

286392



高等学校教学用書

专业轻金属治金学

第一冊 (氧化鋁)

东北工学院輕金屬冶煉教研室
中南矿冶学院輕金屬冶煉教研組 合編



中国工业出版社

721
7302

高等学校教学用書



专业輕金屬冶金學

第一冊（氧化鋁）

东北工学院輕金屬冶炼教研室
中南矿冶学院輕金屬冶炼教研組 合編

中国工业出版社

全書分三冊出版：第一冊為氧化鋁，第二冊為電冶鋁，第三冊為鑄治金及鍛鋁冶金。

本書為氧化鋁部分。這一部分是在東北工學院編“專業輕金屬冶金學（氧化鋁部分）”和中南礦冶學院編“輕金屬冶金學（上冊）”的基礎上修訂而成。全書包括總論、拜爾法、碱石灰燒結法、聯合法、高硅鋁土矿的處理及氧化鋁廠設計基礎等六篇。

本書為冶金工業部教育司推選作為高等學校輕金屬冶煉專業教學用書，在輕金屬部門工作的工程技術人員也可用來參考。

專業輕金屬冶金學

第一冊·(氧化鋁)

東北工學院輕金屬冶煉教研室合編
中南礦冶學院輕金屬冶煉教研組編

中國工業出版社出版 (北京冬陽閣路丙10號)

(北京市書刊出版事業許可證出字第110號)

北京市印刷一廠印刷

新華書店科技發行所發行·各地新華書店經售

開本 787×1092 1/16 · 印張 17 3/4 · 字數 406,000

1961年7月北京第一版 · 1961年7月北京第一次印刷

印數 00001—733 · 定價(10—6) 2.10元

統一書號：15165·208 (冶金-80)

序

党的教育方針明确指出教育为無产阶级的政治服务，教育与生产劳动相结合。全国各高等院校在这一方針指导下，多年来不断地进行教学改革，为提高教学质量，培养又紅又專的人材而努力。

在輕金属冶炼專業教学方面，过去几年来曾采用苏联教材。1959年中南矿冶学院和东北工学院分別編写和出版了“輕金属冶金学”和“專業輕金属冶金学”等書。

当前，为进一步提高教学质量，更好地滿足教学需要，在1959年編写的輕冶專業教学用書的基础上作了若干补充、修改，編成此書。

全書計劃分三冊出版：第一冊为氧化鋁生产，第二冊为电冶鋁，第三冊为鎂冶金及鍍鋰冶金。本冊为氧化鋁生产部分。这一部分是根据东北工学院所編“專業輕金属冶金学”氧化鋁生产部分（未出版）和中南矿冶学院所編輕金属冶金学上冊的某些章节修訂而成。全部編写与修訂工作是在东北工学院党组织的直接领导下进行的。参加編写与修訂工作的有东北工学院游联泉、馮冀燕、刘慎中、張文声、王延明和中南矿冶学院楊重愚等同志。

編者受政治与業務水平所限，在本書中一定还有不少缺点与錯誤，敬请讀者批評指正。

东北工学院有色金属系輕金属冶炼教研室
中南矿冶学院冶金系輕金属冶炼教研室

1961年4月

目 录

序	3
緒論	7
第一篇 总論	10
第一章 鋁和鋁的化合物	10
§ 1. 鋁的性質与用途	10
§ 2. 氧化鋁及其水化物	18
§ 3. 鋁的其他化合物	27
第二章 煉鋁原料	35
§ 4. 鋁的地球化学及重要含鋁矿物	35
§ 5. 鋁土矿	36
§ 6. 其他鋁矿及煉鋁原料	40
§ 7. 鋁矿床的技术經濟評价	44
第三章 鋁酸鈉溶液的性質	45
§ 8. $\text{Na}_2\text{O}-\text{Al}_2\text{O}_3-\text{H}_2\text{O}$ 系及鋁酸鈉溶液的稳定性	45
§ 9. 鋁酸鈉溶液的物理化學性質	53
§ 10. 关于鋁酸鹽溶液結構的若干觀點	57
§ 11. 鋁酸鈉溶液离子結構	60
§ 12. 鋁酸鈉溶液生成和分解機構	69
第二篇 拜爾法生产氧化鋁	73
第一章 概述	73
§ 13. 拜爾法簡史	73
§ 14. 拜耳法生产氧化鋁的工艺流程	73
第二章 鋁土矿的溶出	75
§ 15. 鋁土矿中各种成分在溶出过程中的行为	75
§ 16. 溶出的理論計算公式	83
§ 17. 鋁土矿溶出过程及影响溶出过程的因素	88
§ 18. 鋁土矿溶出设备	95
§ 19. 溶出过程的赤泥數量及氧化鋁提取率的确定	99
第三章 赤泥的分离与洗涤	100
§ 20. 溶出料漿的稀釋	100
§ 21. 溶出料漿稀釋及分离過程的溫度制度	101
§ 22. 赤泥的沉降与洗涤	103
§ 23. 沉降洗涤設備計算	108
第四章 鋁酸鈉溶液的种子搅拌分解	109
§ 24. 搅拌分解过程中鋁酸鈉溶液的理論分解率及氧化鋁的理論產出率	110
§ 25. 影响种子搅拌分解过程的主要因素	111

