

高等学校的教材

高等学校教学用书

煉 鐵 學

第一卷

M. A. 巴甫洛夫著

北京鋼鐵學院煉鐵教研組譯

高等教育出版社

76.21
137
1-2

高等学校教学用書



煉 鐵 學

第一卷

緒論和原科

M. A. 巴甫洛夫著

北京鋼鐵學院煉鐵教研組譯

2k530/19

高等教 育 出 版 社



本書系根据苏联国立黑色及有色冶金科技書籍出版社(Государственное научно-техническое издательство литературы по черной и цветной и таллургии) 出版的巴甫洛夫 (M. A. Павлов) 院士著“煉鐵學第一卷，緒論和原料”(Металлургия чугуна, часть первая, введение, сырье материалы) 1955 年第四版譯出。

書中对高爐冶炼用各种形态的矿石、熔剂及燃料作了詳尽的叙述，并介紹了对它們評价的方法。此外对全苏联各矿区及全世界主要矿区的原料也扼要作了全面評述。

緒論中介绍了世界各国煉鐵事業的發展過程及近况。

本書可作为冶金工業中工程技術和科學研究人員、企業領導和計劃人員以及高等学校煉鐵專業学生的参考書。

參加本書翻譯的为北京鋼鐵工業學院冶金系楊永宜、戚以新和曹厚麟，由楊永宜总校。

煉 鐵 學

第一卷

M. A. 巴甫洛夫 著

北京鋼鐵學院煉鐵教研組譯

高等 教育 出 版 社 出 版 北京宣武門內承恩寺 7 号

(北京市書刊出版業營業許可證出字第 054 号)

京華印書局印刷 新華書店發行

統一書號 15010·683 單本 850×1168 1/16 印版 7 5/14 字數 179,000 印數 0001—5,000
1958 年 8 月第 1 版 1958 年 8 月北京第 1 次印刷 定價(10) 羊 1.10

第一卷目录

緒論

一. 高爐冶煉用的各种原料	3
二. 高爐內的冶煉過程	5
三. 高爐	7
四. 高爐的輔助設備	12
五. 高爐的作業	17
六. 高爐冶煉的產品	20
七. 世界各国生鐵冶煉的發展和近況	24
參考書目	53

原 料

第一章 矿石	55
I. 各種鐵矿石	57
一. 含水氧化鐵的矿石	57
拔卡尔矿石 吉佳津一考馬罗夫矿石 阿拉巴也夫矿石 悉洛夫地区的褐鐵矿 里舉莫和土爾兩地区的褐鐵矿 肩帕爾矿石 賴涅茨褐鐵矿 雅庫特斯克褐鐵矿 尼科拉耶夫矿区的褐鐵矿 哈里洛夫褐鐵矿 克爾金矿石 湖泊和沼澤中的矿石 西班牙褐鐵矿古巴褐鐵矿 米涅特縣狀褐鐵矿	
二. 無水氧化鐵的矿石	79
克里沃羅格矿石 庫爾磁变区的矿石 鐵矾土 苏必喀湖矿区的矿石 阿拉巴馬赤鐵矿 細芬蘭矿石 印度“鐵帶”的赤鐵矿 巴西赤鐵矿	
三. 磁性氧化鐵的矿石	96
馬格尼托哥尔斯克矿石 塔基爾一庫施文地区的矿石 悉洛夫地区的磁鐵矿(北烏拉爾) 卡查赫矿区 塔什克山磁鐵矿 西西伯利亞的矿石 巴里雅金矿区的矿石 小興安嶺的石英質鐵矿 阿爾金地区的磁鐵矿 齊薩拉伐雷和叶里伐列矿石 格里恩斯別爾赫矿区的矿石(瑞典) 丹涅姆拉山的矿石	
四. 碳酸鐵鹽矿石	122
拔卡尔菱鐵矿 施基里矿山的矿石 齊恩菱鐵矿 西班牙菱鐵矿	

