

# 合 金 熔 炼 及 鑄 造

王 义 虎 等 編

哈 尔 滨 工 业 大 学

1961.7

## 合金熔炼及铸造

編輯者：北京航空學院王義虎等

出版者：哈爾濱工業大學教材出版科

印刷者：沈陽部隊印刷廠

1961年7月第一次印刷 印數1—290

## 目 录

第一章：熔炼的一般問題.....	1
§ 1. 熔炼的一般過程.....	1
§ 2. 金屬与气体的作用.....	1
§ 3. 金屬的氧化.....	4
§ 4. 金屬的吸氣.....	13
§ 5. 熔剂.....	28
§ 6. 熔融金屬与炉衬的相互作用.....	36
§ 7. 合金元素的加入方法.....	38
第二章：輕合金的熔炼与鑄錠.....	47
鋁合金熔炼.....	47
§ 1. 熔化鋁合金用的爐子.....	47
§ 2. 熔化前的准备工作.....	49
§ 3. 熔炼工艺.....	51
§ 4. 几种主要工业鋁合金的熔炼工艺特点.....	53
§ 5. 鋁合金废料的回收.....	54
鎂合金熔炼.....	55
§ 1. 熔炼鎂合金用的設備.....	55
§ 2. 熔化前的准备工作.....	57
§ 3. 鎂合金的变质处理.....	58
§ 4. 鑄造鎂合金的熔炼工艺.....	60
§ 5. 变形鎂合金的熔炼工艺特点.....	60
§ 6. 鎂合金切屑的回收.....	61
§ 7. 鎂合金熔化的安全技术.....	61
鋁及鋁合金的鑄錠.....	62
§ 1. 鑄錠之基本要求.....	62
§ 2. 鋁及鋁合金錠之浇鑄方法.....	68
§ 3. 鋁合金之連續鑄錠.....	75
§ 4. 連續鑄錠时之熱交換.....	78
§ 5. 連續鑄錠时之凝固面深度.....	79
§ 6. 連續鑄錠时之結晶速度.....	84
§ 7. 連續澆鑄时之溫度分布.....	86
§ 8. 由液相到固相过渡区之大小.....	89
§ 9. 結晶速度与过渡区对于鑄錠机械性能之关系.....	91
§ 10. 主要鋁合金之連續鑄錠技术.....	93

— 1 —

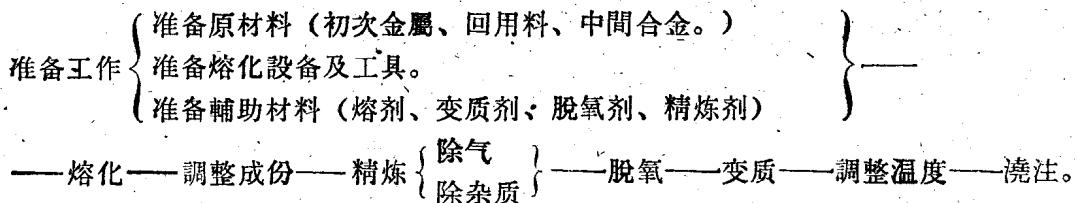
§ 11. 鋁及鋁合金鑄錠之偏析.....	98
§ 12. 鑄錠之結晶組織.....	103
§ 13. 鑄錠凝固時之收縮、殘余應力及裂縫.....	107
鎂合金鑄錠.....	121
§ 1. 在生鐵和用水冷卻的錠模中鑄造.....	121
§ 2. 沉入鑄錠法.....	122
§ 3. 半連續鑄造法.....	122
第三章：鈦基及鉬基合金的熔煉與鑄錠.....	124
§ 1. 概論.....	124
§ 2. 電弧爐的構造.....	125
§ 3. 電弧特性.....	128
§ 4. 非自耗電極電弧爐化鈦.....	136
§ 5. 自耗電極電弧爐化鈦.....	137
§ 6. 感應電爐化鈦.....	144
§ 7. 熔化鈦合金的其它方法.....	146
§ 8. 鉬基合金的熔煉.....	148
第四章：鋼的熔煉及鑄錠.....	151
鋼的熔煉.....	151
§ 1. 電弧爐煉鋼.....	151
§ 2. 鋼的感應爐熔煉.....	171
§ 3. 鋼的真空熔煉.....	185
鋼的鑄錠.....	190
§ 1. 鋼錠的結構.....	190
§ 2. 鋼錠的收縮.....	193
§ 3. 鑄錠的偏析.....	195
§ 4. 鋼錠模.....	196
§ 5. 保溫帽.....	199
§ 6. 鋼錠的澆鑄工藝.....	199
§ 7. 鋼錠的缺陷及防止.....	202
§ 8. 鋼的真空處理.....	204
第五章：銅合金熔煉.....	206
§ 1. 銅合金熔煉特點.....	206
§ 2. 制備銅合金的爐料.....	206
§ 3. 銅合金的熔化.....	207
§ 4. 銅合金的脫氧.....	209
§ 5. 銅合金的精煉.....	209
第六章：高溫合金的熔煉.....	210
§ 1. 概述.....	210

§ 2. 冶炼概要.....	210
§ 3. 冶炼设备.....	212
§ 4. 电弧炉生产耐热合金概述.....	213
§ 5. 高频炉(无心感应炉)生产耐热合金概述.....	216

# 第一章 熔炼的一般問題

## § 1. 熔炼的一般過程

在本課程中所要讲述的金屬种类很多，有輕有色金属（鋁、鎂）、高熔点金屬（鉻、鉬、鎳、鈷）及黑色金屬。每种金屬的熔炼过程都各有其特点。但是概括而言，各种金屬的熔炼过程，大致可以归結为以下几个环节。



