的分子、原子、离子等统称为粒子,简称为子。按照粒子运动情况的不同,把系统区分为**离域子系统**和**定域子系统**。离域子系统的粒子处于混乱的运动状态,它们没有固定的位置,各种粒子无法彼此分辨,所以离域子系统又称为**全同粒子系统**。气体、液体就是离域子系统。定域子系统的粒子有固定的平衡位置,运动是定域化的,可以想象对处于不同位置上的粒子进行编号来加以分辨,所以定域子系统又称为**可辨粒子系统**。固体就是定域子系统。按照粒子间相互作用情况不同,又把系统区分为**独立子系统**和**相依子系统**。粒子间相互作用可以忽略的系统称为独立子系统,或确切地称为**近独立子系统**,如理想气体。粒子间相互作用不能忽略的系统称为**相依子系统**,如真实气体、液体等。



本章作为统计热力学初步,只讨论独立子系统,包括独立离域子系统,如理想气体,以及独立定域子系统,如假设粒子作相互独立简谐振动的晶体。

从微观的角度考察一个粒子总数为 N ,总能量为 U ,体积为 V 的独立子系

统。设系统的哈密顿算符为 \hat{H} 。由于系统处于平衡态,其哈密顿算符与时间无关,故系统的本征态 $\psi(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N)$ 由定态薛定谔方程确定:

$$\hat{H}(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N)\psi(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N) = E\psi(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N) \quad (9.0.1)$$

式中 \vec{r}_i 为系统中粒子 i 的坐标(包括自旋坐标)。在上述给定条件下:

(1) 根据测量原理(参见§8.1),系统的总能量 U 为式(9.0.1)的本征值;系统所有可达到的量子态均为对应于本征值 U 的简并态。

(2) 对于独立子系统,由于粒子间无相互作用,各粒子的运动相互独立,因此系统的哈密顿算符 \hat{H} 可分离为各粒子哈密顿算符 \hat{H}_i 之和,即 $\hat{H} = \sum_{i=1}^N \hat{H}_i$ 。根据量子力学基本定理(参见§8.2),方程(9.0.1)的解可由各组成粒子的定态薛定谔方程

$$\hat{H}_i\psi_i(\vec{r}_i) = \varepsilon_i\psi_i(\vec{r}_i) \quad (9.0.2)$$

的解给出:

$$E = \sum_{i=1}^N \varepsilon_i \quad (9.0.3a)$$

$$\Psi(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N) = \prod_{i=1}^N \psi_i(\vec{r}_i) \quad (9.0.3b)$$

(3) 对于全同粒子系统,每个粒子的哈密顿算符 \hat{H}_i 在形式上完全等价,因而具有完全相同的本征值集合 $\varepsilon_i (i=1, 2, \dots)$ 和本征函数集合(对不同的粒子应代之以该粒子的坐标) $\psi_i (i=1, 2, \dots)$ 。因此,在式(9.0.3a)的加和项中将会出现相同的 ε_i ,将这些项合并得到

$$U = \sum_i n_i \varepsilon_i \quad (9.0.4a)$$

$$N = \sum_i n_i \quad (9.0.4b)$$

原则上,对于所给定的全同独立子系统,只要确定了单个粒子定态薛定谔方程(9.0.2)的解,就可以得到系统的波函数(微态) $\Psi(\vec{r}_1, \vec{r}_2, \dots, \vec{r}_N)$,从而通过下式计算系统处于该微态下可观测物理量 \hat{O} 的平均值:

$$\langle \hat{O} \rangle = \frac{\int \Psi^* \hat{O} \Psi d\tau}{\int \Psi^* \Psi d\tau}$$

\hat{O} 的实验值由 $\langle \hat{O} \rangle$ 对所有满足方程组(9.0.4)的微态取平均得到。

通常宏观系统所包含的粒子数达 10^{24} 数量级,其所满足方程组(9.0.4)的微态数是如此巨大,以至于对全同独立子系统这种最简单的情况,要想通过求解系

统的薛定谔方程来得到其宏观热力学性质根本行不通。但是,如果知道系统每一个可能微态出现的概率,问题就可得到解决。事实上,统计热力学正是通过求系统每一个可能量子态出现的概率,从而得到 U 、 N 、 p 的平均值,再通过与热力学关系式对比来得到其他热力学函数。

需要指出的是,对于全同粒子系统,由于费米子和玻色子所遵循的量子规律不同,从而导致不同的处理方法,前者为费米-狄拉克统计,后者为玻色-爱因斯坦统计。如果每个量子态的平均占据数 $\bar{n}_i \ll 1$,即系统中能达到的量子态的数目远远大于系统中的粒子数,此时每个量子态被两个或两个以上的粒子占据的概率很小,费米子与玻色子的差别不再重要,两种不同的统计将给出相同的结果。在此情况下,无需对费米子和玻色子加以区分,这种处理方法称为修正的玻耳兹曼统计方法。事实上,由例 8.1.1 可知,只要系统中存在平动运动,如在气体和液体的情况,系统能够达到的量子态数就远远大于系统的粒子数。

本章在应用修正的玻耳兹曼统计方法讨论独立子系统的热力学能之后,还要讨论系统的热容、熵、亥姆赫兹函数、吉布斯函数、焓以及化学反应的平衡常数等。鉴于系综在统计热力学中的重要性,在最后一节对系综理论给予了简单介绍。

§ 9.1 粒子各种运动形式的能级及能级的简并度

对于独立子系统,由于粒子间不存在相互作用,系统的哈密顿算符表示为系统组成粒子哈密顿算符之和,系统的薛定谔方程(9.0.1)的解可由各组成粒子薛定谔方程的解得到。因此,对于独立子系统,只需研究单个粒子的定态薛定谔方程的解。

设系统的组成粒子为 n 原子分子,其哈密顿算符包括电子、原子核和核子(原子核内部的基本粒子)的动能项以及这些粒子间的相互作用势能项。首先,分子作为整体的平动(质心运动)以及核子的运动可以从分子的哈密顿算符中分离出来。对于电子和核的运动(坐标原点位于分子的质心),由于电子的质量远小于核的质量($m_e/m_p = 1836$; m_e 为电子质量, m_p 为质子质量),相应于原子核的任何运动,电子都将迅速调整自己的运动,以与新的核排列构型相适应,从而电子的运动与核的运动可分离(玻恩-奥本海默近似)。分子中核的运动又可分为分子作为整体的转动和核之间的相对运动(分子振动)。如果忽略这两

种运动间的耦合,原子核的相对运动就可分离为分子独立的转动及振动^①。

$$\begin{array}{l}
 n \text{ 原子} \\
 \text{分子的运动} \\
 \left\{ \begin{array}{l}
 \text{平动}(t): \text{即质心的运动, 自由度 } 3 \\
 \text{转动}(r): \text{分子作为整体的转动} \left\{ \begin{array}{l}
 \text{直线形分子, 自由度 } 2 \\
 \text{非直线形分子, 自由度 } 3
 \end{array} \right. \\
 \text{振动}(v): \text{原子核间的相对运动} \left\{ \begin{array}{l}
 \text{直线形分子, 自由度 } 3n - 5 \\
 \text{非直线形分子, 自由度 } 3n - 6
 \end{array} \right. \\
 \text{电子运动}(e): \text{电子在原子核形成的势场中的运动} \\
 \text{核子运动}(n): \text{原子核中核子(基本粒子)的运动}
 \end{array} \right.
 \end{array}$$

因此,分子的运动可以近似分解为平动(t)、转动(r)、振动(v)、电子运动(e)及核子运动(n)之和,从而分子的能级近似为上述各种运动能级之和:

$$\varepsilon = \varepsilon_t + \varepsilon_r + \varepsilon_v + \varepsilon_e + \varepsilon_n$$

平动、转动和振动可分别用三维势箱中的粒子、刚性转子和谐振子模型加以描述(参见 § 8.2、§ 8.3 和 § 8.4)。

1. 分子的平动

设质量为 m 的分子,处于边长分别为 a, b, c 的容器中,则该分子的平动可用三维势箱($0 \leq x \leq a, 0 \leq y \leq b, 0 \leq z \leq c$)中的粒子来描述。其能级为

$$\varepsilon_i = \frac{h^2}{8m} \left(\frac{n_x^2}{a^2} + \frac{n_y^2}{b^2} + \frac{n_z^2}{c^2} \right) \quad (n_x, n_y, n_z = 1, 2, \dots) \quad (9.1.1a)$$

式中 n_x, n_y, n_z 为量子数。平动运动的微态可由该组量子数唯一确定 ψ_{n_x, n_y, n_z} 。对应于能量最低的状态 $\psi_{1,1,1}$ 称为基态。

如果 $a = b = c$, 即势箱为立方的, (9.1.1a) 化简为

$$\varepsilon_i = \frac{h^2}{8mV^{2/3}} (n_x^2 + n_y^2 + n_z^2) \quad (n_x, n_y, n_z = 1, 2, \dots) \quad (9.1.1b)$$

式中 $V = a^3$ 为容器的体积。由式(9.1.1b)可以看出,当各量子数分别取(1,1,2)、(1,2,1)和(2,1,1)时,平动能级均为 $\varepsilon_i = 6h^2/(8mV^{2/3})$ 。这一结果说明,量子态 $\psi_{1,1,2}, \psi_{1,2,1}$ 和 $\psi_{2,1,1}$ 对应于相同的能级。将这种不同量子态具有相同能量,即对应于同一能级的现象称为简并,而将对应于同一能级独立的量子态的数目称为该能级的简并度,又称统计权重,用 g 表示。平动子能级与量子态的简并见图 9.1.1。

例 9.1.1 在 300 K, 101.325 kPa 条件下,将 1 mol H_2 置于立方容器中,试求单个分子平动的基态能级的能量值 $\varepsilon_{1,0}$, 以及第一激发态与基态的能量差。

^① 以双原子分子为例,分子的转动能级与分子的转动惯量有关,即依赖于两原子间的键长。分子的振动将影响键长,从而影响分子的转动,即分子的转动和振动是耦合的。

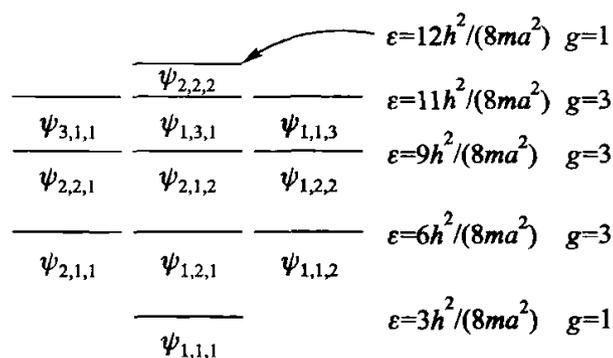


图 9.1.1 平动子能级与量子态的简并

解:300 K,101.325 kPa 条件下的 H_2 可看作理想气体,1 mol H_2 的体积为

$$V = \frac{nRT}{p} = \frac{1 \text{ mol} \times 8.314 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \times 300 \text{ K}}{101.325 \times 10^3 \text{ Pa}} = 0.02462 \text{ m}^3$$

H_2 的摩尔质量 $M = 2.0158 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$,1 个 H_2 分子的质量为

$$m = \frac{M}{L} = \frac{2.0158 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}}{6.022 \times 10^{23} \text{ mol}^{-1}} = 3.347 \times 10^{-27} \text{ kg}$$

根据题给条件,适用式(9.1.1b),将基态能级所对应的一套量子数(1,1,1)及有关数据代入,得

$$\varepsilon_{1,0} = \frac{h^2}{8mV^{2/3}} \times 3 = \frac{3 \times (6.626 \times 10^{-34} \text{ J} \cdot \text{s})^2}{8 \times 3.347 \times 10^{-27} \text{ kg} \times (0.02462 \text{ m}^3)^{2/3}} = 5.812 \times 10^{-40} \text{ J}$$

第一激发态的能级为

$$\varepsilon_{1,1} = \frac{h^2}{8mV^{2/3}} \times 6 = 11.624 \times 10^{-40} \text{ J}$$

第一激发态与基态的能量差为

$$\varepsilon_{1,1} - \varepsilon_{1,0} = (11.624 - 5.812) \times 10^{-40} \text{ J} = 5.812 \times 10^{-40} \text{ J}$$

由上例可知,平动子相邻能级的能量之差 $\Delta\varepsilon$ 非常小,所以平动子很容易受到激发而处于各个能级上。此外,统计热力学的数学处理方法常与 $\Delta\varepsilon/(kT)$ 的大小有关,其中 k 为玻耳兹曼常数,由摩尔气体常数 R 除以阿伏加德罗常数 L 而得。在通常温度下,平动子的 $\Delta\varepsilon/(kT)$ 值约在 10^{-19} 数量级左右。以后可以看到,这种情况下平动子的能级常可近似为连续变化,即平动子的量子化效应不突出,可近似用经典力学方法处理。

2. 双原子分子的转动

多原子分子的转动和振动比较复杂,在本章中只考虑双原子分子。

设双原子分子 AB 中 A、B 的质量分别为 m_A 和 m_B ,A、B 间的平衡键长为 d 。在玻恩-奥本海默近似下,该分子可看作为刚性转子,其能级为:

$$\varepsilon_r = \frac{h^2}{8\pi^2 I} J(J+1) \quad (J=0, 1, 2, \dots) \quad (9.1.2)$$

式中, $I = \mu d^2$ ($\mu = \frac{m_A m_B}{m_A + m_B}$ 为分子的折合质量) 为分子的转动惯量, 可通过分子的转动光谱得到。转动能级 J 的简并度(统计权重) $g_{r,J} = 2J + 1$ 。

3. 双原子分子的振动

对于双原子分子 AB 而言, 振动自由度 = $6 - 3 - 2 = 1$, 即只有唯一的振动模式。在小振动的情况下, 该振动可用谐振子模型近似。振动能级:

$$\varepsilon_v = \left(v + \frac{1}{2} \right) h\nu \quad (v=0, 1, 2, \dots) \quad (9.1.3)$$

式中 $\nu = \frac{1}{2\pi} \sqrt{k/\mu}$ (k 为振动力常数, μ 为分子的折合质量) 为分子振动的基频, 由分子振动光谱得到。双原子分子的振动能级为非简并的, 即 $g_{v,v} = 1$ 。

4. 电子及核运动

电子运动及核子运动的能级差一般都很大, 因而分子中的这两种运动通常均处于基态。也有例外的情况, 如 NO 分子中的电子能级间隔较小, 常温下部分分子将处于激发态。本章为统计热力学初步, 故对这两种运动形式只讨论最简单的情况, 即认为系统中全部粒子的电子与核子运动均处于基态。

不同物质电子运动基态能级的简并度 $g_{e,0}$ 及核子运动基态能级的简并度 $g_{n,0}$ 可能有所差别, 但对指定物质而言均应为常数。

§ 9.2 能级分布的微观状态数及系统的总微态数

统计热力学的出发点是要得到系统每一个能够达到的微态出现的概率。要解决这一问题, 首先要求得在给定条件下系统能够达到的微态数。本章只限于讨论 N, U, V 均有确定值平衡独立子系统。

1. 能级分布

对 N, U, V 均有确定值的独立子系统, 系统能够达到的微态必须满足方程组 (9.0.4)。设单个粒子的能级为 $\varepsilon_0, \varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots, \varepsilon_i, \dots$, 方程组 (9.0.4) 的解表示系统中有 $n_0, n_1, n_2, \dots, n_i, \dots$ 个粒子分别具有能量 $\varepsilon_0, \varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots, \varepsilon_i, \dots$, 或者说能级 $\varepsilon_0, \varepsilon_1, \varepsilon_2, \dots, \varepsilon_i, \dots$ 分别被 $n_0, n_1, n_2, \dots, n_i, \dots$ 个粒子所占据。因此, 方程组

(9.0.4)的解表示系统中的粒子在单个粒子的能级上进行分配,其分配方式称为能级分布。对应一种能级分布,能级 ε_i 的粒子占据数 n_i 称为能级 i 上的分布数。能级分布是由各能级的分布数所确定的。

方程组(9.0.4)的解并不唯一,它的每一组解即为系统的一种能级分布。因此一个系统可具有多种能级分布。但在 N, U, V 确定的系统中有多少种能级分布是完全确定的。

下面以三个在定点 A, B, C 做独立振动的一维谐振子构成的系统为例来说明以上概念。设系统的总能量为 $9h\nu/2$ 。

一维谐振子的能级为

$$\varepsilon_i = \left(i + \frac{1}{2}\right)h\nu \quad (i=0,1,2,\dots)$$

由于系统 $N=3, U=9h\nu/2$, 由式(9.0.4)得

$$\begin{aligned} \sum_i n_i &= 3 \\ \sum_i n_i \left(i + \frac{1}{2}\right)h\nu &= 9h\nu/2 \end{aligned}$$

上述方程组化简为 $\sum_i in_i = 3$ 。 n_i 表示具有能级 i 的振子数,它小于或等于系统总的振子数,即 $n_i \leq 3$;另一方面由于系统的总能量为 $9h\nu/2$,只要有一个振子的量子数为 4,系统的总能量即超过 $9h\nu/2$,故 $i < 4$,因而 $0n_0 + n_1 + 2n_2 + 3n_3 = 3$,该方程只存在下述解:

能级分布	能级分布数				$\sum_i n_i$	$\sum_i n_i \varepsilon_i$
	n_0	n_1	n_2	n_3		
I	0	3	0	0	3	$3 \times \frac{3}{2}h\nu = \frac{9}{2}h\nu$
II	2	0	0	1	3	$2 \times \frac{1}{2}h\nu + 1 \times \frac{7}{2}h\nu = \frac{9}{2}h\nu$
III	1	1	1	0	3	$1 \times \frac{1}{2}h\nu + 1 \times \frac{3}{2}h\nu + 1 \times \frac{5}{2}h\nu = \frac{9}{2}h\nu$

即系统共有 I、II、III 三种能级分布,每种能级分布由其能级分布数确定如 II (2,0,0,1)。

2. 状态分布

能级分布给出了系统中粒子在能级上的分布情况,即给出每个能级粒子的分布数。但在能级存在简并时,每个能级有不只一个独立的量子态与之对应,例如三维立方势箱中的粒子,能级 $6h^2/(8ma^2)$ 有三个量子态 $\psi_{2,1,1}, \psi_{1,2,1}$ 及 $\psi_{1,1,2}$ 与之对应(见图 9.1.1)。此时,需要知道系统中的粒子在量子态上分配方式,这

种分配方式称为状态分布。显然,若将状态分布按能级种类及各能级上的粒子数目来归类,即得出能级分布。当所有的能级均为非简并时,每一个能级只有一个量子态与之对应,此时能级分布与状态分布相同。

3. 定域子系统能级分布微态数的计算

定域子系统的粒子可区分,根据式(9.0.3b),系统的波函数(微态)为每个粒子量子态的乘积。由于能级分布或状态分布没有指明所给量子态为哪个具体粒子所占据,因此即使知道系统的能级分布或状态分布,还不足以确定系统的微态。仍以上面三个在定点 A, B, C 做独立振动的一维谐振子构成的系统为例,分布 $\Pi(2,0,0,1)$ 表示有两个振子处于 $v=0$ 的量子态,一个振子处于 $v=3$ 的量子态。如图 9.2.1 所示,有三种占据方式满足此分布,每一种占据方式均表示系统的一个微态。因此对应于状态分布 Π 系统有三个微态。图 9.2.1 同时也给出了分布 I 和 III 的占据方式。

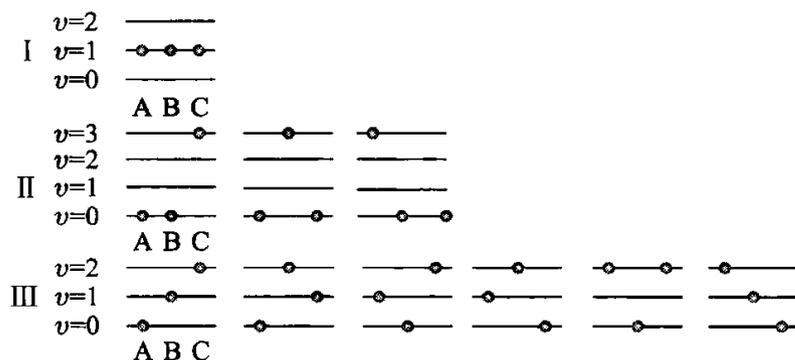


图 9.2.1 $N=3, U=9h\nu/2$ 的一维谐振子 A, B, C 定点上振动的系统各种分布的微态

上面的例子是有启发性的,它表明对于特定的能级(状态)分布,系统所能达到的微态的数目(微态数)可以通过排列组合的方法得到。

为了简化问题的讨论,首先假定粒子的每个能级均为非简并的,分布 D 各能级的分布数为 $n_1, n_2, \dots, n_i, \dots$ 系统的微态数可以这样得到:将 N 个粒子按先后次序排列,并指定最前面的 n_1 个粒子排在能级 ε_1 上,接下来的 n_2 个粒子排在能级 ε_2 上等,共有 $N!$ 种排列方式。但是这并不等于对应于该能级分布系统的微态数,因为交换占据同一能级粒子的顺序并不产生新的量子态。由于能级 ε_i 上 n_i 个粒子的排列数等于 $n_i!$,故对所有的能级排列的总数为 $n_1! n_2! \dots = \prod_i n_i!$ 。

因此,对应于能级分布 $n_1, n_2, \dots, n_i, \dots$ 系统总的微态数:

$$W_D = \frac{N!}{n_1! n_2! \cdots} = \frac{N!}{\prod_i n_i!} \quad (9.2.0)$$

下面研究粒子能级存在简并的情况。设能级 $\varepsilon_1, \varepsilon_2, \cdots, \varepsilon_i, \cdots$ 的简并度分别为 $g_1, g_2, \cdots, g_i, \cdots$ 。能级 ε_i 提供了 g_i 个量子态, 处在该能级上的每一个粒子均可占据这些量子态中的任意一个, 故 n_i 个粒子共有 $g_i^{n_i}$ 种占据方式。针对粒子在各能级上已经排定的某一方式而言, 由于能级的简并, 就能使系统有 $\prod_i g_i^{n_i}$ 个不同的微态。 N 个粒子按能级排列有 $\frac{N!}{\prod_{i=1} n_i!}$ 种不同方式, 因为能级的简并将使分

布 D 的微态总数成为

$$W_D = \frac{N!}{\prod_i n_i!} \times \prod_i g_i^{n_i} = N! \prod_i \frac{g_i^{n_i}}{n_i!} \quad (9.2.1)$$

式(9.2.1)是计算定域子系统任一能级分布微态数 W_D 的通式, 适用于各种情况。例如对图 9.2.1 所示的三种能级分布

$$W_I = \frac{3!}{0! \times 3! \times 0! \times 0!} = 1; \quad W_{II} = \frac{3!}{2! \times 0! \times 0! \times 1!} = 3;$$

$$W_{III} = \frac{3!}{1! \times 1! \times 1! \times 1!} = 6$$

4. 离域子系统能级分布微态数的计算

离域子系统中各粒子不能彼此分辨, 为全同粒子。显然, 上面所推导的能级分布的微态数计算公式(9.2.1)对于全同粒子并不适用: ① 对系统的任意一个微态, 交换粒子的坐标并不产生新的量子态; ② 如果粒子是费米子, 粒子的每个量子态不能被两个或两个以上的粒子占据; 对于玻色子, 粒子对粒子量子态的占据却无限制^②。

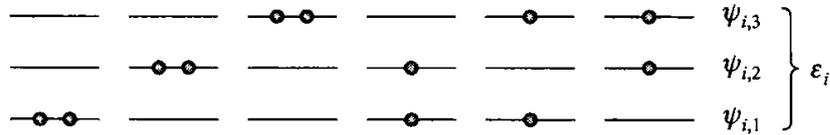
在本章中, 基于两个原因只考虑玻色子的情况: ① 通常分子为玻色子; ② 当系统能够达到的量子态数远远大于系统所包含的粒子数时, 每个量子态被一个以上粒子占据的概率很小, 可以忽略。这种情况下可认为玻色子与费米子具有相同的统计行为。

① \prod_i 为 i 项连乘符号。连乘遍及粒子所有能级, 因为 $0! = 1$, 当某能级的分布数 $n_i = 0$, 有 $n_i! = 1$ 。

② 自旋量子数为半整数的粒子如电子、质子、中子等 ($S = 1/2$) 为费米子, 而自旋量子数为整数的粒子如光子 ($S = 1$) 为玻色子。对复合粒子如原子核、原子、分子等, 如果其包含的质子、中子和电子数的总和为偶数, 则与之相关联的自旋量子数为整数。此时, 复合粒子的行为如同玻色子; 如果总和为奇数, 则与之相关联的自旋量子数为半整数, 复合粒子的行为同费米子。

同样,首先假定粒子的能级为非简并的,即对应于每个能级只有一个量子态。在这种情况下,对能级的分布实际上是对量子态的分布。无论是玻色子或是费米子,由于粒子的全同性,系统的微态总是确定的(系统波函数对交换粒子的坐标费米子为反对称的,玻色子为对称的,但系统的量子态并没有发生变化,参见 § 8.5),因此在粒子能级非简并的情况下,全同粒子任一能级分布的微态数 $W_D = 1$ 。

下面考虑能级存在简并的情况。先看一个例子,设能级 ε_i 的简并度为 $g_i = 3$,分布数 $n_i = 2$,粒子在该能级上有以下六种可能的排布:



对比粒子可分辨的情况:前三种排布中交换粒子的次序不产生新的量子态,而后三种排布中交换粒子的次序分别产生一个新的量子态,因此将两个定域子放置在上述能级上有 9 种排布方式($2! \times (3^2/2!) = 9$)。

上述排布方式也可按图 9.2.2 来表示:

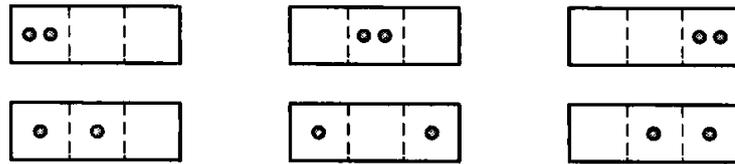


图 9.2.2 玻色子 $n_i = 2, g_i = 3$ 的排布方式

可以看出,全同玻色子在简并能级上的分布可通过将粒子和隔板(图中虚线)放在一起排列来实现,同时考虑到粒子之间及隔板之间的交换不产生新的排布,因此排布方式数为 $(2+2)! / (2! \times 2!) = 6$ 。

一般的,设能级 ε_i 的简并度为 g_i ,分布数为 n_i ,则隔板数为 $g_i - 1$ 。由上面的分析可知,粒子在该能级上的排布方式数为 $\frac{(n_i + g_i - 1)!}{n_i! \times (g_i - 1)!}$ 。因此,对于特定能级分布粒子的排布总数,即系统对应于该能级分布的微态数,为粒子在各能级上的排布数的连乘积:

$$W_D = \prod_i \frac{(n_i + g_i - 1)!}{n_i! \times (g_i - 1)!} \quad (9.2.2a)$$

同式(9.2.1)一样,式(9.2.2a)中连乘遍及粒子的所有能级。

当 $g_i \gg n_i$ 时,式(9.2.2a)化简为

$$W_D \approx \prod_i \frac{(g_i)^{n_i}}{n_i!} \quad (9.2.2b)$$

事实上,在离域子系统的温度不太低的情况下, $g_i/n_i \approx 10^5$, 上式总成立。

对比式(9.2.1)与式(9.2.2b)可知,粒子数相同的定域子系统与离域子系统,在同一套分布数与能级简并条件下,前者因粒子可以分辨,其系统的微态数较后者大 $N!$ 倍。

5. 系统的总微态数

作为普遍规律,在 N, U, V 确定的情况下,系统的总微态数是各种可能的能级分布方式具有的微态数的总和:

$$\Omega = \sum_D W_D \quad (9.2.3)$$

由前面的推导可知, Ω 由系统的 N, U, V 完全确定,即 Ω 为 N, U, V 的函数: $\Omega = \Omega(N, U, V)$ 。系统的 N, U, V 确定后,其宏观状态已完全确定,所以 Ω 可理解为系统的一个状态函数。

§ 9.3 最概然分布与平衡分布

前已指出,统计热力学的出发点是要知道系统每个能达到的微态出现的概率。

上节推导出了能级分布微态数的具体计算公式,系统总微态数为所有能级分布微态数的总和。但对于粒子数约为 10^{24} 的系统而言,要求出所有的能级分布是不可能的,而且也是不必要的。事实上,根据等概率原理,对应于微态数最大的那一种分布出现的可能性最大,即概率最大。尽管系统的微观状态时时刻刻都在变化,但可以用概率最大的那种分布代表系统的平衡分布。

1. 概率

若一事件发生有多种可能的情况,这种事件就是复合事件,各种可能出现的情况就是可能事件或偶然事件。例如,一粒骰子有不同点数的六个面,每掷一次可能有六种不同的结果,所以掷骰子就是包含着六种可能事件的复合事件。

$$\begin{aligned} \textcircled{1} W_D &= \prod_i \frac{(n_i + g_i - 1)!}{n_i! \times (g_i - 1)!} = \prod_i \frac{(n_i + g_i - 1)(n_i + g_i - 2) \cdots (n_i + g_i - n_i)(g_i - 1)!}{n_i! \times (g_i - 1)!} \\ &= \prod_i \frac{(n_i + g_i - 1)(n_i + g_i - 2) \cdots (n_i + g_i - n_i)}{n_i!} \approx \prod_i \frac{(g_i)^{n_i}}{n_i!} \end{aligned}$$

某复合事件发生一次,结果是何种情况纯属偶然,就像掷一次骰子,无人能断定结果是几点。但是,复合事件重演许多次,某偶然事件 A 出现的次数就会有一定的规律性。当复合事件重演 m 次,偶然事件 A 出现 n 次,则比值 n/m 在 m 趋于无穷大时有定值,定义为事件 A 出现的概率 P_A ,即

$$P_A = \lim_{m \rightarrow \infty} \frac{n}{m}$$

概率是一个数学概念,反映了出现偶然事件 A 的可能性。在 m 趋于无穷大时, P_A 值是完全确定的,这就是偶然事件概率的稳定性。例如,一粒骰子的六个面均匀,质心居中,掷骰子时任何一面出现的概率均为 $1/6$,表明出现任何一面的可能性相同,无论何人于何地去重复投掷,结果完全一样。概率的稳定性反映了出现各偶然事件的客观实际规律。

概率又称为概然率。由概率的定义可知,任何偶然事件的概率 P_j 均小于 1,复合事件所包含的各偶然事件概率之和应为 1,即

$$P_{\text{总}} = \sum_j P_j = 1$$

某复合事件所包含的两偶然事件 A 与 B 的概率分别为 P_A 与 P_B 。若这两种偶然事件互不相容,即出现了事件 A 就不可能同时出现事件 B,则该复合事件出现 A 或者 B 中任一结果的概率应为 $(P_A + P_B)$ 。若事件 A 与事件 B 彼此无关,则 A 与 B 同时出现的概率应当是 $(P_A \times P_B)$ 。

在统计热力学中,上述概率又称做**数学概率**,以区别于即将介绍的热力学概率。

2. 等概率原理

统计热力学研究的系统有数量级在 10^{24} 的粒子。粒子在不停的运动中通过碰撞不断交换着能量,相应使系统的微态不断发生变化。由于粒子碰撞频率非常高,使得在宏观看来极其短暂的时间内系统经历的微态数已大得足以反映出各种微态出现概率的稳定性,即在观察系统宏观性质的短暂时间内,出现各个微态的可能性与其数学概率相符。

在 N, U, V 确定的情况下,由于系统能够达到的微态均是属于能量 U 的简并态,没有理由认为系统处于某一微态的概率有别于系统处于其他微态的概率,因此假定,对于 N, U, V 确定的系统,其每个微态出现的概率相等。该假设称为**等概率原理**。用公式表示即为

$$P = \frac{1}{\Omega} \quad (9.3.1)$$

式中 P 为每个微态出现的概率, Ω 为系统总的微态数。将 P 对所有微态加和,显然有 $\sum P = 1$,即 P 符合概率的性质。

虽然等概率原理是作为假设提出的,但是根据等概率原理得出的结论,已被实践证明是正确的。

3. 最概然分布

N, U, V 确定时,系统的总微态数为 Ω 。根据等概率原理,系统处于每个微态的概率为 $P = 1/\Omega$ 。对系统某一种能级分布 D ,由于系统中出现不同微态是互不相容的事件,因而能级分布 D 出现的概率即为该能级分布各微态出现概率之和:

$$P_D = \frac{1}{\Omega} \times W_D = \frac{W_D}{\Omega} \quad (9.3.2)$$

由上式可知,在指定 N, U, V 的条件下,微态数最大的分布出现的概率亦最大,所以微态数最大的分布就称为最概然分布。仍以图 9.2.1 所示的系统为例, I, II, III 三种分布的总微态数 $\Omega = 10$, 每种微态出现的概率为 $1/10$, 三种分布方式出现的概率可按式(9.3.2)得出:

$$P_I = \frac{W_I}{\Omega} = \frac{1}{10} \quad P_{II} = \frac{W_{II}}{\Omega} = \frac{3}{10} \quad P_{III} = \frac{W_{III}}{\Omega} = \frac{6}{10}$$

分布 III 拥有的微态数最大,所以出现的概率也最大,分布 III 即为所指 N, U, V 条件下的最概然分布。

式(9.3.2)说明任何一种分布的数学概率 P_D 与其微态数 W_D 仅差一常数项 $1/\Omega$, 所以直接用各分布的微态数也能说明出现这种分布的可能性。统计热力学就把 W_D 称为分布 D 的热力学概率, Ω 就称为 N, U, V 条件下系统总的热力学概率,也就是指定宏观状态的总热力学概率。

4. 最概然分布与平衡分布

在系统处于平衡状况下,最概然分布的数学概率实际上是随着粒子数增多而减小的,而最概然分布以及偏离最概然分布一定小的范围内各种分布的数学概率之和却随着粒子数增多而加大。这一规律可以用下例给以说明。

设某独立定域子系统中 N 个粒子分布于同一能级的 A、B 两个量子态上。当量子态 A 上的粒子数为 M 时,量子态 B 上的粒子数为 $(N - M)$ 。因为粒子可以区别,故上述分布方式的微态数

$$W_D = \frac{N!}{M!(N-M)!}$$

此系统每一种分布的微态数可用 $(x + y)^N$ 展开式

$$(x + y)^N = \sum_{M=0}^N \frac{N!}{M!(N-M)!} x^M y^{N-M}$$

中各项的系数表示。不同的 M 值代表着不同的分布方式,在 $M = \frac{N}{2}$ 时,展开系数最大,故最概然分布的微态数 W_D 可表示为

$$W_D = \frac{N!}{\left(\frac{N}{2}\right)! \left(\frac{N}{2}\right)!}$$

令 $x = 1, y = 1$ 可得系统的总微态数:

$$\Omega = \sum_{M=0}^N W_D = \sum_{M=0}^N \frac{N!}{M!(N-M)!} = 2^N$$

为了说明问题,取 $N = 10$ 及 $N = 20$ 两种情况加以比较。 $N = 10$ 时共有 11 种分布,最概然分布为 $M = 5, N - M = 5$; $N = 20$ 时共有 21 种分布,最概然分布为 $M = 10, N - M = 10$ 。现将 $N = 10$ 和 $N = 20$ 时有关分布的微态数 W_D 、数学概率 P_D 摘列于表 9.3.1 及表 9.3.2。

表 9.3.1 $N = 10$ 时独立定域子系统在同一能级 A、B 两个量子态上分布的微态数及数学概率 (总微态数 $\Omega = 1024$)

M	0	1	...	4	5	6	...	9	10
$N - M$	10	9	...	6	5	4	...	1	0
W_D	1	10	...	210	252	210	...	10	1
P_D	9.8×10^{-4}	9.77×10^{-3}	...	0.205 08	0.246 09	0.205 08	...	9.77×10^{-3}	9.8×10^{-4}

从这两个系统的对比可以看出,随着系统内粒子个数 N 的增大,尽管最概然分布的微态数增加,但因系统的总微态数增加的更大,故最概然分布的数学概率反而下降。从 $N = 10$ 的 $P_B = 0.246 09$ 下降到 $N = 20$ 时的 $P_B = 0.176 20$ 。

表 9.3.2 $N = 20$ 时独立定域子系统在同一能级 A、B 两个量子态上分布的微态数及数学概率 (总微态数 $\Omega = 1\ 048\ 576$)

M	0	...	8	9	10	11	12	...	0
$N - M$	20	...	12	11	10	9	8	...	20
W_D	1	...	125 970	167 960	184 756	167 960	125 970	...	1
P_D	9.5×10^{-7}	...	0.120 13	0.160 18	0.176 20	0.160 18	0.120 13	...	9.5×10^{-7}

然而,偏离最概然分布同样范围内,各种分布的数字概率之和却随着 N 的增大而增加。例如, $N = 10$ 时, $M = 4, M = 5, M = 6$ 三种分布的数学概率之和为 0.656 25; 而 $N = 20$ 时, $M = 8, M = 9, M = 10, M = 11, M = 12$ 五种分布的数学概率之和增至 0.736 82。这种关系可从图 9.3.1 看出,选择这种坐标是为了使不同的 N 值时,横坐标的长度均为 1,以及最概然分布的 $\frac{P_D}{P_B}$ 均相等,以资比较。从图

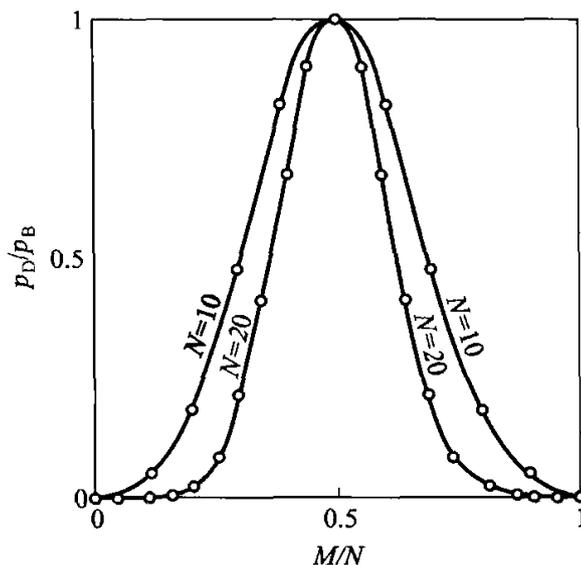


图9.3.1 $N=10, N=20$ 时独立定域子系统在同一能级 A, B 两个量子态上分布的 $P_D/P_B \sim M/N$ 图

中还可以看出,随着 N 的增大,曲线变得越来越窄,可以设想,当 N 足够大时,曲线就窄到几乎成为在最概然分布 ($M/N=0.5$) 处的一条直线。^①

下面讨论能量相同 A、B 两个量子态的独立定域子系统中粒子数达到 10^{24} 时的情形。

应用斯特林 (Stirling) 公式:

$$\lim_{N \rightarrow \infty} \frac{N!}{\sqrt{2\pi N} \left(\frac{N}{e}\right)^N} = 1 \quad (9.3.3)$$

将 $N! = \sqrt{2\pi N} \left(\frac{N}{e}\right)^N$ 代入最概然分布微态数公式

$$W_B = \frac{N!}{\left(\frac{N}{2}\right)! \left(\frac{N}{2}\right)!}$$

整理得

$$W_B = \sqrt{2/(\pi N)} \times 2^N$$

可得最概然分布的数学概率为

$$P_B = \frac{W_B}{\Omega} = \sqrt{2/(\pi N)}$$

^① 事实上这种情况可以用迪拉克 δ 函数来描述: $\delta(x) = 0, x \neq 0; \int_{-\varepsilon}^{+\varepsilon} \delta(x) dx = 1, \varepsilon$ 为一任意小正实数。

将 $N = 10^{24}$ 代入, 得

$$P_B = 7.98 \times 10^{-13}$$

可见最概然分布的数学概率非常小。这一概率是指在 A、B 两量子态上正好各有 0.5×10^{24} 个粒子而言。

然而, 在含有如此巨大数目粒子的系统中, 如果在量子态 A 和量子态 B 上的粒子数并不正好是 0.5×10^{24} 个, 而是少一些或多一些的分布, 实际上与最概然分布相差极微。当量子态 A、B 上的粒子数与 0.5×10^{24} 偏离到如 $2\sqrt{N} = 2 \times 10^{12}$ 个, 即量子态 A 上的粒子数从 $0.5 \times 10^{24} - 2 \times 10^{12}$ 变到 $0.5 \times 10^{24} + 2 \times 10^{12}$ 个, 因为 2×10^{12} 与 0.5×10^{24} 比较起来非常小, 故量子态 A、B 上粒子数的这种微小改变在宏观上是难以察觉的。

量子态 A 上粒子数在 $\frac{N}{2} \pm 2\sqrt{N}$ 范围内所有分布的数学概率之和为

$$\sum_{m=-2\sqrt{N}}^{2\sqrt{N}} \frac{N!}{\left(\frac{N}{2} + m\right)! \times \left(\frac{N}{2} - m\right)!} \times \frac{1}{2^N}$$

当 $N = 10^{24}$ 时, 其值大于 0.9999 ^①, 确实很接近 1 了。这一结果说明在一个粒子数 $N \sim 10^{24}$ 系统中, 最概然分布实质上可代表系统的一切分布。换言之, 虽然系统的微态瞬息万变, 但是系统在几乎所有的时间都处于最概然分布所代表的那些微态, 即反复不断地经历这些微态。

热力学系统 ($N \sim 10^{24}$) 处于平衡时, 其能级分布数几乎不随时间变化。这样的分布称为平衡分布。由上面的分析可知, 平衡分布即最概然分布所能代表的那些分布。这样一来, 只需求取系统的最概然分布, 即可进一步求得系统的平衡热力学性质。

§ 9.4 玻耳兹曼分布及配分函数

N, U, V 确定的独立定域子和离域子系统 ($g_j \gg n_j$) 能级分布的微态数分别由式(9.2.1)和式(9.2.2b)确定。系统的平衡分布, 即最概然分布所对应的能级分布数具有以下特征: 在满足约束条件(9.0.4), 即 $U = \sum_i n_i \varepsilon_i, N = \sum_i n_i$ 的前提下, 它们使对应于该能级分布的微态数 W_D 为最大。这是一个带约束条件的多元函数的极值问题, 需要用拉格朗日 (Lagrange J L) 待定乘法法求解。

^① 求值的数学过程可参阅: 唐有祺. 统计力学及其在物理化学中的应用. 北京: 科学出版社, 1964, 32 ~ 34 页

* 1. 拉格朗日待定乘数法

若目标函数 $F = F(x_1, x_2, \dots, x_n)$ 为极值时, 则 $dF = 0$ 。因 dF 可表示为

$$dF = \left(\frac{\partial F}{\partial x_1} \right) dx_1 + \left(\frac{\partial F}{\partial x_2} \right) dx_2 + \dots + \left(\frac{\partial F}{\partial x_n} \right) dx_n$$

只要 n 个 x 变量均为独立变量, 则 $dF = 0$ 时, 上式中 n 项偏导数均应为零, 即

$$\left(\frac{\partial F}{\partial x_1} \right) = 0, \quad \left(\frac{\partial F}{\partial x_2} \right) = 0, \quad \dots, \quad \left(\frac{\partial F}{\partial x_n} \right) = 0$$

联立这 n 个方程求解, 就得出 F 为极值时对应的一组 x 变量的值。

如果目标函数 F 的各变量间有下列两约束条件:

$$\varphi_1 = \varphi_1(x_1, x_2, \dots, x_n) = 0$$

$$\varphi_2 = \varphi_2(x_1, x_2, \dots, x_n) = 0$$

则 n 个 x 变量中只有 $(n-2)$ 个是独立变量, $dF = 0$ 时, 只能得出 $(n-2)$ 个偏导数为零的方程, 无法解得 $dF = 0$ 时对应的 n 个 x 变量的值。为此, 可以用 α, β 两个待定乘数分别乘以条件方程 φ_1 及 φ_2 , 并与函数 F 相加组成一新函数 Z , 即

$$\begin{aligned} Z &= Z(x_1, x_2, \dots, x_n) = F + \alpha\varphi_1 + \beta\varphi_2 \\ &= F(x_1, x_2, \dots, x_n) + \alpha\varphi_1(x_1, x_2, \dots, x_n) + \beta\varphi_2(x_1, x_2, \dots, x_n) \end{aligned}$$

因 $\varphi_1 = 0, \varphi_2 = 0$, 故 $dF = 0$ 时对应 $dZ = 0$, 使 $(n-2)$ 个独立的 x 变量对应的 $\left(\frac{\partial Z}{\partial x_i} \right)$ 为零。选择适当的 α 与 β , 使另两项 $\left(\frac{\partial Z}{\partial x_i} \right)$ 亦为零, 总共可得 n 项函数 Z 对各 x 变量的偏导数为零的关系式, 即

$$\left(\frac{\partial Z}{\partial x_1} \right) = \left(\frac{\partial F}{\partial x_1} \right) + \alpha \left(\frac{\partial \varphi_1}{\partial x_1} \right) + \beta \left(\frac{\partial \varphi_2}{\partial x_1} \right) = 0$$

$$\left(\frac{\partial Z}{\partial x_2} \right) = \left(\frac{\partial F}{\partial x_2} \right) + \alpha \left(\frac{\partial \varphi_1}{\partial x_2} \right) + \beta \left(\frac{\partial \varphi_2}{\partial x_2} \right) = 0$$

... ..

$$\left(\frac{\partial Z}{\partial x_n} \right) = \left(\frac{\partial F}{\partial x_n} \right) + \alpha \left(\frac{\partial \varphi_1}{\partial x_n} \right) + \beta \left(\frac{\partial \varphi_2}{\partial x_n} \right) = 0$$

结合条件方程 $\varphi_1 = 0$ 及 $\varphi_2 = 0$, 共 $(n+2)$ 个方程, 联立求解, 可得出 n 个 x 变量及 α 和 β 的值, 它们对应的 $dZ = 0$, 即 $dF = 0$, 故为函数 F 的极值。这一组 x 变量的值必然同时满足 φ_1, φ_2 的限制。这种根据条件方程的数目假设相应的待定乘数来求函数条件极值的方法, 即拉格朗日待定乘数法。

例 9.4.1 试求表面积为 a^2 时长方体体积最大的三边之长 x, y, z 。

解: 设长方体的体积为 V , 则

$$V = V(x, y, z) = xyz$$

又设长方体的表面积为 A , 有

$$A = A(x, y, z) = 2xy + 2yz + 2zx = a^2$$

即约束条件 G 应为

$$G = 2xy + 2yz + 2zx - a^2 = 0$$

设待定乘数 α , 则体积 V 的条件极值可按拉格朗日待定乘数法解下列联立方程而获得:

$$\left(\frac{\partial V}{\partial x}\right) + \alpha \left(\frac{\partial G}{\partial x}\right) = yz + 2\alpha y + 2\alpha z = 0$$

$$\left(\frac{\partial V}{\partial y}\right) + \alpha \left(\frac{\partial G}{\partial y}\right) = xz + 2\alpha x + 2\alpha z = 0$$

$$\left(\frac{\partial V}{\partial z}\right) + \alpha \left(\frac{\partial G}{\partial z}\right) = xy + 2\alpha y + 2\alpha x = 0$$

$$G = 2xy + 2yz + 2zx - a^2 = 0$$

得

$$x = y = z = \frac{a}{\sqrt{6}}$$

结果表明, 表面积为 a^2 时体积最大的长方体是一个每边均为 $\frac{a}{\sqrt{6}}$ 的立方体。

2. 玻耳兹曼分布

由于定域子系统和离域子系统能级分布的微态数只相差常数因子 $N!$, 它们具有相同的极值条件, 所得结果完全相同。下面以定域子系统为例求解系统的最概然分布。

$$\text{目标函数: } W_D = N! \prod_i \frac{g_i^{n_i}}{n_i!}$$

$$\text{约束条件: } \sum_i n_i - N = 0, \quad \sum_i n_i \varepsilon_i - U = 0$$

因为函数 W_D 包含连乘积, 要直接求解 W_D 的极值很困难。注意到取对数可将连乘积化为加和, 且 $\ln f(x)$ 与 $f(x)$ 具有完全相同的极值性质, 因此将求 W_D 的极值转化为求 $\ln W_D$ 的极值会使问题得到极大简化:

$$\ln W_D = \ln \left\{ N! \prod_i \frac{g_i^{n_i}}{n_i!} \right\} = \ln N! + \sum_i (n_i \ln g_i - n_i \ln n_i)$$

根据斯特林公式(9.3.3), 当 N 很大时,

$$\ln N! \approx \ln \left\{ \sqrt{2\pi N} \left(\frac{N}{e}\right)^N \right\} = \ln \sqrt{2\pi} + \frac{1}{2} \ln N + N(\ln N - 1)$$

故有

$$\ln N! = N \ln N - N \quad (9.4.1)$$

将式(9.4.1)代入 $\ln W_D$ 的表达式中:

$$\begin{aligned} \ln W_D &= N \ln N - N + \sum_i (n_i \ln g_i - n_i \ln n_i + n_i) \\ &= N \ln N + \sum_i (n_i \ln g_i - n_i \ln n_i) \end{aligned}$$

设两待定常数 γ 和 β , 构造函数 Z :

$$\begin{aligned} Z &= \ln W_D + \gamma \left(\sum_i n_i - N \right) + \beta \left(\sum_i n_i \varepsilon_i - U \right) \\ &= N \ln N + \sum_i (n_i \ln g_i - n_i \ln n_i) + \gamma \left(\sum_i n_i - N \right) + \beta \left(\sum_i n_i \varepsilon_i - U \right) \end{aligned}$$

该函数对 n_i 求偏导数, 并令之等于零:

$$\ln g_i - \ln n_i - 1 + \gamma + \beta \varepsilon_i = 0 \quad (i = 1, 2, 3, \dots) \textcircled{1}$$

上式中令 $\alpha = \gamma - 1$, 且去掉对数, 即得

$$n_i = e^\alpha g_i e^{\beta \varepsilon_i} \quad (i = 1, 2, 3, \dots) \quad (9.4.2)$$

α 可通过约束条件直接得到: 将式(9.4.2)代入 $\sum_i n_i - N = 0$, 则

$$e^\alpha \sum_i g_i e^{\beta \varepsilon_i} = N, \text{ 即 } e^\alpha = \frac{N}{\sum_i g_i e^{\beta \varepsilon_i}}$$

另一个待定常数 β 留待 § 9.7 中讨论, 其值为

$$\beta = -\frac{1}{kT} \quad (9.4.3)$$

k 为玻耳兹曼 (Boltzmann) 常数, T 为系统的热力学温度。

将 $e^\alpha = \frac{N}{\sum_i g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}}$ 和 $\beta = -1/(kT)$ 代入式(9.4.2), 即得使 W_D 取极值的

能级分布数:

$$n_i = \frac{N g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}}{\sum_i g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}} \quad (i = 1, 2, 3, \dots) \quad (9.4.4)$$

分布[式(9.4.4)]是否使函数 W_D 取极大值, 需要进一步验证。若 $\ln W_D$ 对所有 n_i 的二阶偏导数在极值点处的值均小于零, 则求得的极值为极大值, 反之为极小值。

求 $\ln W_D = N \ln N + \sum_i (n_i \ln g_i - n_i \ln n_i)$ 对所有 n_i 的二阶偏导数:

$$\frac{\partial^2 \ln W_D}{\partial n_i^2} = -\frac{1}{n_i} \quad (i = 1, 2, 3, \dots)$$

由式(9.4.4)知, $n_i > 0$, 故

$$\frac{\partial^2 \ln W_D}{\partial n_i^2} < 0 \quad (i = 1, 2, 3, \dots)$$

因此, 分布数为(9.4.4)的分布的确是所要求的最概然分布, 称为玻耳兹曼分

① $\frac{\partial n_j}{\partial n_i} = \delta_{ij} \begin{cases} = 1, i=j \\ = 0, i \neq j \end{cases}$, δ_{ij} 称为罗内克尔 δ 符号。

布。而式(9.4.4)称为玻耳兹曼分布律,它给出了分子在能级之间最概然分布的分布数 $n_1, n_2, \dots, n_i, \dots$ 在下面的讨论中,玻耳兹曼分布用 B 表示。

以上玻耳兹曼分布率是基于定域子系统得到的。从上面的推导过程可以看出,在 $g_i \gg n_i$ 的条件下,离域子系统同样满足玻耳兹曼分布律。与定域子不同的是,对于同样的能级分布,离域子的微态数比定域子的微态数小 $N!$ 倍。

3. 粒子配分函数

在下节将会看到,玻耳兹曼分布律[式(9.4.4)]中的分母在统计热力学中占据非常重要的地位,将其定义为粒子的配分函数,以 q 表示,即

$$q \stackrel{\text{def}}{=} \sum_{\substack{j \\ \text{量子态}}} e^{-\varepsilon_j/(kT)} = \sum_{\substack{i \\ \text{能级}}} g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)} \quad (9.4.5)$$

定义式(9.4.5)中前者是按粒子的量子态加和,而后者则按粒子的能级加和。

结合式(9.4.4)和定义式(9.4.5),有

$$n_i = \frac{N}{q} g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)} \quad (9.4.6)$$

任一能级 i 上分布的粒子数 n_i 与系统的总粒子数 N 之比为

$$\frac{n_i}{N} = \frac{g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}}{\sum_i g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}} = \frac{g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}}{q}$$

所以常将 $g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}$ 称为能级 i 的有效状态数,或称为有效容量。正因为 q 值决定了粒子在各能级上的分布情况,而 g_i 与 ε_i 又取决于粒子的性质,故将 q 称为粒子的配分函数。由式(9.4.6)及式(9.1.1b)可知,粒子的配分函数 q 为温度 T 和体积 V 的函数。

§ 9.5 热力学性质与配分函数间的关系

1. 热力学能与配分函数间的关系

独立子系统的总能量为所有粒子能量之和 $E = \sum_i n_i \varepsilon_i$ 。该式对系统每种能级分布均成立。但根据 §9.3 节的讨论,系统的平衡分布实质上等于系统的最概然分布。因此由最概然分布,即玻耳兹曼分布式(9.4.6)计算的系统的总能量实际上等于系统的热力学能 U :

$$U = \sum_i n_i \varepsilon_i = \frac{N}{q} \sum_i g_i \varepsilon_i e^{-\varepsilon_i/(kT)} \quad (9.5.1)$$

将粒子配分函数式(9.4.5)在恒容下对温度 T 求偏导数:

$$\left(\frac{\partial q}{\partial T}\right)_V = \sum_i g_i \left(\frac{\partial}{\partial T} e^{-\varepsilon_i/(kT)}\right)_V = \frac{1}{kT^2} \sum_i g_i \varepsilon_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}$$

即

$$\sum_i g_i \varepsilon_i e^{-\varepsilon_i/(kT)} = kT^2 \left(\frac{\partial q}{\partial T}\right)_V$$

将上式代入式(9.5.1)即得

$$U = \frac{NkT^2}{q} \left(\frac{\partial q}{\partial T}\right)_V = NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q}{\partial T}\right)_V \quad (9.5.2)$$

式(9.5.1)和式(9.5.2)对定域子系统和离域子系统均是适用的。

2. 熵与配分函数间的关系

(1) 定域子系统 定域子玻耳兹曼分布 B 的微态数为

$$W_B = N! \prod_i \frac{g_i^{n_i}}{n_i!}$$

对上式求对数,并应用斯特林公式 $\ln N! = N \ln N - N$:

$$\ln W_B = N \ln N - N + \sum_i (n_i \ln g_i - n_i \ln n_i + n_i)$$

将玻耳兹曼分布式(9.4.6)代入上式,得

$$\begin{aligned} \ln W_B &= N \ln N - N + \sum_i \left(n_i \ln g_i - n_i \ln \frac{N g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}}{q} + n_i \right) \\ &= N \ln q + \frac{U}{kT} \end{aligned} \quad (9.5.3)$$

对 $\ln W_B$ 微分:

$$d \ln W_B = N d \ln q - \frac{U}{kT^2} dT + \frac{1}{kT} dU \quad (9.5.4)$$

由于粒子配分函数 q 为温度 T 和体积 V 的函数,因此

$$d \ln q = \left(\frac{\partial \ln q}{\partial T}\right)_V dT + \left(\frac{\partial \ln q}{\partial T}\right)_T dV$$

恒容条件下即有

$$d \ln q = \left(\frac{\partial \ln q}{\partial T}\right)_V dT$$

根据式(9.5.2), $(\partial \ln q / \partial T)_V = U / (NkT^2)$, 故

$$N d \ln q = \frac{U}{kT^2} dT$$

将上式代入式(9.5.4),就得到

$$dU = kT d \ln W_B \quad (9.5.5)$$

另一方面,根据热力学基本方程 $dU = TdS + pdV$, 恒容条件下 $dU = TdS$ 。与式(9.5.5)对比可知

$$S = k \ln W_B \quad (9.5.6)$$

该式首先由玻耳兹曼得到,称为玻耳兹曼熵定律。

将式(9.5.3)代入式(9.5.6),得

$$S = Nk \ln q + \frac{U}{T} \quad (9.5.7)$$

(2) 离域子系统 用相同的方法,容易证明玻耳兹曼熵定律同样适用于离域子系统。所不同的是,在相同条件下离域子系统最概然分布的微态数 W'_B 是定域子系统最概然分布微态数 W_B 的 $N!$ 分之一:

$$\begin{aligned} S' &= k \ln W'_B = k \ln \frac{W_B}{N!} = k \ln W_B - Nk \ln N + Nk \\ &= Nk \ln \frac{q}{N} + \frac{U}{T} + Nk \end{aligned}$$

将 S' 上的撇号去掉,即得离域子系统熵的表达式:

$$S = Nk \ln \frac{q}{N} + \frac{U}{T} + Nk \quad (9.5.8)$$

3. 其他热力学函数与配分函数间的关系

其他热力学函数与粒子配分函数 q 间的关系可通过热力学函数的定义和关系式得到,结果列于表 9.5.1。下面仅以亥姆赫兹函数 A 为例来说明推导过程。

根据定义 $A = U - TS$,对定域子系统:

$$A = U - T \left(Nk \ln q + \frac{U}{T} \right) = -NkT \ln q$$

对离域子系统:

$$A = U - T \left(Nk \ln \frac{q}{N} + \frac{U}{T} + Nk \right) = -NkT \ln \frac{q}{N} - NkT$$

表 9.5.1 热力学函数与粒子配分函数间的关系

热力学函数	定域子	离域子
U	$NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q}{\partial T} \right)_v$	与定域子相同
S	$Nk \ln q + \frac{U}{T}$	$Nk \ln \frac{q}{N} + \frac{U}{T} + Nk$
$A = U - TS$	$-NkT \ln q$	$-NkT \ln \frac{q}{N} - NkT$
$p = - \left(\frac{\partial A}{\partial V} \right)_T$	$NkT \left(\frac{\partial \ln q}{\partial V} \right)_T$	与定域子相同
$G = A + pV$	$-NkT \ln q + NkTV \left(\frac{\partial \ln q}{\partial V} \right)_T$	$-NkT \ln \frac{q}{N} - NkT + NkTV \left(\frac{\partial \ln q}{\partial V} \right)_T$
$H = U + pV$	$NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q}{\partial T} \right)_v + NkTV \left(\frac{\partial \ln q}{\partial V} \right)_T$	与定域子相同

从表 9.5.1 可以看出,① 系统热力学能 U 和压力 p 对定域子系统和离域子系统具有相同的形式,而熵 S 则区分定域子系统与离域子系统。由此可以得出结论:凡是与 S 有关的函数如 A 和 G 等均区分定域子系统与离域子系统,而与 S 无关的函数如 U, p, H 等则对定域子系统和离域子系统不加区分;② 将定域子系统有关公式中的 q 代之以 qe/N (e 为自然对数的底数),即得到离域子系统相应的公式,例如:

$$\begin{array}{ccc} \text{定域子} & & \text{离域子} \\ S = Nk \ln q + \frac{U}{T} & \Rightarrow & S = Nk \ln \frac{qe}{N} + \frac{U}{T} = Nk \ln \frac{q}{N} + \frac{U}{T} + Nk \end{array}$$

§ 9.6 粒子配分函数的计算

由上节的讨论可知,用统计的方法计算系统热力学性质的关键是粒子配分函数的求解。根据定义式(9.4.5),粒子的配分函数与粒子的能级相关联,而粒子的运动可近似分离为各种独立的运动,因而粒子的配分函数也相应地可分解为各独立运动的配分函数。粒子各独立运动的能级可通过光谱或量子化学计算得到,这样就解决了配分函数的计算问题。下面逐一进行讨论。

1. 配分函数的析因子性质

在 § 9.1 中指出,粒子的运动在适当的近似下可被分离为独立的平动、转动、振动、电子运动和核子运动。这样粒子的能级就可表示为上述五种运动形式能级的代数和:

$$\varepsilon_i = \varepsilon_{t,i} + \varepsilon_{r,i} + \varepsilon_{v,i} + \varepsilon_{e,i} + \varepsilon_{n,i} \quad (9.6.1)$$

而该能级的统计权重 g_i , 则为各种运动形式能级统计权重的连乘积:

$$g_i = g_{t,i} g_{r,i} g_{v,i} g_{e,i} g_{n,i} \quad (9.6.2)$$

将式(9.6.1)和式(9.6.2)代入粒子配分函数 q 的表达式(9.4.5):

$$\begin{aligned} q &= \sum_i g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)} \\ &= \sum_i g_{t,i} g_{r,i} g_{v,i} g_{e,i} g_{n,i} e^{-(\varepsilon_{t,i} + \varepsilon_{r,i} + \varepsilon_{v,i} + \varepsilon_{e,i} + \varepsilon_{n,i})/(kT)} \\ &= \left(\sum_i g_{t,i} e^{-\varepsilon_{t,i}/(kT)} \right) \left(\sum_i g_{r,i} e^{-\varepsilon_{r,i}/(kT)} \right) \left(\sum_i g_{v,i} e^{-\varepsilon_{v,i}/(kT)} \right) \end{aligned}$$

$$\times \left(\sum_i g_i e^{-\varepsilon_{e,i}/(kT)} \right) \left(\sum_i g_{n,i} e^{-\varepsilon_{n,i}/(kT)} \right) \textcircled{1}$$

各括号中的物理量只与粒子各独立运动形式有关,分别称为粒子各独立运动的配分函数,即

$$\left. \begin{aligned} \text{平动配分函数} \quad q_t &= \sum_i g_{t,i} e^{-\varepsilon_{t,i}/(kT)} \\ \text{转动配分函数} \quad q_r &= \sum_i g_{r,i} e^{-\varepsilon_{r,i}/(kT)} \\ \text{振动配分函数} \quad q_v &= \sum_i g_{v,i} e^{-\varepsilon_{v,i}/(kT)} \\ \text{电子运动配分函数} \quad q_e &= \sum_i g_{e,i} e^{-\varepsilon_{e,i}/(kT)} \\ \text{核子运动配分函数} \quad q_n &= \sum_i g_{n,i} e^{-\varepsilon_{n,i}/(kT)} \end{aligned} \right\} \quad (9.6.3)$$

所以

$$q = q_t q_r q_v q_e q_n \quad (9.6.4)$$

说明粒子的配分函数可以用各独立运动的配分函数之积表示,这称之为配分函数的析因子性质。相对于各独立运动的配分函数而言, q 可以称为粒子的全配分函数。

2. 能量零点的选择对配分函数的影响

由配分函数的定义可知,其值与各能级的能量有关。然而,任一能级 i 的能量与能量零点的选择有关,就像一座山,海拔 1500 m,山脚的平原海拔 400 m,则以海平面高度为零时此山高度是 1500 m,而以山脚平原为高度的零点时山高应是 1500 m - 400 m = 1100 m。既然 q 值与能量零点选择有关,为正确运用各种配分函数,必须明确所选用的能量零点。

统计热力学通常规定各独立运动形式的基态能级作为各自能量的零点,这样的选择使任何能级的能量不会是负值,避免了有关计算公式出现不必要的麻烦。若某独立运动形式基态能级的能量值为 ε_0 ,能级 i 的能量值为 ε_i ,则以基态作为能量零点时能级 i 的能量值 ε_i^0 应为

$$\varepsilon_i^0 = \varepsilon_i - \varepsilon_0 \quad (9.6.5)$$

① 式中 \sum_i 是对粒子各能级的加和,即对于平动、转动、振动、电子运动、核子运动各种运动能级的加和。虽然式中均以 \sum 来表示,但各自的 i 的取值是不同的。

式中这种关系可用下式说明。例如 $Z = \sum_{m,n} X_m Y_n$, $m = 1, 2; n = 1, 2, 3$ 。则有

$$\begin{aligned} Z &= \sum_{m,n} X_m Y_n = X_1 Y_1 + X_1 Y_2 + X_1 Y_3 + X_2 Y_1 + X_2 Y_2 + X_2 Y_3 \\ &= X_1 (Y_1 + Y_2 + Y_3) + X_2 (Y_1 + Y_2 + Y_3) \\ &= (X_1 + X_2) \sum_n Y_n = \sum_m X_m \sum_n Y_n \end{aligned}$$

规定基态能级的能量为零时的配分函数以 q^0 表示,则由配分函数的定义可得

$$\begin{aligned} q &= \sum_i g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)} = \sum_i g_i e^{-(\varepsilon_i^0 + \varepsilon_0)/(kT)} \\ &= e^{-\varepsilon_0/(kT)} \sum_i g_i e^{-\varepsilon_i^0/(kT)} \end{aligned}$$

$$\text{令} \quad q^0 = \sum_i g_i e^{-\varepsilon_i^0/(kT)} \quad (9.6.6)$$

$$\begin{aligned} \text{则有} \quad q &= e^{-\varepsilon_0/(kT)} q^0 \\ \text{即} \quad q^0 &= e^{\varepsilon_0/(kT)} q \end{aligned} \quad (9.6.7a)$$

将上述关系应用于各独立运动的配分函数定义式,得

$$\left. \begin{aligned} q_l^0 &= e^{\varepsilon_{l,0}/(kT)} q_l & q_r^0 &= e^{\varepsilon_{r,0}/(kT)} q_r \\ q_v^0 &= e^{\varepsilon_{v,0}/(kT)} q_v & q_e^0 &= e^{\varepsilon_{e,0}/(kT)} q_e \\ q_n^0 &= e^{\varepsilon_{n,0}/(kT)} q_n \end{aligned} \right\} \quad (9.6.7b)$$

因 $\varepsilon_{l,0} \approx 0, \varepsilon_{r,0} = 0$,故在常温条件下 $q_l^0 \approx q_l, q_r^0 = q_r$ 。对于振动, $\varepsilon_{v,0} = h\nu/2$,所以 $q_v^0 = e^{h\nu/(2kT)} q_v$ 。 $h\nu/kT$ 通常在 10 左右,故 q_v^0 与 q_v 的差别不能忽略。电子运动与核子运动基态的能量也很大,使对应的两种配分函数也有明显的区别。

例 9.6.1 由光谱数据得出 NO 气体的振动频率 $\nu = 5.602 \times 10^{13} \text{ s}^{-1}$ 。试求 300 K 时 NO 的 q_v^0 与 q_v 之比。

解:由式(9.6.7b) $q_v^0 = e^{\varepsilon_{v,0}/(kT)} q_v$,故

$$\frac{q_v^0}{q_v} = e^{\varepsilon_{v,0}/(kT)}$$

结合一维谐振子的能级公式(9.1.3) $\varepsilon_{v,0} = h\nu/2$ 即得

$$\begin{aligned} \frac{q_v^0}{q_v} &= \exp\left(\frac{h\nu}{2kT}\right) \textcircled{1} \\ &= \exp\left(\frac{6.626 \times 10^{-34} \text{ J}\cdot\text{s} \times 5.602 \times 10^{13} \text{ s}^{-1}}{2 \times 1.381 \times 10^{-23} \text{ J}\cdot\text{K}^{-1} \times 300 \text{ K}}\right) \\ &= \exp(4.480) = 88.2 \end{aligned}$$

显然,在通常温度下 q_v^0 与 q_v 的差别不能忽略。

选择不同的能量零点会影响配分函数的值,但对计算玻耳兹曼分布中任一能级上粒子的分布数 n_i 却没有影响。因为

$$\begin{aligned} n_i &= \frac{N}{q} g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)} = \frac{N}{q^0 \times e^{-\varepsilon_0/(kT)}} g_i e^{-(\varepsilon_i^0 + \varepsilon_0)/(kT)} \\ &= \frac{N}{q^0} g_i e^{-\varepsilon_i^0/(kT)} \textcircled{2} \end{aligned}$$

① 符号 $\exp(A)$ 表示 e^A 。

② 针对粒子按量子态分布,同样得出 $n_j = \frac{N}{q^0} e^{-\varepsilon_j^0/(kT)}$ 式中 ε_j^0 即为以基态能级的能量为零时量子态 j 的能量。

3. 平动配分函数的计算

由于粒子的平动可以分解为三个互相垂直方向上的运动,故

$$\varepsilon_{n_x, n_y, n_z} = \varepsilon_{x, n_x} + \varepsilon_{y, n_y} + \varepsilon_{z, n_z}$$

类似于配分函数析因子性质,粒子的平动配分函数为 x, y, z 方向上平动配分函数之积 $q_t = q_{t,x} q_{t,y} q_{t,z}$ 。

$$\left. \begin{aligned} q_{t,x} &= \sum_{n_x=1}^{\infty} \exp\left(-\frac{h^2}{8mkTa^2}n_x^2\right) \\ q_{t,y} &= \sum_{n_y=1}^{\infty} \exp\left(-\frac{h^2}{8mkTb^2}n_y^2\right) \\ q_{t,z} &= \sum_{n_z=1}^{\infty} \exp\left(-\frac{h^2}{8mkTc^2}n_z^2\right) \end{aligned} \right\} \quad (9.6.8)$$

上述三个配分函数具有完全相同的形式,只需推导其中之一如 $q_{t,x}$ 即可。

设

$$A^2 = \frac{h^2}{8mkTa^2}$$

当粒子种类、系统温度及体积几何形状确定后, A 为常数。对在通常温度和体积条件下的气体来说, $A^2 \ll 1$ ^①, 说明式(9.6.8) $q_{t,x}$ 的各求和项将随着量子数 n_x 的增加极缓慢地减小,故求和值可近似用积分来代替,即

$$\begin{aligned} q_{t,x} &= \sum_{n_x=1}^{\infty} \exp\left(-\frac{h^2}{8mkTa^2}n_x^2\right) \\ &\approx \int_1^{\infty} e^{-A^2 n_x^2} dn_x \approx \int_0^{\infty} e^{-(An_x)^2} dn_x \end{aligned}$$

由积分表得

$$\int_0^{\infty} e^{-(An_x)^2} dn_x = \frac{1}{2A} \sqrt{\pi}$$

所以

$$q_{t,x} = \frac{\sqrt{\pi}}{2A} = \frac{\sqrt{2\pi mkT}}{h} a \quad (9.6.9a)$$

同理

$$q_{t,y} = \frac{\sqrt{2\pi mkT}}{h} b \quad (9.6.9b)$$

^① 例如一个 H_2 分子的质量: $m = M/L = 2.0158 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1} / 6.022 \times 10^{23} \text{ mol}^{-1} = 3.347 \times 10^{-27} \text{ kg}$, 在 $T = 300 \text{ K}$ 及 $a = 10^{-2} \text{ m}$ 条件下, $A^2 = 3.957 \times 10^{-17} \ll 1$ 。气体相对分子质量愈大,气体活动空间愈大, A^2 的数值将愈益减小。

$$q_{1,z} = \frac{\sqrt{2\pi mkT}}{h} c \quad (9.6.9c)$$

因乘积 abc 为平动运动空间的体积 V , 故:

$$q_1 = \left(\frac{2\pi mkT}{h^2} \right)^{\frac{3}{2}} V \quad (9.6.10)$$

上式即平动配分函数的计算式, 说明 q_1 是粒子的质量 m 及系统温度 T 、体积 V 的函数。

如果用 f_1 表示立方容器中平动子的一个平动自由度的配分函数, 则

$$q_1 = f_1^3 \quad (9.6.11)$$

结合式(9.6.10)即得

$$f_1 = \left(\frac{2\pi mkT}{h^2} \right)^{\frac{1}{2}} V^{\frac{1}{3}} \quad (9.6.12)$$

f_1 也是量纲为一的量。

理想气体适用 $pV = nRT$, 因 $n = \frac{N}{L}$, 故有理想气体状态方程的另一种形式 $pV = \frac{NRT}{L} = NkT$ ($k = \frac{R}{L}$)。将气体体积 $V = \frac{NkT}{p}$ 及粒子质量 $m = \frac{M}{L}$ 代入式(9.6.10), 整理后可得理想气体平动配分函数计算式的另一种形式:

$$q_1 = 8.2052 \times 10^7 N [M / (\text{kg} \cdot \text{mol}^{-1})]^{3/2} (T/\text{K})^{5/2} / (p/\text{Pa}) \quad (9.6.13)$$

例 9.6.2 求 $T = 300 \text{ K}$, $V = 10^{-6} \text{ m}^3$ 时氩气分子的平动配分函数 q_1 及各平动自由度的配分函数 f_1 。

解: Ar 的相对原子质量为 39.948, 故 Ar 分子的质量为

$$m = \frac{M}{L} = \frac{39.948 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}}{6.022 \times 10^{23} \text{ mol}^{-1}} = 6.634 \times 10^{-26} \text{ kg}$$

将此值及 $T = 300 \text{ K}$, $V = 10^{-6} \text{ m}^3$ 代入式(9.6.10), 得

$$\begin{aligned} q_1 &= \left(\frac{2\pi mkT}{h^2} \right)^{\frac{3}{2}} V \\ &= \left[\frac{2 \times 3.1416 \times 6.634 \times 10^{-26} \text{ kg} \times 1.381 \times 10^{-23} \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \times 300 \text{ K}}{(6.626 \times 10^{-34} \text{ J} \cdot \text{s})^2} \right]^{\frac{3}{2}} \times 10^{-6} \text{ m}^3 \\ &= 2.467 \times 10^{26} \end{aligned}$$

根据式(9.6.11), 平动自由度的配分函数为

$$f_1 = q_1^{\frac{1}{3}} = (2.467 \times 10^{26})^{\frac{1}{3}} = 6.272 \times 10^8$$

4. 转动配分函数的计算

对于振动和转动只考虑双原子分子的情况, 前者用刚性转子模型, 后者用谐振子模型处理。

将刚性转子能级公式 $\varepsilon_r = J(J+1)h^2/(8\pi^2I)$ 及转动能级的统计权重公式 $g_r = (2J+1)$ 代入转动配分函数式(9.6.3)得

$$\begin{aligned} q_r &= \sum_i g_{r,i} e^{-\varepsilon_{r,i}/(kT)} \\ &= \sum_{J=0}^{\infty} (2J+1) \exp\left[-J(J+1) \frac{h^2}{8\pi^2IkT}\right] \end{aligned}$$

式中 $\frac{h^2}{8\pi^2Ik}$ 具有温度量纲,其数值与粒子的转动惯量 I 成反比,称为粒子的转动特征温度,以符号 Θ_r 表示,即

$$\Theta_r = \frac{h^2}{8\pi^2Ik} \quad (9.6.14)$$

则

$$q_r = \sum_{J=0}^{\infty} (2J+1) \exp\left[-J(J+1) \frac{\Theta_r}{T}\right]$$

粒子的 Θ_r 可由转动光谱数据得到。表 9.6.1 给出了一些双原子分子的转动特征温度 Θ_r 和振动特征温度 Θ_v :

表 9.6.1 一些双原子分子的 Θ_v, Θ_r

分子	Θ_v/K	Θ_r/K
H ₂	5 983	85.4
N ₂	3 352	2.863
O ₂	2 239	2.069
CO	3 084	2.766
NO	2 699	2.393
HCl	4 151	15.02
HBr	3 681	12.011
HI	3 208	9.125
Cl ₂	798	0.350
Br ₂	465	0.118
I ₂	307	0.053 7

由表 9.6.1 可以看出,在通常温度条件下,可认为 $T \gg \Theta_r$, 所以 q_r 各加和项数值差别不大,求和式可以近似用积分代替,即

$$q_r \approx \int_0^{\infty} (2J+1) e^{-J(J+1)\Theta_r/T} dJ$$

设 $J(J+1) = x$, 则 $(2J+1)dJ = dx$, 所以

$$q_r \approx \int_0^{\infty} e^{-\Theta_r x/T} dx = \frac{T}{\Theta_r} = \frac{8\pi^2IkT}{h^2}$$

导出上式所用的能级公式只适用于线型刚性转子,故此式也只适用于计算线型

分子的 q_r 值^①。如果线型分子围绕着通过质心并垂直于分子的键轴旋转一周 (2π) 会出现 σ 次不可分辨的几何位置, σ 就称为分子的对称数。显然, 异核双原子分子的 $\sigma = 1$, 同核双原子分子的 $\sigma = 2$ 。按照量子力学的结论, 粒子的转动量子数取值要受到结构的影响, 反映为 q_r 的计算值应将上式右端除以 σ , 得

$$q_r = \frac{T}{\Theta_r \sigma} = \frac{8\pi^2 I k T}{h^2 \sigma} \quad (9.6.15a)$$

将式中各常数的数值代入, 最终可得

$$q_r = \frac{2.483 \times 10^{45} \left(\frac{I}{\text{kg} \cdot \text{m}^2} \right) \left(\frac{T}{\text{K}} \right)}{\sigma} \quad (9.6.15b)$$

由上式可知, 线型分子的转动配分函数取决于分子的转动惯量 I 、对称数 σ 及系统的温度 T 。

双原子分子的转动自由度数为 2, 以 f_r 表示每个转动自由度配分函数的几何平均值, 则

$$q_r = f_r^2 \quad (9.6.16)$$

所以

$$f_r = q_r^{\frac{1}{2}} = \left(\frac{T}{\Theta_r \sigma} \right)^{\frac{1}{2}} \quad (9.6.17)$$

例 9.6.3 已知 N_2 分子的转动惯量 $I = 1.394 \times 10^{-46} \text{ kg} \cdot \text{m}^2$, 试求 N_2 的转动特征温度 Θ_r 及 298.15 K 时 N_2 分子的转动配分函数 q_r 。

解: 由式 (9.6.14) 得

$$\begin{aligned} \Theta_r &= \frac{h^2}{8\pi^2 I k} \\ &= \frac{(6.626 \times 10^{-34} \text{ J} \cdot \text{s})^2}{8 \times 3.1416^2 \times 1.394 \times 10^{-46} \text{ kg} \cdot \text{m}^2 \times 1.381 \times 10^{-23} \text{ J} \cdot \text{K}^{-1}} \\ &= 2.89 \text{ K} \end{aligned}$$

N_2 是同核双原子分子, $\sigma = 2$, 由式 (9.6.15a) 可得 298.15 K 时 N_2 分子的转动配分函数:

$$q_r = \frac{T}{\Theta_r \sigma} = \frac{298.15 \text{ K}}{2.89 \text{ K} \times 2} = 51.58$$

5. 振动配分函数的计算

一维谐振子各能级的统计权重 $g_{v,i}$ 均为 1, 振动能级 $\varepsilon_{v,i} = \left(i + \frac{1}{2} \right) h\nu$, 将其

^① 对线型多原子分子, 转动惯量及简并度仍然由 $\varepsilon_r = J(J+1)h^2/(8\pi^2 I)$ 和 $g_J = 2J+1$ 确定, 此时转动惯量 $I = \sum_s m_s r_{0(s)}^2$, $r_{0(s)}$ 为核 s 与转动轴之间的平衡距离。

代入式(9.6.3),得

$$\begin{aligned} q_v &= \sum_i g_{v,i} e^{-\epsilon_{v,i}/(kT)} = \sum_{i=0}^{\infty} \exp[-(i+1/2)h\nu/(kT)] \\ &= e^{-h\nu/(2kT)} \sum_{i=0}^{\infty} e^{-ih\nu/(kT)} \end{aligned}$$

式中 $\frac{h\nu}{k}$ 具有温度单位,其值与粒子的振动频率有关,称为粒子的**振动特征温度**,以符号 Θ_v 表示,即

$$\Theta_v = \frac{h\nu}{k} \quad (9.6.18)$$

将上式代入 q_v 计算式中,即得

$$q_v = e^{-\Theta_v/2T} \sum_{i=0}^{\infty} e^{-i\Theta_v/T}$$

粒子的 Θ_v 可由振动光谱数据获得。一些双原子分子的振动特征温度 Θ_v 见表9.6.1。

多数物质的 Θ_v 值在数千开尔文数量级上,与 Θ_r 明显不同。在通常温度下, $\Theta_v \gg T$,使上述 q_v 求和项中各项数值差别显著,表明振动运动的量子化效应很突出。因此, q_v 求和项不能用积分来代替。

将 q_v 计算式展开,并设 $e^{-\Theta_v/T} = x$,则得

$$\begin{aligned} q_v &= e^{-\Theta_v/2T} (1 + e^{-\frac{\Theta_v}{T}} + e^{-2\Theta_v/T} + \cdots) \\ &= e^{-\Theta_v/2T} (1 + x + x^2 + \cdots) \end{aligned}$$

式中 $0 < x < 1$,故级数 $(1 + x + x^2 + \cdots)$ 收敛,其和为 $\frac{1}{1-x}$,因此

$$\begin{aligned} q_v &= e^{-\Theta_v/2T} \frac{1}{1-x} = \frac{e^{-\Theta_v/(2T)}}{1 - e^{-\Theta_v/T}} = \frac{1}{e^{\Theta_v/(2T)} - e^{-\Theta_v/(2T)}} \\ &= \frac{1}{e^{h\nu/(2kT)} - e^{-h\nu/(2kT)}} \end{aligned} \quad (9.6.19)$$

上式表明,振动配分函数 q_v 是粒子性质及系统温度 T 的函数。

因一维谐振子的振动自由度数为1,故

$$q_v = f_v \quad (9.6.20)$$

式中 f_v 即一个振动自由度的配分函数。

以基态能级的能量为零时的振动配分函数 q_v^0 为

$$\begin{aligned} q_v^0 &= e^{\epsilon_{v,0}/(kT)} \times q_v = e^{h\nu/(2kT)} \times \frac{1}{e^{h\nu/(2kT)} - e^{-h\nu/(2kT)}} \\ &= \frac{1}{1 - e^{-h\nu/kT}} = \frac{1}{1 - e^{-\Theta_v/T}} \end{aligned} \quad (9.6.21)$$

例 9.6.4 已知 NO 分子的振动特征温度 $\Theta_v = 2699$ K, 试求 300 K 时 NO 分子的振动配分函数 q_v 及 q_v^0 。

解: 将 $\Theta_v = 2699$ K 及 $T = 300$ K 代入式(9.6.19)及式(9.6.21)可分别得到

$$\begin{aligned} q_v &= (e^{\Theta_v/(2T)} - e^{-\Theta_v/(2T)})^{-1} \\ &= (e^{2699 \text{ K}/(2 \times 300 \text{ K})} - e^{-2699 \text{ K}/(2 \times 300 \text{ K})})^{-1} = (89.87 - 0.01)^{-1} \\ &= 0.011 \end{aligned}$$

$$q_v^0 = (1 - e^{-\Theta_v/T})^{-1} = (1 - e^{-2699 \text{ K}/300 \text{ K}})^{-1} = 1.0001 \approx 1$$

上例计算表明, 300 K 时 NO 分子的 $q_v^0 \approx 1$ 。结合式(9.6.7a)所示 q^0 的定义, 可知

$$q_v^0 = 1 + e^{-\epsilon_{v,1}/kT} + e^{-\epsilon_{v,2}/kT} + \dots$$

现 $q_v^0 \approx 1$, 说明实际上基态以上各能级的粒子有效容量之和基本为零, 也就是说基态以上的各能级基本没有开放, 粒子的振动几乎全部处于基态。

6. 电子运动的配分函数

由于本章只讨论粒子的电子运动全部处于基态的情况, 即电子运动的能级完全没有开放, 按式(9.6.3)所示 q_e 的计算式, 求和项中自第二项起均可被忽略, 故

$$q_e = g_{e,0} e^{-\epsilon_{e,0}/(kT)}$$

则

$$q_e^0 = e^{\epsilon_{e,0}/(kT)} q_e = g_{e,0} = \text{常数}$$

分子和稳定离子的基态能级几乎总是非简并的, 即 $g_{e,0} = 1$, 但有例外的情况。如 O_2 , 该分子有两个三电子 π 键, 因此包含两个单电子, $g_{e,0} = 3$; 再如 NO, 该分子包含一个单电子, 是一个自由基, 其 $g_{e,0} = 2$ 。

7. 核运动的配分函数

只考虑核运动全部处于基态的情况。同上所述, 可得

$$q_n = g_{n,0} e^{-\epsilon_{n,0}/(kT)}$$

$$q_n^0 = g_{n,0} = \text{常数}$$

§ 9.7 热力学函数的计算

§ 9.6 给出了粒子各种独立运动形式配分函数的表达式, 这使得可以通过粒子的微观性质如转动惯量、振动频率等来计算系统的热力学性质。分子的转动惯量、振动频率等可以通过分子转动及振动光谱获得, 也可以通过量子化学计算得到。量子化学计算程序一般都有计算热力学性质的功能。

1. 热力学能

将配分函数的析因子性质式(9.6.4)代入 U 与 q 的关系式(9.5.2), 得到

$$U = NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q_t}{\partial T} \right)_v + NkT^2 \frac{d \ln q_r}{dT} + NkT^2 \frac{d \ln q_v}{dT} \\ + NkT^2 \frac{d \ln q_e}{dT} + NkT^2 \frac{d \ln q_n}{dT}$$

上式右端各项分别对应于粒子平动、转动、振动, 电子运动和核运动形式对系统热力学能的贡献, 其中各独立运动形式配分函数中只有平动配分函数与体积有关。用 U_t, U_r, U_v, U_e 和 U_n 表示能量的各项:

$$\left. \begin{aligned} U_t &= NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q_t}{\partial T} \right)_v & U_r &= NkT^2 \frac{d \ln q_r}{dT} \\ U_v &= NkT^2 \frac{d \ln q_v}{dT} & U_e &= NkT^2 \frac{d \ln q_e}{dT} \\ U_n &= NkT^2 \frac{d \ln q_n}{dT} \end{aligned} \right\} \quad (9.7.1)$$

所以
$$U = U_t + U_r + U_v + U_e + U_n \quad (9.7.2)$$

如果将各运动形式的基态能量作为其能量零点, 由于 $q = e^{-\varepsilon_0/(kT)} q^0$, 故有

$$U = NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q^0}{\partial T} \right)_v + N\varepsilon_0 \quad (9.7.3)$$

令 $U_0 = N\varepsilon_0, U^0 = NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q^0}{\partial T} \right)_v$, 式(9.7.3)写作

$$U^0 = U - U_0 \quad (9.7.4)$$

显然, U_0 为所有粒子各运动形式均处于基态时的能量, 可以认为是系统于 0 K 时的热力学能。

对于 U^0 同样有

$$U^0 = U_t^0 + U_r^0 + U_v^0 + U_e^0 + U_n^0 \quad (9.7.5)$$

结合粒子各独立运动的 q^0 与 q 间的关系, 可得

$$\left. \begin{aligned} U_t^0 &\approx U_t & U_r^0 &= U_r & U_v^0 &= U_v - \frac{N h \nu}{2} \\ U_e^0 &= 0 & U_n^0 &= 0 & & \text{(电子及核运动处于基态)} \end{aligned} \right\} \quad (9.7.6)$$

2. U_t^0, U_r^0 及 U_v^0 的计算

① U_t^0 的计算 将式(9.6.10)代入式(9.7.1), 得

$$U_t^0 \approx U_t = NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q_t}{\partial T} \right)_v$$

$$= NkT^2 \left[\frac{\partial}{\partial T} \ln \left(\frac{2\pi mkT}{h^2} \right)^{3/2} V \right]_v$$

故
$$U_v^0 = \frac{3}{2} NkT \quad (9.7.7)$$

由上式可知,当系统物质的量为 1 mol,即 $N = 1 \text{ molL}^{\text{①}}$,可得摩尔平动热力学能为 $\frac{3}{2}RT$,相当于每个平动自由度的摩尔能量为 $\frac{1}{2}RT$,此结果与能量均分定律相符。这种一致性是由于平动能级的量子化效应不明显,可近似为连续变化而产生的。

② U_r^0 的计算 因 $U_r^0 = U_r$,则将式(9.7.1)结合转动配分函数的计算式(9.6.15a)即得

$$U_r^0 = U_r = NkT^2 \frac{d \ln q_r}{dT} = NkT^2 \frac{d}{dT} \ln \left(\frac{T}{\Theta_r \sigma} \right)$$

故
$$U_r^0 = NkT \quad (9.7.8)$$

双原子分子等线型分子的转动自由度数为 2,所以 1 mol 物质每个转动自由度对热力学能的贡献同样是 $\frac{1}{2}RT$ 。同样,因为转动能级在通常情况下量子化效应不明显,故上述结果与能量均分定律结果相符。

③ U_v^0 的计算 U_v^0 与 U_v 有明显的差别。 U_v^0 可由式(9.6.21)代入式(9.7.1)得出:

$$\begin{aligned} U_v^0 &= NkT^2 \frac{d \ln q_v^0}{dT} = NkT^2 \frac{d}{dT} \ln \left(\frac{1}{1 - e^{-\Theta_v/T}} \right) \\ &= -NkT^2 \frac{d}{dT} \ln(1 - e^{-\Theta_v/T}) \\ &= -NkT^2 \frac{-(\Theta_v/T^2) e^{-\Theta_v/T}}{(1 - e^{-\Theta_v/T})} \\ &= Nk\Theta_v \frac{e^{-\Theta_v/T}}{1 - e^{-\Theta_v/T}} \\ &= Nk\Theta_v \frac{1}{e^{\Theta_v/T} - 1} \end{aligned} \quad (9.7.9)$$

在通常情况下, $\Theta_v \gg T^{\text{②}}$,振动能级的量子化效应比较突出。由上式可知, $\Theta_v/T \gg 1$ 时, $U_v^0 \approx 0$,说明相对于基态而言,粒子的振动对系统的热力学能基本

① $N = nL$,当 $n = 1 \text{ mol}$ 时, $N = 1 \text{ molL}$ 。

② $\Theta_v(\text{N}_2) = 3340 \text{ K}$,对多数双原子分子这是个典型值。但卤素分子的特征振动温度较低,如 $\Theta_v(\text{I}_2) = 307 \text{ K}$ 几乎与常温相同。

没有贡献。

一维谐振子的振动自由度为 1, 但振动能包括动能与位能两种形式, 若按能量均分定律应得 1 mol 一维谐振子的振动能是 $2 \times \frac{1}{2}RT = RT$, 此值与式(9.7.9)的结论不符。由此可见, 能量均分定律只适用于量子效应不突出的场合。

前已述及通常条件下 $q_v^0 \approx 1$, 说明粒子的振动基本上都处于基态, 这一结论与上述 $U_v^0 \approx 0$ 是一致的。如果系统的温度很高, 或 Θ_v 很小, 使 $\Theta_v \ll T$ 或 $\Theta_v/T \ll 1$, 则 $e^{\Theta_v/T}$ 按级数展开后就可以简化。因

$$e^{\Theta_v/T} = 1 + \frac{\Theta_v}{T} + \left(\frac{\Theta_v}{T}\right)^2 \times \frac{1}{2!} + \left(\frac{\Theta_v}{T}\right)^3 \times \frac{1}{3!} + \dots$$

在 $\frac{\Theta_v}{T} \ll 1$ 时, 上式中第三项开始均可忽略, 则

$$e^{\Theta_v/T} \approx 1 + \frac{\Theta_v}{T}$$

代入式(9.7.9), 得

$$\begin{aligned} U_v^0 &= Nk\Theta_v \frac{1}{e^{\Theta_v/T} - 1} \approx Nk\Theta_v \frac{1}{1 + \frac{\Theta_v}{T} - 1} \\ &= NkT \end{aligned}$$

对 1 mol 物质而言, 上式可得 $U_v^0 = RT$, 说明 $\Theta_v/T \ll 1$ 时, 即各振动能级的粒子在有效容量差别不大、量子化效应不明显的情况下, 粒子的振动对系统热力学能的贡献也符合能量均分定律。

综上所述, 在粒子的电子运动与核运动均处于基态时, 单原子气体由于不存在转动及振动运动, 故其摩尔热力学能 U_m 应为 $U_{t,m}$, 即

$$U_m = \frac{3}{2}RT + U_{0,m} \quad (9.7.10)$$

而对双原子气体则需同时考虑粒子的转动及振动。如果振动能级没有得到充分开放, 即量子化效应比较明显, 则双原子气体的摩尔热力学能为

$$U_m = \frac{5}{2}RT + U_{0,m} \quad (U_v^0 \approx 0) \quad (9.7.11)$$

若系统处于振动能级量子效应不突出, 振动能级也可以认为得到充分开放的情况下, 则因摩尔振动热力学能 $U_{v,m}^0 = RT$, 故可得双原子气体的摩尔热力学能为

$$U_m = \frac{7}{2}RT + U_{0,m} \quad (U_v^0 = RT) \quad (9.7.12)$$

* 3. 玻耳兹曼公式中 β 值的推导

按能量均分定律可知, 每个平动自由度上粒子的摩尔能量为 $\frac{1}{2}RT$, 则 x 方

向每个粒子的平均平动能量 $\bar{\varepsilon}_x$ 应为

$$\bar{\varepsilon}_x = \left(\frac{1}{2} RT \right) / L = \frac{1}{2} kT$$

设粒子的质量为 m , 在 x 方向平动的分速度为 u_x , 则每个粒子在 x 方向的平动能 $\varepsilon_x = \frac{1}{2} m u_x^2$, 由于粒子的平动能级量子化效应不明显, 在通常情况下能级得到充分开放, 故系统中粒子的 u_x 可取 $-\infty \rightarrow +\infty$ 。因此, 考虑到粒子在各能级上的分布情况, $\bar{\varepsilon}_x$ 可表示为

$$\bar{\varepsilon}_x = \frac{\sum_{u_x=-\infty}^{+\infty} n_x \left(\frac{1}{2} m u_x^2 \right)}{\sum_{u_x=-\infty}^{+\infty} n_x}$$

式中 n_x 为平动能量在 x 轴方向分量为 $\frac{1}{2} m u_x^2$ 的粒子数。因平衡分布即玻耳兹曼分布, 且只针对沿 x 方向的平动情况下, 简并度应为 1, 故

$$\bar{\varepsilon}_x = \frac{\sum_{u_x=-\infty}^{+\infty} \frac{N}{q} e^{\beta \left(\frac{1}{2} m u_x^2 \right)} \left(\frac{1}{2} m u_x^2 \right)}{\sum_{u_x=-\infty}^{+\infty} \frac{N}{q} e^{\beta \left(\frac{1}{2} m u_x^2 \right)}} \approx \frac{\int_{-\infty}^{+\infty} \frac{N}{q} e^{\beta \left(\frac{1}{2} m u_x^2 \right)} \left(\frac{1}{2} m u_x^2 \right) du_x}{\int_{-\infty}^{+\infty} \frac{N}{q} e^{\beta \left(\frac{1}{2} m u_x^2 \right)} du_x}$$

令 $\frac{1}{2} m \beta = -\alpha$, 所以 $\frac{1}{2} m = -\frac{\alpha}{\beta}$, 则

$$\bar{\varepsilon}_x = \frac{\int_{-\infty}^{+\infty} -\frac{\alpha}{\beta} u_x^2 e^{-\alpha u_x^2} du_x}{\int_{-\infty}^{+\infty} e^{-\alpha u_x^2} du_x}$$

由积分表可得

$$\int_{-\infty}^{+\infty} x^2 e^{-\alpha x^2} dx = \frac{1}{2\alpha} \sqrt{\frac{\pi}{\alpha}}$$

$$\int_{-\infty}^{+\infty} e^{-\alpha x^2} dx = \sqrt{\frac{\pi}{\alpha}}$$

所以

$$\bar{\varepsilon}_x = \frac{-\frac{\alpha}{\beta} \cdot \frac{1}{2\alpha} \sqrt{\frac{\pi}{\alpha}}}{\sqrt{\frac{\pi}{\alpha}}} = -\frac{1}{2\beta}$$