1468700

苏联欧洲部分的粘土質矿石 克利夫蘭粘土質團狀矿石 苏格蘭 的炭質鐵矿	
II. 錳矿石	129
高加索錳矿 尼柯波尔錳矿 乌拉尔的錳矿石 卡查赫斯坦的錳 矿 西伯利亚錳矿 巴西錳矿 印度錳矿 黄金海岸的矿石 南 非联邦的錳矿	
III. 复合鐵矿石	141
鐵錳矿石 鐵-鎳矿石 鎳鐵矿 鎳-鎳矿石 含钒鐵矿石	
IV. 各种煉鋼(及制鐵)的爐渣	146
炒鐵爐渣 热鐵爐渣 均热爐渣 碱性平爐渣及酸性貝氏爐渣	
V. 高爐生产中的返回产品	150
廢鐵 爐塵 高爐錳渣	
VI. 可作鐵矿石用的各种生产中的弃品	153
黃鐵矿焙燒物	
VII. 鐵矿石的評价	154
VIII. 錳矿石的評价	163
参考書目	165
第二章 熔剂	172
I. 碱性熔剂	172
II. 硅氧鋁氧質熔剂	177
III. 酸性熔剂	178
IV. 熔剂的評价	178
参考書目	182
第三章 燃料	183
I. 木炭	184
II. 焦炭	191
頓涅茨焦炭 庫茲涅茨焦炭 卡拉干津的焦炭 沃爾庫特焦炭 康乃尔士維爾焦炭 特列姆焦炭 弗士特法爾焦炭 比利时焦炭 西列茨焦炭 印度焦炭 焦炭及其灰分的分析	
III. 無烟煤	207
哈銳金無烟煤 威爾士無烟煤 宾夕尔凡尼亞無烟煤	
IV. 烟煤	209
庫茲涅茨矿区的非結焦性煤 苏格蘭的烟煤	
V. 高爐燃料的代用品	211
泥煤焦 泥煤 木材	
VI. 高爐冶煉用燃料的評价	218
参考書目	226

緒論

鐵和碳構成的一系列合金——鐵、鋼及生鐵都在工業中有着廣泛的用途。其中生鐵不只含碳最多（一般不少于3%），而且所含其他元素（杂质）如硅、錳、磷等也多，以致生鐵中的鐵完全失去了自己的特有性質——可焊和可鍛性，而獲得另一種為鐵和鋼所不具有的性質——在較低的溫度（1100—1200°）下熔化。因為生鐵有這種性質，所以早在人類還只能用“生吹法”直接從礦石中煉出鐵來，而生鐵只是一種偶然的和不期望有的產品時，它就開始在技術中有了用途（用來製造鑄件）。

隨着時間的進展，生鐵鑄件的生產得到了很大的發展，以致必需建造比“生吹爐”更高的爐子來專門生產鑄造鐵。此後，人們又發明了把那些不適于鑄造用的過硬的生鐵（指白口生鐵——譯者）煉成較軟的熟鐵。

因為按原料消耗（燃料和礦石）而言，先得到生鐵再從生鐵中提煉熟鐵比從礦石直接煉出熟鐵來要經濟得多，“生吹法”在一切工業國家中後來都被拋棄了，因而生鐵就成了煉鐵工業中的基本產品，這種情況直到現在還是如此，雖然不少發明家曾試圖在近代條件下恢復生吹法，並且從十九世紀中葉以來當作鑄造材料用的生鐵已經受到鋼的排擠和取代。

技術上現在有三種生產生鐵的方法。

一. 將鐵礦石放在堅井形爐子中進行還原冶煉，燃料在這種爐子的爐缸中由熱風燃燒以產生冶煉過程所需的熱量和煤氣。

二. 鐵礦石在電爐中進行還原冶煉，還原過程所需的熱量由電能在爐子中轉變為熱能來供給，還原則幾乎全由高溫下的固定

碳來擔任。

三. 在電爐中將軟鐵和含碳物質放在一起熔化，此種含碳物質可以供給必要數量的碳素，并从附加料中還原硅和錳。

第三種方法系生產所謂“合成”生鐵，這種方法在第一次世界大戰時曾得到發展(主要在法國)，這是由于戰爭時期的一些特殊情況所造成的一方面有着大量加工炮彈後的廢鋼屑，另方面對這種廢煉產品(鋼質生鐵)又有無盡的需要而且它的價格又很高。當製造過合成生鐵的爐子的客觀條件成了過去之後，用廢鋼來製造質量和價格更高的鋼就更有利了。

第二種方法(鐵礦石在電爐中的還原冶煉)在某些國家的正常工業活動中也有發展的可能，不過需要具備一些特別的自然條件：即同時擁有便宜的水力資源和富的鐵礦藏，而且在該區域中又沒有適于高爐冶煉的便宜燃料。瑞典、挪威和意大利等國家有些地區就存在這些條件，在那裡，電爐煉鐵現在已有顯著的發展，雖然從鐵礦石還原鐵並將它滲碳比熔煉廢鋼以煉鋼所消耗的木炭和電能要更多一些。