这只是一个一般的过程，对某些金屬而言，有个別环节可能是不需要的。

对每个环节而言，都有些共同的規律，在这些共同規律之下每种金屬又各有其特殊的表现形式和特殊的規律。为了便于系統地、有規律地掌握有关熔炼方面的知識，我們将其中一些具有普遍意义而又对熔炼过程及产品质量影响較大的某些环节，如中間合金的配制，熔剂的选择及制备，氧化及脱氧，吸气及除气，耐火材料的选用等先加以分析，闡明其共同規律，然后再分別研究每种金屬熔炼工艺的过程及其各自特点。

## § 2. 金屬与气体的作用

在熔炼及鑄錠的过程中，金屬經常要与气体或含气的物质相接触，因而与这些气体发生溶解或化合作用。被溶解或結成化合物的气体在某些条件下又可能析出或分解，有的排出金屬之外，有的以气泡或非金属夹杂物的形态留存于金屬之中。这些以化合、溶解或气泡的形态存在于金屬中的气体，对熔炼过程及产品的质量均有重大的影响。因此詳細地研究金屬与气体的作用，是熔炼工作中的一个重要課題。

金屬中的气体含量有两种表示方法，一种是百分重量，另一种是 100 克金屬中所含的标准状态 ( $0^{\circ}\text{C}$ , 760 毫米汞压力) 下的气体体积。

### 2—1. 氣体與金屬作用的形式，及其對熔炼過程與產品質量的影響

在熔炼过程中常遇到的气体有  $N_2$ 、 $O_2$ 、 $H_2$ 、 $H_2O$ 、 $CO_2$ 、 $CO$ 、 $SO_2$  及某些碳氢化合物。

一般說來，分子或化合物是很难溶解在金屬中的。气体只有分解成原子状态才能溶解于金屬之中。 $N$ 、 $H$ 、 $O$  在大多数金屬中都有程度不同的溶解度。氢原子由于其体积小，在金屬中的扩散異常迅速，溶解度較其他气体为大，溶解过程也进行得很快。金屬吸氢后常使其性能变脆，例如鋼中含氢过多有所謂“氢脆”現象，因此鑄态鋼胚在变形加工前常常要进行“去氢回火”。鉻中含氢也会使其性能变脆。大部份金屬在温度降低以及由液态向固态轉变时，氢的溶解度要降低。析出的氢气如果不能排至金屬体外，则

遺留在金屬中形成氣泡，削弱了金屬的強度，嚴重時就會使產品報廢。值得提出的是氫的這種影響，在變形合金中有時還要比在鑄造合金中為大。例如在鉛鋼中，金屬較為致密，氫就集中地在個別含有夾雜、偏折或有縮孔及晶間孔洞的地方析出，造成了很大的壓力，超過了金屬的強度，使金屬發生裂紋（即通常所謂白點）嚴重地影響了鋼的質量。在鑄件中由於孔洞較多，氫分散於各洞內，因而就不致在個別地方形成很大壓力以至將金屬撕裂。

$N_2$ 、 $H_2$ 也能與某些金屬作用生成氮化物及氫化物。在實際生產中影響重大的是氧化。氧化作用在某些熔煉過程中起着有益的作用，構成了熔煉過程中的一个環節。例如煉鋼時正是利用氧化作用降低存在於生鐵中的C、S、P、S總杂质的含量。沒有氧化，鐵就不会成鋼。在化銅、鎳及某些銅合金鎳合金時，為了避免金屬在熔化過程中吸氫，常常要有意造成一種氧化氣氛，使金屬微微氧化。但是氧化作用給熔煉過程帶來更多的是一些困難。首先它造成了金屬的氧化損耗，白白損失了一部份金屬（當然，熔化時的損耗不僅是由於氧化。扒渣、飛濺、揮發等都造成了金屬的損耗。）其次，由於各種元素對氧的親和力不同，在合金中的濃度不同，因而氧化損耗也各異，這就使合金成份在熔煉過程中有所變化；而使成份的準確控制發生困難。銅基、鋁基、鎂基合金在熔化時各元素的損耗範圍參看表1。對某些合金而言，如果不採取防止氧化措施，熔煉

表1 合金熔化時各種元素的損耗率

合金名稱	金屬元素											
	Al	Cu	Zn	Si	Mg	Mn	Sn	Ni	Pb	Be	Ti	Zr
鋁合金	1.0—5.0	0.5—1.5	1—3	1—10	2—4	0.5—2	—	0.5—1	—	—	10—20	—
銅合金	2—3	1—1.5	2—5	4—8	—	2—3	1.5	1.2	1—2	10—15	30	3—10
鎂合金	2—3	—	2	1—10	3—5	5—10	—	—	—	10—20	—	3—5

就無法進行。例如鎂合金會由於氧化而燃燒，鉑合金會由於氧化而揮發，鉛合金、鈦合金即使含微量氧也會使金屬變脆而報廢。含有氧的銅較脆， $Cu_2O$ 分布在晶粒邊界上使金屬的變形加工性能變壞。 $Ni$ 合金中的 $NiO$ 也有類似的影响。銅中含氧易患所謂“氫病”，當氫與 $Cu_2O$ 相遇時生成水汽，水汽在金屬中不能溶解，力圖析出而在金屬內造成顯微裂紋。 $Ni$ 合金中也有類似情況。鋼中脫氧未盡，澆入鋼錠模中後，溫度降低， $FeO$ 與C作用生成CO氣泡，使鋼沸騰而形成“沸騰鋼”。鉑合金中脫氧未盡時所得鑄錠含有很多孔洞。氧與某些金屬能形成穩定的熔點極高的氧化物，如 $Al_2O_3$ 、 $MgO$ 、 $TiO_2$ 等。這些質點如果留存在金屬中也會削弱了金屬的受力面積；造成了應力集中，降低了金屬的機械性能。

$H_2O$ 與高溫的活性金屬接觸後，被金屬還原；一方面造成了金屬的氧化，另一方面新生成的原子氫常是構成金屬吸氫的主要來源。 $CO_2$ 、 $SO_2$ 、對金屬呈氧化作用，分解所生的C與S可與某些金屬形成碳化物及硫化物。 $CO$ 對熔煉過程的影響不大。碳氫化合物分解後所生成的氫能溶解於金屬中。