§ 26. 鋁酸鈉溶液的自發分解	116
§ 27. 种子攪拌分解鋁酸鈉溶液時氫氧化鋁晶体長大的機構	119
§ 28. 拜耳法生產過程中氫氧化鋁產品的周期性變細	120
§ 29. 种子攪拌分解設備系統	123
§ 30. 用活性種子強化鋁酸鈉溶液的分解過程	125
第五章 氢氧化鋁的煅燒	127
§ 31. 氢氧化鋁在煅燒時的物理化學變化	127
§ 32. 氢氧化鋁煅燒設備系統	130
第六章 分解母液的蒸發及苛性鹼回收	133
§ 33. 分解母液的蒸發	133
§ 34. 苛性鹼的回收	137
第七章 拜耳法的改進途徑	141
§ 35. 碱—石灰溶出法	141
§ 36. 以 Na_2S 及 $\text{Na}_2\text{S}-\text{NaOH}$ 溶液處理鋁土矿	143
§ 37. 用超濃度鋁酸鈉溶液改進拜耳法生產	144
第三篇 碱石灰燒結法生產氧化鋁	146
第一章 概述	146
§ 38. 碱石灰燒結法的發展簡史	146
§ 39. 碱石灰燒結法的一般工藝流程	147
第二章 碱石灰燒結過程的原理	148
§ 40. 固態反應及其影響因素	149
§ 41. 生料各成份在燒結過程中的物理化學變化	151
§ 42. 生料成份的飽和配料和非飽和配料	164
第三章 燒結過程的工藝實踐	167
§ 43. 燒塊質量及其影響因素	167
§ 44. 燒結前生料的制備	169
§ 45. 燒結迴轉窯及其管道和事故處理	171
§ 46. 提高燒結迴轉窯熱效率和生產率的途徑	177
第四章 燒塊的溶出	180
§ 47. 燒塊各成份在溶出時的行為	181
§ 48. 燒塊的溶出方法及設備	187
§ 49. 赤泥的膨脹及粘結	192
第五章 鋁酸鈉溶液的脫硅	198
§ 50. 脫硅過程的特質和方法	194
§ 51. 鋁酸鈉溶液與硅酸鈉溶液之間的反應	194
§ 52. 影響脫硅過程的主要因素	197
§ 53. 脫硅過程的設備系統	200
第六章 鋁酸鈉溶液的碳酸化分解	202
§ 54. 碳酸化分解過程的意義及特質	202
§ 55. 影響炭酸化分解過程及氧化鋁質量的因素	203
§ 56. 碳酸化分解的各種方法	206
§ 57. 碳酸化分解過程的設備系統	207

第七章 硫酸鹽配料燒結法生產氧化鋁	210
§ 58. 硫酸鈉燒結法的意義和實質	210
§ 59. 硫酸鹽配料燒結過程的物理化學反應	211
第四篇 拜爾法和燒結法的聯合及鋁土礦的綜合利用	216
第一章 碱性聯合法生產氧化鋁	216
§ 60. 并聯聯合法	216
§ 61. 索聯聯合法	218
第二章 鋁土礦的綜合利用	220
§ 62. 原料綜合利用的意義	220
§ 63. 自鋁土礦中回收鎳	221
§ 64. 自鋁土礦中回收鉻和鎳	226
§ 65. 赤泥的利用	229
第五篇 明矾石及其他高硅鋁礦的處理方法	233
第一章 自明矾石生產氧化鋁	233
§ 66. 卡樞茨基碱法	233
§ 67. 明矾石的熱分解	235
§ 68. 氨碱法	236
§ 69. 还原焙燒法	239
§ 70. 硫化鈉溶出法	240
第二章 自霞石生產氧化鋁	242
§ 71. 燒結法處理霞石	242
§ 72. 高壓水化學法處理霞石	245
§ 73. 聯合處理霞石和高硅鋁土礦	249
第三章 高硅鋁礦的預脫硅處理	249
§ 74. 預脫硅的基本原理	250
§ 75. 預脫硅後精礦的處理	251
第四章 高硅鋁礦的石灰燒結法	252
§ 76. 高硅鋁礦的石灰燒結法的意義	252
§ 77. 石灰燒結法的原理	252
第五章 高硅鋁礦的酸法處理	256
§ 78. 概述	256
§ 79. 各種酸法的處理工藝	257
第六篇 氧化鋁廠的設計基礎	262
§ 80. 氧化鋁廠設計的內容和程序	262
§ 81. 氧化鋁廠廠址選擇	263
§ 82. 氧化鋁廠生產能力的選擇	265
§ 83. 氧化鋁廠生產方法的選擇	266
§ 84. 氧化鋁生產中物料平衡的計算	268
§ 85. 氧化鋁廠生產設備的選擇和配置	270
§ 86. 氧化鋁廠的安全技術	272
§ 87. 氧化鋁生產的技術控制	274
§ 88. 氧化鋁生產的成本分析	276
§ 89. 氧化鋁廠總平面佈置	281