结合 $\bar{\varepsilon}_x = \frac{1}{2} kT$, 得

$$-\frac{1}{2\beta} = \frac{1}{2} kT$$

$$\beta = -\frac{1}{kT}$$

前述式(9.4.3)得到证明。

4. 摩尔定容热容的计算

系统的热力学能 $U = U^0 + N\varepsilon_0$, 故摩尔热力学能 $U_m = U_m^0 + L\varepsilon_0$ 。根据定容摩尔热容的定义 $C_{v,m} = (\partial U_m / \partial T)_v$, 注意到 V 确定时 $L\varepsilon_0$ 为常数, 因而

$$C_{v,m} = \left(\frac{\partial U_m}{\partial T} \right)_v = \left(\frac{\partial U_m^0}{\partial T} \right)_v$$

说明系统的摩尔定容热容与零点能的选取无关。根据式(9.7.5),

$$C_{v,m} = \left(\frac{\partial U_{t,m}^0}{\partial T} \right)_v + \left(\frac{\partial U_{r,m}^0}{\partial T} \right)_v + \left(\frac{\partial U_{v,m}^0}{\partial T} \right)_v + \left(\frac{\partial U_{e,m}^0}{\partial T} \right)_v + \left(\frac{\partial U_{n,m}^0}{\partial T} \right)_v$$

上式右端各项分别为粒子的平动、转动、振动、电子运动及核子运动形式对摩尔定容热容的贡献, 用 $C_{v,t}$, $C_{v,r}$, $C_{v,v}$, $C_{v,e}$ 及 $C_{v,n}$ 表示。如果粒子的电子运动与核运动能级不开放, 则 $U_{m,e}^0 = 0$, $U_{m,n}^0 = 0$, 从而这两种运动对 $C_{v,m}$ 没有贡献。其余各运动形式对 $C_{v,m}$ 的贡献可方便地通过热力学能的表达式得到。

(1) 平动和转动 由式(9.7.7)和式(9.7.8)

$$U_{t,m}^0 = \frac{3}{2}LkT = \frac{3}{2}RT, U_{r,m}^0 = LkT = RT, \text{ 因此}$$

$$C_{v,t} = \left(\frac{\partial U_{t,m}^0}{\partial T} \right)_v = \frac{3}{2}R, C_{v,r} = \left(\frac{\partial U_{r,m}^0}{\partial T} \right)_v = R \quad (9.7.13)$$

(2) 振动 由式(9.7.9)

$$U_{v,m}^0 = R\Theta_v \frac{1}{e^{\Theta_v/T} - 1}, \text{ 故}$$

$$C_{v,v} = \left(\frac{\partial U_{v,m}^0}{\partial T} \right)_v = R \left(\frac{\Theta_v}{T} \right)^2 e^{\Theta_v/T} \frac{1}{(e^{\Theta_v/T} - 1)^2} \quad (9.7.14)$$

当 $\Theta_v/T \gg 1$, $(e^{\Theta_v/T} - 1) \approx e^{\Theta_v/T}$, 上式成为

$$C_{v,v} = R \left(\frac{\Theta_v}{T} \right)^2 e^{\Theta_v/T} e^{-2\Theta_v/T} = R \left(\frac{\Theta_v}{T} \right)^2 e^{-\frac{\Theta_v}{T}} \approx 0$$

表明当振动能级不开放时, 粒子振动运动对摩尔恒容热容没有贡献。而当 $\Theta_v/T \ll 1$ 时振动能级完全开放有 $C_{v,v} \approx R$ 。

对单原子理想气体, 分子只存在平动运动。当电子运动与核运动的能级不开放时, 只有平动运动对热容有贡献, 即

$$C_{v,m} = C_{v,t} = \frac{3}{2}R \quad (9.7.15)$$

对双原子理想气体,当电子运动、核运动和振动能级均不开放时,有

$$C_{V,m} = C_{V,t} + C_{V,r} + C_{V,v} = \frac{5}{2}R \quad (9.7.16)$$

必须指出的是,式(9.7.16)在振动能级完全不开放的情况下成立(通常电子运动与核子运动能级不开放)。一般地,对于双原子分子, $C_{V,m}$ 为温度 T 的函数,且 $5R/2 \leq C_{V,m}(T) \leq 7R/2$,上限和下限分别对应于振动能级完全开放和完全不开放的情况。

例 9.7.1 查表 9.6.1 知,CO 气体分子的 $\Theta_r = 2.766$ K, $\Theta_v = 3\,084$ K,试求 101.325 kPa 及 400 K 条件下气体的 $C_{V,m}$ 值,并与实验值 $C_{V,m,实} = (18.223 + 7.6831 \times 10^{-3} T/K - 1.172 \times 10^{-6} T^2/K^2) \text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 进行比较。

解:400 K 时 CO 的平动能级无疑是充分开放的, $C_{V,t} = \frac{3}{2}R$ 。

$\Theta_r/T = 2.77/400 = 6.925 \times 10^{-3} \ll 1$,故转动能级也可近似认为连续变化, $C_{V,r} = R$ 。

$\Theta_v/T = 3\,084/400 = 7.710$,既非 $\Theta_v \ll T$,又非 $\Theta_v \gg T$,故振动对摩尔热容的贡献要加以计算。根据式(9.6.14):

$$\begin{aligned} C_{V,v} &= R \left(\frac{\Theta_v}{T} \right)^2 e^{\Theta_v/T} (e^{\Theta_v/T} - 1)^{-2} \\ &= R (3\,084/400)^2 e^{3\,084/400} (e^{3\,084/400} - 1)^{-2} \\ &= 0.0267R \end{aligned}$$

因此 CO 在 400 K 时由统计热力学计算的摩尔定容热容为

$$\begin{aligned} C_{V,m} &= C_{V,t} + C_{V,r} + C_{V,v} = \frac{3}{2}R + R + 0.0267R \\ &= 2.5267R = 21.007 \text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \end{aligned}$$

将 $T = 400$ K 代入 $C_{V,m,实}$ 的计算式,得

$$\begin{aligned} C_{V,m,实} &= (18.223 + 7.6831 \times 10^{-3} \times 400 - 1.172 \times 10^{-6} \times 400^2) \text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \\ &= 21.109 \text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \end{aligned}$$

对比 $C_{V,m}$ 与 $C_{V,m,实}$,可认为两者相当接近。由统计热力学计算值对实验值的相对误差为

$$\frac{21.007 - 21.109}{21.109} \times 100\% = -0.483\%$$

***例 9.7.2** 杜隆 - 拍替 (Dulong - Petit) 定律指出,恒压下 Pb, Al 等原子晶体的摩尔热容 $C_{p,m} \approx 3R$ 。试由统计热力学观点分析此结论适用的条件。

解:原子晶体中粒子的平动、转动均可不予考虑,所以 $C_{V,m} = C_{V,v}$ 。

原子晶体中每个原子可视为 3 个独立的一维谐振子。仅当温度足够高以致振动能级的量子化效应不明显,或者说振动能级得到充分开放时,一维谐振子的振动热容为 R ,故原子晶体的振动热容 $C_{V,m} = 3R$ 。

因固体的 $C_{p,m} \approx C_{V,m}$,故杜隆 - 拍替定律实际仅在上述条件下才能成立,即 $C_{p,m} = C_{V,m} = C_{V,v} = 3R$ 是当温度足够高、振动能级充分开放时原子晶体才应具有的规律。

§ 9.8 系统熵的统计意义及熵的计算

1. 熵的统计意义

在 § 9.5 中通过与热力学关系式的对比,得到了 N, U, V 确定的系统熵的表达式 $S = k \ln W_B$, 即玻耳兹曼熵定律。严格地说,式中最概然分布的微态数 W_B 应是系统能够达到的总的微态数 $\Omega(N, U, V)$, 即

$$S = k \ln \Omega(N, U, V) \quad (9.8.1)$$

但用 § 9.3 中 N 个粒子分布于同一能级的 A、B 两个量子态上的系统为例很容易验证

$$\lim_{N \rightarrow \infty} \frac{W_B}{\Omega(N, U, V)} = 1$$

对于粒子数 $N \approx 10^{24}$ 的系统而言,用 $\ln W_B$ 来替代 $\ln \Omega$ 是完全允许的。这种根据 $\ln W_B \approx \ln \Omega$ 的近似方法称为**摘取最大项原理**。由于在粒子数非常大的情况下精确计算 Ω 值是难以做到的,因此摘取最大项原理就非常有意义了。

式(9.8.1)表明, N, U, V 确定的系统的熵值直接反映了系统能够达到的微态数的多少,此即为熵的统计意义。第三章中曾提及隔离系统的熵是描述系统中粒子运动混乱程度大小的状态函数,从统计热力学的观点来看,所谓粒子运动的混乱程度是用系统能达到的总微态数来衡量的。 $\Omega(N, U, V)$ 愈大,则运动混乱程度愈大。

0 K 时纯物质完美晶体中粒子具有的各种运动形式均处于基态,粒子的排列也只有一种方式,所以 Ω 应为 1,按熵的统计意义就能得出该条件下的熵值 $S_0 = 0$ 。异核分子晶体在 0 K 时如果分子取向不一致,如第三章中曾提及的 CO 晶体中能够有 COCOCO 及 OCCOOC 等不同的排列方式,相应就使 $\Omega > 1$,由熵的统计意义可知 $S_0 > 0$ 。

热力学指出隔离系统中一切自发过程趋于熵增大,从熵的统计意义来看就意味着自发过程趋于 $\Omega(N, U, V)$ 增大。 $\Omega(N, U, V)$ 是热力学概率,在不受外界干扰的隔离系统中自发过程趋向于热力学概率增大的方向,这与概率概念是相符的。隔离系统达平衡时熵最大,所以系统达平衡时热力学概率也是最大。概率及其有关性质仅在粒子数特别多的情况下才显示出它们的正确性,从统计角度来看,熵函数及热力学有关定律也只能适用于含有大量粒子的宏观系统。

2. 熵与各独立运动形式配分函数间的关系

首先考察能量零点的选择对熵的影响。将 $q = e^{-\varepsilon_0/(kT)} q^0$ 代入定域子系统熵的表达式(9.5.7):

$$\begin{aligned} S &= Nk \ln q + \frac{U}{T} \\ &= Nk \ln (e^{-\varepsilon_0/(kT)} q^0) + \frac{U}{T} = -\frac{N\varepsilon_0}{T} + Nk \ln q^0 + \frac{U}{T} \end{aligned}$$

得到
$$S = \frac{U^0}{T} + Nk \ln q^0 \quad (\text{定域子系统}) \quad (9.8.2)$$

对于离域子系统,同样有

$$S = \frac{U^0}{T} + Nk \ln \frac{q^0}{N} + Nk \quad (\text{离域子系统}) \quad (9.8.3)$$

式(9.8.2)和式(9.8.3)说明,系统的熵与能量零点的选择无关。

由于系统的热力学能与能量零点的选择有关,因而与 U 相关的函数 A, G 和 H 与零点能的选择有关,但 p, C_V, C_p 则不受零点能选择的影响。

将配分函数的析因子性质及 $U^0 = U_t^0 + U_r^0 + U_v^0 + U_e^0 + U_n^0$ 代入式(9.8.2)或式(9.8.3),可得出系统的熵是粒子各种独立运动形式对熵贡献之和,即

$$S = S_t + S_r + S_v + S_e + S_n \quad (9.8.4)$$

以离域子系统为例,式中各独立运动的熵可表示为^①

$$\left. \begin{aligned} S_t &= Nk \ln \frac{q_t^0}{N} + \frac{U_t^0}{T} + Nk & S_r &= Nk \ln q_r^0 + \frac{U_r^0}{T} \\ S_v &= Nk \ln q_v^0 + \frac{U_v^0}{T} & S_e &= Nk \ln q_e^0 + \frac{U_e^0}{T} \\ S_n &= Nk \ln q_n^0 + \frac{U_n^0}{T} \end{aligned} \right\} \quad (9.8.5)$$

定域子系统各独立运动熵的计算式也类似,读者将自行在习题中导出。本章以后的熵计算均以离域子系统为例。

例 9.8.1 设有两个体积均为 V 的相连容器 A 与 B,中间以隔板隔开。容器 A 中有 1 mol 理想气体,温度为 T 。容器 B 抽成真空。将两容器间的隔板抽开,则气体最终将均匀充满在两容器中。试分别用热力学方法及根据 $S = c \ln W_B$ 计算过程的熵差 ΔS ,以证明常数 $c = k$ 。

解:理想气体向真空膨胀过程的始末状态温度及热力学能均保持不变,故题中所示过程的始末状态可表示如下:

^① 由于离域子系统与定域子系统的差别在于前者的粒子具有平动,故将两者熵的差别归于平动熵的差别。

理想气体 1 mol $T, V_1 = V, U_1, S_1$ $W_{B,1} \quad q_1$	$\xrightarrow{\Delta S}$	理想气体 1 mol $T, V_2 = 2V, U_2, S_2$ $W_{B,2} \quad q_2$
---	--------------------------	--

(1) 用热力学方法求 ΔS , 则

$$\Delta S_m = R \ln(V_2/V_1) = R \ln(2V/V) = R \ln 2$$

(2) 用 $S = c \ln W_B$ 求 ΔS , 则

$$\Delta S = S_2 - S_1 = c \ln W_{B,2} - c \ln W_{B,1}$$

用 $\frac{qc}{N}$ 取代式(9.5.3)中的 q , 则得到理想气体在 N, U, V 确定时的 $\ln W_B$:

$$\ln W_B = N \ln \frac{q}{N} + \frac{U}{kT} + N$$

因此

$$\Delta S = c \left(N \ln \frac{q_2}{N} + \frac{U}{kT} + N \right) - c \left(N \ln \frac{q_1}{N} + \frac{U}{kT} + N \right) = cN \ln \frac{q_2}{q_1}$$

根据配分函数的析因子性质:

$$q_2 = q_{t,2} q_{r,2} q_{v,2} q_{e,2} q_{n,2}$$

$$q_1 = q_{t,1} q_{r,1} q_{v,1} q_{e,1} q_{n,1}$$

又因 q_r, q_v, q_e 及 q_n 在温度恒定时均不发生变化, 故

$$\frac{q_2}{q_1} = \frac{q_{t,2}}{q_{t,1}} = \frac{(2\pi mkT)^{3/2} V_2/h^3}{(2\pi mkT)^{3/2} V_1/h^3} = \frac{V_2}{V_1}$$

代入 ΔS 的计算式, 即得

$$\Delta S = cN \ln \frac{q_2}{q_1} = cN \ln \frac{V_2}{V_1} = cN \ln 2$$

每摩尔粒子数 $N \text{ mol}^{-1} = L$, 故

$$\Delta S_m = cL \ln 2$$

(3) 两种方法求得的 ΔS 应相等, 即

$$R \ln 2 = cL \ln 2$$

所以

$$c = \frac{R}{L} = k$$

即比例常数 c 等于玻耳兹曼常数 k 。

3. 统计熵的计算

根据式(9.8.4)及式(9.8.5), 就可以用统计热力学的方法计算系统的熵值。因核运动包括了核自旋及核内更深层次的微粒运动, 人们的认识还很不充分, 即使在核运动处于基态的情况下, q_n^0 仍是无法确定的数值。所以, 不要误认为用统计热力学的方法就能求得 N, U, V 确定的系统中熵的绝对值。考虑到通常温度下粒子的电子运动及核运动确实处于基态的事实, 而一般的物理化学过程中电子运动及核运动对熵的贡献保持不变, 或者说一般物理化学过程中 ΔS

常只是由于 S_t, S_r 及 S_v 发生变化而产生的。为此,通常把由统计热力学方法计算出系统的 S_t, S_r 及 S_v 之和称为统计熵^①。本章中统计熵仍用符号 S 表示,则

$$S = S_t + S_r + S_v \quad (9.8.6)$$

显然,在大多数情况下使用式(9.8.6)对计算过程的 ΔS 是不会有影响的。计算统计熵时要用到物质的光谱数据,故又称光谱熵。在热力学中以第三定律为基础,根据量热实验测得各有关热数据计算出的规定熵则可称做量热熵,以示与统计熵的区别。

(1) S_t 的计算 将式(9.6.10)的 $q_t^0 = q_t = \frac{(2\pi mkT)^{3/2}}{h^3} V$ 及式(9.7.7) $U_t^0 = \frac{3}{2} NkT$ 代入式(9.8.5)的 S_t 计算式中,即得

$$\begin{aligned} S_t &= Nk \ln \frac{q_t^0}{N} + \frac{U_t^0}{T} + Nk \\ &= Nk \ln \frac{(2\pi mkT)^{3/2} V}{Nh^3} + \frac{3}{2} \times \frac{NkT}{T} + Nk \\ &= Nk \ln \frac{(2\pi mkT)^{3/2} V}{Nh^3} + \frac{5}{2} Nk \end{aligned} \quad (9.8.7)$$

由上式可知, S_t 与粒子的质量 m 、粒子数 N 及系统的温度 T 、体积 V 有关。

对理想气体,每摩尔粒子数 $N \text{ mol}^{-1} = L$, $m = M/L$, $V = nRT/p$, $n = 1 \text{ mol}$, 代入式(9.8.7),经整理后可得理想气体的摩尔平动熵:

$$S_{m,t} = R \left\{ \frac{3}{2} \ln [M / (\text{kg} \cdot \text{mol}^{-1})] + \frac{5}{2} \ln (T/\text{K}) - \ln (p/\text{Pa}) + 20.723 \right\} \quad (9.8.8)$$

此式称为萨克尔 - 泰特洛德 (Sackur - Tetrode) 方程,是计算理想气体摩尔平动熵常用的公式。

例 9.8.2 试求 298.15 K 时氖气的标准摩尔统计熵,并与量热法得出的标准摩尔量热熵 $146.6 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 进行比较。

解: 氖 Ne 是单原子气体,其摩尔平动熵即其摩尔熵。故可用萨克尔 - 泰特洛德方程计算。

将氖的摩尔质量 $M = 20.1797 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$, 温度 $T = 298.15 \text{ K}$ 及标准压力 $p^\ominus = 1 \times 10^5 \text{ Pa}$ 代入式(9.7.7),得

^① 若在所研究的状态下电子运动受到激发,则要在统计熵的数值中包括激发态的贡献。此外,在式(9.8.6)中假定了分子的基态电子能级为非简并的,这对于绝大多数分子是正确的,但也有例外,如 O_2 及 NO 分子。如果电子能级不激发,则根据式(9.8.5),电子运动对熵的贡献为

$$S_e = NkT \ln g_{e,0}$$

由于 O_2 和 NO 分子电子基态能级的简并度 $g_{e,0}$ 分别为 3 和 2,它们对摩尔统计熵的贡献分别为 $9.134 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 和 $5.763 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 。参见习题 9.21。

$$\begin{aligned}
 S_m^\ominus &= R \left\{ \frac{3}{2} \ln [M / (\text{kg} \cdot \text{mol}^{-1})] + \frac{5}{2} \ln (T/\text{K}) - \ln (p/\text{Pa}) + 20.723 \right\} \\
 &= R \left[\frac{3}{2} \ln (20.1797 \times 10^{-3}) + \frac{5}{2} \ln 298.15 - \ln (1 \times 10^5) + 20.723 \right] \\
 &= 146.32 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}
 \end{aligned}$$

计算结果表明, 298.15 K 下氮的标准摩尔统计熵与其量热熵 $146.6 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 非常接近, 相对误差仅为 -0.2% 。

(2) S_r 的计算 在通常转动能级充分开放的情况下, 将线型分子的式 (9.6.15a) $q_r^0 = q_r = T / (\Theta_r \sigma)$ 及式 (9.7.8) $U^0 = NkT$ 代入式 (9.8.5) S_r 的计算式, 得

$$\begin{aligned}
 S_r &= Nk \ln q_r^0 + \frac{U_r^0}{T} \\
 &= Nk \ln [T / (\Theta_r \sigma)] + Nk \quad (9.8.9)
 \end{aligned}$$

可见, 转动熵与粒子的特征转动温度 Θ_r 、 σ 及系统的粒子数 N 、温度 T 有关。

1 mol 物质的转动熵可由式 (9.8.9) 得出, 为

$$S_{m,r} = R \ln [T / (\Theta_r \sigma)] + R \quad (9.8.10)$$

(3) S_v 的计算 将式 (9.6.21) $q_v^0 = (1 - e^{-\Theta_v/T})^{-1}$ 及式 (9.7.9) $U_v^0 = Nk\Theta_v (e^{\Theta_v/T} - 1)^{-1}$ 代入式 (9.8.5) 中 S_v 的计算式, 可得

$$\begin{aligned}
 S_v &= Nk \ln q_v^0 + U_v^0 / T \\
 &= Nk \ln (1 - e^{-\Theta_v/T})^{-1} + Nk\Theta_v T^{-1} (e^{\Theta_v/T} - 1)^{-1} \quad (9.8.11)
 \end{aligned}$$

可见, 振动熵与粒子的振动特征温度 Θ_v 及系统的粒子数 N 、温度 T 有关。

1 mol 物质的振动熵可表示为

$$S_{m,v} = R \ln (1 - e^{-\Theta_v/T})^{-1} + R\Theta_v T^{-1} (e^{\Theta_v/T} - 1)^{-1} \quad (9.8.12)$$

例 9.8.3 已知 N_2 分子的 $\Theta_r = 2.863 \text{ K}$, $\Theta_v = 3352 \text{ K}$, 试求 298.15 K 时 N_2 分子的标准摩尔统计熵, 并与其标准摩尔量热熵 $S_m^\ominus = 191.61 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 比较。

解: N_2 为双原子分子, 其摩尔统计熵应为

$$S_m = S_{m,t} + S_{m,r} + S_{m,v}$$

将题给条件 $T = 298.15 \text{ K}$, $\Theta_r = 2.863 \text{ K}$, $\Theta_v = 3352 \text{ K}$ 及 N_2 分子的摩尔质量 $M = 28.0134 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$, 标准压力 $p^\ominus = 1 \times 10^5 \text{ Pa}$, 同核双原子分子的对称数 $\sigma = 2$ 代入式 (9.8.8)、式 (9.8.10)、式 (9.8.12) 中, 分别得到

$$\begin{aligned}
 S_{m,t}^\ominus &= R \left\{ \frac{3}{2} \ln [M / (\text{kg} \cdot \text{mol}^{-1})] + \frac{5}{2} \ln (T/\text{K}) - \ln (p/\text{Pa}) + 20.723 \right\} \\
 &= R \left[\frac{3}{2} \ln (28.0134 \times 10^{-3}) + \frac{5}{2} \ln 298.15 - \ln (1 \times 10^5) + 20.723 \right] \\
 &= 150.41 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \\
 S_{m,r} &= R \ln [T / (\Theta_r \sigma)] + R = R \ln [298.15 / (2.863 \times 2)] + R
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 &= 41.18 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \\
 S_{m,v} &= R \ln(1 - e^{-\frac{\theta_v}{T}})^{-1} + R \theta_v T^{-1} (e^{\frac{\theta_v}{T}} - 1)^{-1} \\
 &= R \ln(1 - e^{-3352/298.15})^{-1} + R(3352/298.15)(e^{3352/298.15} - 1)^{-1} \\
 &= 0.00133 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}
 \end{aligned}$$

所以

$$\begin{aligned}
 S_m^\ominus &= S_{m,t}^\ominus + S_{m,r} + S_{m,v} \\
 &= (150.41 + 41.18 + 0.00133) \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \\
 &= 191.59 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}
 \end{aligned}$$

计算结果表明, N_2 分子的标准摩尔统计熵 $191.59 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 与其标准摩尔量热熵 $191.61 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$ 吻合得非常好。

由于 0 K 到 298.15 K 时大多数物质的电子运动并不能受到激发, 所以按式 (9.8.6) 计算的统计熵, 如例 9.8.2 和例 9.8.3 所示, 与量热熵相符。

4. 统计熵与量热熵的简单比较

在表 9.8.1 中进一步列出了 298.15 K 时某些物质的标准摩尔统计熵 $S_{m,\text{统计}}^\ominus$ 及标准摩尔量热熵 $S_{m,\text{量热}}^\ominus$ 。两种数值非常接近, 差别可认为在实验的误差范围之内。

表 9.8.1 某些物质 298.15 K 的 $S_{m,\text{统计}}^\ominus$ 与 $S_{m,\text{量热}}^\ominus$

物质	$S_{m,\text{统计}}^\ominus / (\text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1})$	$S_{m,\text{量热}}^\ominus / (\text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1})$
Ne	146.32	146.6
O ₂	205.15	205.14
HCl	186.88	186.3
HI	206.80	206.59
Cl ₂	223.16	223.07

有些物质两种方法得出的标准熵差别较大, 超出了实验的误差范围, 如 CO, NO 及 H₂, 它们的 $(S_{m,\text{统计}}^\ominus - S_{m,\text{量热}}^\ominus) / (\text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1})$ 分别为 4.18、2.51 及 6.28。这两种熵的差别称为残余熵。残余熵的产生原因可归结为低温下量热实验中系统未能达到真正的平衡态。

从量热熵测定的原理来看, 只有在 298.15 → 0 K 温度范围内降温时确实能够以热的形式吞吐的能量, 才能在量热熵中得到相应的反映。像 CO 气体从 298.15 K、0.1 MPa 时开始降温、液化, 至 66 K 时凝固成晶体, 因分子的偶极矩很小, 凝固时分子的 CO 及 OC 两种取向的能量差 $\Delta\varepsilon$ 不大, 因此 $e^{-\Delta\varepsilon/(kT)} \approx 1$, 即两种取向的玻耳兹曼因子近似相等, 所以形成的晶体中两种取向的分子数几乎相同。随着温度继续下降, 因 $\Delta\varepsilon$ 可认为保持不变, 故 $e^{-\Delta\varepsilon/(kT)}$ 将愈益增大。到

$T \rightarrow 0$ K时,两种取向的玻耳兹曼因子的比值将趋于无穷大,表示 $T \rightarrow 0$ K时平衡分布中分子只能有一种取向,形成排列完全整齐的完美晶体。在此状态下, $\Omega = 1$, 对应 $S_0 = 0$ 。然而,CO 在已经凝固的晶体中转向是很难完成的,使更低温度时晶体中分子的取向仍然冻结在原来的不规则方式中。因此,量热实验实际上不能测出分子转向相应的热,使量热熵中不可能包括相应的熵变。上述情况也就是量热实验在低温阶段中 CO 分子的取向并未达到真正的平衡,以致在 $T \rightarrow 0$ K时实验中未能实现第三定律规定的完美晶体状态,即 $T \rightarrow 0$ K时晶体未达到 $S_0 = 0$,相当于实验中测得的量热熵是以一个 $S > 0$ 的不平衡态作基准的,当然就使量热熵的数值偏低,因而产生了残余熵。NO 的情况与此类似。

又如, H_2 在较高温度下正氢—仲氢^①的平衡比例约为 3:1,随着温度下降,平衡组成中仲氢比例逐渐加大,到 0 K 时应当全部转变为仲氢。在量热实验中,这类转换也因动力学因素而难以达到平衡,正、仲氢的比例很可能始终冻结在高温时的平衡比值上。理应在量热实验中测得转换过程的热实际上未能测量到,也就是 $T \rightarrow 0$ K 时 H_2 也未能达到完美晶体的状态,所以实验测得的量热熵偏低。

统计熵只要求取熵值温度条件下的光谱数据,它不需要低温实验,不会因低温条件下实现平衡态的困难而使统计熵的计算中出现有规律的偏差。从这方面来说,统计熵应比量热熵更符合客观实际情况。

§ 9.9 理想气体反应的标准平衡常数

1. 理想气体的摩尔吉布斯自由能函数

根据表 9.5.1,理想气体的吉布斯函数 G 为

$$G = -NkT \ln \frac{q}{N} - NkT + NkTV \left(\frac{\partial \ln q}{\partial V} \right)_T$$

注意到各独立运动形式的配分函数中只有平动配分函数与系统的体积有关,且与体积的一次方成正比,故 $(\partial \ln q / \partial V)_T = V^{-1}$, 将其代入上式,得

$$\begin{aligned} G_T &= -NkT \ln \frac{q}{N} - NkT + NkTVV^{-1} \\ &= -NkT \ln \frac{q}{N} = -nLkT \ln \frac{q}{N} \end{aligned}$$

^① H_2 中如果两个核的自旋方向相同,称其为正氢;如果它们的自旋方向相反,则称为仲氢。

故理想气体的摩尔吉布斯函数为

$$G_{m,T} = G_T/n = -LkT \ln \frac{q}{N}$$

当 $p = p^\ominus = 10^5 \text{ Pa}$ 时, 就得到理想气体的标准摩尔吉布斯函数:

$$G_{m,T}^\ominus = -RT \ln \frac{q}{N} \quad (9.9.1a)$$

以各独立运动形式的基态为能量零点, 将 $q = e^{-\epsilon_0/(kT)} q^0$ 代入上式就得到

$$G_{m,T}^\ominus = -RT \ln \frac{q^0}{N} + U_{0,m} \quad (9.9.1b)$$

式中 $U_{0,m}$ 为单位物质的量的纯理想气体温度降至 0 K 时的热力学能。

式(9.9.1b)右端第一项可由光谱数据得到, 将其移项整理可得

$$\frac{G_{m,T}^\ominus - U_{0,m}}{T} = -R \ln \frac{q^0}{N} \quad (9.9.2)$$

等式左端 $(G_{m,T}^\ominus - U_{0,m})/T$ 称为标准摩尔吉布斯自由能函数^①, 为温度的函数, 其值可由物质于温度 T 及 10^5 Pa 压力时的 q^0 按上式求出。由于 0 K 时物质的热力学能与焓近似相等, 即 $U_{0,m} \approx H_{0,m}$, 故标准摩尔吉布斯自由能函数也可用 $(G_{m,T}^\ominus - H_{0,m})/T$ 表示。吉布斯自由能函数是统计热力学中计算反应平衡常数需要的一种基础数据, 文献中能查到某些常用物质在不同温度下的数值, 示例于表 9.9.1。

表 9.9.1 某些气体物质的 $-\left(\frac{G_{m,T}^\ominus - U_{0,m}}{T}\right)$ 值

(单位: $\text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1}$)

物质	298 K	500 K	1000 K	1500 K
H ₂	102.28	117.24	137.09	149.02
O ₂	176.09	191.24	212.24	225.25
CO	168.52	183.62	204.17	216.77
CO ₂	182.37	199.56	226.51	244.79
CH ₄	152.66	170.61	199.48	221.49
H ₂ O	155.67	172.91	196.85	211.87

例 9.9.1 已知 HI 的 $\Theta_r = 9.125 \text{ K}$, $\Theta_v = 3208 \text{ K}$, 试求 500 K 时 HI 气体的标准摩尔吉布斯自由能函数。

解: 由式(9.9.2)

^① 按照国家标准, 物理量 G 称为吉布斯函数, 也可以称为吉布斯自由能, 本书中称之为吉布斯函数。这里 $(G_{m,T}^\ominus - U_{0,m})/T$ 是标准摩尔吉布斯函数的一个函数, 为了清楚起见, 称之为标准摩尔吉布斯自由能函数。

$$(G_{m,T}^{\ominus} - U_{0,m})/T = -R \ln(q^{\ominus}/N)$$

式中 q^{\ominus} 是 $T = 500 \text{ K}$ 、 $p = p^{\ominus} = 1 \times 10^5 \text{ Pa}$ 及 $n = 1 \text{ mol}$ 条件下的 $q_i^{\ominus} \cdot q_r^{\ominus} \cdot q_v^{\ominus}$ 。HI 的摩尔质量 $M = 127.91 \times 10^{-3} \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$ ，故分子质量 $m = M/L = 2.1240 \times 10^{-25} \text{ kg}$ ，HI 为异核双原子分子，其对称数 $\sigma = 1$ 。将有关数据及条件分别代入式(9.6.10)、式(9.6.15a)、式(9.6.21)，得

$$\begin{aligned} q_i^{\ominus} &\approx q_i = \left(\frac{2\pi mkT}{h^2} \right)^{3/2} V = \left(\frac{2\pi mkT}{h^2} \right)^{3/2} \frac{nRT}{p} \\ &= \left[\frac{2 \times 3.1416 \times 2.1240 \times 10^{-25} \text{ kg} \times 1.3807 \times 10^{-23} \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \times 500 \text{ K}}{(6.6261 \times 10^{-34} \text{ J} \cdot \text{s})^2} \right]^{3/2} \\ &\quad \times \frac{1 \text{ mol} \times 8.3145 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \times 500 \text{ K}}{1 \times 10^5 \text{ Pa}} \\ &= 1.2636 \times 10^{32} \end{aligned}$$

$$q_r^{\ominus} = q_r = T/(\Theta_r \sigma) = 500/9.125 = 54.795$$

$$q_v^{\ominus} = (1 - e^{-\Theta_v/T})^{-1} = (1 - e^{-3.208/500})^{-1} = 1.0016$$

故

$$q^{\ominus} = q_i^{\ominus} q_r^{\ominus} q_v^{\ominus} = 6.9350 \times 10^{33}$$

于是求得 500 K 时 HI 气体的标准摩尔吉布斯自由能函数；

$$\begin{aligned} (G_{m,T}^{\ominus} - U_{0,m})/T &= -8.314 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \times \ln \frac{6.9350 \times 10^{33}}{6.0221 \times 10^{23}} \\ &= -192.61 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \end{aligned}$$

2. 理想气体的标准摩尔焓函数

若某物质在温度 T 下的标准摩尔焓为 $H_{m,T}^{\ominus}$ ，称 $(H_{m,T}^{\ominus} - U_{0,m})/T$ 为物质的标准摩尔焓函数。根据表 9.5.1，有

$$H = NkT^2 \left(\frac{\partial \ln q}{\partial T} \right)_V + NkTV \left(\frac{\partial \ln q}{\partial V} \right)_T$$

类似于标准摩尔吉布斯自由能函数的推导，标准摩尔焓函数的表达式为

$$H_m^{\ominus} = RT^2 \left(\frac{\partial \ln q^{\ominus}}{\partial T} \right)_V + RT \quad (9.9.3a)$$

选择各独立运动形式的基态作为能量零点，则

$$H_m^{\ominus} = RT^2 \left(\frac{\partial \ln q^{\ominus}}{\partial T} \right)_V + RT + U_{0,m} \quad (9.9.3b)$$

将(9.9.3b)移项整理得到标准摩尔焓函数的表达式：

$$\frac{H_{m,T}^{\ominus} - U_{0,m}}{T} = RT \left(\frac{\partial \ln q^{\ominus}}{\partial T} \right)_V + R \quad (9.9.4)$$

同样，因为 0 K 时 $U_{0,m} \approx H_{0,m}$ ，故焓函数可近似表示为 $(H_{m,T}^{\ominus} - H_{0,m})/T$ 。焓函数也是计算理想气体化学平衡时需要的一种基础数据，主要用于计算化学反应在 0 K 时热力学能变化 $\Delta U_{0,m}$ （或者说是 $\Delta H_{0,m}$ ）。文献中可以查到 298.15 K 时一些常用物质的 $(H_{m,T}^{\ominus} - H_{0,m})$ 值。示例于表 9.9.2。

表 9.9.2 298.15 K 时某些气体物质的 ($H_{m,T}^{\ominus} - H_{0,m}$) 值

物质	H ₂	O ₂	CO	CO ₂	CH ₄	H ₂ O
$\frac{H_{m,298.15\text{ K}}^{\ominus} - H_{0,m}}{\text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1}}$	8.468	8.660	8.673	9.364	10.029	9.910

3. 理想气体反应的标准平衡常数

考察理想气体化学反应

$$0 = \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} \text{B}$$

当温度为 T 时, 反应的标准平衡常数 K^{\ominus} 表示为

$$\Delta_r G_m^{\ominus}(T) = -RT \ln K^{\ominus}$$

式中 $\Delta_r G_{m,T}^{\ominus}$ 为温度 T 时反应的标准摩尔吉布斯函数变, 即

$$\Delta_r G_m^{\ominus} = \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} G_{m,\text{B}}^{\ominus}$$

故

$$\begin{aligned} -RT \ln K^{\ominus} &= \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} G_{m,\text{B}}^{\ominus} \\ &= \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} (G_{m,\text{B}}^{\ominus} - U_{0,m,\text{B}}) + \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} U_{0,m,\text{B}} \end{aligned}$$

则

$$\begin{aligned} -\ln K^{\ominus} &= \frac{1}{R} \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} \left(\frac{G_{m,\text{B}}^{\ominus} - U_{0,m,\text{B}}}{T} \right) + \frac{1}{RT} \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} U_{0,m,\text{B}} \\ &= \frac{1}{R} \Delta_r \left(\frac{G_m^{\ominus} - U_{0,m}}{T} \right) + \frac{1}{RT} \Delta_r U_{0,m} \end{aligned} \quad (9.9.5)$$

式中 $\Delta_r (G_m^{\ominus} - U_{0,m})/T$ 为反应的标准摩尔吉布斯自由能函数变:

$$\Delta_r (G_m^{\ominus} - U_{0,m})/T = \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} (G_{m,\text{B}}^{\ominus} - U_{0,m,\text{B}})/T \quad (9.9.6)$$

$\Delta_r U_{0,m}$ 是 0 K 时单位反应进度的热力学能变化:

$$\Delta_r U_{0,m} = \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} U_{0,m,\text{B}} \quad (9.9.7)$$

理想气体化学反应的 $\Delta_r (G_m^{\ominus} - U_{0,m})/T$ 可以从吉布斯自由能函数表中的数据计算。而求取 $\Delta_r U_{0,m}$ 不仅需要知道 298.15 K 时的 ($H_{m,298\text{ K}}^{\ominus} - U_{0,m}$), 尚需通过标准摩尔生成焓或标准摩尔燃烧焓计算 298.15 K 时标准摩尔反应焓变 $\Delta_r H_m(298\text{ K})$:

$$\Delta_r U_{0,m} = \Delta_r H_m^{\ominus}(298\text{ K}) - \Delta_r [H_m^{\ominus}(298\text{ K}) - U_{0,m}] \quad (9.9.8)$$

式中

$$\Delta_r [H_m^{\ominus}(298\text{ K}) - U_{0,m}] = \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} [H_{m,\text{B}}^{\ominus}(298\text{ K}) - U_{0,m,\text{B}}] \quad (9.9.9)$$

例 9.9.2 利用表 9.9.1 及表 9.9.2 的数据, 计算 1000 K 时下列反应的标准平衡常数 K^{\ominus} 。



解:由表 9.9.1,表 9.9.2 及上册附录可得下表所示数据:

物质	$-\left(\frac{G_m^\ominus - U_{0,m}}{T}\right)(1\ 000\ \text{K})$ $\text{J}\cdot\text{mol}^{-1}\cdot\text{K}^{-1}$	$\frac{(H_m^\ominus - H_{0,m})(298\ \text{K})}{\text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1}}$	$\frac{\Delta_r H_m^\ominus(298\ \text{K})}{\text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1}}$
$\text{CO}_2(\text{g})$	226.51	9.364	-393.15
$\text{H}_2(\text{g})$	137.09	8.468	0
$\text{CO}(\text{g})$	204.17	8.673	-110.52
$\text{H}_2\text{O}(\text{g})$	196.85	9.910	-241.82

$$\begin{aligned}\Delta_r H_m^\ominus(298\ \text{K}) &= \sum_B \nu_B H_{m,B}^\ominus(298\ \text{K}) \\ &= \{-(-110.52) - (-241.82) + (-393.15) + 0\} \text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1} \\ &= -40.81 \text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1}\end{aligned}$$

由式(9.9.9)可得

$$\begin{aligned}\Delta_r \{H_m^\ominus(298\ \text{K}) - U_{0,m}\} &= \sum_B \nu_B \{H_{m,B}^\ominus(298\ \text{K}) - U_{0,m,B}\} \\ &= (-8.673 - 9.910 + 9.364 + 8.468) \text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1} \\ &= -0.751 \text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1}\end{aligned}$$

将上面两计算结果代入式(9.9.8),得

$$\begin{aligned}\Delta_r U_{0,m} &= \Delta_r H_m^\ominus(298\ \text{K}) - \Delta_r \{H_m^\ominus(298\ \text{K}) - U_{0,m}\} \\ &= \{-40.81 - (-0.751)\} \text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1} \\ &= -40.06 \text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1}\end{aligned}$$

由式(9.9.6)得 1 000 K 时反应的标准摩尔吉布斯自由能函数变为

$$\begin{aligned}\Delta_r \left(\frac{G_m^\ominus - U_{0,m}}{T}\right)(1\ 000\ \text{K}) &= \sum_B \nu_B \left(\frac{G_{m,T,B}^\ominus - U_{0,m,B}}{T}\right)(1\ 000\ \text{K}) \\ &= \{-(-204.17) - (-196.85) + (-226.51) \\ &\quad + (-137.09)\} \text{J}\cdot\text{mol}^{-1}\cdot\text{K}^{-1} \\ &= 37.42 \text{J}\cdot\text{mol}^{-1}\cdot\text{K}^{-1}\end{aligned}$$

将 $\Delta_r U_{0,m}$ 及 1 000 K 下的 $\Delta_r (G_m^\ominus(T) - U_{0,m})/T$ 代入式(9.9.5)得

$$\begin{aligned}-\ln K^\ominus &= \frac{1}{R} \Delta_r \left(\frac{G_m^\ominus - U_{0,m}}{T}\right)(1\ 000\ \text{K}) + \frac{1}{RT} \Delta_r U_{0,m} \\ &= (37.42/8.314) - [40\ 060/(8.314 \times 1\ 000)] \\ &= -0.3176\end{aligned}$$

故 $K^\ominus = 1.374$

4. 理想气体反应标准平衡常数与配分函数间的关系

在某些理论计算中,常要用到以平衡系统中各组分的粒子数 N_B 表示的平衡常数 K_N 和以平衡系统中各组分单位体积中的粒子数(即数浓度) C_B 表示的

平衡常数 K_c 。

以各组分粒子数表示的平衡常数的定义式为

$$K_N \stackrel{\text{def}}{=} \prod_B N_B^{\nu_B} \quad (9.9.10)$$

将理想气体 B 的吉布斯函数 $G_B = -N_B kT \ln(q_B/N_B)$ 除以 B 的粒子数即得组分 B 平均每个粒子的吉布斯函数, 这里以 $\bar{\mu}_B$ 表示, 即

$$\bar{\mu}_B = G_B/N_B = -kT \ln(q_B/N_B) = -kT \ln\{(q_B^0/N_B) e^{-\varepsilon_{0,B}/(kT)}\} \quad (9.9.11)$$

对于理想气体间的化学反应

$$0 = \sum_B \nu_B B$$

达平衡时, 根据第五章, 应有

$$\Delta_r G_m = \sum_B \nu_B G_{m,B} = 0$$

$G_{m,B}$ 为组分 B 的摩尔吉布斯函数。将此式除以 L , 即得

$$\sum_B \nu_B \bar{\mu}_B = 0$$

这里 $\bar{\mu}_B$ 是组分 B 平均每个粒子的吉布斯函数。于是将式(9.9.11) 代入上式, 得

$$\sum_B \nu_B \bar{\mu}_B = -kT \sum_B \nu_B \ln\{(q_B^0/N_B) e^{-\varepsilon_{0,B}/(kT)}\} = 0$$

即

$$\begin{aligned} \sum_B \ln\{(q_B^0/N_B) e^{-\varepsilon_{0,B}/(kT)}\}^{\nu_B} &= \\ \ln \prod_B \{(q_B^0)^{\nu_B} e^{-\nu_B \varepsilon_{0,B}/(kT)}\} - \ln \prod_B N_B^{\nu_B} &= 0 \end{aligned}$$

最后得

$$K_N = \ln \prod_B N_B^{\nu_B} = \left\{ \prod_B (q_B^0)^{\nu_B} \right\} e^{-\Delta_r \varepsilon_0/(kT)} \quad (9.9.12)$$

其中

$$\Delta_r \varepsilon_0 = \sum_B \nu_B \varepsilon_{0,B} \quad (9.9.13)$$

例如, 对于反应



$$K_N = \frac{N_L^l N_M^m}{N_A^a N_B^b} = \frac{(q_L^0)^l (q_M^0)^m}{(q_A^0)^a (q_B^0)^b} e^{-\Delta_r \varepsilon_0/(kT)}$$

$$\Delta_r \varepsilon_0 = -a\varepsilon_{0,A} - b\varepsilon_{0,B} + l\varepsilon_{0,L} + m\varepsilon_{0,M}$$

单位体积中的分子数, 即分子浓度定义如下:

$$C_B \stackrel{\text{def}}{=} N_B/V \quad (9.9.14)$$

以各组分的分子浓度表示的平衡常数定义为

$$K_c \stackrel{\text{def}}{=} \prod_B C_B^{\nu_B} \quad (9.8.15)$$

将上述表达式结合式(9.9.12)得

$$K_c = \prod_B C_B^{\nu_B} = \left\{ \prod_B (q_B^0/V)^{\nu_B} \right\} e^{-\Delta_r \varepsilon_0/(kT)} \quad (9.9.16a)$$

式中 q_B^0/V 称为平衡条件下,单位体积中组分 B 的配分函数,以 q_B^* 表示。由于粒子的 q_B^0 与系统体积 V 的一次方成正比,故 q_B^* 就只与粒子的性质和温度有关,它不再与系统体积有任何函数关系了。引入 q_B^* 后,平衡常数 K_c 可表示为

$$K_c = \prod_B C_B^{\nu_B} = \left\{ \prod_B (q_B^*)^{\nu_B} \right\} e^{-\Delta_r \varepsilon_0/(kT)} \quad (9.9.16b)$$

例如上述反应

$$K_c = \frac{(q_L^*)^l (q_M^*)^m}{(q_A^*)^a (q_B^*)^b} e^{-\Delta_r \varepsilon_0/(kT)}$$

$\Delta_r \varepsilon_0$ 所代表的意义前已说明。

物质的量浓度 c_B 与分子浓度 C_B 间的关系为

$$c_B = C_B/L$$

将其代入表达式 $K_c = \prod_B c_B^{\nu_B}$, 得到

$$K_c = \prod_B c_B^{\nu_B} = \prod_B \{C_B/L\}^{\nu_B} = L^{-\sum \nu_B} \prod_B C_B^{\nu_B}$$

$$\text{即} \quad K_c = K_c L^{-\sum \nu_B} \quad (9.9.17)$$

由于 $\Delta_r L \varepsilon_0 = \Delta_r U_{0,m} = \sum_B \nu_B U_{0,m,B}$, $Lk = R$, 故式(9.9.12)、式(9.9.16a)中 $\Delta_r \varepsilon_0/(kT)$ 均可用 $\Delta_r U_{0,m}/(RT)$ 代替。

§ 9.10 系综理论简介

在前面各节中,利用独立子系统中粒子间无相互作用这一性质,将系统定态薛定谔方程的解用单个粒子定态薛定谔方程的解表示出来,给出了系统中 N 个粒子在粒子各能级上分布这一概念。通过摘取最大项原理,导出了最概然分布——玻耳兹曼分布。对处于平衡态的热力学系统,理论证明可以用玻耳兹曼分布来代替系统的总的分布,并以此来计算系统的各种平衡态热力学性质。但这种处理方法不能用于相依子系统,因为粒子间相互作用的存在将导致系统的薛定谔方程不可分离。

考察系统热力学量的实际测量过程,对处于一定条件下的系统的热力学量进行连续的测量,其最后的结果是一系列测量结果对时间的平均,称为时间平

均。同样的测量也可以通过下列方式来实现:① 复制在宏观热力学的水平上与实际系统完全相同的 \mathcal{N} 个系统(或称为标本系统),并将这 \mathcal{N} 个系统的集合体称之为系综;② 对该系综的每个标本系统进行相同的测量,然后将测量结果对构成系综的所有系统求平均,其结果称为系综平均。由于不考虑系统的状态随时间的变化,对系综的平均要比对时间的平均简单得多。问题是这两种平均是否相同?

统计热力学第一假定:只要系综各系统的热力学状态和所处的环境与实际系统的相同,系统力学量 \hat{O} 对时间的平均与其对系综的平均($\mathcal{N} \rightarrow \infty$)相等。

这一假定保证了可用系综平均来代替时间平均。

简单地说,所谓系综就是 \mathcal{N} ($\mathcal{N} \rightarrow \infty$) 个热力学状态和所处的环境与实际系统的热力学状态和所处环境相同的系统的集合。根据系统性质的不同,系综主要划分为:

(1) 正则系综,实际系统为封闭、等温的(粒子数 N , 体积 V 和温度 T 确定)。

(2) 微正则系综,实际系统为隔离的(粒子数 N , 体积 V 和能量 U 确定)。

(3) 巨正则系综,实际系统为开放、等温的(化学势 μ 、体积 V 和温度 T 确定)。

实际系统可以包含多个组分,这时 N 代表 N_1, N_2 等, μ 代表 μ_1, μ_2 等。

第一假定指出可用系综平均来计算系统的热力学性质,但并没有给出具体计算系综平均的方法。

首先考虑一个总粒子数为 N , 总能量为 U , 体积为 V 的隔离系统。根据前面的讨论, U 为该系统哈密顿算符 \hat{H} 本征值,系统所允许的量子态均为对应于本征值 U 的简并态。没有理由认为系统处于某些量子态的概率大于处于其他量子态的概率,因此有下面的统计热力学第二假定。

统计热力学第二假定:对于微正则系综($\mathcal{N} \rightarrow \infty$),系统在所组成隔离系统各量子态上的分布是均匀的。换言之,从系综中随机地选择一个系统,该系统处于某特定量子态的概率与处于所有其他各允许量子态的概率相同。

统计热力学就是建立在这两个基本假定之上的。下面以正则系综为例,简单介绍系综理论处理问题的思路。

考察由粒子数为 N , 体积为 V , 温度为 T 的系统组成的系综($\mathcal{N} \rightarrow \infty$)。由于系统为非隔离的,不能直接应用上述第二假定。解决的方法是将系综改造为一个总粒子数为 $N_1 = \mathcal{N}N$, 总体积为 $V_1 = \mathcal{N}V$, 总能量为 E_1 的“超”隔离系统。首先将上述定义的 \mathcal{N} 个系统堆积在一起,系统之间用导热壁隔开,并将其置于温度为 T 的恒温槽中。待达到热平衡后,再将其用刚性绝热壁与恒温槽分离就得

到了所要求的“超”隔离系统,如图 9.10.1 所示。对于该系综中的某一特定系统,其余 $\mathcal{N}-1$ 个系统起恒温槽的作用。

设所得“超”隔离系统的哈密顿算符为 $\hat{\mathcal{H}}_{(\text{系综})}$,其可以表示为

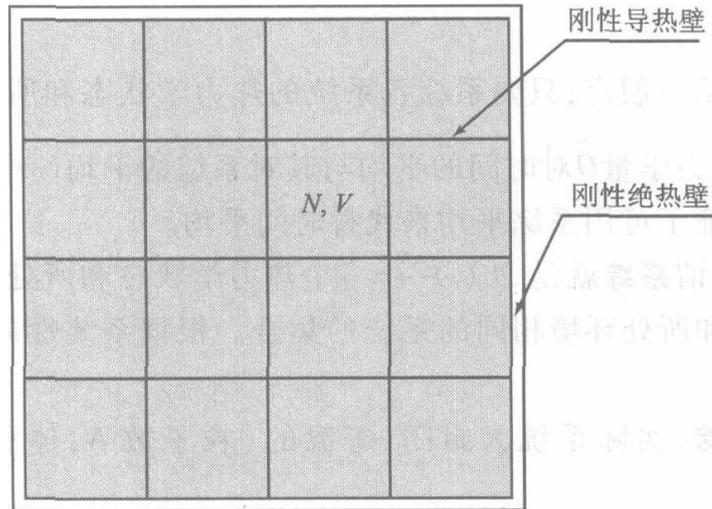


图 9.10.1 \mathcal{N} 个粒子数为 N , 体积为 V 的系统组成的“超”隔离系统(系综)

$$\hat{\mathcal{H}}_{(\text{系综})} = \sum_{i=1}^{\mathcal{N}} \hat{H}_{i(\text{系统})} + \text{"相互作用项"} \quad (9.10.1)$$

由于系统间热传导引起的“相互作用项”可以忽略,因此,“超”隔离系统的薛定谔方程的解可由组成系统的薛定谔方程:

$$\hat{H}_{i(\text{系统})} \psi_{i(\text{系统})} = E_i \psi_{i(\text{系统})} \quad (9.10.2)$$

的解表出。类似于对独立子系统的讨论,对于正则系综有

$$E_{i(\text{系综})} = \sum_i n_i E_{i(\text{系统})} \quad (9.10.3a)$$

$$N_i = \sum_i n_i \quad (9.10.3b)$$

式中 $n_i (i=1, 2, \dots)$ 为系综中系统在能级 $E_i (i=1, 2, \dots)$ 上的分布数。

要求系综平均,首先要知道系综中系统占据量子态 E_i 的概率。假设 E_i 为非简并的,对应于某一特定的分布 $n(n_1, n_2, \dots)$, 该概率为 n_i/\mathcal{N} 。显然,对不同的分布,其具有不同的数值。因此,如果对所有可能的分布能够求得量子态 E_i 的平均占据数 \bar{n}_i , 问题就得到了解决。

由于系综中的系统是可区分的,对应于某一特定的分布 $n(n_1, n_2, \dots)$, 系综的量子态数为

$$\Omega_i(n) = \frac{\mathcal{N}!}{\prod_i n_i!} \quad (9.10.4)$$

对应于所有可能的分布,系综的总量子态数为 $\sum_n \Omega_i(n)$ 。由于所有的量子态为等概率的,对 n_i 有利的场合为 $\Omega_i(n)$,因此,

$$\bar{n}_i = \frac{\sum_n n_i(n) \Omega_i(n)}{\sum_n \Omega_i(n)} \quad (9.10.5)$$

从而得到系综中系统占据量子态 E_i 的概率为

$$P_i = \frac{\bar{n}_i}{\mathcal{N}} = \frac{1}{\mathcal{N}} \frac{\sum_n n_i(n) \Omega_i(n)}{\sum_n \Omega_i(n)} \quad (9.10.6)$$

显然 $\sum_i P_i = 1$, 满足对概率的要求。能量和压力的系综平均值分别为

$$\bar{E} = \sum_i P_i E_i \quad (9.10.7)$$

$$\bar{p} = \sum_i P_i p_i \quad (9.10.8)$$

对于保守系统,压力和能量间存在下述关系:

$$p_i = - \left(\frac{\partial E_i}{\partial V} \right)_N \quad (9.10.9)$$

与对独立子系统的处理完全一样,用最概然分布 $n^* = (n_1^*, n_2^*, \dots)$ 代替总的分布,得到

$$P_i = \frac{n_i^*}{\mathcal{N}} = \frac{e^{-E_i(N,V)/(kT)}}{\sum_i e^{-E_i(N,V)/(kT)}} \quad (9.10.10)$$

上式分母称为正则系综配分函数,用 $Q(N, V, T)$ 表示。如果能级 $E_i(N, V)$ 简并度为 $\omega_i(N, V)$, 合并 $Q(N, V, T)$ 中的相同项,则

$$Q(N, V, T) = \sum_{\substack{\text{量子态} \\ i}} e^{-E_i(N,V)/(kT)} = \sum_{\substack{\text{能级} \\ i}} \omega_i(N, V) e^{-E_i(N,V)/(kT)} \quad (9.10.11)$$

得到亥姆霍兹函数 $A(N, V, T)$ 与配分函数 $Q(N, V, T)$ 间的关系:

$$A(N, V, T) = -kT \ln Q(N, V, T) \quad (9.10.12)$$

其他热力学函数可以通过热力学关系式用 $A(N, V, T)$ 对各变量的导数表示。

对其他类型系综的处理,其思路与对正则系综的处理一样,只是对分布数的限制条件不同,从而导致不同的配分函数表达式,这里就不一一赘述了。

综上所述:① 利用系综理论处理问题,统计概念更为明确;② 由于系综配分函数 $Q(N, V, T)$ 中的 $E_i(N, V)$ 为系统的能级,因此,利用系综理论既可处理独

立子系统又可处理相依子系统。

本章小结

统计热力学的目标是为宏观系统的平衡性质提供分子理论或解释。其出发点是等概率原理(假设),即对 U, N, V 有确定值的系统,系统的每一个微态出现的概率相同;或在足够长的时间内系统处于每个微态的时间相同。

根据等概率原理,系统每个量子态出现的概率为 $P = 1/\Omega$, Ω 为系统总的微态数。借助于量子力学的概念,对独立子系统,通过能级分布计算系统能够达到的微态数,并由此得到系统总的微态数。但由于宏观系统包含数量级达 10^{24} 的粒子,要求得系统所有的能级分布是不可能的也是不必要的:因为能使系统具有最多微态的能级分布实际代表了系统总的微态分布。

应用拉格朗日待定乘数法确定了上述能级分布,并因其出现的概率最大,故称为最概然分布(又称平衡分布、玻耳兹曼分布);在最概然分布中引出了粒子配分函数的概念。系统平衡热力学性质均可用配分函数或配分函数的导数表示(表 9.5.1),因此配分函数起到了联系系统宏观性质与微观性质的桥梁作用。

利用配分函数的析因子性质,将配分函数分解为独立的平动、转动、振动、电子运动及核子运动的配分函数。对平动、转动和振动分别应用势箱中粒子、刚性转子及谐振子模型加以处理,得到了配分函数与分子的转动惯量、分子振动基频的关系式,使得应用分子光谱数据直接计算粒子配分函数,从而计算系统热力学性质成为可能。

本章最后介绍了统计热力学的系综理论,简单讨论了应用系综理论解决问题的思路。

习 题

9.1 按照能量均分定律,每摩尔气体分子在各平动自由度上的平均动能为 $RT/2$ 。现有 1 mol CO 气体于 $0\text{ }^\circ\text{C}$ 、101.325 kPa 条件下置于立方容器中,试求:

(1) 每个 CO 分子的平均动能 $\bar{\varepsilon}$;

(2) 能量与此 $\bar{\varepsilon}$ 相当的 CO 分子的平动量子数平方和 $(n_x^2 + n_y^2 + n_z^2)$ 。

答: 5.657×10^{-21} J; 3.811×10^{20}

9.2 某平动能级的 $(n_x^2 + n_y^2 + n_z^2) = 45$, 试求该能级的统计权重。

答: $g = 6$

9.3 气体 CO 分子的转动惯量 $I = 1.45 \times 10^{-46}$ kg·m², 试求转动量子数 J 为 4 与 3 两能级的能量差 $\Delta\varepsilon$, 并求 $T = 300$ K 时的 $\Delta\varepsilon/(kT)$ 。

$$\text{答: } \Delta\varepsilon = 3.068 \times 10^{-22} \text{ J}; \frac{\Delta\varepsilon}{kT} = 7.406 \times 10^{-2}$$

9.4 三维谐振子的能级公式为 $\varepsilon(s) = (s+3/2)h\nu$, 式中 s 为振动量子数, 即 $s = v_x + v_y + v_z = 0, 1, 2, 3, \dots$ 试证明能级 $\varepsilon(s)$ 的统计权重 $g(s)$ 为

$$g(s) = (s+2)(s+1)/2$$

提示: 此题中 $g(s)$ 相当于 s 个无区别的球放在 x, y, z 三个不同盒子中, 每个盒子容纳的球数不受限制的放置方式数。

9.5 某系统由 3 个一维谐振子组成, 分别围绕着 A, B, C 三个定点做振动, 总能量为 $11h\nu/2$ 。试列出该系统各种可能的能级分布方式。

$$\text{答: I: } n_A = 1, n_B = 2; \text{ II: } n_A = 2, n_B = 1; \text{ III: } n_A = 1, n_B = 1, n_C = 1; \text{ IV: } n_A = 1, n_B = 2$$

9.6 计算上题中各种能级分布拥有的微态数及系统的总微态数。

$$\text{答: } W_{\text{I}} = 3; W_{\text{II}} = 3; W_{\text{III}} = 6; W_{\text{IV}} = 3; \Omega = 15$$

9.7 在体积为 V 的立方容器中有极大数目的三维平动子, 其 $h^2/(8mV^{2/3}) = 0.1kT$, 试计算该系统在平衡情况下, $(n_x^2 + n_y^2 + n_z^2) = 14$ 的平动能级上粒子的分布数 n 与基态能级的分布数 n_0 之比。

$$\text{答: } \frac{n}{n_0} = 1.997$$

9.8 若将双原子分子看作一维谐振子, 则气体 HCl 分子与 I_2 分子的振动能级间隔分别是 $5.94 \times 10^{-20} \text{ J}$ 和 $0.426 \times 10^{-20} \text{ J}$ 。在 25°C 时试分别计算上述两种分子在相邻两振动能级上分布数之比。

$$\text{答: } \left(\frac{n_{j+1}}{n_j}\right)_{\text{HCl}} = 5.409 \times 10^{-7}; \left(\frac{n_{j+1}}{n_j}\right)_{\text{I}_2} = 0.3553$$

9.9 试证明离域子系统的平衡分布与定域子系统同样符合玻耳兹曼分布, 即

$$n_i = \frac{N}{q} g_i \exp\{-\varepsilon_i/(kT)\}$$

9.10 温度为 T 的某理想气体, 分子质量为 m , 按下列情况分别写出分子的平动配分函数的计算式。

- (1) 1 cm^3 气体;
- (2) 101.325 kPa 下 1 mol 气体;
- (3) 压力为 p , 分子数为 N 的气体。

$$\text{答: (1) } q_t = 2.778 \times 10^{60} (m/\text{kg})^{3/2} (T/\text{K})^{3/2};$$

$$(2) q_t = 2.279 \times 10^{62} (m/\text{kg})^{3/2} (T/\text{K})^{5/2};$$

$$(3) q_t = 3.8356 \times 10^{43} N (m/\text{kg})^{3/2} (T/\text{K})^{5/2} (p/\text{Pa})^{-1}$$

9.11 2 mol N_2 置于一容器中, $T = 400 \text{ K}$, $p = 50 \text{ kPa}$, 试求容器中 N_2 分子的平动配分函数。

$$\text{答: } 2.9637 \times 10^{31}$$

9.12 根据玻耳兹曼分布, 分子处于能级 ε_i 的概率为 $n_i/N = g_i e^{-\varepsilon_i/(kT)}/q_0$ 。类似地, 分子处于平动能级 $\varepsilon_{t,i}$ 的概率为 $n_{t,i}/N = g_{t,i} e^{-\varepsilon_{t,i}/(kT)}/q_t$ 。试分别计算 300 K 、 101.325 kPa 下气体氩与氢分子平动运动的 N/q_t 值, 并以此说明离域子系统通常能够符合 $n_i \ll g_i$ 。

答: 氦 9.92×10^{-8} ; 氢 $e^{\alpha} = 8.86 \times 10^{-6}$

9.13 能否断言: 粒子按能级分布时, 能级愈高, 则分布数愈小。试计算 300 K 时 HF 分子按转动能级分布时各能级的有效状态数, 以验证上述结论之正误。已知 HF 的转动特征温度 $\Theta_r = 30.3$ K。

答: 不能断言

9.14 已知气体 I_2 相邻振动能级的能量差 $\Delta\varepsilon = 0.426 \times 10^{-20}$ J, 试求 300 K 时 I_2 分子的 Θ_v 、 q_v 、 q_v^0 及 f_v^0 。

答: $\Theta_v = 308.5$ K; $q_v = 0.9309$; $f_v^0 = q_v^0 = 1.557$

9.15 设有 N 个振动频率为 ν 的一维谐振子组成的系统, 试证明其中能量不低于 $\varepsilon(\nu)$ 的粒子总数为 $N \exp(-\nu h\nu/(kT))$, 其中 ν 为振动量子数。

9.16 已知气态 I 原子的 $g_{e,0} = 2, g_{e,1} = 2$ 电子第一激发态与基态能量之差 $\Delta\varepsilon_e = 1.510 \times 10^{-20}$ J, 试计算 1000K 时气态 I 原子的电子配分函数 q_e^0 以及在第一激发态的电子分布数 n_1 与总电子数 N 之比。

答: $q_e^0 = 2.67$; $\frac{n_1}{N} = 0.2509$

9.17 1 mol O_2 在 298.15 K、100 kPa 条件下, 试计算

- (1) O_2 分子的平动配分函数 q_t ;
- (2) O_2 分子的转动配分函数 q_r , 已知 O_2 分子的平衡核间距 $R_0 = 1.2037 \times 10^{-10}$ m;
- (3) O_2 分子的振动配分函数 q_v 及 q_v^0 。已知 O_2 分子的振动频率 $\nu = 4.666 \times 10^{13}$ s $^{-1}$;
- (4) O_2 分子的电子配分函数 q_e^0 , 已知电子基态 $g_{e,0} = 3$, 电子激发态可忽略。

答: (1) $q_t = 4.34 \times 10^{30}$; (2) $q_r = 72.05$;

(3) $q_v = 0.0234$; $q_v^0 = 1.0005$

(4) $q_e^0 = 3$

9.18 Cl_2 及 CO 分子的振动特征温度分别为 810 K 及 3084 K, 试分别计算 300 K 时两种气体分子的振动对摩尔定容热容的贡献, 并求该温度下 Cl_2 的 $C_{v,m}$ 值。

答: $C_{v,v}(Cl_2) = 4.68$ J·mol $^{-1}$ ·K $^{-1}$;

$C_{v,v}(CO) = 0.0302$ J·mol $^{-1}$ ·K $^{-1}$;

$C_{v,m}(Cl_2) = 25.47$ J·mol $^{-1}$ ·K $^{-1}$

9.19 试求 25 °C 时氩气的标准摩尔熵 $S_m^\ominus(298.15$ K)。

答: 154.84 J·K $^{-1}$ ·mol $^{-1}$

9.20 CO 的转动惯量 $I = 1.45 \times 10^{-46}$ kg·m 2 , 振动特征温度 $\Theta_v = 3084$ K, 试求 25 °C 时 CO 的标准摩尔熵 $S_m^\ominus(298.15$ K)。

答: 197.616 J·K $^{-1}$ ·mol $^{-1}$

9.21 利用 9.17 题的结果计算 25 °C 时氧气的标准摩尔熵 $S_m^\ominus(298.15$ K)。

答: 205.089 J·K $^{-1}$ ·mol $^{-1}$

9.22 N_2 与 CO 的相对分子质量非常接近, 转动惯量的差别也极小, 在 25 °C 时振动与电子运动均处于基态。但是 N_2 的标准摩尔熵为 191.6 J·mol $^{-1}$ ·K $^{-1}$, 而 CO 的为 197.6 J·mol $^{-1}$ ·K $^{-1}$, 试

分析其原因。

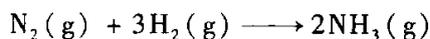
9.23 试由 $(\partial A/\partial V)_T = -p$ 导出理想气体服从 $pV = NkT$

9.24 试证明:含有 N 个粒子的离域子系统于平衡时,

$$(1) A = -kT \ln \frac{q^N}{N!}$$

$$(2) G = -kT \ln \frac{q^N}{N!} + NkTV \left(\frac{\partial \ln q}{\partial V} \right)_T$$

9.25 用标准摩尔吉布斯自由能函数及标准摩尔焓函数计算下列合成氨反应在 1 000 K 时的标准平衡常数。



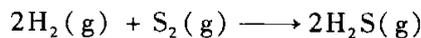
已知数据如下:

物质	$-\left(\frac{G_m^\ominus - U_{0,m}}{T}\right)(1000\text{ K})$ $\text{J}\cdot\text{mol}^{-1}\cdot\text{K}^{-1}$	$\frac{[H_m^\ominus(298\text{ K}) - U_{0,m}]}{\text{kJ}\cdot\text{mol}^{-1}}$
$\text{N}_2(\text{g})$	198.054	8.669
$\text{H}_2(\text{g})$	137.093	8.468
$\text{NH}_3(\text{g})$	203.577	9.916

$$\Delta_f H_m^\ominus(\text{NH}_3, 298.15\text{ K}) = -46.11\text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}。$$

$$\text{答: } K^\ominus = 3.255 \times 10^{-7}$$

9.26 已知下列化学反应于 25 °C 时的 $\Delta_r G_{m,T}^\ominus/T = -493.017\text{ J}\cdot\text{mol}^{-1}\cdot\text{K}^{-1}$ 。



有关物质的标准摩尔吉布斯自由能函数如下表所示:

T/K	$-\frac{G_m^\ominus(T) - U_{0,m}}{T}/(\text{J}\cdot\text{mol}^{-1}\cdot\text{K}^{-1})$		
	$\text{H}_2(\text{g})$	$\text{S}_2(\text{g})$	$\text{H}_2\text{S}(\text{g})$
298.15	102.349	197.770	172.381
1 000	137.143	236.421	214.497

试求:

(1) $\Delta U_{0,m}$

(2) 1 000 K 时上述反应的标准平衡常数 K^\ominus

$$\text{答: (1) } \Delta_r U_{0,m} = -164.2\text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1};$$

$$(2) K^\ominus = 2.0363 \times 10^4$$

第十章 界面现象

自然界中的物质一般以气、液、固三种相态存在。三种相态相互接触可产生五种界面：气-液、气-固、液-液、液-固、固-固界面。界面即所有两相的接触面。一般常把与气体接触的界面称为表面，如气-液界面常称为液体表面，气-固界面常称为固体表面。

界面并不是两相接触的几何面，它有一定的厚度，一般约几个分子厚，故有时又将界面称为“界面相”。界面的结构和性质均与相邻两侧的体相不同，这一点已被许多研究证明。自然界中的许多现象都与界面的特殊性质有关，如在光滑玻璃上的微小汞滴会自动呈球形、脱脂棉易于被水润湿、水在玻璃毛细管中会自动上升、固体表面会自动地吸附其他物质、微小的液滴易于蒸发等。

在前面几章的讨论中，我们并没有提及界面和考虑界面的因素，这是因为在一般情况下，界面的质量和性质与体相相比可忽略不计。但当物质被高度分散时，界面的作用会很明显。例如，直径 1 cm 的球形液滴，表面积是 3.1416 cm^2 ；当将其分散为 10^{18} 个直径为 10 nm 的球形小液滴时，其总表面积可高达 314.16 m^2 ，是原来的 10^6 倍。这就成为一个不可忽视的因素了。由此可知，对一定量的物质而言，分散度越高，其表面积就越大，表面效应也就越明显。

物质的分散度可用比表面积 a_s 来表示，其定义为物质的表面积 A_s 与其质量 m 之比，即

$$a_s = A_s/m \quad (10.0.1)$$

单位为 $\text{m}^2 \cdot \text{kg}^{-1}$ 。

此外许多多孔固体也具有很高的比表面积，如多孔硅胶、分子筛、活性炭等。多孔硅胶的比表面积可达 $300 \sim 700 \text{ m}^2 \cdot \text{g}^{-1}$ 左右，普通活性炭可高达 $1\,000 \sim 2\,000 \text{ m}^2 \cdot \text{g}^{-1}$ ，而一些特殊的超级活性炭甚至可达约 $3\,000 \text{ m}^2 \cdot \text{g}^{-1}$ 。此时表面性质非常突出。

如上所述，小颗粒的分散系统往往具有很大的比表面积，因此由界面特殊性引起的系统特殊性十分突出。人们把粒径在 $1 \sim 1\,000 \text{ nm}$ 的粒子组成的分散系统称为胶体（见第十二章），由于其具有极高的分散度和很大的比表面积，会产生特有的界面现象，所以经常把胶体与界面现象一起来研究，称为胶体表面化学。

胶体表面化学是物理化学的一个重要分支，同时它与实际应用有着非常紧密的联系。从大千世界中五彩缤纷的自然现象，如蓝天白云、曙光晚霞、黄水沃

土、雨滴露珠,到日常生活中琳琅满目的各式商品,如服装服饰、食品饮料,乳液香波、牙膏肥皂,再到工业生产中种类繁多的工业技术,如石油开采、气体分离、染料脱色、啤酒去浊,以及近年来异军突起的纳米科学和纳米技术,这一切无不与胶体表面化学密切相关。胶体表面化学所研究的领域是化学、物理学、生命科学、材料科学、食品科学、环境科学等诸多学科领域的交叉与重叠,它已成为这些学科的重要基础理论。胶体表面化学的理论和技術目前已广泛应用于化工、纺织、食品、造纸、化妆品、医药、农药、涂料、染料、催化、石油化工和环境保护等诸多工业部门和技术领域,发挥着日益重要的作用。

在界面现象这一章中,将应用物理化学的基本原理,对界面的特殊性质及现象进行讨论和分析。

§ 10.1 界面张力

1. 液体的表面张力,表面功及表面吉布斯函数

物质表面层中的分子与体相中的分子二者所处的力场是不同的。以与饱和蒸气相接触的液体表面分子与内部分子受力情况为例,如图 10.1.1 所示。

在液体内部的任一分子,皆处于同类分子的包围之中,平均来看,该分子与其周围分子间的吸引力是球形对称的,各个相反方向上的力彼此相互抵消,其合力为零。然而表面层中的分子,则处于力场不对称的环境中。液体内部分子对表面层中分子的吸引力,远远大于液面上蒸气分子对它的吸引力,使表面层中的分子恒受到指向液体内部的拉力,因而液体表面的分子总是趋于向液体内部移动,力图缩小表面积。液体表面就如同层绷紧了富于弹性的膜。这就是为什么小液滴总是呈球形,肥皂泡要用力吹才能变大的原因:因为相同体积的物体球形表面积最小,扩张表面就需要对系统做功。

假如用细钢丝制成一个框架,如图 10.1.2 所示,其一边是可自由活动的金

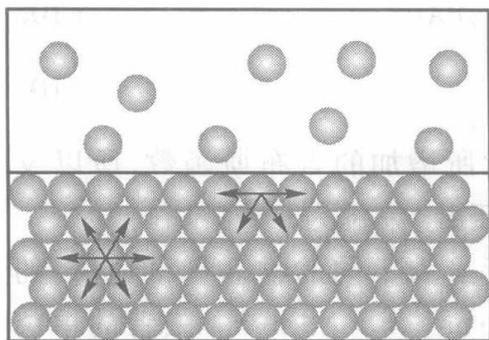


图 10.1.1 液体表面分子与内部分子受力情况差别示意图

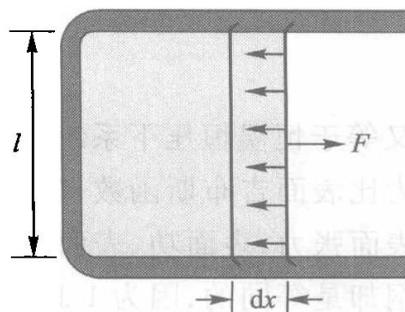


图 10.1.2 表面张力和表面功示意图

属丝。将此金属丝固定后使框架蘸上一层肥皂膜。若放松金属丝,肥皂膜会自动收缩以减小表面积。这时欲使膜维持不变,需在金属丝上施加一相反的力 F , 其大小与金属丝的长度成正比,比例系数以 γ 表示,因膜有两个表面,故可得

$$F = 2\gamma l \quad (10.1.1a)$$

即

$$\gamma = F/(2l) \quad (10.1.1b)$$

γ 即表面张力,它可看作是引起液体表面收缩的单位长度上的力,其单位为 $\text{N}\cdot\text{m}^{-1}$ 。

表面张力的方向是和液面相切的,并和两部分的分界线垂直。如果液面是平面,表面张力就在这个平面上(参考图 10.1.2)。如果液面是曲面,表面张力则在这个曲面的切面上(参考后面的图 10.2.1)。需要说明的一点是,如果在液体表面上任意划一条分界线把液面分成 a 、 b 两部分,则 a 部分表面层中的分子对 b 部分的吸引力,一定等于 b 部分对 a 部分的吸引力,这两部分的吸引力大小相等、方向相反。这种表面层中任意两部分间的相互吸引力,造成了液体表面收缩的趋势。由于表面张力的存在,液体表面总是趋于尽可能缩小,微小液滴往往呈圆球形,正是因为相同体积下球形面积最小。

也可以从另一个角度来看 γ 。若要使图 10.1.2 中的液膜增大 dA_s 的面积,则需抵抗表面张力,在力 F 的作用下使金属丝向右移动 dx 距离,忽略摩擦力的影响,这一过程所做的可逆非体积功为

$$\delta W'_r = F dx = 2\gamma l dx = \gamma dA_s \quad (10.1.2)$$

式中 $dA_s = 2l dx$ 为增大的液体表面积,将上式移项可得:

$$\gamma = \frac{\delta W'_r}{dA_s} \quad (10.1.3)$$

由此可知, γ 亦表示为使系统增加单位表面所需的可逆功,单位为 $\text{J}\cdot\text{m}^{-2}$ 。IUPAC 以此式来定义 γ ,称 γ 为表面功(superficial work)。 γ 以前曾被称为比表面功。

由于恒温恒压下,可逆非体积功等于系统的吉布斯函数变,即

$$\delta W'_r = dG_{T,p} = \gamma dA_s \quad (10.1.4)$$

故

$$\gamma = \left(\frac{\partial G}{\partial A_s} \right)_{T,p} \quad (10.1.5)$$

即 γ 又等于恒温恒压下系统增加单位面积时所增加的吉布斯函数,所以 γ 过去也称为比表面吉布斯函数,简称表面吉布斯函数,单位为 $\text{J}\cdot\text{m}^{-2}$ 。

表面张力、表面功、表面吉布斯函数三者虽为不同的物理量,但它们的量值和量纲却是等同的,因为 $1 \text{ J} = 1 \text{ N}\cdot\text{m}$,故 $1 \text{ J}\cdot\text{m}^{-2} = 1 \text{ N}\cdot\text{m}^{-1}$ 。三者的单位皆可化为 $\text{N}\cdot\text{m}^{-1}$ 。

与液体表面类似,其他界面,如固体表面、液-液界面、液-固界面等,由于

界面层的分子同样受力不对称,所以也存在着界面张力(interfacial tension)。

2. 热力学公式

§ 4.2 节中曾推导出多组分多相系统的热力学公式(4.2.7) ~ (4.2.10)。这四个公式的变量除了 T 、 p 、 S 、 V 外,只增加了各个相中各物质的量 $n_{B(\alpha)}$,而未考虑相界面面积 A_s 。

若再将各相界面面积 A_s 作为变量,先考虑系统内只有一个相界面,且两相 T 、 p 相同,则相应的热力学公式为

$$dG = -SdT + Vdp + \sum_{\alpha} \sum_B \mu_{B(\alpha)} dn_{B(\alpha)} + \gamma dA_s \quad (10.1.6)$$

$$dU = TdS - pdV + \sum_{\alpha} \sum_B \mu_{B(\alpha)} dn_{B(\alpha)} + \gamma dA_s \quad (10.1.7)$$

$$dH = TdS + Vdp + \sum_{\alpha} \sum_B \mu_{B(\alpha)} dn_{B(\alpha)} + \gamma dA_s \quad (10.1.8)$$

$$dA = -SdT - pdV + \sum_{\alpha} \sum_B \mu_{B(\alpha)} dn_{B(\alpha)} + \gamma dA_s \quad (10.1.9)$$

式中

$$\gamma = \left(\frac{\partial G}{\partial A_s} \right)_{T,p,n_{B(\alpha)}} = \left(\frac{\partial U}{\partial A_s} \right)_{S,V,n_{B(\alpha)}} = \left(\frac{\partial H}{\partial A_s} \right)_{S,p,n_{B(\alpha)}} = \left(\frac{\partial A}{\partial A_s} \right)_{T,V,n_{B(\alpha)}} \quad (10.1.10)$$

下脚标中 $n_{B(\alpha)}$ 表示各相中各物质的物质的量均不变。

此式中第一个等式表明界面张力 γ 等于恒温恒压、各相中各物质的量不变时,增加单位界面面积时所增加的吉布斯函数。其余三个等式的意义类似。

在恒温恒压、各相中各物质的量不变时,由式(10.1.6)得

$$dG = \gamma dA_s \quad (10.1.11)$$

此式表明在上述条件下由于相界面面积变化而引起系统的吉布斯函数变,因这一变化反映在界面上,也称为界面吉布斯函数变,并用 dG^s 表示。

在 γ 不变的条件下积分上式,得

$$G^s = \gamma A_s \quad (10.1.12)$$

G^s 含有过剩量的含义,现以单组分系统为例加以说明。如果恒温恒压下不考虑界面因素时积分式(10.1.6),可得

$$G = \sum_{\alpha} \mu_{B(\alpha)} n_{B(\alpha)}$$

而在考虑界面对 G 的贡献时,积分式(10.1.6),则得

$$G' = \sum_{\alpha} \mu_{B(\alpha)} n_{B(\alpha)} + \gamma A_s$$

两式相减有

$$G' - G = \gamma A_s = G^s$$

而

$$\gamma = (G' - G)/A_s = G^s/A_s$$

由此可知, G^s 实际是将系统中所有物质均按系统体相情况计算 G 后,多出的部分,所以是一个过剩量,而 γ 也含有表面过剩吉布斯函数的意义。另外注意推导中实际含有一个假设,即

将表面看作是一个几何面,并将其定在不含有物质和体积的位置。这种处理实际只适用于纯组分系统,多组分系统的处理可参考本章 § 10.5 节。

将式(10.1.12)取全微分,有

$$dG^s = \gamma dA_s + A_s dy \quad (10.1.13)$$

根据吉布斯函数判据可知:在恒温恒压条件下,系统界面吉布斯函数减少的过程为自发过程。上式表明,系统可通过减少界面面积或降低界面张力两种方式来降低界面吉布斯函数,这是一个自发过程。例如,小液滴聚集成大液滴(为表面张力不变时表面面积减少的过程),多孔固体表面吸附气体(为界面面积不变时界面张力减小的过程),以及液体对固体的润湿过程(见 § 10.4)等等。界面吉布斯函数有自动减少的趋势,是很多界面现象产生的热力学原因。

3. 界面张力及其影响因素

界面张力与形成界面的两相物质的性质密切相关,凡能影响两相性质的因素,对界面张力均有影响,现分述如下:

(1) 界面张力与物质的本性有关 不同物质分子之间的作用力不同,对界面上的分子影响也不同。

以液体表面为例,通常气相是空气或液体本身的蒸气,或是被液体蒸气饱和了的空气。一般情况下,气相对液体的表面张力影响不大。而不同液体表面张力之间的差异主要是由于液体分子之间的作用力不同而造成的。一般说来,极性液体,例如水,有较大的表面张力,而非极性液体的表面张力则较小。另外,熔融的盐以及熔融的金属,分子间分别以离子键和金属键相互作用,故它们的表面张力也很高。表 10.1.1 给出了一些物质在实验温度下呈液态时的表面张力。

表 10.1.1 某些液态物质的表面张力

物质	$t/^\circ\text{C}$	$\gamma/(\text{mN}\cdot\text{m}^{-1})$
正己烷	20	18.60
正辛烷	20	21.82
乙醚	20	17.0
乙醇	20	22.3
H ₂ O	20	72.75
NaCl	803	113.8
LiCl	614	137.8
NaSiO ₃ (水玻璃)	1000	250
FeO	1427	582
Al ₂ O ₃	2080	700

续表

物质	$t/^\circ\text{C}$	$\gamma/(\text{mN}\cdot\text{m}^{-1})$
Hg	25	485.48
Ag	1100	878.5
Cu	1 084.6	1 300
Pt	1 773.5	1 800

固体分子间的相互作用力远大于液体的,所以固体物质一般要比液体物质具有更高的表面张力。表 10.1.2 为一些固体物质在实验温度下的表面张力。

表 10.1.2 一些固态物质的表面张力

物质	气氛	$t/^\circ\text{C}$	$\gamma/(\text{mN}\cdot\text{m}^{-1})$
铜	Cu 蒸气	1 050	1 670
银	—	750	1 140
锡	真空	215	685
苯	—	5.5	52 ± 7
冰	—	0	120 ± 10
氧化镁	真空	25	1 000
氧化铝	—	1 850	905
云母	真空	20	4 500
石英(1010 晶面)	—	-196	1 030

一种液体与不互溶的其他液体形成液-液界面时,因界面层分子所处的力场取决于两种液体,故不同的液-液界面的界面张力不同。20 $^\circ\text{C}$ 时某些液-液界面的界面张力见表 10.1.3。

表 10.1.3 20 $^\circ\text{C}$ 某些液-液界面张力

界面	$\gamma/(\text{mN}\cdot\text{m}^{-1})$	界面	$\gamma/(\text{mN}\cdot\text{m}^{-1})$
水-正己烷	51.1	水-正辛醇	8.5
水-正辛烷	50.8	水-苯	35.0
水-四氯化碳	45.1	水-汞	375.0

(2) 温度对界面张力的影响 同一种物质的界面张力因温度不同而异,当温度升高时物质的体积膨胀,分子间的距离增加,分子之间的相互作用减弱,所以界面张力一般随温度的升高而减小。液体的表面张力受温度的影响较大,且表面张力随温度的升高近似呈线性下降。当温度趋于临界温度时,饱和液体与饱和蒸气的性质趋于一致,相界面趋于消失,此时液体的表面张力趋于零。

纯液体表面张力 γ 随温度 T 的变化关系可用经验式表示,例如:

$$\gamma = \gamma_0(1 - T/T_c)^n \quad (10.1.14)$$

式中, T_c 为液体的临界温度, γ_0 、 n 为经验常数, 与液体性质有关。对于绝大多数液体 n 大于 1。表 10.1.4 给出了一些液体在不同温度下的表面张力。

表 10.1.4 不同温度下液体表面张力 (单位: $\text{mN}\cdot\text{m}^{-1}$)

表面 张 力 液 体	温度					
	0 °C	20 °C	40 °C	60 °C	80 °C	100 °C
水	75.64	72.75	69.60	66.24	62.67	58.91
乙醇	24.4	22.3	21.0	19.2	17.3	15.5
甲醇	24.5	22.6	20.9	19.3	17.5	15.7
四氯化碳	29.5	26.9	24.5	22.1	19.7	17.3
丙酮	26.2	23.7	21.2	18.6	16.2	—
甲苯	30.92	28.53	26.15	23.94	21.8	19.6
苯	31.9	29.0	26.3	23.6	21.2	18.2

(3) 压力及其他因素对表面张力的影响 压力对表面张力的影响原因比较复杂。增加气相的压力, 可使气相的密度增加, 减小液体表面分子受力不对称的程度; 此外可使气体分子更多的溶于液体, 改变液相成分。这些因素的综合效应, 一般是使表面张力下降。通常每增加 1 MPa 的压力, 表面张力约降低 $1 \text{ mN}\cdot\text{m}^{-1}$ 。例如 20 °C 时, 101.325 kPa 下水和 CCl_4 的 γ 分别为 72.8 和 26.8 $\text{mN}\cdot\text{m}^{-1}$, 而在 1 MPa 下分别是 71.8 和 25.8 $\text{mN}\cdot\text{m}^{-1}$ 。

分散度对界面张力的影响要到物质分散到曲率半径接近分子大小的尺寸时才较明显。

§ 10.2 弯曲液面的附加压力及其后果

1. 弯曲液面的附加压力——拉普拉斯方程

一般情况下液体表面是水平的, 而液滴、水中的气泡的表面则是弯曲的。液面可以是凸的, 也可以是凹的。

在一定外压下, 水平液面下的液体所承受的压力就等于外界压力。但凸液面下的液体, 不仅要承受外界的压力, 还要受到因液面弯曲而产生的附加压力 Δp 。下面通过图 10.2.1 的凸液面来说明产生附加压力的原因。

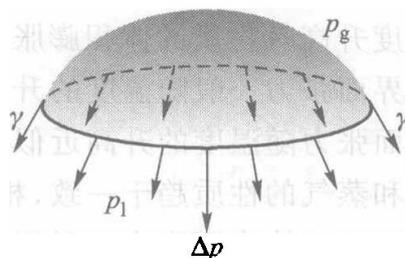


图 10.2.1 弯曲液面的附加压力

取球形液滴的某一球缺,如图 10.2.1 所示,凸液面上方为气相,其压力为 p_g ,凸液面下方为液相,其压力为 p_l 。球缺底边为一圆周,表面张力即作用在圆周线上,其方向垂直于圆周线且与液滴的表面相切。圆周线上表面张力的合力在底面的垂直方向上的分力并不为零,而是对底面下面的液体造成额外的压力。即凸液面使液体所承受的压力 p_l 大于液面外大气的压力 p_g 。将任何弯曲液面凹面一侧的压力以 $p_{内}$ 表示,凸面一侧的压力以 $p_{外}$ 表示,将弯曲液面内外的压力差 Δp 称为附加压力,有

$$\Delta p = p_{内} - p_{外} \quad (10.2.1)$$

这样凹面一侧的压力总是大于凸面一侧的压力,其方向指向凹面曲率半径中心。对于液滴(凸液面),弯曲液面对黑面液体的附加压力 $\Delta p = p_{内} - p_{外} = p_l - p_g$;而对于液体中的气泡(凹液面),则弯曲液面对黑面气体的附加压力 $\Delta p = p_{内} - p_{外} = p_g - p_l$ 。这样定义的 Δp 将总是一个正值。

为导出弯曲液面的附加压力 Δp 与弯曲液面曲率半径的关系,设有一凸液面 AB ,如图 10.2.2 所示,其球心为 O ,球半径为 r ,球缺底面圆心为 O_1 ,底面半径为 r_1 ,液体表面张力为 γ 。将球缺底面圆周上与圆周垂直的表面张力分为水平分力与垂直分力,水平分力相互平衡,垂直分力指向液体内部,其单位周长的垂直分力为 $\gamma \cdot \cos\alpha$ 。 α 为表面张力与垂直分力之间的夹角。因球缺底面圆周长为 $2\pi r_1$,得垂直分力在圆周上的合力为

$$F = 2\pi r_1 \gamma \cos\alpha$$

因 $\cos\alpha = r_1 / r$,球缺底面面积为 πr_1^2 ,故弯曲液面对于单位水平面上的附加压力(即压强)为

$$\Delta p = \frac{2\pi r_1 \gamma r_1 / r}{\pi r_1^2}$$

整理后得

$$\Delta p = \frac{2\gamma}{r} \quad (10.2.2)$$

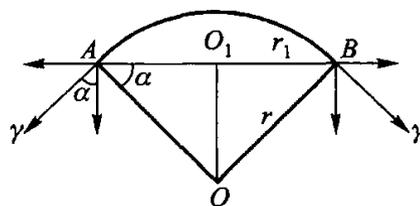


图 10.2.2 弯曲液面的 Δp 与液面曲率半径的关系

此式称为拉普拉斯(Laplace)方程。拉普拉斯方程表明弯曲液面的附加压力与液体表面张力成正比,与曲率半径成反比,曲率半径越小,附加压力越大。

因按式(10.2.1)定义的 Δp 为凹面一侧的压力减去凸面一侧的压力,故曲率半径 r 总是正值, Δp 亦总为正值。

式(10.2.2)适用于计算小液滴或液体中的小气泡的附加压力。对于空气中的气泡,如肥皂泡的附加压力,因其有内外两个气-液界面,故 $\Delta p = 4\gamma/r$ 。

弯曲液面的附加压力可产生毛细现象。把一支半径一定的毛细管垂直地插入某液体中,如果该液体能润湿管壁,液体将在管中呈凹液面,液体与管壁的接

触角 $\theta < 90^\circ$, 液体将在毛细管中上升, 如图 10.2.3 所示。由于附加压力 Δp 指向大气, 而使凹液面下的液体所承受的压力小于管外水平液面下的压力。在这种情况下, 液体将被压入管内, 直至上升的液柱所产生的静压力 ρgh 与附加压力 Δp 在量值上相等, 方可达到力的平衡, 即

$$\Delta p = \frac{2\gamma}{r_1} = \rho gh \quad (10.2.3)$$

由图 10.2.3 中的几何关系可以看出: 接触角 θ 与毛细管半径 r 及弯曲液面曲率半径 r_1 之间的关系为

$$\cos\theta = r/r_1$$

将此式代入式(10.2.3), 可得到液体在毛细管中上升的高度

$$h = \frac{2\gamma\cos\theta}{r\rho g} \quad (10.2.4)$$

式中 γ 为液体的表面张力; ρ 为液体密度; g 为重力加速度。由上式可知, 在一定温度下, 毛细管越细, 液体的密度越小, 液体对管壁的润湿越好, 即接触角 θ 越小, 液体在毛细管中上升的越高。

当液体不能润湿管壁, 即 $\theta > 90^\circ$, $\cos\theta < 0$ 时, 液体在毛细管内呈凸液面, h 为负值, 代表液面在管内下降的深度。例如将玻璃毛细管插入汞内, 可观察到水银在毛细管内下降的现象。

由上述讨论可知, 弯曲液面所以会产生附加压力, 其根本原因是由于表面张力的存在, 而毛细管现象则是弯曲液面具有附加压力的必然结果。掌握了这些基本知识, 有利于对表面效应的深入理解, 例如农民锄地, 不但可以铲除杂草, 而且可以破坏土壤中的毛细管, 防止植物根下的水分沿毛细管上升到地表而蒸发。

例 10.2.1 用最大泡压法测量液体的表面张力的装置如图 10.2.4 所示: 将毛细管垂直插入液体中, 其深度为 h 。由上端通入气体, 在毛细管下端呈小气泡放出, 小气泡内的最大压力可由 U 形管压力计测出(现也可用电子压力计测出)。已知 300 K 时, 某液体的密度 $\rho = 1.6 \times 10^3 \text{ kg}\cdot\text{m}^{-3}$, 毛细管的半径 $r = 0.001 \text{ m}$, 毛细管插入液体中的深度 $h = 0.01 \text{ m}$, 小气泡的最大表压 $p_{\text{最大}} = 207 \text{ Pa}$ 。问该液体在 300 K 时的表面张力为多少?