存在於金屬中的氣泡，無論它所含的是什麼氣體，對金屬都有不利的影響。它削弱

了金屬，造成了应力集中，在气泡中的压力很大时甚至造成显微裂紋。

## 2—2. 氣体的来源

金屬中的气体主要来自以下几个方面。

1. 炉气。熔化炉中的气体，长时间与液态高温金属相接触，是最主要的气体来源。根据炉子所用的燃料、燃烧情况、炉子构造的不同，炉气的成份也不同。如果燃烧完全无过剩空气，可以根据燃料的化学成份算出炉气的成份，但是实际上往往不能作完全燃烧，因而实际成份与理論成份相差很大。对熔化而言炉气性质的两个最重要标誌是其氧化性质及水蒸气的含量。含  $O_2$ 、 $CO_2$ 、 $H_2O$  较多者呈氧化性，含  $CO$ 、 $H_2$  较多者呈还原性。介于其间者为中性。但是这种区分只是大致的，沒有一个严格的范围。它与金属的性质及温度尚有关系。例如  $CO_2$  及  $H_2O$  对铜而言为中性的，而对  $Ni$ 、 $Mg$ 、 $Al$ 、 $Ti$  等金属而言则为氧化性的。一般地說，在焦碳炉中的气氛多为还原性的，在电阻加热的坩埚炉及反射炉中为中性或氧化性的，用燃料加热的反射炉其气氛是可变的。炉气中的水汽常是金属吸氢的主要来源。水汽来自以下几个方面（1）燃料，（2）空气，（3）耐火材料，（4）炉料。

2. 耐火材料。耐火材料一般由钙、镁、铝、硅、铁、铬等元素的氧化物组成。如果被熔金属氧化物的分解压力小于耐火材料氧化物的分解压力（即前者比后者稳定）则金属可能与耐火材料发生反应而被氧化。新砌炉衬未經彻底烘干，含有大量水汽。

### 3. 原材料中带入者。

一般的金属中都含有或多或少的气体。某些材料的初次金属含中因沒有含气量的限制，在使用这些材料时应注意其含气量所生的影响。实际工作中的經驗表明，使用下列材料时应特別注意其含氢量。

1) 某些电解产物，如电解铜，电解镍，以及电解锰中的含氢量甚高。因此用上述材料配裝铜合金、镍合金，或裝备铝类中間合金，或向钢中加入时，就会带进去大量的氢气。

2) 在化铝化镁时广泛使用中間合金（包括硅铝明），中間合金的制备温度較高，含气量因而也較高。例如含 5% Zr 的铝钻中間合金含氢量达 44.4 厘米<sup>3</sup>/100 克，而一般铝合金中含氢量均在 0.5 厘米<sup>3</sup>/100 克以下。

3) 炼钢中所用的铁合金除铬铁、锰铁外含氢量均較高。尤其是硅铁，它在空气中能吸收水份，含有大量水汽及氢。在炼钢时加入未經充分烘烤的铁合金会代入大量氢气。

铝合金表面的氧化膜有很强的吸水性，尤其是在潮湿的空气中搁置过久，表面吸附的气体量甚大。镁合金也有类似情况。海綿钛、钼粉由于表面积很大，因此表面吸附之气体也就很多。

金属表面的锈蚀，为一种含水的氢氧化物，能代入大量的气体。計算表明占金属重量 1% 的铁锈，能代入比金属体积大 20 倍的氢气。

金属表面的油污、水份更是气体的明显来源。

4. 熔剂中所带入者。在熔炼轻合金时，广泛使用碱金属及碱土金属的氯盐或氟盐。

作为熔剂。这些盐类（尤其是氯盐）大多具有吸水性，处理不当，便会带入气体。在炼钢时使用的 $\text{CaO}$ 熔剂，也极易吸水而成消石灰，加入炉中后分解而放出大量气体。

#### 5. 工具设备中所带入的。

熔化工具如有不經烘干很容易将水汽带入。尤其是在化鋁时，工具上常涂有一层涂料，更需要彻底烘干。炼钢时如出鋼槽、盛鋼桶烘烤不够，也会带入气体。

#### 6. 金属在澆注过程中所捲入的气体，以及鑄型中所生的气体，不在本課中討論。

### § 3. 金屬的氧化

#### 3—1. 金属与氧的亲和力

不同金属对氧的亲和力不同。在有些熔炼铸造的书籍中（如 К. Н. Милцын 等人著的“Плавка И Литье Цветных Металлов И Сплавов”。荣科等人編著的“有色金属铸造原理”）是用金属的氧化生成热来表示金属与氧的亲和力。这是不正确的。正如涅渝斯特所指出的那样，反应的亲和力应当用发生反应时等压位（即自由能）的变化来表示。等压位与生成热之間有一定的关系，但二者不能混淆。

$$\Delta Z^0 = \Delta H^0 - T \Delta S^0$$

式中： $\Delta Z^0$ ——标准等压位变化

$\Delta H^0$ ——标准生成热

$\Delta S^0$ ——标准熵变

$T$ ——反应过程的温度。

只有在  $T \rightarrow 0^{\circ}\text{K}$  时  $\Delta Z^0 \rightarrow \Delta H^0$

而且实际上用  $\Delta H^0$  作了判断标准时，在某些情况下就会碰到无法解释的现象。例如，以铍与镁而论。就生成热而言， $\Delta H_{MgO} = -146.1$   $\Delta H_{BeO} = -138$ ，（引自荣科等編著的有色金属铸造原理）氧化镁的生成热大于氧化铍者，似乎镁比铍更容易氧化。实际上不然。我們都知道，往镁中加入微量的铍（0.002%）则由于铍对氧的亲和力大，优先氧化，防止了疏松的氧化镁薄膜的生成而大大地遏制了镁的氧化速度。如果比較二者的等压位变化，则可以看出生成 $BeO$ 时等压位的降低要大于 $MgO$ 生成时等压位的降低，（見图 2）。 $Be$ 对氧的亲和力比镁大。