緒論

輕金屬包括鋁、鎂、鍶、碱金屬（鋰、鈉、鉀、銣、鉭）和碱土金屬（鈣、鎂、鋇）等十一种元素。由于鋁的性質優良，在發展國民經濟的各个部門中得到廣泛的應用。

近30年來，世界鋁工業以大約每10年增長一倍的速度飛躍地發展着。1958年全世界原鋁產量已达350余萬噸，而1960年接近500萬噸。社會主義國家鋁工業的發展尤为迅速。

現代鋁工業生產以電解法為主，每生產1噸金屬鋁消耗近2噸氧化鋁，而氧化鋁的質量直接影響所得金屬鋁的純度和電解過程的技術經濟指標，所以氧化鋁生產在鋁工業中佔有十分重要的地位。

電解過程要求氧化鋁應有高的純度和一定的粒度，并在長期貯存時不吸收水份。電解用氧化鋁其所以必須有較高的純度，是因為其中所含比鋁更正電性元素的氧化物雜質(Fe_2O_3 , SiO_2 , TiO_2 等)在電解時將最先分解，并在陰極析出，使所得的鋁不純，而 SiO_2 和比鋁更負電性的金屬氧化物雜質(Na_2O , CaO 等)則與電解質(AlF_3 , Na_3AlF_6)作用，改變了電解質的成份，破壞電解過程的正常進行。

氧化鋁必須具有一定的粒度是由於結晶的粗細程度影響氧化鋁在電解質中的溶解及其在運輸和加入電解槽時的飛散損失。

氧化鋁必須是不具吸水性的，以便防止電解質因水的作用而分解及引起爆炸。

各國生產的氧化鋁都有一定的技術標準，我國規定的技術標準如下：

我國氧化鋁的技術標準

雜質	氧化鋁規格					
	特級	零級	一級	二級	三級	四級
	杂质含量不大于%					
SiO_2	0.06	0.08	0.15	0.25	0.4	2.0
Fe_2O_3	0.03	0.03	0.04	0.05	0.06	1.0
Na_2O	0.5	0.8	0.6	0.6	0.7	0.8
灼減	1.0	1.0	1.0	1.0	1.5	2.0

電解煉鋁過程一般應用零級和一級的氧化鋁，在制取純度較高的鋁時則使用特級氧化鋁，低牌號的氧化鋁主要用于研磨材料工業和耐火材料工業等部門。

鋁是地殼中含量最為豐富的金屬元素。生產氧化鋁的主要原料是鋁土礦，在我國有着極為巨大的蘊藏。我國還有巨大的優質明矾石礦床。其他含鋁礦物資源在我國也十分豐富。這些足以保證我國鋁工業的巨大發展。

根據自然界存在的各種鋁礦的不同類型，已經提出的由鋁礦生產氧化鋁的方法不下數十種，但其中僅有少數在工業上得到實際應用。

由于氧化鋁水化物具有兩性的化學性質，所以既可以用酸也可以用碱來分解矿石以提取其中的氧化鋁，但目前有实际意义的主要还是碱法。

碱法的基本原理是使鋁矿中的氧化鋁与碱作用生成可溶性的鋁酸鈉轉入溶液，而与其他杂质（氧化鐵、氧化鉄及硅酸鹽和鋁硅酸鹽等）分离，以后再以不同的方法使鋁酸鈉溶液分解出氫氧化鋁，再进一步煅燒而得氧化鋁。生产过程中的碱則循环使用。目前工业上采用的碱法有拜耳法（湿式碱法），碱石灰燒結法和由两者組成的联合法。

拜耳法是直接以苛性碱溶液处理鋁土矿来制取鋁酸鈉溶液。生产較为简便，得出的氧化鋁具有較高的质量。它是现代氧化鋁生产中占优势的方法，应用最为普遍。但是矿石中的氧化硅在用碱溶液处理的过程中变成不溶性的鋁硅酸鈉水合物 ($\text{Na}_2\text{O} \cdot \text{Al}_2\text{O}_3 \cdot 1.7 \cdot \text{SiO}_2 \cdot n\text{H}_2\text{O}$)造成碱和氧化鋁损失。所以拜耳法用在处理含氧化硅較高的矿石时是不經濟的。

碱石灰燒結法可以避免这种缺点，它是将矿石与纯碱石灰一起燒結，使矿石中氧化鋁与碱作用生成可溶于水的鋁酸鈉，而氧化硅与石灰作用生成不溶于水的正硅酸鈣 ($(2\text{CaO})\text{SiO}_4$)，用碱溶液便可溶出鋁酸鈉，使之与正硅酸鈣及其他杂质分离。但是燒結法的缺点是流程較为复杂，设备投资和加工费用較为昂贵，产品成本較高。

将拜耳法和碱石灰燒結法以各种方式联合起来組成联合法，在某些特定的条件下，有着显著的优越性。这种方法在氧化鋁生产中也占有重要的地位。

酸法的基本原理是用硫酸、鹽酸、硝酸等無机酸处理鋁矿石，使其中氧化鋁轉变为相应的鋁鹽进入溶液而与杂质分离，再中和溶液析出氫氧化鋁，或结晶析出鋁鹽水化物，煅燒而得氧化鋁。由于氧化硅不与各种無机酸發生作用，所以用酸法处理含硅量很高的矿石在原則上是合理而又簡便的方法。但是酸法本身存在着严重缺点，即：(1)不能象碱法那样采用鋼制设备，而必需用昂贵的耐酸材料制成的设备；(2)在生产中使用的酸經過复杂的过程，并且损失很多后才能回收，而在碱法中，碱可以很方便地循环利用；(3)从鋁鹽溶液中清除鐵、鉄等杂质十分困难；(4)不易制得粒度符合要求的氧化鋁，因之实际上未被采用。