解: 当向毛细管缓慢压入空气时, 毛细管口将出现一小气泡, 且不断长大。若毛细管足够细, 管下端气泡将呈球缺形, 液面可视为球面的一部分。在气泡由小变大的过程中, 当气泡半径等于毛细管半径时, 气泡呈半球形, 这时气泡的曲率半径最小, 附加压力最大。此后随气泡不断长大, 半径随之增大, 附加压力却逐渐变小, 最后气泡从毛细管口逸出。

在气泡半径等于毛细管半径、气泡的附加压力最大时

$$\text{气泡内的压力 } p_{\text{内}} = p_{\text{大气}} + p_{\text{最大}}$$

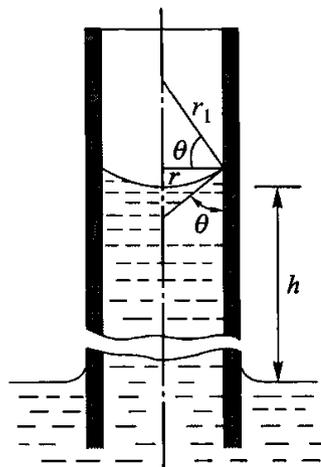


图 10.2.3 毛细管现象

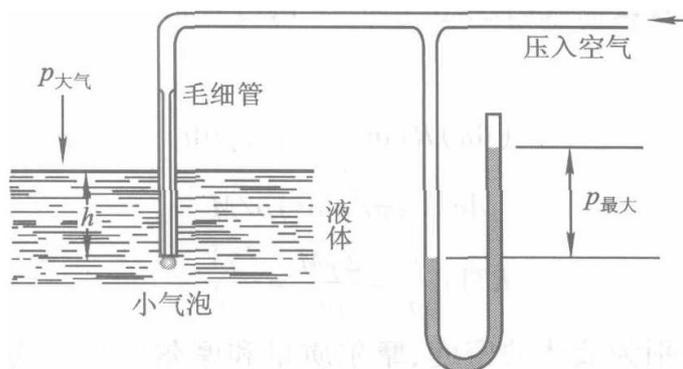


图 10.2.4 最大泡压法测定液体表面张力

$$\text{气泡外的压力 } p_{\text{外}} = p_{\text{大气}} + \rho gh$$

根据附加压力的定义及拉普拉斯方程,半径为 r 的小气泡的附加压力

$$\Delta p = p_{\text{内}} - p_{\text{外}} = p_{\text{最大}} - \rho gh = 2\gamma/r$$

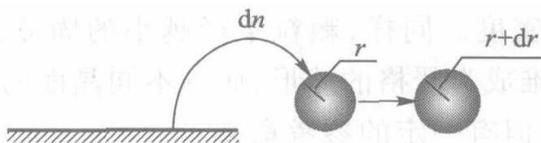
于是求得所测液体的表面张力

$$\begin{aligned} \gamma &= \frac{\Delta p \cdot r}{2} = \frac{(p_{\text{最大}} - \rho gh)r}{2} \\ &= \{ (207 - 1.6 \times 10^3 \times 9.807 \times 0.01) \times 10^{-3} / 2 \} \text{ N} \cdot \text{m}^{-1} \\ &= 25.04 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1} \end{aligned}$$

2. 微小液滴的饱和蒸气压——开尔文公式

在一定温度和外压下,纯液体有一定的饱和蒸气压,这只是对平液面而言。实验表明微小液滴的饱和蒸气压要高于相应具有平液面液体的饱和蒸气压,这不仅与物质的本性、温度及外压有关,还与液滴的大小即曲率半径有关。其推导如下。

设有物质的量为 dn 的微量液体,由平液面转移到半径为 r 的小液滴的表面上,使小液滴的半径由 r 增加到 $r + dr$,面积由 $4\pi r^2$ 增加到 $4\pi(r + dr)^2$,面积的增量为 $8\pi r dr$ (忽略二阶无穷小量 $4\pi dr^2$),此过程表面吉布斯函数增加了 $8\pi r \gamma dr$,如图 10.2.5 所示。如果这一过程是由于 dn 的液体从具有 p 蒸气压的平液面转移到具有 p_r 蒸气压的小液滴上而引起的,则吉布斯函数的增量为

图 10.2.5 dn 液体转移示意图

$(dn)RT\ln(p_r/p)$ (假设蒸气为理想气体)。两过程的始末态相同,所以吉布斯函数的增量相等,有

$$(dn)RT\ln \frac{p_r}{p} = 8\pi\gamma r dr$$

由于

$$dn = 4\pi r^2 (dr)\rho/M$$

于是

$$RT\ln \frac{p_r}{p} = \frac{2\gamma M}{\rho r} = \frac{2\gamma V_m}{r} \quad (10.2.5)$$

式中 ρ 、 M 和 V_m 分别为液体的密度、摩尔质量和摩尔体积。式(10.2.5)就是著名的开尔文(Kelvin)公式。对于在一定温度下的某液态物质而言,式中的 T 、 M 、 γ 及 ρ 皆为定值,此时 p_r 只是 r 的函数。表 10.2.1 是以水的小液滴为例的计算结果。

表 10.2.1 20 °C 时小液滴的饱和蒸气压与平液面水的饱和蒸气之比与水滴半径的关系

r/m	10^{-5}	10^{-6}	10^{-7}	10^{-8}	10^{-9}
p_r/p	1.000 1	1.001	1.011	1.114	2.937

上列数据表明,在一定温度下,液滴越小,饱和蒸气压越大;当液滴半径减小到 10^{-9} m 时,其饱和蒸气压几乎为具有平液面液体的 3 倍。

对于凹液面,由于转移 dn 的液体到凹液面上将导致液面曲率半径减小,所以 dr 为负值。而 dn 应为正值,因此 $dn = -4\pi r^2 (dr)\rho/M$,这导致开尔文公式出现一负号,即

$$RT\ln \frac{p_r}{p} = -\frac{2\gamma V_m}{r}$$

由该式可知,凹液面的曲率半径越小,与其成平衡的饱和蒸气压将越小。

运用开尔文公式可以说明许多表面效应。例如在毛细管内,某液体若能润湿管壁,管内液面将呈弯月面。在某温度下,蒸气对平液面尚未达到饱和,但对在毛细管内的凹液面来讲,可能已经达到过饱和状态,这时蒸气在毛细管内将凝结成液体,这种现象称为毛细管凝结。硅胶是一种多孔性物质,具有很大的内表面,可自动地吸附空气中的水蒸气,在毛细管内发生凝结现象,而达到使空气干燥的目的。

开尔文公式也可用于气-固界面的计算,此时式(10.2.5)中的 γ 是固体的表面张力, ρ 是固体的密度。同样,颗粒半径越小的固体,具有越高的饱和蒸气压。不过由于固体很难成为严格的球形,而且不同晶面的表面张力有所不同,所以计算结果精度不高,但有一定的参考意义。

3. 亚稳状态及新相的生成

系统由于分散度增加、粒径减小而引起的液体或固体饱和蒸气压升高的现

象,只有在颗粒粒径很小、在纳米级左右时,才会达到可以觉察的程度。在通常情况下,这些表面效应是可以完全忽略不计的。但在蒸气冷凝、液体凝固、液体沸腾以及溶液结晶等过程中,由于新相要从无到有生成,故最初生成的新相的核是极其微小的,其比表面积和表面吉布斯函数都很大,因此在系统中要产生新相是极为困难的。由于新相难以生成,进而会产生过饱和蒸气、过冷或过热液体,以及过饱和溶液等。这些状态均是亚稳状态,是热力学不完全稳定的状态。一旦新相生成,亚稳态则失去稳定,而最终达到稳定的相态。

(1) 过饱和蒸气 过饱和蒸气之所以能够存在,是因为开始要由蒸气生成极微小的液滴(新相)时,所需的蒸气压远远大于平液面上的蒸气压。如图 10.2.6 所示,曲线 OC 和 $O'C'$ 分别表示正常液体和某尺寸微小液滴的饱和蒸气压曲线。由于小液滴的饱和蒸气压要大于具有平液面液体的饱和蒸气压,所以小液滴的蒸气压曲线位于正常液体蒸气压曲线的上方。在 t_0 温度下缓慢提高蒸气的压力(如在气缸内缓慢压缩)至 A 点,蒸气对通常液体已达到饱和状态 p_0 ,但对微小液滴却未达到饱和状态,所以蒸气在 A 点不能凝结出微小液滴。要继续提高蒸气的压力至 B 点,达到小液滴的饱和蒸气压 p' 时,才可能凝结出微小液滴。这种在正常相平衡条件下应该凝结而未凝结的蒸气,称为过饱和蒸气。例如在 $0\text{ }^\circ\text{C}$ 附近,水蒸气要达到 5 倍于平衡蒸气压的压力,才开始自动凝结。其他蒸气,如甲醇、乙醇及乙酸乙酯等也有类似的情况。

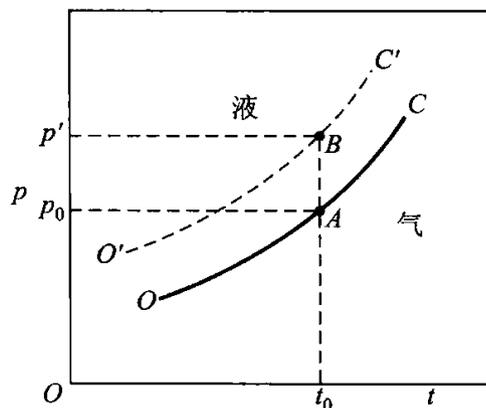


图 10.2.6 产生蒸气过饱和现象示意图

当蒸气中有灰尘存在或容器的内表面粗糙时,这些物质可以成为蒸气的凝结中心,使液滴核心易于生成及长大,在蒸气过饱和程度较小的情况下就可以开始凝结。人工降雨的原理,就是当云层中的水蒸气达到饱和或过饱和的状态时,在云层中用飞机喷洒微小的 AgI 颗粒,此时 AgI 颗粒就成为水的凝结中心,使新相(水滴)生成时所需要的过饱和程度大大降低,云层中的水蒸气就容易凝结成

水滴而落向大地。

(2) 过热液体 如果在液体中没有可提供新相种子(气泡)的物质存在,液体在沸腾温度时将难以沸腾。这主要是因为液体在沸腾时,不仅在液体表面上进行汽化,而且在液体内部要自动地生成气泡(新相)。但由于弯曲液面的附加压力,使气泡难以形成。如图 10.2.7 所示,在 101.325 kPa、100 °C 的纯水中,在离液面 0.02 m 的深处,假设存在一个半径为 10 nm 的小气泡。在上述条件下,纯水的表面张力为 $58.91 \text{ mN}\cdot\text{m}^{-1}$,密度为 $958.1 \text{ kg}\cdot\text{m}^{-3}$,可以算出:

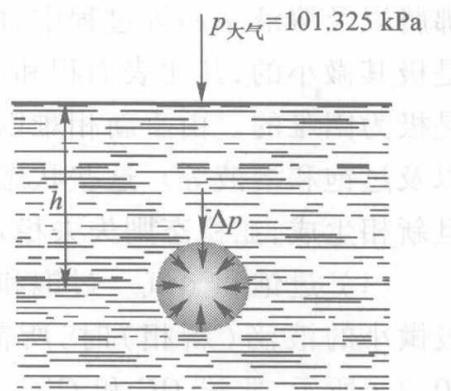


图 10.2.7 产生过热液体示意图

弯曲液面对小气泡的附加压力: $\Delta p = 2\gamma/r = 11.78 \times 10^3 \text{ kPa}$

小气泡所受的静压力: $p_{\text{静}} = \rho gh = 0.1879 \text{ kPa}$

小气泡存在时内部气体的压力: $p_g = p_{\text{大气}} + p_{\text{静}} + \Delta p = 11.88 \times 10^3 \text{ kPa}$

通过以上计算可知,小气泡内气体的压力远高于 100 °C 时水的饱和蒸气压,所以小气泡不可能存在。若要使小气泡存在,必须继续加热,使小气泡内水蒸气的压力达到气泡存在所需压力时,小气泡才可能产生,并不断长大,液体才开始沸腾。此时液体的温度必然高于该液体的正常沸点。这种按照相平衡条件,应当沸腾而不沸腾的液体,称为**过热液体**。上述计算表明,弯曲液面的附加压力是造成液体过热的主要原因。在科学实验中,为了防止液体过热现象,常在液体中投入一些素烧瓷片或毛细管等物质。因为这些多孔性物质的孔中储存有气体,加热时这些气体成为新相种子,因而绕过了产生极微小气泡的困难阶段,使液体的过热程度大大降低。

(3) 过冷液体 在一定温度下,微小晶体的饱和蒸气压恒大于普通晶体的饱和蒸气压是液体产生过冷现象的主要原因。这可以通过图 10.2.8 来说明。图中 CO' 线为平面液体的蒸气压曲线。 AO 为普通晶体的饱和蒸气压曲线。由于微小晶体的饱和蒸气压大于普通晶体的饱和蒸气压,故微小晶体的饱和蒸气压曲线 $A'O'$ 一定在 AO 线的上边。 O 点和 O' 点对应的温度 t_f 和 t'_f 分别为普通晶体和微小晶体的凝固点(严格说来为三相点,这里忽略二者之间的微小差异)。

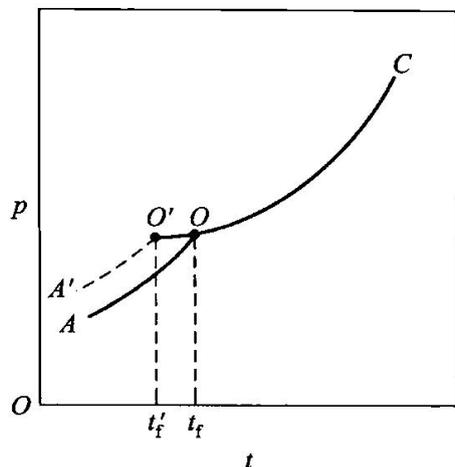


图 10.2.8 产生过冷液体示意图

当液体冷却时,其饱和蒸气压沿 CO' 曲线下

降到 O 点,这时与普通晶体的蒸气压相等,按照相平衡条件,应当有晶体析出,但由于新生成的晶体(新相)极微小,其凝固点较低,此时对微小晶体尚未达到饱和状态,所以不会有微小晶体析出。温度必须继续下降到正常凝固点以下如 O' 点,液体才能达到微小晶体的饱和状态而开始凝固。这种按照相平衡条件,应当凝固而未凝固的液体,称为过冷液体。例如纯净的水,有时可冷却到 $-40\text{ }^{\circ}\text{C}$,仍呈液态而不结冰。在过冷的液体中,若加入小晶体作为新相种子,则能使液体迅速凝固成晶体。

在液体冷却时,其黏度随温度的降低而增加,这就增大了分子运动的阻力,阻碍分子作整齐排列而成晶体的过程。因此在液体的过冷程度很大时,黏度较大的液体不利于结晶中心的形成和长大,有利于过渡到非结晶状态的固体,即生成玻璃体状态。

(4) 过饱和溶液 在一定温度下,溶液浓度已超过了饱和浓度,而仍未析出晶体的溶液称为过饱和溶液。所以会产生过饱和现象,是由于同样温度下小颗粒晶体的溶解度大于普通晶体溶解度的缘故。这可以从表 10.2.2 的实验数据说明。而小颗粒晶体之所以会有较大的溶解度,是因为小颗粒晶体的饱和蒸气压恒大于普通晶体的蒸气压。

表 10.2.2 一些物质的微小晶体在水中溶解度增加的百分数

物质	$t / ^{\circ}\text{C}$	颗粒直径 $d / \mu\text{m}$	与普通晶体比较溶解度增加的分数/%
PbI_2	30	0.4	2
$\text{CaSO}_4 \cdot 2\text{H}_2\text{O}$	30	0.2 ~ 0.5	4.4 ~ 12
Ag_2CrO_4	26	0.3	10
PbF_2	25	0.3	9
SrSO_4	30	0.25	26
BaSO_4	25	0.1	80
CaF_2	30	0.3	18

如图 10.2.9 所示, AO 和 $A'O'$ 线分别代表某物质普通晶体和微小晶体的饱和蒸气压曲线,因微小晶体的蒸气压大于同样温度下普通晶体的蒸气压,故 $A'O'$ 线在 AO 线上方。 OC 和 $O'C'$ 线分别代表稀溶液和浓溶液中该物质在气相中的蒸气分压,显然,该物质浓溶液的蒸气压要高于稀溶液的。

在温度 t_0 时,稀溶液的 OC 线与普通晶体的蒸气压曲线相交,表明此稀溶液已达到饱和,应可析出晶体,但因微小晶体的溶解度较高,故此时还不能从溶液中析出。微小晶体的 $A'O'$ 线与浓溶液的 $O'C'$ 线在 O' 点相交,此时需将溶剂进一步蒸发,使溶液浓度达到一定过饱和程度,才会使微小晶体析出。

在结晶操作中,若溶液的过饱和程度太大,一旦开始结晶,将会迅速生成许多很细小的晶粒,不利于过滤和洗涤,因而影响产品质量。在生产中,常采用向结晶器中投入小晶体作为新相种子的方法,防止溶液发生过饱和现象,从而获得较大颗粒的晶体。

从热力学上讲,上述四种过饱和状态都不是处于真正的平衡状态,而是处于相对不稳定的亚稳(或称介稳)状态,但有时这些状态却能维持相当长时间不变。亚稳状态之所以可能存在,皆与新相种子难以生成有一定关系。在科研和生产中,有时需要破坏这种状态,如上述的结晶过程。但有时则需要保持这种亚稳状态长期存在。如金属的淬火,就是将金属制品加热到一定温度,保持一段时间后,将其在水、油或其他介质中迅速冷却,保持其在高温时的某种结构,这种结构的物质在室温下,虽属亚稳状态,但却不易转变。所以经过淬火可以改变金属制品的性能,从而达到制品所要求的质量。

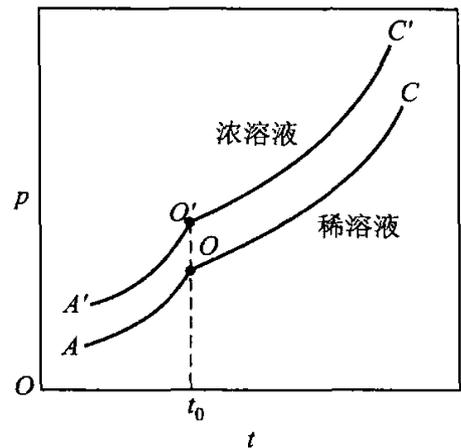


图 10.2.9 分散度对溶解度的影响

在科研和生产中,有时需要破坏这种状态,如上述的结晶过程。但有时则需要保持这种亚稳状态长期存在。如金属的淬火,就是将金属制品加热到一定温度,保持一段时间后,将其在水、油或其他介质中迅速冷却,保持其在高温时的某种结构,这种结构的物质在室温下,虽属亚稳状态,但却不易转变。所以经过淬火可以改变金属制品的性能,从而达到制品所要求的质量。

§ 10.3 固体表面

固体表面与液体表面有一个重要的共同点,即表面层分子受力是不对称的,因此固体表面也有表面张力及表面吉布斯函数存在。但固体表面又与液体表面有一个重要的不同,即固体表面上分子几乎是不可移动的。这使得固体不能像液体那样以收缩表面的形式来降低表面吉布斯函数。但固体可以从表面的外部空间吸引气体分子到表面,以减小表面分子受力不对称的程度,降低表面张力及表面吉布斯函数。在恒温恒压下,吉布斯函数降低的过程是自发过程,所以固体表面会自发地将气体富集到表面,使气体在固体表面的浓度(或密度)不同于气相中的浓度(或密度)。这种在相界面上某种物质的浓度不同于体相浓度的现象称为吸附。具有吸附能力的固体物质称为吸附剂,被吸附的物质称为吸附质。例如用活性炭吸附甲烷气体,活性炭是吸附剂,甲烷是吸附质。

吸附(adsorption)是表面效应,即固体吸附气体后,气体只停留在固体表面,并不进入到固体内部。如果气体进入到固体内部,则称为吸收(absorption)。吸收不在本节讨论的范围内。

固体表面的吸附在生产和科学实验中有着广泛的应用。具有高比表面积的多孔固体如活性炭、硅胶、氧化铝、分子筛等常被人们作为吸附剂、催化剂载体

等,用于化学工业中的气体纯化、催化反应、有机溶剂回收等许多过程,以及城市的环境保护、现代高层建筑和潜水艇的空气净化调节、民用和军用的防毒面具等等许多方面。近年来,人们又在研究将高比面积的吸附剂用于洁净能源甲烷、氢气等的吸附存储,以及空气、石油气的变压吸附分离等重要领域,不断将固-气界面吸附的应用扩展到更广阔的范围。研究固-气界面吸附可为人们提供有关固体的比表面积、孔隙率、表面均匀程度等很多有用的信息。这类知识对于分析研究许多化学化工的理论和实际应用问题都是十分重要的。

1. 物理吸附与化学吸附

按吸附剂与吸附质作用本质的不同,吸附可分为物理吸附与化学吸附。物理吸附时,吸附剂与吸附质分子间以范德华力相互作用;而化学吸附时,吸附剂与吸附质分子间发生化学反应,以化学键相结合。由于物理吸附与化学吸附在分子间作用力上有本质的不同,所以表现出许多不同的吸附性质,见表 10.3.1。

表 10.3.1 物理吸附与化学吸附的区别

性质	物理吸附	化学吸附
吸附力	范德华力	化学键力
吸附层数	单层或多层	单层
吸附热	小(近于液化热)	大(近于反应热)
选择性	无或很差	较强
可逆性	可逆	不可逆
吸附平衡	易达到	不易达到

因物理吸附的作用力是范德华力,它是普遍存在于所有分子之间的,所以当吸附剂表面吸附了一层气体分子之后,被吸附的分子还可以再继续吸附气体分子,因此物理吸附可以是多层的。气体分子在吸附剂表面上依靠范德华力形成多层吸附的过程,与气体凝结成液体的过程很相似,故吸附热与气体的凝结热具有相同的数量级,它比化学吸附热小得多。又由于物理吸附力是分子间力,所以吸附基本上是无选择性的,不过临界温度高的气体,也就是易于液化的气体比较易于被吸附。如 H_2O 和 Cl_2 的临界温度分别高达 $373.91\text{ }^\circ\text{C}$ 和 $144\text{ }^\circ\text{C}$,而 N_2 和 O_2 的临界温度分别低至 $-147.0\text{ }^\circ\text{C}$ 和 $-118.57\text{ }^\circ\text{C}$,所以吸附剂很容易从空气中吸附水蒸气和氯气,活性炭可以从空气中吸附氯气而作为防毒面具即是根据这一原理。此外,由于吸附力弱,物理吸附也容易解吸(或脱附),吸附速率快,易于达到吸附平衡。

与物理吸附不同,产生化学吸附的作用力是化学键力,化学键力很强。吸附剂表面在与被吸附的分子之间形成了化学键以后,就不会再与其他分子成键,故化学吸附是单分子层的。化学吸附过程发生键的断裂与形成,故化学吸附热的

数量级与化学反应相当,比物理吸附热大得多。化学吸附由于在吸附剂与吸附质之间形成化学反应,所以化学吸附选择性很强,这点非常重要。因为很多气相反应速率很慢,往往需要催化剂来加速。在反应物之间可发生众多反应的情况下,使用选择性强的催化剂就可以使所期望的反应进行。此外,一般来说化学键的生成与破坏是比较困难的,故化学吸附平衡较难建立,而且过程一般是不可逆的。

物理吸附与化学吸附是不能截然分开的,两者有时可同时发生,并且在不同的情况下,吸附性质也可以发生变化。如 $\text{CO}(\text{g})$ 在 Pd 上的吸附,低温下是物理吸附,高温时则表现为化学吸附;而氢气在许多金属上的化学吸附则是以物理吸附为前奏的,故吸附活化能接近于零。

2. 等温吸附

研究指定条件下的吸附量是人们十分关心的问题。吸附量的大小,一般用单位质量吸附剂所吸附气体的物质的量 n 或其在标准状况下 ($0\text{ }^\circ\text{C}$ 、 101.325 kPa) 所占有的体积 V 来表示:

$$n^a = \frac{n}{m} \quad (10.3.1a)$$

$$V^a = \frac{V}{m} \quad (10.3.1b)$$

单位分别为 $\text{mol}\cdot\text{kg}^{-1}$ 或 $\text{m}^3\cdot\text{kg}^{-1}$ 。

固体对气体的吸附量是温度和气体压力的函数。为了便于找出规律,在吸附量、温度、压力这三个变量中,常常固定一个变量,测定其他两个变量之间的关系,这种关系可用曲线表示。在恒压下,反映吸附量与温度之间关系的曲线称为**吸附等压线**;吸附量恒定时,反映吸附的平衡压力与温度之间关系的曲线称为**吸附等量线**;在恒温下,反映吸附量与平衡压力之间关系的曲线称为**吸附等温线**。如果吸附温度在气体的临界温度以下,吸附等温线也可表示为 V^a 与 p/p^* 之间的关系曲线, p^* 为吸附质的饱和蒸气压。

上述三种吸附曲线中最重要、最常用的是吸附等温线。三种曲线之间具有相互联系,例如测定一组吸附等温线,可以分别求出吸附等压线和吸附等量线。

吸附等温线大致可归纳为五种类型,如图 10.3.1 所示,其中除第 I 种为单分子层吸附等温线外,其余四种皆为多分子层吸附等温线。

根据大量的实验结果,人们曾提出过许多描述吸附的物理模型及等温线方程,下面介绍几种较为重要、应用较广泛的吸附等温线方程。

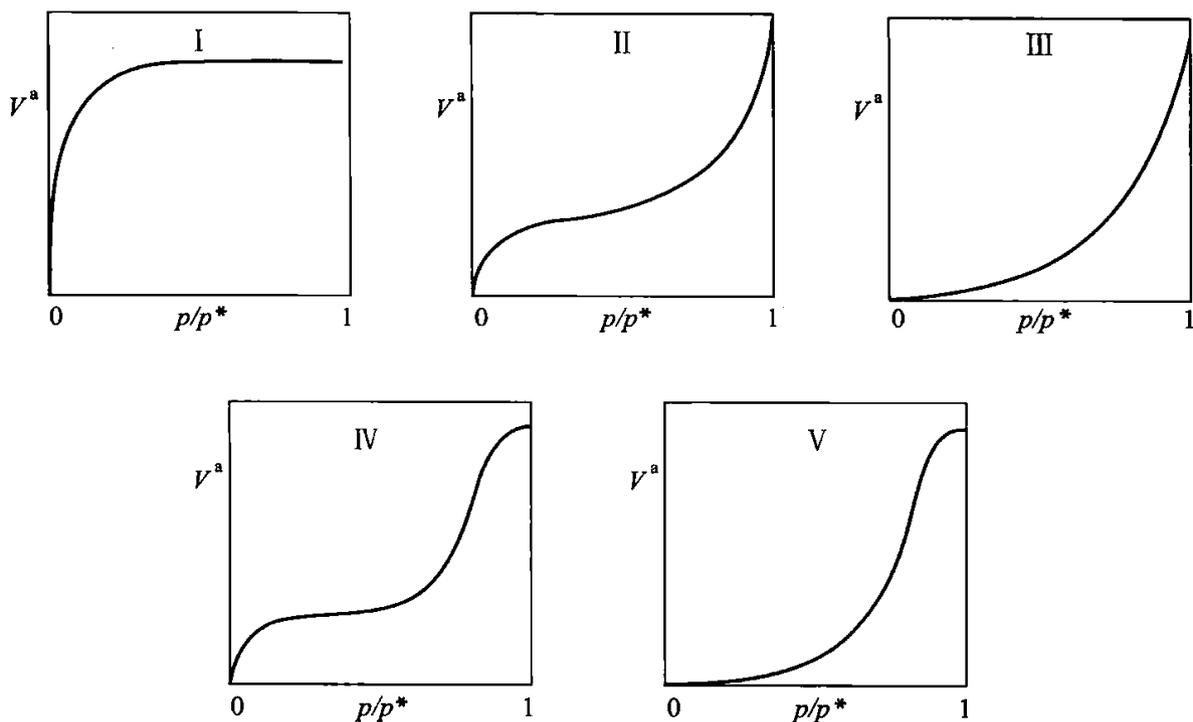


图 10.3.1 五类型别的吸附等温线

3. 吸附经验式——弗罗因德利希公式

弗罗因德利希(Freundlich)提出了含有二常数项的指数方程来描述第 I 类吸附等温线,弗罗因德利希公式如下:

$$V^a = kp^n \quad (10.3.2a)$$

式中 n 和 k 是两个经验常数,对于指定的吸附系统,它们是温度的函数。 k 值可视为单位压力时的吸附量,一般说来, k 随温度的升高而降低。 n 的数值一般在 0 与 1 之间,它的大小反映出压力对吸附量影响的强弱。弗罗因德利希公式一般适用于中压范围。

对式(10.3.2a)取对数,可得:

$$\lg V^a = \lg k + n \lg p \quad (10.3.2b)$$

上式表明若以 $\lg V^a$ 对 $\lg p$ 作图,可得一直线,由直线的斜率和截距可求出 n 和 k 。

弗罗因德利希经验式的形式简单,计算方便,应用相当广泛。但经验式中的常数没有明确的物理意义,在此式适用的范围内,只能概括地表达一部分实验事实,而不能说明吸附作用的机理。

4. 朗缪尔单分子层吸附理论及吸附等温式

1916年朗缪尔(Langmuir)根据大量的实验事实,从动力学的观点出发,提出固体对气体的吸附理论,一般称为单分子层吸附理论,该理论的基本假设如下:

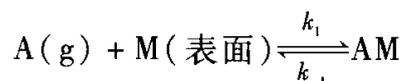
(1) 单分子层吸附 固体表面上的原子力场是不饱和的,有剩余价力,也就是说固体表面有吸聚力场存在,该力场的作用范围大约相当于分子直径的大小,即在0.2~0.3 nm间,只有气体分子碰撞到固体的空白表面上,进入此力场作用的范围内,才有可能被吸附,所以固体表面对气体分子只能发生单分子层吸附。

(2) 固体表面是均匀的 固体表面上各吸附位置的吸附能力是相同的,每个位置上只能吸附一个分子。摩尔吸附热是常数,不随表面覆盖程度的大小而变化。

(3) 被吸附在固体表面上的分子相互之间无作用力 在各个吸附位置上,气体分子的吸附与解吸的难易程度,与其周围是否有被吸附分子的存在无关。

(4) 吸附平衡是动态平衡 气体分子碰撞到固体的空白表面上,可以被吸附。若被吸附的分子所具有的能量,足以克服固体表面对它的吸引力时,它可以重新回到气相,这种现象称为解吸(或脱附)。当吸附速率大于解吸速率时,整个过程表现为气体的被吸附。但随着吸附量的逐渐增加,固体表面上未被气体分子覆盖的部分(空白面积)就越来越少,气体分子碰撞到空白面积上的可能性就必然减少,吸附速率逐渐降低。与此相反,随着固体表面覆盖程度的增加,解吸速率却越来越大。当吸附速率与解吸速率相等时,从表观上看,气体不再被吸附或解吸,但实际上吸附与解吸仍在不断地进行,只是二者的速率相等而已,这时达到了吸附平衡。

以 k_1 及 k_{-1} 分别代表吸附与解吸的速率常数, A 代表气体, M 代表固体表面, AM 代表吸附状态,则吸附的始末状态可以表示为



设 θ 为任一瞬间固体表面被覆盖的分数,称为覆盖率,即

$$\theta = \frac{\text{已被吸附质覆盖的固体表面积}}{\text{固体总的表面积}}$$

$(1 - \theta)$ 则代表固体表面上空白面积的分数。

若以 N 代表固体表面上具有吸附能力的总的吸附位置数,则吸附速率应与 A 的压力 p 及固体表面上的空位数 $(1 - \theta)N$ 成正比,所以

$$\text{吸附速率 } v_{\text{吸附}} = k_1 p (1 - \theta) N$$

解吸速率,应与固体表面上被覆盖的吸附位置数,或者说是与被吸附分子的数目 θN 成正比,所以

$$v_{\text{解吸}} = k_{-1}\theta N$$

达到吸附平衡时,这两个速率应相等,即

$$k_1 p(1 - \theta)N = k_{-1}\theta N$$

由上式可得朗缪尔吸附等温式:

$$\theta = \frac{bp}{1 + bp} \quad (10.3.3)$$

式中的 $b = k_1/k_{-1}$,单位为 Pa^{-1} 。从本质上看, b 为吸附作用的平衡常数,也称为吸附系数,其大小与吸附剂、吸附质的本性及相关温度有关。 b 值越大,则表示吸附能力越强。

现以 V^a 代表覆盖率为 θ 时的平衡吸附量。在较低的压力下, θ 应随平衡压力的上升而增加。在压力足够高的情况下,气体分子在固体表面挤满整整一层时, θ 应趋于 1。这时吸附量不再随气体压力的上升而增加,达到吸附饱和的状态,对应的吸附量称为饱和吸附量,以 V_m^a 表示。由于每个具有吸附能力的位置上只能吸附一个气体分子,故

$$\theta = V^a/V_m^a \quad (10.3.4)$$

因此朗缪尔吸附等温式还可以写成下列形式:

$$V^a = V_m^a \frac{bp}{1 + bp} \quad (10.3.5a)$$

或

$$\frac{1}{V^a} = \frac{1}{V_m^a} + \frac{1}{V_m^a b} \cdot \frac{1}{p} \quad (10.3.5b)$$

由式(10.3.5b)可知,若以 $1/V^a$ 对 $1/p$ 作图,应得一直线,由直线的斜率和截距,可求出 V_m^a 和 b 。

如果已知饱和吸附量 V_m^a 及每个被吸附分子的截面积 a_m ,便可用下式来计算吸附剂的比表面积 a_s :

$$a_s = \frac{V_m^a}{V_0} L a_m \quad (10.3.6)$$

式中, V_0 为 1 mol 气体在标准状况(0 °C、101.325 kPa)下的体积, L 为阿伏加德罗常数。反之,若已知 V_m^a 及 a_s ,也可由上式来求每个吸附分子的截面积 a_m 。

朗缪尔吸附等温式适用于单分子层吸附,它能较好地描述第 I 类吸附等温线在不同压力范围内的吸附特征。

当压力很低或吸附较弱(b 很小)时, $bp \ll 1$,则式(10.3.5a)可简化为

$$V^a = V_m^a bp$$

即吸附量与压力成正比,这与吸附等温线在低压时几乎是一直线的事实相符合。

当压力足够高或吸附较强时, $bp \gg 1$, 则

$$V^a = V_m^a$$

这表明固体表面上吸附达到饱和状态, 吸附量达到最大值。I 型吸附等温线上的水平线段就反映了这种情况。

当压力大小或吸附作用力适中时, 吸附量 V^a 与平衡压力 p 呈曲线关系。

总起来说, 如果固体表面比较均匀, 并且吸附只限于单分子层, 朗缪尔公式能够较好地描述实验结果。对于一般的化学吸附及低压高温下的物理吸附, 朗缪尔公式取得了很大的成功, 并且对后来的吸附理论的发展起到了重要的奠基作用。

不过应当指出的是, 朗缪尔的基本假设并不是很严格的。例如, 对于物理吸附, 当表面覆盖率不是很低时, 被吸附的分子之间往往存在不可忽视的相互作用力; 另外很多时候固体表面并不是均匀的, 吸附热会随着表面覆盖率而变化, b 不再是常数。在这些情况下朗缪尔公式则与实验结果出现偏差。此外, 对于多分子层吸附, 朗缪尔公式也不再适用。

例 10.3.1 239.55 K, 不同平衡压力下的 CO 气体在活性炭表面上的吸附量 V^a (单位质量活性炭所吸附的 CO 气体体积, 体积为标准状况下的值) 如下:

p/kPa	13.466	25.065	42.663	57.329	71.994	89.326
$V^a/(\text{dm}^{-3} \cdot \text{kg}^{-1})$	8.54	13.1	18.2	21.0	23.8	26.3

根据朗缪尔吸附等温式, 用图解法求 CO 的饱和吸附量 V_m^a 、吸附系数 b 及饱和吸附时 1 kg 活性炭表面上吸附 CO 的分子数。

解: 朗缪尔吸附等温式可写成如下形式

$$\frac{p}{V^a} = \frac{1}{V_m^a b} + \frac{p}{V_m^a}$$

由上式可知, 以 p/V^a 对 p 作图, 应得一直线, 由直线的斜率及截距即可求得 V_m^a 及 b 。在不同平衡压力下的 p/V^a 值列表如下:

p/kPa	13.466	25.065	42.663	57.329	71.994	89.326
$V^a/(\text{dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1})$	8.54	13.1	18.2	21.0	23.8	26.3
$(p/V^a)/(\text{kPa} \cdot \text{dm}^{-3} \cdot \text{kg})$	1.577	1.913	2.344	2.730	3.025	3.396

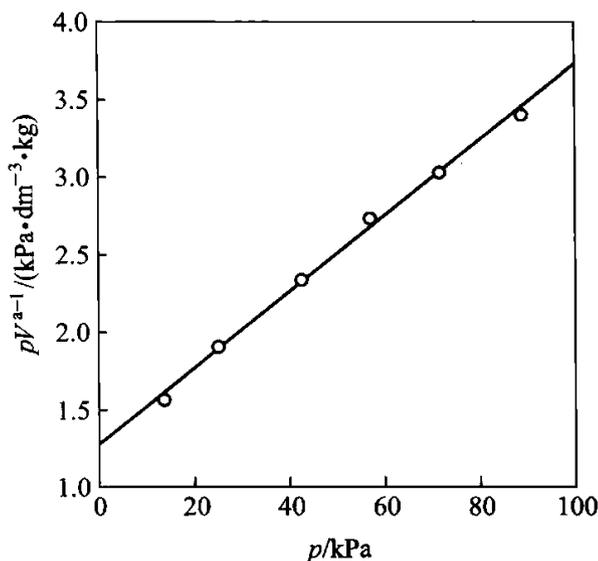
作 $p/V^a \sim p$ 图, 如图 10.3.2 所示。

由直线上取两点 (0, 1.285) 及 (90, 3.445), 求得直线的斜率

$$\frac{1}{V_m^a/(\text{dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1})} = \frac{3.445 - 1.285}{90 - 0} = 0.0240$$

故 CO 的饱和吸附量

$$V_m^a = \frac{1}{0.0240} \text{dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1} = 41.67 \text{dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$$

例 10.3.2 CO 的 $p/V^a \sim p$ 图

由直线的截距

$$\frac{1}{V_m^a / (\text{dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1}) (b/\text{kPa})} = 1.285$$

得吸附系数

$$b = \frac{1}{1.285 (V_m^a / \text{dm}^3 \cdot \text{kg})} \text{kPa} = 0.01868 \text{ kPa}$$

饱和吸附时质量为 m 的活性炭表面上吸附 CO 的分子数

$$N = m \frac{pV_m^a}{RT}$$

式中, p 、 T 分别为标准状况下的压力、温度, L 为阿伏加德罗常数。将有关数据代入。求得饱和吸附时 1 kg 活性炭表面吸附 CO 的分子数为

$$N = 1 \text{ kg} \times \frac{101.325 \text{ kPa} \times 41.67 \text{ dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1}}{8.314 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \times 273.15 \text{ K}} \times 6.022 \times 10^{23} \text{ mol} = 1.120 \times 10^{24}$$

* 5. 多分子层吸附理论——BET 公式

朗缪尔吸附等温式能较好地说明图 10.3.1 中第 I 种类型的吸附等温线,但对后四种类型的等温线却无法解释。因此很多人都曾尝试以其他理论来解释这些曲线,其中最成功的是布鲁诺尔(Brunauer)、埃米特(Emmett)和特勒(Teller)三人在 1938 年提出的多分子层吸附理论,又称 BET 理论。该理论是在朗缪尔理论基础上提出的。他们接受了朗缪尔提出的吸附作用是吸附与解吸两个相反过程达到动态平衡的结果,以及固体表面是均匀的,各处的吸附能力相同,被吸附分子横向之间没有相互作用的假设。但他们认为已被吸附的分子与碰撞在它们上面的气体分子之间仍可发生吸附,也就是说可以形成多分子层吸附。如图 10.3.3 所示。

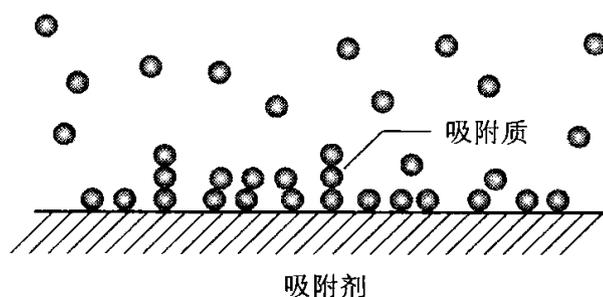


图 10.3.3 多分子层吸附示意图

在吸附过程中,不一定等待第一层吸附满了之后再吸附第二层,而是从一开始就表现为多层吸附,且吸附达到平衡时,每一层上的吸附速率与脱附速率相等。因第二层以上的各层为相同分子间的相互作用,故他们假定,除第一层吸附热外,以上各层的吸附热都相等,且等于被吸附气体的凝结热。经推导,他们得出

$$\frac{V^a}{V_m^a} = \frac{c(p/p^*)}{(1 - p/p^*) \{1 + (c - 1)p/p^*\}} \quad (10.3.7a)$$

这即是著名的 BET 公式。式中 V^a 为压力 p 下的吸附量, V_m^a 为单分子层的饱和吸附量, p^* 为吸附温度下吸附质液体的饱和蒸气压, c 是与吸附热有关的吸附常数。因该式中含有 c 和 V_m^a 两个常数,故又称为 BET 二常数公式。该式可写成直线式的形式:

$$\frac{p}{V^a(p^* - p)} = \frac{1}{cV_m^a} + \frac{c-1}{cV_m^a} \frac{p}{p^*} \quad (10.3.7b)$$

实验测定不同压力 p 下的吸附量 V 后,若以 $p/[V^a(p^* - p)]$ 对 p/p^* 作图,可得一直线,由其斜率和截距,可求出 c 和 V_m^a 。将 V_m^a 代入式(10.3.6),可求得吸附剂的比表面积。

BET 公式在吸附层数 $n = 1$ 时,还原成朗缪尔吸附等温式,可描述图 10.3.1 中的第 I 类型吸附等温线;式(10.3.7a)则可描述第 II、III 类型的吸附等温线,其中第 II 类型是第一层吸附热大于凝结热时的多分子层吸附,第 III 类型是第一层吸附热小于凝结热时的多分子层吸附。第 IV、第 V 类型吸附分别是第 II、III 类型吸附加上毛细凝结的结果。BET 公式成功地解释了图 10.3.1 中物理吸附的全部五种类型吸附等温线,使人们第一次对物理吸附有了较全面和较深入的认识。

BET 公式被广泛应用于比表面积的测定,测量时常采用低温惰性气体作为吸附质,例如氮气。当第一层吸附热远远大于被吸附气体的凝结热时, $c \gg 1$, 式(10.3.7a)可近似简化为下列形式

$$\frac{V^a}{V_m^a} \approx \frac{1}{(1 - p/p^*)} \quad (10.3.8)$$

这时只要测定一个平衡压力下的吸附量,就可求出饱和吸附量 V_m^a ,所以该式又称为一点法公式。

实验表明,BET二常数公式只适用于 $p/p^* = 0.05 \sim 0.35$ 的范围,超出这个范围,在压力较低或较高的情况下,都会产生较大的偏差。理想化的假设是导致产生偏差的主要原因。实际上,固体表面经常是不均匀的,各点的吸附能力不尽相同,而最初的吸附总是发生在能量最有利的位上。另外假定同一吸附层的分子间无相互作用力,而上下层的分子间却存在吸引力,这本身就是矛盾的。再有在低温、高压下,在吸附剂的毛细孔中可能会发生毛细凝结等因素也未加考虑。多年来,许多人想建立一个包括表面不均匀性和被吸附分子间有相互作用的吸附理论,但至今没有取得满意结果。BET理论尽管有一些缺陷,但它仍是现今应用最广、最成功的吸附理论。

6. 吸附热力学

如前所述,吸附是一个自发过程,是吉布斯函数下降的过程,即 $\Delta G < 0$ 。而在吸附过程中,气体分子由三维空间被吸附到二维表面,自由度减少了,分子的平动受到了限制,所以吸附过程是熵减小的过程。根据热力学公式 $\Delta G = \Delta H - T\Delta S$,吸附过程的 ΔH 则应是负值,即 $\Delta H < 0$ 。所以吸附通常为放热过程。

吸附热可以直接用量热计测定,也可利用吸附等量线,用热力学方法计算。因物理吸附过程中,气态分子变到吸附态分子的过程与气体的液化很相似,所以公式的推导过程与克劳修斯-克拉佩龙方程的推导过程非常相似。

在温度 T 、压力 p 下达到吸附平衡的系统,吸附质在吸附相(a)和在气相(g)的吉布斯函数 G_a 与 G_g 必定相等, $G_a = G_g$ 。

在维持吸附量不变的条件下,使温度改变 dT 至 $T + dT$,同时使压力改变 dp 至 $p + dp$,达到新的吸附平衡,这时吸附质在吸附相和气相的吉布斯函数也分别改变 dG_a 和 dG_g ,达到 $G_a + dG_a$ 和 $G_g + dG_g$,两者也必然相等。即

$$G_a + dG_a = G_g + dG_g$$

因 $G_a = G_g$,故必然

$$dG_a = dG_g \quad (10.3.9)$$

根据热力学基本方程

$$dG_a = -S_a dT + V_a dp$$

$$dG_g = -S_g dT + V_g dp$$

代入式(10.3.9),整理得

$$\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_n = \frac{S_a - S_g}{V_a - V_g} \quad (10.3.10)$$

下脚标 n 代表吸附量恒定不变。

平衡状态下的吸附过程为可逆过程,故

$$S_a - S_g = \frac{H_a - H_g}{T} = \frac{\Delta_{\text{ads}}H}{T} \quad (10.3.11)$$

$\Delta_{\text{ads}}H$ 即吸附焓,在量值上等于吸附热。

因吸附质在气相的体积远大于在吸附相的体积 $V_g \gg V_a$,再假定气相为理想气体,则

$$V_a - V_g \approx -\frac{nRT}{p} \quad (10.3.12)$$

将式(10.3.11)、式(10.3.12)代入式(10.3.10),得

$$\left(\frac{\partial p}{\partial T}\right)_n = -\frac{\Delta_{\text{ads}}H}{nRT^2/p}$$

或

$$\left(\frac{\partial \ln p}{\partial T}\right)_n = -\frac{\Delta_{\text{ads}}H_m}{RT^2} \quad (10.3.13)$$

式中 $\Delta_{\text{ads}}H_m = \Delta_{\text{ads}}H/n$ 为吸附质在吸附剂上的摩尔吸附焓。

假定吸附焓不随温度变化,将上式积分,可有:

$$\Delta_{\text{ads}}H = -\frac{RT_2T_1}{T_2 - T_1} \ln \frac{p_2}{p_1} \quad (10.3.14)$$

p_1 和 p_2 分别是在 T_1 和 T_2 下达到某一相同吸附量时的平衡压力,它们可由不同温度下的吸附等温线得出,也可直接从等量线得出。温度升高时要想维持同样的吸附量,必然要增大气体的压力,即若 $T_2 > T_1$,必然 $p_2 > p_1$,由公式(10.3.14)可以看出 $\Delta_{\text{ads}}H_m < 0$,可知吸附为放热过程。

吸附热一般会随吸附量的增加而下降,这说明固体表面的能量是不均匀的。吸附总是首先发生在能量较高、活性较大的位置上,然后依次发生在能量较低、活性较小的位置上。从吸附热的数据可以更多地了解吸附的性质以及固体表面的性质。

§ 10.4 固 - 液界面

固体与液体接触,可产生固 - 液界面。固 - 液界面上发生的过程一般分两类来讨论,一类是吸附,另一类是润湿。固 - 液界面上的吸附与固体吸附气体的情况类似,固体表面由于力场的不对称性,对溶液中的分子也同样具有吸附作

用。润湿是固体与液体接触后,液体取代原来固体表面上的气体而产生固 - 液界面的过程。下面先介绍润湿过程,再介绍吸附过程。

1. 接触角与杨氏方程

前面在讨论弯曲液面的毛细现象时,曾讲到过接触角。液体接触角的严格定义是:当一液滴在固体表面上不完全展开时,在气、液、固三相会合点,固 - 液界面的水平线与气 - 液界面切线之间的夹角 θ ,称为接触角,如图 10.4.1 所示。

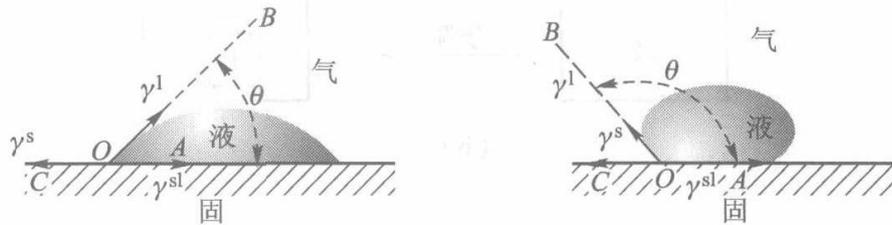


图 10.4.1 接触角与各界面张力的关系

有三种界面张力同时作用于 O 点处的液体分子之上:固体表面张力 γ^s 力图把液体分子拉向左方,以覆盖更多的气 - 固界面;固 - 液界面张力 γ^{sl} 则力图把液体分子拉向右方,以缩小固 - 液界面;而 γ^l 则力图把液体分子拉向液面的切线方向,以缩小气 - 液界面。当固体表面为光滑的水平面,上述三种力处于平衡状态时,则存在下列关系:

$$\gamma^s = \gamma^{sl} + \gamma^l \cos\theta \quad (10.4.1)$$

该式称为杨氏方程,是杨氏 (Young T) 于 1805 年得出的。

接触角可由实验测定,但是由于受表面清洁度、滞后等因素的影响而不易测准。固体表面粗糙时接触角也会发生变化。

2. 润湿现象

在一干净的玻璃板上滴一小滴水,可发现水会在玻璃表面铺展开;而如将水滴在石蜡板上,水滴则呈小球状。人们通常把前一种情况叫“湿”,后一种情况叫“不湿”。不过要具体说明湿的程度就不那么容易了。在许多工业领域,如选矿、采油、洗涤、防水、油漆等中,润湿的程度都是一个非常重要的性能指标。

润湿是固体表面上的气体被液体取代的过程。在一定的温度和压力下,润湿过程的推动力(或趋势)可用表面吉布斯函数的改变量 ΔG 来衡量,吉布斯函数减少得越多,则越易于润湿。按润湿程度的深浅或润湿性能的优劣一般可将润湿分为三类:沾湿、浸湿和铺展。

图 10.4.2 中的(a)、(b)、(c)分别表示恒温恒压下的沾湿、浸湿和铺展三个过程。三种过程的吉布斯函数变化可由公式(10.1.11)得出。

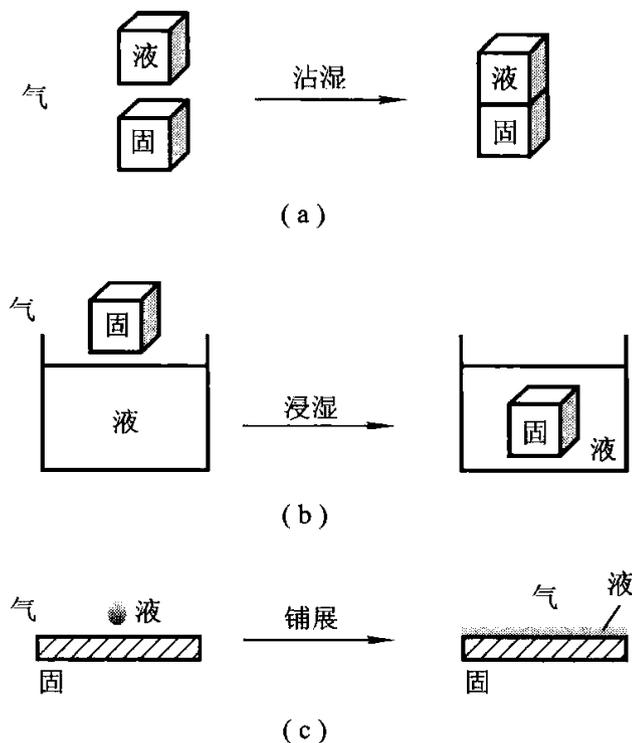


图 10.4.2 液体对固体的润湿过程

沾湿过程是气 - 固和气 - 液界面消失, 形成固 - 液界面的过程, 如图 10.4.2 (a) 所示。单位面积上沾湿过程的吉布斯函数变化为

$$\Delta G_a = \gamma^{sl} - \gamma^l - \gamma^s \quad (10.4.2a)$$

若沾湿过程自发, 则有

$$\Delta G_a < 0$$

沾湿过程的逆过程, 即把单位面积已沾湿的固 - 液界面分开形成气 - 固和气 - 液界面过程所需的功, 称为**沾湿功**。显然

$$W'_a = -\Delta G_a \quad (10.4.3)$$

此功为系统得到环境的最小功。

浸湿是将固体浸入液体, 气 - 固界面完全被固 - 液界面取代的过程, 如图 10.4.2(b) 所示。恒温恒压下, 单位面积上浸湿过程的吉布斯函数变为

$$\Delta G_i = \gamma^{sl} - \gamma^s \quad (10.4.4a)$$

如浸湿为自发过程, 则有:

$$\Delta G_i < 0$$

浸湿过程的逆过程, 即把单位面积已浸湿的固 - 液界面分开形成气 - 固界面过程所需的功, 称为**浸湿功**。显然

$$W'_i = -\Delta G_i \quad (10.4.5)$$

此功为系统得到环境的最小功。

铺展是少量液体在固体表面上自动展开,形成一层薄膜的过程。它实际是固 - 液界面取代气 - 固界面,同时又增大气 - 液界面的过程,如图 10.4.2(c)所示。若少量液体在铺展前以小液滴存在的表面积与其铺展后的面积相比可以忽略不计时,在一定 T 、 p 下,单位面积上铺展过程的吉布斯函数变为:

$$\Delta G_s = \gamma^{sl} + \gamma^l - \gamma^s \quad (10.4.6a)$$

若铺展过程自发进行,需满足

$$\Delta G_s < 0$$

$$\text{令 } S = -\Delta G_s = \gamma^s - \gamma^{sl} - \gamma^l \quad (10.4.7)$$

称为铺展系数。可见液体在固体表面上铺展的必要条件为 $S \geq 0$ 。 S 越大,铺展性能越好。若 $S < 0$,则不能铺展。

需要说明的是,前面提到的 ΔG_a 、 W'_a 、 ΔG_i 、 W'_i 、 ΔG_s 及 S 的单位均为 $\text{J} \cdot \text{m}^{-2}$ 。

原则上,只要知道 γ^s 、 γ^l 、 γ^{sl} 的具体数值,即可计算某一润湿过程的吉布斯函数变化,并以此来判断该过程能否进行以及润湿的程度。但实际上到目前为止并无测量固体表面张力 γ^s 和固 - 液界面张力 γ^{sl} 的可靠方法,所以式(10.4.2a)、(10.4.4a)、(10.4.6a)通常并不能直接用来计算。不过这一问题可利用杨氏方程和接触角的数据来解决。

将杨氏方程 $\gamma^s = \gamma^{sl} + \gamma^l \cos\theta$ 分别代入式(10.4.2a)、(10.4.4a)、(10.4.6a),可有:

$$\text{沾湿过程: } \Delta G_a = \gamma^{sl} - \gamma^l - \gamma^s = -\gamma^l(\cos\theta + 1) \quad (10.4.2b)$$

$$\text{浸湿过程: } \Delta G_i = \gamma^{sl} - \gamma^s = -\gamma^l \cos\theta \quad (10.4.4b)$$

$$\text{铺展过程: } \Delta G_s = \gamma^{sl} + \gamma^l - \gamma^s = -\gamma^l(\cos\theta - 1) \quad (10.4.6b)$$

如某一润湿过程可以进行,必有此过程的 $\Delta G < 0$,因液体的表面张力 $\gamma^l > 0$,这时接触角一定满足以下条件:

$$\text{沾湿过程: } \theta \leq 180^\circ$$

$$\text{浸湿过程: } \theta \leq 90^\circ$$

$$\text{铺展过程: } \theta = 0^\circ \text{ 或不存在}$$

上式表明,只要 $\theta \leq 180^\circ$,沾湿过程即可进行。因任何液体在固体上的接触角总是小于 180° 的,所以沾湿过程是任何液体和固体之间都能进行的过程。

铺展过程根据式(10.4.6b)分析可知,在接触角 $\theta > 0^\circ$ 时, $\Delta G_s > 0$,铺展系数 $S < 0$,液体不可能在固体表面铺展。当接触角 $\theta = 0^\circ$ 时, $\Delta G_s = 0$,此时 $\gamma^s = \gamma^{sl} + \gamma^l$,这是铺展能够进行的最低要求。而当 $\gamma^s > \gamma^{sl} + \gamma^l$ 时, $\Delta G_s < 0$,铺展应能顺利进行,但此时却无法由式(10.4.6b)解出对应的接触角。因为这时的铺展是一个非平衡过程,故不可将杨氏方程代入式(10.4.6a)中使用。杨氏方程是在力平衡的条件下得出的,所以只能用于平衡状态。

从式(10.4.2b)、(10.4.4b)、(10.4.6b)来看,在三种润湿中,当 $90^\circ < \theta \leq 180^\circ$ 时,液体只能沾湿固体;当 $0^\circ < \theta \leq 90^\circ$ 时,液体不仅能沾湿固体,还能浸湿固体;当 $\theta = 0^\circ$ 或不存在时,液体不仅能沾湿、浸湿固体,还可以在固体表面上铺展。

习惯上人们更常用接触角来判断液体对固体的润湿:把 $\theta < 90^\circ$ 的情形称为润湿; $\theta > 90^\circ$ 时称为不润湿; $\theta = 0^\circ$ 或不存在时称为完全润湿; $\theta = 180^\circ$ 时称为完全不润湿。例如水在玻璃上的接触角 $\theta < 90^\circ$ (非常干净的玻璃与非常纯净的水之间的 $\theta = 0^\circ$),水可在玻璃毛细管中上升,通常说水能润湿玻璃;而汞在玻璃上的接触角 $\theta = 140^\circ$,汞在玻璃毛细管中下降,通常说汞不能润湿玻璃。用接触角来判断润湿与否,最大的好处是直观,但它不能反映出润湿过程的能量变化,也没有明确的热力学意义。

润湿与铺展在生产实践中有着广泛的应用。例如脱脂棉易被水润湿,但经憎水剂处理后,可使水在其上的接触角 $\theta > 90^\circ$,这时水滴在布上呈球状,不易进入到布的毛细孔中,经振动很容易脱落。利用该原理可制成雨衣和防雨设备。农药喷洒在植物上,若能在叶片及虫体上铺展,将会明显提高杀虫效果。另外,在机械设备的润滑、矿物的浮选、注水采油、金属焊接、印染及洗涤等方面皆涉及与润湿理论有密切关系的技术。

3. 固体自溶液中的吸附

固体自溶液中的吸附也是界面化学中的一个重要方面,因为它在许多工业领域及科研当中有着重要的应用,如织物的染色、糖液的脱色、离子交换、水的净化、色层分离及胶体的稳定等。但固体自溶液中的吸附,由于有溶剂存在,要比固体对气体的吸附复杂得多。目前从理论上定量地处理溶液吸附还比较困难。但从大量的实验结果中,人们总结出了许多有用的规律,对处理溶液吸附的问题有一定的指导意义。

固体自溶液中对溶质的吸附量,可根据吸附前后溶液浓度的变化来计算:

$$n^a = \frac{V(c_0 - c)}{m} \quad (10.4.8)$$

式中, n^a 为单位质量的吸附剂在溶液平衡浓度为 c 时的吸附量; m 为吸附剂的质量; V 为溶液体积; c_0 和 c 分别为溶液的配制浓度和吸附平衡后的浓度。在恒温恒压下,测定吸附量随浓度的变化关系,即可得到溶液吸附等温线。

固体自稀溶液中的吸附,其吸附等温线一般与气体吸附时的第I类型等温线类似,为单分子层吸附,可用朗缪尔吸附等温式来描述:

$$n^a = \frac{n_m^a bc}{1 + bc} \quad (10.4.9)$$

式中, b 为吸附系数, 它不仅与溶质的性质有关, 还与溶剂的性质有关; n_m^a 为单分子层饱和吸附量, 如已知每个吸附质分子所占有效面积, 可由 n_m^a 计算吸附剂的比表面积。弗罗因德利希公式(10.3.2a)也可用来描述溶液中的单分子层吸附等温线, 只需将式中的压力 p 换成浓度 c , 即

$$n^a = kc^n \quad (10.4.10)$$

式中 k 、 n 为两个经验常数。

固体自稀溶液中的吸附受许多因素的影响, 如吸附剂孔径的大小、被吸附分子的大小、温度、吸附剂 - 吸附质 - 溶剂三者的相对极性以及吸附剂的表面化学性质等。其中极性对溶液吸附有着非常重要的影响。一般说来, 极性吸附剂易于吸附极性物质, 非极性吸附剂易于吸附非极性物质; 而极性物质在非极性溶剂中溶解度低, 因而易于从非极性溶剂中被吸附出来, 反之非极性物质易于从极性溶剂中被吸附出来。所以总起来说, 极性吸附剂易于从非极性溶剂中吸附极性溶质; 非极性吸附剂易于从极性溶剂中吸附非极性溶质。例如, 硅胶为极性吸附剂, 可用它来吸附非极性的有机溶剂中的微量水, 使有机溶剂干燥; 活性炭为非极性吸附剂, 染料及蔗糖水溶液的脱色一般可用它来进行。对于有机同系物, 如乙酸、丙酸、丁酸、戊酸等, 因随碳原子数的增加, 非极性增加, 所以硅胶从一定量给定浓度的溶液中对其吸附量的顺序为: 乙酸 > 丙酸 > 丁酸 > 戊酸; 而用活性炭来进行这一吸附时, 吸附量的顺序则为: 戊酸 > 丁酸 > 丙酸 > 乙酸。

固体对浓溶液的吸附, 当溶质和溶剂的含量可在全部组成范围内变化时, 吸附等温线一般为倒 U 形或 S 形, 如图 10.4.3 所示。图中(a)为硅胶自苯 - 甲苯溶液中对苯的吸附, 苯的摩尔分数 $x_{\text{苯}}$ 从 0 变到 1, 吸附量则从 0 经历一最大值后又降到 0。图中(b)为活性炭自苯 - 甲醇溶液中对苯的吸附。随苯的摩尔分数 $x_{\text{苯}}$ 从 0 变到 1, 苯的吸附量从 0 经历一最大值下降为 0 后, 又经历一最小值, 最后到 0。因吸附量是一个过剩的概念, 即吸附质在表面的浓度与在溶液本体

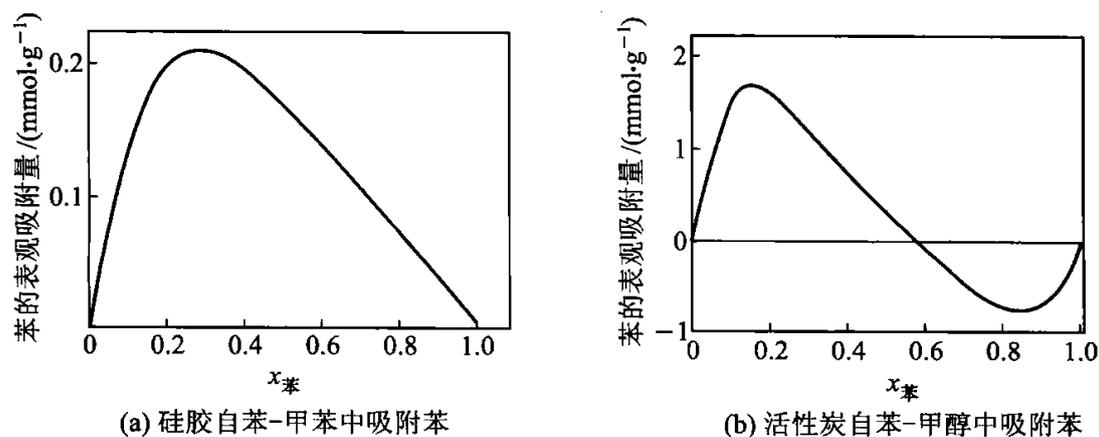


图 10.4.3 固体在浓溶液中的两种吸附等温线

的浓度之差。正吸附表示吸附质在表面的浓度高于本体浓度；零吸附表示吸附质在表面的浓度与本体浓度相等；负吸附则表示吸附质在表面的浓度低于本体浓度，此时溶剂在表面的浓度高于本体浓度。由于溶质、溶剂两组分对固体表面的竞争吸附，使固体对某一组分的吸附量减少以至为 0 甚或出现负值，都是可以理解的。

§ 10.5 溶液表面

1. 溶液表面的吸附现象

溶质在溶液表面层(或表面相)中的浓度与在溶液本体(或体相)中浓度不同的现象称为溶液表面的吸附。

纯液体恒温恒压下，表面张力是一定值。而对于溶液来说，由于溶质会在溶液表面发生吸附，进而改变溶液的表面张力，所以溶液的表面张力不仅是温度、压力的函数，还是溶液组成的函数。

例如，在一定温度的纯水中，分别加入不同种类的溶质时，溶质的浓度对溶液表面张力的影响大致可分为三种类型，如图 10.5.1 所示。曲线 I 表明，随着溶液浓度的增加，溶液的表面张力稍有升高。就水溶液而言，属于此种类型的溶质有无机盐类(如 NaCl)，不挥发性酸(如 H_2SO_4)、碱(如 NaOH)，以及含有多个—OH 基的有机化合物(如蔗糖、甘油等)。曲线 II 表明，随着溶质浓度的增加，水溶液的表面张力逐渐下降，大部分的低脂肪酸、醇、醛等极性有机物质的水溶液皆属此类。曲线 III 表明，在水中加入少量的某溶质时，却能引起溶液的表面张力急剧下降，至某一浓度之后，溶液的表面张力几乎不再随溶液浓度的上升而变化。属于此类的化合物可以表示为 RX，其中 R 代表含有 10 个或 10 个以上碳原子的烷基；X 则代表极性基团，一般可以是一—OH，—COOH，—CN，—CONH₂，—COOR'，也可以是离子基团，如一—SO₃⁻，—NH₃⁺，—COO⁻ 等。这类曲线有时会出现如图所示的虚线部分，这可能是由于某种杂质的存在而引起的。

溶液表面的吸附现象，可用恒温、恒压下溶液表面吉布斯函数自动减小的趋势来说明。在一定 T 、 p 下，由一定量的溶质与溶剂所形成的溶液，因溶液的面积不变，降低表面吉布斯函数的唯一途径，是尽可能地使溶液的表面张力降低。而降低表面张力则是通过使溶液中相互作用力较弱的分子富集到表面而完成的。

当溶剂中加入形成图 10.5.1 中第 II、III 类曲线的物质后，由于它们都是有

机类化合物,分子之间的相互作用较弱,当它们富集于表面时,会使表面层中分子间的相互作用减弱,使溶液的表面张力降低,进而降低表面吉布斯函数。所以这类物质会自动地富集到表面,使得它在表面的浓度高于本体浓度,这种现象称为正吸附。

与此相反,当溶剂中加入上述第 I 类物质后,由于它们是无机的酸、碱、盐类物质,在水中可解离为正、负离子,使溶液中分子之间的相互作用增强,使溶液的表面张力升高,进而使表面吉布斯函数升高(多羟基类有机化合物作用类似)。为减低这类物质的影响,使溶液的表面张力升高得少一些,这类物质会自动地减小在表面的浓度,使得它在表面层的浓度低于本体浓度,这种现象称为负吸附。

一般说来,凡是能使溶液表面张力升高的物质,皆称为表面惰性物质;凡是能使溶液表面张力降低的物质,皆称为表面活性物质。但习惯上,只把那些溶入少量就能显著降低溶液表面张力的物质,称为表面活性剂。表面活性的大小可用 $-(\partial\gamma/\partial c)_T$ 来表示,其值愈大,则表示溶质的浓度对溶液表面张力的影响愈大。溶质吸附量的大小,可用吉布斯公式来计算。

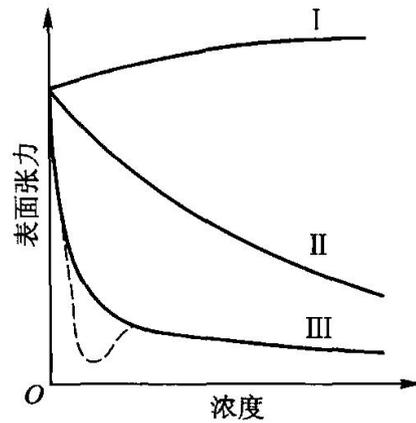


图 10.5.1 表面张力与浓度关系示意图

2. 表面过剩浓度与吉布斯吸附等温式

在单位面积的表面层中,所含溶质的物质的量与同量溶剂在溶液本体中所含溶质物质的量的差值,称为溶质的表面过剩或表面吸附量。

设有一个二元溶液,与其蒸气成平衡,以 α 和 β 分别代表液相和气相,两相的体积分别为 V^α 、 V^β 。在气液交界处有一薄层(厚度约有几个分子厚),其中溶质的浓度和溶剂的浓度既不同于液相,也不同于气相,将这一层称为表面相 σ ,如图 10.5.2 所示。在表面相中画一个面 ss' ,设在此面下的 α 相(或在此面上的 β 相)的浓度是完全一致的,而且就是体

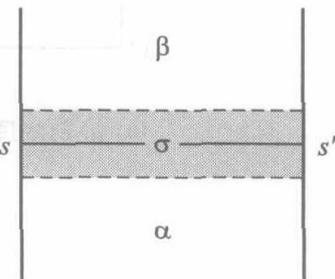


图 10.5.2 表面相示意图

相的浓度。分别以 c^α 、 c^β 表示溶质在 α 相和 β 相的浓度,由此算出的 α 和 β 相中溶质的物质的量 n^α 和 n^β 分别为

$$n^\alpha = V^\alpha c^\alpha \quad n^\beta = V^\beta c^\beta$$

以 n_0 表示该物质总的物质的量,并且令

$$n^\sigma = n_0 - (n^\alpha + n^\beta) \tag{10.5.1}$$

为表面相 σ 中溶质的过剩量,将其除以相界面面积 A_s ,得

$$\Gamma = \frac{n^\sigma}{A_s} \quad (10.5.2)$$

Γ 即为表面过剩,单位为 $\text{mol} \cdot \text{m}^{-2}$,通常也称为吸附量。 Γ 可以是正值,也可以是负值。

一般说来,气相的浓度远远小于液相浓度,即 $n^\alpha \gg n^\beta$,所以

$$\Gamma = \frac{n_0 - n^\alpha}{A_s} \quad (10.5.3)$$

由式(10.5.3)可知,物质表面过剩的计算是与 n^α 有关的,而 n^α 的值则与 ss' 面所画的位置有关。所以首先要按一定原则确定 ss' 面后, Γ 才有明确的物理意义。为此,吉布斯提出将 ss' 面定在溶剂的表面过剩量为 0 的地方。

设溶剂浓度 $c_{\text{溶剂}}$ 和溶质浓度 $c_{\text{溶质}}$ 与高度 h 的关系分别如图 10.5.3 中(a)、(b)中的曲线所示,当容器的截面积 A_s 为单位面积时,图中曲线下的面积就分别代表溶剂和溶质的总量 $n_{0,1}$ 和 $n_{0,2}$ 。吉布斯将 ss' 面定在正好使图 10.5.3(a) 中两块阴影面积相等的地方,这使得溶剂的吸附量 $\Gamma_1 = n_{0,1} - c_1 h_s A_s = 0$ 。在分界面确定之后,溶质的吸附量 Γ_2 也就随之确定了, $\Gamma_2 = n_{0,2} - c_2 h_s A_s$,等于图 10.5.2(b) 中阴影的面积。

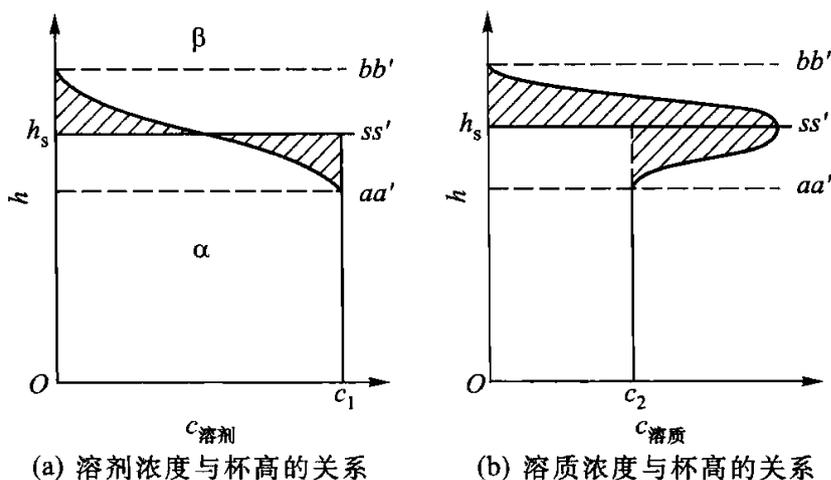


图 10.5.3 吉布斯吸附模型

用与导出式(10.5.2)同样的方法,可以确定表面相的其他热力学函数,如表面内能 U^σ 、表面熵 S^σ 、表面吉布斯函 G^σ 等的定义分别为

$$\begin{aligned} U^\sigma &= U - (U^\alpha + U^\beta) \\ S^\sigma &= S - (S^\alpha + S^\beta) \\ G^\sigma &= G - (G^\alpha + G^\beta) \end{aligned} \quad (10.5.4)$$

因满足溶剂吸附量 Γ_1 为 0 的分界面只有一个,所以分界面确定之后,不仅溶质

的吸附量 Γ_2 为确定值, U^σ 、 S^σ 、 G^σ 也都具有确定值, 并都具有过剩的意义。

当表面相的吉布斯函数 G^σ 发生一个微小变化时, 根据式(10.1.6)有:

$$dG^\sigma = -S^\sigma dT + V^\sigma dp + \gamma dA_s + \sum_B \mu_B dn_B^\sigma \quad (10.5.5)$$

对于恒温、恒压下的二元系统, 有:

$$dG^\sigma = \gamma dA_s + \mu_1 dn_1^\sigma + \mu_2 dn_2^\sigma \quad (10.5.6)$$

上式中 μ_1 和 μ_2 分别为表面相中溶剂和溶质的化学势, 因吸附平衡时同一种物质在表面相及溶液本体的化学势相等, 所以可省去 μ 的表示相的上角标; n_1^σ 及 n_2^σ 分别为溶剂及溶质在表面相中的过剩量。在各强度性质(即 T 、 p 、 γ 、及 μ)恒定的情况下, 对式(10.5.6)进行积分, 可得:

$$G^\sigma = \gamma A_s + \mu_1 n_1^\sigma + \mu_2 n_2^\sigma \quad (10.5.7)$$

表面吉布斯函数是状态函数, 它具有全微分的性质, 所以:

$$dG^\sigma = \gamma dA_s + A_s d\gamma + \mu_1 dn_1^\sigma + n_1^\sigma d\mu_1 + \mu_2 dn_2^\sigma + n_2^\sigma d\mu_2 \quad (10.5.8)$$

将式(10.5.8)与式(10.5.6)相比较, 可得适用于表面层的吉布斯-杜亥姆方程, 即

$$A_s d\gamma = -(n_1^\sigma d\mu_1 + n_2^\sigma d\mu_2) \quad (10.5.9)$$

式(10.5.9)除以 A_s , 再结合表面过剩的定义式(10.5.2) $\Gamma = n^\sigma/A_s$, 得

$$d\gamma = -(\Gamma_1 d\mu_1 + \Gamma_2 d\mu_2) \quad (10.5.10)$$

按吉布斯表面相模型, 溶剂的 $\Gamma_1 = 0$, 上式变为

$$d\gamma = -\Gamma_2 d\mu_2 \quad (10.5.11)$$

将 $d\mu_2 = -RT d \ln a_2$ 代入上式, 整理后可得

$$\Gamma_2 = -\frac{d\gamma}{RT d \ln a_2} = -\frac{a_2}{RT} \cdot \frac{d\gamma}{da_2}$$

对于理想稀溶液, 可用溶质的浓度 c_2 代替其活度 a_2 , 略去 c_2 及 Γ_2 的下标 2, 上式变为

$$\Gamma = -\frac{c}{RT} \cdot \frac{d\gamma}{dc} \quad (10.5.12)$$

此式即为吉布斯吸附等温式。由该式可知, 在一定温度下, 当溶液的表面张力随浓度的变化率 $d\gamma/dc < 0$ 时, $\Gamma > 0$, 表明凡是增加浓度, 能使溶液表面张力降低的溶质, 在表面层必然发生正吸附; 当 $d\gamma/dc > 0$ 时, $\Gamma < 0$, 表明凡增加浓度, 使溶液表面张力上升的溶质, 在溶液的表面层必然发生负吸附; 当 $d\gamma/dc = 0$ 时, $\Gamma = 0$, 说明此时无吸附作用。

用吉布斯吸附等温式计算某溶质的吸附量时, 可由实验测定一组恒温下不同浓度 c 时的表面张力 γ , 以 γ 对 c 作图, 得到 $\gamma \sim c$ 曲线。将曲线上某指定浓度 c 下的斜率 $d\gamma/dc$ 代入式(10.5.12), 即可求得该浓度下溶质在溶液表面的吸附

量。将不同浓度下求得的吸附量对溶液浓度作图,可得到 $\Gamma \sim c$ 曲线,即溶液表面的吸附等温线。

3. 表面活性物质在吸附层的定向排列

在一般情况下,表面活性物质的 $\Gamma \sim c$ 曲线的形式如图 10.5.4 所示。在一定温度下,系统的平衡吸附量 Γ 和浓度 c 之间的关系与固体对气体的吸附很相似,也可用和朗缪尔单分子层吸附等温式相似的经验公式来表示,即

$$\Gamma = \Gamma_m \frac{kc}{1 + kc} \quad (10.5.13)$$

式中 k 为经验常数,与溶质的表面活性大小有关。由上式可知,当浓度很小时, Γ 与 c 呈直线关系;当浓度较大时, Γ 与 c 呈曲线关系;当浓度足够大时,则呈现一个吸附量的极限值,即 $\Gamma = \Gamma_m$ 。此时若再增加浓度,吸附量不再改变,说明溶液的表面吸附已达到饱和状态,溶液中的溶质不再能更多地吸附于表面,所以 Γ_m 称为饱和吸附量。 Γ_m 可以近似地看作是在单位表面上定向排列呈单分子层吸附时溶质的物质的量。由实验测出 Γ_m 值,即可算出每个被吸附的

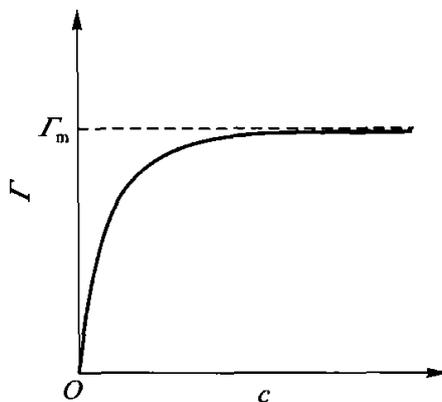


图 10.5.4 溶液吸附等温线

表面活性物质分子的横截面积 a_m , 即

$$a_m = \frac{1}{\Gamma_m L} \quad (10.5.14)$$

式中 L 为阿伏加德罗常数。

表 10.5.1 给出了一些长碳氢链有机化合物的实验结果。这些化合物的结构形式皆为 $C_n H_{2n+1} X$, 所不同的只是 X 代表不同种类的基团。实验测得许多不同化合物分子的横截面积皆为 0.205 nm^2 , 这一实验结果可以帮助我们认识表面活性物质的分子模型, 以及它们在表面层排列的方式。

表 10.5.1 化合物在单分子膜中每个分子的横截面积

化合物种类	X	a_m / nm^2
脂肪酸	—COOH	0.205
二元酯类	—COOC ₂ H ₅	0.205
酰胺类	—CONH ₂	0.205
甲基酮类	—COCH ₃	0.205
甘油三酸酯类(每链面积)	—COOCH ₃	0.205
饱和酸的酯类	—COOR	0.220
醇类	—CH ₂ OH	0.216

从分子结构的观点来看,表面活性物质的分子中都同时含有亲水性的极性基团(如 $-\text{COOH}$, $-\text{CONH}_2$, $-\text{OH}$ 等),以及憎水性的非极性基团(如碳链或环)。用符号 $\text{—}\bigcirc$ 来表示表面活性物质的分子模型,其中 \bigcirc 表示极性基团, — 代表非极性基团。如油酸的分子模型可用图 10.5.5 表示。

根据表 10.5.1 的数据和表面活性物质的分子模型可知:在水溶液中,表面活性物质的亲水基团因受到极性很强的水分子的吸引,而有竭力钻入水中的趋势。憎水性的非极性基团是亲油的,则倾向翘出水面或钻入非极性的有机溶剂或油类的另一相中,使表面活性分子定向排列在界面层中。实验结果表明,在表面的饱和吸附层(或单分子膜)中,不论其链的长短如何,每个分子的横截面积皆等于 0.205 nm^2 ,此数值实际就是碳氢链的横截面积,这更进一步说明表面活性分子是定向排列在表面层中的。如图 10.5.6 所示,在压紧的油酸单分子膜中,油酸分子的羧基钻入水内,而非极性的碳氢链却翘出液面,暴露在空气中。至于表 10.5.1 中醇类及酯类的横截面积大于 0.205 nm^2 ,可能是生成氢键的缘故。

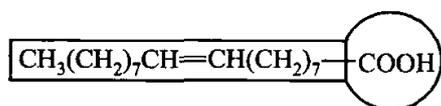


图 10.5.5 油酸分子模型图

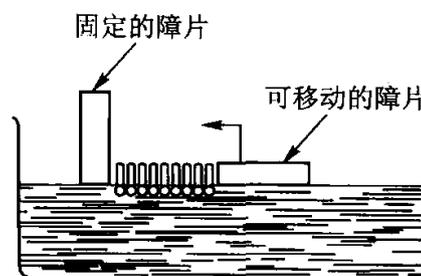


图 10.5.6 油酸单分子膜示意图

应当指出,在吸附量不大的情况下,表面活性分子在表面上有较大的活动范围,其排列的方式未必那样整齐,但憎水性的非极性基团,仍然倾向于翘出液面。

4. 表面活性剂

(1) 表面活性剂的分类 表面活性剂是指加入少量就能显著降低溶液表面张力的一类物质,通常是指降低水的表面张力。表面活性剂可以从用途、物理性质或化学性质或化学结构等方面进行分类,最常用的是按化学结构来分类,大体上可分为离子型和非离子型两大类。当表面活性剂溶于水时,凡能解离生成离子的,称为离子型表面活性剂;凡在水中不能解离的,就称为非离子型表面活性剂。而离子型的表面活性剂按其在水溶液中解离后具有表面活性作用的部分的电性,还可进一步分类。具体分类和举例如表 10.5.2 所示。

表 10.5.2 表面活性剂的分类

表面活性剂	离子型表面活性剂	阴离子型表面活性剂, 如肥皂	RCOONa $\text{---}\ominus \oplus$
		阳离子型表面活性剂, 如铵盐	$\text{C}_{18}\text{H}_{37}\text{NH}_3^+ \text{Cl}^-$ $\text{---}\oplus \ominus$
		两性表面活性剂, 如氨基酸类	$\text{R-NH-CH}_2\text{COOH}$ $\text{---}\oplus\ominus$
	非离子型表面活性剂, 如聚乙二醇类	$\text{HOCH}_2(\text{CH}_2\text{OCH}_2)_n\text{CH}_2\text{OH}$	

此种分类法便于正确选用表面活性剂。若某表面活性剂是阴离子型的, 它就不能和阳离子型的物质混合使用, 否则会产生沉淀等不良后果。如阴离子型表面活性剂可作染色过程的匀染剂, 与酸性染料或直接染料一起使用时不会产生不良后果, 因酸性染料或直接染料在水溶液中也是阴离子型的。

(2) 表面活性剂的基本性质 前已讲到表面活性剂的一些基本性质, 如表面活性剂的分子都是由亲水性的极性基团和憎水(亲油)性的非极性基团所构成。表面活性剂的分子能定向地排列于任意两相之间的界面层中, 使界面不饱和力场得到某种程度的补偿, 从而使界面张力降低。如在 293.15 K 的纯水中加入油酸钠, 当油酸钠的浓度从零增加到 $1 \text{ mmol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 时, 表面张力则从 $72.75 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$ 降至 $30 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$, 若再增加油酸钠的浓度, 溶液的表面张力却变化不大。许多表面活性剂都具有类似图 10.5.1 曲线 III 所示的特征。

为什么表面活性剂在浓度极稀时, 稍微增加其浓度就可使溶液的表面张力急剧降低? 而当表面活性剂的浓度超过某一数值之后, 溶液的表面张力又几乎不随浓度的增加而变化? 这些问题可借助图 10.5.7 进行解释。

图 10.5.7(a) 表示当表面活性剂的浓度很稀时, 表面活性剂的分子在溶液本体和表面层中分布的情况。在这种情况下, 若稍微增加表面活性剂的浓度, 一部分表面活性剂分子将自动聚集于表面层, 使水和空气的接触面减小, 溶液的表面张力急剧降低。表面活性剂的分子在表面不一定是直立的, 也可能是东倒西歪而使非极性的基团翘出水面。另一部分表面活性剂分子则分散在水中, 有的以单分子的形式存在, 有的则三三两两相互接触, 把憎水性的基团靠拢在一起, 形成简单的聚集体。这对应于图 10.5.1 中曲线 III 急剧下降的部分。

图 10.5.7(b) 表示当表面活性剂的浓度足够大时, 达到饱和状态, 液面上刚刚挤满一层定向排列的表面活性剂分子, 形成单分子膜。在溶液本体则形成具有一定形状的胶束, 它是由几十个或几百个表面活性剂的分子, 排列成憎水基团

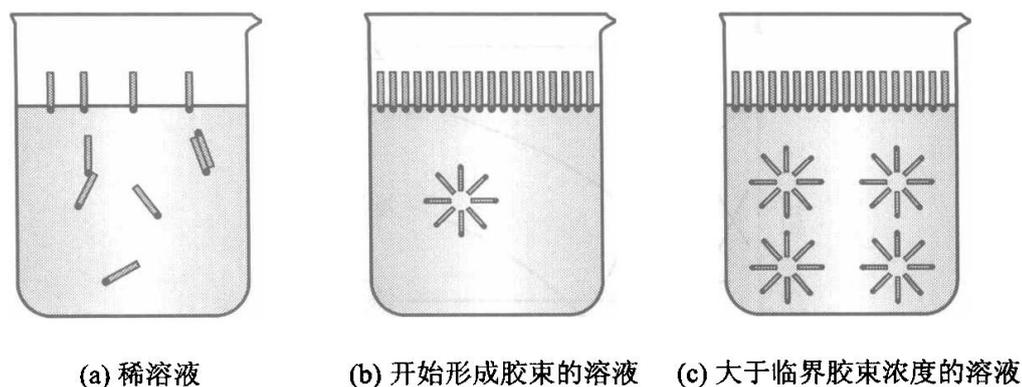


图 10.5.7 表面活性剂的分子在溶液本体及表面层中的分布

向里,亲水基团向外的多分子聚集体。胶束中许多表面活性剂分子的亲水性基团与水分子相接触;而非极性基团则被包在胶束中,几乎完全脱离了与水分子的接触。因此胶束在水溶液中可以比较稳定地存在。这相当于图 10.5.1 中曲线Ⅲ的转折处。开始形成胶束所需表面活性剂的最低浓度,称为**临界胶束浓度**,以 cmc (critical micelle concentration 的缩写) 表示。实验表明, cmc 不是一个确定的数值,而常表现为一个窄的浓度范围。例如,离子型表面活性剂的 cmc 一般在 $1 \sim 10 \text{ mmol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 之间。

图 10.5.7(c) 是超过临界胶束浓度的情况。这时液面上早已形成紧密、定向排列的单分子膜,达到饱和状态。若再增加表面活性剂的浓度,只能增加胶束的个数,以及胶束中所包含分子的数目。由于胶束是亲水性的,它处于溶液内部,不具有表面活性,所以不再能使表面张力进一步降低,这相当于图 10.5.1 中曲线Ⅲ的平缓部分。胶束的形状可以是球状、椭球状、棒状或层状。一般认为表面活性剂浓度不是很大时,形成的胶束多为球状,随着表面活性剂浓度的增加,胶束中表面活性剂分子数目增多,胶束的形状会逐渐过渡到椭球状、棒状及层状。

胶束的存在已被 X 射线衍射图谱及光散射实验所证实。临界胶束浓度和在液面上开始形成饱和吸附层对应的浓度范围是一致的。在这个狭窄的浓度范围前后,不仅溶液的表面张力发生明显的变化,其他物理性质,如电导率、渗透压、蒸气压、光学性质、去污能力及增溶作用等皆产生很大的差异,如图 10.5.8 所示。由图可知,表面活性剂的浓度略大于 cmc 时,溶液的表面张力、渗透压及去污能力等几乎不随浓度的变化而改变,但增溶作用、电导率等却随着浓度的增加而急剧增加。某些有机化合物难溶于水,但可溶于表面活性剂浓度大于 cmc 的水溶液中。

(3) HLB 法 表面活性剂的种类繁多,应用广泛。对于一个指定的系统,

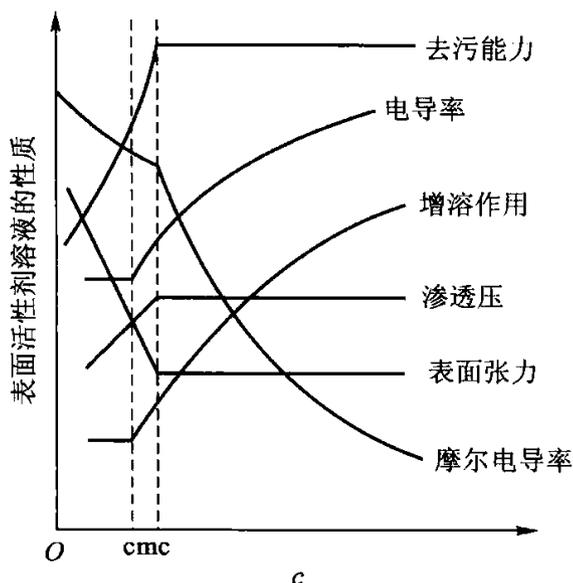


图 10.5.8 表面活性剂溶液的性质与浓度关系示意图

如何选择最合适的表面活性剂才可达到预期的效果,目前还缺乏理论指导。为解决表面活性剂的选择问题,许多工作者曾提出不少方案,比较成功的是 1945 年格里芬(Griffin)所提出的 HLB 法。HLB 代表亲水亲油平衡(hydrophile-lipophile balance)。此法用数值的大小来表示每一种表面活性剂的亲水性,HLB 值越大,表示该表面活性剂的亲水性越强。根据表面活性剂的 HLB 值的大小,就可知道它适宜的用途,表 10.5.3 给出这种对应关系。例如,HLB 值在 2~6 的,可作油包水型的乳化剂,而 HLB 值在 12~18 的,可作水包油型的乳化剂等(关于乳化剂的知识将在 § 12.8 节中介绍)。

表 10.5.3 表面活性剂的 HLB 值与应用的对应关系

表面活性剂加水后的性质	HLB 值	应用
不分散	0	W/O 乳化剂
分散得不好	2	
不稳定乳状分散体	4	
稳定乳状分散体	6	
半透明至透明分散体	8	润湿剂
	10	
	12	洗涤剂
	14	
透明溶液	16	
	18	
		O/W 乳化剂

(4) 表面活性剂的实际应用 表面活性剂的种类甚多,不同的表面活性剂常具有不同的作用。概括地说,表面活性剂具有润湿、助磨、乳化、去乳、分散、增溶、发泡和消泡,以及匀染、防锈、杀菌、消除静电等作用。因此在许多生产、科研和日常生活中被广泛地使用。例如在纺织工业中,表面活性剂可用作渗透剂、润湿剂、净洗剂、匀染剂、柔软剂、抗静电剂等。在造纸工业中可用作蒸煮剂、废纸脱墨剂、施胶剂、阻垢剂、软化剂、除油剂、杀菌灭藻剂、缓蚀剂等。在医药行业中表面活性剂也有广泛应用,例如利用表面活性剂的增溶作用,可使一些脂溶性纤维素、甾体激素等许多难溶性药物增加溶解度并形成透明溶液;铵盐类的阳离子表面活性剂可作为杀菌剂和消毒剂使用,因为它们可以与细菌生物膜蛋白质发生强烈相互作用使之变性或失去功能,这些消毒剂可用于手术前的皮肤消毒、伤口或黏膜消毒、器械消毒和环境消毒等。在制药工业中,经常使用表面活性剂作为乳化剂、润湿剂、助悬剂、起泡剂和消泡剂等。在农药行业,许多农药粉剂为憎水性的有机化合物,只有通过加入表面活性剂,降低水的表面张力,药粒才有可能被水所润湿,形成水的悬浮液。表面活性剂还可改善农药在农作物叶面上的润湿性,提高其在叶面上的附着能力和沉积量,进而提高农药有效成分的释放速度和扩展面积,提高防病治病的效果。有关表面活性剂的具体应用,在许多专门著作中有详细论述,这里由于篇幅有限,仅就表面活性剂的去污作用和助磨作用的原理简述如下。

① 去污作用:许多油类对衣物、餐具等润湿良好,在其上能自动地铺展开来,但却很难溶于水中,只用水是洗不干净衣物上的油污的。在洗涤时,必须用肥皂、洗涤剂表面活性剂。这是因为这些表面活性剂可以降低水溶液与衣物等固体物质间的界面张力 γ^{ws} ,当 γ^{ws} 小于油污对衣物等的界面张力 γ^{os} 时,使得水对衣物的接触角 $\theta < 90^\circ$,而油则不能润湿衣物,经机械摩擦和水流的带动,油污可以从固体表面上脱落。另外,表面活性剂还有乳化作用,使脱落的油污分散在水中,最终达到洗涤的目的。洗涤过程如图 10.5.9 所示。

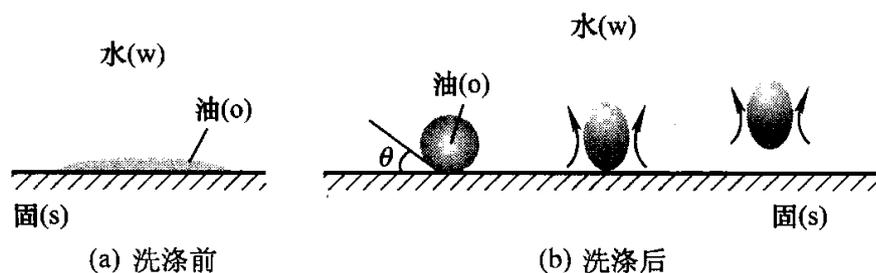


图 10.5.9 洗涤过程示意图

② 助磨作用:我国古代劳动人民,早就有水磨比干磨效率高的经验。如米粉、豆粉之类,水磨的要比干磨的细得多。在固体物料的粉碎过程中若加入表面

活性剂(称为助磨剂),可增加粉碎程度,提高粉碎的效率,如图 10.5.10 所示。在 Al_2O_3 的粉碎过程中,加与不加助磨剂,粉碎效率大不相同。为什么干磨(不加任何助磨剂)的效率最低呢?这是因为当磨细到几十微米以下时,颗粒度很微小,比表面积很大,使系统具有很大的表面吉布斯函数,系统处在热力学的高度不稳定状态。在一定温度和压力下,表面吉布斯函数有自动减小的趋势,在没有表面活性剂存在的情况下,只能靠表面积自动地变小,即颗粒度变大,以降低系统的表面吉布斯函数。因此若想提高粉碎效率,得到更细的颗粒,必须加入适量的助磨剂,如水、油酸、亚硫酸纸浆废液等。

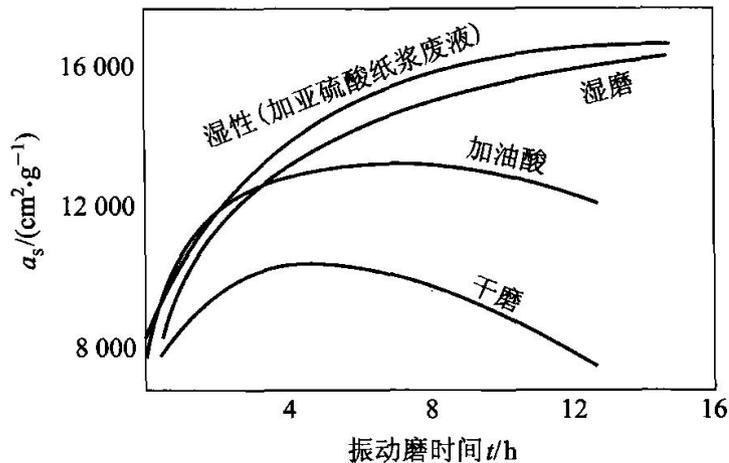


图 10.5.10 表面活性物质对氧化铝料比表面积的影响
(Al_2O_3 料在 1480°C 预烧过,含 $\alpha\text{-Al}_2\text{O}_3$ 90%)

在固体的粉碎过程中,若有表面活性剂存在,它能很快地定向排列在固体颗粒的表面上,使固体颗粒的表面(或界面)张力有明显降低。可以想象,表面活性剂在颗粒表面上覆盖率越大,表面张力降低得越多,则系统的表面吉布斯函数越小。因此,表面活性剂不仅可自动吸附在颗粒的表面上,而且还可自动地渗入到微细裂缝中去并能向深处扩展,如同在裂缝中打入一个“楔子”,起着一种劈

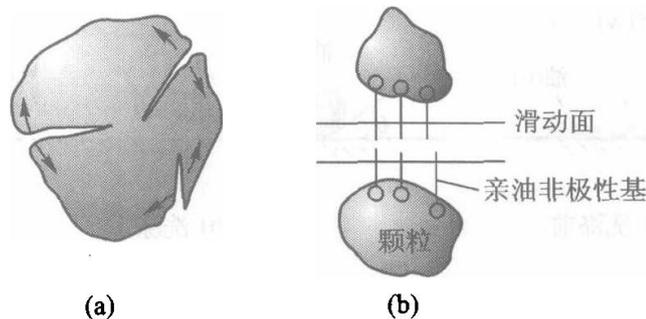


图 10.5.11 表面活性物质的助磨作用

裂作用,如图 10.5.11(a)所示,在外力的作用下加大裂缝或分裂成更小的颗粒。多余的表面活性剂分子很快地吸附在这些新产生的表面上,以防止新裂缝的愈合或颗粒相互间的粘聚。

本章小结

本章主要介绍了界面的特殊物理化学性质。由于界面上的分子受力不对称,产生了界面张力,进而引起了一系列界面现象,如:弯曲液面上的附加压力、小液滴上的饱和蒸气压、亚稳态现象、吸附现象、润湿现象等等。重点应理解表面张力和表面吉布斯函数的概念,并会应用拉普拉斯方程、开尔文方程、朗缪尔吸附等温式、吉布斯吸附等温式,以及杨氏方程和润湿公式等进行相关的计算。

习 题

10.1 请回答下列问题:

- (1) 常见的亚稳态有哪些?为什么产生亚稳态?如何防止亚稳态的产生?
- (2) 在一个封闭的钟罩内,有大小不等的两个球形液滴,问长时间放置后,会出现什么现象?
- (3) 下雨时,液滴落在水面上形成一个大气泡,试说明气泡的形状和理由。
- (4) 物理吸附与化学吸附最本质的区别是什么?
- (5) 在一定温度、压力下,为什么物理吸附都是放热过程?