上述三種方法中的第一種——高爐冶煉生鐵——在過去很長時期中曾是唯一的，現在仍是主要的大量生產比較便宜并適于各種用途的產品的方法；但它需要強大的和價值很貴的設備以發揮最大的生產力，在這種大生產的條件下這個方法的優點能得到最好的利用。

近來用低(矮)爐身煉鐵爐還原冶煉鐵礦石的方法有著顯著的發展。看來這種方法將在那些缺乏結焦煤但卻有價廉的褐煤和不結焦的烟煤的國家或地區中得到發展，因為矮煉鐵爐可以使用由後述那些煤炭加工製成的煤磚。在這種爐子中，還原過程主要由固定碳來進行，因此，和一般高爐比起來，燃料消耗率更高一些。

一、高爐冶煉用的各种原料

高爐冶煉用的原料有：矿石、熔剂和燃料。

矿石 工業中的矿石是指那些能从其中有利地提煉出某种金屬的岩石或工業产品，但“有利”的程度却取决于很多条件的組合；因此，品質完全相同的岩石在某些工業区中可能不值得开采，而在另外的地方却可以当作矿石来利用。

在当作鐵矿石使用的有用矿物中，鐵可能以下列各种形态存在：

(一) 含水氧化鐵： $2\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot \text{H}_2\text{O}$ ； $2\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot 2\text{H}_2\text{O}$ ；和 $2\text{Fe}_2\text{O}_3 \cdot 3\text{H}_2\text{O}$ 。其中只有第三种能大量地在自然界存在并且到处都有分布，成为褐鐵矿的造矿物質。前兩种含水氧化物(水赤鐵矿及針鐵矿)只是别的氧化鐵的夾杂物而已。

(二) 無水氧化鐵，它是一种开采最多的矿石——赤鐵矿，成結晶狀的叫輝鐵矿。

(三) 磁性氧化鐵，有时它含的脉石非常少，構成極富的矿石——磁鐵矿。

(四) 碳酸鐵鹽，自然界有一种結晶形的碳酸鐵，叫菱鐵矿，也有非結晶狀常常和粘土及砂子混在一起的——叫粘土矿石或称“菱鐵矿”。

在各种生产卉品(代替矿石用的)中最有意义的是各种含鐵的炼鋼爐渣(其中的鐵成硅酸鹽、自由氧化物、硫化物或磷酸鐵状态存在)以及高爐爐塵。

溶剂 鐵矿石中的氧化鐵还原后，殘余的脉石只在很少的例子中能熔化成物理和化学性質都适合于冶炼生鐵的爐渣；一般为了使脉石造渣，需要加入熔剂，而熔剂的性質和数量在每个具体条

件下都由專門計算來決定(配料計算)。當用焦炭和無煙煤冶煉時，為了使燃料中的灰份造渣和去硫，也需要加入熔劑。²因為在絕大多數的情況下，礦石中的脈石都含有過多的二氧化矽，故用焦炭冶煉時總是使用鹼性熔劑；一般常用石灰石，少許用白云石，有時也用含鹼性脈石的礦石。當用木炭煉鐵時，燃料中的灰分和硫都很少，故脈石所需鹼性熔劑較少(容許用酸性渣)，因此，鹼性熔劑的消耗比焦炭冶煉時更少一些，不少時候，爐料竟是自熔性的。當使用三氧化二鋁質脈石的礦石時需要加酸性熔劑，常用的此類熔劑為硅質爐渣(即均熱爐渣)。

燃料 从十三世紀到十八世紀中葉，木炭是用来冶煉生鐵的唯一燃料；因此，隨着冶金工業的發展，森林被大量消滅，直到後來法律不得不限制砍伐樹木作為冶金之用。

木炭是機械強度較弱的燃料，高爐的高度受其限制不能過高，因而不能得到大的生產量。當然，過去歐洲有些冶金學家們認為木炭高爐的高度不能超過 10—11 公尺的看法已被實踐所推翻(以前只有烏拉爾可作為例子)，不過現在木炭高爐的有效高度仍未超過 18.5 公尺，因此，木炭高爐的日產量仍沒有達到中型焦炭高爐的水平。

