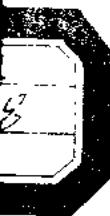


# 美国的铜铅熔炼及精炼



資本主義國家冶金工業參考資料

# 美國的銅鉛鋅 熔煉與精煉

盧盛錦 譯

励潤生 許衍敦 校

冶金工業出版社

這本書是設在巴黎的歐洲經濟合作組織(O.E.E.C)技術考察團訪問美國後提出的報告第85號的譯文。原書共分兩冊：第一冊“美國的銅熔煉及精煉”及第二冊“美國的鋅鉛熔煉及精煉”。兩書先後在1954年10月和1955年1月在巴黎出版。內容是有关美國最近銅鉛鋅冶煉方面的技術報導，代表著這個考察團成員們的見解，為了向國內讀者介紹資本主義國家有色冶金工業的現狀，將其翻譯出版，供我國銅鉛鋅冶煉生產與設計人員以批判態度參考閱讀，結合我國具體條件考慮。本書由盧盛錦譯出，銅部分由勵潤生校正；鋅鉛部分由許衍敦校正。

COPPER, ZINC and LEAD Smelting and  
Refining in the U. S. A.

OEEC, 1955

美國的銅鉛鋅熔煉與精煉      蘆盛錦 譯      勵潤生 許衍敦 校  
編輯：王忠義 設計：趙 苓 周 广 責任校對：任少模

---

1958年4月第一版      1958年4月北京第一次印刷 1,200 冊

850×1168·1/32·73,400字·印張 3<sup>28</sup>/<sub>32</sub> · 插頁 8 · 定價 (10) 0.90 元

---

冶金工業出版社印刷廠印      新華書店發行      書號 0798

---

冶金工業出版社出版 (地址：北京市灯市口甲 45 号)  
北京市書刊出版業營業許可證出字第 093 号

資本主義國家冶金工業參考資料

# 美國的銅鉛鋅 熔煉與精煉

盧盛錦 譯

励潤生 許衍敦 校

冶金工業出版社

這本書是設在巴黎的歐洲經濟合作組織(O.E.E.C)技術考察團訪問美國後提出的報告第85號的譯文。原書共分兩冊：第一冊“美國的銅熔煉及精煉”及第二冊“美國的鋅鉛熔煉及精煉”。兩書先後在1954年10月和1955年1月在巴黎出版。內容是有关美國最近銅鉛鋅冶煉方面的技術報導，代表著這個考察團成員們的見解，為了向國內讀者介紹資本主義國家有色冶金工業的現狀，將其翻譯出版，供我國銅鉛鋅冶煉生產與設計人員以批判態度參考閱讀，結合我國具體條件考慮。本書由盧盛錫譯出，銅部分由勵潤生校正；鋅鉛部分由許衍敦校正。

COPPER, ZINC and LEAD Smelting and  
Refining in the U. S. A.