10.2 在 293.15 K 及 101.325 kPa 下,把半径为 1×10^{-3} m 的汞滴分散成半径为 1×10^{-9} m 的汞滴,试求此过程系统表面吉布斯函数变(ΔG)为多少?已知 293.15 K 时汞的表面张力为 $0.4865 \text{ N}\cdot\text{m}^{-1}$ 。

答: 6.114 J

10.3 计算 373.15 K 时,下列情况下弯曲液面承受的附加压力。已知 373.15 K 时水的表面张力为 $58.91 \times 10^{-3} \text{ N}\cdot\text{m}^{-1}$ 。

- (1) 水中存在的半径为 $0.1 \mu\text{m}$ 的小气泡;
- (2) 空气中存在的半径为 $0.1 \mu\text{m}$ 的小液滴;
- (3) 空气中存在的半径为 $0.1 \mu\text{m}$ 的小气泡。

答: (1) (2) $1.178 \times 10^3 \text{ kPa}$; (3) $2.356 \times 10^3 \text{ kPa}$

10.4 在 293.15 K 时,将直径为 0.1 mm 的玻璃毛细管插入乙醇中。问需要在管内加多大的压力才能防止液面上升?若不加任何压力,平衡后毛细管内液面的高度为多少?已知该温度下乙醇的表面张力为 $22.3 \times 10^{-3} \text{ N}\cdot\text{m}^{-1}$,密度为 $789.4 \text{ kg}\cdot\text{m}^{-3}$,重力加速度为 $9.8 \text{ m}\cdot\text{s}^{-2}$ 。设乙醇能很好地润湿玻璃。

答: 892 Pa; 0.115 m

10.5 水蒸气迅速冷却至 298.15 K 时可达到过饱和状态。已知该温度下水的表面张力

为 $71.97 \times 10^{-3} \text{ N} \cdot \text{m}^{-1}$, 密度为 $997 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$ 。当过饱和水蒸气压力为平液面水的饱和蒸气压的 4 倍时, 计算

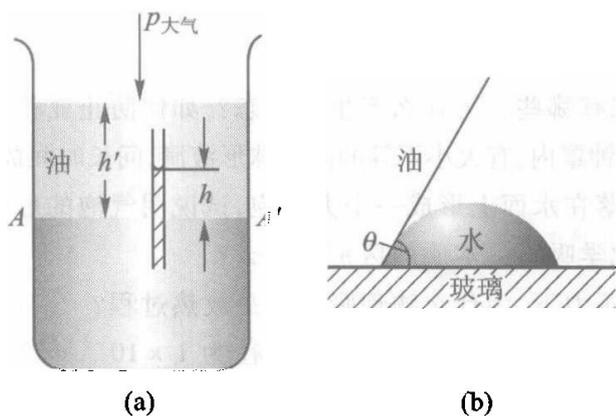
- (1) 开始形成水滴的半径;
- (2) 每个水滴中所含水分子的个数。

答: (1) $7.64 \times 10^{-10} \text{ m}$; (2) 62 个

10.6 已知 $\text{CaCO}_3(\text{s})$ 在 773.15 K 时的密度为 $3900 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$, 表面张力为 $1210 \times 10^{-3} \text{ N} \cdot \text{m}^{-1}$, 分解压力为 101.325 Pa 。若将 $\text{CaCO}_3(\text{s})$ 研磨成半径为 30 nm ($1 \text{ nm} = 10^{-9} \text{ m}$) 的粉末, 求其在 773.15 K 时的分解压力。

答: 139.8 Pa

10.7 在一定温度下, 容器中加入适量的, 完全不互溶的某油类和水, 将一只半径为 r 的毛细管垂直地固定在油 - 水界面之间, 如习题 10.7 图图 (a) 所示。已知水能浸润毛细管壁, 油则不能。在与毛细管同样性质的玻璃板上, 滴上一小滴水, 再在水上覆盖上油, 这时水对玻璃的润湿角为 θ , 如习题 10.7 图图 (b) 所示。油和水的密度分别用 ρ_o 和 ρ_w 表示, AA' 为油 - 水界面, 油层的深度为 h' 。请导出水在毛细管中上升的高度 h 与油 - 水界面张力 γ^{wo} 之间的定量关系。



习题 10.7 图

$$\text{答: } h = \frac{2\gamma^{wo} \cos\theta}{r(\rho_w - \rho_o)g}$$

10.8 在 351.45 K 时, 用焦炭吸附 NH_3 气测得如下数据, 设 $V^a \sim p$ 关系符合 $V^a = kp^n$ 方程。

p/kPa	0.722 4	1.307	1.723	2.898	3.931	7.528	10.102
$V^a/(\text{dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1})$	10.2	14.7	17.3	23.7	28.4	41.9	50.1

试求方程式 $V^a = kp^n$ 中的 k 及 n 的数值。

答: $12.5 \text{ dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$, 0.602

10.9 已知在 273.15 K 时, 用活性炭吸附 CHCl_3 , 其饱和吸附量为 $93.8 \text{ dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$, 若 CHCl_3 的分压力为 13.375 kPa , 其平衡吸附量为 $82.5 \text{ dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$ 。试求:

(1) 朗缪尔吸附等温式中的 b 值;

(2) CHCl_3 的分压为 6.667 2 kPa 时,平衡吸附量为若干?

答: $0.5459 \text{ kPa}^{-1}; 73.58 \text{ dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$

10.10 473.15 K 时,测定氧在某催化剂表面上的吸附作用,当平衡压力分别为 101.325 kPa 及 1 013.25 kPa 时,每千克催化剂的表面吸附氧的体积分别为 $2.5 \times 10^{-3} \text{ m}^3$ 及 $4.2 \times 10^{-3} \text{ m}^3$ (已换算为标准状况下的体积),假设该吸附作用服从朗缪尔公式,试计算当氧的吸附量为饱和吸附量的一半时,氧的平衡压力为若干?

答: 82.78 kPa

10.11 在 291.15 K 的恒温条件下,用骨炭从醋酸的水溶液中吸附醋酸,在不同的平衡浓度下,每千克骨炭吸附醋酸的物质的量如下:

$c/(10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3})$	2.02	2.46	3.05	4.10	5.81	12.8	100	200	500
$n^a/(\text{mol} \cdot \text{kg}^{-1})$	0.202	0.244	0.299	0.394	0.541	1.05	3.38	4.03	4.57

将上述数据关系用朗缪尔吸附等温式表示,并求出式中的常数 n_m^a 及 b 。

答: $5.008 \text{ mol} \cdot \text{kg}^{-1}; 20.83 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1}$

10.12 在 77.2 K 时,用微球型硅酸铝催化剂吸附 $\text{N}_2(\text{g})$,在不同的平衡压力下,测得每千克催化剂吸附的 $\text{N}_2(\text{g})$ 在标准状况下的体积数据如下:

p/kPa	8.699 3	13.639	22.112	29.924	38.910
$V^a/(\text{dm}^3 \cdot \text{kg}^{-1})$	115.58	126.3	150.69	166.38	184.42

已知 77.2 K 时 $\text{N}_2(\text{g})$ 的饱和蒸气压为 99.125 kPa,每个 N_2 分子的截面积 $a = 16.2 \times 10^{-20} \text{ m}^2$ 。试用 BET 公式计算该催化剂的比表面积。

答: $5.01 \times 10^5 \text{ m}^2 \cdot \text{kg}^{-1}$

* **10.13** 假设某气体在固体表面上吸附平衡时的压力 p ,远远小于该吸附质在相同温度下的饱和蒸气压 p^* 。试由 BET 吸附等温式:

$$\frac{p}{V^a(p^* - p)} = \frac{1}{cV_m^a} + \frac{c-1}{cV_m^a} \frac{p}{p^*}$$

导出朗缪尔吸附等温式 $V^a = V_m^a \frac{bp}{1+bp}$ 。

10.14 在 1 373.15 K 时向某固体材料表面涂银。已知该温度下固体材料的表面张力 $\gamma^s = 965 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$, $\text{Ag}(\text{l})$ 的表面张力 $\gamma^l = 878.5 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$, 固体材料与 $\text{Ag}(\text{l})$ 之间的界面张力 $\gamma^{sl} = 1364 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$ 。计算接触角,并判断液态银能否润湿该材料表面。

答: 130° , 不能润湿

10.15 293.15 K 时,水的表面张力为 $72.75 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$, 汞的表面张力为 $486.5 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$, 而汞和水之间的界面张力为 $375 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$, 试判断:

(1) 水能否在汞的表面上铺展开?

(2) 汞能否在水的表面上铺展开?

答: (1) $S = 35.2 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1} > 0$, 能铺展; (2) $S = -278.5 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1} < 0$, 不能铺展

10.16 298.15 K 时,将少量的某表面活性物质溶解在水中,当溶液的表面吸附达到平衡后,实验测得该溶液的浓度为 $0.20 \text{ mol}\cdot\text{m}^{-3}$ 。用一很薄的刀片快速地刮去已知面积的该溶液的表面薄层,测得在表面薄层中活性物质的吸附量为 $3 \times 10^{-6} \text{ mol}\cdot\text{m}^{-2}$ 。已知 298.15 K 时纯水的表面张力为 $71.97 \text{ mN}\cdot\text{m}^{-1}$ 。假设在很稀的浓度范围内,溶液的表面张力与溶液的浓度呈线性关系,试计算上述溶液的表面张力。

答: $64.53 \text{ mN}\cdot\text{m}^{-1}$

10.17 292.15 K 时,丁酸水溶液的表面张力可以表示为 $\gamma = \gamma_0 - a \ln(1 + bc)$,式中 γ_0 为纯水的表面张力, a 和 b 皆为常数。

(1) 试求该溶液中丁酸的表面吸附量 Γ 和浓度 c 的关系。

(2) 若已知 $a = 13.1 \text{ mN}\cdot\text{m}^{-1}$, $b = 19.62 \text{ dm}^3\cdot\text{mol}^{-1}$, 试计算当 $c = 0.200 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ 时的 Γ 为多少?

(3) 当丁酸的浓度足够大,达到 $bc \gg 1$ 时,饱和吸附量 Γ_m 为多少? 设此时表面上丁酸呈单分子层吸附,计算在液面上每个丁酸分子所占的截面积为多少?

答: (2) $\Gamma = 4.298 \times 10^{-6} \text{ mol}\cdot\text{m}^{-2}$

(3) $\Gamma_m = 5.393 \times 10^{-6} \text{ mol}\cdot\text{m}^{-2}$, $a_m = 0.308 \text{ nm}^2$

第十一章 化学动力学

不论是相变化还是化学变化,既要研究变化的可能性,也要研究变化的速率。关于变化的方向、限度或平衡等问题,是变化的可能性问题,这是热力学的研究范围。关于变化速率及变化的机理,则为化学动力学的研究范围。

化学动力学研究浓度、压力、温度以及催化剂等各种因素对反应速率的影响;还研究反应进行时要经过哪些具体的步骤,即所谓反应的机理。所以,化学动力学是研究化学反应速率和反应机理的学科。

通过化学动力学的研究,可以知道如何控制反应条件,提高主反应的速率,以增加化工产品的产量;可以知道如何抑制或减慢副反应的速率,以减少原料的消耗,减轻分离操作的负担,并提高产品的质量。化学动力学能提供如何避免危险品的爆炸、材料的腐蚀或产品的老化、变质等方面的知识;还可以为科研成果的工业化进行最优设计和最优控制,为现有生产选择最适宜的操作条件。化学动力学是化学反应工程的主要理论基础之一。

由此可见,化学动力学的研究,不论在理论上还是实践上,都具有重要的意义。

对于化学反应的研究,动力学和热力学是相辅相成的。例如,某未知的化学反应,经热力学研究认为是可能的,但实际进行时反应速率太小,工业生产无法实现,对此,则可以通过动力学研究,降低其反应阻力,加快反应速率,缩短达到平衡的时间。若热力学研究表明是不可能进行的反应,则没有必要再去研究如何提高反应速率的问题了。但如前所述,过程的可能性与条件有关,有时改变条件可使原条件下热力学上不可能的过程成为可能。

由于化学动力学比热力学复杂得多,所以相对来说,化学动力学还不成熟,许多领域尚有待开发。化学动力学的研究十分活跃,它是进展迅速的学科之一。为了研究方便,在动力学研究中,往往将化学反应分为均相反应与非均相(或多相)反应。在化学动力学基础中着重讨论均相反应,多相反应只作扼要介绍。

本章主要讨论反应速率方程、反应速率与反应机理的关系;简要介绍反应速率理论;然后介绍溶液中的反应、光化学、催化作用等。

§ 11.1 化学反应的反应速率及速率方程

影响反应速率的基本因素是反应物的浓度和反应的温度。为使问题简化,先研究温度不变时的反应速率与浓度的关系,再研究温度对反应速率的影响。

表示一化学反应的反应速率与浓度等参数间的关系式,或浓度与时间等参数间的关系式,称为化学反应的速率方程式,简称速率方程,或称为动力学方程。

本节讨论反应速率与浓度间关系的微分式。将其积分,即可得到浓度与时间的关系式,见下节。

1. 反应速率的定义

某反应的化学计量式

$$0 = \sum_{\text{B}} \nu_{\text{B}} \text{B}$$

一般只表示初始反应物与最终产物间的计量关系,总的计量式中一般不出现反应中间物。如反应步骤中存在着中间物,而且随反应的进行,中间物的浓度逐渐增加,则此类反应随中间物浓度逐渐积累,将不符合总的计量式。那么,这类反应就称为依时计量学反应。若某反应不存在中间物,或虽有中间物,但其浓度甚微可忽略不计,则此类反应的反应物和产物将在整个反应过程中均符合一定的计量关系,那么,这类反应就称为非依时计量学反应。

对于非依时计量学反应,反应进度 ξ 定义为

$$d\xi \stackrel{\text{def}}{=} (1/\nu_{\text{B}}) dn_{\text{B}}$$

转化速率 $\dot{\xi}$ 定义为

$$\dot{\xi} \stackrel{\text{def}}{=} \frac{d\xi}{dt} = (1/\nu_{\text{B}}) (dn_{\text{B}}/dt) \quad (11.1.1)$$

即用单位时间内发生的反应进度来定义转化速率。转化速率的单位为 $\text{mol} \cdot \text{s}^{-1}$ 。对于非依时计量学反应,转化速率的数值与用来表示速率的物质 B 的选择无关。但与化学计量式的写法有关,故应用定义式(11.1.1)时必须指明化学反应方程式。

反应的转化速率 $\dot{\xi}$ 为广度量,它依赖于反应系统的大小。单位体积的转化速率定义为(基于浓度的)反应速率:

$$v \stackrel{\text{def}}{=} \dot{\xi}/V = (1/\nu_{\text{B}}V) (dn_{\text{B}}/dt) \quad (11.1.2)$$

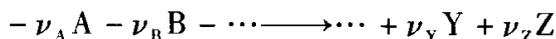
v 为强度量,其单位为 $\text{mol} \cdot \text{m}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$ 。同样,此定义与用来表示速率的物质 B 的选择无关,但与化学计量式的写法有关。

对于恒容反应,例如密闭反应器中的反应或液相反应,体积 V 为常数, $dn_B/V = dc_B$, 可用浓度 c_B ^① 来代替 n_B/V , 则上式化为

$$v = (1/\nu_B)(dc_B/dt) \quad (\text{恒容}) \quad (11.1.3)$$

在本章余下的讨论中,如无特别说明,均假定反应在恒容条件下进行。

若化学计量反应写作



为了研究的方便,常采用某指定反应物 A 的消耗速率,或某指定产物 Z 的生成速率来表示反应进行的速率:

$$A \text{ 的消耗速率} \quad v_A = -(1/V)(dn_A/dt) \quad (11.1.4)$$

$$Z \text{ 的生成速率} \quad v_Z = (1/V)(dn_Z/dt) \quad (11.1.5)$$

恒容条件下,上面两式化为

$$A \text{ 的消耗速率} \quad v_A = -(dc_A/dt) \quad (11.1.6)$$

$$Z \text{ 的生成速率} \quad v_Z = (dc_Z/dt) \quad (11.1.7)$$

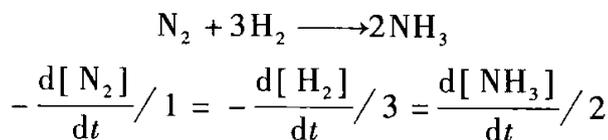
反应物不断消耗, dn_A/dt 或 dc_A/dt 为负值,为保持速率为正值,故前面加一负号。需要注意的是对于特定反应,反应速率 v 是唯一确定的,与物质 B 的选择无关,故 v 下不需注以下角;而反应物的消耗速率或产物的生成速率均随物质 B 的选择而异,故在易混淆时须指明所选择的物质 A 或 Z ,并用下角注明,如 v_A 或 v_Z 。

根据式(11.1.3)

$$v = \frac{1}{\nu_A} \cdot \frac{dc_A}{dt} = \frac{1}{\nu_B} \cdot \frac{dc_B}{dt} = \dots = \frac{1}{\nu_Y} \cdot \frac{dc_Y}{dt} = \frac{1}{\nu_Z} \cdot \frac{dc_Z}{dt}$$

$$\text{即} \quad v = \frac{v_A}{-\nu_A} = \frac{v_B}{-\nu_B} = \dots = \frac{v_Y}{\nu_Y} = \frac{v_Z}{\nu_Z} \quad (11.1.8)$$

因此,各不同物质的消耗速率或生成速率,与各自的化学计量数的绝对值成正比。例如,反应



对于恒温、恒容气相反应, v 和 v_B 也可以分压为基础用相似的方式来定义。为了区别不同定义的反应速率可用下标来表示。例如:

$$v_p = (1/\nu_B)(dp_B/dt) \quad (\text{恒容}) \quad (11.1.9)$$

$$\text{以及} \quad A \text{ 的消耗速率} \quad v_{p,A} = -dp_A/dt \quad (11.1.10)$$

$$Z \text{ 的生成速率} \quad v_{p,Z} = dp_Z/dt \quad (11.1.11)$$

① GB3102.8—93 规定 B 的摩尔浓度 c_B 在化学中也表示成 $[B]$ 。

同样:

$$v_p = \frac{1}{\nu_A} \cdot \frac{dp_A}{dt} = \frac{1}{\nu_B} \cdot \frac{dp_B}{dt} = \dots = \frac{1}{\nu_Y} \cdot \frac{dp_Y}{dt} = \frac{1}{\nu_Z} \cdot \frac{dp_Z}{dt} \quad (11.1.12)$$

因

$$p_B = n_B RT/V = c_B RT$$

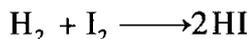
$$dp_B = RTdc_B$$

故有

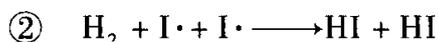
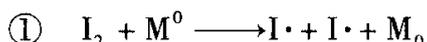
$$v_p = \nu RT \quad (11.1.13)$$

2. 基元反应和非基元反应

绝大多数计量反应并非由反应物的原子进行重排一步转化为产物,而是经由一系列原子或分子水平上的反应作用。反应中产生活泼组分并最终完全被消耗,从而不出现在反应计量式中。这种分子水平上的作用称为**基元反应**(或**基元过程**)。例如,氢与碘的气相反应,曾一直被认为是氢分子与碘分子经碰撞直接转化为碘化氢分子,即一直将



作为典型的基元反应的例子。后来光化学实验研究表明反应过程中涉及碘的自由基,而在将 H_2 分子束与 I_2 分子束碰撞的分子束实验中并未发现有反应发生,因而提出该反应是由下列几个简单的反应步骤组成:



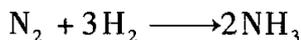
式中, M 代表气体中存在的 H_2 和 I_2 等分子; $\text{I}\cdot$ 代表自由原子碘,其中的黑点“ \cdot ”表示未配对的价电子。在式 $\textcircled{1}$ 中表示 I_2 分子与动能足够高的 M^0 分子相碰撞,发生能量传递而使 I_2 分子中共价键发生均裂产生两个 $\text{I}\cdot$ 自由原子和一个能量较小的 M_0 分子;因为自由原子 $\text{I}\cdot$ 很活泼,所以如式 $\textcircled{2}$ 所示它们能与 H_2 分子进行三体碰撞生成两个 HI 分子;这两个 $\text{I}\cdot$ 也可能如式 $\textcircled{3}$ 所示,与能量甚低的 M_0 分子相碰撞,将过剩的能量传递给它使之成为能量较高的 M^0 分子后,自己变成稳定的 I_2 分子(自由基复合)。上述每一个简单的反应步骤,都是一个基元反应,而总的反应为非基元反应。

基元反应为组成一切化学反应的基本单元。所谓一个反应的**反应机理**(或**反应历程**)一般是指该反应进行过程中所涉及的所有基元反应。例如上述三个基元反应就构成了反应 $\text{H}_2 + \text{I}_2 \longrightarrow 2\text{HI}$ 的反应机理。要注意的是,反应机理中各基元反应的代数和应等于总的计量方程,这是判断一个机理是否正确的先决条件。例如在上面所给反应机理中,不考虑 M (涉及 M 的基元反应为能量传递过程),将方程 $\textcircled{1}$ 乘以 2 与方程 $\textcircled{2}$ 和 $\textcircled{3}$ 相加,即得到总的计量方程。这里 2 为基元反应 $\textcircled{1}$ 的计量系数,而基元反应 $\textcircled{2}$ 和 $\textcircled{3}$ 的计量系数均为 1。此外必须清楚,反

应机理中各基元反应是同时进行的,而不是按机理列表的顺序逐步进行反应。

一个化学反应的反应机理不必要列出所有的基元反应,因为某些基元反应对总反应的贡献很小,忽略它们不会导致明显的误差;但同时机理又必须包含足以描述总反应动力学特征的基元反应。

化学反应方程,除非特别注明,一般都属于化学计量方程,而不代表基元反应。例如:

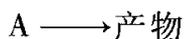


就是化学计量方程,它只说明参加反应的各个组分, N_2 、 H_2 和 NH_3 在反应过程中,它们数量的变化符合方程式系数间的比例关系,即 1:3:2,并不能说明一个 N_2 分子与三个 H_2 分子相碰撞直接就生成两个 NH_3 分子。

3. 基元反应的速率方程——质量作用定律

基元反应方程式中各反应物分子个数之和称为**反应分子数**。

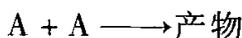
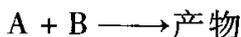
经过碰撞而活化的单分子分解反应或异构化反应,为**单分子反应**,例如:



因为是一个个的活化分子独自进行的反应,所以这种分子在单位体积内的数目越多(即浓度越大),则单位体积内,单位时间起反应的分子的数量就越多,即反应物的消耗速率与反应物的浓度成正比:

$$v = kc_A$$

双分子反应可分为异类分子间的反应与同类分子间的反应:



两个分子之间要发生反应,则它们必须碰撞,否则彼此远离是不可能反应的,所以反应速率应与单位体积单位时间的碰撞数成正比。按分子运动论,单位体积、单位时间内的碰撞数与浓度乘积成正比,因此,反应物 A 的消耗速率与浓度乘积成正比。对于上两反应,分别有

$$v = kc_A c_B$$

$$v = kc_A^2$$

依此类推,对于基元反应:



其速率方程应为

$$v = kc_A^a c_B^b \cdots \quad (11.1.14)$$

就是说基元反应的速率与各反应物浓度的幂乘积成正比,其中各浓度的方次为反应方程中相应组分的计量系数。这就是**质量作用定律**。

速率方程中的比例常数 k ,叫做**反应速率常数**。温度一定,反应速率常数为

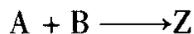
一定值,与浓度无关。由式(11.1.14)可以看出,反应速率常数代表各有关浓度均为单位浓度时的反应速率。

基元反应的速率常数 k 是该反应的特征基本物理量,该量是可传递的,即其值可用于任何包含该基元反应的气相反应。同一温度下,比较几个反应的 k ,可以大略知道它们反应能力的大小, k 越大,则反应越快。

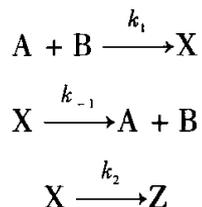
基元反应若按反应分子数划分,可分为三类:单分子反应、双分子反应和三分子反应。绝大多数的基元反应为双分子反应;在分解反应或异构化反应中,可能出现单分子反应;三分子反应数目更少,一般只出现在原子复合或自由基复合反应中。四个分子同时碰撞在一起的机会极少,所以还没有发现有大于三个分子的基元反应。

质量作用定律只适用于基元反应。对于非基元反应,只能对其反应机理中的每一个基元反应应用质量作用定律。如果一物质同时出现在机理中两个或两个以上的基元反应中,则对该物质应用质量作用定律时应当注意:其净的消耗速率或净的生成速率应是这几个基元反应的总和。

例如,化学计量反应



的反应机理为



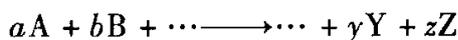
则有

$$\begin{aligned} -\frac{dc_A}{dt} &= -\frac{dc_B}{dt} = k_1 c_A c_B - k_{-1} c_X \\ \frac{dc_X}{dt} &= k_1 c_A c_B - k_{-1} c_X - k_2 c_X \\ \frac{dc_Z}{dt} &= k_2 c_X \end{aligned}$$

4. 化学反应速率方程的一般形式,反应级数

不同于基元反应,计量反应的速率方程不能由质量作用定律给出,而必须是符合实验数据的经验表达式,该表达式可采取任何形式。

对于化学计量反应



由实验数据得出的经验速率方程,常常也可写成与式(11.1.14)相类似的幂乘

积形式:

$$v = kc_A^{n_A}c_B^{n_B}\cdots \quad (11.1.15)$$

式中各浓度的方次 n_A 和 n_B 等(一般不等于各组分的计量系数),分别称为反应组分 A 和 B 等的反应分级数,量纲为一。反应总级数(简称反应级数) n 为各组分反应分级数的代数和:

$$n = n_A + n_B + \cdots \quad (11.1.16)$$

如果反应的速率方程不能表示为式(11.1.15)的形式,则反应级数没有定义。

反应级数的大小表示浓度对反应速率影响的程度,级数越大,则反应速率受浓度的影响越大。

反应速率常数 k 的单位为 $(\text{mol}\cdot\text{m}^{-3})^{1-n}\cdot\text{s}^{-1}$,与反应级数有关。

根据式(11.1.8),如果用化学反应中不同物质的消耗速率或生成速率表示反应的速率,则各速率常数与计量系数的绝对值及反应的速率常数存在以下关系:

$$\frac{k_A}{|\nu_A|} = \frac{k_B}{|\nu_B|} = \cdots = \frac{k_X}{|\nu_X|} = \frac{k_Z}{|\nu_Z|} = k \quad (11.1.17)$$

如无特别注明, k 表示反应的速率常数。

仍以合成氨反应 $\text{N}_2 + 3\text{H}_2 \longrightarrow 2\text{NH}_3$ 为例,有

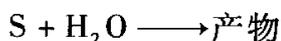
$$k_{\text{N}_2}/1 = k_{\text{H}_2}/3 = k_{\text{NH}_3}/2 = k$$

根据反应级数的定义,对于基元单分子反应即为一级反应,双分子反应即为二级反应,三分子反应即为三级反应。只有这三种情况。

对于非基元反应,① 不能对化学计量式应用质量作用定律,因而不存在反应分子数为几的问题,而只有反应级数。反应分级数、反应级数必须通过实验测定;② 不同于基元反应,非基元反应的分级数与组分的计量系数无关;③ 反应的分级数(级数)一般为零、整数或半整数(正或负);④ 对于速率方程不符合式(11.1.15)的反应,如下表中所列的氢与溴的反应,不能应用级数的概念。

反 应	速率方程
$\text{H}_2 + \text{I}_2 \longrightarrow 2\text{HI}$	$d[\text{HI}]/dt = 2k[\text{H}_2][\text{I}_2]$
$\text{H}_2 + \text{Cl}_2 \longrightarrow 2\text{HCl}$	$d[\text{HCl}]/dt = 2k[\text{H}_2][\text{Cl}_2]^{\frac{1}{2}}$
$\text{H}_2 + \text{Br}_2 \longrightarrow 2\text{HBr}$	$d[\text{HBr}]/dt = \frac{k[\text{H}_2][\text{Br}_2]^{\frac{1}{2}}}{1 + k'[\text{HBr}]/[\text{Br}_2]}$

此外,某些反应,当反应物之一的浓度很大,在反应过程中其浓度基本不变,则表现出的级数将有所改变。如水溶液中酸催化蔗糖(S)水解成葡萄糖和果糖的反应



为二级反应

$$v = k[\text{H}_2\text{O}][\text{S}]$$

但当蔗糖浓度很小,水的浓度很大而基本上不变时,有

$$v = k'[\text{S}]$$

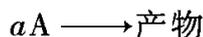
于是表现为一级反应,这种情况称为假一级反应。式中 $k' = k[\text{H}_2\text{O}]$ 。

5. 用气体组分的分压表示的速率方程

对于有气体组分参加的 $\sum \nu_{\text{B}}(\text{g}) \neq 0$ 的化学反应,在恒温、恒容下,随着反应的进行,系统的总压必随之而变。这时只要测定系统在不同时间的总压,即可得知反应的进程。

由反应的化学计量式,可得出反应中某气体组分 A 的分压与系统总压之间的关系。在这种情况下,往往用反应中某气体 A 的分压 p_{A} 随时间的变化率来表示反应的速率。

若 A 代表反应物,反应为



反应级数为 n ,则 A 的消耗速率为

$$-dc_{\text{A}}/dt = k_{\text{A}}c_{\text{A}}^n$$

基于分压 A 的消耗速率为

$$-dp_{\text{A}}/dt = k_{p,\text{A}}p_{\text{A}}^n$$

式中 k_p 为基于分压的速率常数,其单位为 $\text{Pa}^{1-n} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

因恒温、恒容下 A 为理想气体时, $p_{\text{A}} = c_{\text{A}}RT$,将其代入上式:

$$-(dc_{\text{A}}/dt)RT = k_{p,\text{A}}c_{\text{A}}^n(RT)^n$$

得

$$-dc_{\text{A}}/dt = k_{p,\text{A}}(RT)^{n-1}c_{\text{A}}^n$$

对比 $-dc_{\text{A}}/dt = k_{\text{A}}c_{\text{A}}^n$ 可知:

$$k_{\text{A}} = k_{p,\text{A}}(RT)^{n-1} \quad (11.1.18)$$

由此可见, T, V 一定时, dc_{A}/dt 和 dp_{A}/dt 均可用来表示气相反应的速率,两者的速率常数 k_{A} 和 $k_{p,\text{A}}$ 间存在如上关系。当反应级数 $n = 1$, k_{A} 和 $k_{p,\text{A}}$ 相等,其他级数时 k_{A} 和 $k_{p,\text{A}}$ 不相等。同时应看到,不论用 c_{A} 或用 p_{A} 随时间的变化率来表示 A 的消耗速率,反应的级数是不变的。

6. 反应速率的测定

由式 $v = kc_{\text{A}}^n c_{\text{B}}^m \dots$ 可知,要确定一个反应的速率方程,需要监测不同反应时刻反应物或生成物的浓度。这就需要能够检测反应系统中存在的组分及其含量。反应混合物浓度的测定有化学法和物理法。化学法的关键是将从反应系统中取出的样品通过降温、移去催化剂、稀释、加入能与反应物快速反应的物质等

手段使所研究反应猝灭,再利用滴定、色谱、光谱等分析方法确定反应混合物的组成和反应组分的浓度。而物理法则是通过测量某一与反应系统组分浓度所联系的物理性质来达到浓度测量的目的。例如,① 反应分子数有变化的恒容气相反应,测量系统的总压;② 反应系统体积发生变化的反应,如高分子聚合反应,用膨胀计测量体积随时间的变化;③ 手性化合物参与的反应,测量系统的旋光度;④ 有离子参与的反应,测量反应系统的电导或电导率;⑤ 对产物或反应物在紫外、可见光范围有吸收的反应,测量其吸光度等。物理方法的优点在于能对反应进行快速实时的监测。

现代动力学研究中各种现代分析方法被广泛应用:① 气相色谱或液相色谱,其原理是利用反应混合物各组分在固定相和流动相中的分配系数不同从而对其加以分离、定量(用峰面积)。对组分的确定常将其与光谱(液体样品)、质谱(气体样品)联用来实现;② 质谱,将样品汽化并用电子束对其加以轰击使之电离。电离的分子及其分解产生的碎片被导入与离子流运动方向相垂直的磁场。这些离子将按质量/电荷,称为质-荷比,进行分布形成质谱,从而对化合物进行鉴别及确定其相对分子质量;③ 光谱技术,包括微波光谱、红外光谱、拉曼光谱、可见及紫外光谱等。这些光谱谱线的位置(频率)及谱带的精细结构被用于化合物的鉴别,谱线的强度用于确定化合物的含量,而谱线的宽度则可用于过渡态及激发态的确定;④ 核磁共振谱,用于核自旋量子数为 $1/2$ 的核如 ^1H , ^{13}C 等。当这些核处于磁场中时,其简并的自旋能级发生分裂,用垂直于该磁场的微波照射样品使核自旋发生跃迁而产生光谱。谱线的位置(化学位移)依赖于核所处的化学环境,而谱线的分裂则反应了相邻核之间的耦合。核磁共振谱主要用于化合物的鉴别;⑤ 电子自旋共振谱,同核一样电子具有自旋,其有两个简并的自旋量子态($m_s = \pm 1/2$)。同核磁共振一样,电子的自旋量子态在磁场中被分裂,然后用微波使其激发跃迁而产生电子自旋共振谱。该谱对于自由基和含有未配对电子的分子是极其重要的检测手段。这些方法不仅用于实时地监测反应系统组分浓度随时间的变化,而且由于其能够精确地检测反应系统中微量的中间体,在反应机理的研究中起着关键性的作用。

§ 11.2 速率方程的积分形式

一定温度下的速率方程,在一般情况下是联系浓度-时间的函数关系的方程。上节讨论的速率方程

$$v = kc_A^{n_A}c_B^{n_B}\cdots$$

是速率方程的微分形式。这种微分形式的方程便于进行理论分析,因为由机理

导出的速率方程就是微分形式。同时微分形式还能明显地表示出浓度对反应速率的影响。但是动力学研究中实验测定的是浓度随时间的变化,而且在实际应用时,常常需要知道:在指定的时间内某反应组分的浓度将变为若干?或者要达到一定的转化率需要反应多长时间?这就须将速率方程转化为积分形式。积分形式即 c_A 与 t 的函数关系式。下面将对各简单级数的速率方程进行积分,并主要从 k 的单位,浓度与时间之间的函数关系及半衰期与浓度的关系等三个方面分别讨论它们的动力学特征。

1. 零级反应

对于反应 $A \longrightarrow \text{产物}$

若反应的速率与反应物 A 浓度的零次方成正比,该反应即为零级反应:

$$-dc_A/dt = kc_A^0 = k \quad (11.2.1)$$

零级反应实际是反应速率与反应物浓度无关的反应,也就是说,不管 A 的浓度为若干,单位时间 A 发生反应的数量是恒定的。一些光化学反应只与光的强度有关,光的强度保持恒定则为等速反应,反应速率并不随反应物的浓度变小而有所变化,所以它是零级反应。

由式(11.2.1)可知,零级反应的速率常数 k 的物理意义是单位时间内 A 的浓度减少的量,其单位与 v_A 相同,为 $\text{mol} \cdot \text{m}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

将式(11.2.1)积分:

$$-\int_{c_{A,0}}^{c_A} dc_A = k \int_0^t dt$$

$$c_{A,0} - c_A = kt \quad (11.2.2)$$

得

式中, $c_{A,0}$ 为反应开始 ($t=0$) 时反应物 A 的浓度,即 A 的初始浓度, c_A 为反应至某一时刻 t 时反应物 A 的浓度。

可见零级反应, $c_A \sim t$ 呈直线关系,见图 11.2.1。

反应物反应掉一半所需要的时间定义为反应的半衰期,以符号 $t_{1/2}$ 表示,即

$$c_A(t_{1/2}) = c_{A,0}/2 \quad (11.2.3)$$

将 $c_A = c_{A,0}/2$ 代入式(11.2.2),得零级反应的半衰期为

$$t_{1/2} = c_{A,0}/(2k) \quad (11.2.4)$$

此式表明零级反应的半衰期正比于反应物的初始浓度。

2. 一级反应

对于反应 $aA \longrightarrow \text{产物}$

若反应的速率与反应物 A 浓度的一次方成正比,该反应即为一级反应,

$$v = -\frac{1}{a} \frac{dc_A}{dt} = kc_A$$

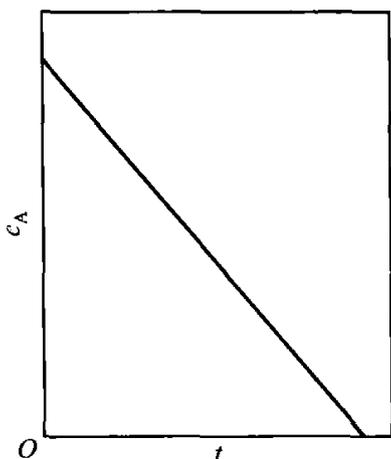


图 11.2.1 零级反应的直线关系

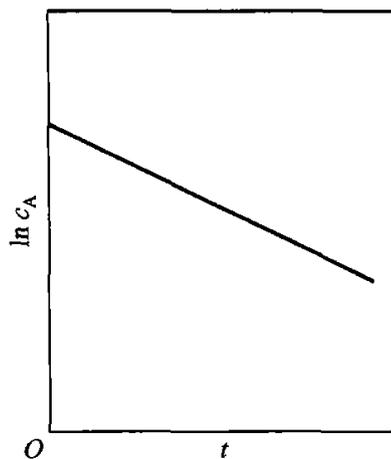


图 11.2.2 一级反应的直线关系

或
$$-\frac{dc_A}{dt} = k_A c_A \quad (11.2.5)$$

式中 $k_A = ak$ 。单分子基元反应为一级反应,一些物质的分解反应,即使不是基元反应往往也表现为一级反应,一些放射性元素的蜕变,例如镭的蜕变 $\text{Ra} \longrightarrow \text{Rn} + \text{He}$,也可以认为是一级反应,因为每一瞬间的蜕变速率是与当时存在的物质的量成正比的。

式(11.2.5)可以写作 $-(dc_A/c_A)/dt = k_A$,式中 $-dc_A/c_A$ 为 dt 时间内 A 反应掉的分数,比值 $-(dc_A/c_A)/dt$ 与反应物浓度无关,它表示单位时间内反应物 A 反应掉的分数,这就是一级反应中 k_A 的物理意义。一级反应 k_A 的单位为 s^{-1} 。

将式(11.2.5)积分:

$$-\int_{c_{A,0}}^{c_A} \frac{dc_A}{c_A} = k_A \int_0^t dt$$

得一级反应的积分式:

$$\ln \frac{c_{A,0}}{c_A} = k_A t \quad (11.2.6a)$$

即
$$\ln c_A = -k_A t + \ln c_{A,0} \quad (11.2.6b)$$

或
$$c_A = c_{A,0} e^{-k_A t} \quad (11.2.6c)$$

从式(11.2.6b)可以看出,一级反应 $\ln c_A \sim t$ 呈直线关系^①,如图 11.2.2 所示。

^① 科学工作中线性关系要更加容易处理和更精确:其斜率很明确,而且截距也更精确。此外,与曲线相比,利用直线图使得区别系统误差与随机误差更为简单。

做例题及练习时常用两组数据由式(11.2.6a)求取 k_A , 这样做只是为了讨论问题方便而做的简化, 在实际研究工作中则须由实验测定一系列不同时刻 t 反应物的浓度 c_A , 作 $\ln c_A \sim t$ 图, 并对试验数据 $(t, \ln c_A)$ 进行线性回归以求得 k_A 值。

在应用式(11.2.6)时, 采用 A 的转化率常常对问题的处理带来简化。某一时刻反应物 A 反应掉的分数称为该时刻 A 的转化率 x_A , 即

$$x_A \stackrel{\text{def}}{=} \frac{c_{A,0} - c_A}{c_{A,0}} \quad (11.2.7)$$

将 $c_A = c_{A,0}(1 - x_A)$ 代入式(11.2.6a), 得

$$\ln \frac{1}{1 - x_A} = k_A t \quad (11.2.8)$$

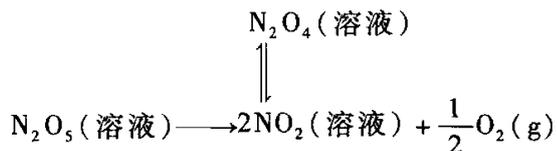
这是一级反应积分式的另一形式。

将 $c_A = c_{A,0}/2$ 代入式(11.2.6a), 或将 $x_A = 1/2$ 代入式(11.2.8), 可以得到一级反应的半衰期:

$$t_{1/2} = \frac{\ln 2}{k_A} = \frac{0.693}{k_A} \quad (11.2.9)$$

可见一级反应的半衰期与反应物的初始浓度无关。

例 11.2.1 N_2O_5 在惰性溶剂四氯化碳中的分解反应是一级反应:

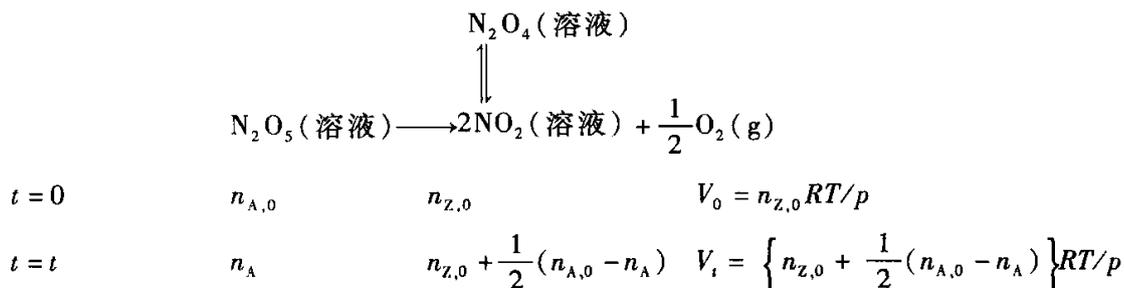


分解产物 NO_2 和 N_2O_4 都溶于溶液中, 而 O_2 则逸出, 在恒温恒压下, 用量气管测定 O_2 的体积, 以确定反应的进程。

在 40°C 时进行实验。当 O_2 的体积为 10.75 cm^3 时开始计时 ($t=0$)。当 $t=2400\text{ s}$ 时, O_2 的体积为 29.65 cm^3 , 经过很长时间, N_2O_5 分解完毕时 ($t=\infty$), O_2 的体积为 45.50 cm^3 。试根据以上数据求此反应的速率常数和半衰期。

解: 以 A 代表 N_2O_5 , Z 代表 $O_2(g)$ 。一级反应 $k_A = \frac{1}{t} \ln \frac{c_{A,0}}{c_A}$, 代入 t 和 $c_{A,0}/c_A$ 数据即可求得 k_A 。现实验测量的是产物 $O_2(g)$ 在 T, p 下的体积, 故要用不同时刻 $O_2(g)$ 的体积来表示 $c_{A,0}/c_A$ 。下面进行推导。假设 $O_2(g)$ 适用理想气体状态方程式。

各不同 t 时, N_2O_5 、 $O_2(g)$ 的物质的量及 $O_2(g)$ 的体积如下:



$$t = \infty \quad 0 \quad n_{z,0} + \frac{1}{2}n_{A,0} \quad V_{\infty} = \left(n_{z,0} + \frac{1}{2}n_{A,0} \right) RT/p$$

对比 V_0 、 V_t 、 V_{∞} 可得知 $V_{\infty} - V_0 = \frac{1}{2}n_{A,0}RT/p$ 及 $V_{\infty} - V_t = \frac{1}{2}n_A RT/p$, 因溶液体积不变, 故,

$$\frac{c_{A,0}}{c_A} = \frac{n_{A,0}}{n_A} = \frac{V_{\infty} - V_0}{V_{\infty} - V_t}。 所以$$

$$k_A = \frac{1}{t} \ln \frac{V_{\infty} - V_0}{V_{\infty} - V_t}$$

将题给数据代入上式, 得所求反应速率常数和半衰期:

$$k_A = \frac{1}{2400} \ln \frac{45.50 - 10.75}{45.50 - 29.65} = 3.271 \times 10^{-4} \text{ s}^{-1}$$

$$t_{1/2} = \ln 2 / k_A = \frac{0.693}{3.271 \times 10^{-4} \text{ s}^{-1}} = 2119 \text{ s}$$

3. 二级反应

二级反应最常见的速率方程的形式为 $v = -\frac{1}{a} \frac{dc_A}{dt} = kc_A^2$ 及 $v = -\frac{1}{a} \frac{dc_A}{dt} = -\frac{1}{b} \frac{dc_B}{dt} = kc_A c_B$ 。例如, 碘化氢气体的热分解, 乙烯 (丙烯、异丁烯等) 的气相二聚作用, 氢气与碘蒸气化合成碘化氢, 水溶液中乙酸乙酯的皂化反应等等均为二级反应。二级反应是最常遇到的反应。

(1) 一种反应物的情形:



速率方程为

$$-dc_A/dt = akc_A^2 = k_A c_A^2 \quad (11.2.10)$$

积分

$$-\int_{c_{A,0}}^{c_A} \frac{dc_A}{c_A^2} = k_A \int_0^t dt$$

得积分式

$$\frac{1}{c_A} - \frac{1}{c_{A,0}} = k_A t \quad (11.2.11)$$

二级反应 k 的单位为 $\text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

从式(11.2.11)可知, 二级反应的 $1/c_A \sim t$ 呈直线关系, 如图 11.2.3 所示。

根据反应物 A 的转化率 x_A 的定义式(11.2.7), 将 $c_A = c_{A,0}(1 - x_A)$ 代入式(11.2.11)可得

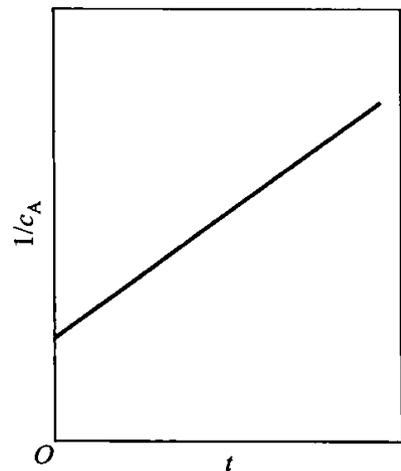


图 11.2.3 二级反应的直线关系

$$\frac{1}{c_{A,0}} \times \frac{x_A}{1-x_A} = k_A t \quad (11.2.12)$$

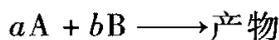
这是二级反应速率积分式的另一形式。

将 $c_A = c_{A,0}/2$ 代入式(11.2.13), 或将 $x_A = 1/2$ 代入式(11.2.12) 可得

$$t_{1/2} = \frac{1}{k_A c_{A,0}} \quad (11.2.13)$$

即二级反应的半衰期与反应物的初始浓度成反比。

(2) 两种反应物的情形:



速率方程为

$$v = -\frac{1}{a} \frac{dc_A}{dt} = k c_A c_B \quad (11.2.14)$$

① 首先考虑一种特殊情况 $c_{B,0}/c_{A,0} = b/a$, 即反应物 A、B 的初始浓度之比等于其计量系数之比的情况。这意味着在反应的任何时刻 t 都有 $c_B/c_A = b/a$ 。将之代入上式, 可得

$$-\frac{dc_A}{dt} = \frac{b}{a} a k c_A^2 = b k c_A^2 = k_B c_A^2$$

或

$$-\frac{dc_B}{dt} = \frac{a}{b} b k c_B^2 = a k c_B^2 = k_A c_B^2$$

积分结果同式(11.2.11)。但要注意, 应用式(11.2.11) 求出的是 k_B 而非 k_A , 两者之间的关系为 $k_B/k_A = b/a$ 。

显然, 下面的研究具有一般性: 对反应计量方程



如果其速率方程具有形式

$$-\frac{dc_A}{dt} = k_A c_A^{n_A} c_B^{n_B} \dots$$

反应开始时总可以控制投料比使得 $c_{A,0}/a = c_{B,0}/b = \dots$, 即各反应组分的初始浓度与其计量系数之比相等, 在这种情况下, 上式化简为

$$-\frac{dc_A}{dt} = k'_A c_A^n$$

式中 $n = n_A + n_B + \dots$ 为反应的级数。该式可方便地进行积分, 详见下面对 n 级反应的讨论。

② 在 $c_{B,0}/c_{A,0} \neq b/a$ 的一般情况下, 设 A 和 B 的初始浓度分别为 $c_{A,0}$ 和 $c_{B,0}$, 在任何时刻 A 和 B 的消耗量与它们的计量系数成正比, 即

$$\frac{c_{A,0} - c_A}{c_{B,0} - c_B} = \frac{a}{b}$$

解得 $c_B = a^{-1}bc_A + (c_{B,0} - a^{-1}bc_{A,0})$, 将之代入速率方程(11.2.14), 得:

$$-\frac{dc_A}{dt} = akc_A \{ a^{-1}bc_A + (c_{B,0} - a^{-1}bc_{A,0}) \}$$

即
$$-\frac{dc_A}{c_A \{ a^{-1}bc_A + (c_{B,0} - a^{-1}bc_{A,0}) \}} = akdt$$

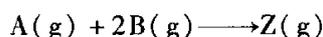
对上式积分得到^①:

$$\frac{1}{ac_{B,0} - bc_{A,0}} \ln \frac{c_B/c_{B,0}}{c_A/c_{A,0}} = kt \quad (11.2.15a)$$

上式中如果令 $c_X = c_{A,0} - c_A$, 即 c_X 为在时刻 t 反应物 A 消耗的浓度, 则 $c_A = c_{A,0} - c_X$ 。由于反应按计量方程反应, 此时反应物 B 消耗掉的浓度为 b/ac_X , 所以 $c_B = c_{B,0} - b/ac_X$ 。将 c_A 和 c_B 代入式(11.2.15a), 并整理得

$$\frac{1}{ac_{B,0} - bc_{A,0}} \ln \frac{c_{A,0}(ac_{B,0} - bc_X)}{ac_{A,0}(c_{A,0} - c_X)} = kt \quad (11.2.15b)$$

例 11.2.2 400 K 时, 在一恒容的抽空容器中, 按化学计量比引入反应物 A(g) 和 B(g), 进行如下气相反应:



测得反应开始时, 容器内总压为 3.36 kPa, 反应进行 1000 s 后总压降至 2.12 kPa。已知 A(g)、B(g) 的反应分级数分别为 0.5 和 1.5, 求速率常数 $k_{p,A}$ 、 k_A 及半衰期 $t_{1/2}$ 。

解: 以反应物 A 表示的速率方程为

$$-dc_A/dt = k_A c_A^{0.5} c_B^{1.5}$$

由于实验测量的是压力, 故采用基于分压的速率方程:

$$-dp_A/dt = k_{p,A} p_A^{0.5} p_B^{1.5}$$

根据题给数据, 初始时 A、B 的物质的量存在关系 $n_{B,0} = 2n_{A,0}$, 故初始分压 $p_{B,0} = 2p_{A,0}$ 。由于 A、B 的初始压力之比等于其计量数之比, 因此在反应的任一时刻都有 $p_B = 2p_A$ 。于是

$$-dp_A/dt = k_{p,A} p_A^{0.5} (2p_A)^{1.5} = 2^{1.5} k_{p,A} p_A^2 = k'_{p,A} p_A^2$$

积分式为

$$\frac{1}{p_A} - \frac{1}{p_{A,0}} = k'_{p,A} t$$

以 p_0 代表 $t=0$ 时的总压, p_t 代表 $t=t$ 时的总压, 则不同时刻各组分的分压及总压如下:

	$A(g) + 2B(g) \longrightarrow Z(g)$			
$t=0$	$p_{A,0}$	$2p_{A,0}$	0	$p_0 = 3p_{A,0}$
$t=t$	p_A	$2p_A$	$p_{A,0} - p_A$	$p_t = 2p_A + p_{A,0}$
于是求得	$p_{A,0} = p_0/3 = 3.36 \text{ kPa}/3 = 1.12 \text{ kPa}$			

① 积分 $\int \frac{1}{x(qx+s)} dx$, 由于 $\frac{1}{x(qx+s)} = \frac{1}{s} \left\{ \frac{1}{x} - \frac{q}{qx+s} \right\}$, 故

$$\int \frac{1}{x(qx+s)} dx = \frac{1}{s} \int \left\{ \frac{1}{x} - \frac{q}{qx+s} \right\} dx = \frac{1}{s} \ln \frac{x}{qx+s}$$

$$t = 1\,000\text{ s 时 } p_A = (p_t - p_{A,0})/2 = \frac{2.12\text{ kPa} - 1.12\text{ kPa}}{2} = 0.5\text{ kPa}$$

因此

$$k'_{p,A} = \frac{1}{t} \left(\frac{1}{p_A} - \frac{1}{p_{A,0}} \right) = \frac{1}{1\,000\text{ s}} \left(\frac{1}{0.5\text{ kPa}} - \frac{1}{1.12\text{ kPa}} \right) \\ = 1.107 \times 10^{-3}\text{ kPa}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$$

$$k_{p,A} = k'_{p,A}/2^{1.5} = 1.107 \times 10^{-3}\text{ kPa}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}/2^{1.5} = 3.914 \times 10^{-4}\text{ kPa}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$$

根据式(11.1.18) $k = k_p(RT)^{n-1}$, 故基于浓度表示的速率常数为

$$k_A = k_{p,A}(RT)^{n-1} = 3.914 \times 10^{-4}\text{ kPa}^{-1} \cdot \text{s}^{-1} \times 8.314\text{ J} \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{K}^{-1} \times 400\text{ K} \\ = 1.302\text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$$

根据半衰期的定义

$$t_{1/2} = \frac{1}{k'_{p,A} p_{A,0}} = \frac{1}{1.107 \times 10^{-3}\text{ kPa}^{-1} \cdot \text{s}^{-1} \times 1.12\text{ kPa}} = 807\text{ s}$$

本题亦可由 $c_{A,0} = p_{A,0}/(RT) = 3.368 \times 10^{-4}\text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, $c_A = p_A/(RT) = 1.503 \times 10^{-4}\text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, 代入

$$k'_A = 2^{1.5} k_A = \frac{1}{t} \left(\frac{1}{c_A} - \frac{1}{c_{A,0}} \right) \\ = 3.682\text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1} \\ k_A = k'_A/2^{1.5} = 1.302\text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1} \\ k_{p,A} = k_A(RT)^{1-n} = 3.914 \times 10^{-4}\text{ kPa}^{-1} \cdot \text{s}^{-1} \\ t_{1/2} = 1/k'_A c_{A,0} = 807\text{ s}$$

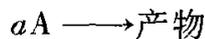
4. n 级反应

在 n 级反应的诸多形式中, 只考虑最简单的情况:

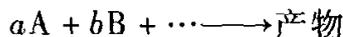
$$-\frac{dc_A}{dt} = k_A c_A^n \quad (11.2.16)$$

此式应用于

① 只有一种反应物:



② 反应物浓度符合化学计量比 $c_A/a = c_B/b = \dots$ 的多种反应物的如下反应:



方程式中反应级数可以为除 1 外的整数 0, 2, 3, \dots , 也可以为分数 1/2, 3/2, \dots 。

式(11.2.16)可以直接积分:

$$-\int_{c_{A,0}}^{c_A} \frac{dc_A}{c_A^n} = k_A \int_0^t dt$$

得

$$\frac{1}{n-1} \left(\frac{1}{c_A^{n-1}} - \frac{1}{c_{A,0}^{n-1}} \right) = k_A t \textcircled{1} \quad (11.2.17)$$

k 的单位为 $(\text{mol} \cdot \text{m}^{-3})^{1-n} \cdot \text{s}^{-1}$ 。 $\frac{1}{c_A^{n-1}} \sim t$ 呈直线关系。

将 $c_A = c_{A,0}/2$ 代入式(11.2.17), 整理可得半衰期:

$$t_{1/2} = \frac{2^{n-1} - 1}{(n-1)k_A c_{A,0}^{n-1}} \quad n \neq 1 \quad (11.2.18)$$

半衰期与 $c_{A,0}^{n-1}$ 成反比。

5. 小结

将符合通式 $-dc_A/dt = k_A c_A^n$, 且 $n = 0, 1, 2, 3, n$ 的动力学方程积分式及动力学特征, 即 k_A 的单位、直线关系、半衰期与初始浓度的关系, 列于表 11.2.1。

表 11.2.1 符合通式 $-dc_A/dt = k_A c_A^n$ 的各级反应的速率方程及其特征

级数	速率方程		特征		
	微分式	积分式	k_A 的单位	直线关系	$t_{1/2}$
0	$-\frac{dc_A}{dt} = k_A$	$c_{A,0} - c_A = k_A t$	$\text{mol} \cdot \text{m}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$	$c_A \sim t$	$\frac{c_{A,0}}{2k_A}$
1	$-\frac{dc_A}{dt} = k_A c_A$	$\ln \frac{c_{A,0}}{c_A} = k_A t$	s^{-1}	$\ln c_A \sim t$	$\frac{\ln 2}{k_A}$
2	$-\frac{dc_A}{dt} = k_A c_A^2$	$\frac{1}{c_A} - \frac{1}{c_{A,0}} = k_A t$	$(\text{mol} \cdot \text{m}^{-3})^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$	$\frac{1}{c_A} \sim t$	$\frac{1}{k_A c_{A,0}}$
3	$-\frac{dc_A}{dt} = k_A c_A^3$	$\frac{1}{2} \left(\frac{1}{c_A^2} - \frac{1}{c_{A,0}^2} \right) = k_A t$	$(\text{mol} \cdot \text{m}^{-3})^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$	$\frac{1}{c_A^2} \sim t$	$\frac{1}{2k_A c_{A,0}^2}$
n	$-\frac{dc_A}{dt} = k_A c_A^n$	$\frac{1}{n-1} \left(\frac{1}{c_A^{n-1}} - \frac{1}{c_{A,0}^{n-1}} \right) = k_A t$	$(\text{mol} \cdot \text{m}^{-3})^{1-n} \cdot \text{s}^{-1}$	$\frac{1}{c_A^{n-1}} \sim t$	$\frac{2^{n-1} - 1}{(n-1)k_A c_{A,0}^{n-1}}$

§ 11.3 速率方程的确定

在 § 11.1 中指出动力学实验通常测定反应组分的浓度(有气体组分时常用其分压)随时间的变化。确定速率方程就是要确定反应速率对组分浓度的依赖关系,而这种依赖关系可以很复杂,如对反应 $\text{H}_2 + \text{Br}_2 \longrightarrow 2\text{HBr}$, 其速率方程不仅与反应物浓度有关还与产物 HBr 的浓度 $[\text{HBr}]$ 有关。本章只讨论速率方程为

① 该积分式不适用于一级反应, 一级反应速率方程的积分式为式(11.2.6a)。

$$v = -\frac{1}{a} \frac{dc_A}{dt} = kc_A^{n_A} c_B^{n_B} \dots \quad (11.1.15)$$

的情况。首先研究(11.1.15)的最简单形式 $v = kc_A^n$, 对于一般的情况, 试验上采取初始速率法及隔离法将其化为最简形式加以研究。

1. 尝试法

尝试法(或试差法)利用各级反应速率方程积分形式的线性关系来确定反应的级数。该方法对实验所得到的数据 $\{t_i, c_{A,i}\}$ 分别作 $\ln c_A \sim t (n=1)$ 图, 及 $1/c_A^{n-1} \sim t (n \neq 1)$ 图, 呈现出线性关系的图对应于正确的速率方程。速率常数通过回归直线的斜率得到。由于二级反应最为常见, 通常首先尝试 $1/c_A \sim t$ 图。

例 11.3.1 气体 1,3-丁二烯在较高温度下能进行二聚反应:



将 1,3-丁二烯放在 326 °C 的容器中, 不同时间测得系统的总压 p 如下:

t/min	8.02	12.18	17.30	24.55	33.00	42.50	55.08	68.05	90.05	119.00
p/kPa	79.90	77.88	75.63	72.89	70.36	67.90	65.35	63.27	60.43	57.69

试验开始时 ($t=0$), 1,3-丁二烯在容器中的压力是 84.25 kPa。试求反应级数及速率常数。

解: 由于给定的数据为系统的总压, 需要求取 1,3-丁二烯的分压:

$$\begin{array}{l}
 2C_4H_6(g) \longrightarrow C_8H_{12}(g) \\
 t=0 \qquad \qquad \qquad p_{A,0} \qquad \qquad 0 \qquad \qquad p_0 = p_{A,0} \\
 t=t \qquad \qquad \qquad p_A \qquad \qquad \frac{1}{2}(p_{A,0} - p_A) \qquad \qquad p = \frac{1}{2}(p_{A,0} + p_A)
 \end{array}$$

故得 $p_A = 2p - p_{A,0}$ 。时间 t 及 p_A 列于表 11.3.1。

表 11.3.1 不同时间 1,3-丁二烯的分压

t/min	0	8.02	12.18	17.30	24.55	33.00	42.50	55.08	68.05	90.05	119.00
p_A/kPa	84.25	75.55	71.51	67.01	61.53	56.47	51.55	46.45	42.29	36.61	31.13

按 0, 1, 1.5, 2 级反应的线性关系作图(图 11.3.1)

容易看出, $1/p_A$ 与时间 t 成很好的直线关系, 因此该反应为二级反应。速率方程为

$$\frac{1}{p_A} - \frac{1}{p_{A,0}} = k_A t$$

将 $(t, 1/p_A)$ 作线性回归, 得到回归直线的斜率为 $1.704 \times 10^{-4} \text{ kPa}^{-1} \cdot \text{min}^{-1}$, 此即为 1,3-丁二烯二聚反应的速率常数: $k_{p,A} = 1.704 \times 10^{-4} \text{ kPa}^{-1} \cdot \text{min}^{-1}$ 。

分析上面的例子可知, 当实验进行的时间较短, 即 1,3-丁二烯的转化率较小时, 各级反应均呈现直线关系, 从而不能对各级反应加以区分。事实上, 要成功应用尝试法确定反应的速率方程, 反应至少要进行 60%。

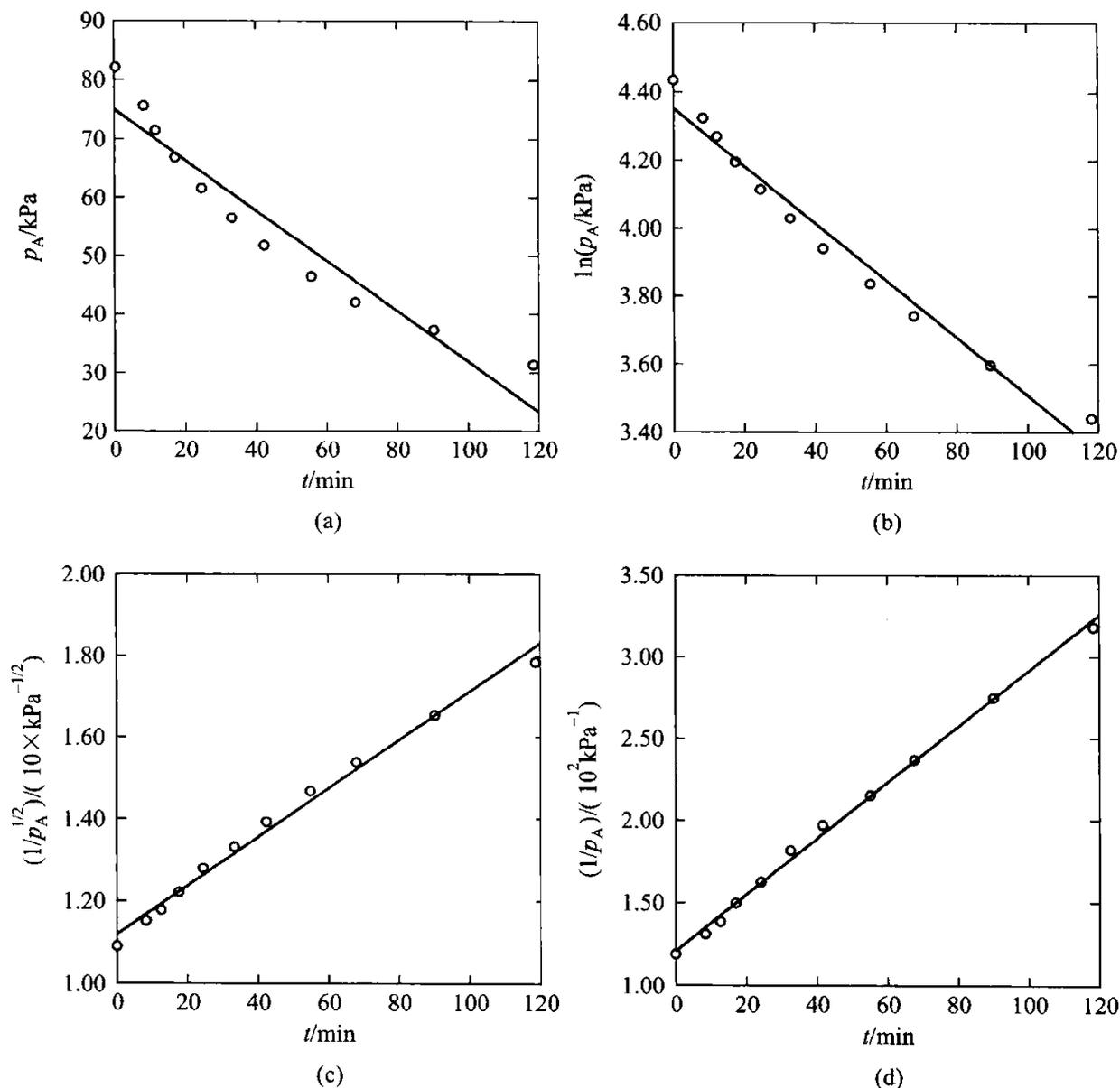


图 11.3.1 1,3-丁二烯的分压 p_A , $\ln p_A$, $p_A^{-1/2}$ 及 p_A^{-1} 与时间的关系

2. 半衰期法

n ($n \neq 1$) 级反应的半衰期为

$$t_{1/2} = \frac{2^{n-1} - 1}{(n-1)k_A c_{A,0}^{n-1}} \quad (11.2.18)$$

将上式取对数, 则

$$\ln t_{1/2} = \ln \frac{2^{n-1} - 1}{(n-1)k} + (1-n) \ln c_{A,0} \quad (11.3.1)$$

即反应半衰期的对数与反应的初始浓度成直线关系, 直线的斜率为 $(1-n)$ 。

设反应在两不同初始浓度(其他条件相同) $c'_{A,0}$ 和 $c''_{A,0}$ 时所对应的半衰期分别为 $t'_{1/2}$ 和 $t''_{1/2}$,则由式(11.3.1)容易得到反应的级数 n :

$$n = 1 - \frac{\ln(t''_{1/2}/t'_{1/2})}{\ln(c''_{A,0}/c'_{A,0})} \quad (11.3.2)$$

一般地,需要得到同一反应在相同条件下一系列不同初始浓度所对应的半衰期,用 $\ln t_{1/2}$ 对 $\ln c_{A,0}$ 作图,并对数据进行线性回归;通过回归直线的斜率来确定反应的级数。

实际上,要得到 $(c_{A,0}, t_{1/2})$ 数据并不需要通过改变初始浓度重复进行多次实验,只需要进行一次动力学实验,在所得的 $c_A \sim t$ 图上即可方便地得到一系列的 $(c_{A,0}, t_{1/2})$ 。仍以1,3-丁二烯二聚反应为例。

例 11.3.2 利用表 11.3.1 所列气体 1,3-丁二烯二聚反应的实验数据,应用半衰期法确定反应级数。

解:同例 11.3.1,首先求出不同反应时间 1,3-丁二烯分压并作 $p_A \sim t$ 图(图 11.3.2)。将数据点用 B-样条函数连接(绘图软件如 Origin、Sigma Plot 等均提供此功能)。

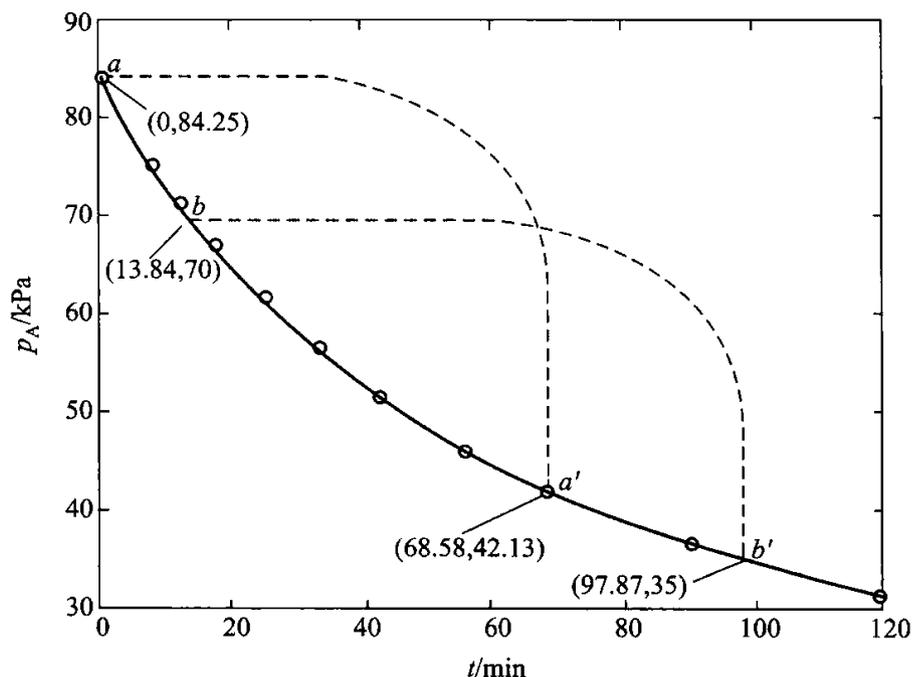


图 11.3.2 气体 1,3-丁二烯二聚反应的 $p_A \sim t$ 图求半衰期

在曲线上任取一点 $(t_1, p_{A,1})$,找到压力为 $p_{A,1}/2$ 的另一点 $(t_2, p_{A,1}/2)$,把 $p_{A,1}$ 看作初始压力,则 $t_2 - t_1$ 即为初始压力为 $p_{A,1}$ 时的半衰期。如图中的 a 点,当压力降为其一半时对应图中的 a' 点,半衰期为 $(68.15 - 0) \text{ min} = 68.15 \text{ min}$; b 点处 $p_A = 70 \text{ kPa}$,这是反应进行 13.84 min 时 A 组分的分压。当 p_A 降至 $70 \text{ kPa}/2 = 35 \text{ kPa}$,反应进行了 97.87 min (对应于图中的 b' 点), p_A 从 70 kPa 降至 35 kPa 用时 $(97.87 - 13.84) \text{ min} = 84.03 \text{ min}$ 。显然,此即为初始压力 $p_{A,0} = 70 \text{ kPa}$ 时反应的半衰期。应用半衰期法应注意① 图上所取的压力 $p_{A,1} \leq 2p_{\min}$, p_{\min} 为实验数

据中压力的最小值;②所取的点要尽量使 $(p_{A,0}, t_{1/2})$ 数据分布均匀。

题中初始压力及其所对应的半衰期列表如下:

p_A/kPa	84.25	80	76	72	68	64	62
$t_{1/2}/\text{min}$	68.58	72.45	76.52	81.16	86.41	92.55	95.97

绘制 $\ln t_{1/2} \sim \ln p_A$ 图(图 11.3.3):

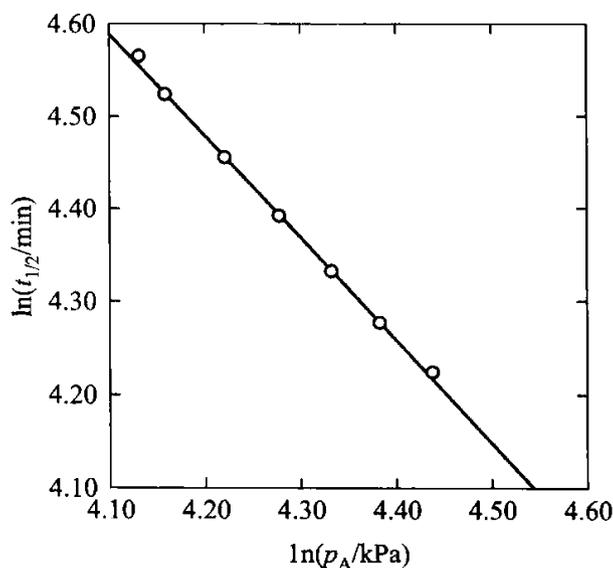


图 11.3.3 气体 1,3 - 丁二烯二聚反应的 $\ln t_{1/2} \sim \ln p_A$ 图

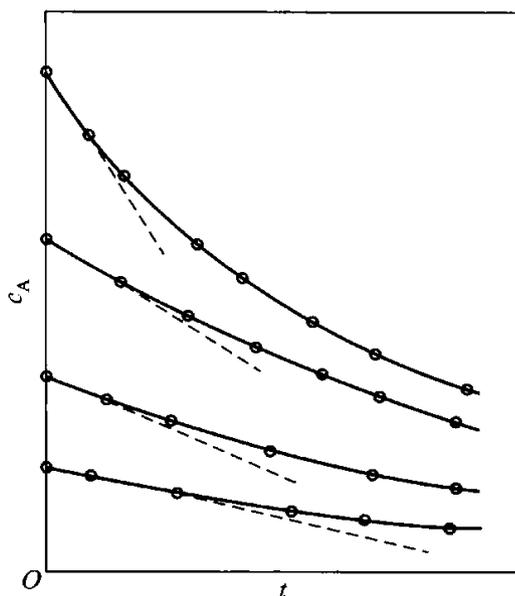
对 $\{\ln(p_A/\text{kPa}), \ln(t_{1/2}/\text{min})\}$ 数据进行线性回归, 回归直线的斜率为 -1.10 , 故气相 1,3 - 丁二烯二聚反应的级数 $n = 1 + 1.10 = 2.10 \approx 2$ 。

3. 初始速率法

上面讨论了确定反应级数的尝试法和半衰期法, 它们都是基于反应速率方程的积分形式进行的。当产物对反应速率有干扰时, 上述方法则不适用。为了排除产物对反应速率的影响, 可以测定不同初始浓度下的初始反应速率 ($t=0$ 时的反应速率, 由 $c_A \sim t$ 曲线在 $t=0$ 处的斜率确定, 如图 11.3.4) v_0 , 再利用反应速率的微分形式来确定反应的级数。由于采用了初始速率, 此时反应生成的产物的量可以忽略不计, 从而排除了产物的生成对反应速率的影响。此外, 通过进行一系列实验, 每次实验只改变一个组分, 如 A 的初始浓度, 而保持除 A 外其余组分的初始浓度不变, 来考察反应的初始速率随 A 组分初始浓度的变化, 从而得到 A 组分的反应分级数。通过对每个组分应用同样的处理, 即可确定反应所有的分级数。

下面以确定反应组分 A 的分级数为例来说明应用初始速率法的过程。

设反应的速率方程为

图11.3.4 由 $c_A \sim t$ 图求反应的初始速率

$$v = kc_A^{n_A} c_B^{n_B} c_C^{n_C} \cdots \quad (11.1.15)$$

则初始速率为 $v_0 = kc_{A,0}^{n_A} c_{B,0}^{n_B} c_{C,0}^{n_C} \cdots$ 。对其求对数,得

$$\ln v_0 = \ln k + n_A \ln c_{A,0} + n_B \ln c_{B,0} + n_C \ln c_{C,0} + \cdots$$

改变 A 的初始浓度,而保持其余组分的初始浓度不变重复进行多次实验,可得到一系列的不同 A 初始浓度下的 v_0 数据 ($c_{A,0}, v_0$)。由于每次实验 B, C, ... 等的初始浓度相同,故 $\ln v_0$ 对 $\ln c_{A,0}$ 呈直线关系:

$$\ln v_0 = n_A \ln c_{A,0} + K \quad (11.3.3)$$

式中 K 为常数。对数据 ($\ln c_{A,0}, \ln v_0$) 做图为直线,其斜率即为 n_A 。

在只有两个数据点 ($c_{A,1}, v_1$) 和 ($c_{A,2}, v_2$) 的情况,应用式 (11.3.3) 即得

$$\frac{v_2}{v_1} = \left(\frac{c_{A,2}}{c_{A,1}} \right)^{n_A} \quad \text{即} \quad n = \frac{\ln(v_2/v_1)}{\ln(c_{A,2}/c_{A,1})} \quad (11.3.4)$$

其他组分的分级数通过与求 n_A 的相同步骤获得。

4. 隔离法

同样针对速率方程 (11.1.15)。在该法中除了要确定反应分级数的组分如 A 外,使其他组分的浓度大量过量,即 $c_{B,0} \gg c_{A,0}, c_{C,0} \gg c_{A,0}$ 等,因此在反应过程中可以认为这些组分的浓度为常数,从而得到假 n 级反应:

$$v_A = (k_A c_{B,0}^{n_B} c_{C,0}^{n_C} \cdots) c_A^{n_A} = k' c_A^{n_A} \quad (11.3.5)$$

其反应级数可通过尝试法或半衰期法得到。利用同样的步骤即可确定所有组分的分级数。

§ 11.4 温度对反应速率的影响,活化能

大多数化学反应,其反应速率随温度的升高而增加。通常认为温度对浓度的影响可忽略,因此反应速率随温度的变化体现在速率常数随温度的变化上。实验表明,对于均相热化学反应,反应温度每升高 10 K,其反应速率常数变为原来的 2~4 倍,即

$$k(T+10\text{ K})/k(T) \approx 2 \sim 4 \quad (11.4.1)$$

式(11.4.1)称为范特霍夫规则。式中, $k(T)$ 为温度 T 时的速率常数, $k(T+10\text{ K})$ 为同一化学反应在温度 $T+10\text{ K}$ 时的速率常数。此比值也称为反应速率的温度系数。范特霍夫规则虽然并不准确,但当缺少数据时,用它作粗略估算,仍然是有益的。

1. 阿伦尼乌斯方程

定量表示速率常数 k 与温度 T 的关系式有著名的阿伦尼乌斯 (Arrhenius S A) 方程(阿伦尼乌斯于 1889 年提出),其微分表达形式为

$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{E_a}{RT^2} \quad (11.4.2a)$$

该方程是经验方程,由实验数据确定。式中 E_a 为阿伦尼乌斯活化能,通常称为活化能,其单位为 $\text{J} \cdot \text{mol}^{-1}$,它的定义式为

$$E_a \stackrel{\text{def}}{=} RT^2 \frac{d \ln k}{dT} \quad (11.4.2b)$$

阿伦尼乌斯方程表明 $\ln k$ 随 T 的变化率与活化能 E_a 成正比。也就是说,活化能越高,则随温度的升高反应速率增加得越快,即活化能越高,则反应速率对温度越敏感。若同时存在几个反应,则高温对活化能高的反应有利,低温对活化能低的反应有利,生产上往往利用这个道理来选择适宜温度加速主反应,抑制副反应。

若温度变化范围不大, E_a 可视作常数,将式(11.4.2)积分,温度 T_1 时的速率常数为 k_1 ,温度 T_2 时的速率常数为 k_2 ,则得阿伦尼乌斯方程的定积分式:

$$\ln \frac{k_2}{k_1} = -\frac{E_a}{R} \left(\frac{1}{T_2} - \frac{1}{T_1} \right) \quad (11.4.3)$$

利用此式可由已知数据求算所需的 E_a 、 T 或 k 。

阿伦尼乌斯方程的不定积分形式为

$$\ln k = -\frac{E_a}{RT} + \ln A \quad (11.4.4a)$$

或

$$k = Ae^{-E_a/(RT)} \quad (11.4.4b)$$

式中 A 称为指数前因子或指前因子,又称为表观频率因子,其单位与 k 相同。物理意义将在后面讨论。

式(11.4.4a)表明 $\ln k \sim 1/T$ 为直线关系,对一系列 $(\ln k, 1/T)$ 实验数据做图,通过直线的斜率和截距即可求得活化能 E_a 及指前因子 A 。

虽然有各种其他表示速率常数对温度的关系式,但是阿伦尼乌斯方程是表示 $k \sim T$ 关系的最常用方程,式(11.4.2)到式(11.4.4)是阿伦尼乌斯方程的几种不同的形式。阿伦尼乌斯方程适用于基元反应和非基元反应,甚至某些非均相反应;也可以用于描述一般的速率过程如扩散过程等。

更精密的实验表明,若温度范围变化过大, $\ln k \sim 1/T$ 图出现弯曲,说明 A 与温度有关,此时用下列方程能更好地符合实验数据:

$$k = AT^B e^{-E/(RT)} \quad (11.4.5)$$

式中, A, B, E 均为常数, B 通常在 0 至 4 之间, E 为活化能, E_a 与 E 的关系将在 § 11.8 讨论。

以上讨论的是温度对反应速率影响的一般情况,但有时会遇到更为复杂的特殊情况,如图 11.4.1 所示。

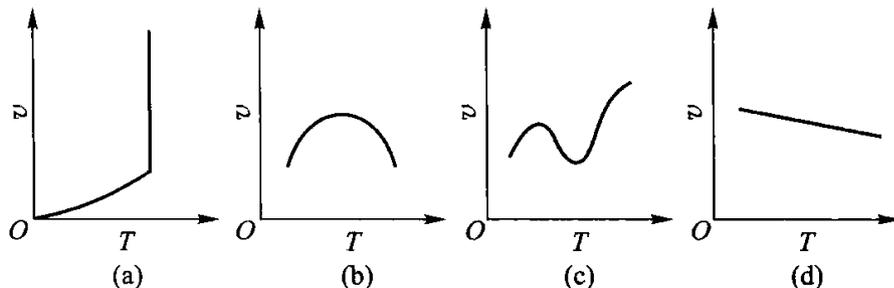


图 11.4.1 温度对反应速率影响的几种特例

(a) 表示爆炸反应,温度达到燃点时,反应速率突然增大。

(b) 酶催化反应,温度太高太低都不利于生物酶的活性;某些受吸附速率控制的多相催化反应,也有类似情况。

(c) 有些反应,如碳的氧化,可能由于温度升高时,副反应产生较大影响,而复杂化。

(d) 温度升高速率反而下降,如 $2\text{NO} + \text{O}_2 \longrightarrow 2\text{NO}_2$ 就属于这种情况。

例 11.4.1 一般化学反应的活化能在 $40 \sim 400 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$ 范围内,多数在 $50 \sim 250 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$ 之间。

(1) 若活化能为 $100 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$,试估算温度由 300 K 上升 10 K,由 400 K 上升 10 K 时,速率常数 k 各增至多少倍。假设指前因子 A 相同。

(2) 若活化能为 $150 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, 作同样的计算。

(3) 将计算结果加以对比, 并说明原因。

解: 以 $k(T_1)$ 和 $k(T_2)$ 分别代表温度 T_1 和 T_2 时的反应速率常数, 由阿伦尼乌斯方程 $k = Ae^{-E_a/(RT)}$, 可得

$$\frac{k(T_2)}{k(T_1)} = e^{-E_a(T_1 - T_2)/(RT_1 T_2)}$$

(1) 对 $E_a = 100 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, 将 $T_1 = 300 \text{ K}$ 、 $T_2 = 310 \text{ K}$ 代入, 得

$$k(310 \text{ K})/k(300 \text{ K}) = e^{-100 \times 10^3(300 - 310)/(8.314 \times 300 \times 310)} = 3.64$$

将 $T_1 = 400 \text{ K}$ 、 $T_2 = 410 \text{ K}$ 代入, 得

$$k(410 \text{ K})/k(400 \text{ K}) = e^{-100 \times 10^3(400 - 410)/(8.314 \times 400 \times 410)} = 2.08$$

(2) 对 $E_a = 150 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, 同样求得

$$k(310 \text{ K})/k(300 \text{ K}) = e^{-150 \times 10^3(300 - 310)/(8.314 \times 300 \times 310)} = 6.96$$

$$k(410 \text{ K})/k(400 \text{ K}) = e^{-150 \times 10^3(400 - 410)/(8.314 \times 400 \times 410)} = 3.00$$

(3) 由上述计算结果可见, 虽然活化能相同, 但同是上升 10 K , 原始温度高的, 速率常数增加得少, 这是因为按式 (11.4.2) $\ln k$ 随 T 的变化率与 T^2 成反比。

另外, 与活化能低的反应相比, 活化能高的反应, 在同样的原始温度下, 升高同样温度, k 增加得更多。这是因为活化能高的反应对温度更敏感一些。

由本例还可以看出, 范特霍夫规则是相当粗略的。

例 11.4.2 若反应 1 与反应 2 的活化能, $E_{a,1}$ 、 $E_{a,2}$ 不同, 指前因子 A_1 、 A_2 相同, 在 $T = 300 \text{ K}$ 下:

(1) 若 $E_{a,1} - E_{a,2} = 5 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, 求两反应速率常数之比 k_2/k_1 ;

(2) 若 $E_{a,1} - E_{a,2} = 10 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, 求两反应速率常数之比 k_2/k_1 。

解: 由阿伦尼乌斯方程有 $k_1 = A_1 e^{-E_{a,1}/(RT)}$, $k_2 = A_2 e^{-E_{a,2}/(RT)}$, 现 $A_1 = A_2$
故

$$k_2/k_1 = e^{(E_{a,1} - E_{a,2})/(RT)}$$

(1) 将 $E_{a,1} - E_{a,2} = 5 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 代入, 得

$$k_2/k_1 = e^{5 \times 10^3/(8.314 \times 300)} = 7.42$$

(2) 将 $E_{a,1} - E_{a,2} = 10 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 代入, 得

$$k_2/k_1 = e^{10 \times 10^3/(8.314 \times 300)} = 55.11$$

对于指前因子相同的反应, 计算结果表明, 在同样温度下活化能小的反应速率常数大。

2. 活化能

阿伦尼乌斯方程 (11.4.4b) 中包含一指数因子 $\exp\{-E_a/(RT)\}$, 它与能量分布的玻耳兹曼定律相似, 暗示活化能 E_a 具有某种能垒的含义。这里以反应 $2\text{HI} \longrightarrow \text{H}_2 + 2\text{I}\cdot$ 为例讨论基元反应的活化能的意义。非基元反应的活化能、催化反应的活化能与基元反应活化能的关系将在 § 11.6 中介绍。

两个 HI 分子要起反应, 它们间首先要发生碰撞。如图 11.4.2 所示的碰撞中, 两个 HI 分子内的两个 H 互相接近, 从而形成新的 H—H 键, 同时原来的

H—I 键断开,变成产物 $\text{H}_2 + 2\text{I}\cdot$ 。但是,由于 H—I 键造成两个 HI 分子中 H 与 H 之间的斥力,使它们难以接近到足够的程度,以形成新的 H—H 键;又由于 H—I 键的引力,使这个键难以断开。因此,并不是任何 HI 分子发生如图 11.4.2 所示的相互碰撞均能起反应,而是只有那些具有足够能量的 HI 分子的碰撞才能克服新键形成前的斥力和旧键断开前的引力,而反应生成产物。



图 11.4.2 两个 HI 分子的趋近

发生碰撞能够起反应的分子称为活化分子,显然它们是那些其能量超过某一临界值的分子,其数量只占全部分子的很小的一部分。普通分子只有吸收到一定的能量变成活化分子后才能起反应。这个活化过程通常是通过分子间的碰撞,即热活化来实现的,也可以通过光活化、电活化等来完成。

无论是普通分子还是活化分子,每个分子的能量不都是完全相同的。统计热力学研究表明,活化能为 1 mol 活化分子的平均能量与 1 mol 所有反应物分子平均能量之差,不能将其简单地看作能垒。

在一定温度下,活化能越大,活化分子所占的比例就越小,因而反应速率常数就越小。对于一定的反应,温度越高,活化分子所占的比例就越大,则反应速率常数就越大。

大多数基元反应的活化能处于 $0 \sim 330 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 范围,且双分子反应的活化能趋向低于单分子反应活化能;个别自由原子、自由基参与的基元反应,活化能为零。

上面分析了基元反应 $2\text{HI} \longrightarrow \text{H}_2 + 2\text{I}\cdot$ 的进行需要活化能。此反应逆向进行,即 $\text{H}_2 + 2\text{I}\cdot \longrightarrow 2\text{HI}$,也同样需要活化能。这是因为要使 H—H 键断开并生成 H—I 键,反应物分子必须具有足够的能量。

正、逆向反应的活化分子均要通过同样的活化状态 $\text{I}\cdots\text{H}\cdots\text{H}\cdots\text{I}$ 才能实现反应。此状态两边的键断开即得到正向反应的产物从 $\text{H}_2 + 2\text{I}\cdot$,中间的键断开即得到逆向反应的产物 2HI 。因此,无论是正向反应还是逆向反应,活化状态下每摩尔活化分子的能量既高于相应每摩尔反应物分子的能量,也高于相应每摩尔产物分子的能量,如图 11.4.3 所示。图中 $E_{a,1}, E_{a,-1}$ 分别代表正向反应和逆向反应的活化能。

因此,无论是正向反应还是逆向反应,反应物分子均要翻越一定高度的“能峰”才能变成产物分子。这一能峰即为反应的临界能。能峰越高,反应的阻力

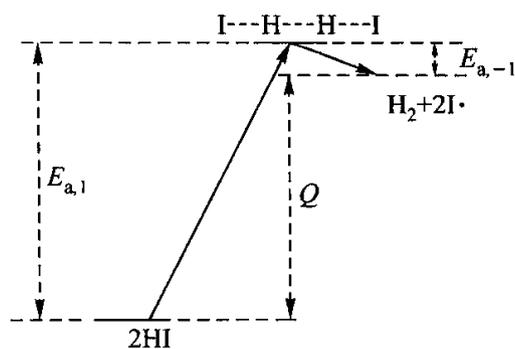


图 11.4.3 正、逆反应的活化能与反应热

$$E_{a,1} = 180 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}, E_{a,-1} = 21 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}, Q = 159 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$$

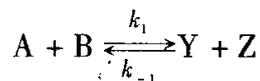
就越大, 反应就越难于进行。图中用箭头示意反应 $2\text{HI} \rightarrow \text{H}_2 + 2\text{I}\cdot$ 进行时, 系统能量的变化图, 反应 $\text{H}_2 + 2\text{I}\cdot \rightarrow 2\text{HI}$ 进行时能量的变化为上述箭头表示方向的逆方向。

每摩尔普通能量的反应物分子要吸收 $E_{a,1}$ 的活化能变成活化分子, 再反应生成普通能量的产物分子, 并放出能量 $E_{a,-1}$, 净结果是从反应物到产物, 反应净吸收了 $E_{a,-1} - E_{a,1}$ 的能量。下面将证明这一差值等于反应的摩尔恒容热 Q 。

3. 活化能与反应热的关系

注意式 (11.4.2a) 与化学反应平衡常数随温度变化的范特霍夫方程 $d(\ln K_c/dt) = \Delta U/(RT^2)$ 之间的类似性。事实上, 阿伦尼乌斯方程正是通过与范特霍夫方程对比而得到的。

对于一个正向、逆向都能进行的反应^①, 例如:



其正、逆反应速率常数分别为 k_1 和 k_{-1} , 正向、逆向反应的活化能分别为 $E_{a,1}$ 和 $E_{a,-1}$ 。当正向反应与逆向反应两者的速率相等时, 反应物与产物处于平衡状态。既反应达平衡时有

$$k_1 c_A c_B = k_{-1} c_Y c_Z$$

得平衡常数

$$K_c = c_Y c_Z / c_A c_B = k_1 / k_{-1} \quad (11.4.6)$$

根据阿伦尼乌斯方程:

① 不限于基元反应。只要正、逆反应各个组分的分级数等于其计量系数即可。

$$\frac{d \ln k_1}{dT} = E_{a,1} / (RT^2), \quad \frac{d \ln k_2}{dT} = E_{a,1} / (RT^2)$$

得

$$\frac{d \ln(k_1/k_{-1})}{dT} = \frac{E_{a,1} - E_{a,-1}}{RT^2}$$

将此式与化学反应的范特霍夫方程式

$$\frac{d \ln K_c}{dT} = \frac{\Delta U}{RT^2}$$

对比, 可以得出

$$E_{a,1} - E_{a,-1} = \Delta U \quad (11.4.7)$$

ΔU 为从 $A + B$ 变成 $Y + Z$ 时的摩尔热力学能变, 在恒容时 $Q_v = \Delta U$, 故在数值上等于摩尔恒容反应热。

因此, 化学反应的摩尔恒容反应热在数值上等于正向反应与逆向反应的活化能之差。

§ 11.5 典型复合反应

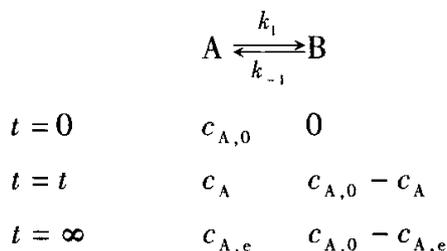
所谓复合反应是两个或两个以上基元反应的组合。前面速率方程部分讨论的具有简单级数的反应, 适用于最简单的复合反应或基元反应。例如, 非基元反应 $H_2 + I_2 \longrightarrow 2HI$ 就是反应级数为 2 的简单复合反应。这类简单复合反应在表观上是单向的、无副反应、无中间产物, 或虽有中间产物但浓度甚微, 因而在反应过程中符合总的计量式, 属非依时计量学反应。

基元反应或具有简单级数的复合反应, 还可以进一步组合成更为复杂的反应。典型的组合方式有三类: 对行反应、平行反应和连串反应。一般的复合反应不外乎这三种典型反应之一, 或者是它们的组合。这些复杂的复合反应, 往往不符合总的计量式, 而属于依时计量学反应。下面分别进行讨论。

1. 对行反应

正向和逆向同时进行的反应, 称为对行反应, 或称对峙反应。原则上, 一切反应都是对行的, 但是当偏离平衡状态很远时, 逆向反应往往可以忽略不计。

§ 11.2 讨论的反应均是单向反应, 反应结束时反应物的浓度为零。但对于对行反应来说, 由于逆向反应的存在, 使得反应结束时, 反应物只能降低到某一平衡浓度, 产物也只能增加到某一平衡浓度, 这时产物浓度与反应物浓度之间处于化学平衡状态。下面就最简单的一级对行反应为例, 推导其速率方程。



式中： $c_{A,0}$ 为 A 的初始浓度， $c_{A,e}$ 为 A 的平衡浓度。B 的初始浓度为 $c_{B,0} = 0$ 。

正向反应：A 的消耗速率 $= k_1 c_A$

逆向反应：A 的生成速率 $= k_{-1} c_B = k_{-1} (c_{A,0} - c_A)$

所以，A 的净余消耗速率为同时进行的正、逆反应速率的代数和，即

$$-dc_A/dt = k_1 c_A - k_{-1} (c_{A,0} - c_A) \quad (11.5.1)$$

$t = \infty$ ，反应达到平衡时 A 的净余消耗速率等于零，即正、逆反应的速率相等：

$$-\left. \frac{dc_A}{dt} \right|_{t=\infty} = k_1 c_{A,e} - k_{-1} (c_{A,0} - c_{A,e}) = 0 \quad (11.5.2)$$