大多数情况下，由生成热所断定的元素对氧的亲和力次序还是正确的。因此各元素的氧化生成热表仍有一定的参考价值。

等压位的变化与温度有关。几种常见元素氧化时等压位的变化与温度的关系見图 1—3。此图对于解釋金属的氧化特性，选用脱氧剂，选择熔化金属用的耐火材料都很有帮助。从图中还可以看出用C对金属进行脱氧的温度条件， $H_2O$ 、 $CO_2$ 、 $CO$ 等气体对金属的氧化性能等问题。

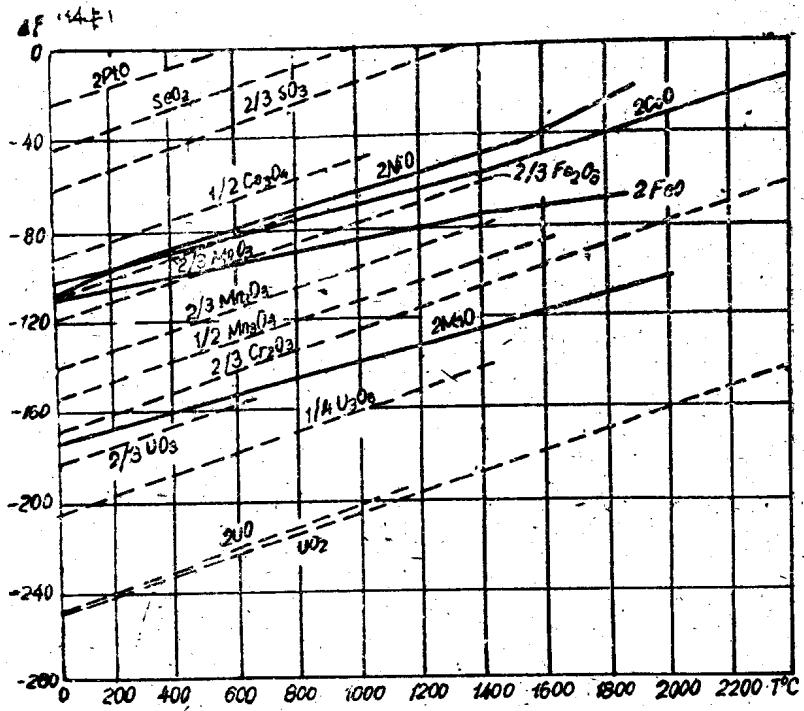


图1 各元素生成氧化物时的自由能变化

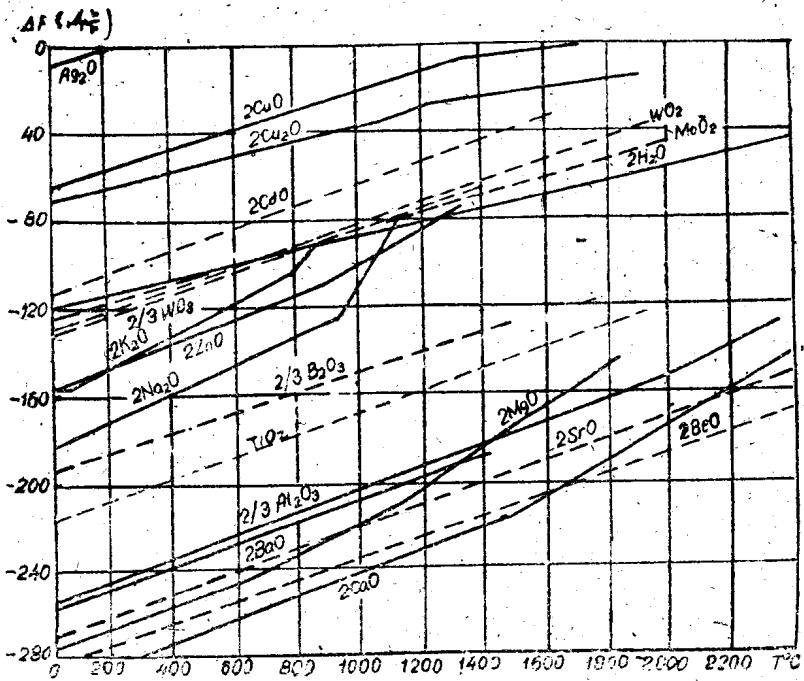


图2 各元素生成氧化物时的自由能变化

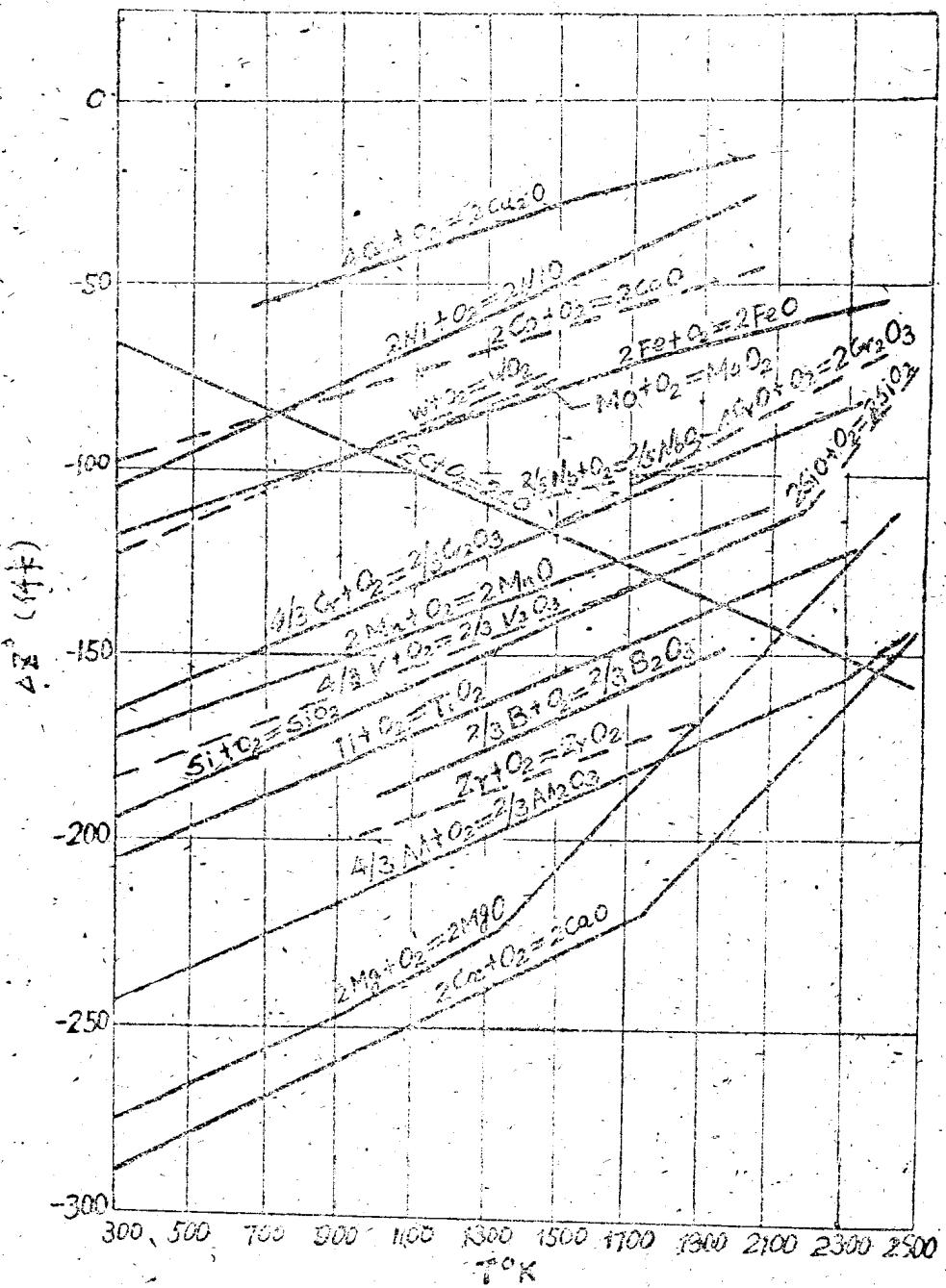
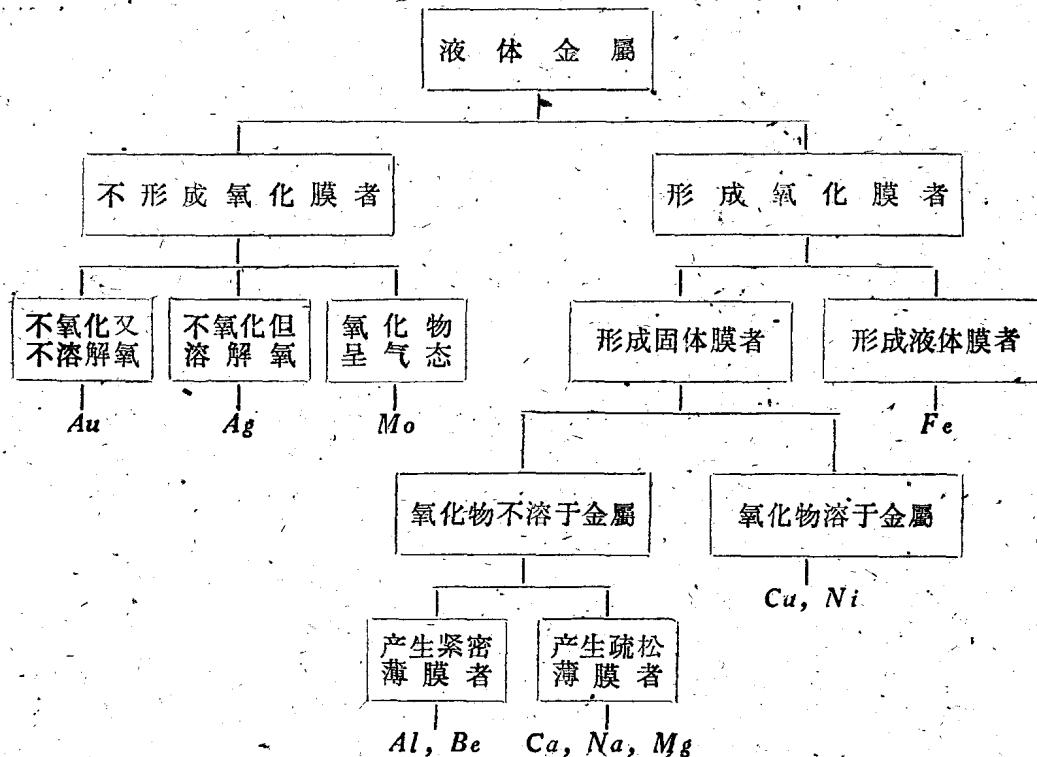


图3 元素生成氧化物时的自由能变化

### 3—2. 氧化產物對氧化過程的影响

金属与氧的亲和力决定了金属氧化的热力学性质。而金属氧化的动力学则为所形成氧化物的性质所支配。