OEEC, 1955

**美國的銅鉛鋅熔煉與精煉**      蘆盛錫 譯      勵潤生 許衍敦 校  
編輯：王忠義 設計：趙 苓 周 广 責任校對：任少模

---

1958年4月第一版      1958年4月北京第一次印刷 1,200 冊

850×1168·1/32·73,400字·印張 3<sup>28</sup>/<sub>32</sub> · 插頁 8 · 定價 (10) 0.90 元

---

冶金工業出版社印刷廠印      新華書店發行      書號 0798

---

冶金工業出版社出版 (地址：北京市灯市口甲 45 号)  
北京市書刊出版業營業許可證出字第 093 号

## 目 录

原序 .....	5
<b>第一章 銅</b> .....	6
第一节 熔煉 .....	6
1. 取样 .....	6
2. 儲料及焙燒 .....	6
3. 熔煉 .....	8
4. 吹煉 .....	10
5. 接触法硫酸厂的硫酸生产 .....	12
第二节 精煉 .....	14
1. 陽極澆鑄 .....	14
2. 銅電解精煉 .....	17
3. 陽極泥處理 .....	18
4. 銅粉製造 .....	23
5. 線繞澆鑄 .....	24
6. 陰極銅電弧爐熔化 .....	27
7. 感應電爐 .....	33
8. 高導電性無氧銅的澆鑄 .....	38
<b>第二章 鋅</b> .....	42
第一节 焙燒 .....	42
1. 床式爐 .....	42
2. 悬浮焙燒 .....	43
第二节 浸出与淨化 .....	44
1. 硫化物流程 .....	48
2. 氧化物流程 .....	54
3. 进一步处理副产品的准备工作 .....	55
第三节 电解 .....	56
第四节 蒸餾鋅厂 .....	71
第五节 熔化、浮渣处理及鋅粉生产 .....	74
第六节 鋅 .....	76
1. 大瀑布厂 .....	76
2. 刻罗格厂（电解厂） .....	80

3. 菲爾蒙特厂	82
<b>第三章 鉛及聯合工業</b>	<b>84</b>
第一节 鉛熔煉及精煉	84
1. 矿石焙燒	84
2. 敷風爐熔煉	86
3. 粗鉛精煉	88
4. 副产物處理	92
5. 特萊伊爾鉛精煉法	97
6. 灰塵收集	98
7. 含銅灰塵的處理	98
第二节 渣料烟化	102
1. 东黑勒拿厂	102
2. 特萊伊爾厂(加拿大)	104
3. 刻罗格厂	106
4. 圖埃尔厂	107
第三节 顏料	111
1. 鹼式硫酸鉛	111
2. 氧化鋅及含鉛氧化鋅	112
結論和建議	117
附录	122

## 原序

本報告是由欧洲專家技术援助考察团提出的，这个考察团曾在美国經濟合作总署(E.C.A.)及欧洲經濟合作組織(O.E.E.C.)的安排下，于1951年10月14日至11月22日訪問美国。

考察团的目的是參加在底特律召开的世界冶金會議並訪問美国的一些有色金属冶炼厂及精煉厂。

銅冶炼在美国及欧洲是基本工業之一，使用着各种重型設備。因此，从这次訪問中要得出某种共通性的結論是很困难的，所以受权草拟这个报告的團員們，决定將觀察到的方法和設備予以朴素的叙述，以便讀者可以从这本材料中选用任何一个适合其需要的数据。

欧洲和美国工厂之間的基本差別是很明显的，这就是后者的生产能力高，其金屬提取率和副产品回收率远比較小企業在經濟上可能做到的为高。这一点关系到經濟和社会問題，似乎很沒有必要在这里談述，因为这是远超出考察团的工作范围了。

---

● 譯者註：原序是节譯的。

## 第一章 銅

### 第一节 熔 煉

#### 1. 取 样

在美国各厂取样是很正规的。最适于取样的地方通常是当原料被送往下一个冶金工序之前的皮带运输线上。取样一般是这样安排的，即在所要取的一部份被翻开用于取样需要后，非必要的部份可以容易地回到同一原料的流程中，无需过多的周折。

目前在各冶炼厂应用自动取样机，特别是加飞尔的美国冶炼公司，解决取样问题是用自动取样机以最低的费用自动地采取最少数量的有代表性的试样。

上述冶炼厂，以一个带有条形空隙的同心卷筒采取约占进矿重量%的试样。当卷筒转动时，通过空隙落下的精矿积集成一个工作班的试样，而大部份精矿则从卷筒表面滑到另一个运输皮带上，从而被运到储料部门。试样数量可以通过调节空隙孔径及卷筒速度来改变。

#### 2. 儲料及燒燒

特別在加飞尔的美国冶炼公司里，曾看到一些有趣的儲料及燒燒方法。

这种儲料法与垂直堆积法比較优点是：以最低費用得出組分均匀的混合料並避免粒度的偏集作用，后者会破坏料堆的物理化学均一性。

在加飞尔厂，爐料組份以自動佈料器分層水平鋪开。佈料器的裝置和皮帶運輸機的刮板相似，它在儲料面的全長上前后运动。經佈料器出来的爐料借轉動的偏心圓盤均勻分配。全部操作只由一个人掌握