除碱法和酸法外，还可以用电热法生产氧化鋁，这一方法是在电爐中用碳还原矿石中的氧化鐵、氧化硅和氧化鉄等杂质成为铁合金而与熔融的氧化鋁分离。它可以用来处理高硅高鉄的鋁矿。但是这一方法消耗大量的电能，所得氧化鋁质量不高，要求再予精制，所以也沒有得到实际应用。

随着鋁工业的飞躍發展，愈来愈迫切地要求从各种高硅高鉄的鋁矿中提取氧化鋁以扩大原料来源，并且要求强化和簡化現有的生产方法以提高氧化鋁生产的技术經濟指标。許多國家进行了大量的研究，提出了很多新的方法、流程和设备。处理霞石和高硅高鉄鋁土矿的高压水化学法及加还原剂的碱石灰燒結法，綜合利用明矾石的还原焙燒法等等都是近年来提出的。

在改进現有生产方法的研究中，主要是以制取低苛性比的鋁酸鈉溶液减少生产过程中的物料流量和以較廉的純碱和硫酸鈉来代替生产过程中大量消耗的苛性 鈉为方向。此外是加强对原料的綜合利用和减少过程中的物料（主要是碱）消耗。在許多氧化鋁工厂中已經实现了从拜耳法或碱石灰燒結法流程中提取稀有元素鎳和钒的作业。在綜合利用霞石以生产氧化鋁、碳酸鉀、碳酸鈉和水泥、綜合利用明矾石以生产氧化鋁、鉀肥和

硫酸的方面也取得了显著的成就。

在改进某些过程的作业条件，实现生产过程的连续化、机械化和自动化方面也取得很大的成果。和十年前相比，目前氧化铝生产的技术经济指标已经是显著地提高了。

尽管氧化铝生产已经有了 70 多年的历史，但是对于这方面的一些基本理论问题，如铝酸钠溶液的性质和结构，碱石灰铝土矿烧结过程的机理等等的研究，都还没有得到一致的结论。

1914 年我国在山东淄博第一次发现一水硬铝石——高岭石型铝土矿以后，陆续地发现了很多资源，并且由从前的黄海化学工业研究社等单位曾零星作过一些研究。但在国民党反动统治下，这些研究工作不可能是完整的系统的，更不能指望出现中国自己的铝工业。

日本帝国主义在侵占我国台湾和东北地区以后，曾先后在台湾、东北、山东等地建立铝厂，对我国资源加剧进行掠夺。这些工厂的规模都比较小，而且有的直到抗日战争胜利，仍未投入生产。

我国的铝工业只是在 1949 年中华人民共和国成立之后才迅速建立和发展起来。在伟大的中国共产党的英明领导下，我国氧化铝工业无论是在生产技术上，或是在科学研究所上都取得了显著的成就。

在党的社会主义建设总路线，大跃进，人民公社三面红旗的光辉照耀下，我国氧化铝工业的建设和生产正以更大的规模和更高的速度向前发展，各方面大搞技术革新和技术革命的群众运动，新的发明创造不断涌现，氧化铝工业的面貌正日新月异地在改变。

第一篇 总 論

第一章 鋁和鋁的化合物

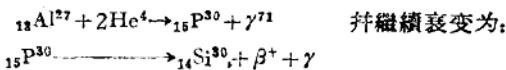
§ 1 鋁的性質和用途

鋁是周期系第三族元素。原子序数13，原子半徑1.43Å，离子半徑0.86Å，原子量26.98，原子最外層電子的排列是 $3S^2.3P^1$ ，鋁原子的依次電離勢●(千卡/克原子)為：

$$\begin{array}{ll} 3P^1 & 138.2, \\ 3S^2 & 655.9, \quad 444, \\ 2P^6 & \cdots \cdots \cdots \cdots \cdots \cdots 3558.2, \quad 2572.6, \end{array}$$

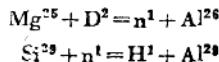
已經証實，除 Al^{3+} 外，還存在 Al^{4+} 的形態，并且力求擴大 Al^{4+} 在工業上的應用。 Al^{2+} 的化合物近來也被發現。

1934年約里奧-居里夫婦用 α 粒子轟擊鋁片，人類第一次用人工的方法製成了放射性同位素—— $_{15}P^{30}$ ●(放射性磷)。

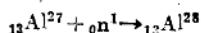


現在，已經確知，鋁有六個人工放射性同位素，它們的質量數分別是：24，25，26，27，28，29。●

用氘核轟擊鎂，或用中子轟擊硅可以制備 Al^{28} 和 Al^{29} ：



直接用中子轟擊 Al^{27} 可以得到 Al^{28} ：



鋁的穩定同位素是 $_{13}Al^{27}$ 。常用的鋁的放射性同位素是 $_{15}Al^{30}$ ，它的半衰期為6.56分鐘。

鋁的單位晶格是面心立方體。晶格內最近的兩個離子距離為2.86Å，電子密度的計算表明，在純鋁中鋁原子是以荷兩個正電荷的離子狀態存在的。因而認為鋁原子的電離不完全(若原子全部離子化，則應荷3個電荷)。