得

$$\frac{c_{B,e}}{c_{A,e}} = \frac{c_{A,0} - c_{A,e}}{c_{A,e}} = \frac{k_1}{k_{-1}} = K_c \quad (11.5.3)$$

式(11.5.1)减去(11.5.2)得

$$\begin{aligned} -dc_A/dt &= k_1 (c_A - c_{A,e}) + k_{-1} (c_A - c_{A,e}) \\ &= (k_1 + k_{-1}) (c_A - c_{A,e}) \end{aligned}$$

当 $c_{A,0}$ 一定时， $c_{A,e}$ 为常量，故

$$dc_A/dt = d(c_A - c_{A,e})/dt$$

因此

$$-d(c_A - c_{A,e})/dt = (k_1 + k_{-1}) (c_A - c_{A,e}) \quad (11.5.4)$$

式中 $c_A - c_{A,e} = \Delta c_A$ 称为反应物 A 的距平衡浓度差。以此代入上式：

$$-d\Delta c_A/dt = (k_1 + k_{-1}) \Delta c_A$$

可见，在对行一级反应中，反应物 A 的距平衡浓度差 Δc_A 对时间的变化率符合一级反应的规律，速率常数为 $(k_1 + k_{-1})$ 。即趋向平衡的速率，不仅随正向速率常数 k_1 增大而增大，而且逆向速率常数 k_{-1} 增大，趋向平衡的速率也要增大。

当 K_c 很大即 $k_1 \gg k_{-1}$ 时，平衡大大倾向于产物一边，从而 $c_{A,e} \approx 0$ 。这种情况下式(11.5.4)化为

$$-dc_A/dt = k_1 c_A$$

即当 K_c 很大，偏离平衡很远时，逆向反应可以忽略。这时即表现为一级单向反应。

若 K_c 较小，即平衡转化率较小，则产物将显著影响总反应速率。前面讲反应级数测定时，曾提到对于对行反应，若想测得正向反应的真正级数，最好用初

始浓度法,就是这个道理。

方程(11.5.4)的解可通过直接积分得到:

$$-\int_{c_{A,0}}^{c_A} \frac{d(c_A - c_{A,e})}{(c_A - c_{A,e})} = \int_0^t (k_1 + k_{-1}) dt$$

$$\text{即} \quad \ln \frac{c_{A,0} - c_{A,e}}{c_A - c_{A,e}} = (k_1 + k_{-1})t \quad (11.5.5)$$

可见 $\ln(c_A - c_{A,e}) \sim t$ 图为一一直线。由直线斜率可求出 $(k_1 + k_{-1})$, 再由实验测得的 K_c 可求出 k_1/k_{-1} , 二者联立即可得出 k_1 和 k_{-1} 。易于证明, 对于一级对行反应, $c_A(t)$ 函数过点 $(0, c_{A,0})$ 的切线(其斜率的负值为反应的初速)与时间轴的交点等于 $1/k_1$, 它与 A 的初始浓度无关, 该性质为确定 k_1 提供了一个很方便的方法。有兴趣的读者可自行证明。

一级对行反应的 $c \sim t$ 关系如图 11.5.1 所示。对行反应的特点是经过足够长的时间, 反应物和产物分别趋近它们的平衡浓度。

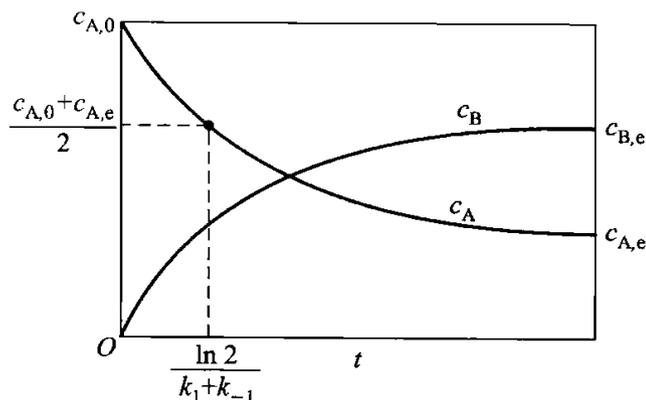


图 11.5.1 一级对行反应的 $c(t) \sim t (k_1 = 2k_{-1})$

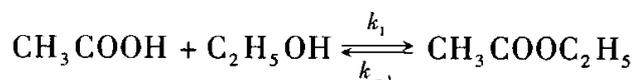
与前述单向一级反应的半衰期相类似, 当对行一级反应完成了距平衡浓度差的一半:

$$c_A - c_{A,e} = \frac{1}{2}(c_{A,0} - c_{A,e})$$

$$\text{即} \quad c_A = \frac{1}{2}(c_{A,0} - c_{A,e}) + c_{A,e} = \frac{1}{2}(c_{A,0} + c_{A,e})$$

所需要的时间为 $\frac{\ln 2}{k_1 + k_{-1}}$, 与初始浓度 $c_{A,0}$ 无关。

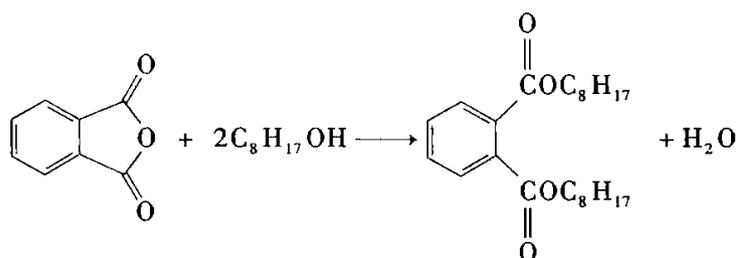
一些分子内重排或异构化反应, 符合一级对行反应规律。而乙酸和乙醇的反应:



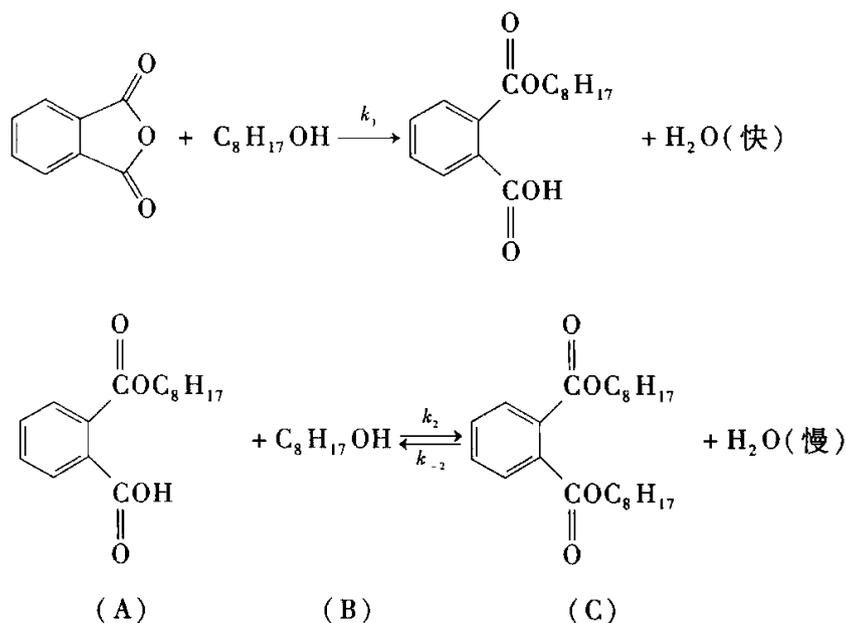
则是一个典型的二级对行反应。

为了克服对行反应中逆向反应的存在对产率及反应速率的不利影响,生产上常常采取种种措施。

例如,苯酐(即邻苯二甲酸酐)与异辛醇作用生成邻苯二甲酸二异辛酯和水的反应:



其反应步骤为



反应速率受慢步骤的控制。这是一个二级对行反应,其速率方程为

$$v = k_2[A][B] - k_{-2}[C][\text{H}_2\text{O}]$$

增加原料 A 和 B 的浓度,或降低产物 C 和 H_2O 的浓度都能提高反应速率,但前者会增大原料的循环量及消耗,增加设备负荷,而采用除去水的办法比较经济。生产上实际是采用若干段连续反应器,每段都及时将产生的 H_2O 蒸出去,以加快反应速率,提高生产效率。

又如,放热对行反应的最佳反应温度的问题。将一级对行反应 $k_{-1} = k_1/K_c$ 代入速率方程式(11.5.1),得

$$v = -\frac{dc_A}{dt} = k_1 \left(c_A - \frac{1}{K_c} c_B \right)$$

可以看出,对于一定的 c_A 和 c_B ,即对一定的转化率 $x = c_B / (c_A + c_B)$,反应速率同时与 k_1 和 K_c 有关。若对行反应是放热的,则升高温度 K_c 减小。所以低温下 K_c 增大亦即 $1/K_c$ 减小,这时 k_1 为影响速率的主导因素,因此升高温度,则速率增大;但随着温度的升高, $1/K_c$ 逐渐上升为主导因素,所以温度升高到一定程度,再升温则速率反而降低。升温过程中反应速率会出现极大值,这时的温度,工业上称为最佳反应温度。放热的其他级数的对行反应也存在着最佳反应温度。

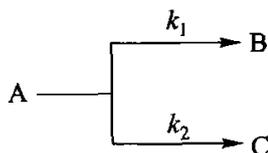
以 SO_2 氧化反应为例,随着反应的进行,转化率 x 在不断增加,最佳反应温度则逐渐降低。在设计工业反应器时,要尽量创造条件使反应在最佳温度下进行,即随转化率 x 增加,要使温度逐渐降低。化工生产中,放热对行反应的例子很多,例如合成氨反应、水煤气转换反应等,它们都有一个最佳反应温度问题。

2. 平行反应

反应物能同时进行几种不同的反应,则称为平行反应。平行反应中,生成主要产物的反应称为主反应,其余的反应称为副反应。

在化工生产中,经常遇到平行反应,例如,苯酚用 HNO_3 硝化,可以同时得到邻位及对位硝基苯酚。

设反应物 A 能按一个反应生成 B,同时又按另一个反应生成 C,即



这就是平行反应。只考虑两个反应都是一级反应的情况,即

$$\frac{dc_B}{dt} = k_1 c_A \quad (11.5.6)$$

$$\frac{dc_C}{dt} = k_2 c_A \quad (11.5.7)$$

若反应开始时, $c_{B,0} = c_{C,0} = 0$, 则按计量关系可知

$$c_A + c_B + c_C = c_{A,0}$$

该式对 t 求导数:

$$\frac{dc_A}{dt} + \frac{dc_B}{dt} + \frac{dc_C}{dt} = 0$$

因此

$$-\frac{dc_A}{dt} = \frac{dc_B}{dt} + \frac{dc_C}{dt} = k_1 c_A + k_2 c_A$$

即

$$-\frac{dc_A}{dt} = (k_1 + k_2) c_A \quad (11.5.8)$$

所以,反应物 A 的消耗速率,也必为一级反应。积分上式,得

$$-\int_{c_{A,0}}^{c_A} \frac{dc_A}{c_A} = \int_0^t (k_1 + k_2) dt$$

即

$$\ln(c_{A,0}/c_A) = (k_1 + k_2)t \quad (11.5.9)$$

$(k_1 + k_2)$ 可以方便地通过 $\ln c_A \sim t$ 直线关系得到。

由式(11.5.9)解得

$$c_A = c_{A,0} e^{-(k_1 + k_2)t} \quad (11.5.10)$$

将之代入式(11.5.6)和式(11.5.7)并积分,注意到 $t = 0$ 时 $c_{B,0} = 0, c_{C,0} = 0$,

得到

$$c_B = \frac{k_1 c_{A,0}}{k_1 + k_2} (1 - e^{-(k_1 + k_2)t}) \quad (11.5.11)$$

$$c_C = \frac{k_2 c_{A,0}}{k_1 + k_2} (1 - e^{-(k_1 + k_2)t}) \quad (11.5.12)$$

一级平行反应的 $c(t) \sim t$ 关系如图 11.5.2 所示。

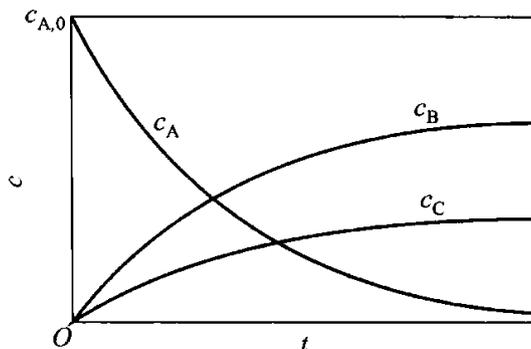


图 11.5.2 一级平行反应的 $c \sim t$ 图 ($k_1 = 2k_2$)

另一方面,将式(11.5.11)与式(11.5.12)相除,得

$$c_B/c_C = k_1/k_2 \quad (11.5.13)$$

即在任一瞬间,两产物浓度之比都等于两反应速率常数之比。实际上,这一结论对于级数相同的平行反应均成立,这是这类平行反应的一个特征。但应注意,有的平行反应,其级数并不相同,当然就不会有上述特征。

在同一时间 t ,测出两产物浓度之比即可得 k_1/k_2 ,结合由 $\ln c_A \sim t$ 直线关系得到的 $(k_1 + k_2)$ 值,即可求出 k_1 和 k_2 。

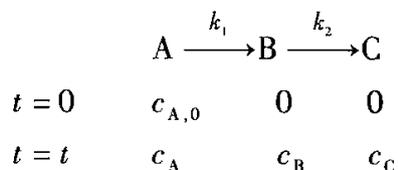
上述结果很容易推广至含有多于两个一级反应的平行反应,只要将 $c(t) \sim t$ 关系中指数项中的 $k_1 + k_2$ 代之以各一级反应速率常数的加和 $\sum k_i$ 即可。

几个平行反应的活化能往往不同,温度升高有利于活化能大的反应;温度降低则有利于活化能小的反应。不同的催化剂有时也能只加速某一反应。所以,生产上经常选择最适宜温度或适当催化剂,来选择性地加速人们所需要的反应。例如甲苯的氯化,可以直接在苯环上取代,也可在侧链甲基上取代。实验表明,低温 ($30 \sim 50 \text{ }^\circ\text{C}$) 下,使用 FeCl_3 为催化剂,主要是苯环上取代;高温 ($120 \sim 130 \text{ }^\circ\text{C}$) 下,用光激发,则主要是侧链取代。

3. 连串反应

凡是反应所产生的物质,能再发生反应而产生其他物质者,称为连串反应,或称连续反应。

只考虑最简单,即从 A 生成 B 及从 B 生成 C 均为一级反应的情况:



由于 B 在反应开始前及反应结束后均不出现,故为中间体。易于写出该连串反应的速率方程:

$$\begin{cases} \frac{dc_A}{dt} = -k_1 c_A \\ \frac{dc_B}{dt} = k_1 c_A - k_2 c_B \\ \frac{dc_C}{dt} = k_2 c_B \end{cases} \quad (11.5.14)$$

式中的第一个方程只与 c_A 有关,直接积分即得

$$c_A = c_{A,0} e^{-k_1 t} \quad (11.5.15)$$

将上式代入式(11.5.14)的第二个方程,得

$$\frac{dc_B}{dt} = k_1 c_{A,0} e^{-k_1 t} - k_2 c_B$$

用 $e^{k_2 t}$ 乘以该方程:

$$e^{k_2 t} \frac{dc_B}{dt} = k_1 c_{A,0} e^{-(k_1 - k_2)t} - k_2 c_B e^{k_2 t} \quad (11.5.16)$$

由于

$$\frac{d\{c_B e^{k_2 t}\}}{dt} = e^{k_2 t} \frac{dc_B}{dt} + k_2 c_B e^{k_2 t}$$

故式(11.5.16)成为

$$\frac{d\{c_B e^{k_2 t}\}}{dt} = k_1 c_{A,0} e^{-(k_1 - k_2)t}$$

对上式积分:

$$c_B e^{k_2 t} = \frac{k_1 c_{A,0}}{k_2 - k_1} e^{-(k_1 - k_2)t} + I$$

式中 I 为积分常数,由初始条件 $t=0, c_B = c_{B,0} = 0$ 确定:

$$I = -\frac{k_1 c_{A,0}}{k_2 - k_1}$$

最后得到

$$c_B = \frac{k_1 c_{A,0}}{k_2 - k_1} (e^{-k_1 t} - e^{-k_2 t}) \quad (11.5.17)$$

该解适用于 $k_1 \neq k_2$ 的情况。当 $k_1 = k_2$ 时,则

$$\frac{d\{c_B e^{k_1 t}\}}{dt} = k_1 c_{A,0}$$

从而有

$$c_B = k_1 c_{A,0} e^{-k_1 t} \quad (11.5.18)$$

将式(11.5.17)代入(11.5.14)的第三个方程,直接积分即可得

$$c_C = c_{A,0} \left[1 - \frac{1}{k_2 - k_1} (k_2 e^{-k_1 t} - k_1 e^{-k_2 t}) \right] \quad (11.5.19)$$

一级连串反应的 $c(t) \sim t$ 关系如图 11.5.3 所示。

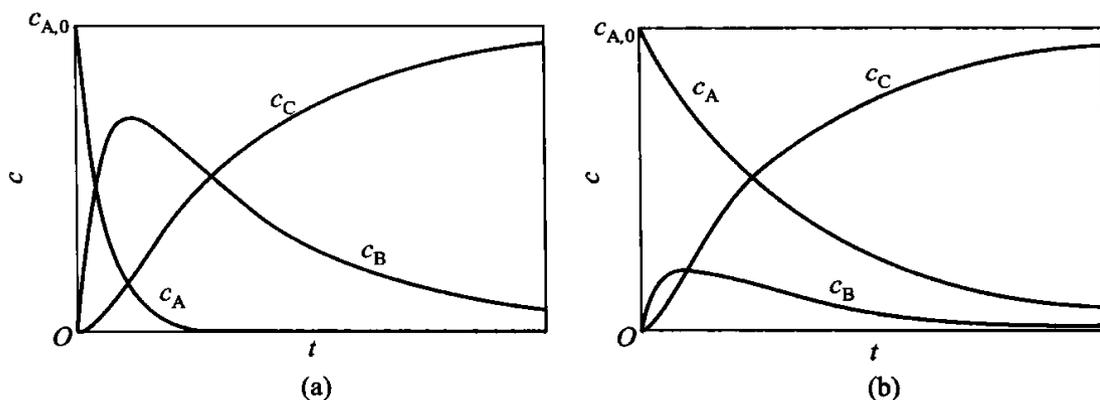


图 11.5.3 一级连串反应的 $c(t) \sim t$ 图

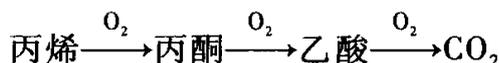
(a) $k_1 = 6k_2$; (b) $k_2 = 6k_1$

上述第一个反应为一级反应,所以 $c_A(t) \sim t$ 关系符合一级反应规律。中间产物 B 的 $c_B(t) \sim t$ 曲线出现一个极大值,这是其特点。由于 c_B 与两个反应有关,即在 A 生成 B 的同时, B 又要起反应生成 C,开始时 c_A 大, c_B 小,所以按式(11.5.12)中的第一项, c_B 增加的速率快,按式中第二项 c_B 减少的速率慢,因而结果是 c_B 在增加;但随着反应的进行 c_A 渐小, c_B 渐大,因而反应经过一定时间, c_B 增加的速率就要小于减少的速率,而使 c_B 达到一个极大值后,又逐渐减少。

若中间产物 B 为目标产物,则 c_B 达到极大值的时间,称为中间产物的最佳时间。反应达到最佳时间就必须立即终止反应,否则,目标产物的产率就要下降。将式(11.5.14)对 t 求导数,并令其为 0,即可求得中间产物 B 的最佳时间 t_{\max} 和 B 的最大浓度 $c_{B,\max}$:

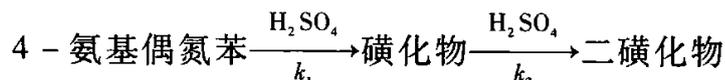
$$t_{\max} = \frac{\ln(k_1/k_2)}{k_1 - k_2} \quad c_{B,\max} = c_{A,0} \left(\frac{k_1}{k_2} \right)^{\frac{k_2}{k_2 - k_1}} \quad (11.5.20)$$

例如,丙烯直接氧化制丙酮,为一连串反应:



丙酮为连串反应的中间产物,故当原料气在反应器中达到最佳时间 t_{\max} ,应立即引出,进入吸收塔吸收丙酮。

又如,4-氨基偶氮苯用发烟硫酸磺化,亦为连串反应:



若一磺化物为目标产物,因第二步反应的活化能大于第一步反应的活化能 $E_1 < E_2$ 。而活化能大的反应速率常数一般受温度的影响较大,所以为了抑制第二步反应,应当采取低温反应。如磺化温度为 $0\text{ }^\circ\text{C}$ 时,36 h 内产物基本是一磺化物;当温度升高到 $10\sim 12\text{ }^\circ\text{C}$,反应 24 h,则一磺化物与二磺化物各占一半;而温度升到 $19\sim 20\text{ }^\circ\text{C}$,反应 12 h,主要得到二磺化物。

§ 11.6 复合反应速率的近似处理法

一般的,化学反应由一系列的基元反应组成,其中每一个基元反应的速率方程由质量作用定律给出,因此一个反应系统的动力学行为就由一微分方程组确定。由于反应中涉及的每一个中间体均参与一个以上的基元反应,从而这一微分方程组是耦合的,如式(11.5.14)。虽然可用拉普拉斯变换法、矩阵法或数值法等对其加以求解,但随着反应步骤和组分数的增加,其求解的复杂程度将急剧增加,甚至无法求解。因此,研究速率方程的近似处理方法就是一个很现实的问题。常用的近似方法有以下几种。

1. 选取控制步骤法

连串反应的总速率等于最慢一步反应的速率。最慢的一步称为**反应速率的控制步骤**。控制步骤的反应速率常数越小,其他各串联步骤的速率常数越大,则此规律就越准确。这时,要想使反应加速进行,关键就在于提高控制步骤的速率。

利用控制步骤法,可以大大简化速率方程的求解过程。例如在连串反应 $A \xrightarrow{k_1} B \xrightarrow{k_2} C$ 中, c_C 的精确解为式(11.5.15),即

$$c_C = c_{A,0} \left[1 - \frac{1}{k_2 - k_1} (k_2 e^{-k_1 t} - k_1 e^{-k_2 t}) \right]$$

当 $k_1 \ll k_2$,则此式化简为

$$c_C = c_{A,0} (1 - e^{-k_1 t}) \quad (11.6.1)$$

如果用控制步骤法对此进行近似处理,则可不求精确解也能得到同样的结果。因为 $k_1 \ll k_2$ 表明第一步是最慢的一步,为控制步骤,所以总速率等于第一步的速率,即

$$\frac{dc_C}{dt} = -\frac{dc_A}{dt} = k_1 c_A$$

因 $c_A = c_{A,0} e^{-k_1 t}$,同时因 $c_{A,0} = c_A + c_B + c_C$,而且 $k_1 \ll k_2$ B 不可能积累,即 $c_B \approx 0$,故

$$\begin{aligned} c_C &= c_{A,0} - c_A = c_{A,0} - c_{A,0} e^{-k_1 t} \\ &= c_{A,0} (1 - e^{-k_1 t}) \end{aligned}$$

$k_2/k_1 = 20$ 时精确求解的 $c(t)$ 与 t 的关系如图 11.6.1 中实线所示,图中虚线为按式(11.6.1)计算得到的 $c_C(t) \sim t$ 曲线。

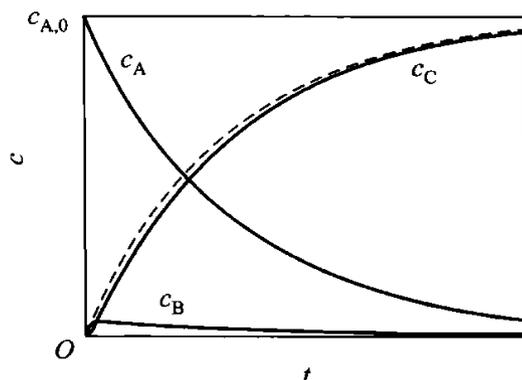


图 11.6.1 $k_2/k_1 = 20$ 的连串反应的 $c(t) \sim t$ 图

可见用控制步骤法,虽然没有求精确解,却也得到近似的结果,但是处理方法则大大简化了。当然也应该看到,这种方法只有当控制步骤比其他串连步骤慢得更多时,其精确度才能更高一些。

2. 平衡态近似法

对于反应机理:



若 k_1 或 k_{-1} 很大且 $k_1 + k_{-1} \gg k_2$, 则第二步为控制步骤,而第一步对行反应事实上处于化学平衡^①,其正向、逆向反应速率应近似相等:

$$k_1 c_A c_B = k_{-1} c_C$$

$$\text{即} \quad \frac{c_C}{c_A c_B} = \frac{k_1}{k_{-1}} = K_c \quad (11.6.2)$$

反应的总速率等于控制步骤的反应速率:

$$\frac{dc_D}{dt} = k_2 c_C \quad (11.6.3)$$

将 $c_C = K_c c_A c_B$ 代入上式得

$$\frac{dc_D}{dt} = K_c k_2 c_A c_B = \frac{k_1 k_2}{k_{-1}} c_A c_B$$

^① 这里平衡指的比例 $c_C/(c_A c_B)$ 为常数,虽然 c_A 、 c_B 和 c_C 都在随时间变化。

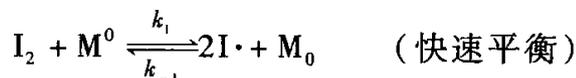
令 $k = k_1 k_2 / k_{-1}$ 得速率方程:

$$dc_D/dt = kc_A c_B \quad (11.6.4)$$

这就是用平衡态近似法由反应机理求得的速率方程。

下面由气相反应 $H_2 + I_2 \longrightarrow 2HI$ 的反应机理,来推导此非基元反应的速率方程,并加以说明。

§ 11.1 中已给出其反应机理为



对行反应为快速平衡,若单位体积高能分子数 $[M^0]$ 和低能分子数 $[M_0]$ 占总分子数 $[M]$ 的分数分别为 x 和 y ,即 $[M^0] = x[M]$, $[M_0] = y[M]$,则可得对行反应的平衡常数:

$$\frac{[I\cdot]^2 [M_0]}{[I_2] [M^0]} = \frac{[I\cdot]^2}{[I_2]} \frac{y}{x} = \frac{k_1}{k_{-1}} = K_c$$

故 $[I\cdot]^2/[I_2] = xK_c/y$ 。由玻尔兹曼分布定律知,在恒定温度下, x 和 y 可认为是常数,即有 $[I\cdot]^2/[I_2] = K'_c$ 。

以产物 HI 的生成速率表示总反应的速率,将质量作用定律应用于此基元反应:

$$d[HI]/dt = 2k_2 [H_2] [I\cdot]^2$$

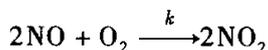
将 $[I\cdot]^2 = K'_c [I_2]$ 代入,并令 $k = 2k_2 K'_c$,得

$$d[HI]/dt = k [H_2] [I_2]$$

这就是由反应机理推导得出的非基元反应的速率方程。此方程与实验结果相符合。

由此可见,若已知某反应的机理,则将质量作用定律应用于每个基元反应,就能推导出该总反应的速率方程。但是,要想找出一个反应的合理机理,却是一项繁重而细致的研究课题。一般情况下,须先根据反应的中间产物或副产物(也可能是活泼的中间物)及其他实验事实,假设一个机理,然后再进行实验验证。为此,第一步常常是比较由此机理导出的速率方程和实验测得的速率方程,看它们是否一致。如果不一致,当然说明机理是错的。但是,如果一致,仍不能充分证明机理一定是正确的。这是因为不同的机理有时往往得出相同的速率方程。上面列举的反应 $H_2 + I_2 \longrightarrow 2HI$ 就是一个很好的例子。因为若认为它是一个基元反应,按质量作用定律立即可以得出与实验结果完全一致的速率方程。但是实验发现,加入自由原子 I·或用光照射,能明显地加快此反应的速率,这一事实用一步反应的机理是无法解释的,若用上述有碘原子 I·参加的机理,则能圆满地得到解释。可见机理的证实,须作周密的研究,而比较速率方程的一致性,只是一个必要的条件,并不是充分条件。

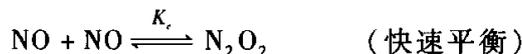
例 11.6.1 实验测得下列反应为三级反应:



$$d[\text{NO}_2]/dt = 2k[\text{NO}]^2[\text{O}_2]$$

有人曾解释为三分子反应,但这种解释不很合理,一方面因为三分子碰撞的概率很小,另一方面不能很好地说明 k 随 T 增高而下降,即表观活化能为负值,见图 11.4.1(d).

后来有人提出如下的机理:



试按此机理推导速率方程,并解释反常的负活化能。

解:按平衡态法: $[\text{N}_2\text{O}_2] = K_c[\text{NO}]^2$

$$\begin{aligned} \text{故} \quad d[\text{NO}_2]/dt &= 2k_1[\text{N}_2\text{O}_2][\text{O}_2] \\ &= 2k_1K_c[\text{NO}]^2[\text{O}_2] = 2k[\text{NO}]^2[\text{O}_2] \end{aligned}$$

式中 $k = k_1K_c$ 。将其取对数后再对 T 求导数得

$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{d \ln k_1}{dT} + \frac{d \ln K_c}{dT}$$

将阿伦尼乌斯方程和化学平衡的范特霍夫方程分别代入上式的三项导数得

$$\frac{E_a}{RT^2} = \frac{E_{a,1}}{RT^2} + \frac{\Delta U}{RT^2}$$

即

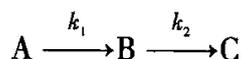
$$E_a = E_{a,1} + \Delta U$$

最后一步反应的活化能 $E_{a,1}$ 虽为正值,而生成 N_2O_2 为较大的放热反应,即 ΔU 为较大的负值,故表观活化能 E_a 为负值。

从前面的例题可以看到,用平衡态近似法从机理推导速率方程的思路首先是找出控制步骤,并将其速率除以该反应的计量数作为总反应的速率。然后应用控制步骤前的快速平衡步骤的平衡关系式消除该反应速率表达式中出现的任何中间体的浓度。

3. 稳态近似法

在连串反应中:



若中间物 B 很活泼,极易继续反应,则必 $k_2 \gg k_1$ 。就是说第二步反应比第一步反应快得多, B 一旦生成,就立即经第二步反应消耗掉,所以反应系统中 B 基本上没什么积累, c_B 很小。此时 $c_B(t) \sim t$ 曲线将如图 11.6.1 所示,为一条紧靠横坐标的扁平曲线,因而除了反应初期,在较长的反应阶段内,均可近似认为曲线斜率

$$dc_B/dt = 0 \quad (11.6.5)$$

这时 B 的浓度是处于稳态或定态。所以稳态或定态就是指某中间物的生成速

率与消耗速率相等以致其浓度不随时间变化的状态。一般来说活泼的中间物,例如自由原子或自由基等,它们的反应能力很强^①,浓度很低,在一定的反应阶段内,符合式(11.6.5)的条件,故可近似认为它们处于稳态^②。

由机理推导速率方程时,方程中往往会出现活泼中间物的浓度,而这些活泼中间物的浓度一般不易测定,所以总希望用反应物或产物的浓度来代替。这时最简单的办法就是利用稳态近似法来找出这些活泼中间物与反应物间的浓度关系。

例如,在上述反应中按稳态法

$$\begin{aligned}\frac{dc_B}{dt} &= k_1 c_A - k_2 c_B = 0 \\ c_B &= \frac{k_1}{k_2} c_A\end{aligned}\quad (11.6.6)$$

于是立即找出 c_B 与 c_A 的关系。

否则,须先求精确解如式(11.5.14):

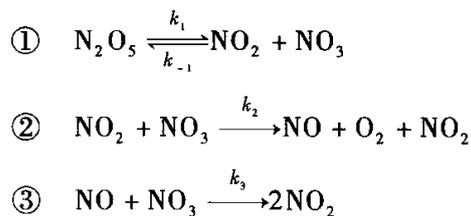
$$c_B = \frac{k_1 c_{A,0}}{k_2 - k_1} (e^{-k_1 t} - e^{-k_2 t})$$

然后结合条件 $k_2 \gg k_1$, 则该式化为

$$c_B = \frac{k_1 c_{A,0}}{k_2 - k_1} e^{-k_1 t} = \frac{k_1}{k_2} c_A$$

也得到完全相同的结果。然而稳态法却绕过了先求精确解的麻烦,使数学处理大为简化。^③

例 11.6.2 实验表明气相反应 $2\text{N}_2\text{O}_5 \rightleftharpoons 4\text{NO}_2 + \text{O}_2$ 的速率方程为 $v = k[\text{N}_2\text{O}_5]$, 并对其提出了以下反应机理:



试应用稳态近似法推导该反应的速率方程。

解: 选择产物 O_2 的生成速率表示反应的速率

$$\frac{d[\text{O}_2]}{dt} = k_2 [\text{NO}_2] [\text{NO}_3]$$

① 自由基按其相对稳定性,可分为活泼自由基和稳定自由基。大多数自由基很活泼,在反应过程中仅能瞬时存在;但有些自由基由于分子结构的特点表现得很稳定,如三苯甲基自由基 $(\text{C}_6\text{H}_5)_3\text{C}$ 就可以在溶液中存在。

② 后面将看到在爆炸过程中,不能认为活泼的中间物处于稳态。

③ 从上式可以看出,在稳态时 $c_A/c_B = k_1/k_2$, 比值恒定。随着反应进行,反应物 A 及中间物 B 的浓度均降低, $dc_B/dt = (k_1/k_2)(dc_A/dt)$ 。在反应过程中的任一时刻,虽然 dc_A/dt 不能忽略,但因 $k_1 \ll k_2$, dc_B/dt 则为极小的负值,故可近似认为 $dc_B/dt \approx 0$ 。

对中间产物 NO_3 应用稳态近似:

$$\frac{d[\text{NO}_3]}{dt} = k_1[\text{N}_2\text{O}_5] - k_{-1}[\text{NO}_2][\text{NO}_3] - k_2[\text{NO}_2][\text{NO}_3] - k_3[\text{NO}][\text{NO}_3] = 0$$

解得

$$[\text{NO}_3] = \frac{k_1[\text{N}_2\text{O}_5]}{(k_{-1} + k_2)[\text{NO}_2] + k_3[\text{NO}]}$$

对上式中出现的中间产物 NO 继续应用稳态近似:

$$\frac{d[\text{NO}]}{dt} = k_2[\text{NO}_2][\text{NO}_3] - k_3[\text{NO}][\text{NO}_3] = 0$$

得到

$$[\text{NO}] = k_2[\text{NO}_2]/k_3$$

将其代入 $[\text{NO}_3]$ 的表达式:

$$[\text{NO}_3] = \frac{k_1[\text{N}_2\text{O}_5]}{(k_{-1} + 2k_2)[\text{NO}_2]}$$

最后得到

$$v = \frac{d[\text{O}_2]}{dt} = \frac{k_1 k_2}{(k_{-1} + 2k_2)}[\text{N}_2\text{O}_5]$$

比较该式与经验速率方程可知 $k = k_1 k_2 / (k_{-1} + 2k_2)$ 。

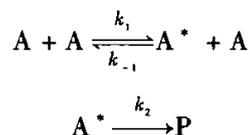
应用稳态近似法时,选择计量反应的反应物或生成物之一作为推导的起点。选择的标准是该组分在反应机理中涉及最少的基元反应,如上例中的 O_2 ,它只在反应②中出现。根据反应机理写出该组分的消耗(反应物)或生成(产物)速率表达式,并对表达式中出现的每个中间体应用稳态近似,从而得到一系列关于中间体浓度的代数方程。如果该组代数方程中出现新的中间体浓度,则继续对其应用稳态近似直至能够解出所有在速率表达式中涉及的中间体浓度为止。

例 11.6.3 实验表明一些单分子气相反应



在高压下为一级反应,在低压下为二级反应。

为了解释这一现象,林德曼(Lindemann F)等人提出了单分子反应机理,即单分子反应也需要通过碰撞先形成活化分子 A^* ,然后进一步反应生成产物,同时活化分子 A^* 也可以失活(失去活性)。机理如下:



试用稳态法推导反应速率方程,并加以讨论。

解:活化分子 A^* 为活泼物质,在气相中浓度极小,可用稳态法,其净的生成速率为零。因 A^* 参与三个基元反应,对每个基元反应应用质量作用定律:

$$dc_{\text{A}^*}/dt = k_1 c_{\text{A}}^2 - k_{-1} c_{\text{A}^*} c_{\text{A}} - k_2 c_{\text{A}^*} \quad (\text{a})$$

解得

$$c_{A^*} = \frac{k_1 c_A^2}{k_2 + k_{-1} c_A} \quad (\text{b})$$

产物 P 只在第三个基元反应中生成,对其应用质量作用定律,并将(b)式代入,得产物的生成速率:

$$\frac{dc_P}{dt} = k_2 c_{A^*} = \frac{k_1 k_2 c_A^2}{k_2 + k_{-1} c_A} \quad (\text{c})$$

下面对此式加以讨论。

(1) 在 k_{-1} 和 k_2 相差不大的情况下:高压时, c_A 较大, $k_2 \ll k_{-1} c_A$ 时, $k_2 + k_{-1} c_A \approx k_{-1} c_A$, 速率方程(c)近似表示为

$$\frac{dc_P}{dt} = k_2 c_{A^*} = \frac{k_1 k_2}{k_{-1}} c_A = k c_A \quad (\text{d})$$

式中 $k = k_1 k_2 / k_{-1}$ 。这时整个反应表现为一级反应。这是因为高压时 A 的浓度 c_A 较大,活化反应及失活反应均为双分子反应,反应速率快,相比之下,式(a)中 $k_2 c_{A^*}$ 项可忽略,故活化与失活处于平衡态,而活化分子 A^* 的浓度 $c_{A^*} = (k_1 / k_{-1}) c_A$,产物 P 的生成速率取决于第三个基元反应,按照质量作用定律正比于 c_{A^*} ,也就正比于 c_A ,故表现为一级反应。这也是平衡态近似法得到的结果。

低压时, c_A 较小, $k_2 \gg k_{-1} c_A$ 时, $k_2 + k_{-1} c_A \approx k_2$, 速率方程(c)近似表示为

$$\frac{dc_P}{dt} = k_1 c_A^2 \quad (\text{e})$$

这时整个反应表现为二级反应。这是因为低压时 c_A 较小,活化反应及失活反应速率均较慢,活化分子 A^* 变为产物 P 的速率相对较快,于是整个反应可以看作是活化反应及 A^* 生成产物这两步形成的连串反应,且活化反应为控制步骤,于是表现为二级反应。

(2) 在压力适中,即 c_A 适中,不同的单分子反应因 k_{-1} 、 k_2 不同将表现不同的级数。

双原子分子一旦活化,能量很快集中到唯一的一个键上,因分子的振动频率一般均为 10^{13} Hz (即 10^{13} s^{-1}),而在通常状态下,一个气体分子平均约需 10^{-10} s 才与其他分子碰撞,在 10^{-13} s 内活化分子还未与其他分子碰撞,即因振动而分解成产物, $k_2 \gg k_{-1}$,故像 Cl_2 这样的双分子分解反应在一般压力下表现为二级。

多原子分子的分解或异构化反应,经碰撞而被活化的分子,其分子内部的过剩能量要传递到需断裂的那一两个键上才能起反应,而在一般压力下还没等能量传递完成以前,很可能就与另一低能分子碰撞而失活, $k_{-1} \gg k_2$,所以多原子分子的分解和异构化反应常表现为一级。

4. 非基元反应的表现活化能与基元反应活化能之间的关系

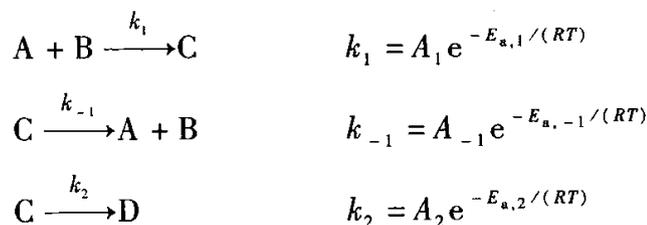
阿伦尼乌斯方程不仅能适用于基元反应,也能适用于大多数非基元反应。阿伦尼乌斯活化能 E_a ,对于非基元反应,也具有能峰的意义。例如,对于前面在平衡态近似法中讲的非基元反应:



式中 E_a 就是非基元反应的总的活化能。因为由实验测得的 $k \sim T$ 数据按阿伦尼

乌斯方程算出的阿伦尼乌斯活化能 E_a , 就是此项活化能, 故又称此项 E_a 为表观活化能或经验活化能, 或称为实验活化能。

已知此反应的基元反应为



三个基元反应的活化能分别为 $E_{a,1}$, $E_{a,-1}$, $E_{a,2}$ 。

应用平衡态法推导出总反应的速率常数 k 与三个基元反应速率常数 k_1 , k_{-1} , k_2 之间的关系为

$$k = k_1 k_2 / k_{-1}$$

将阿伦尼乌斯方程代入, 得

$$\begin{aligned} A e^{-E_a/(RT)} &= A_1 e^{-E_{a,1}/(RT)} A_2 e^{-E_{a,2}/(RT)} / A_{-1} e^{-E_{a,-1}/(RT)} \\ &= (A_1 A_2 / A_{-1}) e^{-(E_{a,1} - E_{a,-1} + E_{a,2})/(RT)} \\ &A = A_1 A_2 / A_{-1} \\ &E_a = E_{a,1} - E_{a,-1} + E_{a,2} \end{aligned} \quad (11.6.7)$$

由式(11.6.7)可以看出, 非基元反应的阿伦尼乌斯活化能或表观活化能, 为组成该非基元反应各基元反应活化能的代数和。所以非基元反应的阿伦尼乌斯活化能含义虽然复杂一些, 但仍具有类似能峰的含义。

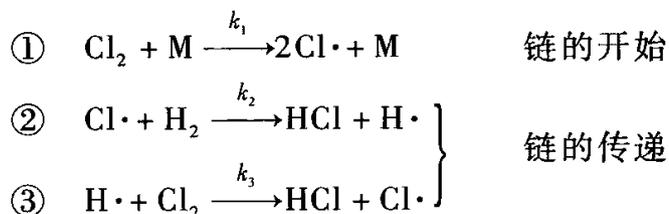
§ 11.7 链 反 应

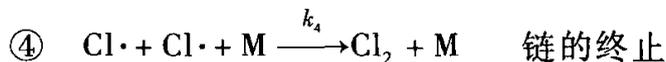
链反应又称连锁反应, 是一种具有特殊规律的、常见的复合反应, 它主要是由大量反复循环的连串反应所组成, 在化工生产中具有重要的意义。例如高聚物的合成, 石油的裂解, 碳氢化合物的氧化和卤化, 一些有机物的热分解以至燃烧、爆炸反应等等都与链反应有关。

链反应可分为单链与支链两类。

1. 单链反应的特征

实验表明, 在一定条件下, $H_2 + Cl_2 \longrightarrow 2HCl$ 的反应机理如下:





式中 $\text{Cl}\cdot$ 旁边的一点, 如前所述, 代表自由原子 Cl 具有一个未配对电子。有时为了简化而将此点略去。

基元反应①为 Cl_2 分子与一个能量大的分子 M 相碰撞而解离为两个自由原子 $\text{Cl}\cdot$ 。活泼的 $\text{Cl}\cdot$ 在反应②中与 H_2 反应转化为产物 HCl , 自身被消耗, 同时生成另一个自由原子 $\text{H}\cdot$ 。 $\text{H}\cdot$ 也很活泼, 在反应③中与 Cl_2 反应生成产物 HCl , 同时重新生成自由原子 $\text{Cl}\cdot$, $\text{Cl}\cdot$ 又按式②与 H_2 反应, 再生成 $\text{H}\cdot$, 如此循环往复, 一直进行下去, 直至所有的反应物被转化为产物, 或者按基元反应④, 两个 $\text{Cl}\cdot$ 与不活泼分子 M 或与容器壁相碰撞而复合为 Cl_2 。也就是说, 由反应①产生的每一个 $\text{Cl}\cdot$, 都会如锁链一般的一环扣一环地进行下去, 据统计, 一个 $\text{Cl}\cdot$ 往往能循环反应生成 $10^4 \sim 10^6$ 个 HCl 分子。

从这个例子可以看出, 链反应一般由三个步骤组成:

(1) 链的开始(或链的引发)产生自由原子或自由基, 如反应①。

(2) 链的传递(或链的增长)如反应②、③, 自由原子或自由基与一般分子反应, 在生成产物的同时, 能够再生自由原子或自由基, 因而可以使反应一个传一个, 不断地进行下去。链的传递是链反应的主体。这里自由原子或自由基等活泼粒子叫做链的传递物。显然, 链传递过程的产物是链反应的主要产物。

(3) 链的终止(或链的销毁)如反应④, 自由基、自由原子等传递物一旦变为一般分子而销毁, 则由原始传递物引发的这一条链就被中断。

在链的传递步骤中, 消耗一个链的传递物的同时只产生一个新的链的传递物的链反应的称为单链反应。对于单链反应, 链的传递步骤中链的传递物的数量不变。因此, 上述 $\text{H}_2 + \text{Cl}_2 \longrightarrow 2\text{HCl}$ 即为单链反应。

链是由产生传递物(自由原子或自由基开始的, 这个例子是由热分解产生传递物, 此外, 光的照射, 放电, 加入引发剂等, 也都可以产生传递物。

自由原子、自由基(例如 $\text{H}_3\text{C}\cdot$, $\text{CH}_3\dot{\text{C}}\text{H}_2$ 等)都有未配对电子, 它们都具有很高的能量, 所以它们与器壁, 或能量低的第三者相撞, 把高的能量传出就会自相结合变成稳定分子。因此, 增加壁面与容积之比, 或加入固体粉末, 若反应速率显著变慢或停止, 则可推测该反应可能是链反应。另外某些化合物, 例如 NO 含有未配对电子, 很容易与自由原子、自由基反应。因为一个传递物会产生大量产物分子, 而一个 NO 分子能中断一个链, 所以, 若加入微量的阻滞物(如 NO), 能对反应产生很显著的阻滞作用, 也可以判断该反应可能是链反应。

2. 由单链反应的机理推导反应速率方程

有了反应机理, 就可以用质量作用定律, 并结合稳态近似法导出其速率

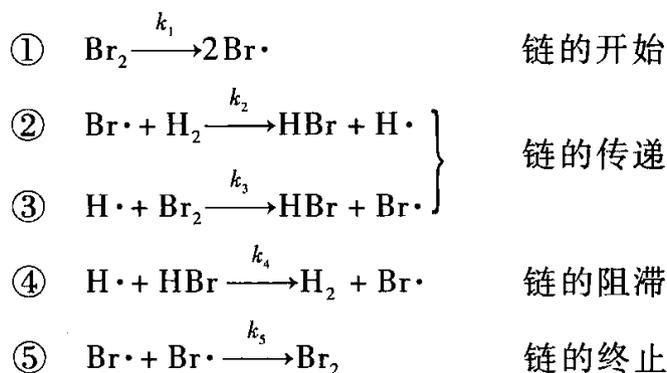
方程。

由 $\text{H}_2 + \text{Cl}_2 \longrightarrow 2\text{HCl}$ 的反应机理推导其速率方程,供读者练习用。下面举一个较复杂的例子。

1906年波登斯坦(Bodenstein)通过实验测定了反应 $\text{H}_2 + \text{Br}_2 \longrightarrow 2\text{HBr}$ 的速率方程为

$$\frac{d[\text{HBr}]}{dt} = \frac{k[\text{H}_2][\text{Br}_2]^{1/2}}{1 + k'[\text{HBr}]/[\text{Br}_2]} \quad (11.7.1)$$

十三年后,克里斯琴森(Christiansen)等人,提出了如下连锁反应的机理:



现由此机理推导速率方程如下。

HBr 与反应 ②、③、④ 有关,所以

$$d[\text{HBr}]/dt = k_2[\text{Br}\cdot][\text{H}_2] + k_3[\text{H}\cdot][\text{Br}_2] - k_4[\text{H}\cdot][\text{HBr}] \quad (11.7.2)$$

对上式中自由原子的浓度 $[\text{Br}\cdot]$ 和 $[\text{H}\cdot]$ 应用稳态近似法处理得到

$$\begin{aligned} d[\text{Br}\cdot]/dt &= 2k_1[\text{Br}_2] - k_2[\text{Br}\cdot][\text{H}_2] + k_3[\text{H}\cdot][\text{Br}_2] \\ &\quad + k_4[\text{H}\cdot][\text{HBr}] - 2k_5[\text{Br}\cdot]^2 = 0 \end{aligned} \quad (11.7.3)$$

同理, $[\text{H}\cdot]$ 与反应 ②、③、④ 有关,故

$$d[\text{H}\cdot]/dt = k_2[\text{Br}\cdot][\text{H}_2] - k_3[\text{H}\cdot][\text{Br}_2] - k_4[\text{H}\cdot][\text{HBr}] = 0 \quad (11.7.4)$$

式(11.7.3)与式(11.7.4)相加,得

$$k_1[\text{Br}_2] - k_5[\text{Br}\cdot]^2 = 0$$

$$\text{即} \quad [\text{Br}\cdot] = (k_1/k_5)^{1/2}[\text{Br}_2]^{1/2} \quad (11.7.5)$$

将上式代入式(11.7.4),移项后得

$$[\text{H}\cdot] = \frac{k_2(k_1/k_5)^{1/2}[\text{H}_2][\text{Br}_2]^{1/2}}{k_3[\text{Br}_2] + k_4[\text{HBr}]} \quad (11.7.6)$$

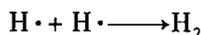
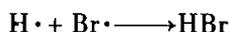
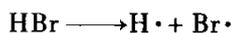
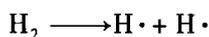
将式(11.7.2)减去式(11.7.4),并将式(11.7.6)代入,整理后得

$$\frac{d[\text{HBr}]}{dt} = \frac{2k_2(k_1/k_5)^{1/2}[\text{H}_2][\text{Br}_2]^{1/2}}{1 + (k_4/k_3)[\text{HBr}]/[\text{Br}_2]} \quad (11.7.7)$$

此式与式(11.7.1)相对比, $2k_2(k_1/k_5)^{1/2} = k$, $k_4/k_3 = k'$, 可见由上述机理得出的速率方程与实验结果相符,这是上述机理正确性的必要条件。

上述机理的步骤④,对链反应起着阻滞作用,这不仅因为它消耗了产物,而且因为它将活泼传递物 $\text{H}\cdot$ 转变为比较不活泼的 $\text{Br}\cdot$ 。以 $\text{H}\cdot$ 为反应物的步骤③,活化能几乎为零,而以 $\text{Br}\cdot$ 为反应物的步骤②,却需 $74 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 活化能,所以传递物由 $\text{H}\cdot$ 变为 $\text{Br}\cdot$,将显著地减慢反应的速率。步骤④对总反应的阻滞作用,也可由式(11.7.7)看出,因为 $[\text{HBr}]$ 出现在这个总速率方程的分母中。

在上述机理中下列几个反应,似乎也是可能的:



但为什么它们不在机理中出现呢?这是因为 H_2 和 HBr 的解离能比 Br_2 的解离能要大得多,当然它们的活化能也必然高得多,所以它们的解离速率要比 Br_2 的慢得多。 $\text{Br}\cdot + \text{HBr}$ 反应与 $\text{Br}\cdot + \text{H}_2$ 反应相比较,前者可以忽略不计,因为它的活化能约为 $176 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$,而后者活化能却小得多,约 $74 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 。为什么链终止反应仅为 $\text{Br}\cdot + \text{Br}\cdot$,而不包括 $\text{H}\cdot + \text{Br}\cdot$ 或 $\text{H}\cdot + \text{H}\cdot$ 呢?这是因为据估算 $[\text{H}\cdot]/[\text{Br}\cdot] \approx 10^{-6}$,所以 $\text{H}\cdot$ 与 $\text{Br}\cdot$ 反应的速率约为 $\text{Br}\cdot$ 与 $\text{Br}\cdot$ 反应的百万分之一,而 $\text{H}\cdot$ 与 $\text{H}\cdot$ 反应则约为它的 10^{-12} 倍。

至于为什么 H_2 不与 Br_2 直接反应,而由 $\text{H}\cdot$ 或 $\text{Br}\cdot$ 相应地与 Br_2 或 H_2 形成链反应呢?这是因为前者活化能比后者高得多。

那么 H_2 与 I_2 反应,为什么不进行如下链的传递反应呢?



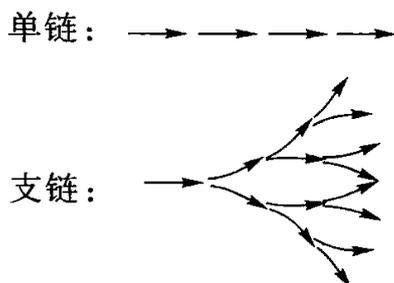
这也是因为 $\text{Br}\cdot + \text{H}_2$ 反应的活化能仅 $74 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$,而 $\text{I}\cdot + \text{H}_2$ 反应的活化能却高达 $155 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 。由此可见,在两状态之间若有几条能峰不同的途径,过程总是沿着能峰小的途径进行。因此活化能数据在判断反应机理时起着重要的作用。

3. 支链反应与爆炸界限

爆炸是瞬间即完成的高速化学反应。它的研究对于化工安全生产,对于经济建设和国防都具有重要意义。爆炸的原因分为如下两类:

(1) 若某一放热反应在一个小空间内进行,反应热来不及散出,则温度升高。温度升高,促使反应速率加快,放热就更多,温升更快。如此恶性循环,结果反应速率在瞬间大到无法控制而引起爆炸,这就是热爆炸。

(2) 发生爆炸的更重要的原因是支链反应。前面讲的单链反应是消耗一个传递物的同时,再生一个传递物,传递物不增不减,所以反应稳步进行。而支链反应则是消耗一个传递物的同时,再生两个或更多传递物,即



如此 1 变 2, 2 变 4, 4 变 8…… 迅猛发展, 一瞬间就达到爆炸的程度。

现以分子比为 2:1 的氢、氧混合气体为例, 来说明温度和压力对支链爆炸反应的影响。如图 11.7.1 所示, 混合气

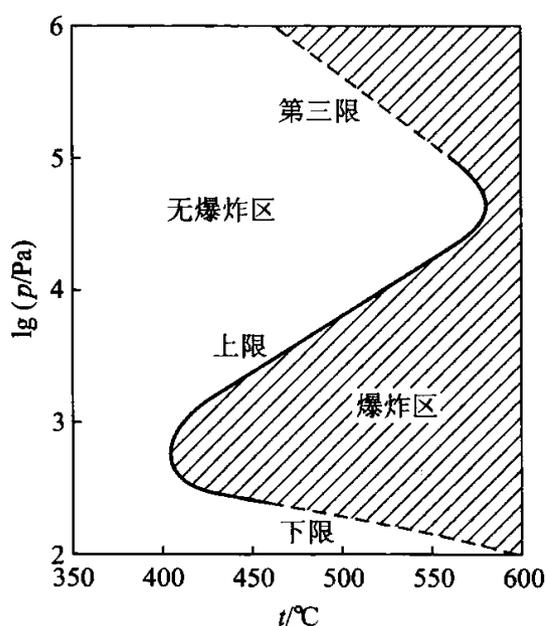
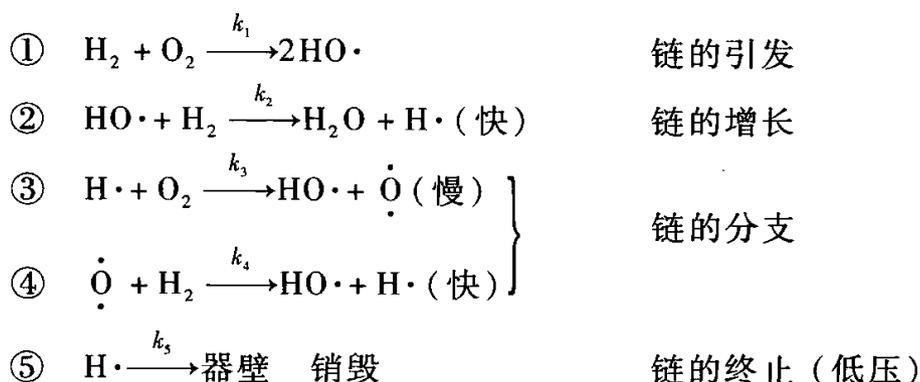


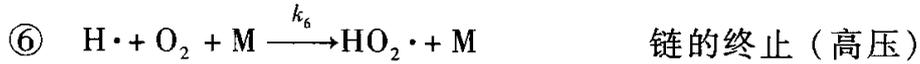
图 11.7.1 氢、氧(2:1)混合气体的爆炸界限

在 500 °C 时, 压力只要不超过约 0.2 kPa 就不会爆炸, 高于 0.2 kPa, 就发生猛烈的支链反应而爆炸。500 °C 时压力约在 0.2 ~ 7 kPa 之间都会爆炸, 但若压力高于 7 kPa, 则又不发生爆炸。而由图可以看出, 若压力再高到一定程度还会爆炸。所以 500 °C 爆炸下限(或爆炸低限)为 0.2 kPa, 爆炸上限(或爆炸高限)为 7 kPa, 压力再高又爆炸, 则是第三限。其他温度也有类似情况, 如图所示温度越高, 则爆炸界限越宽而且上限对温度更为敏感, 下限还受容器大小以及表面形状、表面性质等因素的影响, 图 11.7.1 是在直径为 7.4 cm 的球形反应器中的实验结果, 而且容器表面涂有一层氯化钾。

而且容器表面涂有一层氯化钾。

为了解释上述三个爆炸界限, 可参看下面的机理:





引发步骤①每生成一个 $\text{HO}\cdot$ ，很快经过②变成 $\text{H}\cdot$ 。增长步骤②中传递物不增不减。但在分支步骤③中，传递物则由 1 个 ($\text{H}\cdot$) 变为 2 个即 ($\text{HO}\cdot$ 和 $\dot{\text{O}}$)。③的活化能高为慢步骤，而分支步骤④很快，即一旦生成 $\dot{\text{O}}$ ，则立即经④使传递物由 1 个 ($\dot{\text{O}}$) 变为 2 个 (即 $\text{HO}\cdot$ 和 $\text{H}\cdot$)，于是又再生出 1 个 $\text{H}\cdot$ 。有了 $\text{H}\cdot$ 就能重新开始分支反应，两步后又再生出 $\text{H}\cdot$ 。然而在低压下， $\text{H}\cdot$ 也能扩散到器壁而销毁。所以究竟能否发生爆炸，关键是看③与⑤在争夺 $\text{H}\cdot$ 中哪个占优势。当压力很低时， $\text{H}\cdot$ 在运动中与其他分子碰撞的机会很小，所以有利于 $\text{H}\cdot$ 向器壁扩散，而且压力低， $[\text{O}_2]$ 很小，不利于③，故不发生爆炸。但增高压力则利于③而不利於⑤，故压力增大到一定的程度，③占优势则发生爆炸，这就是爆炸下限。下限与表面销毁有关，故受容器大小和表面性质的影响。

⑥中的 M 为任一气体分子 (如 H_2 或 O_2 等)， M 能带走反应中过剩能量以利于生成较不活泼的 $\text{HO}_2\cdot$ ，它能扩散到器壁而变成 H_2O_2 和 O_2 ，故⑥也能销毁 $\text{H}\cdot$ 。因而，当压力继续增高，对⑤虽不利，而对于③和⑥却都有利，但⑥为三级反应，③为二级反应，所以在争夺 $\text{H}\cdot$ 中，压力增高更有利于⑥，因而压力高到一定程度，⑥占优势又不能爆炸，这就是爆炸上限。⑥不需活化能而③的活化能较高，故升高温度对③有利，因此升温有利于爆炸，即升温则上限的压力可以更高一些。

压力再增高， $\text{HO}_2\cdot$ 就会在未扩散到器壁以前，又发生如下反应而生成 $\text{HO}\cdot$ ：



于是又能发生爆炸，这就是爆炸的第三限①。

爆炸界限也可用稳态法解释并进行估算。当然不能认为在爆炸界限以内传递物仍处于稳态，但如图 11.7.2 所示，爆炸界限以外，反应速率与一般反应一样，是平稳的，因而有理由近似地认为传递物 $\text{R}\cdot$ 处于稳态，即

$$\begin{aligned} d[\text{R}\cdot]/dt = & (2-0)k_1 + (1-1)k_2[\text{HO}\cdot][\text{H}_2] \\ & + (4-2)k_3[\text{H}\cdot][\text{O}_2] \\ & + (0-1)k_5[\text{H}\cdot] \\ & + (0-1)k_6[\text{H}\cdot][\text{O}_2][\text{M}] = 0 \end{aligned}$$

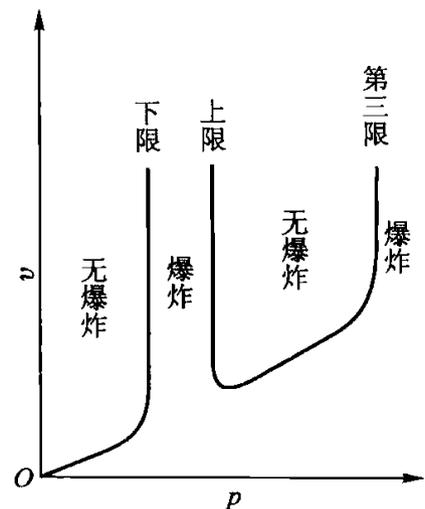


图 11.7.2 一定温度下反应速率与压力的关系 (示出爆炸界限)

① 也有人认为产生第三限的原因是热爆炸。

式中右边第一项表示反应①为零级(因 H_2 和 O_2 在器壁作用下生成 $HO\cdot$, 故反应速率只与器壁的表面性质有关, 与气相浓度无关); 各项括号中的差值, 表示反应前后 $R\cdot$ 的物质的量的变化; 反应③和④为连串反应, 其总速率可用慢步骤③的速率表示。上式化简后为

$$2k_1 + 2k_3[H\cdot][O_2] - k_5[H\cdot] - k_6[H\cdot][O_2][M] = 0$$

所以

$$[H\cdot] = \frac{2k_1}{k_5 + k_6[O_2][M] - 2k_3[O_2]}$$

爆炸界限以外上式成立, $[H\cdot]$ 为一有限值, 反应平稳进行。当分母趋于零, $[H\cdot]$ 趋于无限大, 表示稳态被破坏, 同时表明达到爆炸界限。低压下分母中 $k_6[O_2][M]$ 可忽略, 压力增高时, $[O_2]$ 增加, 当压力增到 $k_5 - 2k_3[O_2] = 0$, 可估算出下限; 高压下 k_5 可忽略, 当压力增到 $k_6[O_2][M] - 2k_3[O_2]$, 可估算出上限。

以上讨论了温度和压力对爆炸反应的影响。下面再介绍一下气体组成的影响。例如对氢、氧混合气体, 氢的体积分数在 4% ~ 94% 范围内, 点火都可能发生爆炸, 若氢在 4% 以下, 或 94% 以上就不会爆炸。所以 4% 为爆炸下限, 94% 为爆炸上限。氢与空气混合, 则下限为 4%, 上限为 74%。其他可燃气体在空气中, 也都有一个爆炸下限和上限。表 11.7.1 中列出一些可燃气体在空气中的爆炸界限。

表 11.7.1 某些可燃气体在空气中的爆炸界限^①

可燃气体	可燃气体在空气中的体积分数/%	
	爆炸下限	爆炸上限
H_2	4	74
NH_3	16	25
CS_2	1.3	50
CO	12.5	74
CH_4	5.0	15.0
C_3H_8	2.1	9.5
$n - C_5H_{12}$	1.4	8.0
C_2H_4	2.7	36.0
C_2H_2	2.5	100
C_6H_6	1.2	7.8
C_2H_5OH	3.3	19
$(C_2H_5)_2O$	1.9	36.0

① 数据取自 CRC Handbook of Chemistry and Physics, 87th ed., 2006—2007。

§ 11.8 气体反应的碰撞理论

在 § 11.4 曾介绍了阿伦尼乌斯方程,并简单说明活化能的意义。在反应速率理论中将对阿伦尼乌斯方程中的指前因子 A 和活化能 E_a 给以定量的解释。本书对反应速率理论只简单介绍气体反应的碰撞理论(本节)及过渡状态理论(下节)。各种反应速率理论均以基元反应为对象。

1. 气体反应的碰撞理论

以异类双分子基元反应 $A + B \longrightarrow \text{产物}$ 为例。

碰撞理论认为:气体分子 A 和 B 必须通过碰撞,而且只有其碰撞动能大于或等于某临界能(或阈能) ϵ_0 的活化碰撞才能发生反应。因此,求出单位时间单位体积中 A、B 分子间的碰撞数,以及活化碰撞数占上述碰撞数的分数,即可导出反应速率方程。

单位时间单位体积内分子 A 与 B 的碰撞次数称为**碰撞数**,以符号 Z_{AB} 表示,单位为 $\text{m}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$ 。假设 A 与 B 为半径分别为 r_A 和 r_B 的硬球,设 B 静止, A 对 B 的相对速率为 u_{AB} 。显然,当 A 与 B 间的距离 d_{AB} 小于两球半径之和 $r_A + r_B$ 时, A 和 B 发生碰撞。A 与静止 B 的碰撞频率 $Z_{A \rightarrow B}$ (单位为 s^{-1}) 可以这样计算:设想一个以 $(r_A + r_B)$ 为半径的圆,这个圆的面积 $\sigma = \pi(r_A + r_B)^2$ 称为**碰撞截面**。当这个以 A 的中心为圆心的碰撞截面,沿 A 前进的方向运动时,单位时间内在空间要扫过一个圆柱形的体积 $\pi(r_A + r_B)^2 u_{AB}$ 。凡中心在此圆柱体内的 B 球,都能与 A 相撞。如图 11.8.1 所示。

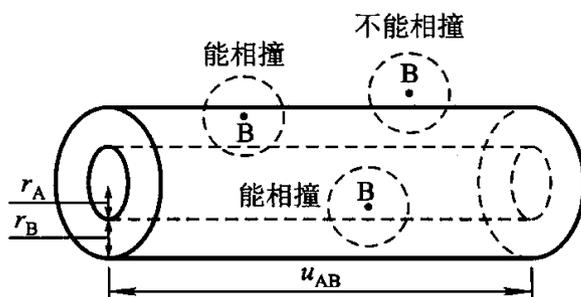


图 11.8.1 单位时间碰撞截面 $\pi(r_A + r_B)^2$ 在空间扫过的体积(外圆柱体)

因此,一个 A 分子单位时间能碰到 B 分子的次数,即碰撞频率 $Z_{A \rightarrow B}$ 应等于此圆柱体的体积与气体分子 B 的分子浓度 C_B ^① 的乘积,即

$$Z_{A \rightarrow B} = \pi(r_A + r_B)^2 u_{AB} C_B \quad (11.8.1)$$

若 A 的分子浓度为 C_A ,则单位时间单位体积内分子 A 与分子 B 的碰撞总数为

① B 的分子浓度定义为 B 分子个数 N_B 除以体积 V , $C_B = N_B/V$, 单位为 m^{-3} 。即分子浓度等于单位体积内的分子个数。

$$Z_{AB} = \pi(r_A + r_B)^2 u_{AB} C_A C_B \quad (11.8.2)$$

由分子运动论可知,气体分子 A 与 B 的平均相对速率为

$$u_{AB} = \left(\frac{8k_B T}{\pi\mu} \right)^{1/2} \quad (11.8.3)$$

式中, k_B 为玻耳兹曼常数; μ 为这两个分子的折合质量,即

$$\mu = \frac{m_A m_B}{m_A + m_B} \quad (11.8.4)$$

m_A 和 m_B 分别为分子 A 和 B 的质量。

将式(11.8.3)代入式(11.8.2),整理后得碰撞数

$$Z_{AB} = (r_A + r_B)^2 \left(\frac{8\pi k_B T}{\mu} \right)^{1/2} C_A C_B \quad (11.8.5)$$

碰撞的一对分子称为**相撞分子对**(简称**分子对**)。相撞分子对的运动可以分解为两项:一项是分子对整体的运动,一项是两分子相对于其共同质心的运动。

分子对作为整体的质心运动对反应毫不相干,只有相对于质心运动的平动能,才能克服两分子间的斥力以及旧键的引力转化为势能,从而翻越反应的能峰。所谓**碰撞动能** ε ,就是指这种相对于质心运动的平动能,即沿 A、B 分子连心线互相接近的平动能。

由分子运动论可知,相撞分子对的碰撞动能 $\varepsilon \geq \varepsilon_c$ 的活化碰撞数占碰撞数的分数,即为活化碰撞分数:

$$q = e^{-E_c/(RT)} \quad (11.8.6)$$

式中 $E_c = L\varepsilon_c$, L 为阿伏加德罗常数。 E_c 为摩尔临界能,常简称**临界能**。

因此,用单位时间单位体积反应掉的反应物的分子个数表示的速率方程为

$$-\frac{dC_A}{dt} = Z_{AB} e^{-E_c/(RT)} \quad (11.8.7)$$

将式(11.8.5)代入上式,得

$$-\frac{dC_A}{dt} = (r_A + r_B)^2 \left(\frac{8\pi k_B T}{\mu} \right)^{1/2} e^{-E_c/(RT)} C_A C_B \quad (11.8.8)$$

对于同类双分子反应 $A + A \longrightarrow$ 产物,有

$$-\frac{dC_A}{dt} = 16r_A^2 \left(\frac{\pi k_B T}{m_A} \right)^{1/2} e^{-E_c/(RT)} C_A^2 \quad (11.8.9)$$

式(11.8.8)及式(11.8.9)即是按碰撞理论导出的双分子基元反应的速率方程。可以看出,适用于基元反应的质量作用定律是碰撞理论的自然结果。

* 2. 碰撞理论与阿伦尼乌斯方程的比较

阿伦尼乌斯方程与实验基本符合,所以常将理论得出的速率常数表达式与

阿伦尼乌斯方程进行比较,这样一方面可以检验理论的正确性,另一方面还可以解释阿伦尼乌斯方程中 E_a 和 A 的物理意义。为了便于比较,须将碰撞理论得到的方程化为与阿伦尼乌斯方程相似的形式。

仍以异类双分子反应 $A + B \longrightarrow \text{产物}$ 为例。将 $C_A = Lc_A, C_B = Lc_B$ 代入式(11.8.8),得

$$-\frac{dc_A}{dt} = L(r_A + r_B)^2 \left(\frac{8\pi k_B T}{\mu} \right)^{1/2} e^{-E_c/(RT)} c_A c_B \quad (11.8.10)$$

$$\text{令 } z_{AB} = Z_{AB}/(Lc_A c_B) = Z_{AB}L/(C_A C_B) \quad (11.8.11)$$

称为碰撞频率因子,单位为 $\text{m}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

对异类双分子反应,有

$$z_{AB} = L(r_A + r_B)^2 \left(\frac{8\pi k_B T}{\mu} \right)^{1/2} \quad (11.8.12)$$

由 $-\frac{dc_A}{dt} = kc_A c_B$ 及式(11.8.10)、式(11.8.12)可知

$$k = z_{AB} e^{-E_c/(RT)} \quad (11.8.13)$$

对比阿伦尼乌斯方程式(11.4.4b)

$$k = A e^{-E_a/(RT)}$$

可见两式形式完全相似。下面分别对比临界能 E_c 和活化能 E_a , 碰撞频率因子 z_{AB} 和指前因子 A 。

将式(11.8.12)代入式(11.8.13),有

$$k = L(r_A + r_B)^2 \left(\frac{8\pi k_B T}{\mu} \right)^{1/2} e^{-E_c/(RT)} \quad (11.8.14)$$

此式与式(11.4.5)即 $k = AT^B e^{-E/(RT)}$ 相同, $B = 1/2$ 。

将式(11.8.14)两边取对数后再对 T 取导数,得

$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{1}{2} \cdot \frac{1}{T} + \frac{E_c}{RT^2} = \frac{(1/2)RT + E_c}{RT^2} \quad (11.8.15)$$

对比阿伦尼乌斯活化能 E_a 的定义式(11.4.2)

$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{E_a}{RT^2}$$

可得

$$E_a = E_c + \frac{1}{2}RT \quad (11.8.16)$$

临界能 E_c 与 T 无关,故 E_a 应与 T 有关。但大多数反应在温度不太高时 $E_c \gg \frac{1}{2}RT$, 故 $\frac{1}{2}RT$ 项可忽略,上式化为 $E_a \approx E_c$ 。所以一般可认为 E_a 与 T 无关。事实也是如此,多数反应的 $\ln k$ 对 $1/T$ 作图,在温度不太宽的范围内,可得一直线。

只在温度很高时才逐渐偏离直线,这时按式(11.8.14),如将 $\ln(k/\sqrt{T})$ 对 $1/T$ 作图,一般仍可保持直线关系。

然而,如表 11.8.1 所示,按式(11.8.11)由理论计算的碰撞频率因子 z_{AB} 和按实验测定数据求得的指前因子 A ,两者并不相符,甚至相差甚大。这种不符通常由所谓有效碰撞加以说明,即并非所有超过临界能量 E_c 的碰撞都能导致产物的生成,只有那些具有合适方位的超过临界能量的碰撞才是有效的,因此定义概率因子或方位因子 P :

$$P = A/z_{AB} \quad (11.8.17)$$

表 11.8.1 某些气相反应的指前因子、碰撞频率因子、活化能和概率因子

反 应	A 或 $z_{AB}/(\text{dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1})$		E_a kJ·mol ⁻¹	$P = \frac{A}{z_{AB}}$
	A	z_{AB}		
2NOCl → 2NO + Cl ₂	1.0×10^{10}	6.3×10^{10}	103.0	0.16
2NO ₂ → 2NO + O ₂	2.0×10^9	4.0×10^{10}	111.0	5×10^{-2}
2ClO → Cl ₂ + O ₂	6.3×10^7	2.5×10^{10}	0.0	2.5×10^{-3}
K + Br ₂ → KBr + Br ⁻	1.0×10^{12}	2.1×10^{11}	0.0	4.8
H ₂ + C ₂ H ₄ → C ₂ H ₆	1.24×10^6	7.3×10^{11}	180	1.7×10^{-6}

由表中所列数据可知,多数反应的指前因子小于碰撞频率因子,即 $P < 1$ 。这可能是由于上述的简单碰撞理论,将反应只看成是硬球碰撞,没有考虑分子的结构,单纯地认为只要碰撞能量高于临界能就能发生反应。实际上分子并不是无结构的硬球,碰撞部位不同,其效果可能不同。化学反应往往是特定的化学键的重新组合,显然碰撞若不是发生在这样的特定部位上,尤其当这样特定部位被其他原子团掩蔽时,即使碰撞能量高过临界能,也可能不会立即发生反应。因为分子间和分子内部的能量传递也要有一个过程,而在此过程中假若又发生了其他反应,或者正好又与另一个低能分子碰撞而丧失了过剩能量等等,所有这些原因都可能使碰撞成为无效,而使概率因子小于 1。

综上所述,可看到简单碰撞理论由于没有考虑分子的结构,过于简化,使得它的计算结果产生较大的误差,而且一般情况下概率因子是难以计算的。然而,正是因为它的简化,使它对于基元反应的具体反应过程的描述,更加直观易懂,并且突出了反应过程须经分子碰撞和需要足够能量以克服能峰的主要特点,因而能定量地解释基元反应的质量作用定律,以及阿伦尼乌斯方程中的 A 和 E_a 。尽管处理方法是近似的,但对于了解基元反应的过程细节是有帮助的。当然它对结构简单的分子的估算,有时也有一定的准确性。

§ 11.9 势能面与过渡状态理论

简单的碰撞理论虽然给出了与阿伦尼乌斯公式形式相同的速率常数表达式,但不能由其计算得到反应的临界能,它也不能给出正确的指前因子。这是因为化学反应涉及反应物分子化学键的重组,它与分子在碰撞过程中结构的变化密切相关,而简单碰撞理论将分子看作无结构的硬球显然是有缺陷的。对反应过程正确、详细的描述需要依赖于量子力学。

1. 势能面

下面以原子 A 与双原子分子 B—C 的反应系统为例,研究两个分子在碰撞过程中能量的变化。图 11.9.1 给出了 A + BC 反应系统的几何构型,它由 A、B 间的距离 r_{AB} 、B、C 间的距离 r_{BC} 及它们之间的夹角 θ 完全确定。

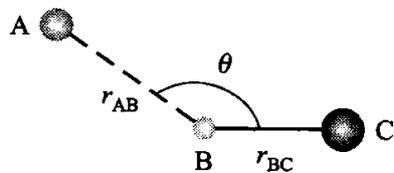


图 11.9.1 A + B—C 反应系统

上述反应系统的势能是 r_{AB} 、 r_{BC} 和 θ 的函数,用 $E(r_{AB}, r_{BC}, \theta)$ 表示,可通过量子化学计算得到。由于 $E(r_{AB}, r_{BC}, \theta)$ 的图形为 r_{AB} 、 r_{BC} 、 θ 和 E 为坐标所构成坐标系中的曲面,故称为势能面。为了简化问题的讨论,限制 $\theta = \pi$,它相当于原子 A 与分子 B—C 迎头相撞的情况。在这种情况下,势能面只是 r_{AB} 、 r_{BC} 的函数 $E(r_{AB}, r_{BC})$ 。

不考虑相对论效应,分子的薛定谔方程(高斯单位制)为

$$\{\hat{T}_e + \hat{T}_n + V(\vec{R}, \vec{r})\} \Psi(\vec{R}, \vec{r}) = E \Psi(\vec{R}, \vec{r}) \quad (11.9.1)$$

式中 $\hat{T}_e = -\frac{\hbar^2}{2m_e} \sum_i \nabla_i^2$, $\hat{T}_n = -\sum_p \frac{\hbar^2}{2m_p} \nabla_p^2$ 分别为电子与核的动能的哈密顿算符, $V(\vec{R}, \vec{r}) = \sum_{q < p} \frac{Z_p Z_q e^2}{R_{pq}} + \sum_{i < k} \frac{e^2}{r_{ik}} - \sum_{p,i} \frac{Z_p e^2}{r_{pi}}$ 为核与核、电子与电子、电子与核间的作用势能,其中 R_{pq} 为核 p 与核 q 间的距离, r_{ik} 为电子 i 与电子 k 间的距离, r_{pi} 为电子 i 与核 p 间的距离。由于组成分子体系的原子核的质量远大于电子的质量,电子的运动速度比核运动速度大得多,因此对于分子中核排布的任何微小改变,电子都能迅速调整其运动从而建立起与新的核排布相适应的运动状态。这意味着可以在固定的核排布下研究电子的运动,同时核的相对运动可看作电子运动平均作用的结果。在这种情况下,核的相对运动与电子的运动可以分离:

$$\{\hat{T}_e + V(\vec{R}, \vec{r})\} \psi(\vec{R}, \vec{r}) = E(\vec{R}) \psi(\vec{R}, \vec{r}) \quad (11.9.2)$$

$$\{\hat{T}_n + E(\vec{R})\} \chi(\vec{R}) = \epsilon \chi(\vec{R}) \quad (11.9.3)$$

这种近似称为波恩 - 奥本海默近似。式(11.9.2)中 $\Psi(\vec{R}, \vec{r}) = \chi(\vec{R}) \psi(\vec{R}, \vec{r})$, 其中 $\psi(\vec{R}, \vec{r})$ 为固定核排布下电子运动的波函数,而 $\chi(\vec{R})$ 为核相对运动的波函数。 $E(\vec{R})$ 为固

定核排布下电子运动的本征值,它是分子中原子核相对位置的函数,在核相对运动的薛定谔方程(11.9.3)中起势能的作用。它对 \vec{R} 的图示即为势能面。显然势能面包含了电子运动能量随分子中原子核间相对运动变化的详细信息。

$E(r_{AB}, r_{BC})$ 及其等高线示意图如图 11.9.2 所示:

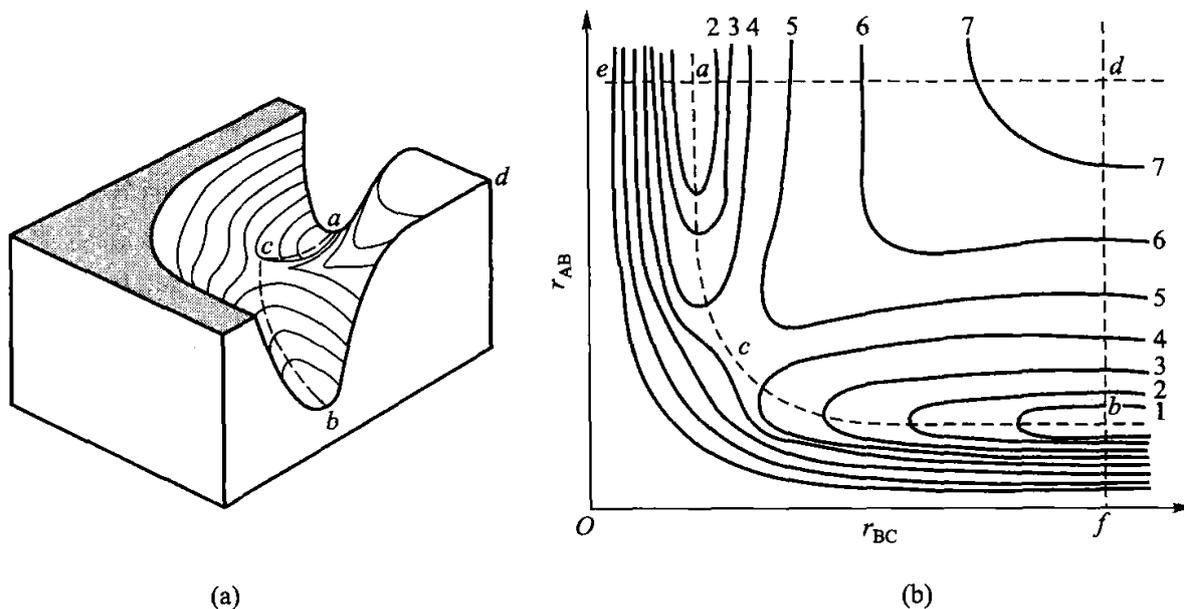


图 11.9.2 势能面 $E(r_{AB}, r_{BC})$ (a) 与其等高线 (b) 示意图

图中(a)的 z 轴为势能 $E(r_{AB}, r_{BC})$, x 轴和 y 轴分别表示 r_{AB} 和 r_{BC} , (b) 中等高线上的数值代表势能。

图 11.9.2(b) 上, d 点 r_{AB} 、 r_{BC} 较大, 代表原子 A、B、C 间距离较远, 三者都处于自由原子状态, 势能较高, 因而 d 点相当于一个山顶; 由 d 向 a 移动, 表示 r_{AB} 一定, 而且 A 与 B 间保持较远的距离, 所以 A 对 B、C 的作用可以忽略, 这时 r_{BC} 渐小, 即原子 B 与 C 逐渐靠近, 由于它们的未配对电子的吸引, 势能也随着 r_{BC} 减小而逐渐减少, 到 a 点势能最低, 说明这时 BC 形成了稳定分子, a 点相应的 r_{BC} 表示这个稳定分子的键长。由 a 再向 e 移动, 表示稳定分子 BC 的核间距缩短, 由于斥力迅速增大, 势能剧增。同理, 由 d 向 b 表示自由原子 A、B、C 中, 只是 A 与 B 渐靠近, 势能渐小, 到 b 形成稳定的 AB 分子, 势能最低, 再继续靠近势能又剧增。平行于 da (或 db), 但 r_{AB} 较小 (或 r_{BC} 较小) 的情况都是类似的, 所以势能面上有 ac 和 bc 两条相连的较深的山谷, 沿着虚线 acb 势能最低, 所以是两条山谷的谷底, 谷底两侧都是较高的山坡。两条山谷的谷底也是斜坡式的, 越靠近 c 越高, c 处为最高点。 a 到 d 等势能线较稀表示山坡缓和, a 到 e 等势能线很密表示山坡陡峭。整个势能面很像一个马鞍, 马鞍的靠背在 ac 方向, c 点叫作马鞍点。

成足够的势能,登上马鞍点翻越能峰生成产物。这里活化能的物理概念,就更明显而具体化了。如果将上述反应途径,即虚线 acb 示意地“扳直”投影到一个平面上,就得到如图 11.9.3 的能峰示意图。显然,当始态与马鞍点都处于基态时,它们之间的势能差即为活化能(严格地讲为 0 K 时的活化能)。上面讲到的反应途径 acb 为势能最小的途径,也是可能性最大的途径。

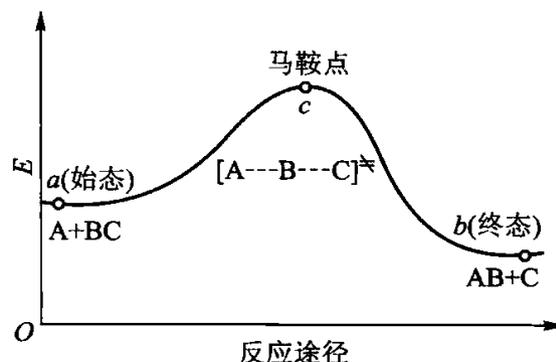


图 11.9.3 反应能峰示意图

3. 活化络合物

过渡状态理论的基础是关于活化络合物或过渡状态的概念,顾名思义它是介于反应物与产物之间的过渡状态,在这个状态下,原子间距离较正常化学键要大得多,例如,在 $D + H_2 \longrightarrow [D---H---H]^\ddagger$ 的反应中,活化络合物 $[D---H---H]^\ddagger$ 的两个核间距约 0.093 nm,而正常 H_2 的核间距约为 0.074 nm。这说明活化络合物的“键”比正常键要弱得多,但它仍旧像正常分子一样能进行平动、转动和有限制的振动。例如,在对称形势能面的马鞍点 c 上,活化络合物若在与 x 轴成 $\pi/4$ 夹角的方向以频率 ν' 进行振动(见图 11.9.4),则相当于在一条直线上的 ABC 三原子进行两两原子间同时拉伸或同时缩短的振动(即对称伸缩),这种振动由于能量的限制是不会分解的。但是,若在此垂直方向,即在反应途径方向以频率 ν 进行振动(即不对称伸缩),则立即分解为原始的反应分子 $A + BC$ 或分解为产物 $AB + C$ 。这是活化络合物的重要特征。

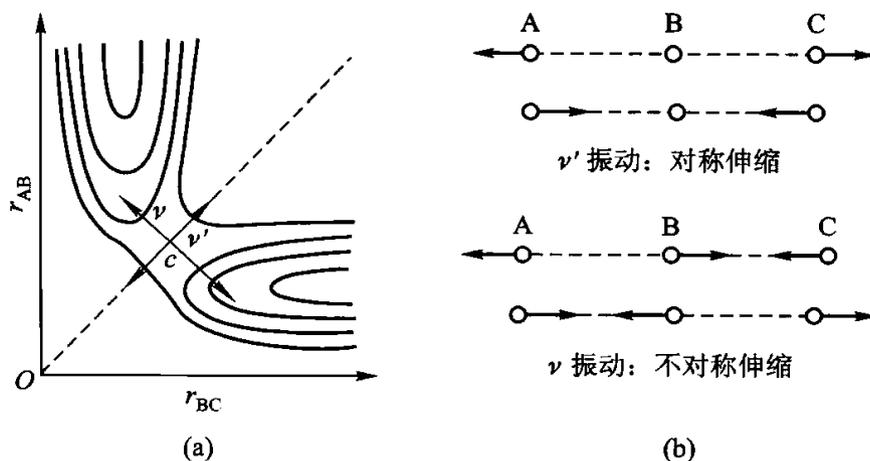


图 11.9.4 活化络合物的振动方式

4. 艾林方程

在活化络合物概念的基础上,过渡状态理论认为:“反应物分子要变成产物,总要经过足够能量的碰撞先形成高势能的活化络合物;活化络合物可能分解为原始反应物,并迅速达到平衡,也可能分解为产物;活化络合物以单位时间 ν 次的频率分解为产物,此速率即为该基元反应的速率。”以公式表示,即



此式说明反应物 A 和 B 与活化络合物 X^\ddagger 间存在快速平衡,与此相对比,后一步 X^\ddagger 分解为产物为慢步骤,因此,总速率为此慢步骤的速率,即

$$-dc_A/dt = k_1 c_{X^\ddagger} \quad (11.9.4a)$$

式中 c_{X^\ddagger} 为活化络合物 X^\ddagger 的浓度。 X^\ddagger 沿反应途径方向每振动一次,则有一个 X^\ddagger 分子分解,若 X^\ddagger 在反应途径方向上的振动频率为 ν ,即单位时间振动 ν 次,则

$$-dc_A/dt = \nu c_{X^\ddagger} \quad (11.9.4b)$$

即

$$k_1 = \nu \text{①} \quad (11.9.5)$$

因反应物 A、B 与活化络合物 X^\ddagger 间存在着快速平衡,以浓度表示的化学平衡常数为

$$K_c = c_{X^\ddagger} / (c_A c_B) \quad (11.9.6a)$$

得

$$c_{X^\ddagger} = K_c c_A c_B \quad (11.9.6b)$$

将式(11.9.6b)代入式(11.9.4b)有

$$\begin{aligned} -dc_A/dt &= \nu c_{X^\ddagger} = \nu K_c c_A c_B = k c_A c_B \\ k &= \nu K_c \end{aligned} \quad (11.9.7)$$

将理想气体化学反应平衡常数表示式(9.9.17)和式(9.9.16b)应用于活化络合平衡:

$$K_c = \frac{q_{X^\ddagger}^*}{q_A^* q_B^*} L e^{-\Delta_r \varepsilon_0 / (k_B T)} \quad (11.9.8)$$

因为 $\Delta_r \varepsilon_0 / (k_B T) = \Delta_r U_{0,m} / (RT)$, $\Delta_r U_{0,m}$ 为 0 K 时摩尔反应热力学能变,也就是反应前后基态能量之差,为简便起见,以 E_0 代表。

将式(11.9.8)代入式(11.9.7),得

$$k = \nu K_c = \nu \frac{q_{X^\ddagger}^*}{q_A^* q_B^*} L e^{-E_0 / (RT)} \quad (11.9.9)$$

① 有时由于一些复杂原因,偶尔会使得沿反应途径方向的某次振动不能分解为产物,故更精确些,式(11.9.5)应写作

$$k_1 = \kappa \nu$$

式中 κ 称为传递系数。一般 κ 在 0.5 ~ 1 之间,多数情况下 $\kappa = 1$ 。

由活化络合物的配分函数 q_{\ddagger}^* 中分出沿反应途径振动的配分函数 $f_{v,\ddagger}^*$, 则

$$q_{\ddagger}^* = f_{v,\ddagger}^* q_{\ddagger}^{*'} \quad (11.9.10)$$

$q_{\ddagger}^{*'}$ 为 q_{\ddagger}^* 分离出 $f_{v,\ddagger}^*$ 后的剩余部分。

$f_{v,\ddagger}^*$ 为一个振动自由度的配分函数, 此振动自由度可视为一维简谐振子, 按式(9.6.21)为

$$f_{v,\ddagger}^* = (1 - e^{-h\nu/(k_B T)})^{-1}$$

因为 X^{\ddagger} 沿反应途径的振动将分解为产物, 所以沿反应途径振动的“键”比正常键弱得多, 即 ν 很小, $h\nu \ll k_B T$, 这时 $e^{-h\nu/(k_B T)} \approx 1 - h\nu/(k_B T)$, 则

$$f_{v,\ddagger}^* = \frac{1}{1 - \{1 - h\nu/(k_B T)\}} = \frac{k_B T}{h\nu} \quad (11.9.11)$$

将式(11.9.10)、式(11.9.11)代入式(11.9.9), 最后得

$$k = \frac{k_B T}{h} \cdot \frac{q_{\ddagger}^{*'}}{q_A^* q_B^*} L e^{-E_0/(RT)} \quad (11.9.12)$$

此式可简化为

$$k = \frac{k_B T}{h} K_c^{\ddagger} \quad (11.9.13)$$

式中

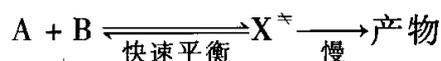
$$K_c^{\ddagger} = \frac{q_{\ddagger}^{*'}}{q_A^* q_B^*} L e^{-E_0/(RT)} \quad (11.9.14)$$

K_c^{\ddagger} 不同于一般的平衡常数, 而是将失去一个沿反应途径方向振动自由度的 X^{\ddagger} 仍看做正常分子而得出的平衡常数, 有时称为准平衡常数。

式(11.9.12)或式(11.9.13)为由过渡状态理论计算双分子反应速率常数的基本方程, 有时称为艾林(Eyring H)方程。式中 E_0 如上所述为活化络合物 X^{\ddagger} 与反应物基态能量之差, 也可认为是 0 K 时反应的活化能。原则上只要知道了有关分子的结构, 就可以按上式计算速率常数 k , 而不必作动力学测定。所以, 过渡状态理论有时称为绝对反应速率理论。在实际应用中, 测定反应物分子的结构一般不太困难, 但是活化络合物却很不稳定(寿命 $\leq 10^{-14}$ s), 目前还不能像稳定分子那样由光谱测定其结构参数, 只能用与相似的稳定分子类比的方法, 假设一个可能的结构, 然后进行计算。这样计算的结果, 虽然不能令人满意, 但在多数情况下, 比简单碰撞理论的计算值更接近于实验数据。

5. 艾林方程的热力学表示式

过渡状态理论在讨论双分子反应



反应速率

$$-dc_A/dt = kc_A c_B$$

时,用统计热力学方法,得出式(11.9.14)

$$K_c^\ddagger = \frac{q_{\ddagger}^{\ast'}}{q_A^\ast q_B^\ast} L e^{-E_0/(RT)}$$

其中 K_c^\ddagger 为已分离出沿反应途径方向振动自由度后的平衡常数。然而,为了引用热力学方法进行近似处理,仍可借用类似前面推导标准平衡常数的方法。

$$K_c^\ddagger = c_{\ddagger} / (c_A c_B)$$

$$K_c^{\ddagger\ominus} = \frac{c_{\ddagger} / c^\ominus}{(c_A / c^\ominus)(c_B / c^\ominus)} \quad (11.9.15)$$

$$\text{则} \quad K_c^\ddagger = K_c^{\ddagger\ominus} / c^\ominus \quad (11.9.16)$$

标准平衡常数 $K_c^{\ddagger\ominus}$ 与标准摩尔活化吉布斯函数 $\Delta_r^\ddagger G_m^\ominus$ 、标准摩尔活化焓 $\Delta_r^\ddagger H_m^\ominus$ 和标准摩尔活化熵 $\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus$ 之间的关系为

$$-RT \ln K_c^{\ddagger\ominus} = \Delta_r^\ddagger G_m^\ominus = \Delta_r^\ddagger H_m^\ominus - T \Delta_r^\ddagger S_m^\ominus$$

$$\text{即} \quad K_c^{\ddagger\ominus} = e^{-\Delta_r^\ddagger G_m^\ominus / (RT)} = e^{\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus / R} e^{-\Delta_r^\ddagger H_m^\ominus / (RT)} \quad (11.9.17)$$

将式(11.9.16)、式(11.9.17)代入式(11.9.13)得

$$k = \frac{k_B T}{hc^\ominus} e^{-\Delta_r^\ddagger G_m^\ominus / (RT)} = \frac{k_B T}{hc^\ominus} e^{\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus / R} e^{-\Delta_r^\ddagger H_m^\ominus / (RT)} \quad (11.9.18)$$

此即双分子反应的艾林方程热力学表示式。艾林方程亦可用于单分子或三分子反应,以及溶液反应,但形式与式(11.9.15)稍有差别。

对于双分子气相反应可以证明

$$E_a = \Delta_r^\ddagger H_m^\ominus + 2RT \quad (11.9.19)$$

将上式代入式(11.9.18)得

$$k = \frac{k_B T}{hc^\ominus} e^2 e^{\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus / R} e^{-E_a / (RT)} \quad (11.9.20)$$