表 1

公 司 名 称 (在)	熔 烧 火 炉		所 使用 的 燃 料		燃 烧 矿 温 度	燃 烧 气 体 的 $\text{SO}_2$ 含 量	炉 料 成 分
	数 目	尺 寸	每 个 熔 烧 火 炉 处理 燃 料 (吨)	类 型	数 量		
安纳斯达铸铁公司 (在蒙大拿州安纳斯达)	10	壁基型 $\phi 35'$	7	100	天燃气	700°F 1000°F	50% 铁矿 40% $\text{SiO}_2$ 10% 石灰石
美因冶炼公司 (在犹他州加飞尔)	8	麦克道格尔型	8	260	天燃气	750°F 1000°F	26.5% Cu, 14% $\text{SiO}_2$ , 5% $\text{CuO}$ , 2.5% $\text{Al}_2\text{O}_3$
飞利浦-道奇公司 (在亚立桑那州阿莫)	—	—	—	—	—	—	—
麦格纳铜业公司 (在亚立桑那州苏必利尔)	—	—	—	—	—	—	—
联邦金属精炼公司 (在密歇根州卡拉米特)	—	—	—	—	—	—	—

大多数較老的冶炼厂均用多層焙燒爐；后来設計的冶炼厂沒有焙燒爐，而使用湿精矿直接熔炼。

当考察团在訪問这些工厂时所看到的多層焙燒爐是标准型式的，但新的沸腾焙燒法似有較大的可能性，虽然仍在最后實驗阶段。

不过，沸腾焙燒法恐不适用于从反射爐爐料中去除4—5單位的硫，因将用額外多的燃料，並且精矿中的熔剂將不够細小而足以合理的速度产生沸腾。

但在硫酸化焙燒中，沸腾焙燒法具有突出的优点。适当的調整一般地將使99—99.5%銅含量溶解于水。

### 3. 熔 煉

虽然熔煉爐尺寸及結構已經有各种改进，但熔煉过程仍在通常型式的反射爐中进行。

以前認為增加冶炼能力必須通過加長爐身來實現；長達155呎爐子的建筑已得到在熔煉上所希望的改进。加長熔爐的主要理由是由不能較大地增加拱形爐頂的寬度。

現有的改进可列述如下：

(1) 新式熔爐仅約100呎長，但較大的熔煉能力是以增大熔爐的燃燒面積或熔煉面積來獲得的。諾倫達①煉廠是一個很突出的例子，那里有一個現存的爐子，加寬了五呎，結果增加200噸爐料的容量。其所以能成功是由于懸吊式爐頂不限制熔爐的寬度。

(2) 較長的爐期(超过二年)是通過使用帶筋爐頂及連續噴漿來實現的。各冶炼厂日常使用的噴漿組份如下(見第9頁表)：

(3) 裝料方法的改进亦同样获得成功。中心裝料引起大量灰塵。侧面裝料已經克服了这种困难，且同时防止側牆受熔液的侵蝕作用。

① 卜格斯 W.B.，安徒生 J.N.，新蒂文斯 M.L. 合著：“从1939到1945年的諾倫達煉廠”，加拿大矿冶学会年刊，卷XLVII，1945年，402—428頁。

公 司	所 使用 的 成 分	数 量	人 数
美国冶炼公司（在犹他州加飞尔）	石英砂浆		
飞利浦-道奇公司（在亚利桑那州阿贺）	磨碎的石英砂浆 96% SiO <sub>2</sub> , 1-1.5% CaO, 65% 固体, 35% 水	5吨/天	日班4人, 夜班2人
瑪格瑪鋼業公司（在亚利桑那州苏必利尔）	石英砂浆 97% SiO <sub>2</sub> , 3% 铁土岩 “稀薄泥漿”		2人
国际冶炼厂（在亚利桑那州迈阿米）	石英砂浆 78% SiO <sub>2</sub> , 2.1% Al <sub>2</sub> O <sub>3</sub> , 3.3% Fe (接近砖的成分)	20吨/月	2人