鋁液冷凝時析出不規則的多面體結晶——晶粒。

由於純度的區別，鋁的單位立方晶格之邊長及其晶體組織以及鋁的各種物理、化學性質有所不同。雜質的存在(鈦、釩、鎳及鋁的氧化物或其金屬)直接影響到鋁的這些屬性的變化。

● Курс физической химии В. А. Киреев, 張志炳等譯，上卷一分冊。

② 中国科学院原子能研究所編，放射性同位素应用知識，科学出版社，1959。

③ A. И. 布洛斯基，同位素化学，科学出版社，1956。

鋁具有漂亮的銀白色，其主要特点是質輕，有良好的延展性，導電性，導熱性以及抗蝕性。那些以鋁為基的合金，除具有上述純鋁的特点外，還具有較高的機械強度。因而，鋁及其合金在現代工業中，已獲得極為廣泛的應用。

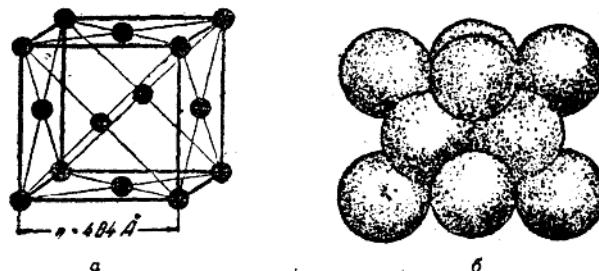


圖 I-1 鋁的單位晶格結構
a—鋁的單位格子的結構；b—鋁的單位格子中離子的配置。

在工業上，依照鋁的不同化學成份而將鋁劃分為純鋁（一般指工業生產的含99.7% Al的原鋁），高純鋁（99.85%以上的精煉金屬鋁），超純鋁（99.999%以上的再精煉金屬鋁）。

我國所採用的原鋁的技術標準如下：

原鋁的技術標準

表 I-1

鋁品號	代號	鋁不少於	化 學 成 分 (%)					用 途	
			雜 質 不 大 于						
			鐵	硅	鐵+硅	銅	雜質總和		
精 鋁									
四号精鋁	Al-00001	99.996	0.0015	0.0015		0.001	0.004	制造特殊化学器具，电容器，用于研究工作及其他特殊用途。	
三号精鋁	Al-0001	99.99	0.0030	0.0025		0.005	0.010		
二号精鋁	Al-001	99.97	0.015	0.015		0.006	0.03		
一号精鋁	Al-01	99.93	0.04	0.04		0.01	0.07		
普 通 鋁									
一号普通鋁	Al-1	99.7	0.16	0.16	0.26	0.01	0.30	制造鋁箔，电纜及导电体，特殊用途的及化学工业用的鋁合金，顏料用鋁粉及鋁制器具，鋁合金配料，中间合金，鋁热法用鋁等。	
二号普通鋁	Al-2	99.6	0.25	0.20	0.36	0.01	0.40		
三号普通鋁	Al-3	99.5	0.30	0.30	0.45	0.015	0.50		
四号普通鋁	Al-4	99	0.50	0.50	0.80	0.02	1.00		
五号普通鋁	Al-5	98	1.10	1.00	1.80	0.05	2.00		

比重：如下表所示，鋁的比重隨其純度及溫度增高而降低。

比重与溫度、純度的关系

表 I-2

純 度，%	比 重 克/厘米 ³	
	20°的退火固體鋁	1000°的熔融鋁
99.250	2.7270	2.3410
99.400	2.7060	2.2910
99.750	2.7030	2.2890
99.971	2.6990	—
99.996	2.6989	—

工业铝电解槽中的熔融铝(99.75% Al)在电解温度下($930^{\circ}\sim 950^{\circ}$)的比重为2.303, 这可通过下列方程式求得:

$$D_t = 2.382 - 0.000273(t - 659)$$

熔点 铝的熔点随其纯度的增高而上升。99.2% Al的熔点为 657° , 99.5% Al的熔点为 658° , 99.6% Al为 658.7° , 99.97% Al为 659.8° , 而99.996% Al则为 660.24° 。

当铝熔化时其体积增加, 99.65% Al的铝体积增加率为6.26%, 99.75% Al则为6.60%。

凝固时, 铝的纯度愈高, 其结晶体愈大, 从而所呈现出的结晶组织愈粗糙。含99.99% Al的高纯铝的晶粒长度可达10毫米, 约为99.8%的纯铝的5~10倍。这显示了杂质对铝的性质的重大影响。其原因在于凝固时杂质成为结晶核心所致。下图表示出不同纯度铝的结晶构造。