将上式与阿伦尼乌斯方程及式(11.8.17)对比,可知阿伦尼乌斯方程的指前因子 A , 碰撞理论的频率因子 z_{AB} , 概率因子 P 以及标准摩尔活化熵 $\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus$ 间有如下关系:

$$A = P z_{AB} = \frac{k_B T}{hc^\ominus} e^2 e^{\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus / R} \quad (11.9.21)$$

一般说来,上式中 $\{k_B T / (hc^\ominus)\} e^2$ 的数量级与 z_{AB} 大体相当,因此, $e^{\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus / R}$ 相当于概率因子 P 。如果 A 与 B 生成 X^\ddagger 时 $\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus = 0$, 则 $P = 1$ 。但实际上 A 与 B 生成 X^\ddagger 时往往要损失平动和转动自由度,增加振动自由度,由于平动对熵的贡献较大,而振动的贡献较小,因此, $\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus < 0$ 。而且反应分子 A 与 B 结构愈复杂, X^\ddagger 分子愈规整,则熵减少得愈多,即 P 愈小于 1。从另一角度看, X^\ddagger 分子愈规整,则在形成 X^\ddagger 时对碰撞方位的要求就愈苛刻,因而 P 愈小于 1。

应该注意,有些复杂分子间的反应,由于活化熵的影响,其概率因子的数量级甚至可达 10^{-9} , 这时尽管活化能很小,但反应速率却很慢。因而在这种情况下

下,若不考虑活化熵的影响,而单凭活化能大小来判别速率的快慢,就可能得出错误的结论。

简单碰撞理论对概率因子是无能为力的,而按过渡状态理论,活化熵在原则上可由分子结构数据求得,这显然是一个明显的进步。但应看到由分子结构计算,目前仍停留在简单分子的水平上,对稍复杂的分子则存在相当大的猜测成分。而且往往是倒过来先由实验测得 A 和 E_a ,再由式(11.9.21)求算 $\Delta_r^\ddagger S_m^\ominus$,从而推测活化络合物 X^\ddagger 的结构。

§ 11.10 溶液中反应

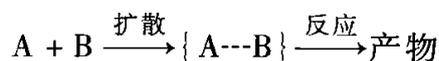
尽管有不少气相和固相反应,但大多数反应发生在液相。因此,溶液的性质及溶剂在反应中所起的作用对于溶液中化学反应的动力学研究至关重要。

溶液中的溶质分子,也如同气体分子一样,须经碰撞接近才能发生反应。然而溶质分子是在溶剂分子的包围之中,它必须穿过这种包围进行扩散,才能与另一溶质分子接触而发生反应。因此,研究溶液中溶质分子间的反应,必须考虑反应组分(溶质)与溶剂间的相互作用,以及它们在溶剂中的扩散。下面按反应组分与溶剂间有无明显的相互作用,分别进行讨论。

1. 溶剂对反应组分无明显作用的情况

(1) 笼蔽效应(又称笼效应) 液体分子间平均距离比气体的近得多,分子间存在强的相互作用。虽然这种作用不足以强到限制分子的运动,但它可以使液体具有局部的结构。液体中溶质分子实际上都被周围溶剂分子所包围,就好像关在周围分子构成的溶剂笼中。笼中的分子不能像气体分子那样自由地运动,只能不停地在笼中振动,不断地与周围分子碰撞。如果某一个分子具有足够的能量,或正在向某方向振动时,恰好该方向的周围分子让开,这个分子就要冲破溶剂笼扩散出去,但是它立刻就又陷入另一个笼中。分子由于这种笼中运动所产生的效应,称为笼蔽效应。据估计分子在一个笼中的停留时间约为 $10^{-12} \sim 10^{-8}$ s,这期间约发生 $10^2 \sim 10^4$ 次碰撞。

若两个溶质分子扩散到同一个笼中互相接触,则称为遭遇。两个溶质分子只有遭遇才能反应。扩散与反应为两个串联的步骤,即



式中 $\{A \cdots B\}$ 表示反应物 A 和 B 扩散到一起而形成的遭遇对。如果反应的活化能很小,反应速率很快,则为扩散控制;反之,若反应活化能大,反应速率慢,则为

反应控制或活化控制。扩散速率与温度的关系也符合阿伦尼乌斯方程,但扩散活化能,即分子冲破溶剂笼所需的能量,一般要比反应活化能小得多,因此,活化控制的反应对温度比较敏感,而扩散控制的反应对温度就不那么敏感。

(2) **扩散控制的反应** 一些快速反应,如自由基复合反应或酸碱中和反应,多为扩散控制的反应。扩散控制的反应其总速率等于扩散速率,扩散速率可按扩散定律计算。

扩散定律:溶液中每一个溶质分子向任一方向运动的概率都是相等的,但浓度高处单位体积中的分子数比浓度低处多,所以扩散方向总是由高浓度向低浓度。如图 11.10.1 所示,若距离 x 处物质 B 的浓度为 c_B ,浓度梯度为 dc_B/dx ,则按菲克(Fick)扩散第一定律:在一定温度下,单位时间扩散过截面积 A_s 的物质 B 的物质的量 dn_B/dt ,正比于截面积 A_s 和浓度梯度 dc_B/dx 的乘积,即

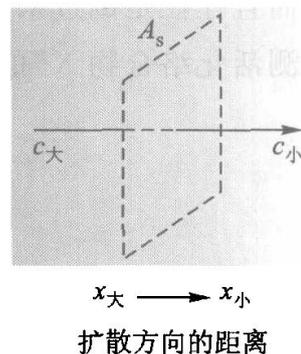


图 11.10.1 扩散定律

$$\frac{dn_B}{dt} = -DA_s \frac{dc_B}{dx} \quad (11.10.1)$$

因为扩散是向着 x 增大的方向,同时也是向着 c_B 减小的方向,所以浓度梯度 dc_B/dx 为负值,为保持扩散为正值,故上式右边加负号。式中比例常数 D 为扩散系数,单位为 $m^2 \cdot s^{-1}$ 。对于球形粒子, D 可按下式计算:

$$D = \frac{RT}{6L\pi\eta r} \quad (11.10.2)$$

上式称为爱因斯坦(Einstein) - 斯托克斯(Stokes)方程。式中 L 为阿伏加德罗常数, η 为黏度, r 为球形粒子的半径。

若两种半径为 r_A 及 r_B ,扩散系数为 D_A 及 D_B 的球形分子发生扩散控制的溶液中反应。再假设一种分子不动,另一种分子向它扩散,在 $r_{AB} = r_A + r_B$ 处,如果扩散分子的浓度 $c = 0$,逐渐向外浓度逐渐增大,形成一个球形对称的浓度梯度,则可以根据扩散定律推导出该二级反应的速率常数 k 为

$$k = 4\pi L(D_A + D_B)r_{AB}f \quad (11.10.3)$$

式中 f 为静电因子,量纲为一。当反应物电荷相反互相吸引,则反应加速;当反应物电荷相同互相排斥,则反应减慢;若无静电影响,则 $f = 1$ 。

若反应分子 A 与 B 可用相同半径的球表示,且无静电影响,由式(11.10.3)及式(11.10.2)可得扩散控制的二级反应速率常数:

$$k = 8RT/(3\eta)$$

25 °C 水的黏度 $\eta = 8.90 \times 10^{-4} Pa \cdot s$,可求得水溶液中扩散控制的二级反应的速率常数 $k = 7.43 \times 10^9 dm^3 \cdot mol^{-1} \cdot s^{-1}$ 。

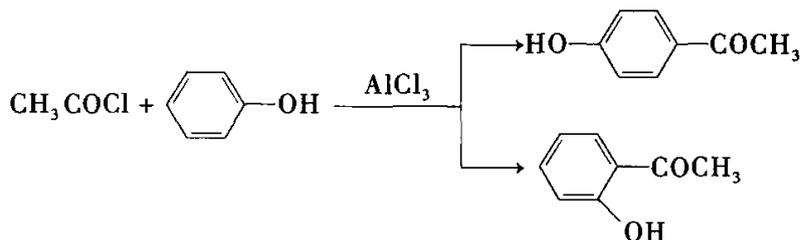
(3) 活化控制的反应 若反应活化能较大,反应速率较慢,相对来说扩散较快,则为活化控制。在溶剂对反应组分无明显作用的情况下,活化控制的溶液反应速率与气相反应相似。这是因为:① 溶剂无明显作用,故对活化能影响不大;② 与气体分子的碰撞相比较,由于笼蔽效应的存在,溶液中溶质分子扩散到同一个笼中要慢得多,但是两个反应分子一旦遭遇到一起,它们在笼中的重复碰撞则快得多。因此,笼蔽效应的总结果,对碰撞只起到分批的作用,使溶质分子的碰撞一批一批地进行,而对碰撞总数则影响不大。所以,溶液中的一些二级反应(可能是双分子反应)的速率,与按气体碰撞理论的计算值相当接近。溶液中的某些一级反应,如 N_2O_5 , Cl_2O 或 CH_2I_2 的分解和蒎烯的异构化反应的速率,也与气相反应速率很相近。如表 11.10.1 所示 N_2O_5 在气相或不同溶剂中的分解速率几乎都相等。

表 11.10.1 N_2O_5 在不同溶剂中分解的速率常数、指前因子及活化能(25 °C)

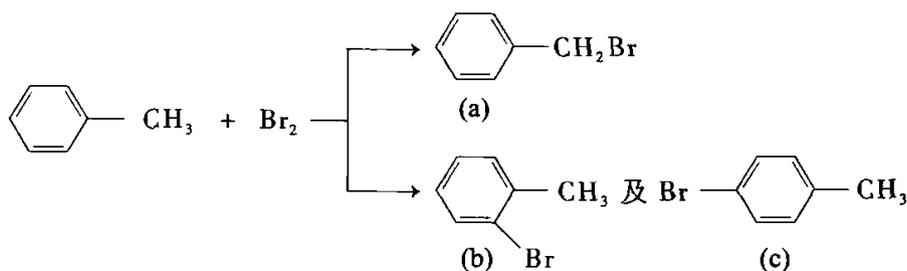
溶 剂	$k/10^{-5} s^{-1}$	$\lg (A/s^{-1})$	$E_a/(kJ \cdot mol^{-1})$
(气相)	3.38	13.6	103.3
四氯化碳	4.69	13.6	101.3
三氯甲烷	3.72	13.6	102.5
二氯乙烷	4.79	13.6	102.1
硝基甲烷	3.13	13.5	102.5
溴	4.27	13.3	100.4

* 2. 溶剂对反应组分产生明显作用的情况—溶剂对反应速率的影响

在许多情况下,溶剂对反应物确有作用,因而往往对反应速率产生显著的影响。比较突出的例子是 C_6H_5CHO 在溶液中的溴化反应,在 CCl_4 中进行比在 $CHCl_3$ 或 CS_2 中进行快 1000 倍。而且对于平行反应,有时,一定的溶剂只加速其中一种反应,例如:



若溶剂为硝基苯,则只加速第一个反应,即产物主要为对位的;若溶剂为 CS_2 则只加速第二个反应,即产物主要为邻位的。又如,溴与甲苯作用:



若溶剂为 CS_2 ,则主要产物为甲基取代物(a)(占85.2%);若溶剂为硝基苯,则主要是苯基取代物(b)和(c),占98%,而(a)却只占2%。由此可见,选择适当的溶剂,有时不但能加速反应,而且能加速主反应抑制副反应,这对于降低原料消耗,减轻分离操作的负担是有重要意义的。

溶剂对反应速率影响的原因比较复杂,下面只简略地作一些定性的介绍以备选择适当溶剂时参考。

溶液中的反应有很多为离子反应,溶剂的介电常数大,则会减弱异号离子间的引力,因此,介电常数大的溶剂常不利于异号离子间的化合反应,而有利于解离为阴阳离子的反应。

高介电常数的物质,多为极性大的物质。所以,一般是溶剂的极性越大,则越有利于产生离子的反应;若活化络合物或产物的极性比反应物的大,则极性溶剂往往能促进反应的进行;反之,若活化络合物或产物的极性比反应物的小,则极性溶剂往往能抑制反应的进行。

另一方面,极性物质常能使离子溶剂化,而溶剂化往往能显著地改变反应速率。例如,加入少量的水,介电常数不会有很大的改变,但对有些反应,加少量的水却能大大促进反应的进行,就是由于水的溶剂化作用。一般说来,若在某溶剂中,活化络合物的溶剂化比反应物的大,则该溶剂能降低反应的活化能而加速反应的进行;反之,若活化络合物的溶剂化不如反应物的大,则会升高活化能而不利于反应。

* 3. 离子强度对反应速率的影响

溶液中的离子强度会对离子反应产生一定的影响,加入电解质将改变离子强度,因而改变离子反应的速率,这叫做原盐效应。对于稀溶液可以导出速率常数与离子强度间的定量关系。

假设离子 A^{z_A} 和离子 B^{z_B} 间发生化学反应,活化络合物为 $[(AB)^{z_A+z_B}]^\ddagger$,即



式中 z_A 、 z_B 和 $z_A + z_B$ 分别为A、B和 AB^\ddagger 离子的电荷数。按过渡状态理论:

$$-\frac{dc_A}{dt} = \nu c_\ddagger = k c_A c_B$$

$$k = \nu \frac{c_\ddagger}{c_A c_B}$$

因 AB^\ddagger 与A和B间存在快速平衡,且因离子间存在相互作用为真实溶液,故应该用活度 a_b 或活度因子 γ_b 表示平衡常数 K^\ddagger ,即

$$K^\ddagger = \frac{a_\ddagger}{a_A a_B} = \frac{c_\ddagger}{c_A c_B} \cdot \frac{\gamma_\ddagger}{\gamma_A \gamma_B}$$

将此代入上式得

$$k = \nu K^{\infty} \frac{\gamma_A \gamma_B}{\gamma_{\nu}} \quad (11.10.4)$$

按德拜-休克尔极限公式:

$$\lg \gamma = -Az^2 \sqrt{I}$$

式(11.10.4)两边取对数后,将上式代入,则

$$\lg k = \lg(\nu K^{\infty}) + \lg \frac{\gamma_A \gamma_B}{\gamma_{\nu}} = \lg(\nu K^{\infty}) - [z_A^2 + z_B^2 - (z_A + z_B)^2] A \sqrt{I}$$

得
$$\lg k = \lg(\nu K^{\infty}) + 2z_A z_B A \sqrt{I} \quad (11.10.5)$$

因 $\lg(\nu K^{\infty})$ 为一常数,可见, $\lg k \sim \sqrt{I}$ 应为直线关系。

由式(11.10.5)可以看出: z_A, z_B 同号, $z_A z_B > 0$, 反应速率随离子强度增加而

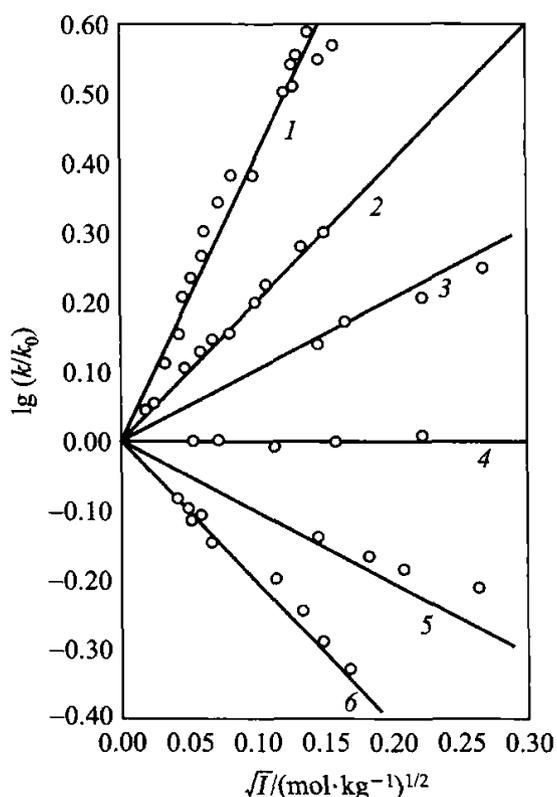
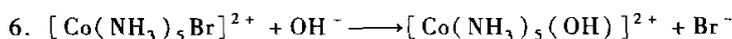
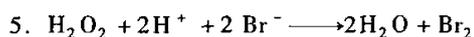
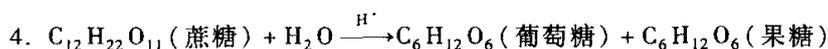
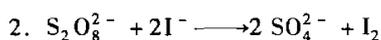
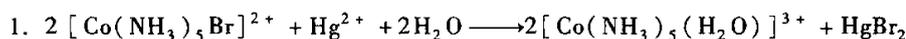


图 11.10.2 速率常数与离子强度的关系

• 为实验点, 直线为按式(11.10.5)的计算值, k_0 为 $I=0$ 时的 k 值。数字代表的反应如下:



增强; z_A, z_B 异号, $z_A z_B < 0$, 反应速率随离子强度增加而减小; 当一个反应物不带电荷, $z_A z_B = 0$, 反应速率与离子强度无关。图 11.10.2 的结果证明了这一结论。

§ 11.11 多相反应

前面讨论的气相反应和溶液反应都是均相反应, 均相反应是化学动力学的基础。但是在化工过程中, 也常遇到多相反应, 或称非均相反应, 即反应物处于不同的相中。例如, 煤的燃烧或水蒸气与碳作用制取 CO, 反应物分别处于气相和固相, 是气 - 固相反应; 水与碳化钙作用制取乙炔则是液 - 固相反应; 用水吸收氧化氮是气 - 液相反应; 用硫酸处理石油产品是液 - 液相反应; 陶瓷的烧结是固 - 固相反应。

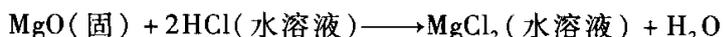
多相反应大多数是在相的界面上进行。但也有少数多相反应也发生在不同的相中, 例如, 以硫酸为催化剂, 用浓硝酸水溶液对苯进行硝化反应, 为液 - 液相反应, 此反应在两个液相中都能进行, 但主要在酸相与有机相的界面间进行, 酸相中的速率为有机相的近百倍。

多相反应既然大多数在相的界面上进行, 所以反应物向界面扩散是必不可少的步骤, 即使反应发生于不同的相中, 反应物也必须向相的界面扩散, 以便进入另一相中发生反应。因此, 必须向相的界面扩散, 这是多相反应的一个重要特征。由此也自然引出另一个特征, 即相界面大小和性质是影响多相反应的一个重要因素。界面越大, 或分散度越大, 则越有利于多相反应。

在多相反应中, 一方面反应物要向界面扩散, 以便进行反应, 另一方面产物由于浓度梯度的存在, 也要由界面向外扩散。因此, 扩散与反应是多相反应中互相串联的步骤。过程的总速率, 由互相串联的几个步骤中最慢的一步所控制。有目的地改变影响不同步骤的因素, 可以判别不同条件下的控制步骤。

例 11.11.1 固体 MgO 溶解在盐酸溶液中

为液 - 固相反应, 即



(1) 试导出盐酸向 MgO 表面的扩散速率方程;

(2) 假设 MgO 表面上的反应进行得很快, 表面上盐酸浓度接近平衡浓度, 即近于零, 求此溶解过程的速率方程。

解 (1) 求扩散速率 设 HCl 在溶液主体及表面的浓度分别为 c_b 及 c_s , 由于搅拌, 溶液主体浓度均匀一致。但固体表面有一层静止液膜搅拌达不到, 所以在这一层液膜中形成一个浓度梯度, 盐

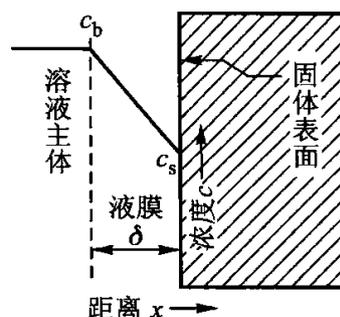


图 11.11.1 离表面不同距离处的浓度变化曲线

酸必须靠扩散,才能通过液膜达到固体表面,如图 11.11.1 所示。若液膜厚度为 δ ,在搅拌速度一定时, δ 为一常数。按式(11.10.1)扩散速率

$$\frac{dn_B}{dt} = -DA_s \frac{dc_B}{dx}$$

故
$$\frac{dn(\text{HCl})}{dt} = -DA_s \frac{\Delta c(\text{HCl})}{\delta} = \frac{DA_s}{\delta}(c_b - c_s)$$

注意 $\Delta c(\text{HCl}) = c_s - c_b$,故有上结果。

(2) 求溶解过程的速率方程 因为反应很快, $c_s \approx 0$,过程总速率由较慢的扩散步骤控制,因此,总速率即为

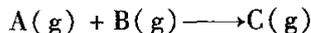
$$-\left(\frac{dn(\text{HCl})}{dt}\right)_{\text{反应}} = \left(\frac{dn(\text{HCl})}{dt}\right)_{\text{扩散}} = \frac{DA_s}{\delta}c_b$$

式中: $\left(\frac{dn(\text{HCl})}{dt}\right)_{\text{扩散}}$ 表示单位时间扩散过面积 A_s 的物质的量,所以为正值; $\left(\frac{dn(\text{HCl})}{dt}\right)_{\text{反应}}$ 表示单位时间反应物变化的物质的量,为负值,所以前面加一负号才为正值; c_b 为溶液主体浓度,可认为即溶液浓度,故可改写为 c ,若溶液体积为 V ,则 $c = \frac{n(\text{HCl})}{V}$ 。将上式两边皆除以 V ,则

$$-\frac{dc}{dt} = \frac{DA_s}{\delta V}c = kc$$

这就是此溶解过程的速率方程。若搅拌加快,液膜 δ 变薄,则溶解速率增大,在搅拌速率恒定,固体表面变化不大的条件下,此溶解速率符合一级反应的规律。

* 例 11.11.2 某气-固相反应



A 在气体主体及固体表面的浓度分别为 c_b 及 c_s ,若表面浓度 c_s 不为零,且表面反应为一级反应,试推导总反应的速率方程。

解:A 由气体主体(浓度为 c_b)向表面(浓度为 c_s)的扩散速率为

$$\left(\frac{dn_A}{dt}\right)_{\text{扩散}} = -\frac{DA_s}{\delta}(c_s - c_b) = \frac{DA_s}{\delta}(c_b - c_s)$$

为了用 A 在气相的浓度 c_A 表示,所以上式两边各除以气体体积 V ,则得扩散速率

$$v_{\text{扩散}} = -\left(\frac{dc_A}{dt}\right)_{\text{扩散}} = \frac{DA_s}{\delta V}(c_b - c_s) = k_d(c_b - c_s)$$

因 c_A 随 t 而减少,所以 $\frac{dc_A}{dt}$ 为负值,为保持 $v_{\text{扩散}}$ 正值,故 $\frac{dc_A}{dt}$ 前面需加负号。式中 $k_d = \frac{DA_s}{\delta V}$ 为扩散速率常数。

按题设条件,表面反应为一级反应,所以表面反应速率为

$$v_{\text{反应}} = -\left(\frac{dc_A}{dt}\right)_{\text{反应}} = k_s c_s \quad (\text{a})$$

k_s 为表面反应速率常数。 c_s 为 A 在表面上的浓度,不易测定,但可以利用稳态时各串联步骤的速率相等,即

$$v_{\text{扩散}} = v_{\text{反应}}$$

$$k_d(c_b - c_s) = k_s c_s$$

得

$$c_s = \frac{k_d}{k_d + k_s} c_b \quad (\text{b})$$

将式(b)代入式(a),并且用气体浓度 c_A 代替主体浓度 c_b ,则得

$$-\frac{dc_A}{dt} = \frac{k_s k_d}{k_d + k_s} c_A \quad (\text{c})$$

上式即该气-固相反应的速率方程,可见它符合一级反应规律。

当 $k_s \ll k_d$,则式(c)化为

$$-\frac{dc_A}{dt} = k_s c_A \quad (\text{d})$$

即当表面反应很慢,则总反应由表面反应控制。

当 $k_d \ll k_s$,则式(c)化为

$$-\frac{dc_A}{dt} = k_d c_A \quad (\text{e})$$

即当扩散速率很慢,则总反应由扩散步骤控制。

§ 11.12 光 化 学

光化学研究的是物质在光的作用下发生的化学反应——**光化学反应**。如眼睛的感光作用、绿色植物的光合作用、胶片的感光作用、染料的退色等。通常,光化学所涉及光的波长在 100 ~ 1000 nm 之间,即紫外至近红外波段。

一些自发的化学反应可以发光,在光的作用下也可以发生化学反应。热反应的发生依靠热活化,热活化的能量来自热运动,分子的能量分布服从玻耳兹曼分布,故反应速率受温度影响很大。光化学反应的发生依靠光活化,光活化的能量来自光子,取决于光的波长。由于光活化分子的数目比例于光的强度,故在足够强的光源下常温时就能达到热活化在高温时的反应速率,所以光化学反应可在低温下进行。反应温度的降低,往往能有效地抑制副反应的发生,若再选用波长适当的光,则可进一步提高反应的选择性。

除了使某些自发的化学反应能进行外,光还可以使某些非自发的化学反应发生。植物在叶绿素存在下,CO₂ 和 H₂O 发生光合作用生成碳水化合物和 O₂ 就是一例。

1. 光化学反应的初级过程、次级过程和猝灭

光化学反应是从物质吸收光能开始的,这称为光化学反应的**初级过程**。在初级过程中,如图 11.12.1 所示,分子或原子吸收适当波长的光子发生电子跃迁而成为激发态:

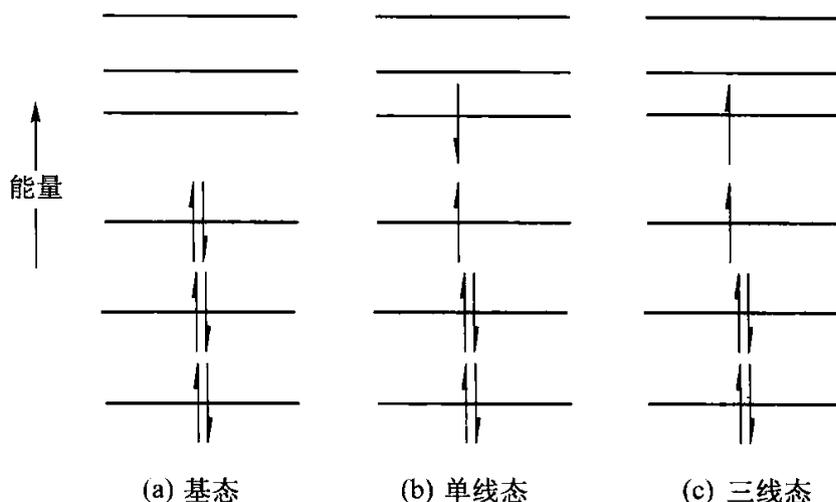
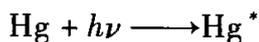


图 11.12.1 分子能级及电子排布示意图

当激发态的两个单电子自旋相反时为单线态,自旋平行时为三线态,三线态的能量低于单线态的能量。根据选择定则,基态向单线态的跃迁为允许的,而向三线态的跃迁为禁阻的,但单线态可以向三线态转化。

例如:



式中, h 为普朗克常量, ν 为光的频率, $h\nu$ 代表一个光子的能量; Hg^* 代表处于激发态的汞原子。

又如:



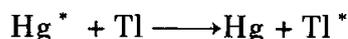
表示一个溴分子吸收了一个光子后解离成两个溴自由基。

这两个反应均是初级过程。

初级过程的产物还要进行一系列的过程,称为次级过程。

激发态的分子或原子是很不稳定的,其寿命约为 10^{-8} s。若不与其他粒子碰撞,它就会自动地回到基态而放出光子。从单线态返回基态的跃迁发出的光称为荧光,波长一般与入射光波长相同,偶尔也有例外。 10^{-8} s 是很短的,所以切断光源,荧光立即停止。此外,由于该跃迁允许的,故荧光的强度较高。但有的被照射物质,在切断光源后仍能继续发光,有时甚至延续长达若干秒或更长时间,这种光称为磷光。磷光是由三线态向基态的跃迁引起的,由于该跃迁为禁阻的,故磷光的强度较弱。

若激发态分子与其他分子碰撞,就会将过剩的能量传出,或使被碰分子(或原子)激发,或使相撞分子解离,或与相撞分子反应:





当一个反应混合物处于光照之下,若反应物对光不敏感,则不发生反应。但可以引入能吸收光的分子或原子,使它变为激发态,然后再将能量传给反应物,使反应物活化。能起这样作用的物质叫**光敏物质**或**光敏剂**。

在 Hg^* 和 H_2 的反应中, Hg 蒸气是光敏剂。因为如以 $\lambda = 253.7 \text{ nm}$ 的光照射 H_2 并不能使之解离,而这一波长的光却能使 Hg 激发成 Hg^* , 激发态的 Hg^* 则可以使 H_2 发生解离。

上述反应产物中的激发态分子、自由原子,还要发生次级过程。

如果激发态分子与其他分子,或与器壁碰撞发生无辐射的失活而回到基态,则称为**猝灭**。例如:



A^* 为激发态分子, M 为其他分子或器壁。猝灭使次级反应停止。

初级反应若产生自由原子或自由基,则次级反应将会发生链反应。

2. 光化学定律

(1) **格罗图斯 - 德雷珀 (Grotthuss - Draper) 定律** 只有被分子所吸收的光,才能有效地导致光化学变化。该定律常称为**光化学第一定律**。

从图 11.12.1 可知,并非任意波长的光都能被吸收,只有分子从基态到激发态所需的能量与光子的能量相匹配,才能导致电子能级的跃迁而产生电子激发态,从而引起光化学变化。

(2) **斯塔克 - 爱因斯坦 (Stark - Einstein) 光化学当量定律** 在光化学初级过程中,系统每吸收一个光子,则活化一个分子(或原子)。该定律又称为**光化学第二定律**。

按照此定律,在光化学初级过程,要活化 1 mol 分子,需要 1 mol 的光子。波长为 λ 的 1 个光子的能量为

$$\varepsilon = h\nu$$

式中, h 为普朗克常量, ν 为光的频率。因此 1 mol 光子的能量为

$$E = Lh\nu = Lhc/\lambda = \{0.1196 \times (\lambda/\text{m})^{-1}\} \text{J} \cdot \text{mol}^{-1} \quad (11.12.1)$$

式中, L 为阿伏加德罗常数。

光化当量定律在绝大多数情况下是成立的,但当所用光的强度很高,如在激光照射的情况下,则双光子或多光子吸收的可能性不能忽略。

光化当量定律是光子学说的自然结果。但必须注意,这里只是说吸收一个光子能使一个分子活化,而没有说能使一个分子发生反应。这是因为在初级过

程中一个分子活化后,在随后的次级过程中可能引起多个分子发生反应。例如光引发的链反应,一个分子活化产生自由基后,可能引起一连串分子发生反应。另一方面,吸收一个光子而达到电子激发态的活化分子,如果在还没有反应以前就又失去能量返回基态而失活,那么这个被吸收过的光子就没有产生化学变化。因此,一个分子活化,不一定会使一个分子发生反应。也就是说,光化当量定律只能严格地适用于初级过程。

(3) 量子效率和量子产率 由于次级过程的存在,一个光子不一定使一个分子反应,故定义量子效率为

$$\varphi = \frac{\text{发生反应的分子数}}{\text{被吸收的光子数}} = \frac{\text{发生反应的物质的量}}{\text{被吸收光子的物质的量}} \quad (11.12.2)$$

某些气相光化学反应的量子效率见表 11.12.1。

表 11.12.1 某些气相光化学反应的量子效率

反 应	λ/nm	量子效率	备 注
$2\text{NH}_3 \rightleftharpoons \text{N}_2 + 3\text{H}_2$	210	0.25	随压力而变
$\text{SO}_2 + \text{Cl}_2 \rightleftharpoons \text{SO}_2\text{Cl}_2$	420	1	
$2\text{HI} \rightleftharpoons \text{H}_2 + \text{I}_2$	207 ~ 282	2	在较大的温度压力范围内保持常数
$2\text{HBr} \rightleftharpoons \text{H}_2 + \text{Br}_2$	207 ~ 253	2	
$\text{H}_2 + \text{Br}_2 \rightleftharpoons 2\text{HBr}$	< 600	2	在近 200 °C (25 °C 时很小)
$3\text{O}_2 \rightleftharpoons 2\text{O}_3$	170 ~ 253	1 ~ 3	近于室温
$\text{CO} + \text{Cl}_2 \rightleftharpoons \text{COCl}_2$	400 ~ 436	$\approx 10^3$	随温度而降,也与反应物压力有关
$\text{H}_2 + \text{Cl}_2 \rightleftharpoons 2\text{HCl}$	400 ~ 436	$\approx 10^6$	随 p_{H_2} 及杂质而变

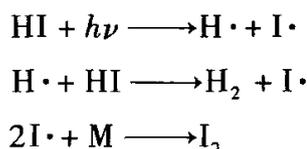
此外,还定义量子产率为

$$\varphi = \frac{\text{生成产物 B 的分子数}}{\text{被吸收的光子数}} = \frac{\text{生成产物 B 的物质的量}}{\text{被吸收光子的物质的量}} \quad (11.12.3)$$

对于不同的光化学反应,其量子效率和指定产物 B 的量子产率可能相同,也可能不同。本书中使用量子效率。

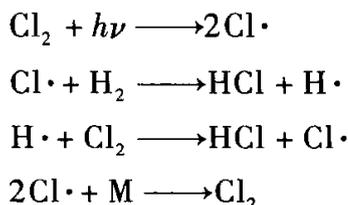
通常光化学反应的量子效率 $\varphi \leq 1$ 。量子效率 $\varphi < 1$ 是由于初级过程吸收光子后产生的激发态分子,在未进一步反应前失活造成。而量子效率 $\varphi > 1$ 的光化学反应表明次级过程是链反应。

例如 HI 的光解反应机理为



1 mol HI 吸收 1 mol 光子后使 2 mol HI 反应,故量子效率 $\varphi = 2$ 。

又如 $\text{H}_2 + \text{Cl}_2 \rightleftharpoons 2\text{HCl}$ 的反应机理为

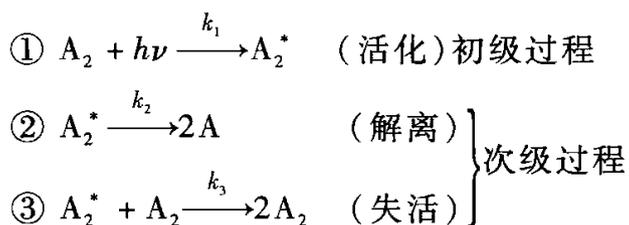


由光引发的此链反应的量子效率 $\varphi \approx 10^6$ 。

3. 光化学反应的机理与速率方程

先给出由光化学反应机理推导其速率方程的一般原则。

假设有光化学反应 $\text{A}_2 \xrightarrow{h\nu} 2\text{A}\cdot$, 其机理如下:



初级过程的速率仅取决于吸收光子的速率, 即正比于吸收光的强度 I_a , 对 A_2 为零级。

根据稳态法:

$$d[\text{A}_2^*]/dt = k_1 I_a - k_2 [\text{A}_2^*] - k_3 [\text{A}_2^*][\text{A}_2] = 0$$

解得

$$[\text{A}_2^*] = \frac{k_1 I_a}{k_2 + k_3 [\text{A}_2]}$$

最终产物 A 只由解离反应生成, 因 k_2 是以 A_2^* 表示的速率常数, 故

$$\frac{d[\text{A}]}{dt} = 2k_2 [\text{A}_2^*]$$

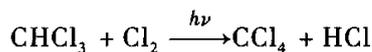
将前式代入, 得

$$\frac{d[\text{A}]}{dt} = \frac{2k_1 k_2 I_a}{k_2 + k_3 [\text{A}_2]}$$

吸收光的强度 I_a 表示单位时间、单位体积内吸收光子的物质的量, A_2 的消耗速率为 A 生成速率的二分之一, 故此反应的量子效率为

$$\varphi = \frac{1}{I_a} \frac{d[\text{A}_2]}{dt} = \frac{1}{2I_a} \frac{d[\text{A}]}{dt} = \frac{k_1 k_2}{k_2 + k_3 [\text{A}_2]}$$

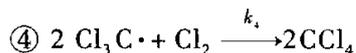
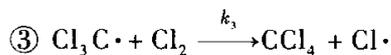
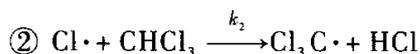
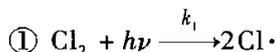
例 11.12.1 有人曾测得氯仿的光氯化反应



的速率方程为

$$d[\text{CCl}_4]/dt = k [\text{Cl}_2]^{1/2} I_a^{1/2}$$

为解释此速率方程, 曾提出如下机理:



试按此机理推导机理速率方程,从而证明它与上述经验速率方程一致。

解:由稳态法:

$$d[\text{Cl}\cdot]/dt = 2k_1 I_a - k_2 [\text{Cl}\cdot][\text{CHCl}_3] + k_3 [\text{Cl}_3\text{C}\cdot][\text{Cl}_2] = 0$$

$$d[\text{Cl}_3\text{C}\cdot]/dt = k_2 [\text{Cl}\cdot][\text{CHCl}_3] - k_3 [\text{Cl}_3\text{C}\cdot][\text{Cl}_2] - 2k_4 [\text{Cl}_3\text{C}\cdot]^2 [\text{Cl}_2] = 0$$

将上两式相加:

$$k_1 I_a - k_4 [\text{Cl}_3\text{C}\cdot]^2 [\text{Cl}_2] = 0$$

即

$$[\text{Cl}_3\text{C}\cdot] = \{k_1 I_a / (k_4 [\text{Cl}_2])\}^{1/2}$$

将此式代入产物 CCl_4 的生成速率方程式:

$$\begin{aligned} d[\text{CCl}_4]/dt &= k_3 [\text{Cl}_3\text{C}\cdot][\text{Cl}_2] + 2k_4 [\text{Cl}_3\text{C}\cdot]^2 [\text{Cl}_2] \\ &= k_3 \left(\frac{k_1}{k_4}\right)^{1/2} I_a^{1/2} [\text{Cl}_2]^{1/2} + 2k_1 I_a \\ &= k I_a^{1/2} [\text{Cl}_2]^{1/2} + 2k_1 I_a \end{aligned}$$

式中 $k = k_3 \{k_1/k_4\}^{1/2}$ 。若 k_1 很小,上式右边第二项可以忽略,则简化为

$$d[\text{CCl}_4]/dt = k [\text{Cl}_2]^{1/2} I_a^{1/2}$$

与经验速率方程一致。

4. 温度对光化学反应速率的影响

温度对光化学反应的影响与热反应大不相同。热反应的温度系数较大,温度升高 10°C ,反应速率约增加为 $2 \sim 4$ 倍。而同样升温,光化学反应速率却增加甚小,大多数光化学反应的温度系数接近于 1。个别如草酸钾与碘的反应,其温度系数也竟然接近于热反应,但这只是少数例外。甚至,在某些光化学反应中,如苯的氯化,温度升高反应速率反而下降。

为了解释光化学反应的温度系数,有必要研究初级与次级过程的温度系数。初级光吸收过程应当是与温度无关的过程,次级过程因为具有热反应的特征,所以它的温度系数应与一般热反应无异。但是多数光化学次级过程含有原子、自由基以及它们与分子之间的相互作用,所以活化能很小或为零。因为温度系数取决于活化能 E_a 的大小,所以,可以肯定地说:即使次级过程,其温度系数也比一般的热反应要小。因此总的结果是整个反应的温度系数很小,这是通常的情况。

但在光化学反应中,偶尔也出现较大的温度系数。一般地说,这表明有一个或几个中间步骤具有较高的活化能。也可能是,反应系列的某些步骤处于平衡,

而且表示平衡常数 K 与 T 关系的等容方程式中含有一个较大的正反应热。例如,假设所测得的速率常数 k 为

$$k = k_1 K$$

取对数后微分:

$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{d \ln k_1}{dT} + \frac{d \ln K}{dT}$$

右边第一项为 $E_a/(RT^2)$, E_a 为 k_1 步骤的活化能,第二项为 $\Delta U/(RT^2)$, ΔU 为“平衡常数为 K 的反应”的反应热。

所以

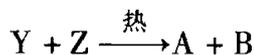
$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{E_a}{RT^2} + \frac{\Delta U}{RT^2} = \frac{E_a + \Delta U}{RT^2}$$

由上式可以看出,即使 E_a 小,而大的正 ΔU 仍可使反应速率常数随温度增加较大,故温度系数较大。但另一方面,若 ΔU 为负,而且数值大于 E_a ,则 $E_a + \Delta U$ 为负,所以温度升高,反应速率常数减小,故温度系数小于 1。这就很好地解释了苯的光氯化反应,以及某些类似反应的温度系数小于 1 的原因。

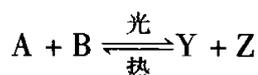
5. 光化学平衡



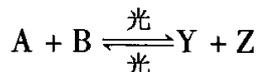
是在吸收光能的条件下进行的。如产物对光不敏感,则它将按热反应又回复到反应物,即



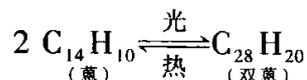
因此,当正逆反应速率相等时,则达到平衡:



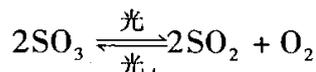
若正逆反应都对光敏感,则要达到另一种类型的平衡:



这两种平衡都是光化学平衡。前者的例子为蒽的二聚:



后者的例子有



光化学平衡常数与纯热反应的平衡常数不同,它只在一定光强下为一常数,光强改变它也随之而变。

例如,在前一例子中,开始时,将蒽溶解在惰性溶剂(如苯)中,用紫外线照射,若蒽的浓度很小,量子效率就很低,被吸收的光大部分以荧光的形式放出;若

浓度增加,量子效率也随之增加;浓度增到一定的极限,荧光差不多就消失了。这是因为浓度低时,吸收光而活化的蒽分子,几乎是在溶剂分子的包围中,很难与其他蒽分子碰撞而发生二聚反应,所以活化分子的过剩能量大部分又以荧光形式放出。随着浓度的增加,活化的蒽分子碰撞其他蒽分子的机会增加,所以量子效率增加,荧光减弱以至消失。

当蒽(A)的浓度增加到没有荧光发生时,正向反应双蒽(A_2)的生成速率就与被吸收的光强 I_a 成正比,即双蒽的生成速率 $= k_1 I_a$ 。

双蒽的分解反应为单分子热反应,所以逆向反应双蒽的分解速率与双蒽的浓度 c_{A_2} 成正比,即双蒽的分解速率 $= k_{-1} c_{A_2}$ 。

达到平衡,则二者速率相等,即

$$k_1 I_a = k_{-1} c_{A_2}$$

故

$$c_{A_2} = \frac{k_1}{k_{-1}} I_a$$

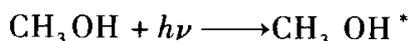
上式说明,反应达平衡时,双蒽的浓度与吸收光强 I_a 成正比, I_a 一定,则双蒽浓度为一常数(即光化学平衡常数),与蒽的浓度无关。若将光移开,则光化学平衡立即破坏,而转入正常的热平衡状态。

对于后一例子,即 SO_3 的光化分解,热平衡计算表明:常压下,若想使 SO_3 有 30% 的分解,必须加热到 $630^\circ C$,而光化学反应在 $45^\circ C$ 时, SO_3 就能分解 35%,而且热平衡常数随温度变化明显,但是光化平衡常数在 I_a 一定时,曾发现在 $60 \sim 800^\circ C$ 之间是与温度无关的。这些事实说明,通常的平衡概念对光化平衡是不适用的。

* 6. 激光化学

近年来在扩大激光波长范围,发展激光辐射频率的可调、可控和稳定性方面进展很大。这样就为系统地进行激光化学研究创造了必要的条件。在激光的作用下,选择性地进行光化学反应,研究得最多、最有成效的是用激光分离同位素。

例如,天然氢主要含 H 和 D 两种同位素,所以一般甲醇中的氢也是这两种同位素,即 CH_3OH 和 CD_3OD 。 CH_3OH 中 OH 基的一个振动吸收带的波数在 3681 cm^{-1} (或 $3.681 \times 10^5\text{ m}^{-1}$) 附近,而 CD_3OD 中的同一个吸收带在 2724 cm^{-1} 附近。所以当用输出为 3644 cm^{-1} 的 HF 气体激光器为光源来激发 CH_3OH 的 OH 吸收带时, CD_3OD 的同一吸收带不受影响。由于 CH_3OH 共振吸收一个光子得到 $7.0 \times 10^{-20}\text{ J}$ 的能量,此能量大于甲醇与溴反应所需的能量 $4.3 \times 10^{-20}\text{ J}$,所以,该光化学反应在室温下能迅速进行,即



CD_3OD 不能吸收这个频率的光子, 所以不反应。于是 CD_3OD 便留下来得到富集。据报道, 用总功率为 100W 的连续 HF 激光照射 CH_3OH , CD_3OD 和 Br_2 的混合物 60 s 后, 经进一步处理, 可使 CD_3OD 含量从 50% 增加到 95% 以上。

§ 11.13 催化作用的通性

1. 引言

存在少量就能显著地加快化学反应的速率, 而本身并不损耗的物质称为催化剂。

催化剂是通过参加化学反应来加快反应速率的, 但是反应的结果, 本身却能够复原。催化剂的这种作用称为催化作用。有时, 某些反应的产物也具有加速反应的作用, 则称为自动催化作用。通常的化学反应, 都是开始时反应速率最大, 以后逐渐变慢, 而自动催化反应, 却随产物的增加而加快, 以后由于反应物太少, 才逐渐慢下来。例如, 在有硫酸存在时高锰酸钾和草酸的反应, 产物 MnSO_4 即起到自动催化作用。

催化反应可分为单相催化和多相催化。催化剂与反应物均存在于同一相为单相催化, 或称均相催化。例如, 酯的水解, 加入酸或碱则反应速率加快, 就是单相催化。若催化剂在反应系统中自成一相, 则为多相催化, 或称非均相催化。例如用固体催化剂来加速液相或气相反应, 就是多相催化。多相催化中, 尤以气-固相催化应用最广。例如, 用铁催化剂将氢与氮合成氨, 或用铂催化剂将氨氧化制硝酸, 就是气-固相催化反应。

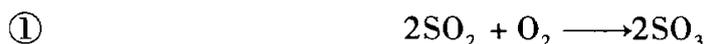
催化作用是很普遍的现象, 不但有意加入的催化剂可加快反应的速率, 有时一些偶然的杂质、尘埃, 甚至容器的表面等, 也可能产生催化作用。例如 200 °C 下, 在玻璃容器中进行的溴对乙烯的气相加成反应, 起初曾认为是单纯的气体反应, 后来发现该反应若在较小的玻璃容器中进行, 则反应速率加快; 若再加入一些小玻璃管或玻璃球, 则加速更为显著; 若将容器内壁涂上石蜡, 反应就几乎停止。这说明该反应是在玻璃表面的催化作用下进行的。

催化剂在现代化学工业中起着关键作用, 约有 85% ~ 90% 的化工产品涉及催化过程, 尤其在石油的精制、大宗精细化学品的制备、尾气污染减轻等方面其作用不可替代。

2. 催化剂的基本特征

(1) 催化剂参与催化反应, 但反应终了时, 催化剂的化学性质和数量都不

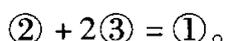
变。例如,过去用铅室法生产硫酸,其中 SO_2 被 O_2 氧化是一个慢过程:



当用 NO 作为催化剂时,可以适当速率发生反应。其机理为



催化剂 NO 参与了反应,但反应终了时又生成 NO ,其化学性质和数量不变。

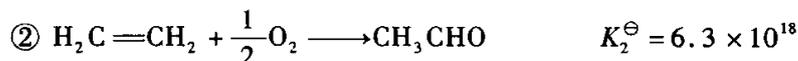
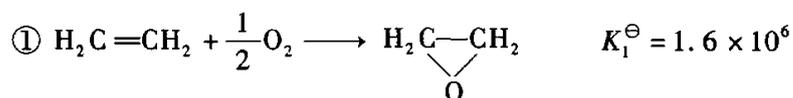


(2) 催化剂只能缩短达到平衡的时间,而不能改变平衡状态。任何自发的化学反应都有一定的推动力,在恒温恒压下,该反应的推动力就是化学亲和势 $A = -\Delta G$ 。催化剂既然在反应前后没有变化,所以从热力学上看,催化剂的存在与否不会改变反应系统的始末状态,当然不会改变 ΔG 。所以,催化剂只能使 $\Delta G < 0$ 的反应加速进行,直到 $\Delta G = 0$,即反应达到平衡为止。但是它不能改变平衡状态,不能使已达平衡的反应继续进行,以致超过平衡转化率。

这一特征还说明,催化剂不能改变平衡常数 K ,而 $K = k_1/k_{-1}$,所以,能加速正反应速率 k_1 的催化剂,也必定能加速逆反应速率 k_{-1} 。这就是说加速氨分解为 N_2 和 H_2 的催化剂,也必定是 N_2 和 H_2 合成氨的催化剂。加氢反应的优良催化剂必定也是脱氢反应的优良催化剂。这一规律为寻找催化剂的实验提供了很大的方便,例如,合成氨反应需要高压,因此,可以在常压下用氨的分解实验来寻找合成氨的催化剂。

(3) 催化剂不改变反应系统的始、末状态,如果反应在恒温或恒压下进行,自然也不会改变反应热。这一特点可以方便地用来在较低温度下测定反应热。许多非催化反应常需在高温下进行量热测定,在有适当催化剂时,则可在接近常温下进行测定,这显然比高温下测定要容易得多。

(4) 催化剂对反应的加速作用具有选择性。例如,250℃时乙烯与空气中的氧,可能进行如下三个平行反应:



从热力学上看,三个反应的 K^\ominus 都很大,都是自发反应,不过从 K^\ominus 的数值可知,三个反应的热力学推动力,以反应③为最大,②次之,①最小。但是,若用银催化剂,则只选择性地加速反应①而主要得到环氧乙烷。若用钯催化剂,则只选择性地加速反应②而主要得到乙醛。

同样,对于连串反应,选用适当的催化剂,可使反应停留在某步或某几步上,

而得到所希望的产品。

可见催化剂的选择性在实际应用上是很可贵的,它是决定化学反应在动力学上竞争的重要手段。工业上常用下式来定义选择性:

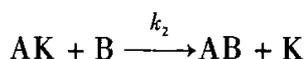
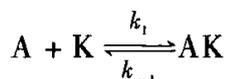
$$\text{选择性} = \frac{\text{转化为目标产品的原料量}}{\text{原料总的转化量}} \times 100\%$$

对于合成氨来说,因无副反应,已转化的原料都生成了氨,所以选择性为 100%。

3. 催化反应的一般机理及速率常数

为什么加入催化剂,反应速率会加快呢?这主要是因为催化剂与反应物生成不稳定的中间化合物,改变了反应途径,降低了表观活化能,或增大了表观指前因子。因为活化能在阿伦尼乌斯方程的指数项上,所以活化能的降低对反应的加速尤为显著。

假设催化剂 K 能加速反应 $A + B \longrightarrow AB$,若其机理为



若这里的对行反应能很快达到平衡,则

$$\frac{k_1}{k_{-1}} = K_c = \frac{c_{AK}}{c_A c_K}$$

故

$$c_{AK} = \frac{k_1}{k_{-1}} c_A c_K$$

总反应速率为

$$\frac{dc_{AB}}{dt} = k_2 c_{AK} c_B$$

将前式代入此式,得

$$\frac{dc_{AB}}{dt} = k_2 \frac{k_1}{k_{-1}} c_K c_A c_B = k c_A c_B$$

所以 $k = k_2 \frac{k_1}{k_{-1}} c_K$ 。

4. 催化反应的活化能

将上式中各基元反应的速率常数用阿伦尼乌斯方程表示 $k_i = A_i e^{-E_i/(RT)}$, 则得

$$k = A_2 \frac{A_1}{A_{-1}} c_K e^{-(E_1 - E_{-1} + E_2)/(RT)} = A c_K e^{-E/(RT)}$$

式中 $A = A_1 A_2 / A_{-1}$ 为表观指前因子。由上式可以看出总反应的表观活化能 E 与各基元反应活化能 E_i 的关系为

$$E = E_1 - E_{-1} + E_2$$

上述机理可用能峰示意图表示,如图 11.13.1 所示。图中,非催化反应要克服一个高的能峰,活化能为 E_0 。在催化剂 K 参与下,反应途径改变,只需翻越两个小的能峰,这两个小能峰总的表观活化能 E 为 E_1 、 E_{-1} 与 E_2 的代数和。因此,只要催化反应的表观活化能 E 小于非催化反应的活化能 E_0 ,则在指前因子变化不大的情况下,反应速率显然是要增加的。

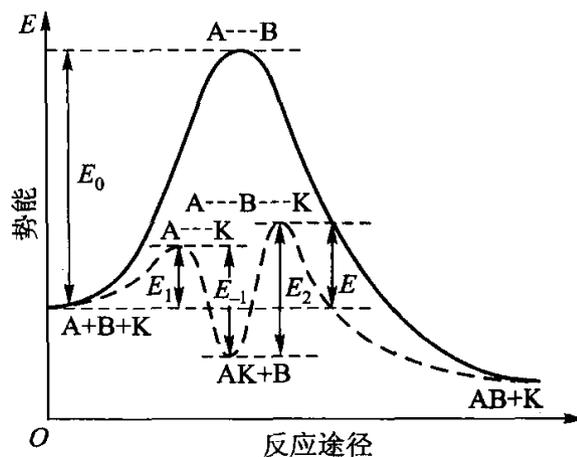


图 11.13.1 活化能与反应途径示意图

由这个机理并结合图 11.13.1 可以推想,催化剂应易于与反应物作用,即 E_1 要小;但二者的中间化合物 AK 不应太稳定,即 AK 的能量不应太低,否则下一步反应的活化能 E_2 就要增大,而不利于反应到底。因此,那些不易与反应物作用,或虽能作用但将生成稳定中间化合物的物质,不能成为催化剂。

从上述例子可以看出,相对于非催化反应,催化剂提供了一种能量上有利的反应机理,从而使得反应能在工业上可行的压力和温度下进行。

催化反应的机理是复杂而多样的,上述机理只是示意地说明催化剂改变反应途径,降低活化能,从而加速反应的道理。

有趣的事实是,有时在活化能相差不大的情况下,催化反应的速率却有很大的差别。例如甲酸的分解反应:



在不同催化剂表面上,其反应速率相差很大,如表 11.13.1 所示。

表 11.13.1 甲酸在不同表面上的分解速率

表面	活化能/(kJ·mol ⁻¹)	相对速率
玻璃	102	1
金	98	40
银	130	40
铂	92	2 000
铑	104	10 000

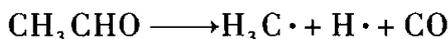
甲酸在玻璃或铯上的活化能几乎相等,而反应速率相差 10000 倍。这可能是由于铯的单位表面上的活性中心大大超过玻璃,而使两者的表观指前因子相差悬殊所造成的。

§ 11.14 单相催化反应

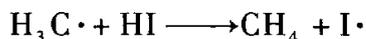
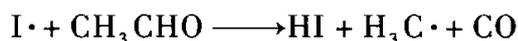
单相催化即均相催化,包括气相催化和液相催化。按催化剂种类,液相催化又分为酸碱催化、络合催化、酶催化等。

* 1. 气相催化

气相催化常见的催化剂有 NO, H₂O 等。如上所述,NO 能催化 SO₂ 或 CO 的氧化反应。水汽也能催化 CO 等的氧化反应。少量碘蒸气可促进一些醛、醚等的热分解。多数气相催化反应具有链反应机理。例如,没有催化剂时乙醛热分解的机理为



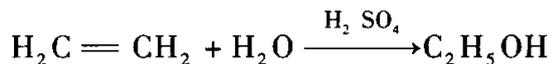
在碘的催化下,其机理可能是



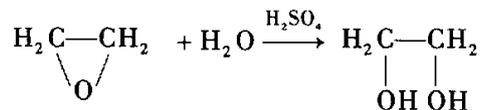
反应中碘分子分解为碘原子,引发链反应,而反应终了时又重新生成碘分子。加入少量碘,反应速率可增大数千倍。这是由于改变了反应途径,使表观活化能由 210 kJ·mol⁻¹ (非催化)降为 136 kJ·mol⁻¹。活化能的降低,是因为断裂 I—I 键 (153 kJ·mol⁻¹) 比断裂 C—C 键 (335 kJ·mol⁻¹) 或 C—H 键 (420 kJ·mol⁻¹) 容易得多。

* 2. 酸碱催化

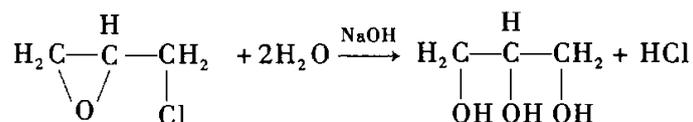
液相催化中最常见的是酸碱催化,它在化工中的应用是很广泛的,例如,在硫酸或磷酸的催化下,乙烯水合为乙醇:



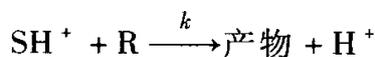
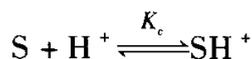
在硫酸的催化下,环氧乙烷水解为乙二醇:



在碱的催化下,环氧氯丙烷水解为甘油:



许多离子型的有机反应,常可采用酸碱催化。酸碱催化的主要特征就是质子的转移。酸催化的一般机理是,反应物 S 接受质子 H^+ 首先形成质子化物 SH^+ , 然后不稳定的 SH^+ 再与反应物 R 反应放出 H^+ 而生成产物。

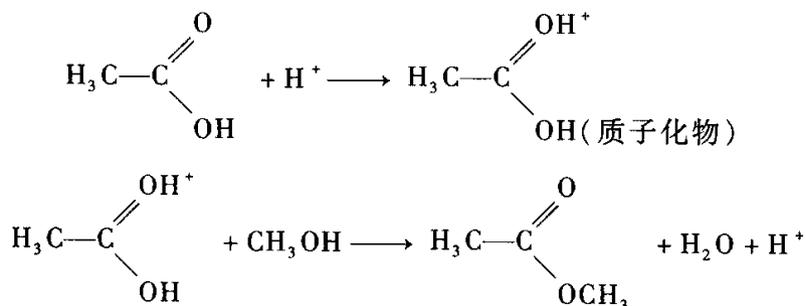


根据平衡态近似法,反应速率为

$$v = k [\text{SH}^+][\text{R}] = kK_c[\text{S}][\text{H}^+][\text{R}] \quad (11.14.1)$$

通常平衡常数 K_c 很小, $[\text{H}^+]$ 恒定, 视 $[\text{R}]$ 的大小, 反应速率表现为准一级或准二级反应。

例如,在 H^+ 的催化下,甲醇与醋酸的酯化反应机理为

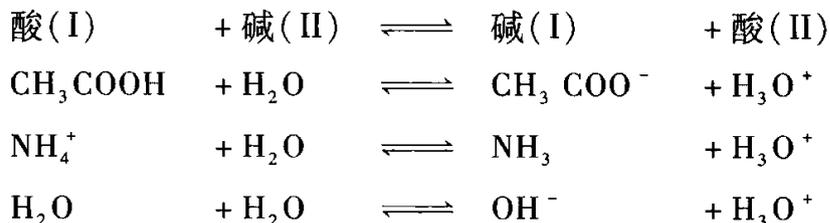


质子 H^+ 核外无电子,在反应中它与醋酸中羰基氧原子上的孤对电子结合而使其质子化。质子的结合导致该中间物中羰基的极性更强,从而使得羰基碳原子极易受到即使像醇这样的弱亲核试剂的进攻。

碱催化的一般机理是,首先碱接受反应物的质子,然后生成产物,碱复原。

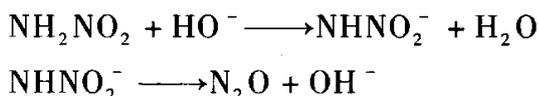
不仅一般酸碱有催化作用,而且凡是能给出或接受质子的物质,都有这种催化作用。这里凡是能给出质子的物质称为广义的酸,凡是能接受质子的称为广义的碱。广义酸或碱可以是中性分子,也可以是离子。

游离的质子不能在溶液中存在,溶剂本身能接受质子,就是广义碱。例如:

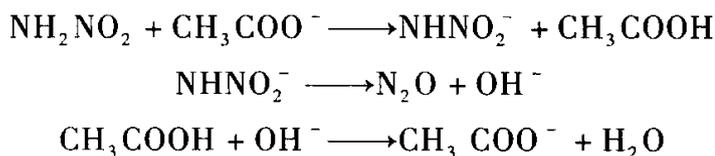


水在酸溶液中为碱,在碱溶液中为酸。在广义酸的催化中,反应物是碱;在广义碱的催化中,反应物是酸。有些水溶液中的反应,很可能是水的催化作用。

硝基胺的水解,可用碱 HO^- 作催化剂:



也可用广义碱,如 CH_3COO^- 作催化剂:



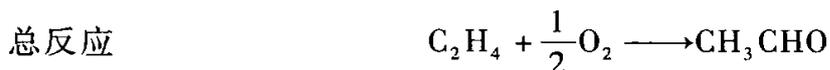
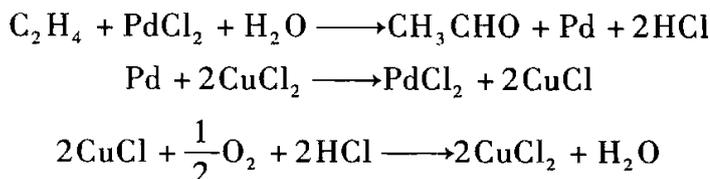
既然酸碱催化的实质是质子的转移,所以,一些有质子转移的反应,如水合与脱水,脂化与水解,烷基化与脱烷基等反应,往往都可以采用酸碱催化。有些固体催化剂按机理也属于酸碱催化。

* 3. 络合催化

所谓络合催化,就是通过催化剂的络合作用使反应物活化而易于起反应。络合催化可以是单相催化,也可以是固体催化剂的多相催化,但一般多指在溶液中进行的液相催化。络合催化近几十年来发展十分迅速。

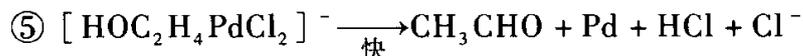
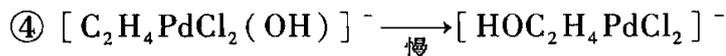
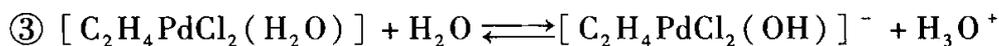
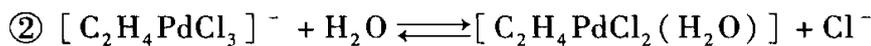
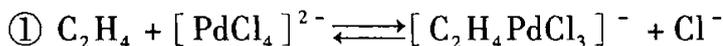
一般说来过渡金属有较强的络合能力。

以 PdCl_2 为催化剂,将乙烯氧化制乙醛,是一个典型的络合催化的例子。这个方法自1959年工业化以来,一直是生产乙醛的一个较好的方法。这个过程可简单表示为



这就是说将乙烯通入溶有 PdCl_2 和 CuCl_2 的水溶液,则在 PdCl_2 的催化下, C_2H_4 氧化为 CH_3CHO ;被还原出来的 Pd ,立即由 CuCl_2 又重新氧化为 PdCl_2 ;还原生成的 CuCl 很容易被 O_2 氧化,又生成 CuCl_2 。

这个过程的机理为一系列较复杂的络合反应,即



这是说 PdCl_2 在有足够多的 Cl^- 的水溶液中,能形成络离子 $[\text{PdCl}_4]^{2-}$,然后在溶液中进行一系列的配位体交换反应:先按反应①,用 C_2H_2 交换出一个 Cl^- ;再按反应②,用 H_2O 交换出一个 Cl^- ;然后按反应③,配位体中的 H_2O 放出一个质子。其次按反应④,在络离子中,被络合的 OH^- 向被络合的 C_2H_2 中的 C 进攻(即亲核进攻),使络离子内部重排而形成很不稳定的中间络离子;最后按反应⑤,络离子很快解体而生成产物 CH_3CHO 。在上述的 OH^- 向 C_2H_2 中的 C 的进攻中,由于 C_2H_2 被 Pd 拉过去一些负电荷,而使 C 带正电,所以更有利于 OH^- 的亲核进攻。由此可以看出络合对于反应的活化作用。

根据上述机理,可以得出其速率方程为

$$-\frac{d[\text{C}_2\text{H}_4]}{dt} = k \frac{[\text{PdCl}_4^{2-}][\text{C}_2\text{H}_4]}{[\text{Cl}^-]^2[\text{H}^+]}$$

读者可自行根据反应机理推导此方程。

在单相络合催化中,由于每一个络合物分子或离子都是一个活性中心,而且活性中心的性质都是相同的,只能进行一两个特定的反应,因此它具有高活性、高选择性的优点;也正因为不太高的温度下就具有较高的活性,所以反应条件温和。目前单相络合催化在化工生产中的应用越来越受到重视,已被广泛地应用于加氢、脱氢、氧化、异构化、水合、羰基合成、聚合等反应。但单相催化的缺点是,催化剂与反应混合物的分离较困难。为此,提出了优良络合催化剂固体化的方向。相反的,为了提高催化效能,也在进行着固体催化剂单相化的研究。

4. 酶催化

酶是动植物和微生物产生的具有催化能力的蛋白质。生物体内的化学反应几乎都是在酶的催化下进行的。通过酶可以合成和转化自然界大量有机物质。酶的活性极高,约为一般酸碱催化剂的 $10^8 \sim 10^{11}$ 倍。选择性也极高,如尿素酶在溶液中只含千万分之一,就能催化尿素 $(\text{NH}_2)_2\text{CO}$ 的水解,但不能水解尿素的取代物,如甲脲 $(\text{NH}_2)(\text{CH}_3\text{NH})\text{CO}$ 。其他如蛋白酶催化蛋白质水解为肽,脂肪酶催化脂肪水解为脂肪酸和甘油等。酶的催化功能非常专一,作用条件温和。酶催化已被应用在发酵、石油脱蜡、脱硫以及“三废”处理等方面。

酶有如此高的活性和选择性,是因为酶具有特殊的络合物结构排列,即有特定反应的适宜部位。过去几十年,通过单晶 X 射线衍射结构分析方法已确定了相当数量酶的化学结构。例如,已找出生物固氮酶的化学结构模型,并发现酶的催化与过渡金属的有机化合物有关。为了模拟生物酶来固定大气中的氮,人们已在实验室中找到一些过渡金属络合物,能在常温常压下,像生物固氮酶一样,将大气中的氮还原为氨。一般的合成氨需在高温高压下进行,而化学模拟生物酶却能在温和条件下合成氨,虽然离工业化尚远,但却是一项重大的进展。我国在这方面也取得一些可喜的成绩。由于酶具有突出的优良催化性能,所以化学模拟生物酶是络合催化研究的一个活跃领域。

酶催化反应的机理比较复杂,其中有代表性的是米凯利斯 (Michaelis L) 等提出的一个简单的机理,即米凯利斯 - 门顿 (Menten M) 模型 (图 11.14.1):

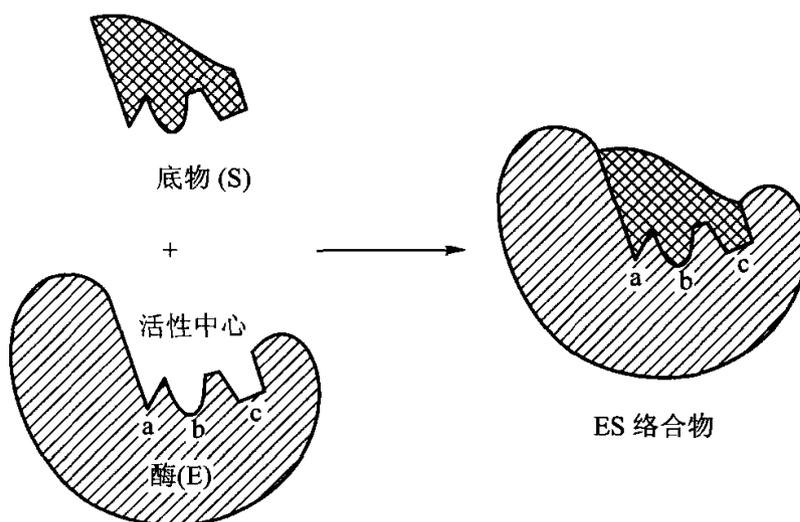
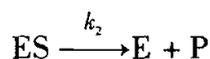
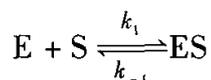


图 11.14.1 酶催化反应的米凯利斯 - 门顿模型

根据此模型,酶 E 与底物 S (即被催化的反应物) 结合先形成一个中间络合物 ES, 然后继续反应生成产物 P 而使酶复原:



反应速率为

$$v = \frac{d[P]}{dt} = k_2 [ES] \quad (11.14.2)$$

按稳态法,中间络合物 ES 的变化速率为零:

$$d[ES]/dt = k_1 [E][S] - k_{-1} [ES] - k_2 [ES] = 0 \quad (11.14.3)$$

以 $[E]_0$ 代表酶的总浓度,因 $[E]_0 = [E] + [ES]$,在整个反应过程中 $[E]_0$ 恒定。

$$\text{将} \quad [E] = [E]_0 - [ES] \quad (11.14.4)$$

代入式(11.14.3),整理得

$$[ES] = \frac{k_1[E]_0[S]}{k_{-1} + k_2 + k_1[S]} = \frac{[E]_0[S]}{(k_{-1} + k_2)/k_1 + [S]} \quad (11.14.5)$$

再将式(11.14.5)代入式(11.14.2),最后得

$$v = \frac{d[P]}{dt} = \frac{k_2[E]_0[S]}{K_M + [S]} \quad (11.14.6)$$

$$\text{式中} \quad K_M = (k_{-1} + k_2)/k_1 \quad (11.14.7)$$

称为米凯利斯常数。当 $k_{-1} \gg k_2$ 时, $K_M = k_{-1}/k_1$ 为ES的解离常数。

可以看出,底物的浓度 $[S]$ 相同时,酶催化反应速率与加入的酶的浓度 $[E]_0$ 成正比。当酶的浓度 $[E]_0$ 不变时,反应速率随底物的浓度 $[S]$ 增加而增大,在 $[S] \ll K_M$ 时, v 与 $[S]$ 成正比:

$$v = k_2[E]_0[S]/K_M$$

在 $[S] \gg K_M$ 时,反应速率达到极大值:

$$v_{\max} = k_2[E]_0$$

当 $[S] = K_M$ 时, v 的数值即达到 v_{\max} 的一半。

反应速率与底物浓度之间的关系如图11.14.2所示。

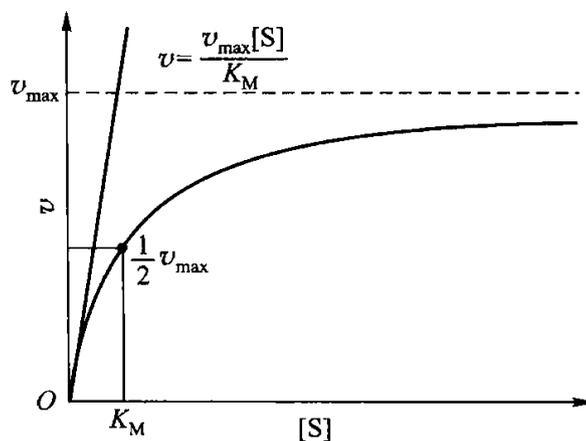


图 11.14.2 酶催化速率 v 与 $[S]$ 关系的典型曲线

图中的实直线为 $v \sim [S]$ 曲线在 $[S] = 0$ 处的切线,其斜率为 v_{\max}/K_M 。

将式(11.14.6)取倒数:

$$\frac{1}{v} = \frac{1}{k_2[E]_0} + \frac{K_M}{k_2[E]_0} \frac{1}{[S]} \quad (11.14.8)$$

作 $1/v \sim 1/[S]$ 图,应得一直线,由直线的截距及斜率即可求得 v_{\max} 及 K_M 。

实验常采用初始速率的数据。底物的初始浓度为 $[S]_0$,令 $[S]_0 \gg [E]_0$,则

$[S] \approx [S]_0$, 代入式(11.14.6), 这时的初始速率为

$$v_0 = \frac{k_2[E]_0[S]_0}{K_M + [S]_0}$$

测定 $[E]_0$ 相同、底物初始浓度 $[S]_0$ 不同的不同初始速率 v_0 , 作 $v_0 \sim [S]_0$ 图, 与图 11.14.2 相同。

§ 11.15 多相催化反应

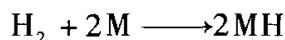
多相催化或非均相催化, 主要是用固体催化剂催化气相反应或催化液相反应。这里主要讨论气-固相催化反应。

1. 催化剂表面上的吸附

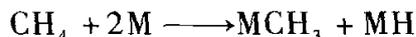
(1) 分子在金属表面上的吸附状态 固体催化剂催化气相反应是在固体表面上进行的。首先是固体表面上的活性中心对反应物分子发生化学吸附, 然后吸附态的分子之间或吸附态的分子与气相分子间发生反应。

化学吸附来源于化学键力, 它能使被吸附分子的价键力发生变化, 或引起分子的变形, 因而能改变反应途径, 降低活化能, 从而产生催化作用。所以, 化学吸附是多相催化的基础。

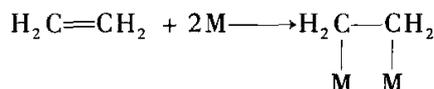
现以氢在金属上的化学吸附为例, 说明分子在催化剂表面上的吸附状态。目前已完全确定: 氢分子在化学吸附作用的同时, 要发生解离, 即



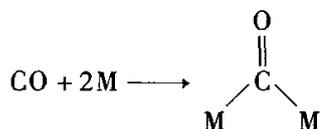
式中 M 代表表面金属原子。饱和烃也属于这种类型, 例如甲烷在金属上吸附时:



这种化学吸附称为解离化学吸附。但是, 具有 π 电子或孤对电子的分子, 在化学吸附时并不解离。例如, 单烯烃在化学吸附时, 其 π 键断裂, 每个碳原子与表面的金属原子形成 σ 键:



对于一氧化碳:



这种吸附称为缔合化学吸附。又如, 硫化氢被化学吸附时, 可写作



由于一般 H_2S 分子对表面金属原子键合较强,它占据了催化活性位置,使得催化剂表面对反应组分的吸附降低,这种情况称催化剂中毒,而 H_2S 是催化剂的烈性毒物。

(2) 吸附的势能曲线 图 11.15.1 为 H_2 在镍上吸附时的势能曲线。纵坐标表示势能的高低,水平线表示势能为零,需供给能量才能达到此水平线以上,降到水平线以下则需放出能量。图中曲线 P 表示物理吸附。氢分子距镍表面甚远时,势能为零,当它逐渐接近镍表面,则因分子与表面间存在吸引力,所以越靠近表面,势能越下降。当达到平衡位置时,曲线 P 达到极小,这时的纵坐标 ΔH_p 即为物理吸附的吸附焓。过极小点再继续接近表面,则因二者间表现为斥力,所以势能逐渐升高。在此极小点时,氢分子核距表面镍核的距离约为

$$\begin{aligned} r_{\text{Ni}} + r_{\text{Ni,vdW}} + r_{\text{H}} + r_{\text{H,vdW}} &= (0.125 + 0.08 + 0.035 + 0.08) \text{ nm} \\ &= 0.32 \text{ nm} \end{aligned}$$

其中 r_{vdW} 表示范德华距离。

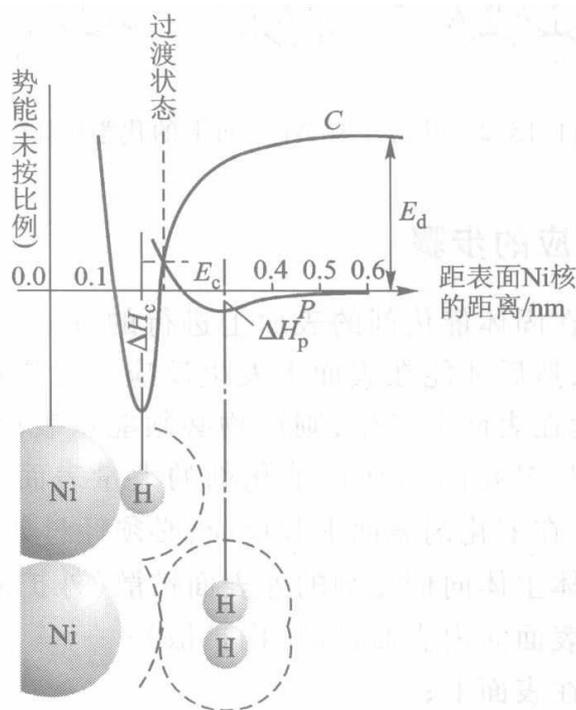
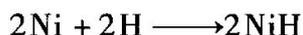


图 11.15.1 氢在镍上吸附的势能曲线及吸附状态示意图

曲线 C 为化学吸附的势能曲线。它表示如下的过程:



图中 E_d 为 H_2 分子的解离能 ($434 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$)。化学吸附的平衡位置相当于曲线

C 的极小点,在此点 Ni 与 H 的核间距约为

$$r_{\text{H}} + r_{\text{Ni}} = (0.125 + 0.035) \text{ nm} = 0.16 \text{ nm}$$

此极小点在水平线以下的数值 ΔH_c 为化学吸附焓(在低覆盖率时约为 $125 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$),它的绝对值比物理吸附热大得多。将两个被化学吸附的 H 原子由极小点拉开时,由于 H 与 Ni 间存在着强大的化学键力,所以势能沿曲线 C 急剧上升,一直到很远时达到 E_d 的高度,变成两个自由 H 原子。

两曲线的交点为由物理吸附到化学吸附的过渡状态。它说明 H_2 分子进行化学吸附时,并不需要预先解离,即不需要具备 E_d 那么高的能量,只要沿物理吸附曲线 P 上升,吸收能量 E_c 后,就能发生化学吸附。所以 E_c 为化学吸附活化能,而物理吸附却不需要活化能,因此物理吸附低温时即能发生,而化学吸附却需要较高的温度。图 11.15.2 为由物理吸附过渡到化学吸附的示意图。

物理吸附的氢分子 过渡状态 化学吸附的氢原子

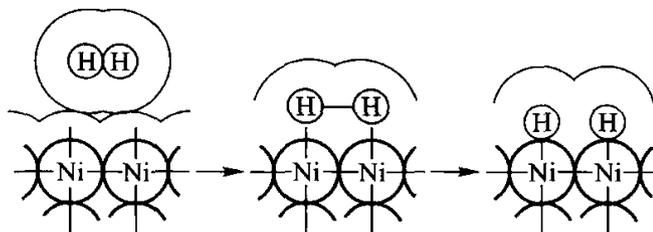


图 11.15.2 从分子在 Ni 表面上的化学吸附过程

2. 多相催化反应的步骤

多相催化反应是在固体催化剂的表面上进行的,即反应物分子必须能化学吸附在催化剂表面上,然后才能在表面上发生反应。反应后的产物是吸附在表面上的,要使反应继续在表面上发生,则产物必须能从表面上不断地解吸下来。同时由于催化剂颗粒是多孔的^①,所以催化剂的大量表面是催化剂微孔内的表面。因此,气体分子要在催化剂表面上起反应,必须经过如下的七个步骤:

- (1) 反应物由气体主体向催化剂的外表面扩散(外扩散);
- (2) 反应物由外表面向内表面扩散(内扩散);
- (3) 反应物吸附在表面上;
- (4) 反应物在表面上进行化学反应,生成产物;
- (5) 产物从表面上解吸;

^① 可以通过下列方式来制备具有高比面积的催化剂:(1) 将用作催化剂的金属如镍、铜等与铝或硅制成合金,然后用浓 NaOH 溶去硅或铝,从而得到多孔的镍(Raney 镍)、铜等催化剂;(2) 制备催化剂的微晶(1~10 nm),将其附着于热稳定的、具有高比面积的氧化铝、氧化硅、活性炭等材料上。这些材料均为多孔的。

- (6) 产物从内表面向外表面扩散(内扩散);
 (7) 产物从外表面向气体主体扩散(外扩散)。

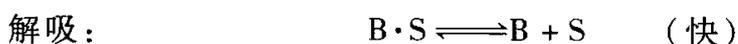
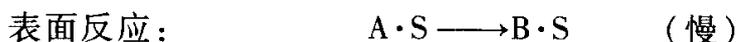
在稳态下,上述七个串联步骤的速率是相等的,速率的大小受其中阻力最大的慢步骤所控制,若能设法减少慢步骤的阻力,就能加快整个过程的速率。为了简化计算,总是假设其中一个步骤为控制步骤。其他步骤都很快,能够随时保持平衡。若为扩散控制,则吸附、反应和解吸(这三个过程称为表面过程)都被认为能随时保持平衡。若为表面过程控制,则认为扩散能很快达到平衡,即催化剂表面附近的气体浓度与气体主体相同。一般若气流速度大、催化剂颗粒小、孔径大、反应温度低、催化剂活性小,则扩散速率大于表面过程的速率,所以受**表面过程控制**,或称为**动力学控制**。例如,以氧化锌为催化剂的乙苯脱氢制苯乙烯的反应,即为表面过程控制的反应。若反应在高温、高压下进行,催化剂活性很高,催化剂颗粒小,孔径大,但气流速度较低,则表面过程和内扩散都较快,而外扩散较慢,这时反应为**外扩散控制**。例如,在 230 °C, 7.6 MPa 下的丙烯聚合反应, 750 ~ 900 °C 时氨氧化反应,当采用适当催化剂时,均为外扩散控制。

进行化学动力学的实验研究时,应排除扩散影响。在一定条件下,若增加气流速度能使反应加快,则说明反应受外扩散控制,应继续增加流速,直到反应不受流速影响为止。在一定条件下,若减小催化剂粒度,反应速率增大,则为**内扩散控制**。这时,应继续减小粒度,直到反应速率不受影响为止。这说明操作条件改变,同一反应的控制步骤有可能改变。

3. 表面反应控制的气 - 固相催化反应动力学

在上述七个步骤中,若表面反应是最慢的一步,则过程为表面反应控制。相对地扩散与吸附都很快,可认为表面上气体分压与主体中气体分压相等,而且随反应的进行,能迅速维持吸附平衡状态。因此,可按朗缪尔吸附平衡来计算反应速率。

(1) 只有一种反应物的表面反应 若反应 $A \longrightarrow B$ 的机理为



式中, S 表示催化剂表面上的活性中心, $A \cdot S$ 、 $B \cdot S$ 表示吸附在活性中心上的 A、B 分子。因过程为表面反应控制,所以,过程总的速率等于最慢的表面反应速率。按**表面质量作用定律**,表面单分子反应的速率,应正比于该分子 A 对表面的覆盖分数 θ_A ,即

$$-\frac{dp_A}{dt} = k_s \theta_A \quad (11.15.1)$$

吸附平衡时,若产物吸附极弱,将朗缪尔方程

$$\theta_A = \frac{b_A p_A}{1 + b_A p_A}$$

代入,得

$$-\frac{dp_A}{dt} = \frac{k_s b_A p_A}{1 + b_A p_A} \quad (11.15.2)$$

当被吸附的分子在催化剂表面发生分解,如 H_2 在 Ni、Pt 等的表面吸附的情况,则上述朗缪尔吸附等温式将采取不同的形式。设 B_2 分子发生分解吸附,则每个 B 原子将占据一个吸附位置,故



M 表示吸附位置, BM 表示吸附态的 B 原子。如果吸附为基元过程,则

$$v_a = k_1 p_{B_2} (1 - \theta)^2$$

$$v_d = k_{-1} \theta^2$$

式中 v_a 和 v_d 分别表示吸附和脱附的速率, θ 为催化剂吸附位置覆盖率。吸附达平衡时,吸附与脱附的速率相等,即

$$k_1 p_{B_2} (1 - \theta)^2 = k_{-1} \theta^2$$

解得

$$\theta = \frac{K^{1/2} p_{B_2}^{1/2}}{1 + K^{1/2} p_{B_2}^{1/2}}$$

式中 $K = k_1/k_{-1}$ 。

下面分几种情况对式(11.15.2)进行讨论:

① 若反应物的吸附很弱,即在同样的 p_A 下, θ_A 很小,按朗缪尔式必定 b_A 很小,即 $b_A p_A \ll 1$, $\theta_A \approx b_A p_A$,则上式可简化为

$$-\frac{dp_A}{dt} = k_s b_A p_A$$

为一级反应。许多表面反应符合一级反应,例如,磷化氢在玻璃、陶瓷、 SiO_2 上的分解;甲酸蒸气在玻璃、铂、铈上的分解;HI 在铂上的分解; N_2O 在金上的分解等。

② 若反应物的吸附很强,即 b_A 很大, $b_A p_A \gg 1$, 固体表面几乎全部被覆盖,所以由式(11.15.2)得

$$-\frac{dp_A}{dt} = k_s \theta_A = k_s$$

反应速率为常数,与压力无关,故为零级反应。当固体表面全部被反应气体覆盖时,改变压力对于反应分子的表面浓度几乎没有影响,因此反应速率维持恒定。氨在钨表面上的解离,HI 在金丝上的解离都是零级反应。

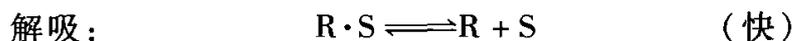
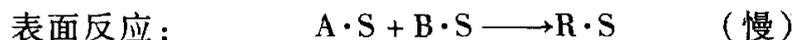
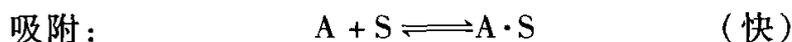
③ 反应物的吸附介于强弱之间,则式(11.15.2)可近似地写作

$$-\frac{dp_A}{dt} = kb_A^n \quad (0 < n < 1)$$

反应级数小于 1。例如 SbH_3 在铈表面上的解离反应, $n = 0.6$ 。

上面说的是在通常压力下, 弱吸附表现为一级反应, 强吸附表现为零级反应, 中间吸附为分数级反应。另一方面, 对同一个反应系统, 在不同的压力范围也会表现为不同级数, 即低压下表现为一级, 高压下表现为零级, 中等压力下表现为分数级。

(2) 有两种反应物的表面反应 若反应 $A + B \longrightarrow R$ 的机理为



此机理称为朗缪尔 - 欣谢尔伍德 (Langmuir - Hinshelwood) 机理。

因控制步骤为表面双分子反应, 按表面质量作用定律, 有

$$-\frac{dp_A}{dt} = k_s \theta_A \theta_B$$

若产物吸附极弱, 因为

$$\theta_A = \frac{b_A p_A}{1 + b_A p_A + b_B p_B} \quad \theta_B = \frac{b_B p_B}{1 + b_A p_A + b_B p_B} \quad (11.15.3)$$

故

$$\begin{aligned} -\frac{dp_A}{dt} &= k_s \theta_A \theta_B = \frac{k_s b_A b_B p_A p_B}{(1 + b_A p_A + b_B p_B)^2} \\ &= \frac{k p_A p_B}{(1 + b_A p_A + b_B p_B)^2} \end{aligned} \quad (11.15.4)$$

式中 $k = k_s b_A b_B$ 。由式(11.15.4)可知, 若 A 和 B 的吸附都很弱, 或 p_A 和 p_B 很小, 则 θ_A 和 θ_B 都很小, $1 + b_A p_A + b_B p_B \approx 1$ 。因此式(11.15.4)化简为

$$-\frac{dp_A}{dt} = k p_A p_B$$

为二级反应。

上述式(11.15.2)和式(11.15.4)为由机理按表面质量作用定律推导出的速率方程, 是机理速率方程。若此种方程与实验数据相符, 则可表示机理的正确性。但如前所述, 有时不同的机理可得到相同的速率方程, 因此, 要确证机理的正确与否, 尚应有其他的实验根据。

* 4. 温度对表面反应速率的影响

实验证明, 阿伦尼乌斯方程也适用于表示多相催化反应的速率常数与温度

的关系,即

$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{E_a}{RT^2}$$

式中, k 为表面催化反应的表观速率常数, 即如式(11.15.4)所示的速率常数; E_a 为表面反应的表观活化能。同时化学平衡的范特霍夫方程对于吸附平衡也是适用的, 于是有

$$\frac{d \ln b}{dT} = \frac{Q}{RT^2} \quad (11.15.5)$$

式中: b 为吸附平衡常数, Q 为吸附热。

例如, 对于式(11.15.4), $k = k_s b_A b_B$, k_s 为表面反应速率常数, b_A 和 b_B 为 A 和 B 的吸附平衡常数。将此式两边取对数, 再对 T 求导数, 得

$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{d \ln k_s}{dT} + \frac{d \ln b_A}{dT} + \frac{d \ln b_B}{dT}$$

将式(11.4.2)、式(11.15.5)代入上式, 则

$$\frac{d \ln k}{dT} = \frac{E_s}{RT^2} + \frac{Q_A}{RT^2} + \frac{Q_B}{RT^2}$$

$$\text{即} \quad \frac{d \ln k}{dT} = \frac{E_s + Q_A + Q_B}{RT^2} \quad (11.15.6)$$

式中, E_s 、 Q_A 和 Q_B 分别为表面反应活化能、A 和 B 的吸附热。对比式(11.4.2)与式(11.15.6), 得

$$E_a = E_s + Q_A + Q_B \quad (11.15.7)$$

即此表面反应的表观活化能等于表面反应活化能与各反应物吸附热的代数和。注意吸附为放热过程, 吸附热为负值。

* 5. 活性中心理论

催化理论的研究是为了从微观上解释催化现象, 以便指导其应用。目前已有多种理论, 但都很不完善, 往往是一个理论只能解释一种局部现象。然而各种理论都有一个共同点, 即都在试图解释活性中心的性质。这里只对经常引用的泰勒(Taylor)的活性中心概念作一简单介绍。

早在 1883 年法拉第等人就曾指出, 固体表面上的吸附是反应加速进行的原因。他们认为气体吸附或凝聚在固体表面上, 浓度大为增加, 所以反应速率加快了。但是这种单纯增加浓度的观点解释不了催化剂为什么有那么大的活性, 更解释不了选择性和中毒现象。

以后泰勒等人提出了化学吸附和活性中心的概念。他们认为多相催化主要是由于化学吸附, 而不是物理吸附。并认为催化剂表面只有一小部分能起催化

作用,这部分叫做活性中心。反应物被化学吸附在活性中心上,引起分子的变形和活化,因而反应得以加速。由于化学吸附带有化学键的性质,所以一种催化剂只能催化某些特定的反应,这就是选择性。由于活性中心是分散在固体表面上的一些活性的点,它只占总面积的一个很小的分数,所以,微量毒物就足以盖住全部活性中心,而使催化剂完全失效。这就很好地解释了中毒现象。泰勒认为活性中心是表面上微晶的角、棱等突起的位置,因为这种位置上的原子的价力不饱和性较大。催化剂使用过程中温度过高会由于微晶的熔结而丧失活性。但他没有注意到活性中心的几何排列与反应的关系,因而不能满意地解释选择性。

* § 11.16 分子动态学

与非基元反应相比,基元反应是最简单的反应,反应物分子直接相互碰撞经过活化状态而得到产物。§ 11.8 的碰撞理论和 § 11.9 的过渡状态理论从不同角度推导了计算基元反应速率常数的公式。

然而,反应物分子相互碰撞时可以具有不同的碰撞速度、碰撞角度,分子可处于不同的量子状态,而反应产物分子也可具有不同的运动速度及处于不同的量子状态,所以,基元反应也还是很复杂的。对于每种参加反应的分子都详尽到分子状态的反应,称为态-态反应。完全从分子水平上研究基元反应的领域称为分子动态学,又称分子反应动力学。

态-态反应的速率常数称为微观反应速率常数。在通常反应器中进行的反应总要包括所有可能的分子状态的反应,所以反应器中测得的宏观反应速率常数是各种可能微观反应速率常数的统计平均的结果。

交叉分子束技术能产生一定速度的分子束,并使之与另一指定速度和指定角度的分子束发生单次碰撞反应,并且能测出产物分子的运动速度和角度,再结合激光、光谱等技术,甚至能选择某一定内部能量状态的分子使之反应,也能检出产物的分子状态。由于分子动态学完全深入到分子水平来研究化学反应的反应速率,这就更易于接触到反应的实质问题。

对 $A + BC \longrightarrow AB + C$ 型的化学反应,通过量子力学的处理,可以解得核间距 r_{AB} 、 r_{BC} 随时间变化的态-态反应的轨迹。

图 11.16.1 给出了在势能面上态-态反应的轨迹, c 为马鞍点。图(a)与图(b)中马鞍点的位置不同。图中轨迹 1 和轨迹 3 从反应物区(势能面右下方)出发越过势垒后到达产物区(势能面左上方),均为成功的反应。另外两条轨迹 2 和 4 从反应物区出发,未能越过势垒而折返回来,均为没有完成的反应。轨迹呈波浪形,表示反应物或产物分子处于振动状态。

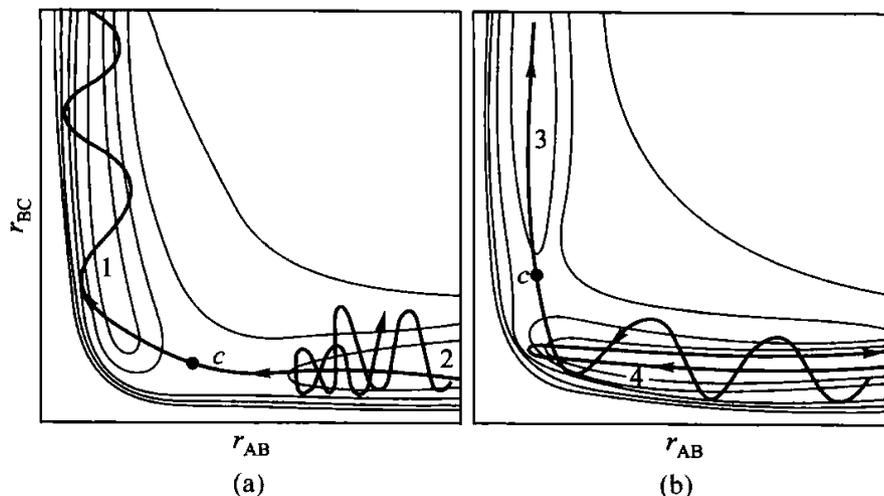
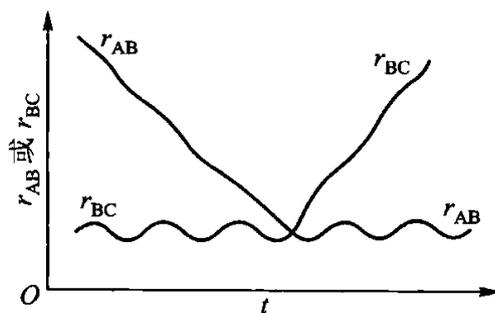


图 11.16.1 势能面上态 - 态反应轨迹

态 - 态反应的轨迹也可用核间距 r_{AB} 、 r_{BC} 随时间 t 变化的图形表示, 图 11.16.2 给出了一个成功的态 - 态反应。此图表明 A 原子逐渐接近 (r_{AB} 减小) 处于振动态的 $B-C$ 分子 (r_{BC} 呈波浪型), 反应进行很迅速, 随着原子 C 的离去 (r_{BC} 加大), 新生成的分子 AB 振动 (r_{AB} 的波浪线) 逐渐趋于稳定。

图 11.16.2 $A + BC \longrightarrow AB + C$ 反应核间距对时间曲线

本章小结

化学热力学研究一个过程进行的方向与限度, 而不考虑该过程进行的快慢。而化学动力学则研究变化的快慢即速率问题。

对非依时计量学反应 $0 = \sum_B \nu_B B$, 用单位时间的反应进度, 即转化速率来表示反应的快慢。在恒容情况下反应速率 v 表示为 $v = -(1/\nu_A) dc_A/dt$ (对反应物 $\nu_B < 0$, 产物 $\nu_B > 0$)。一般的, 某固定温度下 v 与反应物的浓度有关系 $v = kc_A^{n_A} c_B^{n_B} \cdots$, 称为速率方程, 指数 n_A, n_B, \cdots , 称为分级数, 分级数的和称为反应

级数。通常一个反应的分级数与其反应组分的计量系数并不相同; k 称为速率常数,它强烈依赖于温度。如果限制各反应物的初始浓度与其计量系数成比例,可将速率方程简化为 $v = kc_A^{n_A}$ 。

反应速率可通过物理方法或化学方法测定不同时间反应组分的浓度来得到。

为得到反应系统在时刻 t 时的组成,对各级反应的速率方程进行积分,得到速率方程的积分形式;反应的半衰期 $t_{1/2}$ (针对具有速率方程 $v = kc_A^{n_A}$ 的反应而言)定义为反应物A的浓度消耗一半时所需要的时间。零级反应 $t_{1/2}$ 与 $c_{A,0}$ 成正比;一级反应 $t_{1/2}$ 与 $c_{A,0}$ 无关;二级反应 $t_{1/2}$ 与 $c_{A,0}$ 成反比。

反应的级数可通过尝试法、半衰期法、初始速率法等加以确定。前两者基于速率方程的积分形式,而后者则基于速率方程的微分形式。应用初始速率法一方面可以排除产物的生成对速率可能产生的影响,另一方面也可以对各分级数分别加以确定。此外,应用隔离法可将速率方程化为 $v_A = k'c_A^{n_A}$ 的形式,从而用尝试法和半衰期法确定反应的级数。

通常一个化学反应并非由按其计量式所示个数的反应物分子直接发生碰撞来进行的,而是要经过一系列分子直接碰撞发生反应的步骤。每个步骤称为基元反应,所有基元反应的列表称为该反应的反应机理。一个反应的机理只能通过实验建立;基元反应中各反应组分计量系数的加和称为该基元反应的反应分子数;最常见的是双分子反应,三分子反应较罕见,而四及以上分子反应尚未发现;每个基元反应的速率方程符合质量作用定律,即反应的分级数等于反应组分的计量系数。

一个反应的速率方程可通过其机理得到,但通过反应机理得到的是一微分方程组(每个基元反应一个微分方程),其复杂性随机理复杂性的增加而增加。在由机理推导速率方程时,近似是必要的。常用三个近似,即选取控制步骤法、平衡态近似法及稳态近似法。

通过机理得到的速率方程与实验得到的速率方程吻合只是所假设机理正确的必要条件,而非充分条件:不同的机理可能导出相同的速率方程。

反应速率常数 k 是温度的函数,其随温度的变化可由阿伦尼乌斯方程 $k = Ae^{-E_a/(RT)}$ 确定, A 和 E_a 分别为指前因子和活化能。阿伦尼乌斯方程既适用于基元反应也适用于非基元反应。对基元反应, E_a 为1 mol碰撞能够发生反应的分子的平均能量与1 mol反应物分子平均能量之差。对非基元反应,活化能为表观活化能,它与机理中基元反应的活化能有关。

对指前因子及活化能的定量解释有气体反应的碰撞理论和过渡态理论。前者以气体分子运动论为基础,能够给出正确的阿伦尼乌斯方程的形式,但不能用于计算活化能。而且由于不考虑分子的结构,也不能通过计算给出正确的指前

因子。过渡态理论则以量子力学为基础,考虑分子的结构,研究反应过程中反应系统势能的变化,从而能对反应过程进行正确详细的描述。

对溶液中的反应、多相反应、光化学、催化作用(包括催化作用的通性,单相催化中的气相催化、酸碱催化、络合催化及酶催化,多相催化)等给予了简单介绍。

习 题

11.1 气相反应 $\text{SO}_2\text{Cl}_2(\text{g}) \longrightarrow \text{SO}_2(\text{g}) + \text{Cl}_2(\text{g})$ 在 $320\text{ }^\circ\text{C}$ 时的速率常数 $k = 2.2 \times 10^{-5} \text{ s}^{-1}$ 。问在 $320\text{ }^\circ\text{C}$ 加热 90 min SO_2Cl_2 的分解分数 α 为若干?