在十八世紀上半期中，第一次有人嘗試從木炭改用焦炭，但因為當時鼓風機能力弱，風量和風壓都不夠使那些原來用木炭的爐子能夠焦炭作業，故很久沒有成功。只有高爐車間出現蒸汽鼓風機之後(即 1782 年之後)，由於它容許接較大的燃料強度大，允許把爐子燒得更高一些，焦炭的使用便被迅速推廣，而過去焦炭高爐的產量也就大大提高了。1837 年在南威爾士開始採用無煙煤代替焦炭。1839 年在賓夕凡尼亞東部也開始用無煙煤，因為在那裡有著最豐富且質量最好的無煙煤礦床。最後，先在蘇格蘭，然後在西伯利亞和烏拉爾，高爐上使用了另一種原煤——不結焦的烟煤，

即在碳化過程中仍能保存原有塊狀組織的那種煤。現在全世界 99% 以上的生鐵是用焦炭煉出來的。

二. 高爐內的冶煉過程

1. 加入高爐內的各種原料在其下降過程中發生很多複雜的變化，現將它們簡單敘述如下。達到爐缸並已預熱到很高溫度的燃料（不低於 1500° ）在該處遇到在一定壓力下的熱風而燃燒，產生不完全燃燒的產品一氧化碳以及鼓風帶入的氮氣。這兩種氣體的溫度可達 1800° ，它們上升時，使迎面下來的冶煉原料加熱（原料下降是因為爐缸中燃料不斷燃燒後生成了空穴），氣體本身則被冷卻，而一氧化碳則將各種氧化鐵還原。煤气離開高爐時已強烈冷卻，其中的一氧化碳已或多或少地變成二氧化碳。

各種原料在下降時逐漸受熱，首先失去自己的揮發物（水分、二氧化碳和碳化不夠的燃料的分解產物等），然後（一部分是同時）受到一氧化碳的還原作用失去一部分礦石中的氧。這時，各種氧化鐵逐漸從高級氧化物轉變為低級氧化物，最後變為金屬鐵。還原出來的鐵在爐子上部溫度不高的區域中（ 400 — 700° ）已稍為滲碳。礦石進入高溫區後（ 1000 — 1100° ），鐵的還原幾乎可以全部完成，鐵在這裡滲碳很快，鐵中熔解碳素後有助於矽和錳的還原。含碳的鐵和矽的合金加熱到 1140° 左右時就熔化，因為它是很重的流體，故很快地下流沉積在爐底上，爐底鐵水的上面則是一層較輕的爐渣。

2. 高爐冶煉過程最有利的情況是：只有在鐵的還原和滲碳都已完成之後，殘余的不含鐵的礦石才應該開始熔化，首先生成剛由礦石的組分及熔劑所形成的最易溶化的爐渣（它的熔點在 1200° 左右）。然後，這種首先生成的爐渣逐漸被加熱，把礦石及熔劑中

的其他残余物熔解到自身中来，随着进到温度更高的区域中后使自己变得更为难熔。最后，燃料中的碳素在爐缸中燃烧并释出其所含的灰分(在用矿物燃料燃烧时)，灰分亦熔解于爐渣中，这便再一次也是最后一次改变爐渣的化学成分和熔化性。

但实际上，通常在铁尚未还原完畢以前就已开始渣的熔化。初成渣(铁、锰、钙的硅酸鹽)的熔化温度可能还不高于 1000° 。因为在沒有全部熔化以前，一种液体的温度不会因加热而高出其熔点(大家熟悉的最好例子是冰的熔化)，故在这种条件下，成渣温度將低于最有利的冶炼进程下的熔化温度，这一点在冶炼难还原的矿石时，对生铁的成分就有影响。熔化过早和生成含铁的爐渣都有碍于得到含硅高的生铁，使炼低硅(炼钢)生铁的产铁率低于正常的产量，因为有一部分铁和大部分锰将进入渣中，它們能氧化生铁中的硅。