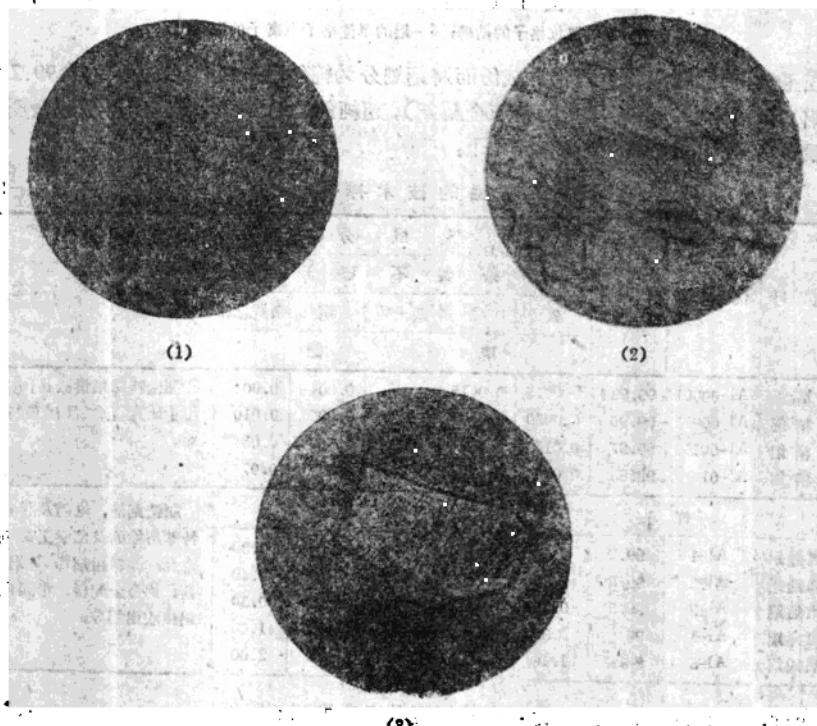


圖 I-2 不同純度鋁的顯微切片($\times 50$)
(1)—99.5% Al; (2)—99.94% Al; (3)—99.9975% Al

大多数的测定表明, 铝的熔融比热近于93千卡/克, 原子热容近于2520卡/克原子, 由于铝的原子量比其它金属为小, 故其熔融比热很大。

沸点 历年来对铝的沸点的测定有所分歧, 但可认为在大气压力下, 铝的沸点近于 2500°C , 是较为确切的, 但在真空中(剩余压力1毫米水银柱)即降低为 1607°C , 熔融铝的蒸气压与温度的关系如下表:

熔融鋁的蒸氣壓與溫度的關係

表 I-3

溫 度 (°K)	1400	1480	1634	1823	2002	2382	2760	2830	3000
壓力(毫米水銀柱)	0.0025	0.010	0.100	1.00	10.0	100	760	1000	2086

由此可見，在工業电解的溫度下，熔融鋁的蒸氣壓力是很小的。鋁的克原子蒸發熱為 56800~62140 千卡/克原子。

氫的溶解度 氢在鋁中有很大的溶解度，800°C時，100克純鋁中可溶解 2 毫升氫氣，降低溫度則其溶解度降低。

氫的存在嚴重的影響到鑄件的質量。最近，光譜分析證明，有 AlH 化合物的存在。

熱容量與熵 由於所用鋁試樣的純度不一，因圖 I-3 溫度對於氫在鋁中溶解的影響而不同研究者測得的有關熱容的資料是有分歧的。表 I-4 是鋁的平均熱容量和真熱容量與溫度的關係：

0°—1000° 溫度區間內鋁的平均熱容量、真熱容量

表 I-4

溫 度 °C	由 0° 到 該 溫 度 的 平 均 比 热	真 热 容 量	
		比 热	原 子 热 容 量
0	—	0.2220	5.99
-100	0.2259	0.2297	6.20
200	0.2297	0.2374	6.40
300	0.2386	0.2451	6.61
400	0.3274	0.2529	6.82
500	0.2413	0.2606	7.04
600	0.2452	0.2683	7.25
657固	0.2473	0.2727	7.36
657液	0.3904	0.2502	6.75
700	0.3818	0.2523	6.81
800	0.3659	0.2571	6.93
900	0.3541	0.2619	7.07
1000	0.3451	0.2667	7.19

