

廣西工學院圖書館

281880

基本館藏

中等專業学校教学用書

有色冶金炉

下册

A·Я·米海連科 B·B·克拉普欣 著

783
033

中国工业出版社

А · Я · Михайленко В · В · Крапухин
Печи Цветной Металлургии
Металлургиздат
Москва—1954

有色冶金爐

(下冊)

叶鎧綽 朱汝恩譯 劉鍾武校

(根据冶金工業出版社原型重印)

中國工業出版社出版(北京洛陽路西 10 号)
北京市書刊出版專業許可證出字第 110 號)

北京市印刷一廠印刷

新华书店科技發行所發行·各地新华书店經售

开本 850 × 1168 1/22 · 印張 6³/8 · 定價 140,000

1957 年 6 月北京第一版

1961 年 6 月北京新一版·1961 年 6 月北京第一次印刷

印數 0001—1030 · 定價 (10) 1.00 元

統一書號: 15165·134 (冶金-51)

中等專業学校教学用書



有色冶金爐

(下冊)

A. A. 米海連科 B. B. 克拉普欣著

叶銘綽 朱汝恩譯 陸鍾武校

中国工业出版社

下冊 目錄

第四篇 爐子的構造

第十五章 爐中燃燒燃料的設備	5
§ 65. 塊狀固体燃料的燃燒及燃燒室（火箱）的計算	5
§ 66. 粉狀燃料的燃燒	13
§ 67. 液体燃料的燃燒	22
§ 68. 气体燃料的燃燒	25
第十六章 冶金爐的構件	29
§ 69. 爐基及爐牆	29
§ 70. 爐頂	33
§ 71. 熔煉爐爐底及爐池的構造	36
§ 72. 加熱爐爐底的構造	40
§ 73. 爐子的構架	42
§ 74. 工作門及排出口	45
§ 75. 烟道	47

第五篇 爐子的电气加热

第十七章 电阻爐中的加热	49
§ 76. 电流直接加热	49
§ 77. 电阻爐中的間接加热	50
§ 78. 金属电热体	51
§ 79. 非金属电热体	59
§ 80. 电阻爐的供电电路及功率的調节	61
§ 81. 电热体尺寸的計算	67
第十八章 感应电爐中的加热	76
§ 82. 铁心电爐中的感应加热	76
§ 83. 铁心感应电爐爐子感应器的構造	80

§ 84. 鐵心感應電爐的供電線路.....	85
§ 85. 無鐵心電爐的感應加熱.....	86
§ 86. 無鐵心電爐的構造.....	90
§ 87. 無鐵心電爐的電氣設備.....	92
第十九章 电弧爐中的加热.....	98
§ 88. 直流电及交流电的电弧.....	98
§ 89. 电弧爐電極的材料及構造.....	100
§ 90. 电弧爐的供电电路圖.....	108
§ 91. 电弧爐电工作制度的选择.....	110
第六篇 有色冶金工厂爐子的基本类型	
第二十章 有色重金属冶金用爐.....	115
§ 92. 烧燒爐.....	115
§ 93. 炼銅鼓風爐.....	121
§ 94. 炼鉛鼓風爐.....	129
§ 95. 鼓風爐的計算資料和技术經濟指标.....	134
§ 96. 將銅矿或精矿熔炼成冰銅的反射爐.....	137
§ 97. 銅精矿熔炼反射爐的計算資料和技术經濟指标	141
§ 98. 用於矿石热过程的电爐.....	144
§ 99. 銅精煉爐.....	145
§ 100. 由低氧化物中还原鎳用的电弧爐.....	150
第二十一章 輕金屬冶金用爐.....	152
§ 101. 燒結鋁矿用的管狀迴轉爐.....	152
§ 102. 煙燒氫氧化鋁用的管狀迴轉爐.....	155
§ 103. 干燥鐵礮土用的管狀迴轉爐.....	156
§ 104. 管狀迴轉爐的計算原理.....	157
§ 105. 將氧化鎂氯化用的醫爐.....	159
第二十二章 有色金屬加工用爐.....	162
§ 106. 壓延用連續爐.....	163
§ 107. 热处理用爐.....	164