由此可以得出一个最重要的掌握高爐进程的結論：应采取一切可能做到的措施防止爐渣的过早熔化，并帮助铁在温度不高的区域中完全还原。

3. 从前面所談可以看到，高爐中燃料的加热是逐步地按相对流动的原则进行的，它使供热的煤气和被加热的物质之間达到最好的热交换。此外，燃料是直接在已被加热的物质——热風中燃烧(热風带来很多热量)，而且生成的煤气又穿过很厚的料柱(層)，因此高爐中热量的有效利用率是很高的(高到86%)。但碳素热能的利用率却較低(50%左右)，这是因为煤气在爐子中停留的时间很短，以致其 CO_2 含量比在高爐上部温度下氧化铁和一氧化碳相互作用所能容許的最少含量还要少。通常碳素在高爐中燃烧轉变为 CO_2 的不多于三分之一，有时甚至只有五分之一；一公斤碳素在高爐中放出的热量不多于4200千卡也不少于3600千卡。但碳素中未被利用的能量成高爐煤气中 CO 的形态在高爐外有着很有

利的用途。

三、高爐

1. 高爐工作空間的型式應該有助于冶煉爐料的正確下降(甚至在下降速度快時也應如此);此外,還應有助於煤气在高爐整個高度的各個橫斷面上均勻地分布。古代的奧地利施基里的以及某些瑞典的生吹爐的工作空間的型狀就能滿足這種要求;這種爐型後來發展成高爐爐型:由兩個截頭圓錐(較大的錐底面在中間接合)所構成(圖1)。

上面一個較大的圓錐,其側面向下擴大,稱為爐胸;而下面一個則側面向中心收縮,叫做爐腹。兩個錐體的較大的底面(即工作空間最大的橫斷面)構成爐腰;上面較小的截面(即高爐通過該處得到原料而爐內生成的煤气又經過它而離開高爐的那個井口)叫做爐喉。錐體最下面的截面是工作空間的底面,即爐底。

但舊式爐型到現在已有一些改變(圖2):第一,在爐胸和爐腹之間加入了一段圓筒形的過渡部分——圓筒形的爐腰,這樣便消除了爐胸與爐腹之間的從擴大變成收縮形的死角(因為這裡能使冶煉爐料停留,故稱為死角);第二,在送入鼓風的爐子下部,用垂直的爐牆從爐腹分離出一個空間,下面從爐底起,上面到風口水平面或還高一些的地方為止,



圖 1. 生吹爐的爐型。



圖 2. 近代高爐的爐型。

構成一个明显独立的爐缸。在爐缸的上部进行碳素的燃燒（爐缸的本身），在下部（盛鐵水部分）則收集着鐵水和一部分爐渣。

在各部分尺寸很好地成比例的高爐中，到达爐腹的固体物質應該只有燃料一种，因为矿石中的脉石在爐腰中已經熔化并变为液态的爐渣。在爐胸中进行的是冶炼原料的預備处理（因高温而發生的分解作用），随后是矿石的还原，鐵的滲碳，最后是生鐵在爐腰中熔化。

所有近代高爐都設有收回高爐煤气及自动分布爐料的爐頂設備，即是說，現代高爐都具有由布料器复蓋的爐頂。

这些设备当然也占一部分空間，同时也占去高爐整个高度的一部分。圖 2 为一近代高爐的縱剖面， H_{II} 为有效高度（或被利用的高度），它指从爐底到爐喉料綫之間的距离，也就是高爐內整个原料的厚度加上貯积在爐底上的鐵水和爐渣的厚度。

在爐喉料綫和爐底之間的爐子空間的容积叫做高爐的有效容积 V_{II} 。它可以相当精确地用下式来算出：

$$V_{\text{II}} = k \cdot D^2 H,$$

其中 k —— 为一系数，近于 0.54(对近代爐型而言)。

D —— 爐腰直徑；

H —— 爐子的全高。

在爐頂敞开的旧式高爐中，爐料裝滿到爐胸的上緣，因此它的工作空間的整个高度和容积都是有效的。在比較各个高爐的作業結果时，必須按各个高爐的有效高度和容积来考虑。

高爐裝料时，爐胸中落入原料的那一部分安装有保护设备（以防料塊冲击的破坏作用）。考慮到結構方面的方便，爐胸的这一部分也做成圓筒形。

2. 高爐的一个基本尺寸——高度——根据原料的性質来决定：即燃料的强度和（更主要的）矿石的粉碎程度；其他的尺寸則按

爐子高度、設計產量和燃料的消耗率來決定。

高爐工作空間各個尺寸之間的比例構成爐子的內型。近代合理爐型的特點如下：(1) $H:D$ —高度(圖 2 中的全高 H) 和爐腰直徑的比值在焦炭高爐中為 4 左右，在木炭高爐中稍微大一些(可以到 5)；(2) 爐腰和爐缸直徑之比 $D:d$ ，在焦炭高爐中現在不大於 1.2 (在木炭高爐中到 1.33)，在冶煉強度最大的爐子中有的小到 1.1；(3) 爐喉直徑和爐腰直徑之比 $d_1:D$ ，一般在 0.7—0.75 之間。