當鋁預先熱處理以及機械加工時，由於晶格能的變化而對其熱容量有所影響。

像其他金屬一樣熔融時鋁的真熱容量降低，液態鋁的真原子熱容在 931.7~1273°C 范圍內可以看作常數，其值等於 700 卡/克原子。

鋁的標準熵

$$S_{298.2} = 6.71 \pm 0.1 \text{ 卡/克分子·度}$$

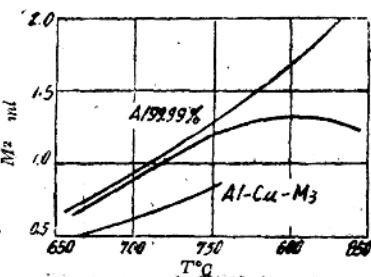
熱膨脹 鋁的直線熱膨脹隨其純度的增高而略有上升。

99.952% 的高純鋁的直線熱膨脹在溫度 200°~600°C 范圍內可以以下式表示之：

$$l_t = l_0 [1 + (22.58t + 0.00989t^2) \cdot 10^{-6}]$$

而 99.996% 的高純度的鋁直線熱膨脹在 20~500°C 的範圍內可以以下式表示：

$$l_t = l_0 [1 + (23.22t + 0.0046t^2 + 0.000078t^3) \cdot 10^{-6}]$$



L_0 ——最初的長度；

L_t —— $t^\circ\text{C}$ 时的長度。

导电性 如前所述，金属铝的晶格内离子質点是以电子联系起来的，这些电子具有很大的流动性，因此，金属铝能良好的导热和导电。

铝的导电性随其純度的增加而上升，各种純度铝的比电阻如表 I -5 所示：

铝的比电阻值

表 I -5

Al %	溫 度 $^{\circ}\text{C}$	比电阻(歐姆·毫米 2 /米)	与铜的导电率相比%
99.500	0	25.3×10^{-8}	62.5
99.950	0	24.5×10^{-8}	64.5
99.971	20	26.69×10^{-8}	64.9
99.996	20	26.548×10^{-8}	65.49

变形程度，热加工制度亦影响铝的导电性能。

铝中的杂质可在不同程度上影响铝的导电性能，由图 I -4 可以看出：钛、钒、锰和铬最为有害，即使其含量在 0.1% 以内，而导电率却可由 38 快速的降低到 35 毫米/欧姆·毫米 2 。

铜、银与镁都可在較大程度上降低铝的导电率，而铁，硅的影响则小得多。

对我们来说，液态铝的比电阻具有很大的实用意义。熔点 657° 的工业铝，当熔化时，其比电阻约增加 1.6 倍，相应为：

$$\rho_{固} = 12.5 \times 10^{-8} \quad \rho_{液} = 20.13 \times 10^{-8} \quad (\text{另一材料約为 } 16.5 \times 10^{-8} \text{ 和 } 27.1 \times 10^{-8})$$

熔点为 658.5° 的纯铝其比电阻与温度的关系为：

温度 $^{\circ}\text{C}$ 658.5 686 715 745 774 816 925

$\rho \cdot 10^{-8}$ 25.5 26.0 26.4 26.8 26.8 27.6 29.2

由此可见，在电解铝的温度条件下，铝液的比电阻约为 30×10^{-8} 欧姆·毫米 2 /米。

导热性 铝有良好的导热性，其导热率随其純度的增高而增加，99.489% 及 99.70% 的纯铝在 200° 的温度下其导热系数分别为 0.5 及 0.53 卡/秒（在一平方厘米的截面及厚 1 厘米时），而 99.9% 的高纯铝，在 190° 时则已增到 0.82 卡/秒。

粘度与表面張力 在电解温度下，铝处于过热的液体与流动状态，因此，给铝液的扩散与混合创造了有利的条件。

温度升高和含有較多量的杂质，都会使熔融铝的粘度减小，这正如图 I -5 所示。

B. Г. 伊涅夫的测量表明，1000° C 时金属铝同氩气界面上的表面張力为 454 达因/厘米

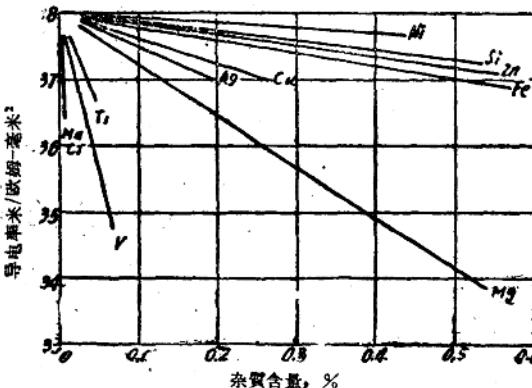


图 I -4 铝的导电率与杂质含量的关系

而同一温度下熔融冰晶石则为145.4达因/厘米。

A.H. 别略耶夫等人在真空中测量了熔铝与炭素表面的湿润边界角，测量表明，纯铝具有最大的湿润边界角（即最坏的湿润能力），金属杂质的存在，除钙之外，都使湿润边界角减小，而5%Si的影响($\theta=128^\circ$)强于5%Fe($\theta=137^\circ$)的影响。少量钠的存在可以大大减小熔铝对炭素表面的湿润边界角（由 163° 降至 105° ）。

当炭素表面被炭化铝复盖时，则大大加强铝液的湿润能力（由 163° 降至 104° ）。

机械性能 铝的机械性质与其热处理及压力加工程度有很大的关系，工业用铸铝的抗张强度为9~12公斤/厘米²，延伸率18~25%，布氏硬度24~32，但经过压延的铝，则抗张强度提高为18~28公斤/厘米²，延伸率降低为3~5%，布氏硬度提高为40~60。

应该指出，铝的这些机械性能与其纯度有很大的关系，高纯铝比一般工业用铝软得多，机械强度也低，但可塑性良好，因此，随铝的纯度的增加其弹性模数、硬度、断裂强度下降，但其延伸率却得到提高。

比如，纯度99.25%Al的工业用铝，其弹性模数为7100公斤/毫米²，而99.98%Al的精炼铝则为6700；锻后并回火的99.2%的铝其布氏硬度近于24，而99.9%的铝则为15；99.996%的冷轧铝（压缩75%以后）为27，而回火的铝则为17。