§ 108.	加热爐的計算方法.....	170
第二十三章	硬質合金工業和稀有金屬冶金用爐.....	173
§ 109.	还原金屬用的低溫馬弗電爐.....	173
§ 110.	燒結用高溫馬弗電爐.....	175
§ 111.	石墨管狀爐和炭管爐.....	177
§ 112.	連續操作的馬弗爐的計算方法.....	180
§ 113.	用以熔接金屬粉末壓結小塊的設備.....	181
第二十四章	合金制造和鑄造用爐.....	183
§ 114.	坩鍋爐和缸形爐.....	184
§ 115.	鐵心感應電爐.....	186
§ 116.	無鐵心感應電爐.....	195
§ 117.	熔煉輕金屬用的电阻盆式形爐.....	196
§ 118.	鼓狀電弧爐.....	199
附录 17.	金属电热体的特征.....	203
参考文献.....		204

第四篇 爐子的構件

第十五章 爐中燃燒燃料的設備

§ 65. 塊狀固体燃料的燃燒及燃燒室 (火箱) 的計算

目前，把塊狀固体燃料用来加热冶金爐的情况是比较少的。燃燒塊狀固体燃料的困难大於燃燒液体或气体燃料，例如：在爐膛中溫度不易均匀，燃燒室的管理（燃料的供給，撥火，清灰）比較复杂，燃燒室比噴嘴及燒嘴更为笨重。

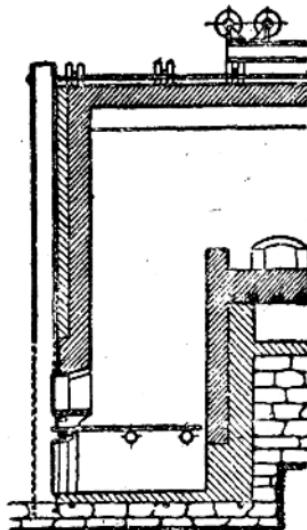
在現代技术發展的情况下，許多作为能量来源的固体燃料都預先經過化学加工，这样在經濟上比較有利。

如果由經濟觀點出發，認為採用其他形态的燃料不够合理时，則塊狀固体燃料仍可用於生產力較小的爐子。

固体燃料最簡單的燃燒設備是水平爐柵的燃燒室（圖77），其中有一些金屬棒（爐条）相隔一定距离成水平状态安放。爐条把燃燒室分为兩部分：上部为燃燒室，下部为灰坑。燃料加在爐条上；燃料燃燒所需的一部分空气由灰坑下部引入，然后透过爐条上面的燃料層；另一部分則引到燃燒室或爐膛中去。

現在我們研究一下燃料在爐柵上燃燒时的一些現象。

設在熾热的燃料層上又加入



了一些燃料，新加的燃料便受到下層燃料的加热和燃燒室牆壁輻射热的加热。加热的結果，首先是燃料中的水份蒸發，然后进行干馏。这样就生成了煤气、蒸气（揮發物的）及固体残余物——焦炭，同时还有爐灰。揮發物的数量和成份与燃料的种类及干馏的溫度有关。在低溫下揮發物中的甲烷和重碳氢化合物較多，当溫度較高时則一氧化碳和氫較多。

分离出来的揮發物經快速加熱后会使碳氢化合物部分分裂，形成碳粒子和氫；我們都知道，碳粒子的存在就是發煙火焰生成的原因。

一部分爐灰穿过爐柵落下，一部分則留在爐柵上；在清扫燃燒室时才把爐灰掏出。在灰坑中同时还会落下一小部分未燃燒过的炭及焦炭；少量的爐灰随廢气一起被帶到爐膛里去。

燃料在爐柵上燃燒的过程可以想像分为下面几个阶段：1) 燃料的預热及干燥；2) 干馏及焦化；3) 挥發物的燃燒；4) 焦炭的燃燒。但是不能把这些阶段严格地排成次序，因为在燃燒室中与在煤气發生爐中不同，他們在極大程度上是互相交錯着的。