金属被氧化后所生成的氧化膜对金属的继续氧化过程有很大的影响。液体金属在氧化气氛中的表面情况各不相同；可分类如下：



1. 在氧化气氛中根本不与氧作用的金属甚少，只有  $Au$ 、 $Pt$  等少数金属。
2. 不氧化，但氧可以溶入金属中。其溶解速度及溶解量服从一般的溶解规律。银属于这一类金属。
3. 氧化产物极易挥发者，如  $Mo$  ( $Mo_2O_3$  的沸点为  $1155^\circ C$ )。如果不采取防护措施，则钼在高温下呈直线氧化，很快就全部氧化完。
4. 产生液态氧化膜者，如铁。 $FeO$  在炼钢的温度下呈液态。 $FeO$  依靠扩散而溶解于钢液中，直到与炉渣中的  $FeO$  相平衡。
5. 产生的氧化物在熔炼温度下虽然为固体，但可以溶于液态金属中因而没有保护作用。例如化铜时，生成的  $Cu_2O$  可以溶于铜中，在  $Cu_2O$  含量达 15% 时，液熔体将发生分层，铜在  $Cu_2O$  中的液溶体处于表面； $Cu_2O$  在铜中的液熔体处于下层。铜的继续氧化依靠扩散来进行。
6. 在金属表面生成不溶性的固体薄膜。此种薄膜的紧密度对氧化进程有很大影