3. 按絕對尺寸而言，高爐屬於最高的堅井式爐子，雖然木炭高爐不高於 20 公尺(通常不高於 18 公尺)。焦炭高爐的有效高度過去到過 32.5 公尺，現在常常限制在 28 公尺以下，在這種條件下，高爐的日產量能達到 1400 噸或更多一些。

在歐洲，高爐的高度通常在 25—29 公尺之間，日產量不少於 250 噸，有的達到 1000 噸(在個別例子中達到 1100 噸)，產量變化範圍很大，它決定於礦石的貧富程度和還原性以及煉出生鐵的性質。

採用木炭的近代烏拉爾的高爐，在有效高度為 18.5 公尺之下每日生鐵的產量不少於 100 噸(使用拔卡爾礦石時為 150 噸)。近年來在蘇聯建造的焦炭高爐有的高度達 31.0 公尺，日產生鐵達 2000 噸之多。

圖 3 到圖 10 是不同國家採用木炭和焦炭的一些近代高爐的爐型。

圖 3 是奧國不久前還用施基里礦山(愛爾茨堡)的礦石進行生產的一個不大的施基里木炭高爐的爐型，這個爐子每天只產 34 噸生鐵，即是說，按爐子的尺寸以及它的作業條件而言(礦石很富而且還原性很好)產量是很小的。

圖 4 所示是有代表性的瑞典木炭高爐的爐型，它的尺寸比施基里的爐子要大得多。按有效高度而言，它是瑞典最大的爐子之

一。由于裝設着很粗笨的裝料裝置，它的高度显得更高。由于使用的燒結矿很富（含 Fe 到 59%），有着圖 4 所示爐型尺寸的这个爐子每日所产优质制鋼生鐵平均达 50 吨，这是不久以前得到的最高产量。瑞典最大高爐的产量，在使用焙燒过的磁鐵矿作業时一般每日不超过 30 吨。

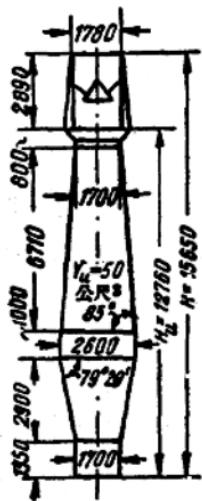


圖 3. 施基里木炭高爐的爐型。

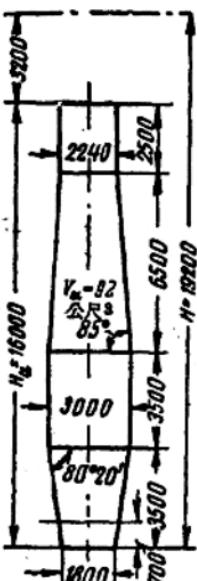


圖 4. 瑞典木炭高爐的爐型。

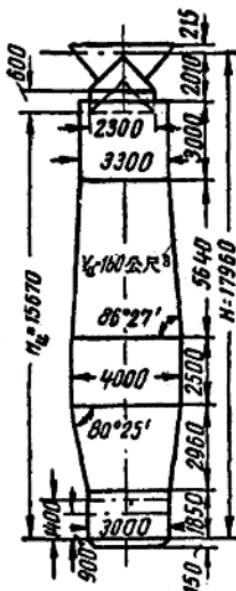


圖 5. 苏聯烏拉爾南部某廠高爐的爐型。

烏拉爾南部某一工厂的爐子（其爐型見圖 5）由于从上到下各个橫斷面的尺寸都比較大，所以它的容积比瑞典爐子要大得多，但这还远不是烏拉爾最大的爐子；当它用拔卡尔矿石（含 Fe 50%）冶炼时，日产生鐵达 140 吨。

圖 6 所示是在英國的特有条件下用焦炭操作的高爐，这些条件是：所用的褐鐵矿很貧，爐料的生鐵产率只不过 26.5%；所用特列姆焦炭的强度特別好，因而爐子可以有最大的高度。但直到現