用在阿贺冶炼厂的皮带进料器，使熔炉中的燃烧带得到較完全的利用。采用这种措施，通过皮带进料器速度的調节，可以將湿精矿裝到爐子熔池橫切面的任何点上。

(4) 側面裝料法在熔炼能力上起了相当的作用。当熔燒矿通过管子裝入时，可以扩大熔爐熔炼面积的利用，但用湿精矿时，有效燃燒面积則限制在熔池兩側的料堆上。“魏格斯达夫槍”(Wagstaff Gun) 在这方面是个改进，但它的裝料范围仍是有限制的（如加飞尔冶炼厂）。实践証明，将其用在裝熔燒矿是滿意的，但用在裝湿精矿时就較差了。

影响反射爐熔煉能力的另一重要因素为裝料速度。裝料不应超过某一定的数量，否则爐溫下降，熔煉速度因而減低。

为了防止裝料过多，熔爐裝置有自动記錄高溫計，在国际冶炼厂里，連續裝料是用曳引鏈來完成的，这样可以多少消除人为的因素。

(5) 虽然側面裝料法解决了大部分的灰塵問題，但反射爐背后的廢热鍋爐仍然必須多少連續地进行通爐，灰塵的数量已为天然气代替粉煤所降低。然而，在某些冶煉厂这个問題仍然是严重的，尤其在阿贺。在这个厂里，管理部門試用約30—40吋寬的“泥漿鑲板閘板”来解决这个問題，悬吊閘板橫亘爐膛的全寬，距尾牆約10呎，高出熔液面30—40吋。每塊鑲板是由U形管組成的，管徑約1½吋，例如以旧鍋爐管子埋置在耐火材料的

基体中。

各个鑄板可以被提起、放下及互換，並為石英砂漿的噴漿所保護。

這些噴有砂漿的鑄板降低了廢熱鍋爐里的灰塵量，且允許在鍋爐內有較高速的氣流，而使它沒有阻塞；並在熔爐內具有冷卻效能，減低熱的損失及延長上昇烟道面積內磚的壽命。

(6) 有人主張用一層厚至 3 吋的石棉絨來絕熱全部爐頂同爐牆，就可達到燃料消耗的某些節約。這個方法僅在一個廠里看到，這就是在邁阿米的國際冶煉廠。

(7) 在反射爐內經常保持深厚的冰銅熔池，能夠獲得較高的熔煉速度（見表 2）。

(8) 性質類似的另一個嚴重問題是爐底上磁性氧化鐵的蓄積，它最後迫使爐子停工；一般說來，這個問題的解決是須使爐渣中的  $\text{SiO}_2$  維持在 37% 以上。

關於此點，必須注意熔池內大部份的磁性氧化鐵是來自返回的吹爐爐渣。當這種爐渣具有高的  $\text{SiO}_2$  含量（30—32%）時，它防止吹爐內磁性氧化鐵的形成，從而消除其在反射爐底上的蓄積。

#### 4. 吹 煉

吹煉階段的主要要求是：

- (1) 儘可能減少吹風時間和操作時間的差別以取得最高的吹煉效率；
- (2) 減低裝料週期；
- (3) 延長吹爐磚的壽命。

##### (1) 吹 風 時 間

一些美國工廠組織了這樣的方法，即在尽可能短的時間內完成吹爐的撇渣及注入冰銅的操作。這個方法需要相當數量的吊車。當吹爐正在吹風時，以格爾槍（Garr-Gun）裝入熔劑可以減輕操作。加飛爾美國冶煉公司的吹風時間與操作時間之比為

92%。

格尔槍的使用減少了吹爐的空運轉時間，且同時減輕了吊車的負擔。熔剂的粒度在格尔槍的使用中似乎是決定的因素。一般地說，當使用時，如果粒度太小，微粒將圍繞吹爐口形成爐結。結果是必須經常清理爐口，以致損失有用的吹煉時間。

據說使用格尔槍每班需要額外的勞動力。這個因素，當然是僅在高工資的工廠里是重要的。

### (2) 較短的裝料週期

縮短週期的措施包括防止空氣損失和將額外空氣吹入爐內。按照空氣容量計指示的數據進行冲孔，可以減少空氣的損失。當吹入吹爐的空氣容積降低到約為總有效容積的85%時，吹爐仍須冲孔一次或二次。某些冶煉廠仍沿用吹爐的連續冲孔，以致損耗了有用的吹爐空氣和損壞風口磚。間斷冲孔還可以減少每個吹爐所需要的冲孔器數量。