通常在完全燃燒的燃燒室中全部空气都由爐条下面供給。在某些情况下不希望燃燒过程在燃燒室中完成，而希望在爐膛中完成。这时燃料气化所需的一部分空气（一次空气）由燃料層下面供給，而另一部分空气（二次空气）則引入爐膛中。

燒煤的燃燒室

用以燒煤的燃燒室有：1) 水平爐柵燃燒室；2) 階梯式爐柵燃燒室；3) 机械化燃燒室。

水平爐柵燃燒室的構造非常簡單。爐柵的用途是構成一个支持燃料層的表面，並保証一次空气均匀地进入燃燒層。爐柵的抗撓强度須在其全部長度上都是相同的。同时其冷却表面必須很大，与高溫燃料的接触表面必須很小。

爐柵上全部孔隙的面积合起来叫做有效截面，它的大小通常

用全部爐柵面積的分數或百分數表示。

梯形斷面的生鐵爐柵應用很廣，安裝時梯形較窄的一邊向下。爐柵中心部分高於兩端。

目前大多數燃燒室用人工鼓風。用人工鼓風時，不管用的是那種燃料，都可以應用阻力較大的爐柵，這就使得爐柵斷面上各處的風量比較均勻和達到較高的生產力。

貧煤和無煙煤的特點是揮發物含量少及發熱量高。因此在爐柵上形成強烈集中的高熱；爐柵很快燒毀，爐灰熔化並燒結成大塊，將此燒結塊從燃燒室中清除去是非常困難的。這種現象在燒無煙煤時特別明顯。

為降低靠近爐柵處的溫度，可應用集中鼓風的方法，這方法的特點是爐柵的有效截面很小而風速很高；這樣溫度最高的區域就能遠離爐柵。

為進行集中鼓風起見，需要有圓形或橢圓形孔隙的特殊板狀爐條。圖 78 所示即為圓孔的基爾什（К.В.Кирш）板狀爐條。

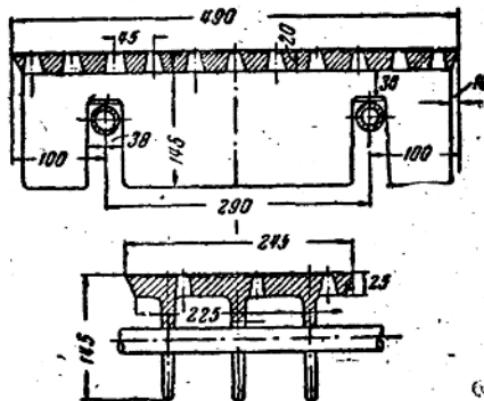


圖 78 帶圓孔的 K.B. 基爾什式板狀爐條

圖 79 表示了燃料層中的溫度分佈情況，在燃料層表面以下一些的地方溫度最高。這問題的解釋是：在燃料層表面上投有新加入的燃料，且燃料層表面還向燃燒室牆壁及其拱頂傳出熱量。燃料層中的最高溫度是位於錐形空氣流的交叉面上。在此平面以下