响。氧化膜的紧密程度决定于氧化物的体积  $V_{\text{氧化物}}$  与生成此氧化物的金属体积  $V_{\text{金属}}$  之比  $\alpha$ 。

表 2 一些普通金属的  $\alpha$  值

金 属 名 称	$Cu$	$Fe$	$Ni$	$Zn$	$Pb$	$Be$	$Si$	$Al$	$Sn$	$Mg$	$Ca$	$Nb$	$K$
$\alpha$ 值	1.74	2.18	1.50	1.64	1.27	1.68	1.88	1.27	1.33	0.78	0.65	0.58	0.46

$$\alpha = \frac{V_{\text{氧化物}}}{V_{\text{金属}}} = \frac{W_{\text{氧化物}} \cdot d_{\text{金属}}}{W_{\text{金属}} \cdot d_{\text{氧化物}}}$$

式中： $W_{\text{氧化物}}$  —— 氧化物分子量。

$W_{\text{金属}}$  —— 金属原子量。

$d_{\text{氧化物}}$  —— 氧化物密度。

$d_{\text{金属}}$  —— 金属密度。

在熔化温度下，由于金属和氧化物的密度不确实，计算  $\alpha$  值有相当困难。因此用室温时的密度  $d_{\text{氧化物}}$  和  $d_{\text{金属}}$  来近似的计算  $\alpha$  值。

一些普通金属的  $\alpha$  值如表 2 所示。

如  $\alpha < 1$ ，氧化膜呈疏松多孔状，氧可以通过氧化膜的缝隙而直接到达金属，成直线氧化。

$$W = kt$$

式中： $W$  —— 氧化产物重量

$t$  —— 氧化时间

$k$  —— 常数，依金属性质及温度不同而定。

镁就是属于这一类的金属。其氧化特性曲线如图 4 所示。在  $0 - 1$  段内成直线氧化。随着氧化膜加厚，散热困难（氧化镁导热性差），金属氧化时放出的热量使温度提高，氧化过程因而加速，如此循环作用以至达于燃烧（即曲线 1 以上的一段）。因此化镁时防止氧化是一个很重要的问题。

如  $\alpha > 1$ ，氧化膜为致密的，氧化依靠扩散而继续进行。一方面是外层的氧原子通过氧化膜向内扩散与金属作用，另一方面是内部的金属原子通过氧化薄膜向外扩散与氧气作用。扩散的速度由扩散定律决定，扩散率与厚度成反比。如氧化膜的厚度为  $x$ ，在  $dt$  时间内被氧化的金属重量为  $dw$ ，则

$$dw = \frac{a}{x} dt \quad \alpha \text{ 为一常数。}$$

被氧化金属的重量与厚度成正比。 $w \propto x$ ，即  $x = bw$ ，代入上式：

$$dw = \frac{a}{bw} dt$$

$$wdw = kdt$$

积分后得：

$$w^2 = kt$$

这就是說，氧化服从拋物線規則，隨着時間的延長氧化速度減慢。

鋁就是屬於這一類金屬。因此雖然鋁對氧的親和力極大，但是當氧化膜增至 $2000\text{A}^{\circ}$ 以上時，氧化作用實際就停止了。所以，從氧化的觀點來看，鋁可以在空氣中進行熔化，而不必採取特殊的防護措施。

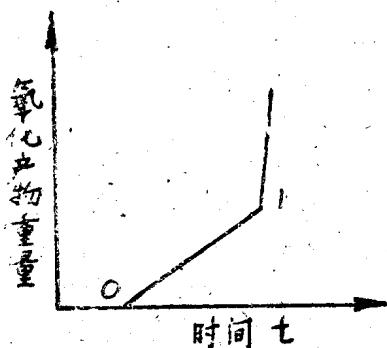


图 4 镁的氧化特性曲线

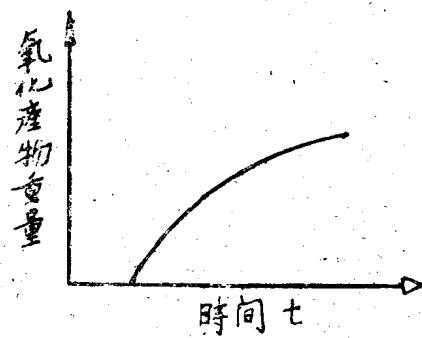


图 5 铝的氧化特性曲线

但是在某些情況下，金屬的氧化速率並不符合上述的簡單關係。有時，雖然  $\alpha < 1$ ，但是在一定的條件下氧化膜可能抵抗住拉應力而不致破裂，對金屬起保護作用。例如鎂在氧化的初期氧化膜還不厚時就是這樣。鎂在室溫時表面生成的氧化膜對鎂有保護作用。有時，雖然  $\alpha > 1$ ，但生成的氧化膜較脆，承受不住應力而破碎，保護作用消失，氧化速率須用更複雜的關係來表示。鈦的氧化就是屬於這種情況的一個例子。