在爐口範圍以外，使用較大的風口直徑能夠將更多的空氣吹入吹爐內。對着爐口的風口通常襯以 $1\frac{1}{2}$ 吋內徑的風口磚，其餘的風口襯以2吋內徑的磚。這樣就防止吹爐內熔融爐料由爐口吹出，並可吹進更多的空氣（見表3）。在阿賀冶煉廠見有這種情況，該廠的吹爐每分鐘使用30,000立方呎的空氣，而其他相同尺寸的吹爐每分鐘只能吹入14,000—18,000立方呎的空氣。

### (3) 磁性氧化鐵的吹煉

這種方法已增加了吹爐磚襯的壽命。在加飛爾的美國冶煉公司，在一個 $13 \times 30$ 呎水平式吹爐內獲得一個爐襯能生產約85,000噸粗銅的突出數字。當然，這是例外高的，但正常的數字仍約為30,000—50,000噸。這個數字較其他冶煉廠所得的高很多。據說主要是由於使用磁性氧化鐵爐襯。

作為操作規程，每星期需進行二次磁性氧化鐵的吹煉，其作法如下：

將三罐冰銅注入吹爐內，不加入任何熔劑，吹煉約90分鐘；然後將風口綫昇高到熔液水平之上，且在那裡保持一小時。隨

后，将第四罐冰铜注入已加熔剂的吹爐內並用正常的方法吹煉；隨後是正常的吹爐裝料週期，據說這樣操作能在鎂磚上面得到必要的、起保護作用的磁性氧化鐵鐵襯。

据指出，厚至 $2\frac{1}{2}$ 吋的磁性氧化鐵層是可以在風口線的純鎂磚上形成的。一般公認在鎂磚爐襯上不能做成同樣完善的磁性氧化鐵層。

### 5. 接触法硫酸厂的硫酸生产

考察團訪問了三個接觸廠，即安納康達銅業公司，加飛爾美國冶煉公司及邁阿米烟土坡里純臘合銅業公司。

孟斯頓多公司所建造的安納康達接觸廠是較陳旧的建築。該廠有雙重接觸室，每日生產約130—140噸SO<sub>3</sub>。由五個黃鐵矿焙燒爐供給SO<sub>2</sub>气体，其濃度為6—7%，每分鐘送到接觸廠的气体為13,400—14,200立方呎。在鼓風機壓力側所測定的該廠總氣流阻力為4.3—4.8吋水銀柱。平均轉化效率是88—89%。調節酸液用的水是通過耐熱硅砂管直接加入干燥塔的。備有浸液泵的鍛鐵鍋爐作為初期酸液容器。气体然後通過塔式干燥器及吸收塔。在兩個塔中的噴霧槽上裝有間隙為16吋的格子系統，作為留存酸粒之用。格子擴展在塔的全部橫斷面上。接觸室的塔式干燥器及吸收塔是露天的，僅通風機、初期酸液容器及噴霧泵是掩蓋着的。地面是沒有復防酸層的混凝土。廢氣從吸收塔通過薄鋼板烟囱直接排入空气中。從廢氣中可以看到該廠具有良好的吸收效率。包括氣流測量的所有測量儀器設在一個房子里。該廠每班由2人操作。精礦焙燒爐的廢氣及吹爐的廢氣均未作處理，如此就損失了大量的硫。

加飛爾有兩個接觸廠，舊廠從黃鐵矿焙燒爐獲得气体，新廠僅處理吹爐气体。吹爐气体先後在熱式和濕式電氣收塵室濾清，通過焦炭過濾器進入塔式干燥器內，然後在壓力下送進接觸鍋爐內。气体的容積為每分鐘40,000立方呎。為了轉化作用，這種气体通過五階段的接觸室。這些阶段充滿着接觸體。