空气可能过剩（圓錐體內部），也可能不足（圓錐體之間）；不論前者或後者都阻碍了這些地區高溫的發展。

板狀爐條的有效截面小於 15%；所以幾乎沒有因漏煤而引起的機械損失。在爐柵下的風壓要求為 100 毫米水柱左右。

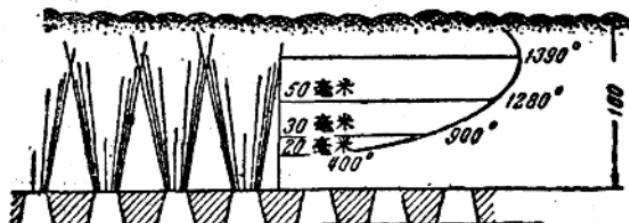


圖 79 燃料層中溫度分佈圖

圖 80 所示為全蘇熱工局設計的搖動式水平爐柵。全部爐柵分成相等的四組。每一組的爐條 1 都用平衡桿 2 鋸接在一起。而平衡桿本身的一端利用板條 3 成對地互相鋸接，而另一端則與跨在軸 5 上的連桿 4 鋸接。軸借槓桿左右轉動就可以帶動爐條。爐條轉動時把熔融或結塊的渣層耙松，這樣空氣就容易通過燃料層了。

水平爐柵的主要缺點：1) 因為小塊的燃料會從爐條格子中漏下去，所以用小塊燃料有困難；2) 在裝燃料時燃燒室冷卻得很厲害；3) 風量很難調節，因為燃料層的厚度在不斷地改變。上述最後的一個缺點在燃燒瀝青煤及半瀝青煤時特別顯著。

這些缺點在階梯式爐柵的燃燒室（圖 81）中可部分地免除。階梯式爐柵的爐條 1 是一定長度的平板，它的末端架在梁 2 上面；這樣就好像做成了一个階梯，其級級即為爐條。燃料由料斗 3 進入並按休止角分佈在爐條上面。爐柵傾斜角度一般是 35—45°。階梯式爐柵的末段可能有一小塊水平爐柵 4（如圖 81），或者沒有這塊水平爐柵。