鈦在氧化時可以生成  $TiO$ ,  $Ti_2O_3$ ,  $TiO_2$  一系列的化合物。以  $TiO$  及  $TiO_2$  而論，其密度分別為  $d_{TiO_2} = 4.26$ ,  $d_{TiO} \approx 4.78$ 。 $Ti$  的密度為 4.51，原子量為 47.9。代入上述計算  $\alpha$  的公式可得：

$$\text{生成 } TiO_2 \text{ 時: } \alpha_1 = 1.76 > 1.$$

$$\text{生成 } TiO \text{ 時: } \alpha_2 = 1.26 > 1.$$

可見不論是在那種情況下  $\alpha$  均大於 1。實際情況表明，在低溫時鈦表面生成的氧化膜確有保護作用，在此階段氧化服从拋物線規則。因此鈦在低溫時對氧的作用是比較穩定的。但是當溫度超過一定限度後，生成了厚而脆的氧化膜，經受不住應力而破裂，保護作用消失，氧化轉入直線法則。發生這個轉變的溫度，不同作者所指出的範圍有一些差別，大體上是在  $600^{\circ}\text{C} - 800^{\circ}\text{C}$  之間。鈦在液體狀態的氧化特性研究得還很不夠，不過有一點是肯定的，氧化得很厲害。

### 3-3. 合金的氧化

關於熔融合金的氧化，實驗工作還做得很少。從已經研究過的一些情況知道，熔融金屬的氧化特性，因加入其它元素而可能有所改變。有時甚至加入少量的合金元素，其氧化特性即有很大的改變。

在合金組元中，與氧親和力較大的元素將優先被氧化，其所生氧化膜的性質，就控制著氧化過程。例如在鋁合金中當含鎂量超過 1.5% 時，則氧化膜全由氧化鎂構成，失

却保护作用，合金氧化得很厉害。因此在化Al8及Al13等含镁量较高的合金时。防止氧化就是一个很重要的問題。在这一类合金中加入少量的Be (0.02%)，氧化即基本上被遏止，这是因为生成  $BeO$  时其  $\alpha > 1$ ，因而有保护作用。加 Be 量达 0.5% 时；其表面即全为氧化铍，氧化作用完全被遏止。在熔化镁合金时也有类似情况。向镁中加 0.002% 的 Be 就能显著地降低其氧化性能。加入铈与镧也有类似的效应。

含有铝、硅、锌、镁的铜合金，其氧化性质受这些元素的影响很大。黄铜中的锌由于沸点很低，挥发损失很大。向黄铜中加 0.5% 的铝，则由于蒸发和氧化而损失的锌就大为降低。化磷青铜时，它的表面生成一层磷酸亚铜的液体渣，没有保护作用，如果加入一些硅，就会在表面生成一层坚致的保护膜。在铜镍合金中随着合金含镍量的增加，其氧化特性也逐步近似于镍。

基于以上的原則，曾进行一系列的研究工作，希望用加入合金元素的方法来改善铜合金的抗氧化性。加入 Si、Al、Cr、Ti、Ni 后确能改善其抗氧化性，但加入量不多时效果不很显著，加入量太多，又对钼的耐热性降低很多，在这方面还没有什么大的进展。

各组元在合金中对氧化作用所起的影响是一个复杂的問題，不能全用上述的規律簡單概括。例如往镁合金中加入铝、铜、镍、锌后将显著加速其氧化过程。向钛合金中加入 5% (原子) 的 Al、Fe、Zr、Sn、W 后，测定这些元素对于钛合金在 750°—900°C 间的氧化速度的影响，其結果如图 6 所示。由图可見，只有 Al、W 二元素能降低钛合金在 900°C 时的氧化速度。在其它情况下则都是提高了钛的氧化速度。

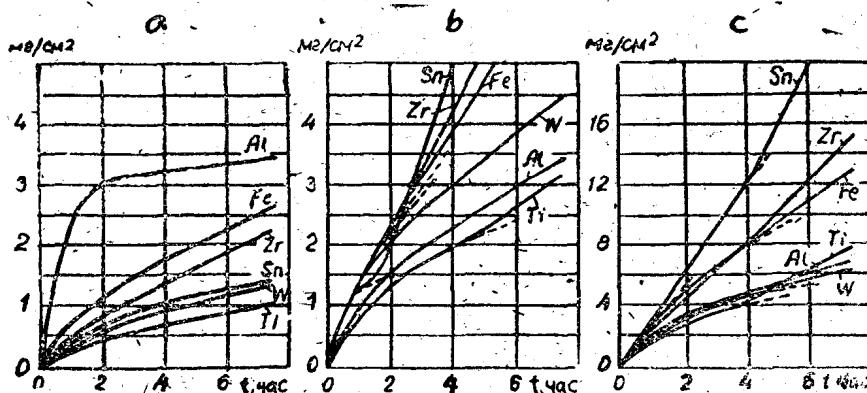


图 6 加入 5% (原子) 的合金元素后，对钛合金氧化速度的影响

a: 750°C      b: 850°C      c: 900°C

### 3—4. 防止氧化的措施

1) 使用干淨的炉料。炉料表面的锈蝕和附着的砂子、泥土、油垢及水份等物质都会代入氧化物质而使合金氧化，因此熔化前应将炉料清理干淨并充分烘干。

2) 避免使金属过热和搅动。温度愈高，氧化愈激烈。金属在搅动时，氧化膜破裂，保护作用消失，并使氧化膜混入金属之中。因此液态金属应避免不必要的过热和搅动。

3) 控制炉气气氛。包括两个方面，一方面是使炉气呈中性还原性；另一方面是使气氛儘量稳定，避免高温气流冲刷金属表面。从这个意义上来看，坩埚炉优于反射炉，电阻加热的反射炉优于燃料加热的反射炉。在气氛性质的控制上，避免氧化和避免吸气的要求是矛盾的。在实践上只有那些对吸气极不敏感的合金如黄铜，才在还原气氛中熔炼。