日产量总计为 250 吨硫酸，每吨硫酸需要 45 加侖的接触体。接触体为饼形（厚及直径约为 0.2 吋）。

在不同阶段的平均引入温度为：

阶段 1:	785°F
阶段 2:	895°F
阶段 3:	790°F
阶段 4:	840°F
阶段 5:	800°F

吹炉气体变化很大，平均含  $\text{SO}_2$  3.5%。为了使加热气体和吹炉气体混合，装有一个煤气燃烧预热器。

所有测量仪表集中在一个房子里。该厂每班由 3 人操作。这个厂的总气流阻力为 60 吋水柱，是紧接鼓风机背后的压力侧测定的。装有充填箱的离心泵安置在初期容器的纵向上，并高出酸液面；塔式干燥器及吸收塔内的喷雾使用离心泵，每分钟容量为 131 立方呎。锻铁锅炉用作初期容器。同安纳康达厂一样，塔式干燥器及吸收塔中的喷雾槽上装有格子系统，作为刮耙用。所生产硫酸的杂质含量为：

0.000125% Cu

0.00001% As

0.0003% Fe

在迈阿米的烟土纯联合铜业公司的接触厂是化学建筑公司所承建的较近代建筑。其硫酸日产量为 110 吨。以熔化的元素硫在炉内燃烧，所产生的气体在接触钢炉里处理。以加入空气的方法调节气体浓度在 7%  $\text{SO}_2$ ，且保持不变。每吨硫酸需要 52.5 加侖接触体。

当气体容积为每分钟 8,500 立方呎时，鼓风机后面的阻力为 3.66 吋水银柱。所有的喷雾泵是浸液型的。突出的特点是没有初期容器。酸液按自然坡度由冷却器直接流到喷雾泵。同样将调节酸液的水通过耐热硅砂管加入塔式干燥器内。该厂的结构是很简单的，而且占地很小。

总结起来，必须这样說：美国的接触厂是簡單而又很耐用的。每吨硫酸需充填 45 加侖接触体的数量是小的。接触鍋爐內的气体速度是高的，在鍋爐轉化效率方面來說，該速度具有有利的效果。將浸液泵用作噴霧泵；这些泵制造堅固且具有高的工作效率。裝有填充箱的浸液泵防止了酸液的滲漏，且有可能做到不用耐酸的地板复層，这样可节省相当的費用。

在所有接触厂里，廢气从直接裝在吸收塔上的薄鋼板烟囱逸出。因此耐酸磚砌的烟囱是沒有必要的。从烟囱的廢气可以判断所有工厂中的  $\text{SO}_3$  吸收情况是良好的。無疑的，按裝在吸收塔的格子系統对这个結果是有部份作用的。

## 第二节 精 煉

### 1. 陽極澆鑄

美国絕大多数銅冶炼厂將粗銅澆鑄成各种尺寸的陽極板后运到电解精炼厂。粗銅是以熔体状态送至陽極爐的。傾動式圓筒爐几乎是唯一的一种。例如，安納康达銅業公司使用兩座这种型式的陽極爐，其尺寸为  $13 \times 24$  呎，容量为 225 吨，爐襯是 13 吋厚的硬燒鎂砂。加飞尔的美国冶炼公司有四座  $13 \times 25$  呎同样爐襯的爐子。阿賀的飞利浦一道奇公司 使用一座襯以鎂磚的 200 吨爐子。

粗銅熔体是用罐來裝的，罐的容量可以裝滿一座吹爐。吹風及还原二至三小时之后，將精銅澆注在輪盤澆鑄机的鑄模內（通常为魏尔克型 Walker type），澆鑄机有 26 个鑄模。这些鑄模用水压机鑄成。

煉爐週期約 24 小时，澆鑄速度为每小时 35—42 吨。冶炼厂的回收率平均为 98%。每个鑄模具有相当于澆鑄 250 吨銅的寿命。陽極含銅 99.3—99.78%，以及成份不一的稀有金屬。

除成型陽極銅外，銅精炼厂还接受数量不等的粗銅，將其与陽極的殘極一同放在反射爐里，並再澆鑄成陽極。

在蒙大拿州大瀑布城的安納康达銅業公司有一座 300 吨反射