答:0.112

11.2 某一级反应 $\text{A} \longrightarrow \text{B}$ 的半衰期为 10 min 。求 1 h 后剩余 A 的摩尔分数。

答:0.015 6

11.3 某一级反应进行 10 min 后,反应物反应掉 30% 。问反应掉 50% 需多少时间?

答:19.4 min

11.4 $25\text{ }^\circ\text{C}$ 时,酸催化蔗糖转化反应



的动力学数据如下(蔗糖的初始浓度 c_0 为 $1.0023\text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$,时刻 t 的浓度为 c)

t/min	0	30	60	90	130	180
$(c_0 - c)/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	0	0.100 1	0.194 6	0.277 0	0.372 6	0.467 6

(1) 试证明此反应为一级反应,并求速率常数及半衰期;

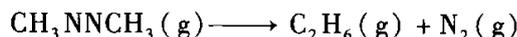
(2) 若蔗糖转化 95% 需多长时间?

答:(1) $3.51 \times 10^{-3}\text{ min}^{-1}$, 197.5 min (2) 853.5 min

11.5 对于一级反应,试证明转化率达到 87.5% 所需时间为转化率达到 50% 所需时间的 3 倍。对于二级反应又应为多少?

答:7

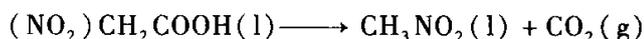
11.6 偶氮甲烷(CH_3NNCH_3)气体的分解反应



为一级反应。在 $287\text{ }^\circ\text{C}$ 的真空密闭恒容容器中充入初始压力为 21.332 kPa 的偶氮甲烷气体,反应进行 1000 s 时测得系统的总压为 22.732 kPa ,求速率常数 k 及半衰期 $t_{1/2}$ 。

答: $6.79 \times 10^{-5}\text{ s}^{-1}$, $1.02 \times 10^4\text{ s}$

11.7 硝基乙酸在酸性溶液中的分解反应



为一级反应。 $25\text{ }^\circ\text{C}$, 101.3 kPa 下,测定不同反应时间产生的 $\text{CO}_2(\text{g})$ 体积如下:

t/min	2.28	3.92	5.92	8.42	11.92	17.47	∞
V/cm^3	4.09	8.05	12.02	16.01	20.02	24.02	28.94

反应不是从 $t=0$ 开始的。求速率常数 k 。

答: 0.107 min^{-1}

11.8 某一级反应 $A \longrightarrow$ 产物, 初始速率为 $1 \times 10^3 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3} \cdot \text{min}^{-1}$, 1 h 后速率为 $0.25 \times 10^3 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3} \cdot \text{min}^{-1}$ 。求 $k, t_{1/2}$ 和初始浓度 $c_{A,0}$ 。

答: $k = 0.0231 \text{ min}^{-1}$; $t_{1/2} = 30 \text{ min}$; $c_{A,0} = 0.0433 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$

11.9 现在的天然铀矿中 $^{238}\text{U}/^{235}\text{U} = 139.0/1$ 。已知 ^{238}U 的蜕变反应的速率常数为 $1.520 \times 10^{-10} \text{ a}^{-1}$, ^{235}U 的蜕变反应的速率常数为 $9.72 \times 10^{-10} \text{ a}^{-1}$ 。问在 20 亿年 ($2 \times 10^9 \text{ a}$) 前, $^{238}\text{U}/^{235}\text{U}$ 等于多少? (a 是时间单位年的符号。)

答: 26.96:1

11.10 某二级反应 $A(\text{g}) + B(\text{g}) \longrightarrow 2D(\text{g})$ 在 T, V 恒定的条件下进行。当反应物初始浓度为 $c_{A,0} = c_{B,0} = 0.2 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 时, 反应的初始速率为 $-(dc_A/dt)_{t=0} = 5 \times 10^{-2} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$, 求速率常数 k_A 及 k_D 。

答: $k_A = 1.25 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$, $k_D = 2.50 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$

11.11 某二级反应 $A + B \longrightarrow C$, 两种反应物的初始浓度皆为 $1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, 经 10 min 后反应掉 25%, 求 k 。

答: $0.0333 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{min}^{-1}$

11.12 在 OH^- 离子的作用下, 硝基苯甲酸乙酯的水解反应:



在 15°C 时的动力学数据如下, 两反应物的初始浓度皆为 $0.05 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, 求此二级反应的速率常数 k 。

t/s	120	180	240	330	530	600
酯的转化率/(%)	32.95	41.75	48.8	58.05	69.0	70.35

答: $0.0814 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

11.13 二级气相反应 $2A(\text{g}) \longrightarrow A_2(\text{g})$ 在恒温恒容下的总压 p 数据如下。求 k_A 。

t/s	0	100	200	400	∞
p/kPa	41.330	34.397	31.197	27.331	20.665

答: $1.26 \times 10^{-7} \text{ Pa}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$

11.14 溶液反应 $\text{S}_2\text{O}_8^{2-} + 2\text{Mo}(\text{CN})_8^{4-} \longrightarrow 2\text{SO}_4^{2-} + 2\text{Mo}(\text{CN})_8^{3-}$ 的速率方程为

$$-\frac{d[\text{Mo}(\text{CN})_8^{4-}]}{dt} = k[\text{S}_2\text{O}_8^{2-}][\text{Mo}(\text{CN})_8^{4-}]$$

在 20°C 下, 若反应开始时只有两种反应物, 且其初始浓度依次为 $0.01 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, $0.02 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, 反应 26 h 后, 测得 $[\text{Mo}(\text{CN})_8^{4-}] = 0.01562 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, 求 k 。

答: $1.0785 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$

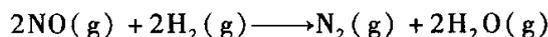
11.15 反应 $2\text{NOCl}(\text{g}) \longrightarrow 2\text{NO}(\text{g}) + \text{Cl}_2(\text{g})$ 在 200°C 下的动力学数据如下:

t/s	0	200	300	500
$[\text{NOCl}]/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	0.0200	0.0159	0.0144	0.0121

反应开始时只含有 NOCl, 并认为反应能进行到底。求反应级数 n 及速率常数 k 。

答: 2; $0.0649 \text{ dm}^3\cdot\text{mol}^{-1}\cdot\text{s}^{-1}$

11.16 已知 NO 与 H_2 可进行如下化学反应:



在一定温度下, 某密闭容器中等摩尔比的 NO 与 H_2 混合物在不同初始压力下反应的半衰期如下:

$p_{\text{总}}/\text{kPa}$	50.0	45.4	38.4	32.4	26.9
$t_{1/2}/\text{min}$	95	102	140	176	224

求反应的总级数 n 。

答: 2.5

11.17 在 500°C 及初压 101.325 kPa 下, 某碳氢化合物发生气相分解反应的半衰期为 2 s 。若初压降为 10.133 kPa , 则半衰期增加为 20 s 。求速率常数 k 。

答: $4.93 \times 10^{-6} \text{ Pa}^{-1}\cdot\text{s}^{-1}$

11.18 在一定条件下, 反应 $\text{H}_2(\text{g}) + \text{Br}_2(\text{g}) \longrightarrow 2\text{HBr}(\text{g})$ 符合速率方程的一般形式, 即

$$v = \frac{1}{2} \frac{dc_{\text{HBr}}}{dt} = kc_{\text{H}_2}^{n_1} c_{\text{Br}_2}^{n_2} c_{\text{HBr}}^{n_3}$$

在某温度下, 当 $c_{\text{H}_2} = c_{\text{Br}_2} = 0.1 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ 及 $c_{\text{HBr}} = 2 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ 时, 反应速率为 v , 其他不同浓度时的速率如下表所示。

$c_{\text{H}_2}/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	$c_{\text{Br}_2}/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	$c_{\text{HBr}}/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	反应速率
0.1	0.1	2	v
0.1	0.4	2	$8v$
0.2	0.4	2	$16v$
0.1	0.2	3	$1.88v$

求反应的分级数 n_1, n_2, n_3 。

答: 1; 1.5; -1

11.19 某反应 $\text{A} + \text{B} \longrightarrow \text{C}$ 的速率方程为 $-\frac{dc_{\text{A}}}{dt} = kc_{\text{A}}^{n_1} c_{\text{B}}^{n_2}$, 测得实验数据如下:

实验序号	1	2	3	4
$c_{\text{A},0}/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	0.1	0.1	0.1	0.2
$c_{\text{B},0}/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	1	2	0.1	0.2
$t_{1/2}/\text{h}$	5.15	11.20	1 000	500
$c_{\text{A},t_{1/2}}/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	0.095	0.08	0.05	0.1

求 A 和 B 的分级数 n_1 、 n_2 及速率常数 k 。

答: 1; 1; $9.96 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{h}^{-1}$

11.20 对于 $\frac{1}{2}$ 级反应: $A \longrightarrow \text{产物}$, 试证明:

$$(1) c_{A,0}^{1/2} - c_A^{1/2} = \frac{1}{2}kt$$

$$(2) t_{1/2} = \frac{\sqrt{2}}{k}(\sqrt{2} - 1)c_{A,0}^{1/2}$$

11.21 恒温、恒容条件下发生某化学反应: $2AB(g) \longrightarrow A_2(g) + B_2(g)$ 。当 $AB(g)$ 的初始浓度分别为 $0.02 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 和 $0.2 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 时, 反应的半衰期分别为 125.5 s 和 12.55 s 。求该反应的级数 n 及速率常数 k_{AB} 。

答: 2; $0.3984 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$

11.22 某溶液中反应 $A + B \longrightarrow C$, 开始时反应物 A 与 B 的物质的量相等, 没有产物 C。1 h 后 A 的转化率为 75%, 问 2 h 后 A 尚有多少未反应? 假设:

- (1) 对 A 为一级, 对 B 为 0 级;
- (2) 对 A、B 皆为 1 级。

答: (1) 6.25%; (2) 14.3%

11.23 反应 $A + 2B \longrightarrow D$ 的速率方程为 $-\frac{dc_A}{dt} = kc_Ac_B$, $25 \text{ }^\circ\text{C}$ 时 $k = 2 \times 10^{-4} \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

(1) 若初始浓度 $c_{A,0} = 0.02 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, $c_{B,0} = 0.04 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, 求 $t_{1/2}$;

(2) 若将过量的挥发性固体反应物 A 与 B 装入 5 dm^3 密闭容器中, 问 $25 \text{ }^\circ\text{C}$ 时 0.5 mol A 转化为产物需多长时间? 已知 $25 \text{ }^\circ\text{C}$ 时 A 和 B 的饱和蒸气压分别为 10 kPa 和 2 kPa 。

答: (1) $1.25 \times 10^5 \text{ s}$; (2) $1.54 \times 10^8 \text{ s}$

11.24 反应 $C_2H_6(g) \longrightarrow C_2H_4(g) + H_2(g)$ 在开始阶段约为 $3/2$ 级反应。910 K 时速率常数为 $1.13 \text{ dm}^{3/2} \cdot \text{mol}^{-1/2} \cdot \text{s}^{-1}$ 。若乙烷初始压力为 (1) 13.332 kPa , (2) 39.996 kPa , 求初始

$$\text{速率 } v_0 = -\frac{d[C_2H_6]}{dt}$$

答: (1) $8.36 \times 10^{-5} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$; (2) $4.34 \times 10^{-4} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$

11.25 $65 \text{ }^\circ\text{C}$ 时 N_2O_5 气相分解的速率常数为 $k_1 = 0.292 \text{ min}^{-1}$, 活化能为 $E_a = 103.3 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$, 求 $80 \text{ }^\circ\text{C}$ 时的 k_2 及 $t_{1/2}$ 。

答: 1.39 min^{-1} ; 0.499 min

11.26 双光气分解反应 $ClCOCl_2(g) \longrightarrow 2COCl_2(g)$ 为一级反应。将一定量双光气迅速引入一个 $280 \text{ }^\circ\text{C}$ 的容器中, 751 s 后测得系统的压力为 2.710 kPa ; 经过长时间反应完后系统压力为 4.008 kPa 。305 $^\circ\text{C}$ 时重复实验, 经 320 s 系统压力为 2.838 kPa ; 反应完后系统压力为 3.554 kPa 。求活化能。

答: $169.13 \text{ kJ} \cdot \text{mol}^{-1}$

11.27 乙醛(A)蒸气的热分解反应为 $CH_3CHO(g) \longrightarrow CH_4(g) + CO(g)$ 。518 $^\circ\text{C}$ 下在一恒容容器中的压力变化有如下两组数据:

纯乙醛的初压 $p_{A,0}/\text{kPa}$	100 s 后系统总压 p/kPa
53.329	66.661
26.664	30.531

(1) 求反应级数 n , 速率常数 k ;

(2) 若活化能为 $190.4 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, 问在什么温度下其速率常数为 $518 \text{ }^\circ\text{C}$ 下的 2 倍?

答: (1) $n=2$; $k=6.3 \times 10^{-5} \text{ kPa}^{-1}\cdot\text{s}^{-1}$ (2) $T=810.6 \text{ K}$

11.28 恒温、恒容条件下, 某一 n 级气相反应的速率方程可以表示为: $-\frac{dc_A}{dt} = k_c c_A^n$, 也可表示为 $-\frac{dp_A}{dt} = k_p p_A^n$ 。阿伦尼乌斯活化能的定义式为: $E_a = RT^2 \frac{d \ln k}{dT}$ 。若用 k_c 计算的活化能记为 $E_{a,v}$, 用 k_p 计算的活化能记为 $E_{a,p}$ 。试证明理想气体反应的 $E_{a,p} - E_{a,v} = (1-n)RT$ 。

11.29 反应 $A(g) \xrightleftharpoons[k_{-1}]{k_1} B(g) + C(g)$ 中, k_1 和 k_{-1} 在 $25 \text{ }^\circ\text{C}$ 时分别为 0.20 s^{-1} 和 $3.977 \times 10^{-3} (\text{MPa})^{-1}\cdot\text{s}^{-1}$, 在 $35 \text{ }^\circ\text{C}$ 时二者皆增为 2 倍。试求:

(1) $25 \text{ }^\circ\text{C}$ 时的反应平衡常数 K^\ominus ;

(2) 正、逆反应的活化能及 $25 \text{ }^\circ\text{C}$ 时的反应热 Q ;

(3) 若上述反应在 $25 \text{ }^\circ\text{C}$ 的恒容条件下进行, 且 A 的起始压力为 100 kPa 。若要使总压力达到 152 kPa , 问所需要的时间。

答: (1) 506.6 ; (2) $E_{a,\text{正}} - E_{a,\text{逆}} = 52.95 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, $Q=0$ (3) 3.67 s

11.30 在 80% 的乙醇溶液中, 1-氯-1-甲基环庚烷的水解为一级反应。测得不同温度 t 下的 k 列于下表, 求活化能 E_a 和指前因子 A 。

$t/^\circ\text{C}$	0	25	35	45
k/s^{-1}	1.06×10^{-5}	3.19×10^{-4}	9.86×10^{-4}	2.92×10^{-3}

答: $E_a = 90.6 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, $A = 2.03 \times 10^{12}$

11.31 在气相中, 异丙烯基稀丙基醚 (A) 异构化为稀丙基丙酮 (B) 是一级反应。其速率常数 k 与热力学温度 T 的关系为

$$k = 5.4 \times 10^{11} \text{ s}^{-1} \exp\{-122.5 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}/(RT)\}$$

$150 \text{ }^\circ\text{C}$ 时, 由 101.325 kPa 的 A 开始, 需多长时间 B 的分压可达到 40.023 kPa ?

答: 1228.1 s

11.32 某药物分解反应的速率常数与温度的关系为

$$\ln(k/\text{h}^{-1}) = -\frac{8938}{T/\text{K}} + 20.40$$

(1) 在 $30 \text{ }^\circ\text{C}$ 时, 药物每小时的分解率是多少?

(2) 若此药物分解 30% 时即认为失效, 那么药物在 $30 \text{ }^\circ\text{C}$ 下保存的有效期为多长时间?

(3) 欲使有效期延长到 2 年以上, 则保存温度不能超过多少度?

答: (1) 1.13×10^{-4} ; (2) $3.156 \times 10^3 \text{ h}$; (3) $13.32 \text{ }^\circ\text{C}$ 。

11.33 某一级对行反应 $A \xrightleftharpoons[k_{-1}]{k_1} B$ 的速率常数、平衡常数与温度的关系式分别为:

$$\ln(k_1/\text{s}^{-1}) = -\frac{4605}{T/\text{K}} + 9.210, \ln K = \frac{4605}{T/\text{K}} - 9.210, K = k_1/k_{-1}$$

且 $c_{A,0} = 0.5 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$, $c_{B,0} = 0.05 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$ 。试计算:

- (1) 逆反应的活化能;
- (2) 400 K 时, 反应 10 s 时 A、B 的浓度 c_A 、 c_B ;
- (3) 400 K 时, 反应达平衡时的 A、B 的浓度 $c_{A,e}$ 、 $c_{B,e}$ 。

答: (1) $76.59 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$; (2) $0.2 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$, $0.35 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$
(3) $0.05 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$, $0.5 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$

11.34 某反应由相同初始浓度开始到转化率达 20% 所需时间, 在 40 °C 时为 15 min, 60 °C 时为 3 min。试计算此反应的活化能。

答: $68.81 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$

11.35 反应 $A + 2B \longrightarrow D$ 的速率方程为 $-\frac{dc_A}{dt} = kc_A^{0.5}c_B^{1.5}$

(1) $c_{A,0} = 0.1 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$, $c_{B,0} = 0.2 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$; 300 K 下反应 20 s 后 $c_A = 0.01 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$, 问继续反应 20 s 后 $c'_A = ?$

(2) 初始浓度同上, 恒温 400 K 下反应 20 s 后, $c''_A = 0.003918 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$, 求活化能。

答: (1) $0.00526 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$; (2) $10.001 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$

11.36 溶液中某光化学活性卤化物的消旋作用如下:



在正、逆方向上皆为一级反应, 且半衰期相等。若原始反应物为纯右旋物质, 速率常数为 $1.9 \times 10^{-6} \text{ s}^{-1}$, 试求:

- (1) 右旋物质转化 10% 所需时间;
- (2) 24 h 后的转化率。

答: (1) 978.7 min; (2) 14%

11.37 若 $A(g) \xrightleftharpoons[k_{-1}]{k_1} B(g)$ 为对行一级反应, A 的初始浓度为 $c_{A,0}$; 时间为 t 时, A 和 B 的浓度分别为 $c_{A,0} - c_A$ 和 c_B 。

(1) 试证

$$\ln \frac{c_{A,0}}{c_{A,0} - \frac{k_1 + k_{-1}}{k_1} c_B} = (k_1 + k_{-1})t$$

(2) 已知 k_1 为 0.2 s^{-1} , k_{-1} 为 0.01 s^{-1} , $c_{A,0} = 0.4 \text{ mol}\cdot\text{dm}^{-3}$, 求 100 s 后 A 的转化率。

答: 95%

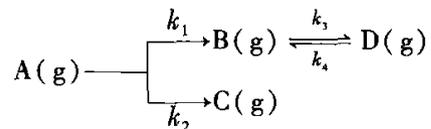
11.38 对行一级反应为 $A(g) \rightleftharpoons B(g)$ 。

(1) 达到 $\frac{c_{A,0} + c_{A,e}}{2}$ 所需时间为半衰期 $t_{1/2}$, 试证 $t_{1/2} = \frac{\ln 2}{k_1 + k_{-1}}$;

(2) 若初始速率为每分钟消耗 A 0.2%, 平衡时有 80% 的 A 转化为 B, 求 $t_{1/2}$ 。

答: 277.3 min

11.39 已知某恒温、恒容反应的机理如下:



反应开始时只有 A(g), 且已知 $c_{A,0} = 0.02 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, $k_1 = 3.0 \text{ s}^{-1}$, $k_2 = 2.5 \text{ s}^{-1}$, $k_3 = 4.0 \text{ s}^{-1}$, $k_4 = 5.0 \text{ s}^{-1}$ 。

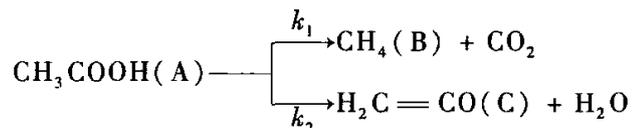
- (1) 试写出分别用 c_A 、 c_B 、 c_C 、 c_D 表示的速率方程;
- (2) 求反应物 A 的半衰期;
- (3) 当反应物 A 完全反应(即 $c_A = 0$)时, c_B 、 c_C 、 c_D 各为多少?

$$\text{答: (1) } -\frac{dc_A}{dt} = (k_1 + k_2)c_A, \quad \frac{dc_B}{dt} = k_1c_A + k_4c_D - k_3c_B,$$

$$\frac{dc_D}{dt} = k_3c_B - k_4c_D, \quad \frac{dc_C}{dt} = k_2c_A;$$

$$\text{(2) } 0.126 \text{ s}; \quad \text{(3) } 0.6061 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}, 0.9091 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}, \\ 0.4848 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$$

11.40 高温下乙酸分解反应如下:

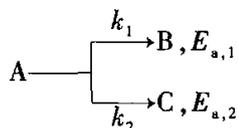


在 1089 K 时, $k_1 = 3.74 \text{ s}^{-1}$, $k_2 = 4.65 \text{ s}^{-1}$ 。

- (1) 试计算乙酸反应掉 99% 所需的时间;
- (2) 当乙酸全部分解时, 在给定温度下能够获得乙烯酮的最大产量是多少?

$$\text{答: (1) } 0.55 \text{ s}; \quad \text{(2) } 0.554 c_{A,0}$$

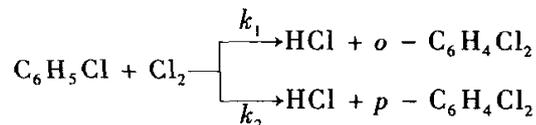
11.41 对于平行反应:



若总反应的活化能为 E_a , 试证明:

$$E_a = \frac{k_1 E_{a,1} + k_2 E_{a,2}}{k_1 + k_2}$$

11.42 当存在碘催化剂时, 氯苯($\text{C}_6\text{H}_5\text{Cl}$)与 Cl_2 在 CS_2 溶液中有以下平行二级反应:



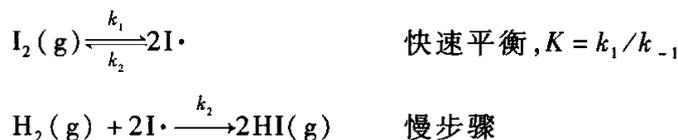
在室温、碘的浓度一定的条件下, 当 $\text{C}_6\text{H}_5\text{Cl}$ 和 Cl_2 在 CS_2 溶液中的初始浓度均为 $0.5 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 时, 30 min 后有 15% 的 $\text{C}_6\text{H}_5\text{Cl}$ 转化为 $o\text{-C}_6\text{H}_4\text{Cl}_2$, 有 25% 的 $\text{C}_6\text{H}_5\text{Cl}$ 转化为 $p\text{-C}_6\text{H}_4\text{Cl}_2$ 。试求反应速率常数 k_1 和 k_2 。

$$\text{答: } 1.665 \times 10^{-2} \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{min}^{-1}; \quad 2.775 \times 10^{-2} \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{min}^{-1}$$

11.43 气相反应 $\text{I}_2(\text{g}) + \text{H}_2(\text{g}) \xrightarrow{k} 2\text{HI}(\text{g})$ 是二级反应。现在一含有过量固体碘的反

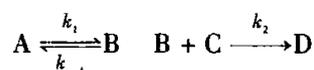
应器中充入 50.663 kPa 的 $\text{H}_2(\text{g})$ 。已知 673.2 K 时该反应的速率常数 $k = 9.868 \times 10^{-9} \text{ kPa}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$, 固体碘的饱和蒸气压为 121.59 kPa (假设固体碘与碘蒸气处于快速平衡), 且没有逆反应。

- (1) 计算所加入的 $\text{H}_2(\text{g})$ 反应掉一半所需要的时间;
- (2) 验证下述机理符合二级反应速率方程。



答: (1) $5.776 \times 10^5 \text{ s}$

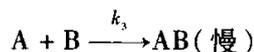
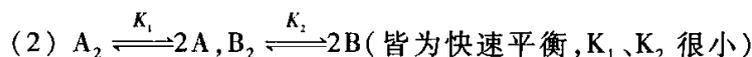
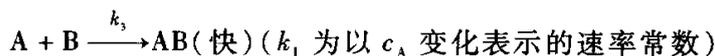
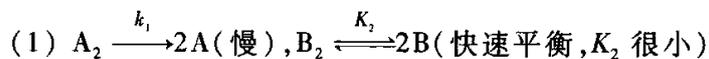
11.44 某气相反应的机理如下,



其中对活泼物质 B 可运用稳态近似法处理。求该反应的速率方程; 并证明此反应在高压下为一级, 低压下为二级。

$$\text{答: } \frac{dc_{\text{D}}}{dt} = \frac{k_1 k_2 c_{\text{A}} c_{\text{C}}}{k_{-1} + k_2 c_{\text{C}}}$$

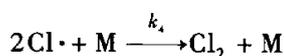
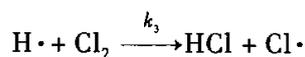
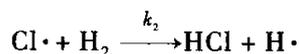
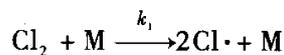
11.45 若反应 $\text{A}_2 + \text{B}_2 \longrightarrow 2\text{AB}$ 有如下机理, 求各机理以 v_{AB} 表示的速率方程。



答: (1) $v_{\text{AB}} = 2k_1 c_{\text{A}}$; (2) $v_{\text{AB}} = kc_{\text{A}_2}^{1/2} c_{\text{B}_2}^{1/2}$, 其中 $k = K_1^{1/2} K_2^{1/2} k_3$

(3) $v_{\text{AB}} = 2k_1 c_{\text{A}_2} c_{\text{B}_2}$

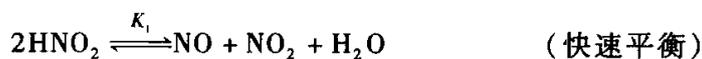
11.46 气相反应 $\text{H}_2 + \text{Cl}_2 \longrightarrow 2\text{HCl}$ 的机理为

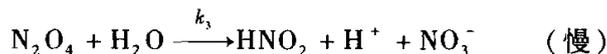


试证:

$$\frac{dc_{\text{HCl}}}{dt} = 2k_2 \left(\frac{k_1}{k_4} \right)^{1/2} c_{\text{H}_2} c_{\text{Cl}_2}^{1/2}$$

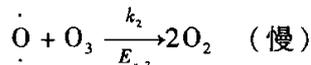
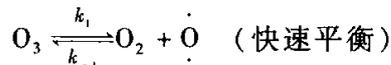
11.47 若反应 $3\text{HNO}_2 \longrightarrow \text{H}_2\text{O} + 2\text{NO} + \text{H}^+ + \text{NO}_3^-$ 的机理如下, 求以 $v[\text{NO}_3^-]$ 表示的速率方程。





$$\text{答: } \frac{d[\text{NO}_3^-]}{dt} = k_3 K_1^2 K_2 \frac{[\text{HNO}_2]^4}{[\text{NO}]^2 [\text{H}_2\text{O}]}$$

11.48 有氧存在时,臭氧的分解机理为:

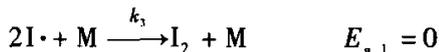


(1) 分别导出用 O_3 分解速率和 O_2 生成速率所表示的速率方程,并指出二者关系。

(2) 已知臭氧分解反应的表观活化能为 $119.2 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, O_3 和 $\dot{\text{O}}$ 的摩尔生成焓分别为 $142.7 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$ 和 $249.17 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$, 求上述第二步反应的活化能。

$$\text{答: (1) } v_{\text{O}_3} = \frac{k_1 k_2 c_{\text{O}_3}^2}{k_{-1} c_{\text{O}_2}}, v_{\text{O}_2} = \frac{2k_1 k_2}{k_{-1}} \frac{c_{\text{O}_3}^2}{c_{\text{O}_2}}; (2) 12.73 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$$

11.49 反应 $\text{H}_2 + \text{I}_2 \longrightarrow 2\text{HI}$ 的机理为:



(1) 推导该反应的速率方程。

(2) 计算反应的表现活化能。

$$\text{答: (1) } \frac{dc_{\text{HI}}}{dt} = \frac{k_1 k_2}{k_3} c_{\text{I}_2} c_{\text{H}_2}; (2) 171.5 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$$

* 11.50 已知质量为 m 的气体分子的平均速率为

$$\bar{v} = \left(\frac{8k_B T}{\pi m} \right)^{1/2}$$

求证同类分子间 A 对于 A 的平均相对速率 $\bar{u}_{AA} = \sqrt{2}\bar{v}$ 。

(提示:对于同类分子 A,先证 $u_{AA} = m/2$)

* 11.51 利用上题结果试证同类分子 A 与 A 间的碰撞数为

$$Z_{AA} = 8r_A^2 \left(\frac{\pi k_B T}{m_A} \right)^{1/2} C_A^2$$

(提示:对于异类分子是先求 $Z_{A \rightarrow B}$,再求 Z_{AB} ,若按此法求 Z_{AA} 。则在每两个 A 分子之间,甲碰乙与乙碰甲,计算中作为两次碰撞,实际为一次碰撞。)

* 11.52 利用上题结果试证:气体双分子反应 $2\text{A} \longrightarrow \text{B}$ 的速率方程(设概率因子 $P = 1$)为

$$-\frac{dC_A}{dt} = 16r_A^2 \left(\frac{\pi k_B T}{m_A} \right)^{1/2} n_A^2 e^{-E_c/(RT)}$$

11.53 乙醛气相热分解为二级反应,活化能为 $190.4 \text{ kJ}\cdot\text{mol}^{-1}$,乙醛分子的直径为 $5 \times$

10^{-10} m 。

- (1) 试计算 101.325 kPa、800 K 下的分子碰撞数；
 (2) 计算 800 K 时以乙醛浓度变化表示的速率常数 k 。

答：(1) $2.899 \times 10^{34} \text{ m}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$ ；(2) $0.1533 \text{ dm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$

* 11.54 若气体分子的平均速率为 \bar{v} ，则一个 A 分子在单位时间内碰撞其他 A 分子的次数 $Z_{A \rightarrow A} = \pi(2r_A)^2 \sqrt{2} \bar{v} C_A$ 。试证每一个分子在两次碰撞之间所走过的平均距离为

$$\lambda = \frac{1}{\sqrt{2} \pi d^2 C_A}$$

式中： $d = 2r_A$ ； λ 称为平均自由程。

* 11.55 试由 $k = (k_B T/h) K_c^\ddagger$ 及范特霍夫方程证明

- (1) $E_a = \Delta^\ddagger U_m^\ominus + RT$ ；
 (2) 对双分子气体反应 $E_a = \Delta^\ddagger H_m^\ominus + 2RT$ 。

* 11.56 试由式(11.9.13)及上题的结论证明双分子气相反应

$$k = \frac{k_B T}{hc^\ominus} e^2 \exp\left(\frac{\Delta^\ddagger S_m^\ominus}{R}\right) \exp\left(-\frac{E_a}{RT}\right), \text{ 即 } A = e^2 \frac{k_B T}{hc^\ominus} \exp\left(\frac{\Delta^\ddagger S_m^\ominus}{R}\right)$$

* 11.57 在 500 K 附近，反应 $\text{H} \cdot + \text{CH}_4 \longrightarrow \text{H}_2 + \cdot \text{CH}_3$ 的指前因子 $A = 10^{13} \text{ cm}^3 \cdot \text{mol}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ ，求该反应的活化熵 $\Delta^\ddagger S_m^\ominus$ 。

答： $-74.41 \text{ J} \cdot \text{K}^{-1} \cdot \text{mol}^{-1}$

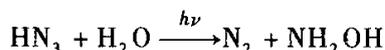
* 11.58 试估算室温下，碘原子在己烷中进行原子复合反应的速率常数。已知 298 K 时己烷的黏度为 $3.26 \times 10^{-4} \text{ kg} \cdot \text{m}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$ 。

答： $2.0266 \times 10^{10} \text{ mol}^{-1} \cdot \text{dm}^3 \cdot \text{s}^{-1}$

11.59 计算每摩尔波长为 85 nm 的光子所具有的能量。

答： $1.41 \times 10^6 \text{ J} \cdot \text{mol}^{-1}$

11.60 在波长为 214 nm 的光照射下，发生下列反应：



当吸收光的强度 $I_a = 0.0559 \text{ J} \cdot \text{dm}^{-3} \cdot \text{s}^{-1}$ ，照射 39.38 min 后，测得 $c_{\text{N}_2} = c_{\text{NH}_2\text{OH}} = 24.1 \times 10^{-5} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 。求量子效率。

答：1.02

11.61 在 $\text{H}_2(\text{g}) + \text{Cl}_2(\text{g})$ 的光化学反应中，用 480 nm 的光照射，量子效率约为 1×10^6 ，试估算每吸收 1 J 辐射能将产生 $\text{HCl}(\text{g})$ 若干摩尔？

答：8.026 mol

* 11.62 以 PdCl_2 为催化剂，将乙烯氧化制乙醛的反应机理如 § 11.14 中络合催化部分所述。试由此机理推导该反应的速率方程：

$$\frac{d[\text{C}_2\text{H}_4]}{dt} = k \frac{[\text{PdCl}_4^{2-}][\text{C}_2\text{H}_4]}{[\text{Cl}^-]^2[\text{H}^+]}$$

推导中可假定前三步为快速平衡，第四步为慢步骤。

11.63 计算 900 °C 时，在 Au 表面的催化下分解经 2.5 h 后 N_2O 的压力。已知 N_2O 的初压为 46.66 kPa。计算转化率达 95% 所需时间。已知该温度下 $k = 2.16 \times 10^{-4} \text{ s}^{-1}$ 。

答: 231.2 min

11.64 25 °C 时, $\text{SbH}_3(\text{g})$ 在 Sb 上分解的数据如下:

t/s	0	5	10	15	20	25
$p(\text{SbH}_3)/\text{kPa}$	101.33	74.07	51.57	33.13	19.19	9.42

试证明此数据符合速率方程 $-dp/dt = kp^{0.6}$, 计算 k 。答: $0.387 \text{ kPa}^{0.6} \cdot \text{s}^{-1}$ 11.65 1100 K 时 $\text{NH}_3(\text{g})$ 在 W 上的分解数据如下:

$\text{NH}_3(\text{g})$ 的初压 p_0/kPa	35.33	17.33	7.73
半衰期 $t_{1/2}/\text{min}$	7.6	3.7	1.7

试证明此反应为零级反应, 求平均 k 。答: $2.313 \text{ Pa} \cdot \text{min}^{-1}$ 11.66 当有几种气体同时吸附在某固体表面达吸附平衡时, 对第 i 种气体满足:

$$\theta_i = b_i p_i \left(1 - \sum_{i=1}^n \theta_i \right)$$

$$\sum_{i=1}^n \theta_i = \sum_{i=1}^n b_i p_i - \sum_{i=1}^n b_i p_i \sum_{i=1}^n \theta_i$$

移项整理后得

$$\sum_{i=1}^n \theta_i \left(1 + \sum_{i=1}^n b_i p_i \right) = \sum_{i=1}^n b_i p_i$$

或

$$\sum_{i=1}^n \theta_i = \frac{\sum_{i=1}^n b_i p_i}{1 + \sum_{i=1}^n b_i p_i}$$

试证明:

$$(1) \theta_i = b_i p_i \left(1 - \sum_{i=1}^n \theta_i \right) = \frac{b_i p_i}{1 + \sum_{i=1}^n b_i p_i}$$

(2) 若第 i 种气体的吸附很弱, 即 $\theta_i = 0$, 则 $b_i p_i$ 在 $\sum b_i p_i$ 中可忽略不计。(3) 对反应 $\text{A} + \text{B} \longrightarrow \text{R}$, 若 A、B 和 R 的吸附皆不能忽略, 则按 $-dp_A/dt = k_s \theta_A \theta_B$ 。试

证:

$$-\frac{dp_A}{dt} = \frac{k p_A p_B}{(1 + b_A p_A + b_B p_B + b_R p_R)^2}$$

(4) 若 A 为强吸附, B 和 R 为弱吸附, 则

$$-\frac{dp_A}{dt} = k \frac{p_B}{p_A}$$

第十二章 胶体化学

胶体化学是物理化学的一个重要分支。它所研究的内容在化学、物理学、材料科学、生物化学等诸学科有广泛的应用。胶体化学所研究的主要对象是高度分散的多相系统。把一种或几种物质分散在一种介质中所构成的系统,称为**分散系统**。被分散的物质称为**分散相**,而另一种呈连续分布的物质称为**分散介质**。根据分散相粒子的大小,分散系统可分为真溶液、胶体系统和粗分散系统。

真溶液 当被分散物质以分子、原子或离子(质点直径 $d < 1 \text{ nm}$)形式均匀地分散在分散介质中时,形成的系统即为**真溶液**。它分固态溶液、液态溶液和气态溶液(即混合气体)。通常所说的真溶液是指液态真溶液,如乙醇或氯化钠的水溶液等。很显然,真溶液为均相系统,溶质、溶剂间不存在相界面,且不会自动分离成两相,为热力学稳定系统。常表现为透明、不发生光散射、溶质扩散快、溶质和溶剂均可透过半透膜等。

粗分散系统 分散相粒子直径 $d > 1\ 000 \text{ nm}$ 的分散系统即为**粗分散系统**。它包括悬浮液、乳状液、泡沫、粉尘等。这样的系统中,分散相和分散介质间有明显的相界面,分散相粒子易自动发生聚集而与分散介质分开,因为多相,它为热力学不稳定系统,且表现为不透明、浑浊、分散相不能透过滤纸等特征。

胶体分散系统 分散相粒子直径 d 介于 $1 \sim 1\ 000 \text{ nm}$ 之间的高分散系统即为**胶体系统**。这里分散相可以是由许多原子或分子(通常 $10^3 \sim 10^6$ 个)组成的有界面的粒子,也可以是没有相界面的大分子或胶束,前者称为溶胶,后者称为高分子溶液或缔合胶体。

(1) **溶胶** 由于分散相粒子很小,且分散相与分散介质间有很大的相界面、很高的界面能,因而溶胶是热力学不稳定系统。溶胶的多相性、高分散性和热力学不稳定性特征决定了它有许多不同于真溶液和粗分散系统的性质,如光散射等,本章后面将予以详细介绍。

(2) **高分子溶液** 它们的分子大小虽然已经达到 $1 \sim 1\ 000 \text{ nm}$ 范围,但由于不存在相界面,且不会自动发生聚沉,因而属于均相热力学稳定系统。高分子溶液也称为亲液胶体(因没有相界面,分散相以分子形式溶解,亲和力较强),而溶胶则称为憎液胶体(因有相界面,分散相和分散介质间亲和力较弱)。

(3) 缔合胶体(有时也称为胶体电解质) 分散相是由表面活性剂缔合形成的胶束。通常以水作为分散介质,胶束中表面活性剂的亲油基团向里,亲水基团向外,分散相与分散介质之间有很好的亲和性,因此也是一类均相的热力学稳定系统。

为了便于比较,将上述依据分散相分散程度分离情况以列表形式予以列出(见表 12.0.1)。

表 12.0.1 分散系统分类(按分散相粒子大小)

类型		分散相粒子直径	分散相	性质	实例
真溶液	分子溶液 离子溶液等	< 1 nm	小分子、离子、原子 ^①	均相,热力学稳定系统,扩散快、能透过半透膜,形成真溶液	氯化钠或蔗糖的水溶液。混合气体等
胶体分散系统	溶胶	1 ~ 1 000 nm	胶体粒子	多相,热力学不稳定系统,扩散慢、不能透过半透膜,形成胶体	金溶胶,氢氧化铁溶胶
	高分子溶液	1 ~ 1 000 nm	高(大)分子 ^①	均相,热力学稳定系统,扩散慢、不能透过半透膜	聚乙烯醇水溶液
	缔合胶体	1 ~ 1 000 nm	胶束	均相,热力学稳定系统,胶束扩散慢、不能透过半透膜	表面活性剂水溶液($c > cmc$)
粗分散系统	乳状液 泡沫 悬浮液	> 1 000 nm	粗颗粒	多相,热力学不稳定系统,扩散慢或不扩散、不能透过半透膜或滤纸,形成悬浮液或乳状液	浑浊泥水,牛奶,豆浆等

另外,也可依据分散相和分散介质聚集状态的不同,将溶胶分为气溶胶(分散介质为气态)、液溶胶(分散介质为液态)和固溶胶(分散介质为固态);而粗分散系统则可分为泡沫、乳状液、悬浮液等,详见表 12.0.2。

^① 原子、分子、离子溶液和混合气体为均相系统,这里仅是为了便于比较也将原子、分子、离子等作为分散相看待,实际上单个分子、原子及离子不能成为一相。

表 12.0.2 分散系统分类(按聚集状态)

分散介质	分散相	名称	实例
气	液 固	气溶胶	云,雾,喷雾 烟,粉尘
液	气 液 固	泡沫 乳状液 液溶胶或悬浮液	肥皂泡沫 牛奶,含水原油 金溶胶,油墨,泥浆
固	气 液 固	固溶胶	泡沫塑料 珍珠,蛋白石 有色玻璃,某些合金

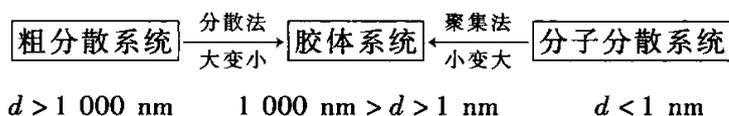
胶体化学和人类的生活密切相关。如江河湖海、工业废水是广泛的液溶胶系统,为了保护水源,净化水质,提取贵重元素,变废为宝,就要研究胶体系统的形成与破坏。

大气层是由微尘、水滴和分散介质所组成的气溶胶,研究气溶胶的性质,对环境保护、耕云播雨具有重要意义。

人体各部分的组织是含水的胶体,因此要了解生理机构、病理原因、药物疗效等都要根据胶体化学的研究成果,而人类所不可缺少的衣(丝、毛皮、棉和合成纤维),食(牛奶、啤酒、淀粉、糖类、脂肪、蛋白及烹调和消化),住(木材、水泥、砖瓦、陶瓷等建筑材料),行(石油能源开发利用、钢铁、合金、橡胶等制成的交通工具),无一不与胶体有关,当然与之有关的石油工业、化学工业、纺织工业、冶金工业、电子工业、食品工业中的若干工艺过程均离不开胶体化学的基本原理。尤其近年来,随着科学技术的飞速发展,胶体化学在单分散溶胶、纳米(超细)颗粒及纳米材料的制备、生命医学现象的揭示与机理探求等方面将发挥越来越重要的作用。

§ 12.1 溶胶的制备

从分散度的大小来看,胶体系统的分散度大于粗分散系统,而小于一般的真溶液。因此,胶体的制备,或者是将粗分散系统进一步分散,或者是使小分子或离子聚集。制备过程可简单表示为:



下面主要介绍溶胶的制备方法。

1. 分散法

分散法是利用机械设备,将粗分散的物料分散成为高分散的胶体。分散过程所消耗的机械功或电功,远大于系统的表面吉布斯函数变,大部分能量则以热的形式传导给环境。分散法常采用下列设备和方法。

(1) 胶体磨 该设备主要部件是一高速转动的圆盘,旋转频率在 $5\,000 \sim 10\,000 \text{ r}\cdot\text{min}^{-1}$ 。圆盘与外壳之间仅有微小的空隙,其距离一般可调节到 $5\,\mu\text{m}$ 左右,圆盘转动时物料在空隙中受到强烈的冲击与研磨。具体操作时又有干法与湿法之分,一般说来,湿法操作的粉碎程度更高。粉碎时常加入少量的表面活性剂作为稳定剂,以防止分散相的微粒聚集成块。

(2) 气流粉碎机(又称喷射磨) 其主要部件是在粉碎室的边缘上,装有与周边成一定角度的两个高压喷嘴,分别将高压空气及物料以接近或超过音速的速度喷入粉碎室,这两股高速旋转的气流在粉碎室相遇而形成涡流,由于粒子间的相互碰撞、摩擦及剪切作用而被粉碎。由于旋转的离心作用,较大的粒子被抛向周边而继续被粉碎,细小微粒则随气流走向中心,受到挡板的拦截而落入布袋之中。气流粉碎机是一种能够进行连续操作的高效率的粉碎设备,粉碎程度可达 $1\,\mu\text{m}$ 以下,这是任何其他干磨设备无法达到的。

以上两种机械粉碎设备,通常适用于那些脆且易碎物质的加工,对于柔韧性的物质应先硬化后再分散。

(3) 电弧法 主要用于制备金、银、铂、钯等贵金属的水溶胶。该法是将欲分散的金属作为电极,浸入水中,通入直流电,调节两电极间的距离,使其产生电弧。电弧的温度很高,而使电极表面的金属汽化,金属蒸气遇冷却水而冷凝成胶体系统。在制备时,如果先加入少量的碱作为稳定剂,可得到较为稳定的水溶胶。此法实际上包括了分散与凝聚两个过程。

2. 凝聚法

与分散法相反,凝聚法是由分子(或原子、离子)的分散状态凝聚为胶体分散状态的一种方法。通常可分为两种。

(1) 物理凝聚法 将蒸气状态的物质或溶解状态的物质凝聚为胶体状态的方法。

① 蒸气凝聚法:罗金斯基(Roginskii)和沙尔尼科夫(Shal'nikov)设计的一种仪器,可以制得碱金属的有机溶胶。其结构如图 12.1.1 所示。4、2 两管分别盛有需要加以分散的物质(例如钠)和作为分散介质用的液体(例如苯)。将这两物质蒸发,同时在被液态空气所冷却的容器 5 的表面上凝聚,这种凝聚是在高度真空中进行的。在容器 5 的外壁上覆盖的有机“冰”是含有胶体钠的固态苯,

一旦将液态空气从容器 5 中移走,这种“冰”就熔化为液体流入支管 3 中,而形成钠在苯中的溶胶。两种物质的蒸气同时在器壁上经受剧烈冷却,是这种方法的重要特点。用这种方法制得的溶胶似乎没有加入任何稳定剂,实际上在制备过程中少量的碱金属已成为金属氧化物,它们充当着稳定剂的作用。

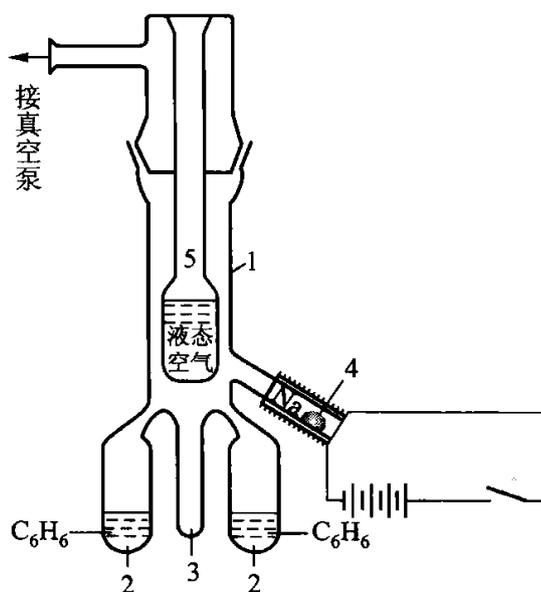


图 12.1.1 蒸气凝聚法仪器示意图

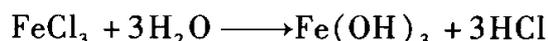
1—被抽空容器;2、4—盛有溶剂和需要分散的物质容器;
3—盛溶胶的容器;5—液态空气冷凝器

② 过饱和法:改变溶剂或用冷却的方法使溶质的溶解度降低,由于过饱和,溶质从溶剂中分离出来凝聚成溶胶。例如,取少量的硫溶于酒精后倾入水中,由于溶剂改变,硫在水中的溶解度变小而生成白色浑浊的硫溶胶。用此法可制得难溶于水的树脂、脂肪等水溶胶,也可用于制备难溶于有机溶剂的物质的有机溶胶。

最简单的冷却法制备溶胶的例子是用冰急骤冷却苯的饱和水溶液,或用液态空气冷却硫的酒精溶液,前者得到苯的水溶胶,后者是硫的醇溶胶。

(2) 化学凝聚法 利用生成不溶性物质的化学反应,通过控制析晶过程,使其停留在胶核尺度的阶段,从而得到溶胶的方法,称为化学凝聚法。一般采用较大的过饱和浓度、较低的操作温度以利于晶核的大量形成而减缓晶体长大的速率,防止难溶性物质的聚沉,即可得到溶胶。

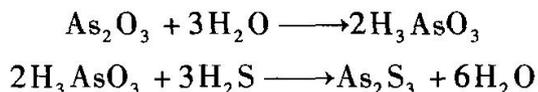
例如,在不断搅拌的条件下, FeCl_3 稀溶液滴入沸腾的水中水解,即可生成棕红色、透明的 $\text{Fe}(\text{OH})_3$ 溶胶:



过量的 FeCl_3 同时又起到稳定剂的作用, $\text{Fe}(\text{OH})_3$ 的微小晶体选择性地吸附

Fe^{3+} , 可形成带正电荷的胶体粒子。

又如在三氧化二砷的饱和水溶液中, 缓慢地通入 H_2S 气体, 即可生成淡黄色 As_2S_3 溶胶:



HS^- 为其稳定剂, 胶粒带负电荷。

3. 溶胶的净化

在溶胶制备过程中, 常加入某些电解质以增加溶胶的稳定性。而反应产生过量的电解质或其他杂质, 对溶胶的稳定性不利, 则需将它们除去, 此即为溶胶的净化。最常用的方法是渗析法。此法利用胶粒不能透过半透膜的特点, 分离出溶胶中多余的电解质或其他杂质。一般可用羊皮纸、动物的膀胱膜、硝酸或醋酸纤维素等作为半透膜, 将溶胶装于膜内, 再放入流动的水中, 经一定时间的渗透作用, 即可达到净化的目的。为了加快渗透作用, 可加大渗透面积、适当提高温度或加外电场。在外电场的作用下, 可加速正、负离子定向运动速度, 从而加快渗析速度, 这种方法称为电渗析。

§ 12.2 溶胶的光学性质

溶胶的光学性质, 是其高度的分散性和多相的不均匀性特点的反映。通过对光学性质的研究, 不仅可以帮助我们理解溶胶的一些光学现象, 还可以帮助我们研究溶胶粒子的大小、形状及其运动的规律。

1. 丁铎尔效应

在暗室里, 将一束经聚集的光线投射到溶胶上, 在与入射光垂直的方向上, 可观察到一个发亮的光锥, 如图 12.2.1 所示。此现象是英国物理学家丁铎尔 (Tyndall) 于 1869 年首先发现, 故称为丁铎尔效应。而对纯水或真溶液, 用肉眼几乎观察不到此种现象 (很弱), 故丁铎尔效应是人们用于鉴别溶胶与真溶液的最简便的方法。

光束投射到分散系统上, 可以发生光的吸收、反射、散射或折射。当入射光的频率与分子

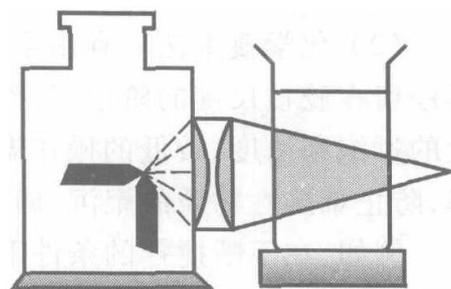


图 12.2.1 丁铎尔效应

的固有频率相同时,则发生光的吸收;当光束与系统不发生任何相互作用时,则可透过;当入射光的波长小于分散相粒子的尺寸时,则发生光的反射;若入射光的波长大于分散相粒子的尺寸时,则发生光的散射现象。可见光的波长在 400 ~ 760 nm 的范围,一般胶粒的尺寸为 1 ~ 1 000 nm,当可见光束投射于溶胶时,如粒子的直径小于可见光波长,则发生光的散射现象。光是一种电磁波,其振动的频率高达 10^{15} Hz 的数量级,光的照射相当于外加电磁场作用于胶粒,使围绕分子或原子运动的电子产生被迫振动(而质量远大于电子的原子核则无法跟上振动),这样被光照射的微小晶体上的每个分子,便以一个次级光源的形式,向四面八方辐射出与入射光有相同频率的次级光波,由此可知,产生丁铎尔效应的实质是光的散射。丁铎尔效应又称乳光效应,散射光的强度,可用瑞利公式计算。

2. 瑞利公式

1871年,瑞利(Rayleigh)假设粒子的尺寸远小于入射光的波长时,可把粒子视为点光源;粒子间的距离较远,可不考虑各个粒子散射光之间的相互干涉;粒子不导电。基于这些假设,应用经典的电磁波理论,首先导出了稀薄气溶胶散射光强度的计算式。后经其他学者推广到稀的液溶胶系统。当入射光为非偏振光时,单位体积液溶胶的散射光强度 I ,可近似地用下列公式表示:

$$I = \frac{9\pi^2 V^2 C}{2\lambda^4 l^2} \left(\frac{n^2 - n_0^2}{n^2 + 2n_0^2} \right) (1 + \cos^2 \alpha) I_0 \quad (12.2.1)$$

式中, I_0 及 λ 分别为入射光的强度及波长; V 为每个分散相粒子的体积; C 为数密度,即单位体积中的粒子数; n 及 n_0 分别为分散相及介质的折射率; α 为散射角,即观察的方向与入射光方向间的夹角; l 为观察者与散射中心的距离。若在与入射光垂直的方向上观察,即 $\alpha = 90^\circ$, $\cos \alpha = 0$ 。由式(12.2.1)可知:

(1) 单位体积的散射光强度与每个粒子体积的平方成正比,一般真溶液溶质粒子的体积甚小,仅可产生极微弱的散射光;粗分散的悬浮液,粒子的尺寸大多大于可见光的波长,则不能产生乳光效应;只有溶胶才具有明显的丁铎尔效应。故可依此来鉴别分散系统的种类。

(2) 散射光强度与入射光波长的4次方成反比,即波长愈短其散射光愈强。白光中的蓝、紫光波长最短,散射光最强;而红光的波长最长其散射作用最弱。因此,当用白光照射溶胶时,在与入射光垂直的方向上观察呈淡蓝色,而透过光则呈现橙红色。

(3) 分散相与介质的折射率相差愈大,散射光愈强,憎液胶体分散相与介质之间有明显的相界面存在,其折射率相差较大,乳光效应很强。而高分子真溶液是均相系统,乳光甚弱,故可依此来区别高分子溶液与溶胶。

一般纯气体或纯液态物质,因 $n = n_0$, 不应有光散射现象。但实验发现它们也能产生微弱的乳光效应,这主要是由于它们在局部范围内发生密度的涨落,使折射率产生相应的差异所致。例如万里晴空呈蔚蓝色,这主要是由于大气密度的涨落引起太阳光的散射作用所造成的。

(4) 散射光强度与粒子的数密度成正比。对于物质种类相同,仅粒子数密度不同的溶胶,若测量条件相同,两个溶胶的乳光强度之比应等于其数密度之比,即 $I_1/I_2 = C_1/C_2$, 因此,若已知其中一个溶胶的数密度,即可求出另一溶胶的数密度。乳光强度又称为浊度,浊度计就是根据这一原理设计的。

3. 超显微镜与粒子大小的近似测定

超显微镜是根据丁铎尔效应,用来观察溶胶粒子的存在和运动的一种显微镜。它可以观察普通显微镜所观察不到的溶胶粒子,是研究胶体化学的一种重要仪器。

普通显微镜之所以观察不到溶胶的微粒,是由于人在入射光的反方向观察时,胶粒的散射光受到透射光的干扰,显得非常微弱,就好像白昼看星星,一无所见。而超显微镜则是用强光源(常用弧光)照射,在黑暗视野条件下从垂直于入射光的方向上(即入射光侧面)观察。这样就避开了透射光的干扰,所看到的是粒子的散射,只要粒子散射的光线有足够的强度,就可以在整个黑暗的背景内看到一个一个闪闪发光、不断移动的光点,这恰似黑夜观天可见满天星斗闪烁。应当指出,在超显微镜下看到的并非粒子本身的大小,而是其散射光,而散射光的影像要比胶粒的投影大数倍之多。

虽然超显微镜看不到溶胶粒子(实际为胶核)的形状与大小,但可用它来估算溶胶粒子的平均大小。如已知单位体积溶胶中分散相的总质量 ρ_B 和所含溶胶粒子的个数 C (可由超显微镜测出),则两者相除可求得每个溶胶粒子的质量 $m = \rho_B/C$ 。

再假设粒子为球形,其半径为 r ,密度为 ρ ,则由

$$m = \frac{4}{3} \pi r^3 \rho = \frac{\rho_B}{C} \quad (12.2.2a)$$

即可求得溶胶粒子的半径 r :

$$r = \left(\frac{3m}{4\pi\rho} \right)^{1/3} = \left(\frac{3\rho_B}{4\pi\rho C} \right)^{1/3} \quad (12.2.2b)$$

此外,利用超显微镜观察粒子的乳光变化,也可粗略推测其形状。例如粒子为球形时,则不论粒子怎样转动,各方向所显现的乳光均相同,即每个粒子的乳光不因方向而变。如果粒子为片状和棒状,则不同方向所散射的光强度不等,因此胶粒明暗不定。要测定溶胶粒子的真正大小和形状,还必须借助于电子显微镜。

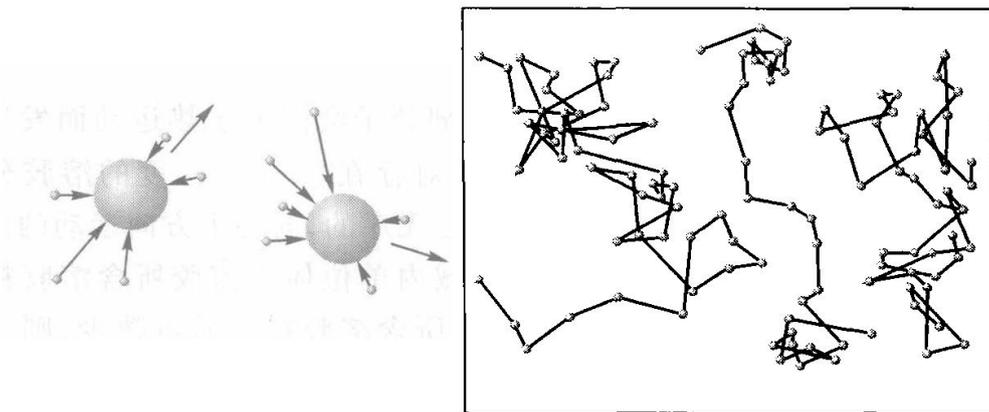
§ 12.3 溶胶的动力学性质

这里主要介绍溶胶粒子的布朗运动以及与之有关的扩散、沉降与沉降平衡等。

1. 布朗运动

1827年,植物学家布朗(Brown)在显微镜下,看到了悬浮于水中的花粉粒子处于不停息的、无规则的运动状态。后来发现,分散介质中的其他微粒(如炭木粉末和矿石粉末等)也有这种现象。在溶胶分散系统中,随着超显微镜的出现,人们观察到了分散介质中溶胶粒子也处于永不停息、无规则的运动之中,这种运动即为布朗运动。

在分散系统中,分散介质的分子皆处于无规则的热运动状态,它们从四面八方连续不断地撞击分散相的粒子。对于粗分散的粒子来说,在某一瞬间可能被数以千万次的撞击,从统计的观点来看,各个方向上所受撞击的概率应当相等,合力为零,所以不能发生位移。即使是在某一方向上遭到较多次数的撞击,因其质量太大,难以发生位移,而无布朗运动。对于接近或达到溶胶大小的粒子,与粗分散的粒子相比较,它们所受到的撞击次数要小得多。在各个方向上所遭受的撞击力,完全相互抵消的概率甚小。某一瞬间,粒子从某一方向得到冲量便可以发生位移,即布朗运动,如图 12.3.1(a)所示。图 12.3.1(b)是每隔相等的时间,在超显微镜下观察一个粒子运动的情况,它是空间运动在平面上的投影,可近似地描绘胶粒的无序运动。由此可见,布朗运动是分子热运动的必然结果,是胶粒的热运动。



(a) 胶粒受介质分子冲击示意图

(b) 超显微镜下胶粒的布朗运动

图 12.3.1 布朗运动

1905 年左右,爱因斯坦用概率的概念和分子运动论的观点,创立了布朗运动的理论,推导出爱因斯坦 - 布朗平均位移公式:

$$\bar{x} = \left(\frac{RTt}{3L\pi r\eta} \right)^{1/2} \quad (12.3.1)$$

式中, \bar{x} 为在时间 t 间隔内粒子的平均位移, r 为粒子的半径, η 为分散介质的黏度, T 为热力学温度, R 为摩尔气体常数, L 为阿伏加德罗常数。

斯威德伯格(Svedberg)用超显微镜,把直径分别为 54 nm 和 104 nm 的金溶胶摄影在感光胶片上,然后再测定不同的曝光时间间隔 t 时的位移平均值 \bar{x} ,其实验测量值与理论计算值如表 12.3.1 所示。

表 12.3.1 爱因斯坦 - 布朗位移公式的验证

时间间隔 t/s	平均位移 $\bar{x}/\mu\text{m}$			
	$d = 54 \text{ nm}$		$d = 104 \text{ nm}$	
	测量值	计算值	测量值	计算值
1.48	3.1	3.2	1.4	1.7
2.96	4.5	4.4	2.3	2.4
4.44	5.3	5.4	2.9	2.9
5.92	6.4	6.2	3.6	3.4
7.40	7.0	6.9	4.0	3.8
8.80	7.8	7.6	4.5	4.2

表中数据表明,理论计算与实验测量的结果相当符合,这不仅表明爱因斯坦 - 布朗平均位移公式是准确的,而且有力地证明了分子运动论完全可以适用于溶胶分散系统。可见,就质点运动而言,溶胶分散系统和分子分散系统(真溶液)并无本质区别,溶胶粒子的布朗运动和真溶液中的分子热运动都符合分子运动规律。

2. 扩散

对真溶液,当存在浓度梯度时,溶质、溶剂分子会因分子热运动而发生定向迁移从而趋于浓度均一的扩散过程。同理,对存在“浓度”梯度的溶胶分散系统,尽管从微观上每个溶胶粒子的布朗运动是无序的,向各个方向运动的概率都相等,但从宏观上来讲,由于较高“浓度”区域内单位体积溶胶所含溶胶粒子质点数多,而较低“浓度”区域内单位体积溶胶所含溶胶粒子质点数少,则当人为划定任一垂直于“浓度”梯度方向的截面时,虽然较高“浓度”和较低“浓度”一侧均有溶胶粒子因无序的布朗运动通过此截面,但由较高“浓度”一侧通过截面进入较低“浓度”一侧的溶胶粒子质点数会多,总的净结果是溶胶粒子发生了由高“浓度”向低“浓度”的定向迁移过程,这种过程即为溶胶粒子的扩散。

溶胶的扩散与溶液中溶质的扩散相同,也可用菲克第一定律来描述:

$$\frac{dn}{dt} = -DA_s \frac{dc}{dx} \quad (12.3.2)$$

该式表示单位时间通过某一截面的物质的量 dn/dt 与该处的浓度梯度 dc/dx 及面积大小 A_s 成正比,其比例系数 D 称为扩散系数,式中的负号是因为扩散方向与浓梯方向相反。扩散系数 D 的物理意义是:单位浓度梯度下,单位时间通过单位面积的物质的量。 D 的单位为 $\text{m}^2 \cdot \text{s}^{-1}$ 。

通常以扩散系数的大小来衡量物质扩散能力的大小。表 12.3.2 给出了不同半径金溶胶的扩散系数 D ,可以看出,粒子越小,扩散系数越大,粒子的扩散能力也越强。胶粒与真溶液相比,粒子要大得多,所以胶粒的扩散速率一般要比真溶液小约几百倍。

表 12.3.2 18 °C 时金溶胶的扩散系数

粒子半径 r/nm	$D/(10^{-9}\text{m}^2 \cdot \text{s}^{-1})$
1	0.213
10	0.0213
100	0.00213

对于球形粒子,扩散系数 D 可由爱因斯坦 - 斯托克斯方程计算:

$$D = \frac{RT}{6L\pi r\eta} \quad (12.3.3)$$

对于由单级分散(即粒子大小一定)的球形粒子组成的稀溶胶,将上式与式(12.3.1)相结合可得:

$$\bar{x}^2 = \frac{RTt}{3L\pi r\eta} = \frac{RT}{6L\pi r\eta} \cdot 2t = 2Dt \quad (12.3.4a)$$

所以

$$D = \frac{\bar{x}^2}{2t} \quad (12.3.4b)$$

上式给出了一种测定扩散系数 D 的方法,即在一定时间间隔 t 内,观测出粒子的平均位移 \bar{x} ,就可求出 D 值。

将式(12.3.3)写成 $r = RT/(6L\pi\eta D)$,并代入式(12.2.2a),可得一个胶粒的质量:

$$m = \frac{4}{3}\pi r^3 \rho = \frac{\rho}{162\pi^2} \left(\frac{RT}{L\eta D} \right)^3 \quad (12.3.5)$$

可见测出溶胶粒子的扩散系数 D 、介质的黏度 η 、已知分散相粒子的密度 ρ ,即可求得稀溶胶中一个球形粒子的质量。

溶胶粒子的摩尔质量为

$$M = mL = \frac{\rho}{162(\pi L)^2} \left(\frac{RT}{\eta D} \right)^3 \quad (12.3.6)$$

应当注意的是:当溶胶粒子为多级分散时,由式(12.3.3)计算出的半径及上式计算出的摩尔质量,分别为粒子的平均半径和平均摩尔质量;如果溶胶粒子是非球形质点,则由 D 计算出的半径为表观半径;在粒子有溶剂化时,计算出的半径为溶剂化粒子的半径。

3. 沉降与沉降平衡

多相分散系统中的粒子,因受重力作用而下沉的过程,称为沉降^①。分散相粒子所受作用力的情况,大致可分为两个方面:一是重力场的作用,它力图把粒子拉向容器底部,使之发生沉降;另一方面是因布朗运动所产生的扩散作用,当沉降作用使底部粒子的浓度高于上部时,由浓差引起的扩散作用则使粒子趋于均匀分布。沉降与扩散是两个相反的作用。当粒子很小,受重力影响很小可忽略时,主要表现为扩散,例如真溶液;当粒子较大,受重力影响占主导作用时,主要表现为沉降,如一些粗分散系统,像浑浊的泥水悬浮液等;当粒子的大小相当,重力作用和扩散作用相近时,构成沉降平衡,粒子沿高度方向形成浓度梯度,如图 12.3.2 所示,粒子在底部的数密度较高,上部数密度较低,一些胶体系统在适当条件下会出现沉降平衡。

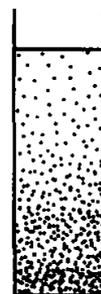


图 12.3.2 沉降平衡

对于微小粒子在重力场中的沉降平衡,贝林(Perrin)曾推导出平衡时粒子数密度随高度的分布定律:

$$\ln \frac{C_2}{C_1} = -\frac{Mg}{RT} \left(1 - \frac{\rho_0}{\rho} \right) (h_2 - h_1) \quad (12.3.7)$$

式中, C_1 和 C_2 分别为在高度 h_1 和 h_2 处粒子的数浓度(或数密度); M 为粒子的摩尔质量; g 为重力加速度; ρ 和 ρ_0 分别为粒子和介质的密度。式(12.3.7)不受粒子形状的限制,但要求粒子大小相等。由于溶胶粒子的沉降与扩散速度皆很慢,因此要达到沉降平衡,往往需要很长时间。而在普通条件下,温度的波动即可引起溶胶的对流而妨碍沉降平衡的建立。所以实际上,很难看到高分散系统的沉降平衡。

式(12.3.7)也适用于在重力场作用下地球表面上大气分子的浓度随距地面高度变化的计算。因气体压力不大,可近似看作理想气体,若不考虑大气温度随高度的变化,则不同高度处 $p_2/p_1 = C_2/C_1$ 。对于大气中的气体分子,因不存在浮力,不必进行浮力校正,即 $1 - (\rho_0/\rho) = 1$,于是式(12.3.7)变为

^① 以 ρ 和 ρ_0 分别代表分散相和分散介质的密度,当 $\rho > \rho_0$ 时,分散相粒子在重力作用下沉降;当 $\rho < \rho_0$ 时,分散相粒子在重力作用下上浮。对溶胶和悬浮液主要是沉降。

$$\ln \frac{p_2}{p_1} = \frac{-Mg(h_2 - h_1)}{RT} \quad (12.3.8)$$

式中, M 为气体的摩尔质量。对于空气中任一种气体, 则 p 为其分压力。如对于 O_2 , 可以算出在 $25\text{ }^\circ\text{C}$, 高度每增加 5.473 km , 其浓度或分压要降低一半。

从式(12.3.8)可以看出越接近地面, 在空气中 CO_2 、 NO_2 等相对分子质量较大的气体含量越高。

§ 12.4 溶胶的电学性质

溶胶是一个高度分散的非均相系统, 分散相的固体粒子与分散介质之间存在着明显的相界面, 实验发现: 在外电场的作用下, 固、液两相可发生相对运动; 反过来, 在外力的作用下, 迫使固、液两相进行相对运动时, 又可产生电势差。人们把溶胶这种与电势差有关的相对运动称为**电动现象**。

1. 电动现象

这里介绍四种电动现象: 电泳、电渗、流动电势、沉降电势。

(1) 电泳 在外电场的作用下, 溶胶粒子在分散介质中定向移动的现象, 称为**电泳**。中性粒子在外电场中不会发生定向移动, 电泳现象说明溶胶粒子是带电的。图 12.4.1 是一种测定电泳速度的实验装置。以 $Fe(OH)_3$ 溶胶为例, 实验时先在 U 形管中装入适量的 $NaCl$ 溶液(或 $Fe(OH)_3$ 溶胶的超离心滤液), 再通过支管从 $NaCl$ 溶液的下面缓慢地压入棕红色的 $Fe(OH)_3$ 溶胶, 使其与 $NaCl$ 溶液之间有清楚的界面存在, 通入直流电后可以观察到电泳管中阳极一端界面下降, 阴极一端界面上升, $Fe(OH)_3$ 溶胶向阴极方向移动。这说明 $Fe(OH)_3$ 溶胶粒子带正电。

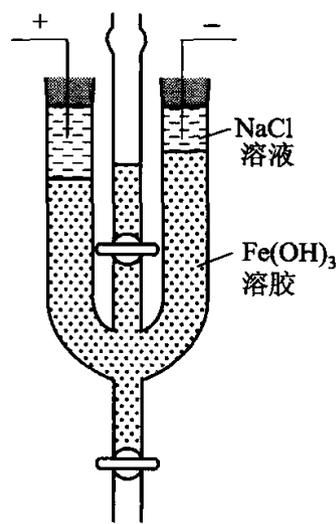


图 12.4.1 电泳实验装置

测出在一定时间内界面移动的距离, 即可求得粒子的电泳速度。可想而知, 电势梯度愈大、粒子带电愈多、粒子的体积愈小, 电泳速度愈大; 介质的黏度愈大, 电泳速度则愈小。表 12.4.1 给出了溶胶粒子和一些离子在电势梯度为 $100\text{ V}\cdot\text{m}^{-1}$ 时的运动速度。可以看出, 在相同的电势梯度下, 溶胶粒子与一般离子定向移动的速度, 几乎具有相同的数量级。而溶胶粒子的质量约为一般离子的 1 000 倍, 可见胶粒所带电荷的数量也应该是一般离子所带电荷的 1 000 倍。

表 12.4.1 电势梯度为 $100 \text{ V} \cdot \text{m}^{-1}$ 时溶胶粒子与普通离子的运动速度

粒子的种类	运动速度 $v / (10^{-6} \text{ m} \cdot \text{s}^{-1})$
H^+	32.6
OH^-	18.0
Na^+	4.5
K^+	6.7
Cl^-	6.8
$\text{C}_3\text{H}_7\text{COO}^-$	3.1
$\text{C}_8\text{H}_{17}\text{COO}^-$	2.0
溶胶粒子	2 ~ 4

实验还表明,若在溶胶中加入电解质,则对电泳会有显著影响。随外加电解质的增加,电泳速度常会降低以至变为零,外加电解质还能改变胶粒带电的符号。

在生物化学中,利用不同蛋白质分子、氨基酸电泳速度的不同可实现物质的分离,医学上用于肝病诊断的血清“纸上电泳”是根据血液中血清蛋白及不同类型的球蛋白(相对分子质量、电荷密度不同)电泳速度的不同,在滤纸上分离、显色后,由电泳图谱做出初步诊断。

(2) 电渗 在外电场作用下,若溶胶粒子不动(如将其吸附固定于棉花或凝胶等多孔性物质中),而液体介质做定向流动,这种现象称为电渗。

若没有溶胶存在,液体(如水)与多孔性固体物质或毛细管接触后,固、液两相多会带上符号相反的电荷,此时,若多孔材料或毛细管两端施加一定电压,液体也将通过多孔材料或毛细管而定向流动,这也是一种电渗。实验装置如图 12.4.2 所示,图中 L_1 及 L_2 为导线管,其中装有与电极 E_1 及 E_2 相连的导线。实验时先在多孔塞 M 及毛细管 C 之间的循环管路中装满水(或其他溶液),再由 T 管吹入气体,使其在毛细管中形成一个小气泡。通电后,水(或其他溶液)将通过多孔塞而定向流动。这

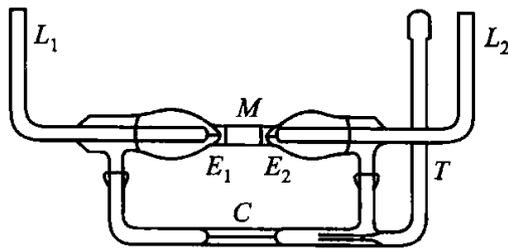


图 12.4.2 电渗实验装置

时可通过水平毛细管 C 中小气泡的移动,来观察循环流动的方向。流动的方向及流速的大小与多孔塞的材料及流体的性质有关。例如用玻璃毛细管时,水向阴极流动,表明流体带正电荷;若用氧化铝、碳酸钡等物质做成的多孔隔膜,水向阳极流动,则表明这时流体带负电荷。同电泳一样,外加电解质对电渗流速也有明显的影响,甚至能改变电渗流的方向。

利用电渗可用于多孔材料(如黏土等)的脱水、干燥等。

(3) 流动电势 在外力的作用下,迫使液体通过多孔隔膜(或毛细管)定向流动,多孔隔膜两端所产生的电势差,称为**流动电势**。显然,此过程可视为电渗的逆过程,实验装置如图 12.4.3 所示。图中 V_1 及 V_2 为液槽; N_2 为加压气体; E_1 及 E_2 为紧靠多孔塞 M 上下两端的电极; P 为电势差计。

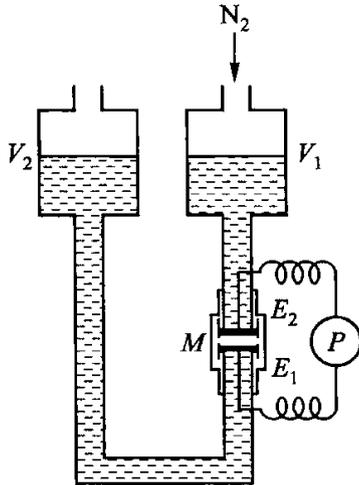


图 12.4.3 流动电势测量装置示意图

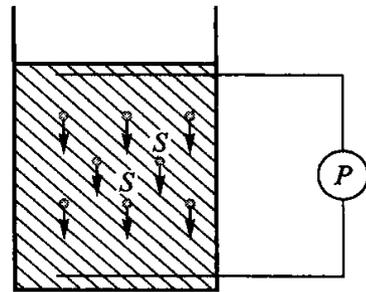


图 12.4.4 沉降电势测量装置示意图

(4) 沉降电势 分散相粒子在重力场或离心力场的作用下迅速移动时,在移动方向的两端所产生的电势差,称为**沉降电势**。显然,它是与电泳现象相反的过程,不再详述。实验方法如图 12.4.4 所示。

上述的电泳、电渗(由外加电场而引起固、液相之间的相对移动)以及流动电势、沉降电势(由固、液相之间的相对移动而产生电势差)等四种电动现象均说明,溶胶粒子和分散介质带有不同性质的电荷。但溶胶粒子为什么带电?溶胶粒子周围的分散介质中,反离子(与胶粒所带电荷符号相反的离子)是如何分布的?电解质是如何影响电动现象的?有关这类问题,直至双电层理论建立之后,才得到令人满意的解释。

2. 扩散双电层理论

相接触的固、液两相往往带有符号相反的电荷,其原因主要有以下两种:

① 离子吸附:固体表面从溶液中有选择性地吸附某种离子而带电。如经化学凝聚法制得的溶胶即通过有选择性的离子吸附而使胶粒带电。② 解离:固体表面上的分子在溶液发生解离而使其带电,如蛋白质中的氨基酸分子,在 pH 低时,氨基形成 $-\text{NH}_3^+$ 而带正电;在 pH 高时,羧基形成 $-\text{COO}^-$ 而带负电。

处在溶液中的带电固体表面,由于静电吸引力的作用,必然要吸引等电荷量的、与固体表面上带有相反电荷的离子(这种离子可简称为反离子或异电离子)

环绕在固体粒子的周围,这样便在固液两相之间形成了双电层。下面简单介绍几个有代表性的双电层模型。

(1) 亥姆霍兹模型 1879年,亥姆霍兹(Helmholtz)首先提出在固液两相之间的界面上形成双电层的概念。他认为正负离子整齐地排列于界面层的两侧,如图12.4.5所示。正、负电荷分布的情况就如同平行板电容器那样,故称为**平板电容器模型**。在平板电容器内电势直线下降,两层间的距离很小,与离子半径相当。在有外加电场作用时,带电质点和溶液中的反离子分别向相反电极移动,产生电动现象。

平板双电层理论虽然似乎也能解释一些电动现象,对早期电动现象的研究起了一定的作用,但它也存在着许多问题,如它不能解释带电质点的表面电势 φ_0 与质点运动时固液两相发生相对移动时边界处与液体内部的电势差—— ζ 电势(又称**电动电势**)——的区别;也不能解释电解质对 ζ 电势的影响;而且后来的研究表明,与带电质点一起运动的水化层的厚度远较平板双电层的厚度大,这样滑动面的 ζ 电势就应为0,质点应不发生电动现象,但这显然是与实际情况相矛盾的。

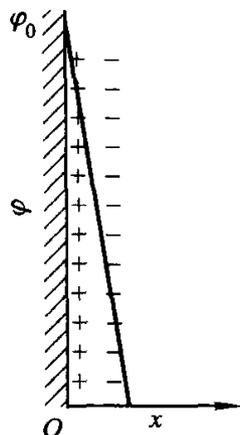


图 12.4.5 亥姆霍兹双电层模型

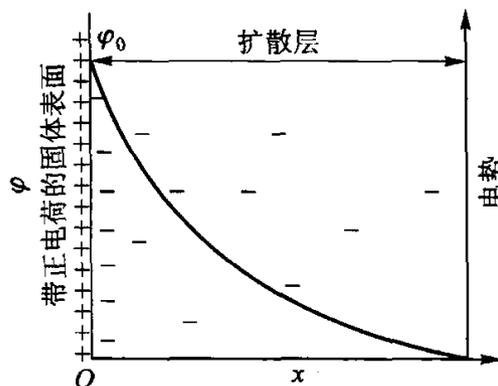


图 12.4.6 古依-查普曼双电层模型

(2) 古依-查普曼模型 1910年左右,古依(Gouy)和查普曼(Chapman)提出了**扩散双电层理论**,他们认为靠近质点表面的反离子是呈扩散状态分布在溶液中,而不是整齐排列在一个平面上的。这是因为反离子同时受到两个方向相反的作用:静电吸引力使其趋于靠近固体表面,而热运动又使其趋于均匀分布。这两种相反的作用达到平衡后,反离子呈扩散状态分布于溶液中,越靠近固体表面反离子浓度越高,随距离的增加,反离子浓度下降,形成一个反离子的扩散层,其模型如图12.4.6所示。

古依和查普曼假设,在质点表面可看作无限大的平面,且表面电荷分布均匀,溶剂的介电常数到处相同的条件下,距表面一定距离 x 处的电势 φ 与表面电

势为 φ_0 的关系可用玻耳兹曼定律来描述:

$$\varphi = \varphi_0 e^{-\kappa x} \quad (12.4.1)$$

式中, κ 的倒数 κ^{-1} 具有双电层厚度的意义。该式表明扩散层中的电势随 x (距表面的距离) 的增加呈指数形式下降, 而下降的快慢取决于 κ 的大小。当离开固体表面足够远时, 溶液中正负离子所带电量大小相等、符号相反、过剩的反离子浓度为零, 此处对应的电势也为零。

古依 - 查普曼的扩散双电层理论正确地反映了反离子在扩散层中分布的情况及相应电势的变化, 这些观点今天看来仍然是正确的。但他们把离子视为点电荷, 没有考虑到反离子的吸附, 也没有考虑离子的溶剂化, 因而未能反映出在质点表面上固定层(即不流动层)的存在。

(3) 斯特恩模型 1924年, 斯特恩(Stern)对古依 - 查普曼的扩散双电层理论进行了修正, 并提出一种更加接近实际的双电层模型。他认为离子是有一定大小的, 而且离子与质点表面除了静电作用外, 还有范德华吸引力。所以在靠近表面 1~2 个分子厚的区域内, 反离子由于受到强烈地吸引, 会牢固地结合在表面, 形成一个紧密的吸附层, 称为固定吸附层或斯特恩层; 其余反离子扩散地分布在溶液中, 构成双电层的扩散部分, 如图 12.4.7 所示。在斯特恩层中, 除反离子外, 还有一些溶剂分子同时被吸附。反离子的电性中心所形成的假想面, 称为斯特恩面。在斯特恩面内, 电势变化与亥姆霍兹平板模型相似, 电势呈直线下降, 由表面的 φ_0 直线下降到斯特恩面的 φ_δ 。 φ_δ 称为斯特恩电势。在扩散层中, 电势由 φ_δ 降至零, 其变化情况与古依 - 查普曼的扩散双电层模型完全一致, 可以用式(12.4.1)来描述, 只需将式中的 φ_0 用 φ_δ 代替即可。所以说斯特恩模型是亥姆霍兹平板模型和古依 - 查普曼扩散双电层模型的结合。

当固、液两相发生相对移动时, 紧密层中吸附在固体表面的反离子和溶剂分子与质点作为一个整体一起运动, 其滑动面在斯特恩面稍靠外一些。滑动面与溶液本体之间的电势差, 称为 ζ 电势。由图可以看出, ζ 电势与 φ_δ 电势在量值上相差甚小, 但却具有不同的含义。应当指出, 只有在固液两相发生相对移动时,

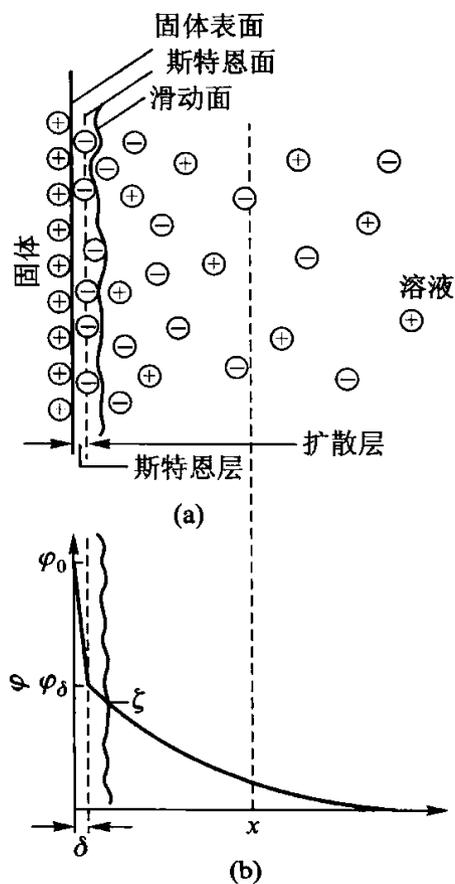


图 12.4.7 斯特恩双电层模型

才能呈现出 ζ 电势。

ζ 电势的大小,反映了胶粒带电的程度。 ζ 电势越高,表明胶粒带电越多,其滑动面与溶液本体之间的电势差越大,扩散层也越厚。当溶液中电解质浓度增加时,介质中反离子的浓度加大,将压缩扩散层使其变薄,把更多的反离子挤进滑动面以内,中和固体表面电荷,使 ζ 电势在数值上变小,如图 12.4.8 所示。当电解质浓度足够大时(c_4),可使 ζ 电势为零。此时相应的状态,称为等电态。处于等电态的溶胶质点不带电,因此不会发生电动现象,电泳、电渗速度也必然为零,这时的溶胶非常容易聚沉。

斯特恩模型给出了 ζ 电势明确的物理意义,很好地解释了溶胶的电动现象,并且可以定性地解释电解质浓度对溶胶稳定性的影响,使人们对双电层的结构有了更深入的认识。

溶胶粒子的 ζ 电势,通常利用电泳速度数据通过如下计算获得:

对球形质点,当粒子半径 r 较大,而双电层厚度 κ^{-1} 较小,即 $\kappa r \gg 1$ 时,质点表面可当作平面处理,此时可用斯莫鲁科夫斯基 (Smoluchowski) 公式来描述 ζ 电势与电泳速度的关系:

$$u = \frac{v}{E} = \frac{\varepsilon \zeta}{\eta} \quad (12.4.2a)$$

$$\zeta = \frac{\eta v}{\varepsilon E} \quad (12.4.2b)$$

式中, v 为电泳速度,单位为 $\text{m} \cdot \text{s}^{-1}$; E 为电场强度(或称电位梯度),单位为 $\text{V} \cdot \text{m}^{-1}$; u 为胶核的电迁移率,或电泳淌度,单位为 $\text{m}^2 \cdot \text{V}^{-1} \cdot \text{s}^{-1}$,表示单位场强下的电泳速度; ε 为介质的介电常数,单位为 $\text{F} \cdot \text{m}^{-1}$, $\varepsilon = \varepsilon_r \varepsilon_0$, ε_r 为相对介电常数, ε_0 为真空介电常数; η 为介质的黏度,单位为 $\text{Pa} \cdot \text{s}$ 。

当球形粒子半径 r 较小,而双电层厚度 κ^{-1} 较大,即 $\kappa r \ll 1$ 时,可用休克尔 (Hückel) 公式来描述电泳淌度 u 与 ζ 电势的关系:

$$\zeta = \frac{1.5 \eta v}{\varepsilon E} \quad (12.4.3)$$

在水溶液中,一般很难满足休克尔公式的条件,例如半径为 10 nm 的球形质点,在 1-1 价电解质水溶液中,要满足 $\kappa r < 0.1$ 的要求,电解质浓度需小于 $10^{-5} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$,这在水溶液中是很难达到的,因此水溶液系统通常使用斯莫鲁

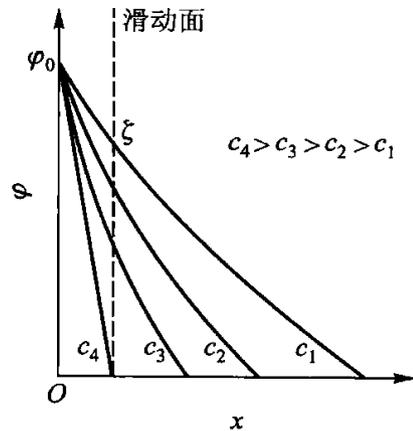


图 12.4.8 电解质浓度对 ζ 电势的影响

科夫斯基公式;休克尔公式一般用于非水溶液,只有在非水溶液中,电解质浓度方可降至极低,使双电层厚度 κ^{-1} 较大,满足 $\kappa r \ll 1$ 的条件。

表 12.4.2 列出了一些溶胶的 ζ 电势,一般均在几十毫伏左右。

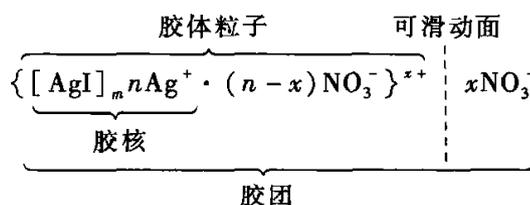
表 12.4.2 一些溶胶的 ζ 电势

水溶胶				有机溶胶		
分散相	ζ/V	分散相	ζ/V	分散相	分散介质	ζ/V
As ₂ S ₃	-0.032	Bi	+0.016	Cd	CH ₃ COOC ₂ H ₅	-0.047
Au	-0.032	Pb	+0.018	Zn	CH ₃ COOCH ₃	-0.064
Ag	-0.034	Fe	+0.028	Zn	CH ₃ COOC ₂ H ₅	-0.087
SiO ₂	-0.044	Fe(OH) ₃	+0.044	Bi	CH ₃ COOC ₂ H ₅	-0.091

3. 溶胶的胶团结构

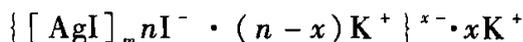
根据吸附及扩散双电层理论,可以想象出溶胶的胶团结构。由分子、原子或离子形成的固态微粒,称为胶核。胶核常具有晶体结构。具有晶体结构的固体颗粒可从周围的介质中选择性地吸附某种离子而使之带电。实验证明,晶体表面对那些能与组成固体表面的离子生成难溶物或电离度很小化合物的离子具有优先吸附作用,这一规则称为法扬斯-帕尼思(Fajans-Paneth)规则。依据这一规则,用 AgNO₃ 和 KI 制备 AgI 溶胶时,AgI 颗粒易于吸附 Ag⁺ 或 I⁻,而对 K⁺ 和 NO₃⁻ 吸附极弱。因而 AgI 颗粒的带电符号取决于 Ag⁺ 和 I⁻ 中哪种离子过量。一旦胶核因吸附带电后,介质中的反离子一部分分布在滑动面以内,另一部分呈扩散状态分布于介质之中。若分散介质为水,所有的反离子都应当是水化的。滑动面所包围的带电体,称为胶体粒子(简称胶粒)。整个扩散层及其所包围的胶体粒子,则构成电中性的胶团。

例如,在稀的 AgNO₃ 溶液中,缓慢地滴加少量的 KI 稀溶液,可得到 AgI 的正溶胶,过剩的 AgNO₃ 则起到稳定剂的作用。由 m 个 AgI 分子形成的固体微粒的表面上吸附 n 个 Ag⁺,即形成带正电荷的 AgI 溶胶粒子,其胶团结构式可以表示为



若在稀的 KI 溶液中,滴加少量的 AgNO₃ 稀溶液,KI 过量。AgI 微粒表面将吸附 I⁻ 离子,胶核表面则带负电荷,K⁺ 为反离子,生成 AgI 的负溶胶,这时胶团

结构则表示为

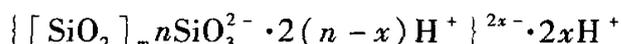


在同一个溶胶中,每个固体微粒所含的分子个数 m 可以大小不等,其表面上所吸附的离子的个数 n 也不尽相等。在滑动面两侧,过剩的反离子所带的电荷量应与固体微粒表面所带的电荷量大小相等而符号相反。即 $(n-x) + x = n$ 。KI 为稳定剂的 AgI 溶胶的胶团剖面图,如图 12.4.9 所示。图中的小圆圈表示 AgI 微粒;AgI 微粒连同其表面上的 I^- 则为胶核;第二个圆圈表示滑动面;最外边的圆圈则表示扩散层的范围,即整个胶团的大小。

再如 SiO_2 溶胶,当 SiO_2 微粒与水接触时,可生成弱酸 H_2SiO_3 ,它的解离产物 SiO_3^{2-} 不是全扩散到溶液中去,而是有一部分仍固定在 SiO_2 微粒的表面上,形成带负电荷的胶核, H^+ 则成为反离子。反应过程可表示为