高纯度铝(>99.9%Al)在拉断时的断面缩减率最大，而且只有当此时，在变形达到95%时，断面才固定不变。

铝的机械强度亦随温度的升高而减低。

为了改善纯铝的某些性质，而采用了以铝为母体的许多合金，合金其他成分的加入可以显著的提高纯铝的强度和硬度。

铝的合金有：铝铜、铝锌、铝硅、铝镁、铝镍等多种。

许多铝的合金可通过调质处理来进一步的提高其质量，这样便有了更大的硬度和很高的变形抵抗能力。

化学性质 铝是以极大的化学活性而著称的，其氧化物、卤化物、硫化物以及碳化物的生成能都非常大，表I-6列出其一些化合物的生成热●。

铝在电化次序表中属于最负电性元素之一，其标准电位约为-1.3伏。

铝与空气中的氧反应，并很快的生成一层灰蓝色的氧化铝薄膜，其厚度约为 0.2μ （微米），电子显微镜的观察表明，此层薄膜是連續無孔的，它阻止铝进一步被氧化，铝愈纯，这一层薄膜愈坚固，因而赋予铝以很大的防腐性能。但当铝受热至熔点时，这一层薄膜便遭到破坏，失去对铝的保护作用。

铝对碱、氨溶液以及石灰乳是非常不安定的，因为它很容易破坏氧化铝保护薄膜，工业铝在盐酸、氢氟酸中容易溶解，硫酸对铝的作用很慢，浓硝酸不能溶解铝（因为生

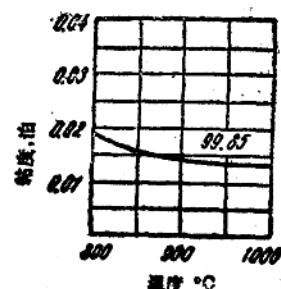


图 I-5 熔融铝的粘度

● O. Kubaschewski, Metallurgical thermochemistry (1951)俄文译本。

各种化合物的生成热

表 I-6

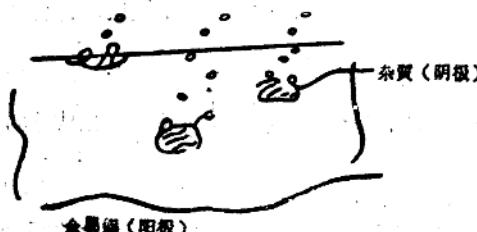
化 合 物	生成热($-\Delta H_{298}$ 千卡/克分子)	生 成 温 度 (°C)
Al_2O_3	400.00 ± 2.0	常温
Al F_3	330.00 ± 3.0	—
Al Cl_3	166.4 ± 1.0	> 100
Al Br_3	120.5 ± 5.0	—
Al I_3	71.4 ± 4.0	—
Al_2S_3	121.4 ± 2.0	> 1000
Al_2Cl_6	305.0 ± 3.0	—
AlN	60.0 ± 1.0	800
Al_4C_3	44.0 ± 6.0	2000

成难溶的 $\text{Al}_2(\text{NO}_3)_3$ 薄膜)。当加热时氧化铝薄膜出现个别裂纹，因而，不能防止铝再遭到溶解，在稀释的硝酸溶液中铝能良好的溶解，铝对有机酸是稳定的。

氧化铝薄膜不但坚强而且富于挠性，甚至在铝件被拉长，压挤或弯曲时也不脱落。在有杂质(尤其是痕量汞)存在的地方此层氧化铝薄膜同铝的联结力则大为降低，该处就成为抵抗腐蚀的弱点。

铝的氧化作用的强烈程度与温度，粉碎程度及存在杂质有关，温度高于熔点，粉碎得很细，以及 $\text{Mg}, \text{Ca}, \text{Na}, \text{Si}, \text{Cu}$ 等杂质的存在都使氧化作用加强。

细的铝粉在加热时燃烧，发出明亮的闪光，并放出大量的热能。



电化学腐蚀作用发生在含有杂质的铝中，由于构成了微电池而使得作为阳极的金属铝遭到腐蚀。采用纯铝、双金属片以及阳极氧化处理可以消除铝合金的这种缺陷。

微电池的构造如图 I-6 所示。

图 I-6 金属铝的腐蚀情况

在氮气或氦空气中铝粉与碳粒在 $1000\sim1200^\circ\text{C}$ 时便发生反应。冰晶石的存在，可以促进 Al_4C_3 生成，生成 Al_4C_3 时体积增大 20%，存在于电解槽中的碳化铝呈薄片状及针状。 Al_4C_3 与水作用则生成 Al(OH)_3 和 CH_4 ，当其受到氧化时则生成 Al_2O_3 和 C 。

铝在国民经济中取得了极为广泛的应用，这不仅是由于它的资源非常丰富，更重要的是它还具有一系列独特的优点：巨大的熔融潜热，很大的可塑性能，独特的保护薄膜，能与许多金属形成合金的特性，良好的导热，导电性能，一定的机械强度，易于切削加工，以及比重很小等等。

铝以纯金属铝或其合金的板、棒、线、锭、管、箔、锻件、铸型、粒、粉等形式应用于军事、建筑、运输、电气、消费品、包装等工业和生活部门。

其中 60% 是以铝合金，12% 以铝箔及管材的形式应用的。

虽然，铝的导电率只及铜的 62~65%，但铝还是广泛的应用于电气工业，在某些方