在英國的技術仍受到爐子結構的牽制，又由於礦石貧和焦炭的消耗率高，高度和容積如圖 6 所示的爐子每日只能生產 327 噸平爐製鋼生鐵；當配料中加入一些進口的富礦石時（達到配料中礦石的三分之二），產量可以增到 400 噸。

最近五年來英國新建的爐子是按日產 500—700 噸生鐵計算的。他們的爐缸直徑沒有超過 6.1 公尺。

圖 7 所示是德國“標準”高爐的爐型和尺寸，它是按照在配料中使用“米涅特”貧礦石和一部分瑞典富礦石按日產量平均達到 750 噸托馬士生鐵而設計的。

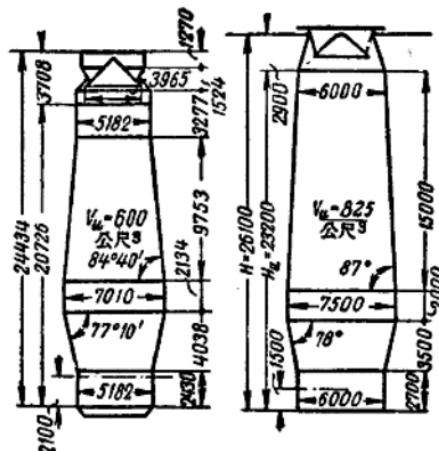


圖 6. 英國高爐的

爐型。

圖 7. 德國標準高爐的

爐型。

圖 8 是一個美國的高爐（在第二次世界大戰期間建立的熱瓦工廠中），這個爐子的有效容積為 1033 公尺³，實際日產量為 1100 噸平爐生鐵（在使用蘇必略湖區鐵礦石的條件下）。從這個爐子的爐型可以看出美國高爐技術人員趨向於加深爐缸、縮短爐腹高度和擴大爐喉的趨勢。

圖 9 所示是最近蘇聯建造的 1386 公尺³高爐的基本尺寸；而

圖 10 則為蘇聯國家冶金工廠設計院設計的 1700 公尺³高爐。

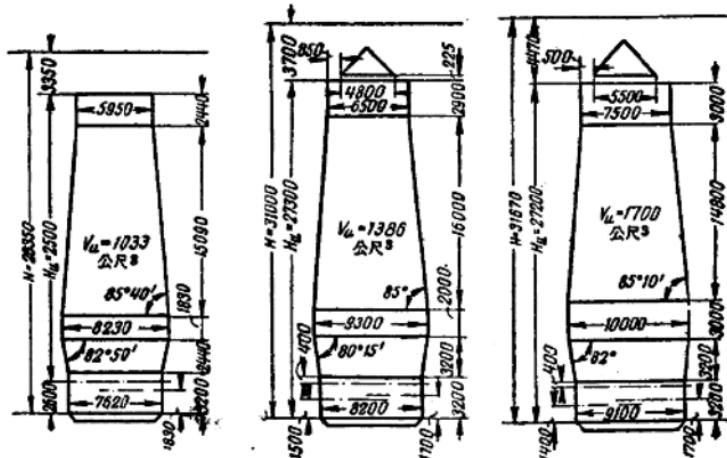


圖 8. 美國有效容積 1033
公尺³高爐的爐型。

圖 9. 蘇聯有效容積 1386
公尺³高爐的爐型。

圖 10. 有效容積為 1700 公
尺³高爐的爐型(國家冶
金工廠設計院設計)。

四. 高爐的輔助設備

1. 近代高爐作業使用預經加熱的鼓風(通常加熱到 500—750°), 鼓風處於大小不一的相當大的壓力之下, 由鼓風機通過熱風爐送來。鼓風機和熱風爐都是最重要的高爐輔助設備, 因為它們的工作直接影響高爐作業的進程, 使它得到不同的作業成績。這些設備上的缺點過去常常妨礙着, 現在在某些工廠中也仍然妨礙着在已有的條件下得到最好的可能的作業成果。高爐技術人員很早就明白這一點, 所以在訂購鼓風機的時候總是把對機器製造者的要求提高一些: 對鼓風量(一個鼓風機的風量)和風壓的要求均如此; 這些要求一直刺激着改善鼓風機的結構和增大它的能力; 而後者的改進反过来又引起高爐生產中相應的改進; 例如擴大新