SiO_2 溶胶的胶团结构可表示为



在书写上述胶团结构时,应注意电荷平衡,即整个胶团中反离子(H^+)所带的正电荷数($2n$)应等于胶核表面上的电荷数,也就是说整个胶团应当是电中性的。

根据扩散双电层理论所书写的胶团结构,目前尚存在不同的看法,我们应把它视为胶团结构的近似描述。

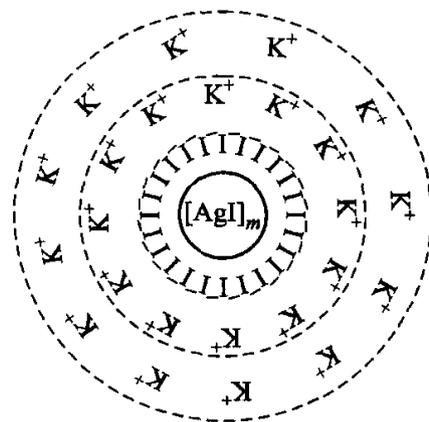


图 12.4.9 AgI 溶胶的胶团剖面图

§ 12.5 溶胶的稳定与聚沉

1. 溶胶的经典稳定理论——DLVO 理论

溶胶是热力学不稳定系统,但有些溶胶却能在相当长的时间范围内稳定存在。例如法拉第所制成的红色金溶胶,静置数十年以后才聚沉。这里仅定性地介绍 DLVO 理论,来说明溶胶稳定的原因。

1941 年由杰里亚金 (Derjaguin) 和朗道 (Landau) 以及 1948 年由维韦 (Verwey) 和奥弗比克 (Overbeek) 分别提出了带电胶体粒子稳定的理论,简称为 DLVO 理论。该理论认为:

(1) 胶团之间既存在着斥力势能,也存在着引力势能。分散在介质中的胶

团,可视为表面带电的胶核及环绕其周围带有相反电荷的离子氛所组成。如图 12.5.1 所示,图中的虚线圈为胶核所带正电荷作用的范围,即胶团的大小。在胶团之外任一点 A 处,则不受正电荷的影响;在扩散层内任一点 B 处,因正电荷的作用未被完全抵消,仍表现出一定的正电性。因此,当两个胶团的扩散层未重叠时,见图 12.5.1(a),两者之间不产生任何斥力;当两个胶团的扩散层发生重叠时,见图 12.5.1(b),在重叠区内反离子的浓度增加,使两个胶团扩散层的对称性同时遭到破坏。这样既破坏了扩散层中反离子的平衡分布,也破坏了双电层的静电平衡。前一平衡的破坏使重叠区内过剩的反离子向未重叠区扩散,因而导致渗透性斥力的产生。后一平衡的破坏,则导致两胶团之间产生静电斥力。随着重叠区的加大,这两种斥力势能皆增加。

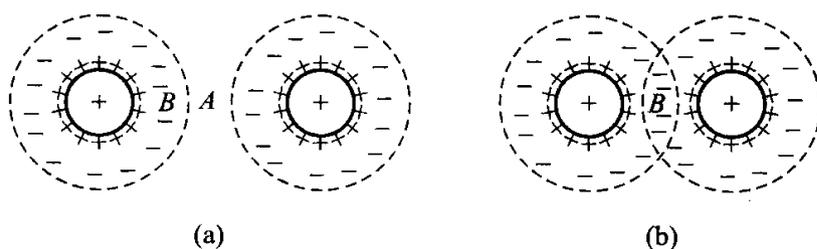


图 12.5.1 胶团相互作用示意图

一般分子或原子间的范德华引力与两者之间距离的 6 次方成反比,也就是说,随着距离的增加,分子或原子间的范德华力将迅速地消失,故称其为近程范德华力。溶胶中分散相微粒间的引力势能,从本质上来看,仍具有范德华引力的性质,但这种范德华引力作用的范围,要比一般分子的大千百倍之多,故称其为远程范德华力。而远程范德华力所产生的引力势能与粒子间距离的一次方或二次方成反比,也可能是其他更为复杂的关系。

(2) 溶胶的相对稳定性或聚沉取决于斥力势能或引力势能的相对大小。当粒子间的斥力势能在数值上大于引力势能,而且足以阻止由于布朗运动使粒子相互碰撞而聚结时,则溶胶处于相对稳定的状态;当粒子间的引力势能在数值上大于斥力势能时,粒子将互相靠拢而发生聚沉。调整斥力势能和引力势能的相对大小,可以改变胶体系统的稳定性。

(3) 斥力势能、引力势能以及总势能都随着粒子间距离的变化而变化,但是,由于斥力势能及引力势能与距离关系的不同,因此必然会出现在某一距离范围内引力势能占优势;而在另一范围内斥力势能占优势的现象。

(4) 理论推导表明,加入电解质时,对引力势能影响不大,但对斥力势能的影响却十分明显。所以电解质的加入会导致系统的总势能发生很大的变化。适当调整电解质的浓度,可以得到相对稳定的溶胶。

以上是 DLVO 理论的要点。为了进一步分析引力势能及斥力势能对溶胶稳定性的影响,可参看图 12.5.2 所示的势能曲线。

一对分散相微粒之间相互作用的总势能 E , 可以用其斥力势能 E_R 及引力势能 E_A 之和来表示, 即 $E = E_R + E_A$ 。

图 12.5.2 中 x 代表粒子间的距离, 虚线 E_A 和 E_R 分别为引力势能曲线和斥力势能曲线, 实线为总势能曲线。距离较远时, E_A 和 E_R 皆趋于零; 在较短距离时, E_A 曲线要比 E_R 曲线陡得多; 当距离 x 趋于零时, E_R 和 E_A 分别趋于正无穷大和负无穷大; 当两个粒子从远处逐渐接近时, 首先起作用的是引力势能, 即在 a 点以前 E_A 起主导作用; 在 a 点与 b 点之间斥力势能 E_R 起主导作用, 且使总势能曲线出现极大值 E_{\max} 。此后, 引力势能 E_A 在数值上迅速增加, 且形成第一极小值。若两粒子再进一步靠近, 由于两带电胶核之间产生强大的静电斥力而使总势能急剧加大。

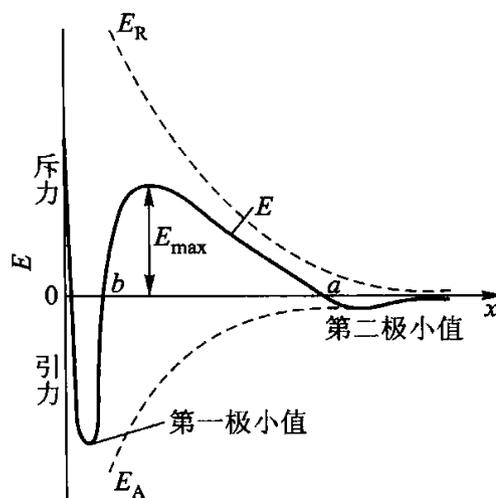


图 12.5.2 斥力势能、引力势能及总势能曲线图

图中 E_{\max} 为胶体粒子间净的斥力势能的数值。它代表溶胶发生聚沉时必须克服的“势垒”, 当迎面相碰的一对溶胶粒子所具有的平动能足以克服这一势垒, 它们才能进一步靠拢而发生聚沉。如果势垒足够高, 超过 $15kT$ (k 为玻耳兹曼常数), 一般胶体粒子的热运动则无法克服它, 而使溶胶处于相对稳定的状态; 若这一势垒不存在或者很小, 则溶胶易于发生聚沉。

在总的势能曲线上出现两个极小值。距离较近而又较深的称为第一极小值。它如同一个陷阱, 落入此陷阱的粒子则形成结构紧密而又稳定的聚沉物, 故称其为不可逆聚沉或永久性聚沉。距离较远而又很浅的极小值称为第二极小值, 并非所有溶胶皆可出现第二极小值, 若粒子的线度小于 10 nm , 即使出现第二极小值也一定是很浅的。对于较大的粒子, 特别是形状较不对称的粒子, 第二极小值会明显地出现, 其值一般仅几个 kT 的数量级, 粒子落入此处可形成较疏松的沉积物, 但不稳定, 外界条件稍有变动, 沉积物可重新分离而成溶胶。

除胶粒带电是溶胶稳定的主要因素之外, 溶剂化作用也是使溶胶稳定的重要原因, 若水为分散介质, 构成胶团双电层结构的全部离子都应当是水化的, 在分散相粒子的周围, 形成一个具有一定弹性的水化外壳。因布朗运动使一对胶团互相靠近时, 水化外壳因受到挤压而变形, 但每个胶团都力图恢复其原来的形状而又被弹开, 由此可见, 水化外壳的存在势必增加溶胶聚合的机械阻力, 而有

利于溶胶的稳定。最后,分散相粒子的布朗运动足够强时,就能够克服重力场的影响而不下沉,溶胶的这种性质,称为动力稳定。一般说来,分散相与分散介质的密度相差愈小,分散介质的黏度愈大,分散相的颗粒愈小,布朗运动愈强烈,溶胶的动力稳定就愈强。

综上所述,分散相粒子的带电、溶剂化作用及布朗运动是溶胶三个重要的稳定原因。可想而知,中和分散相粒子所带的电荷,降低溶剂化作用,皆可使溶胶聚沉。

2. 溶胶的聚沉

溶胶中的分散相微粒互相聚结,颗粒变大,进而发生沉淀的现象,称为聚沉。任何溶胶从本质上来看都是不稳定的,所谓的稳定只是暂时的,总是要发生聚沉的。例如通过加热、辐射或加入电解质皆可导致溶胶的聚沉。许多溶胶对电解质都特别敏感,在这方面的研究也较为深入。

(1) 电解质的聚沉作用 适量的电解质对溶胶起到稳定剂的作用。但如果电解质加入得过多,尤其是含高价反离子的电解质的加入,往往会使溶胶发生聚沉。这主要是因为电解质的浓度或价数增加时,都会压缩扩散层,使扩散层变薄,斥力势能降低,当电解质的浓度足够大时就会使溶胶发生聚沉;若加入的反离子发生特性吸附时,斯特恩层内的反离子数量增加,使胶粒的电荷量降低,而导致碰撞聚沉。一般说来,当电解质的浓度或价数增加使溶胶发生聚沉时,所必须克服的势垒的高度和位置皆发生变化,如图 12.5.3 所示,由 c_1 至 c_3 电解质的浓度依次增加,所对应的势垒的高度也相应的降低。这表明随着电解质浓度的加大,溶胶聚沉时所需克服的势垒变得更低,当电解质的浓度加大到 c_3 以后,引力势能占绝对优势,分散相粒子一旦相碰,即可合并。使溶胶发生明显的聚沉所需电解质的最小浓度,称为该电解质的聚沉值。某电解质的聚沉值愈小,表明其聚沉能力愈大,因此,将聚沉值的倒数定义为聚沉能力。

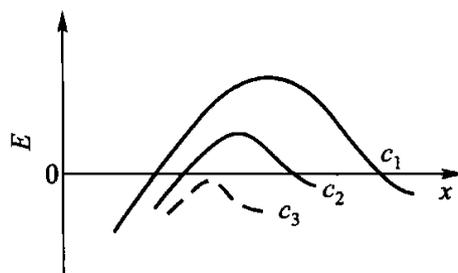


图 12.5.3 电解质的浓度对胶体粒子势能的影响

舒尔策 - 哈迪 (Schulze - Hardy) 价数规则: 电解质中能使溶胶发生聚沉的离子,是与胶粒带电符号相反的离子,即反离子,反离子的价数愈高,聚沉能力愈大,这种关系称为价数规则。例如 As_2S_3 溶胶的胶粒带负电荷,起聚沉作用的是电解质的阳离子。 KCl 、 $MgCl_2$ 、 $AlCl_3$ 的聚沉值分别为 $49.5 \text{ mol} \cdot \text{m}^{-3}$ 、 $0.7 \text{ mol} \cdot \text{m}^{-3}$ 、 $0.093 \text{ mol} \cdot \text{m}^{-3}$;若以 K^+ 为比较标准,其聚沉能力有如下关系:

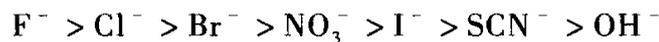
$$Me^+ : Me^{2+} : Me^{3+} = 1 : 70.7 : 532$$

一般可以近似地表示为反离子价数的 6 次方之比,即

$$\text{Me}^+ : \text{Me}^{2+} : \text{Me}^{3+} = 1^6 : 2^6 : 3^6 = 1 : 64 : 729$$

上述比值是在其他因素完全相同的条件下导出的,表明同号离子的价数愈高,聚沉能力愈强。但也有许多反常现象,如 H^+ 虽为一价,却有很强的聚沉能力。应当指出,上述比例关系仅可作为一种粗略的估计,而不能作为严格的定量计算的依据。

对于同价离子来说,聚沉能力也各不相同。例如,同价正离子,由于正离子的水化能力很强,而且离子半径愈小,水化能力愈强,所以,水化层愈厚,被吸附的能力愈小,使其进入斯特恩层的数量减少,而使聚沉能力减弱;对于同价的负离子,由于负离子水化能力很弱,所以负离子的半径愈小,吸附能力愈强,聚沉能力愈强。根据上述原则,某些一价正、负离子,对带相反电荷胶粒的聚沉能力大小的顺序,可排列为



这种将带有相同电荷的离子,按聚沉能力大小排列的顺序,称为感胶离子序。

豆浆(带负电的大豆蛋白溶胶)中加入卤水(含 Ca^{2+} 、 Mg^{2+} 、 Na^+ 等离子的电解质)制作豆腐的过程实际就是利用电解质使溶胶发生聚沉的实例。

(2) 高分子化合物的聚沉作用 在溶胶中加入高分子化合物既可使溶胶稳定,也可能使溶胶聚沉。作为一个好的聚沉剂,应当是相对分子质量很大的线型聚合物。例如,聚丙烯酰胺及其衍生物就是一种良好的聚沉剂,其相对分子质量可高达几百万。聚沉剂可以是离子型的,也可以是非离子型的。我们仅从以下三个方面,来说明高分子化合物对溶胶的聚沉作用。

① 搭桥效应:一个长碳链的高分子化合物,可以同时和许多个分散相的微粒发生吸附,起到搭桥的作用,把胶粒联结起来,变成较大的聚集体而聚沉,如图 12.5.4(a)所示。

② 脱水效应:高分子化合物对水有更强的亲和力,由于它的溶解与水化作用,使胶粒脱水,失去水化外壳而聚沉。

③ 电中和效应:离子型的高分子化合物吸附在带电的胶粒上,可以中和分散相粒子的表面电荷,使粒子间的斥力势能降低,而使溶胶聚沉。

若在溶胶中加入较多的高分子化合物,许多个高分子化合物的一端吸附在同一个分散相粒子的表面上,如图 12.5.4(b)所示,或者是许多个高分子线团环绕在胶粒的周围,形成水化外壳,将分散相粒子完全包围起来,对溶胶则起到保护作用。

在工业生产中就利用上述作用,如氧化铝球磨料在酸洗除铁杂质时,为防止 Al_2O_3 细颗粒成胶粒流失,就加入 0.21% ~ 0.23% 的阿拉伯树胶,促使 Al_2O_3 粒

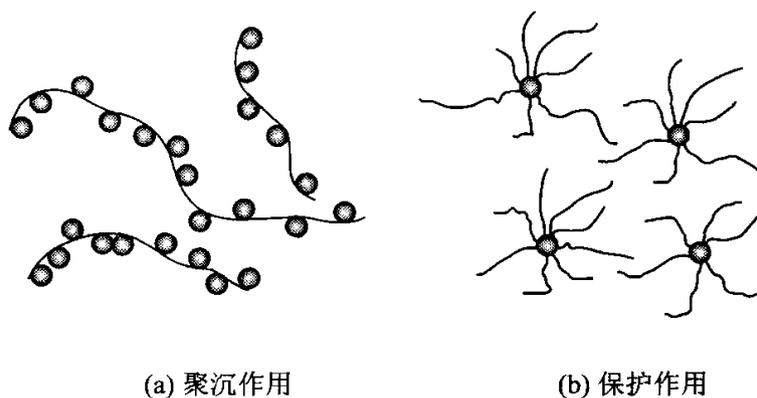


图 12.5.4 高分子化合物对溶胶聚沉和保护作用示意图

子快速聚沉；而在注浆成型时，又加入 1.0% ~ 1.5% 的阿拉伯树胶，以提高料浆的流动性和稳定性。高分子化合物的这种保护作用应用很广，例如血液中所含的难溶盐类物质，如碳酸钙、磷酸钙等就是靠血液中蛋白质保护而存在。医学上的滴眼用的蛋白银就是蛋白质所保护的银溶胶。

§ 12.6 乳 状 液

由两种(或两种以上)不互溶(或部分互溶)的液体所形成的分散系统称为乳状液。乳状液的分散度比典型的溶胶要低得多,分散相(液滴)的大小常在 1 ~ 5 μm 之间,普通显微镜即可看到。

人类生产及生活中常会遇到乳状液,如含水石油、炼油厂废水、乳化农药、动植物的乳汁等等。人们根据需要,有些乳状液必须设法破坏,以实现分离的目的,如石油脱水,废水净化;有些乳状液则应设法使之稳定,如乳化农药、牛奶、化妆品、乳液涂料等。因此,乳状液研究也有两方面的任务:即乳状液的稳定与破坏。

由经验可知,将两种纯的不互溶液体(如油和水)放在一起振荡,静置后很快就分为两层,即得不到稳定的乳状液。这是因为当液体分散成许多小液滴后,系统内两液体之间的界面变大,界面吉布斯函数增高,是热力学不稳定状态,必然自发地趋于吉布斯函数的降低,即小液滴发生聚结成为大液滴,最后分成两层。要想得到稳定的乳状液,必须有第三种物质存在,它能形成保护膜,并能显著地降低界面吉布斯函数,这种物质称为乳化剂。乳化剂使乳状液稳定的作用称为乳化作用。乳化剂对形成稳定的乳状液是极为重要的。常用的乳化剂多为表面活性物质,此外还有固体粉末等。

1. 乳状液的分类及鉴别

在乳状液中,一种液相通常是水,用字母“W”表示。另一相为有机物质,如苯、苯胺、煤油等,习惯上把它们皆称为“油”,并且用“O”表示。任何一相均可能作为分散相或者分散介质。因此,乳状液一般分为两种类型:一类为油分散在水中,称为水包油型,用符号 O/W 表示;另一类为水分散在油中,称为油包水型,用符号 W/O 表示。究竟形成何种类型乳状液,与乳化剂的性质有关。

鉴别乳状液是 O/W 型还是 W/O 型的方法主要有:

(1) 染色法 在乳状液中加入少许油溶性的染料如苏丹Ⅲ,振荡后取样在显微镜下观察,若内相(分散相)被染成红色,则为 O/W 型;若外相(分散介质)被染成红色。则为 W/O 型。也可用水溶性染料试验。

(2) 稀释法 取少量乳状液滴入水中或油中,若乳状液在水中能稀释,即为 O/W 型;在油中能稀释,即为 W/O 型。

(3) 导电法 一般来说,水导电性强,油导电性差。因此,O/W 型乳状液的导电性能远好于 W/O 型乳状液,故可区别两者。但乳状液中存在离子型乳化剂时,W/O 型乳状液也有较好的导电性。

2. 乳状液的稳定

在乳化剂存在的情况下,乳状液能比较稳定地存在,其原因可归纳为如下几个方面:

(1) 降低界面张力 将一种液体分散在与其不互溶的另一种液体中,这必然会导致系统相界面面积的增加,表面吉布斯函数增大,这是分散系统不稳定的根源。加入少量的表面活性剂,在两相之间的界面层产生正吸附,显著地降低界面张力,使系统的表面吉布斯函数降低,稳定性增加。例如室温下石蜡油与水之间的界面张力为 $40.6 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$,加入乳化剂油酸将水相变成 $1 \text{ mol} \cdot \text{m}^{-3}$ 的油酸溶液,界面张力则降至 $31.05 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$,此时可形成相当稳定的乳状液。若将此水相用 NaOH 中和(即成皂),界面张力降至 $7.2 \text{ mN} \cdot \text{m}^{-1}$,稳定性会进一步提高。

在第十章曾经指出,表面活性剂的 HLB 值可决定形成乳状液的类型。一般来说,HLB 值在 2~6 的亲油性的乳化剂可形成 W/O 型乳状液;HLB 值在 12~18 的亲水性的乳化剂可形成 O/W 型乳状液。

(2) 形成定向楔的界面 表面活性剂分子具有一端亲水而另一端亲油的特性,且其两端的横截面常大小不等。当它作为乳化剂被吸附在乳状液的界面层时,常呈现“大头”朝外,“小头”向里的几何构形,就如同一个个的楔子密

集地钉在圆球上,极性的基团(大头)指向水相,而非极性一端(小头)则指向油类,采取这样的几何构形,可使分散相液滴的表面积最小,界面吉布斯函数最低,而且可以使界面膜更牢固,对乳状液的分散相起到保护作用。如 K、Na 等碱金属的皂类,含金属离子的一端是亲水的“大头”,作为乳化剂时,应形成 O/W 型的乳状液,如图 12.6.1 所示。而 Ca、Mg、Zn 等两价金属的皂类,含金属离子的极性基团是“小头”,作为乳化剂时,则形成 W/O 型的乳状液,如图 12.6.2 所示。但也有例外,例如一价的银肥皂作为乳化剂时,却形成 W/O 型的乳状液。

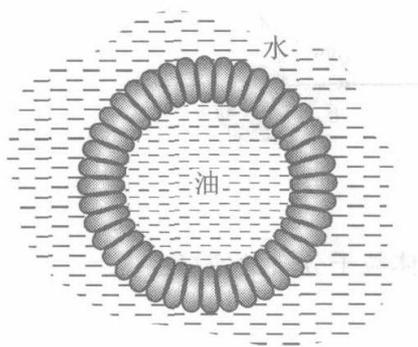


图 12.6.1 O/W 型的乳状液

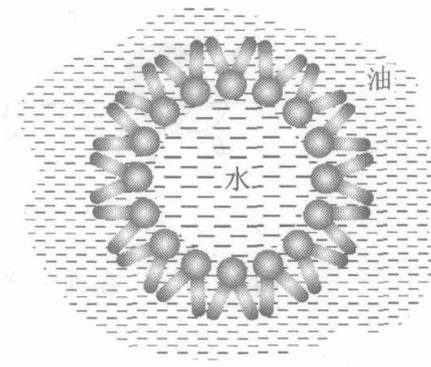


图 12.6.2 W/O 型的乳状液

(3) 形成扩散双电层 对于离子型表面活性物质(如阴离子型钠肥皂 RCOONa),在 O/W 型的乳状液中,可设想伸入水相的羧基“头”有一部分解离,则组成液珠界面的基团是 $-\text{COO}^-$ (带负电),异电离子 (Na^+) 分布在其周围,形成双电层。对于非离子型的表面活性物质,特别是在 W/O 的乳状液中,液珠带电是由于液珠与介质摩擦而产生的,犹如玻璃棒与猫皮摩擦而生电一样。带电符号取决于相接触的两物质介电常数的高低,介电常数高的物质带正电荷。在乳状液中,水的介电常数远比常遇到的其他液相高,故 O/W 型乳状液中的油珠多带负电,而 W/O 型中的水珠则带正电。两相间双电层的存在,可防止乳状液因分散相粒子的相互碰撞、聚集而遭到破坏。

(4) 界面膜的稳定作用 乳化过程也可理解为分散相液滴表面的成膜过程,界面膜的厚度,特别是膜的强度和韧性,对乳状液的稳定性起着举足轻重的作用。例如,水溶性的十六烷基磺酸钠与等量的油溶性的乳化剂异辛甾烯醇所组成的混合乳化剂,可形成带负电荷的 O/W 型乳状液。这是由于十六烷基磺酸钠在界面层中解离,而 Na^+ 又向水中扩散的结果。两种乳化剂皆定向地排列在油-水界面层中,形成比较牢固的界面膜,而且分散相的油滴皆带有负电荷,当两油滴互相靠近时,产生静电斥力,而更有利于乳状液的稳定。

(5) 固体粉末的稳定作用 分布在乳状液界面层中的固体微粒也能起到稳

定剂的作用。光滑的圆球形粒子在油 - 水界面上的分布情况如图 12.6.3 所示。这是在没有考虑重力影响时的情况。我们以 γ^{ow} 、 γ^{os} 及 γ^{ws} 分别代表油 - 水、油 - 固及水 - 固的界面张力, θ 为油 - 水界面与水 - 固界面之间的夹角。平衡时杨氏方程可表示为: $\cos \theta = (\gamma^{os} - \gamma^{ws}) / \gamma^{ow}$ 。当 $\gamma^{os} > \gamma^{ws}$ 时, $\theta < 90^\circ$, 水能润湿固体, 油 - 水界面向油相弯曲, 形成 O/W 型乳状液, 如图 12.6.4 中 (a) 所示。大部分固体粒子浸入水中; 当 $\gamma^{os} < \gamma^{ws}$ 时, $\theta > 90^\circ$, 油能润湿固体, 大部分固体粒子浸入油中, 油 - 水界面向水相弯曲, 形成 W/O 型乳状液, 如图 12.6.4 中 (b) 所示。

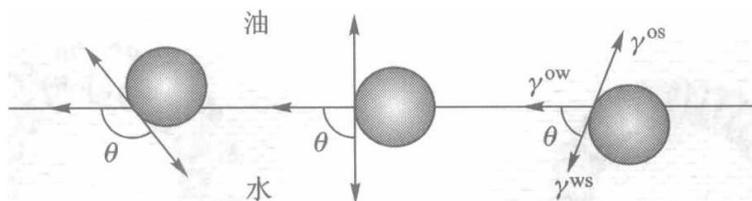


图 12.6.3 在油 - 水界面上固体粒子分布的情况

因为根据空间效应, 为了能使固体微粒在分散相的周围排列成紧密的固体膜, 固体粒子的大部分应当处在分散介质之中。易被水润湿的黏土、 Al_2O_3 等固体微粒, 可形成 O/W 型乳状液; 而易被油类润湿的炭黑、石墨粉等可作为 W/O 型乳状液的稳定剂。另外, 吸附在乳状液界面层中的固体微粒的尺寸应当远小于分散相的尺寸。固体微粒的表面愈粗糙, 形状愈不对称, 愈有利于形成牢固的固体膜, 使乳状液更加稳定。

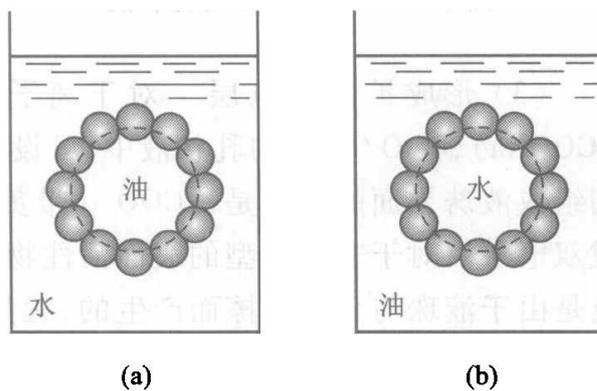


图 12.6.4 固体粉末乳化作用示意图

此外, 乳状液的浓度, 分散相与分散介质密度差的大小皆能影响乳状液的稳定性。

3. 乳状液的去乳化

使乳状液破坏的过程, 称为破乳或去乳化作用。此过程一般分为两步: 分散相的微小液滴首先絮凝成团, 但这时仍未完全失去原来各自独立的属性; 第二步为凝聚过程, 即分散相结合成更大的液滴, 在重力场的作用下自动地分层。乳状液稳定的主要原因是由于乳化剂的存在, 所以凡能消除或削弱乳化剂保护能力的因素, 皆可达到破乳的目的。常用的方法有:

(1) 用不能形成牢固膜的表面活性物质代替原来的乳化剂,例如异戊醇,它的表面活性很强,但因碳氢链分叉而无法形成牢固的界面膜。

(2) 加入某些能与乳化剂发生化学反应的物质,消除乳化剂的保护作用。例如在以油酸钠为稳定剂的乳状液中加入无机酸,使油酸钠变成不具有乳化作用的油酸,而达到破乳的目的。

(3) 加入类型相反的乳化剂,如向 O/W 型的乳状液中加入 W/O 型的乳化剂。

(4) 加热。温度升高可降低乳化剂在油 - 水界面的吸附量,削弱保护膜对乳状液的保护作用,降低分散介质的黏度。

(5) 物理方法,如离心分离、电泳破乳等,

§ 12.7 泡 沫

不溶性气体分散在液体或熔融固体中所形成的分散系统称为泡沫。例如肥皂泡沫、啤酒泡沫等都是气体分散在液体中的泡沫。而泡沫塑料、泡沫橡胶和泡沫玻璃等则是气体分散在黏度较大的熔融体中,冷却后形成的气体分散在固体中的泡沫。泡沫中作为分散相的气泡,其线度一般在 1000 nm 以上,其形状常因环境而异。

在生产和科研中所遇到的泡沫多数以液体为分散介质(称为液体泡沫),因此对这类泡沫的研究和论述较多。

要制得比较稳定的液体泡沫,必须加入起泡剂或称稳定剂,肥皂、蛋白质和植物胶等都是很好的泡沫稳定剂或起泡剂,其作用与乳状液中的乳化剂很相似,只不过分散相不是液体而是气体。起泡剂的稳定作用可用图 12.7.1 来说明:当起泡剂被吸附于气 - 液界面上,就形成较牢固的液膜,并使界面张力下降,因此生成的泡沫就比较稳定。

某些不易被水润湿的固体粉末,对泡沫也能起到稳定作用。例如,在水中加入一些粉末状的烟煤,经强烈的振荡,可形成三相泡沫。煤末排列在气泡的周围,类似于形成牢固的固体膜,使泡沫变得更加稳定。

泡沫技术的应用也很广泛,矿物的浮选就是其中的一例。先将矿石粉碎成尺寸在 0.1 mm 以下的颗粒,加入足量的水、适量的浮选剂及少量的起泡剂,再强烈鼓入空气,即形成大量气泡。这时憎水性强的有用矿物附着在气泡上并随之上浮至液面,而被水润湿的长石、石英等废石则沉于水底,如图 12.7.2 所示。加入浮选剂的目的是为了增加矿物的憎水性。一般当水对矿物的接触角在 $50^{\circ} \sim 70^{\circ}$ 以上时即能达到浮选的效果。浮选后提高了矿物的品位,而利于冶炼。

此外,在泡沫灭火剂、泡沫杀虫剂、泡沫除尘、泡沫分离及泡沫陶瓷等方面皆用到泡沫技术。

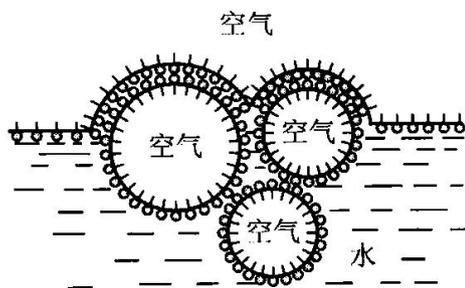


图 12.7.1 表面活性物质的起泡作用

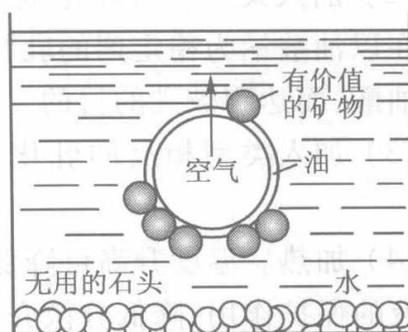


图 12.7.2 泡沫浮选示意图

但在发酵、精馏、造纸、印染及污水处理等工艺过程中,泡沫的出现将会给操作带来诸多不便,因此在这类工艺操作中,必须设法防止泡沫的出现或破坏泡沫的存在。通常是加入消泡剂(又称抗泡剂)。

§ 12.8 悬 浮 液

将不溶性固体粒子分散在液体中所形成的粗分散系统,称为**悬浮液**(或悬浮体)。例如泥水就是由微小的泥土颗粒悬浮在水中而成的悬浮液。

悬浮液分散相粒子的线度大于 1 000 nm, 这比溶胶分散相粒子大得多, 因此悬浮液的分散相粒子不存在布朗运动, 不可能产生扩散及渗透现象, 而易于沉降析出。悬浮液的光学性质也与溶胶不同, 其散射光的强度十分微弱。它虽为粗分散系统, 但仍具有很大的相界面, 能选择性地吸附溶液中的某种离子而带电。某些高分子化合物对悬浮液也有保护作用, 这都是可使悬浮液暂时稳定存在的原因。

悬浮液在自然界和工农业中都可遇到, 研究它具有十分重要的意义。如我国长江等河流的水中含有大量泥沙悬浮体, 它们因带有电荷, 在流动的河流中鲜有沉降。但到达入海口处时, 海水中的盐类离子会中和泥沙微粒所带电荷, 加之流速大大降低, 因而泥沙微粒很容易在重力作用下发生聚沉。这就是长江三角洲及世界各大河(如尼罗河等)入海口处三角洲的由来。

此外, 工业锅炉中常加入石墨和炭质的悬浮体(结晶中心)来防止结垢; 涂料工业中更是常常遇到分散度较高的悬浮液。

大多数的悬浮液, 不论是天然的或人工制成的, 都是多级分散系统, 即由大小

不同的粒子所构成的。在生产及科研中,常需了解大小不等的粒子在试样中的含量,即粒度分布。测定粒度分布最常用的方法是沉降分析。此法是在静止的介质中,根据大小不同的粒子受重力影响,以不同速度降落的原则来测定粒度分布。

因悬浮液中分散相粒子直径大于胶体粒子,粒子的布朗运动可忽略不计,粒子主要受重力影响而下降。在静止分散介质中,受重力影响的粒子开始时会以加速度向下沉降。但随着粒子降落速度的急剧增加,分散介质对粒子的阻力也大为增加,因阻力与粒子降落速度 u 成正比。达到一定的降落速度时,阻力与重力达到平衡,此后粒子将不再加速降落,而以等速降落了。这个以等速下降的速度就称为沉降速度,表 12.8.1 中列出的为不同黏土粒子在水中的沉降速度实验值,说明粒子愈小在水中愈不易沉降,因此粒子在介质中沉降时就将发生粒度分级。

表 12.8.1 不同黏土粒子在水中的沉降速度

粒子直径 $d/(10^{-3} \text{ m})$	沉降速度 $/(10^{-2} \text{ m} \cdot \text{s}^{-1})$	沉降 0.1 m 所需时间
0.5	4.104	2.44 秒
0.05	0.177	56.50 秒
0.005	1.79×10^{-3}	1 小时 33 分
0.000 5	1.79×10^{-5}	6 天 11 小时

粒子达到沉降速度所需时间极短,一般只需 $10^{-6} \sim 10^{-3} \text{ s}$ 。粒子做匀速运动时,根据斯托克斯(Stokes)定律,每一球形粒子所受向下重力应等于沉降介质的浮力与摩擦阻力之和(图 12.8.1),即

$$\frac{4}{3}\pi r^3 \rho g = \frac{4}{3}\pi r^3 \rho_0 g + 6\pi \eta r u \quad (12.8.1)$$

整理上式得

$$u = \frac{2r^2}{9\eta}(\rho - \rho_0)g \quad (12.8.2)$$

式中, r 为分散相粒子(球形)半径; ρ 为分散相粒子密度,若假设无溶剂化现象,此密度即为纯固体的密度; ρ_0 为介质密度; η 为介质黏度; g 为重力加速度; u 为粒子沉降速度。

由式(12.8.2)可知

(1) 沉降速度与粒子半径平方成正比,粒子半径减小一半,沉降速度减至原来的 $1/4$ 。沉降分析法即以此为依据;

(2) 选用不同密度和黏度的介质,可控制和调节沉降速度。这对许多工业过程和分析过程都是很重要的。

(3) 实验测出时间 t 内粒子沉降的高度 h ,并以 $u = h/t$ 代入式(12.8.2),得

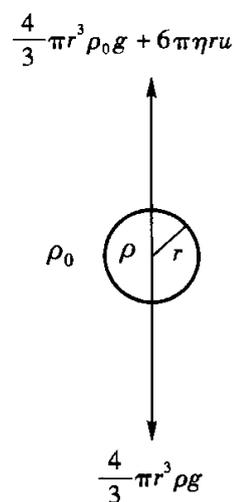


图 12.8.1 沉降力平衡

出粒子半径

$$r = \sqrt{\frac{9\eta h}{2gt(\rho - \rho_0)}} \quad (12.8.3)$$

式(12.8.3)表明,不同半径的粒子,下沉同样高度所需时间不同。对于多级分散系统,采用沉降分析法,可求出粒子的粒度分布。

沉降分析可使用图 12.8.2 所示沉降天平来进行。通过悬挂于分散系统中的托盘及扭力天平,可测出不同时间 t 的沉降量 P 。将 P 对 t 作图,可得沉降曲线,图 12.8.3 是一粒径连续分布的沉降曲线示意图。

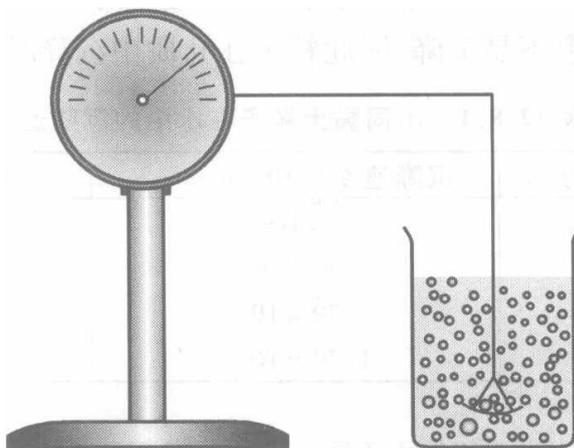


图 12.8.2 沉降天平示意图

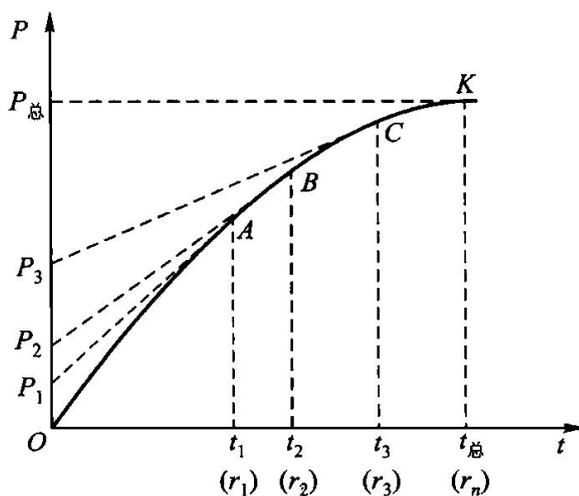


图 12.8.3 多级分布的沉降曲线

根据式(12.8.3)可算出图中 $t_1, t_2, t_3, \dots, t_{\text{总}}$ 所对应的半径为 $r_1, r_2, r_3, \dots, r_n$, 其意义为:在 t_1 时,半径大于 r_1 的粒子全部沉降完;在 t_2 时,半径大于 r_2 的粒子全部沉降完;在 $t_{\text{总}}$ 时,半径大于 r_n 的粒子全部沉降完。然后由 $t_1, t_2, t_3, \dots, t_{\text{总}}$

分别作垂直线交沉降曲线于 A, B, C, \dots, K , 再由 A, B, C, \dots, K 作曲线的切线交纵轴于 $P_1, P_2, P_3, \dots, P_{\text{总}}$, 则半径大于 r_1 的粒子占总量的百分数为 $\overline{OP_1} / \overline{OP_{\text{总}}}$, 半径在 $r_2 \sim r_3$ 范围的粒子占总量的百分数为 $\overline{P_2 P_3} / \overline{OP_{\text{总}}}$ 。这样就把某一半径范围的粒子占总量的百分比测出来了, 这就是进行粒度分布的测定原理。

沉降分析常用于测定悬浮液的粒度分布, 在许多领域如土壤学、硅酸盐、颜料等的科研和生产中都有着广泛的应用。

§ 12.9 气 溶 胶

以液体或固体为分散相而气体为分散介质所形成的胶体系统, 称为气溶胶。例如, 烟、尘是固体粒子分散在空气中的气溶胶, 云雾是小水滴分散在空气之中的气溶胶, 可见, 自然界中人们常遇到的是以空气为分散介质的空气溶胶。

在自然界和人们的生活中经常遇到气溶胶, 如自然界中水分的循环(蒸发→云雾→降雨)离不开气溶胶; 很多植物的受粉过程, 要借助花粉气溶胶的流动(风作用下)来完成; 医学和发酵工业必须重视悬浮在空气中的微生物, 很多传染病也是通过悬浮在空气中的病菌(如结核菌等)由空气传播的。在矿山的开采、机械加工、燃料的燃烧、金属的冶炼、纺纱织布等工艺过程中, 所产生的大量烟雾及粉尘, 都严重地污染环境, 危害各类生物。例如, 人若长期地吸入含有硅酸盐的粉尘将引起硅肺病。据分析, 在煤烟表面上, 含有致癌性很强的碳氢化合物, 如 3,4-苯并芘等。因此, 对此类有危害的烟雾及粉尘必须进行排放前的处理, 以保护环境。

另一方面, 气溶胶在科学技术上的应用也十分广泛。如过冷水蒸气在气体离子上凝结时形成雾的现象, 成为研究 α 射线、 β 射线粒子轨迹的近代物理仪器之一, 即威尔逊(Wilson)云雾室; 将液体燃料喷成雾状或固体燃料以粉尘的形式进行燃烧, 都可大大提高燃料的发热量, 而且燃烧完全, 减少污染; 又如, 将催化剂分散成颗粒状, 悬浮于气流之中的流态化技术, 可以加大气-固传质速率, 提高催化效果; 军事技术上常用烟雾来掩蔽敌人攻击的目标等。

由上述讨论可知, 有关气溶胶的稳定与破坏都具有明显的应用价值。本书以粉尘为代表来研究气溶胶的性质。

1. 粉尘的分类

粉尘有多种分类方法, 如按化学性质分类, 或按有无毒性分类。现介绍按粉尘在静止的空气中沉降性质分类。

(1) 尘埃 粒子的直径为 $10 \sim 100 \mu\text{m}$, 颗粒较大, 在静止的空气中呈加速沉降的尘粒;

(2) 尘雾 粒子的直径在 $0.25 \sim 10 \mu\text{m}$ 的范围内, 在静止的空气中, 可呈现等速沉降的尘粒;

(3) 尘云 粒子的直径在 $0.1 \mu\text{m}$ 以下, 颗粒甚小, 在静止的空气中不能自动地下沉, 而是处于无规则布朗运动状态的浮尘。

2. 粉尘的性质

(1) 润湿性 粉尘被水润湿的情况与粉尘的化学性质、颗粒大小、带电情况、温度及接触时间的长短等因素皆有关。新产生的粉尘具有很强的吸附能力, 它易于吸附空气中的粒子在其表面上形成一层较牢固的气膜。一般说来粉尘的颗粒愈小, 吸附能力愈强, 所形成的气膜愈牢固, 水对其润湿性愈弱。甚至可使亲水性的大块固体变成憎水性粉尘。影响水对粉尘润湿效果的另一原因是悬浮于空气中的粉尘质量很小, 遇到净化水幕的雾滴时, 将产生环绕作用, 而使粉尘不易与水滴接触。因此若能提高水滴的分布密度, 增加粉尘与水滴相对运动的速度皆有利于水对粉尘的润湿。

(2) 粉尘沉降的速度 粉尘沉降的速度与粉尘颗粒的大小、形状、密度等因素有关。直径大于 $10 \mu\text{m}$ 的尘粒, 在静止的空气中表现为加速沉降。只有分散程度较高, 在静止的空气中表现为等速沉降的尘粒, 才可用斯托克斯方程(式 12.8.2)计算其沉降速度:

$$u = \frac{2r^2}{9\eta}(\rho - \rho_0)g$$

由于空气的密度 ρ_0 远小于粉尘的密度 ρ , 故 ρ_0 可忽略不计。上式中 η 为静止空气的黏度, g 为重力加速度, r 为球形粒子半径。不同大小的圆球形石英粒子, 在常温下静止的空气中的沉降速度, 如表 12.9.1 所示。

由表中数据可知, 直径在 $10 \mu\text{m}$ 以上的可见尘粒, 它们在静止的空气中可以很快地沉降下来。而直径小于 $1 \mu\text{m}$ 的尘粒将长期地飘浮于空气之中而难以沉降于地面。

表 12.9.1 球型石英微粒在空气中的沉降速度

尘粒直径 $d/\mu\text{m}$	沉降速度	
	$u/(\text{m}\cdot\text{s}^{-1})$	$u/(\text{m}\cdot\text{h}^{-1})$
50	0.197	709
10	7.89×10^{-3}	28.4
5	1.97×10^{-3}	7.09
1	7.89×10^{-5}	0.284

在自然界,经常出现大气的流动;在厂房及矿井内由于各种机械设备的运转、人的行走等许多因素的影响,空气不可能处于静止的状态,而且粉尘的形状又是不规则的,所有这些因素都会使粉尘的沉降速度变得更慢。

(3) 粉尘的荷电性 在粉尘产生的过程中,由于物料之间激烈地摩擦、撞击、放射性射线的照射及高压电场的影响,可使粉尘带电。粉尘若带有异性电荷,粒子间的引力加大,易于聚结成颗粒而沉降;若带有相同的电荷,由于粒子间存在静电斥力,而不利于沉降。研究表明,带电的粉尘更易于黏附在人的支气管和肺泡上,对人类产生更大的危害。表 12.9.2 列出了一些粉尘的带电情况。

表 12.9.2 粉尘的荷电性质

观察地点	观察条件	带正电粒子(%)	带负电粒子(%)	不带电粒子(%)
实验室	铁矿尘	54.3	36.4	9.3
	石英岩粉尘	42.5	53.1	4.4
	砂岩粉尘	54.7	40.2	5.1
矿井	干式钻孔	49.8	44.0	6.2
	湿式钻孔	46.7	43.3	10.0
	爆破作业	34.5	50.6	14.9

(4) 粉尘的爆炸性 粉尘是高度分散的多相系统,可燃性粉尘于空气中,在适当条件下就会发生爆炸。例如镁或碳化钙的粉尘,与水接触后会引起燃烧或爆炸。对这类粉尘不能采用湿式的净化设备除尘。

粉尘在空气中的爆炸现象,实质上是激烈的化学反应,然而爆炸只有在一定浓度范围内才可能发生。发生爆炸时粉尘的最高浓度,称为粉尘的爆炸上限,最低浓度则称为爆炸下限。粉尘在空气中的浓度达到或高于爆炸下限时,遇明火会立即爆炸。下限愈低,能够发生爆炸的温度愈低,发生爆炸的危险性就愈大。某些粉尘的爆炸下限(质量浓度 ρ_B)如表 12.9.3 所示。

表 12.9.3 一些粉尘的爆炸下限

名称	爆炸下限 $\rho_B/(g \cdot m^{-3})$	名称	爆炸下限 $\rho_B/(g \cdot m^{-3})$	名称	爆炸下限 $\rho_B/(g \cdot m^{-3})$
铝粉末	58.0	松香	5.0	棉花	25.2
煤末	114.0	染料	270.0	I级硬橡	7.6
沥青	15.0	萘	2.5	面粉	30.2
虫胶	15.0	硫矿粉	13.9	奶粉	7.6
木屑	65.0	页岩粉	58.0	茶叶粉末	32.6
樟脑	10.1	泥炭粉	10.1	烟草粉末	68.0

(5) 气溶胶的光学性质 气溶胶的乳光效应基本上也服从瑞利公式,即散射光的强度与入射光波长的4次方成反比。通过气溶胶的透射光呈橙红色,散射光呈淡蓝色,例如,缕缕上升的炊烟呈淡蓝色就是太阳光被烟尘散射的结果。

在污染的大气层中,有时会出现一种“光化学烟雾”,据分析它是由汽车、工厂的烟囱中排放出的氮的氧化物及碳氢化合物等物质,经太阳光紫外线照射,生成一种淡蓝色的毒性很大的气体,其中含有臭氧、醛类、过氧乙酰基硝酸酯、烷基硝酸盐、酮等物质。

由于大气中常飘浮有体积较大的物质粒子,乳光效应则被混浊现象所代替,这时的烟雾好像是乳白色的。大气中的烟雾有时可达到遮天蔽日的程度,使人的视力难及数步。

(6) 粉尘的凝聚性 干燥粉尘的表面常带有电荷,由于空气的流动、声波的振动及磁力的作用,使尘粒处于杂乱无章的运动状态。经相互碰撞,可使微小的粉尘聚结成较大的粒子,当其质量足够大时,即使有空气流动,也能自动地沉降,这对除尘的机理起着不可忽视的作用,近年来研制成的新型除尘设备,都设法利用这一特点。

3. 气体除尘

气体除尘是除去悬浮在气体中的粉尘的过程,即气溶胶的破坏。在化学、燃料、冶金等工业中,常会产生含大量粉尘的气体,必须除去粉尘,使以后生产过程得以顺利地进行。例如,在接触法制造硫酸中,如果在原料气内悬浮着的砷、硒等微粒不除去,就会使催化剂中毒。除了满足工业生产的要求外,除尘还有回收利用有价值物质,改善环境和保护农作物的重要作用。

20世纪50年代以旋风式机械除尘(效率60%~80%)为主;70年代以多管旋风除尘器和静电除尘器组成的二级除尘(效率约95%)为主;目前国际上普遍采用静电除尘器,其除尘效率可高达99%,静电除尘器又称为科特雷尔(Cottrell)除尘器,如图12.9.1所示。当含尘气体流经高压静电场时,在由阴极射出的高能电子束的作用下,气体电离,并使粉尘带负电荷,在库仑力的作用下,粉尘射向阳极表面而放电沉积。通过机械振动或刮板的移动,可将沉积物卸下。这种装置常用于化工、冶金工业以净化烟尘,收集锡、铅、锌之类的金属氧化物,净化高炉煤气和捕集焦油等。

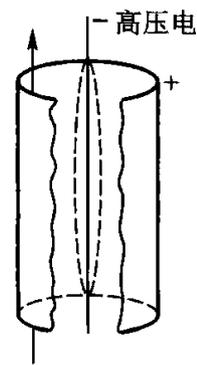


图 12.9.1 静电除尘器

对有些气溶胶,例如电解NaCl时,产生的氢气中含有对人体危害性很大的Hg,就不宜采用静电除尘的方法处理。可采用过硫酸盐溶液对含有Hg的氢气

进行化学处理,处理后Hg蒸气的质量浓度可降至 $5 \mu\text{g}\cdot\text{m}^{-3}$ 以下。

§ 12.10 高分子化合物的渗透压和黏度

高分子化合物是指摩尔质量 $M > 1 \sim 10^4 \text{ kg}\cdot\text{mol}^{-1}$ 的大分子化合物。它们在适当的溶剂中,可自动地分散成为高分子(或大分子)溶液。

高分子化合物以分子或离子的状态均匀地分布在溶液中,在分散质与分散介质之间无相界面存在。故高分子溶液是均匀分布的热力学稳定系统。这是高分子溶液与溶胶最本质的差别。

由于高分子化合物分子的大小,恰好是在胶体范围之内,而且又具有胶体的某些特性,因此又将高分子溶液称为亲液胶体。为了便于比较,现将高分子溶液与溶胶在主要性质上的异同列于表 12.10.1 中。

1. 高分子溶液的渗透压

在讨论稀溶液的依数性时,曾推导出理想稀溶液的渗透压公式

$$\Pi = c_B RT = \frac{\rho_B}{M} RT \quad (12.10.1)$$

其中, Π 为渗透压(Pa), c_B 为溶质的浓度($\text{mol}\cdot\text{m}^{-3}$), ρ_B 为溶质的质量浓度($\text{kg}\cdot\text{m}^{-3}$), M 为溶质的摩尔质量($\text{kg}\cdot\text{mol}^{-1}$)。

表 12.10.1 高分子溶液与溶胶性质的比较

	高分子溶液	溶胶
相同之处	高分子化合物的尺寸 $10^{-9} \sim 10^{-7} \text{ m}$	分散相粒子的尺寸 $10^{-9} \sim 10^{-7} \text{ m}$
	扩散慢	扩散慢
	不能通过半透膜	不能通过半透膜
不同之处	热力学稳定系统	热力学不稳定系统
	稳定的原因主要是溶剂化	稳定的原因主要是分散相粒子带电
	均相系统,丁铎尔效应微弱	多相系统,丁铎尔效应强
	对电解质稳定性大	加入少量电解质就会聚沉
	黏度大	黏度小,与纯溶剂的黏度相似
	将溶剂蒸发除去,可得干燥的高分子化合物,再加入溶剂又可自动地溶解成溶液,即具有可逆性	将溶剂蒸发掉,可得干燥的沉淀物,若再加入溶剂,不能复原成溶胶,即具有不可逆性

当将上式应用于高分子稀溶液时,发现:在恒温下, Π/ρ_B 往往不是常数,而是随 ρ_B 的不同而变化。究其原因,是由于高分子溶液中明显的溶剂化效应而引起的(分散质与介质间存在较强的亲和力)。

针对上述情况,人们对渗透压公式进行了如下修正,以描述高分子溶液渗透压 Π 与高分子溶液的质量浓度 ρ_B 之间的关系

$$\frac{\Pi}{\rho_B} = RT \left(\frac{1}{M} + A_2 \rho_B + A_3 \rho_B^2 + \dots \right) \quad (12.10.2)$$

该式采用了维里(virial)方程形式,其中 A_2, A_3, \dots 皆为常数,称为维里系数。

当高分子溶液的质量浓度很小时,可忽略高次方项,上式变为:

$$\frac{\Pi}{\rho_B} = RT \left(\frac{1}{M} + A_2 \rho_B \right) \quad (12.10.3)$$

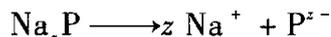
在恒温下,若以 Π/ρ_B 对 ρ_B 作图,应得到一直线,可由该直线的斜率及截距计算高分子化合物的摩尔质量 M 及第二维里系数 A_2 。

渗透压法测定高分子摩尔质量的范围是 $10 \sim 10^3 \text{ kg} \cdot \text{mol}^{-1}$, 摩尔质量太小时,高分子化合物容易通过半透膜,制膜有困难;摩尔质量太大时,渗透压很低,测量误差大。式(12.10.3)只适用于不能解离的高分子稀溶液或处于等电状态的蛋白质水溶液,而对于非等电状态的蛋白质(或其他能解离的高分子化合物),由(12.10.3)求得的摩尔质量往往偏低。唐南(Donnan)对此进行了研究,提出了离子隔膜平衡理论,满意地解释了许多实验结果。

2. 唐南平衡

第四章推导稀溶液的依数性时,讨论的是非电解质溶液,一个溶质分子在溶液中即是一个质点。但对电解质溶液来讲,一个强电解质 $C_{\nu_+} A_{\nu_-}$ 分子可以解离出 $\nu_+ + \nu_-$ 个质点,故依数性的公式应用于电解质溶液时要作相应的修改。

若蛋白质(或其他能解离的高分子化合物)不在等电点,可视为强电解质(以 Na_zP 表示),它在水中能完全解离:



即1个蛋白质分子产生 $z+1$ 个离子。此时若将蛋白质水溶液与纯水用只允许溶剂 H_2O 和小个离子 Na^+ 透过而 P^{z-} 不能透过的半透膜隔开,达到渗透平衡时,所产生的渗透压为

$$\Pi = (z+1)cRT \quad (12.10.4)$$

显然,对发生解离的高分子化合物,若按式(12.10.1)计算摩尔质量时,计算值要远远低于实际摩尔质量。为解决此问题,常在缓冲溶液或在加盐的情况下进行可解离高分子化合物摩尔质量的测定,其原理如下。

如图12.10.1(a)所示,开始时把浓度为 c 的蛋白质 Na_zP 溶于水,放置在半

透膜的左边,浓度为 c_0 的 NaCl 溶液放在半透膜的右边。由于 Cl^- 可以自右侧透过半透膜到达左侧,而每有一个 Cl^- 通过半透膜,必然同时有一个 Na^+ 也透过半透膜以维持两侧溶液的电中性。设达到渗透平衡时有浓度为 x 的 NaCl 从右侧透过半透膜进入左侧,则左、右两侧各离子浓度如图 12.10.1(b) 所示。

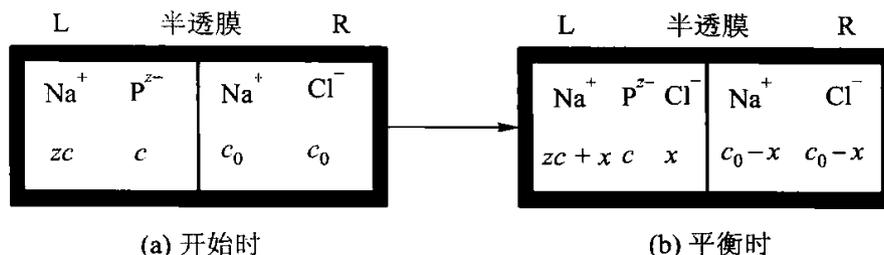


图 12.10.1 唐南膜平衡示意图(两侧体积相等)

达到渗透平衡时,NaCl 在膜两侧的化学势必然相等,即

$$\mu_L(\text{NaCl}) = \mu_R(\text{NaCl})$$

又因为

$$\mu_L(\text{NaCl}) = \mu^\ominus(\text{NaCl}) + RT \ln a_L(\text{NaCl})$$

$$\mu_R(\text{NaCl}) = \mu^\ominus(\text{NaCl}) + RT \ln a_R(\text{NaCl})$$

则有

$$a_L(\text{NaCl}) = a_R(\text{NaCl})$$

$$a_L(\text{Na}^+) \cdot a_L(\text{Cl}^-) = a_R(\text{Na}^+) \cdot a_R(\text{Cl}^-)$$

对稀溶液,活度可用浓度代替,则

$$c_L(\text{Na}^+) \cdot c_L(\text{Cl}^-) = c_R(\text{Na}^+) \cdot c_R(\text{Cl}^-)$$

即渗透平衡时,半透膜右边的钠离子与氯离子浓度的乘积等于半透膜左边的钠离子(包括蛋白质电离出来的钠离子)与氯离子浓度的乘积,此关系称为唐南平衡。

将平衡时半透膜左、右两侧离子浓度代入上式,有

$$(zc + x) \cdot x = (c_0 - x)^2$$

整理得

$$x = \frac{c_0^2}{zc + 2c_0} \quad (12.10.5)$$

因渗透压与半透膜两边溶质浓度之差成比例,即

$$\begin{aligned} \Pi &= (\sum c_{B,L} - \sum c_{B,R}) RT \\ &= \{ (zc + x + x + c) - (c_0 - x + c_0 - x) \} RT \\ &= (zc + c - 2c_0 + 4x) RT \end{aligned}$$

将式(12.10.5)代入上式,得

$$\Pi = \frac{z^2 c^2 + zc^2 + 2cc_0}{2c_0 + zc} RT \quad (12.10.6)$$

下面讨论两种极限情况：

当 $c_0 \ll c$ ，即加入盐的浓度远小于蛋白质的浓度时，得

$$\Pi = \frac{z^2 c^2 + zc^2}{zc} RT = (z + 1) cRT \quad (12.10.7)$$

当 $c_0 \gg c$ ，即加入盐的浓度远大于蛋白质的浓度时，得

$$\Pi = \frac{2cc_0}{2c_0} RT = cRT \quad (12.10.8)$$

由上面的讨论可看出，第一种极限情况（加入盐的浓度很低），渗透压公式简化成了式(12.10.4)，即与无盐存在时的渗透压相等。在第二种极限情况下（加入盐的浓度很高），公式简化成了式(12.10.1)，即符合理想稀溶液的渗透压公式。因此可得出如下结论：若加入足够的中性盐，可以消除唐南平衡效应对高分子电解质摩尔质量测定的影响，因而可直接应用最简单的式(12.10.1)测定、计算高分子化合物的摩尔质量。

唐南平衡最重要的功能是控制物质的渗透压，这对医学、生物学等研究细胞膜内外的渗透平衡有重要意义。

3. 高分子溶液的黏度

高分子溶液的黏度较一般憎液溶胶或普通溶液的黏度大得多。例如若在苯中溶入质量分数为 1% 的橡胶，该溶液的黏度要比纯苯的黏度大十多倍。图 12.10.2 中，曲线 A 表示高分子溶液的黏度与其质量浓度的关系；曲线 B 表示憎液溶胶的黏度与质量浓度的关系。可以看出，当高分子溶液的质量浓度增加时，其黏度则随之急剧上升。高分子溶液的黏度不仅与溶液的浓度有关，还与溶质分子的大小、形状以及溶质与溶剂间的作用等有关。黏度的测定与研究在理论上和工业应用上都很重要，例如，利用它测定高分子的摩尔质量，推断其结构和性能，鉴定质量，控制反应进程等等。

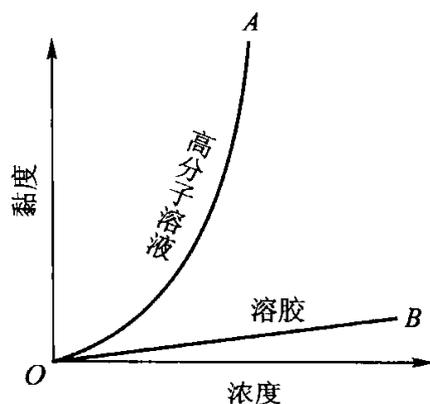


图 12.10.2 浓度对黏度的影响

(1) 黏度的定义 黏度又称内摩擦或黏(滞)性，是流体(包括液体和气体)内部阻碍其相对流动的一种特性。以液体为例，当液体在管中流动时，分为层流和湍流。与管壁相接触的液层的流速为零，越远离管壁，液层流速越大，在管中心流速应最大。即平行于流动方向可将液体分成流速不同的各层，则在任何相

邻两层的接触面上就有与其平行而与流动方向相反的阻力,称为内摩擦力或黏滞力。内摩擦力 F 与两液层流速之差 du 成正比,而与两液层间的距离 dx 成反比,且与两液层的接触面积 A_s 成正比,即

$$F = \eta \frac{A_s du}{dx}$$

这里比例系数为 η 即称为物质的黏度系数,简称黏度。它的物理意义是相隔单位距离的两液层相差单位速度时,作用于单位面积上的内摩擦力。在 SI 制中 η 的单位为 $\text{Pa}\cdot\text{s}$ ①。

黏度是高分子溶液的一个重要特征。在高分子溶液中使用着几种黏度,其名称和定义见表 12.10.2。

表 12.10.2 常用的几种黏度术语

(η_0 ——溶剂的黏度; η ——溶液的黏度; ρ ——溶液中高分子的质量浓度)

名称	定义		
	定义式	含义	单位
相对黏度	$\eta_r = \frac{\eta}{\eta_0}$	表示溶液黏度对溶剂黏度的倍数	1
增比黏度	$\eta_{sp} = \frac{\eta - \eta_0}{\eta_0} = \eta_r - 1$	表示溶液黏度比纯溶剂黏度增加的分率	1
比浓黏度	$\frac{\eta_{sp}}{\rho} = \frac{\eta - \eta_0}{\eta_0} \cdot \frac{1}{\rho} = \frac{\eta_r - 1}{\rho}$	表示单位质量浓度的增比黏度,其数值仍随质量浓度的增加而增加	$\text{m}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$
特性黏度	$[\eta] = \lim_{\rho \rightarrow 0} \left(\ln \frac{\eta_{sp}}{\rho} \right) = \lim_{\rho \rightarrow 0} \left(\ln \frac{\eta_r}{\rho} \right)$	为比浓黏度在质量浓度无限稀时的极限	$\text{m}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$

(2) 高分子溶液的黏度和摩尔质量的关系 上面已经提到,影响高分子溶液黏度的因素比较复杂,因此,要想从理论上导出黏度和相对分子质量的关系是困难的,故常用经验公式。

最常用的高分子溶液特性黏度 $[\eta]$ 与相对分子质量 M_r 的经验关系式为:

$$[\eta] = KM_r^\alpha \quad (12.10.9a)$$

上式的对数形式为

$$\ln [\eta] = \ln K + \alpha \ln M_r \quad (12.10.9b)$$

式中, α 、 K 为与高分子化合物和溶剂有关的特征参数。 K 值一般在 $(0.5 \sim 20) \times 10^{-5} \text{m}^3 \cdot \text{kg}^{-1}$ 之间; α 值一般在 $2 \sim 0.5$ 之间,它反映了高分子在溶液中的形态:

① 过去的单位为 P(泊), $1\text{P} = 0.1 \text{Pa}\cdot\text{s}$ 。

若高分子卷曲成线团状, $\alpha < 1$ 而近于 0.5; 当线团松散成弯弯曲曲的线状时: $\alpha = 1$; 若高分子链伸直成棍状, $\alpha = 2$ 。表 12. 10. 3 列出了部分高分子溶液的 K 、 α 值。

表 12. 10. 3 某些高分子 - 溶剂系统的 K 、 α 值

高分子化合物	溶剂	$t/^\circ\text{C}$	相对分子质量的范围	$K/(10^{-5}\text{m}^3\cdot\text{kg}^{-1})$	α
聚苯乙烯	苯	25	32 000 ~ 1 300 000	1.03	0.74
聚苯乙烯	丁酮	25	2 500 ~ 1 700 000	3.9	0.58
聚异丁烯	环己烷	30	600 ~ 3 150 000	2.6	0.70
聚异丁烯	苯	24	1 000 ~ 3 150 000	8.3	0.50
醋酸纤维素	丙酮	25	11 000 ~ 130 000	0.19	1.03
天然橡胶	甲苯	25	40 000 ~ 1 500 000	5.0	0.67

上述 α 、 K 是由实验测定的, 方法是先用其他方法(如光散射、渗透压法等)测定高分子化合物的相对分子质量 M_r , 并测定溶液的特性黏度 $[\eta]$, 然后根据式(12. 10. 9b)以 $\ln [\eta]$ 对 $\ln M_r$ 作图, 求出 K 值和 α 值。

应当指出, 除少数蛋白质外, 不论是天然的或者是合成的高分子化合物, 都是相对分子质量大小不等、结构也不完全相同的同系混合物。因此不论用什么方法所测得高分子的相对分子质量都是在一定范围内的平均值。同一个高分子溶液, 用不同方法测得的平均相对分子质量, 往往具有不同的名称和不同的量值。由黏度法测定的则称为黏均分子量。

* § 12. 11 高分子溶液的盐析、胶凝作用与凝胶的溶胀

1. 盐析作用

前面曾讨论过电解质对于溶胶(主要指水溶胶)的聚沉作用。溶胶对电解质是很敏感的, 但对于高分子溶液来说, 加入少量电解质时, 它的稳定性并不会受到影响, 到了等电点也不会聚沉, 直到加入更多的电解质, 才能使它发生聚沉。高分子溶液的这种聚沉现象称为盐析。

离子在水溶液中都是水化的。当大量电解质加入高分子化合物溶液时, 由于离子发生强烈水化作用的结果, 致使原来高度水化的高分子化合物去水化, 因而发生聚沉作用。可见发生盐析作用的主要原因应为去水化。

有些高分子化合物中存在着可以解离的极性基团, 由于解离可使分子带电。对于这样的高分子化合物溶液, 少量电解质的加入可以引起动电电势降低, 但这

并不能使它失去稳定性,这时高分子化合物的分子仍是高度水化的,只有继续加入较多的电解质时,才出现盐析现象。实验表明,盐析能力的大小与离子的种类有关。表 12.11.1 列出了各种盐类使卵白朊开始盐析的最低浓度。

表 12.11.1 盐类使卵白朊盐析的最低浓度

盐类	$c/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$	盐类	$c/(\text{mol}\cdot\text{dm}^{-3})$
柠檬酸钠	0.56	Li_2SO_4	0.78
酒石酸钠	0.78	K_2SO_4	0.79
硫酸钠	0.80	Na_2SO_4	0.80
醋酸钠	1.69	$(\text{NH}_4)_2\text{SO}_4$	1.00
氯化钠	3.62	MgSO_4	1.32
硝酸钠	5.42		
氯酸钠	5.52		

从上表可以看出,阴离子的盐析能力的顺序是:

柠檬酸根离子 > 酒石酸根离子 > SO_4^{2-} > 醋酸根离子 > Cl^- > NO_3^- > ClO_3^-

阳离子的盐析能力的顺序是:

$\text{Li}^+ > \text{K}^+ > \text{Na}^+ > \text{NH}_4^+ > \text{Mg}^{2+}$

这也称为感胶离子序。对不同种类的高分子溶液,这种顺序有时虽稍有改变,但大致相同。这种顺序与离子的水化程度极为一致。

2. 胶凝作用、触变现象和脱水收缩

(1) 胶凝作用 高分子溶液在适当条件下,可以失去流动性,整个系统变为弹性半固体状态。这是因为系统中大量的高分子好像许多弯曲的细线,互相连结形成立体网状结构,网架间充满的溶剂不能自由流动,而构成网架的高分子仍具有一定柔顺性,所以表现出弹性半固体状态。这种系统叫做凝胶;液体含量较多的凝胶也叫做胶冻。如琼脂、血块、肉冻等水的质量分数有时可达 99% 以上。高分子溶液(或溶胶)形成凝胶的过程叫做胶凝作用。分散质点形状的不对称性,降低温度,加入胶凝剂(如电解质),提高分散物质的浓度,有时延长放置时间都能促进凝胶的形成。

胶凝作用与盐析作用相比较,前者所用的胶凝剂一般比后者为少,胶凝剂的浓度必须适当。胶凝作用不是凝聚过程的终点,胶凝有时能继续转变而成为盐析,使凝胶最终分离为两相。

胶凝现象不限于高分子溶液,氢氧化铝、氢氧化铁、氢氧化铬和五氧化二钒等溶液也有这种现象。由于这些物质的胶粒有一定程度的亲液性质,胶粒的形状不是球状的(如杆状的、片状的等等),以致它们之间也能互相连结形成网状

结构,而成为凝胶。

(2) 触变现象 有些凝胶(如低浓度的明胶、生物细胞中的原形质及可塑性黏土等)的网状结构不稳定,可因机械力(如摇动或振动等)变成有较大流动性(稀化)的溶液状态,外力解除静置后又恢复成凝胶状态(重新稠化),这种现象叫做触变。触变现象的发生是因为振动时,网状结构受到破坏。线状粒子互相离散,系统出现流动性,静置时线状粒子又重新交联形成网状结构,如图 12.11.1 所示。

触变现象在自然界和工业生产中常可遇到。如草原上的沼泽地、可塑性黏土、混凝土注浆等的触变,这些将会影响生产。为了控制触变,在生产中一般采取掺入旧料、适当控制酸性等方法。

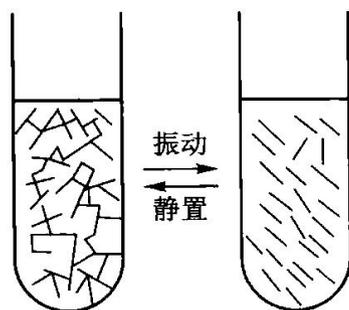
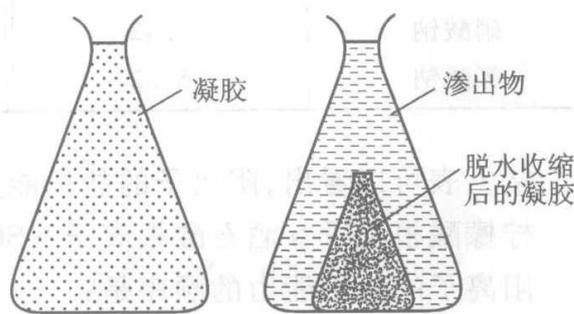


图 12.11.1 触变现象示意图



(a) 脱水收缩前的凝胶 (b) 脱水收缩后凝胶分成两相

图 12.11.2 脱水收缩现象

(3) 脱水收缩 前已谈到,胶凝作用并非凝聚过程的终点,在许多情况下,如将凝胶放置时,就开始渗出微小的液滴,这些液滴逐渐合并而形成一个液相,与此同时凝胶本身的体积将缩小,且乳光度亦随之增加。这种使凝胶分为两相的过程,称为脱水收缩。脱水收缩后,凝胶体积虽变小,但仍能保持最初的几何形状,如图 12.11.2 所示。

脱水收缩现象一般是粒子在系统内所发生的相互吸引作用的结果,各成分间并不发生任何化学反应,它们的总体积一般没有变化,这时脱水收缩过程并未引起溶剂化程度的改变。

脱水收缩现象在许多实际生产中,如纺织工业、人造纤维和糖果工业等都会遇到。

3. 凝胶的溶胀

凝胶按其性质,可分为脆性凝胶和弹性凝胶。脆性凝胶当失去或重新吸收分散介质时,形状和体积几乎都不改变,例如硅胶、 TiO_2 、 SnO_2 等凝胶,而弹性凝胶当失去分散介质后,体积显著缩小,但当重新吸收分散介质时,体积又重新膨

胀,例如琼脂、白明胶,以及皮革、纸张等。干燥的弹性凝胶吸收分散介质而体积增大的现象称为溶胀。

溶胀是高分子化合物溶解的第一阶段。对于某些物质在一定溶剂中、例如,生橡胶在苯中随着溶胀的进行,最后达到全部溶解,称为无限溶胀。但另一些高分子化合物,例如硫化橡胶,由于形成了有交联的网状结构,在溶胀过程中,所吸收的液体量达到最大值,而不再继续膨胀,这种溶胀现象称为有限溶胀。

弹性凝胶的溶胀对溶剂是有选择性的。例如,琼脂和白明胶仅能在水和甘油的水溶液中溶胀,而不能在酒精和其他有机液体中溶胀。橡胶只能在 CS_2 和 C_6H_6 等有机液体中溶胀,而不能在水中溶胀。

溶胀时除溶胀物的体积增大外,还伴随有热交换,这种热称为溶胀热,除个别情况外,溶胀都是放热的。当一物质溶胀时,它对外界施加一定的压力,称为溶胀压力。这种压力在某些情况下可能达到很大。在古代就有利用溶胀压力来分裂岩石的例子,在岩石裂缝中间,塞入木块,再注入大量的水,于是木质纤维发生溶胀产生巨大的溶胀压力使岩石裂开。

对溶胀过程的研究,除有理论价值外,对食品工业、有关的化学工业以及其他方面也是需要的。

本章小结

胶体分散系统是分散相粒子尺度介于 $1 \sim 1\,000\text{ nm}$ 的分散系统,包括溶胶、高分子溶液和缔合胶体,其中溶胶是本章讨论的重点。溶胶的高分散性、多相性及热力学不稳定性等特征决定了其基本性质。

本章简要介绍了溶胶的制备后,重点介绍了其光学性质(丁铎尔效应)、动力学性质(布朗运动、沉降及沉降平衡)和电学性质(四种电动现象及斯特恩扩散双电层理论),在电学性质介绍中引出了 ζ 电势这一重要概念。之后介绍了溶胶的稳定与聚沉,主要内容包括 DLVO 理论、电解质对溶胶稳定与聚沉的影响。

此外,本章还介绍了一些粗分散系统(分散相粒子尺度大于 $1\,000\text{ nm}$),如乳状液(稳定与破乳)、泡沫、气溶胶、悬浮液等的基础知识。

高分子溶液作为分子尺度在 $1 \sim 1\,000\text{ nm}$ 范围的均相热力学稳定系统,其渗透压、黏度等性质不同于一般小分子真溶液,本章对此进行了介绍,并讨论了其盐析、胶凝及凝胶的溶胀作用。

习 题

12.1 如何定义胶体系统? 总结胶体系统的主要特征。

12.2 丁铎尔效应的实质及产生条件是什么?

12.3 简述斯特恩双电层模型的要点,指出热力学电势、斯特恩(Stern)电势和 ζ 电势的区别。

12.4 溶胶能够在一定的时间内稳定存在的主要原因是什么?

12.5 破坏溶胶最有效的方法是什么?说明原因。

12.6 K、Na等碱金属的皂类作为乳化剂时,易于形成O/W型的乳状液;Zn、Mg等高价金属的皂类作为乳化剂时,则易于形成W/O型的乳状液,试说明原因。

12.7 某溶胶中粒子平均直径为 4.2×10^{-9} m,设25℃时其黏度 $\eta = 1.0 \times 10^{-3}$ Pa·s。计算

(1) 25℃时,胶粒因布朗运动在1秒钟内沿 x 轴方向的平均位移;

(2) 胶粒的扩散系数。

答: 1.44×10^{-5} m; 1.04×10^{-10} m²·s⁻¹

12.8 某金溶胶粒子半径为30 nm。25℃时,于重力场中达到平衡后,在高度相距0.1 mm的某指定体积内粒子数分别为277个和166个,已知金与分散介质的密度分别为 19.3×10^3 kg·m⁻³及 1.00×10^3 kg·m⁻³。试计算阿伏加德罗常数。

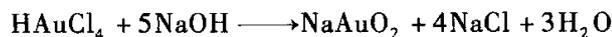
答: 6.26×10^{23} mol⁻¹

12.9 通过电泳实验测定BaSO₄溶胶的 ζ 电势。实验中,两极之间电势差为150 V,距离为30 cm,通电30 min溶胶界面移动25.5 mm,求该溶胶的 ζ 电势。已知分散介质的相对介电常数 $\epsilon_r = 81.1$,黏度 $\eta = 1.03 \times 10^{-3}$ Pa·s,相对介电常数 ϵ_r 、介电常数 ϵ 及真空介电常数 ϵ_0 间有如下关系:

$$\epsilon_r = \epsilon / \epsilon_0 \quad \epsilon_0 = 8.854 \times 10^{-12} \text{ F} \cdot \text{m}^{-1} \quad 1 \text{ F} = 1 \text{ C} \cdot \text{V}^{-1}$$

答: 40.6×10^{-3} V

12.10 在NaOH溶液中用HCHO还原HAuCl₄可制得金溶胶:



NaAuO₂是上述方法制得金溶胶的稳定剂,写出该金溶胶胶团结构的表示式。

12.11 在Ba(NO₃)₂溶液中滴加Na₂SO₄溶液可制备BaSO₄溶胶。分别写出(1) Ba(NO₃)₂溶液过量,(2) Na₂SO₄溶液过量时的胶团结构表示式。

12.12 在H₃AsO₃的稀溶液中通入H₂S气体,生成As₂S₃溶胶。已知H₂S能解离成H⁺和HS⁻。试写出As₂S₃胶团的结构,比较电解质AlCl₃,MgSO₄和KCl对该溶胶聚沉能力大小。

12.13 以等体积的 $0.08 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ AgNO₃溶液和 $0.1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ KCl溶液制备AgCl溶胶。

(1) 写出胶团结构式,指出电场中胶体粒子的移动方向;

(2) 加入电解质MgSO₄,AlCl₃和Na₃PO₄使上述溶胶发生聚沉,则电解质聚沉能力大小顺序是什么?

答:(1) 正极;(2) AlCl₃ > MgSO₄ > Na₃PO₄

12.14 某带正电荷溶胶,KNO₃作为沉淀剂时,聚沉值为 $50 \times 10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$,若用K₂SO₄溶液作为沉淀剂,其聚沉值大约为多少?

答: $0.78 \times 10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$

12.15 在三个烧瓶中分别盛有 0.020 dm^3 的 $\text{Fe}(\text{OH})_3$ 溶胶, 分别加入 NaCl 、 Na_2SO_4 及 Na_3PO_4 溶液使溶胶发生聚沉, 最少需要加入: $1.00 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的 NaCl 溶液 0.021 dm^3 ; $5.0 \times 10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的 Na_2SO_4 溶液 0.125 dm^3 ; $3.333 \times 10^{-3} \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$ 的 Na_3PO_4 溶液 0.0074 dm^3 。试计算各电解质的聚沉值、聚沉能力之比, 并指出胶体粒子的带电符号。

答: 聚沉值(单位: $\text{mol} \cdot \text{dm}^{-3}$): $\text{NaCl}; 512 \times 10^{-3}$;

$\text{Na}_2\text{SO}_4; 4.31 \times 10^{-3}$; $\text{Na}_3\text{PO}_4; 0.90 \times 10^{-3}$;

三者聚沉能力之比: $1:119:569$; 胶粒带正电荷

12.16 直径为 $1 \mu\text{m}$ 的石英微尘, 从高度为 1.7 m 处(人的呼吸带附近)降落到地面需要多少时间? 已知石英的密度为 $2.63 \times 10^3 \text{ kg} \cdot \text{m}^{-3}$, 空气的黏度 $\eta = 1.82 \times 10^{-5} \text{ Pa} \cdot \text{s}$ 。

答: 约 6.01 h

12.17 如图所示, 在 $27 \text{ }^\circ\text{C}$ 时, 膜内高分子水溶液的浓度为 $0.1 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, 膜外 NaCl 浓度为 $0.5 \text{ mol} \cdot \text{dm}^{-3}$, R^+ 代表不能透过膜的高分子正离子, 试求平衡后溶液的渗透压为多少?

R^+, Cl^-	Na^+, Cl^-
0.1, 0.1	0.5, 0.5

答: 272.5 kPa

12.18 实验测得聚苯乙烯-苯溶液的比浓黏度 η_{sp}/ρ_B 与溶质的质量浓度 ρ_B 的关系有如下数据:

$\rho_B / (\text{g} \cdot \text{dm}^{-3})$	0.780	1.12	1.50	2.00
$(\eta_{sp}/\rho_B) / (10^{-3} \text{ g}^{-1} \cdot \text{dm}^3)$	2.65	2.74	2.82	2.96

且已知经验方程式 $[\eta] = KM_r^\alpha$ 中的常数项 $K = 1.03 \times 10^{-7} \text{ g}^{-1} \cdot \text{dm}^3$, $\alpha = 0.74$, 试计算聚苯乙烯的相对分子质量为若干?

答: 8.20×10^5

参 考 书 目

- [1] 胡英. 物理化学. 5 版. 北京:高等教育出版社, 2007.
- [2] 傅献彩,沈文霞,姚天扬,等. 物理化学. 5 版. 北京:高等教育出版社, 2005 (上册), 2006(下册).
- [3] Atkins P W, de Paula J. Physical Chemistry. 8th ed. Oxford: Oxford University Press, 2006.
- [4] Levine Ira N. Physical Chemistry. 5th ed. New York: McGraw-Hill Inc., 2001.
- [5] 傅鹰. 化学热力学导论. 北京:科学出版社, 1963.
- [6] 韩德刚,高执棣. 化学热力学. 北京:高等教育出版社, 1997.
- [7] 范康年,陆靖,等. 物理化学. 2 版. 北京:高等教育出版社, 2005.
- [8] Poling B E, Prausnitz J M, O'Connell J P. The Properties of Gases and Liquids. New York: McGraw-Hill, 2004.
- [9] 周公度,段连运. 结构化学基础. 4 版. 北京:北京大学出版社, 2008.
- [10] Levine Ira N. Quantum Chemistry. 5th ed. New Jersey: Prentice-Hall Inc., 2000.
- [11] Atkins P, Friedman R. Molecular Quantum Mechanics. 4th ed. Oxford: Oxford University Press, 2005.
- [12] 唐有祺. 统计热力学及其在物理化学中的应用. 北京:科学出版社, 1964.
- [13] Gasser R P H, Richards W G. An Introduction to Statistical Thermodynamics. New Jersey: World Scientific Publishing Co. Pte. Ltd., 1995.
- [14] Wright M R. An Introduction to Chemical Kinetics. West Sussex: John Wiley & Sons Ltd., 2004.
- [15] Chorkendorff I, Niemantsverdriet J W. Concepts of Modern Catalysis and Kinetics. Weinheim: WILEY-VCH Verlag GmbH & Co., 2003.
- [16] 艾林 H, 林 S H, 林 S M. 基础化学动力学. 王作新,潘强余,译. 北京:科学出版社, 1984.
- [17] Bard A J, Faulkner L R. 电化学方法原理和应用. 2 版. 邵元华,等,译. 北京:化学工业出版社, 2005.
- [18] 朱步瑤,赵振国. 界面化学基础. 北京:化学工业出版社, 1996.
- [19] Adamson A W, Gast A P. Physical Chemistry Surfaces. 6th ed. New York:

- John Wiley & Sons, 1990; 亚当森. 表面的物理化学. 顾惕人, 译. 北京: 科学出版社, 1984(上册), 1985(下册).
- [20] Shaw D J. Introduction to Colloid & Surface Chemistry. 4th ed. London: Butterworth-Heinemann, 1999.
- [21] 梁文平, 杨俊林, 等. 新世纪的物理化学. 北京: 科学出版社, 2004.
- [22] 张礼和. 化学学科进展. 北京: 化学工业出版社, 2005.

索引

(按拼音次序)

A

阿伦尼乌斯方程 529
阿伦尼乌斯活化能 529
阿马加定律 16
艾林方程 564
艾林方程热力学表示式 565
埃伦菲斯方程 273
安托万方程 139

B

半衰期 516
饱和液体 17
饱和蒸气 17
饱和蒸气压 17
饱和吸附量 481
爆炸界限 552
本征值 365
本征函数 365
比表面积 462
标准电动势 326
标准电极电势 328
标准摩尔反应焓 63
标准摩尔反应吉布斯函数 126
标准摩尔反应熵 120
标准摩尔焓函数 450
标准摩尔吉布斯自由能函数 448
标准摩尔燃烧焓 67
标准摩尔熵 117
标准摩尔生成焓 65

标准摩尔生成吉布斯函数 125
标准平衡常数 196
标准氢电极 328
标准熵 118
标准态 63
表观活化能 548
表面惰性物质 493
表面过程控制 595
表面活性剂 493
表面活性物质 493
表面张力 464
表面质量作用定律 595
波函数 363
玻尔半径 382
玻色子 391
玻耳兹曼分布 423
玻耳兹曼熵定理 426
玻恩 - 奥本海默近似 392
不可逆过程 78
布朗运动 621
不确定度原理 362

C

残余熵 447
敞开系统 36
超电势 350
沉降 624
沉降电势 627
沉降平衡 624
触变 656

磁量子数 379
从头计算法 399
粗分散系统 613
催化作用 582

D

单分子反应 511
单链反应 550
道尔顿定律 15
德拜-休克尔极限公式 318
等概率原理 416
低共熔点 255
低共熔混合物 255
低会溶点 249
缔合化学吸附 592
电导池系数 308
电池电动势 321
电导 306
电导率 306
电动势的温度系数 325
电化学极化 350
电极的极化 350
电极电势 328
电极反应 299
电解池 298
电迁移 301
电迁移率 303
电渗 626
电泳 625
电子自旋 388
丁铎尔效应 618
定态 367
定态薛定谔方程 367
定域子系统 405
动力学控制 595
独立子系统 405
对比参数 28
对比体积 28

对比温度 28
对比压力 28
对称数 433
对应状态原理 28
对行反应 534
多分子层吸附理论 483

E

二级反应 519
二级相变 267

F

法拉第常数 300
法拉第定律 300
范德华常数 23
范德华方程 23
范特霍夫方程 208
范特霍夫规则 529
范特霍夫渗透压公式 190
反应分级数 512
反应分子数 511
反应机理 510
反应级数 512
反应进度 61
反应控制 568
反应速率 508
反应速率常数 511
反应途径 562
菲克扩散第一定律 623
非基元反应 512
非体积功 39
非自发过程 97
沸点升高公式 188
沸点升高系数 188
费米子 391
分布数 411
分级数 513
分解电压 348

分配定律 178
 分配系数 179
 分散介质 613
 分散系统 613
 分散相 613
 分体积 16
 分压力 15
 分子动态学 599
 分子轨道 393
 分子间力 8
 封闭系统 36
 弗罗因德利希公式 479
 负极 299
 负偏差 241
 负吸附 493

G

盖斯定律 45
 概率 415
 概率因子 559
 甘汞电极 337
 感胶离子序 636
 杠杆规则 239
 高分子溶液 613
 高会溶点 249
 高会溶温度 249
 隔离系统 36
 功 38
 共轭溶液 248
 共沸温度 251
 固溶胶 614
 固态混合物 263
 固态溶液 263
 固相线 264
 固有频率 375
 光的散射现象 619
 光电效应 361
 光化学反应 574

光化学第二定律 576
 光化学第一定律 576
 光敏物质 576
 广度量 37
 规定熵 118
 轨道 383
 过饱和蒸气 473
 过饱和溶液 475
 过程 38
 过渡状态 562
 过冷液体 475
 过热液体 474

H

亥姆霍兹函数 123
 亥姆霍兹函数判据 123
 焓 44
 黑体辐射 360
 亨利系数 170
 亨利定律 169
 恒沸混合物 245
 恒容热 43
 恒压热 43
 化学反应亲和势 198
 化学计量数 61
 化学势 157
 化学势判据 160
 化学吸附 477
 环境 36
 混合物 151
 活度 180
 活度因子 180
 活化超电势 350
 活化焓 566
 活化吉布斯函数 566
 活化控制 568
 活化络合物 562
 活化能 529

活化熵 566

J

吉布斯 - 杜亥姆方程 156

吉布斯函数 124

吉布斯函数判据 124

吉布斯 - 亥姆霍兹方程 130

吉布斯吸附等温式 495

积分溶解焓 59

基态 371

基希霍夫公式 69

基元反应 510

极化电极电势 353

极化曲线 350

极限摩尔电导率 309

简并 373

简并度 373

焦耳实验 42

焦耳 - 汤姆逊系数 83

胶冻 655

胶核 631

胶凝作用 655

胶束 191

胶体系统 613

胶体粒子 631

胶团 631

角度方程 379

角量子数 379

接触角 178

节点 371

节流膨胀 83

节流膨胀系数 84

结线 234

解离化学吸附 592

界面张力 465

浸湿 488

浸湿功 488

精馏 247

径向方程 379

径向分布函数 387

聚沉 635

聚沉值 635

绝对活度 180

绝热过程 38

K

卡诺定理 103

卡诺循环 100

开尔文公式 472

柯诺瓦洛夫 - 吉布斯定律 244

柯尔劳施离子独立运动定律 310

可逆过程 76

克拉佩龙方程 138

克劳修斯不等式 108

克劳修斯 - 克拉佩龙方程 139

空间 - 自旋轨道 388

控制步骤 542

库仑计 300

扩散 622

扩散电势 333

扩散控制 567

L

拉普拉斯方程 469

拉乌尔定律 169

朗缪尔吸附等温式 481

朗缪尔 - 欣谢尔伍德机理 597

类氢离子 381

冷却曲线 256

离域子系统 405

离子氛 317

离子强度 316

理想气体 10

理想气体反应的等温方程 199

理想气体绝热可逆过程方程 81

理想气体状态方程 8

理想稀溶液 176
 理想液态混合物 173
 粒子的配分函数 424
 连串反应 539
 链的传递物 550
 链反应 549
 量热熵 445
 量子产率 577
 量子数 370
 量子效率 577
 临界点 20
 临界胶束浓度 499
 临界摩尔体积 18
 临界能 556
 临界温度 18
 临界压力 18
 临界压缩因子 27
 临界状态 18
 零点能 371
 零级反应 516
 流动电势 627
 流动功 88
 笼蔽效应 567
 路易斯-兰德尔逸度规则 165
 露点 236
 露点线 236

M

马鞍点 561
 麦克斯韦关系式 129
 毛细管凝结 472
 米凯利斯常数 591
 摩尔电导率 307
 摩尔定容热容 46
 摩尔定压热容 47
 摩尔反应焓 62
 摩尔气体常数 8
 摩尔溶解焓 58

摩尔稀释焓 60
 摩尔吸附焓 486
 摩尔相变焓 54

N

内扩散控制 595
 能级 370
 能级分布 410
 能斯特方程 326
 能斯特热定理 118
 凝固点降低 184
 凝固点降低系数 186
 凝固点曲线 264
 凝胶 655
 浓差超电势 350
 浓差电池 343
 浓差极化 350

P

泡点 240
 泡点线 240
 泡利不相容原理 391
 泡沫 641
 配分函数 424
 碰撞动能 557
 碰撞截面 556
 碰撞数 556
 偏摩尔量 153
 品优函数 364
 平动配分函数 428
 平衡分布 420
 平衡态 37
 平衡态近似法 543
 平均离子活度 314
 平均离子活度因子 315
 平均摩尔定压热容 52
 平均离子质量摩尔浓度 316
 平行反应 538

屏蔽常数 389

破乳 640

铺展 489

铺展系数 489

普遍化逸度因子图 168

Q

其他功 39

气溶胶 645

气相线 237

迁移数 301

强度量 37

亲液胶体 613

氢电极 335

球谐函数 379

全同粒子 390

R

热 40

热爆炸 552

热机 98

热机效率 99

热力学第二定律 100

热力学第三定律 118

热力学第一定律 41

热力学概率 417

热力学基本方程 128

热力学能 40

熔点曲线 264

溶胶 613

溶液 151

溶胀 656

乳化剂 637

乳化作用 637

乳状液 637

瑞利公式 619

润湿 488

S

萨克尔 - 泰特洛德方程 445

三相平衡线 251

熵 106

熵判据 109

熵增原理 108

渗透压 188

渗析法 618

生成速率 509

势能面 560

舒尔策 - 哈迪价数规则 635

数学概率 416

双参数普遍化压缩因子图 29

双分子反应 511

斯特林公式 419

斯塔克 - 爱因斯坦光化当量定律 272

隧道效应 377

T

态 - 态反应 599

唐南平衡 651

特性黏度 653

体积功 39

统计权重 408

统计熵 444

途径 38

途径函数 40

W

外扩散控制 595

微态 406

微态数 412

韦斯顿标准电池 322

维里方程 25

稳流过程 87

稳态 545

稳态近似法 545

物理吸附 477

X

稀溶液的依数性 184

系统 35

系统点 234

系综 455

系综平均 455

析因子性质 428

相依子系统 405

相撞分子对 557

相变焓 54

相点 238

相律 229

吸附 476

吸附等量线 478

吸附等温线 478

吸附等压线 478

吸附剂 476

吸附量 478

吸附热 486

吸附质 476

消耗速率 509

薛定谔方程 364

悬浮液 642

循环过程 38

Y

压力商 199

压缩因子 26

压缩因子图 29

亚稳状态 476

盐桥 334

盐析 654

阳极 299

杨氏方程 487

液溶胶 614

液体接界电势 333

液相线 236

一般负偏差 242

一般正偏差 241

逸度 165

逸度因子 165

逸度因子图 167

一级反应 517

一级相变 271

阴极 299

有效状态数 424

原电池 297

原盐效应 566

原子轨道 383

Z

憎液胶体 613

摘取最大项原理 442

沾湿 487

沾湿功 487

真溶液 613

振动配分函数 428

振动特征温度 432

蒸气压下降 181

正极 299

正偏差 237

正吸附 493

支链反应 552

制冷效应 83

制热效应 83

质量作用定律 511

指前因子 530

中心力场近似 389

轴功 87

主量子数 382

转动常数 401

转动配分函数 428

转动特征温度 452

转化速率 508

-
- | | | | |
|-------|-----|--------|-----|
| 转换曲线 | 86 | 总微态数 | 415 |
| 状态 | 37 | 组分数 | 231 |
| 状态方程 | 7 | 最大负偏差 | 242 |
| 状态分布 | 411 | 最大正偏差 | 242 |
| 状态函数 | 37 | 最低恒沸点 | 245 |
| 自发过程 | 97 | 最高恒沸点 | 245 |
| 自洽场方法 | 390 | 最佳反应温度 | 537 |
| 自旋量子数 | 388 | 最概然分布 | 417 |
| 自由度 | 228 | 作功能力 | 123 |
| 自由度数 | 228 | | |

Images have been losslessly embedded. Information about the original file can be found in PDF attachments. Some stats (more in the PDF attachments):

```
{
  "filename": "MTIzMMDM0MTkuemlw",
  "filename_decoded": "12303419.zip",
  "filesize": 41790856,
  "md5": "7abae4b5ab9725f874c0a387bdae3c5a",
  "header_md5": "93d40517a2e013f569965a424be4a37d",
  "sha1": "c122a906ea140d87601367756ef8061202bb3ef1",
  "sha256": "8f16329d486f2f5200e0229fd9725e1fa83f2a16e3159db2957e0cac48ba334c",
  "crc32": 4256928676,
  "zip_password": "wcpfxk&^TDwcpfxk",
  "uncompressed_size": 45152776,
  "pdg_dir_name": "",
  "pdg_main_pages_found": 373,
  "pdg_main_pages_max": 669,
  "total_pages": 385,
  "total_pixels": 1966520296,
  "pdf_generation_missing_pages": false
}
```