4) 表面撒一层熔剂。在有色金属的熔炼过程中，广泛的使用熔剂以防止金属的氧化、吸气，并在某些情况下起精炼作用。熔剂所起的作用是多方面的，另有专章叙述。

5) 与液体金属接触的工具设备应充分烘干，不含水份。

6) 往合金中加一些能生成保护性氧化膜的金属元素，以改变氧化膜的性质。在这方面必须同时考虑到该金属引入后对合金其它性能的影响。例如往镁合金中加 *Be* 超过 0.002% 时，就会引起晶粒长大，使合金机械性能降低。

### 3—5. 脱氧及排除氧化夹杂的措施

在炼钢时为了去除杂质先要进行一段氧化熔炼。在化铜基镍基合金时为了防止吸气在熔炼过程中也要有意使合金氧化。但是如果这些氧留存在固态金属中，则它们对合金性能有极其不利的影响，因此在熔炼的后期必须要进行脱氧。由铜粉压制而成的电极含氧量很大，铜中含氧超过 0.003% 就会使合金变脆，因此在熔炼过程中也必须脱氧。氧在铝、镁中的溶解度很小，所生氧化物成不溶于金属的固态。钛中的氧很难排除出来。因此这几种金属在熔化时不进行脱氧。

还原剂加入金属中后发生下列反应。



式中： *R* —— 还原剂。

*RO* —— 还原剂生成的氧化物。

*Me* —— 熔化的金属。

*MeO* —— 金属氧化物。

反应常数  $K = \frac{[MeO][R]}{[RO]}$

选择还原剂时应考虑以下的几点。

1. 还原剂应当比熔化金属对氧的亲和力为大。各元素对氧的亲和力可由图 1—3 看出来。由图可知，对 *Cu*, *Ni*, *Fe* 而言，可作为他们还原剂的元素很多。其中尤其是铜，最容易还原。在熔化含 *Al*, *Sn*, *Zn*, *Si* 等元素的铜合金时，根本用不着再另加脱氧剂。*Ni*, *Fe* 的氧化物就比较稳定了。因此在还原 *Ni* 合金或钢时，要用复合的还原剂。例如还原 *Ni* 时，要先用 *Mn* 初步脱氧，再用 *Mg* 进一步脱氧。在钢脱氧时，要先用锰铁硅铁脱氧，再用铝脱氧。对 *Ti* 而言，比 *TiO* 还稳定的氧化物就很少了。实际上 *Ti* 中的氧是很难排除出来的。

由图可见，生成 *CO* 时等压位的变化有一个特点，就是温度愈高时，等压位的降低愈厉害。所以只要给予足够的温度，*C* 可以还原任何金属。*C* 在炼钢的高温下能还原 *Mo2O3* 的性能被成功地用在铜合金的脱氧上。反应 *TiO* + *C* = *Ti* + *CO* 在极高的温度下也

能进行。正是利用此点，可以往  $Ti$  中加过量 C，在极高温度下使反应进行到底，测定  $CO$  气体的量就可以算出  $Ti$  中的氧含量。但是在熔炼钛的温度及钛中允许的碳含量之下，反应进行得很少，实际上不能达到去氧之目的。

2.  $[R]$  的浓度愈大， $[RO]$  的浓度愈小，则还原作用将愈彻底。也就是希望还原剂能溶解于金属，而还原产物应不溶于金属液体或者是溶解度很小。碳在铜中的溶解度极小，这就解释了化铜时为什么不用 C 来脱氧。

3. 为了便于将不溶于金属中的  $RO$  排除出去， $RO$  最好是液体或气体。

在化铜时有一种很方便的脱氧方法叫做“青木还原法”。将青木（未枯干的树枝）插入铜液中，由青木中蒸发出的  $H_2$ 、 $CO$ 、 $CH_4$  等气体与铜中的氧作用生成  $H_2O$ 、 $CO_2$  等气体而排出液体金属之外。另一种最常用的方法是用磷铜脱氧。将含 7~10% P 的磷铜加入铜液中后，磷与氧作用生成气态的  $P_2O_5$ ，有一部分排出铜液之外，有一部分与  $Cu_2O$  相遇发生反应： $P_2O_5 + Cu_2O \rightleftharpoons 2CuPO_5$ ， $CuPO_5$  为液态，可浮至金属表面。所以用磷铜脱氧时效果很好。在炼钢时，有用液体生铁来进行初步脱氧。生铁中的 C 与钢中氧作用。



生成的  $CO$  气泡排至钢液之外。当用铝、锰、硅等金属元素对钢进行最后脱氧时，往往喜欢用二元或三元的混合脱氧剂。其目的就在于希望脱氧后产物组成易熔共晶，变为液态，以便于排出至金属体外。

用  $Mg$  对  $Ni$  合金进行脱氧，用  $Al$ ， $Si$  对钢进行脱氧，脱氧产物为固体。由于氧化物与金属之间比重的差别，氧化物浮至金属表面。氧化物上浮的速度服从斯托瓦斯公式。

$$V = \frac{2\gamma^2(\rho_2 - \rho_1)g}{9\eta} \quad (1-1)$$

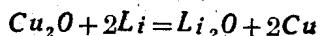
式中： $\gamma$  —— 氧化物半径。

$\rho_2$ ， $\rho_1$ ：金属及氧化物的密度。

$\eta$  —— 金属液的粘滞系数。

为了加速氧化夹杂的排除过程，有时向金属液中通入气体，或加入熔剂进行精炼。它们的影响以后还要叙述。

4. 为保证脱氧的完全，金属中自然要有一些过剩的还原剂，它们对合金的性能不应当产生有害影响。比如在化铜时，用青木法脱氧最为简单，但产生的过量  $H_2$  气易于溶解在铜中使铜中含气量增加，要使过程进行得恰如其份很不容易。所以在熔化铜多半用磷铜进行脱氧。在熔化导电性要求很高的紫铜时，微量的磷就会大大地降低铜的导电性，所以此时最好使用锂。



$Li_2O$  为固体。如果铜中含有氢， $Li$  还同时有去氢作用。



生成的  $LiOH$  为液体。

脱氧剂的加入方式，有撒在金属表面及溶入金属之中两种。