階梯式爐柵的燃燒室，目前主要應用於燃燒褐煤，以及含灰量高的燃料。

上述燃燒室構造的缺點，是人工送燃料至爐柵上是周期性的，

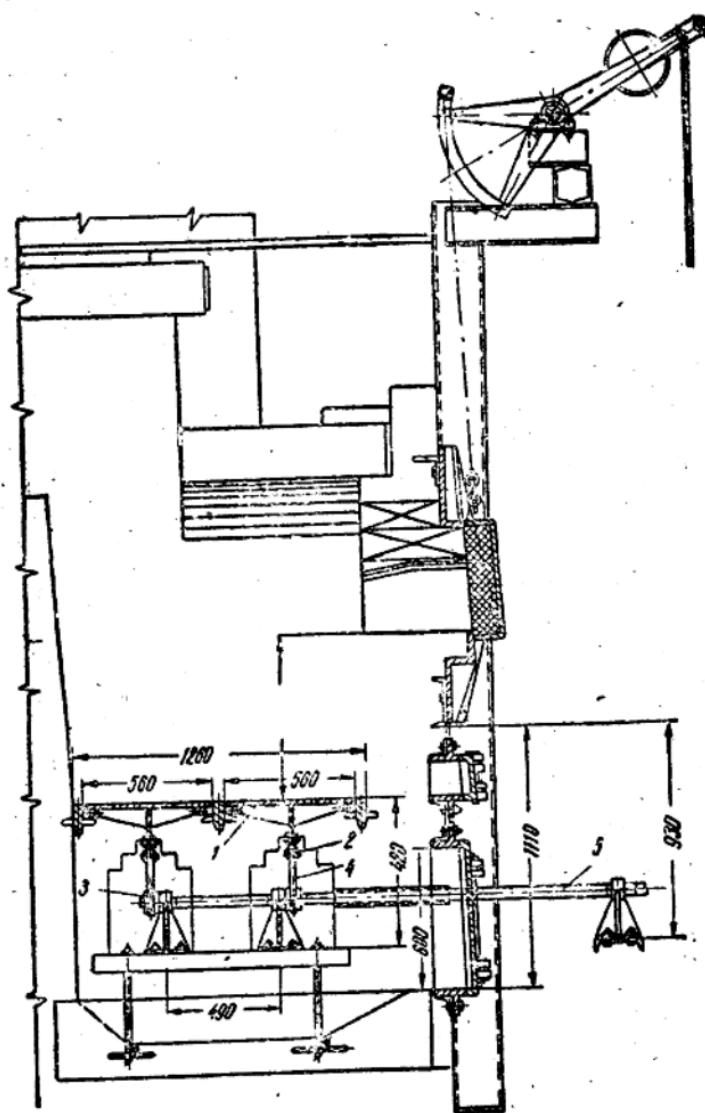


圖 80 全蘇熱工設計局搖動式爐條的水平燃燒室

因此燃料層的厚度有变化，同时燃燒过程进行得不均匀。此缺点可在机械化燃燒室中消除。

机械化燃燒室，这种燃燒室在鍋爐工程中应用得極其广泛，但是它在冶金工業中不应用，因为它對於小型燃燒室並不合算。

对冶金爐來說，最有前途的机械化燃燒室是上部加料的燃燒室。圖 82 所示即为此种燃燒室。燃料乃用給料器送入，給料器轉軸上的叶片把燃料撒在燃料層的表面上，軸的轉數是变化的，这样可调节各种燃料塊的散佈距离，因而保证燃料在燃燒室中均匀地分佈。給料器与散佈器的構件都裝在水冷保护裝置里面。

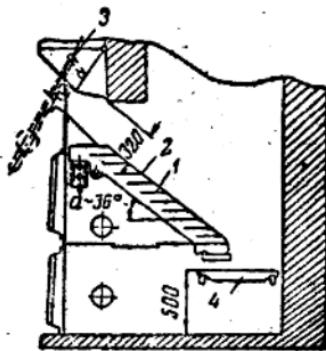


圖 81 階梯式爐槽的燃燒室

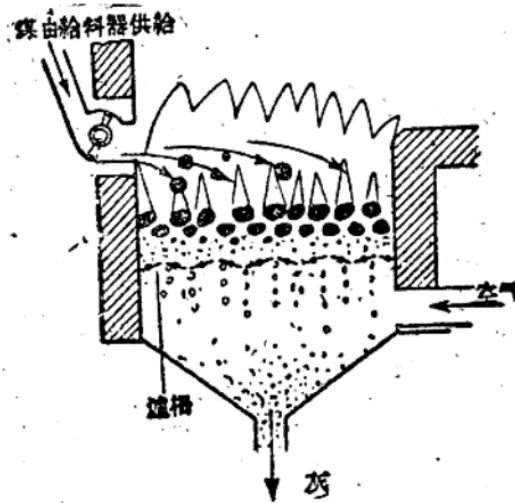


圖 82 上部加煤及揺動式爐條的机械化燃燒室圖

半煤气化燃烧室

半煤气化燃烧室处于煤气发生炉与普通燃烧室的中间地位。爐柵上燃料層厚度逐渐增加以后，由於燃料的不完全燃烧，燃烧产物中将会出现一些一氧化碳。爐柵上燃料層愈厚，一氧化碳愈多。

这样，燃料部分地燃烧，部分地转化为发生爐煤气。这气体与燃烧产物的混合物叫做半發生爐煤气或半煤气。

在爐条下通常进入的空气量为燃烧所需全部的 50—60%；其余的 50—40% 则作为二次空气送入。半煤气在爐 脣 中燃烧，这样就可以把最高的温度从燃烧室移到爐子里面去。

半煤气化燃烧室通常用阶梯式的爐柵或用水平爐柵，阶梯式爐柵的傾斜角較燃料休止角略小一些。

在半煤气化燃烧室中可以顺利地燃烧大多数类型的固体燃料——木柴，泥煤，褐煤及烟煤。

固体燃料燃烧室的計算

燃烧室的计算是以爐柵的重量强度或热强度来进行的。

爐柵重量强度是指每小时每 1 米² 爐柵面积上燃料消耗的公斤数；爐柵热强度指的也是这个数值，不过不用公斤而用仟卡表示。

计算燃烧室可用下列公式

$$B = \frac{D}{K},$$

式中 B —— 爐柵面积，米²；

D —— 按爐子热平衡决定的每小时燃料消耗量，公斤；

K —— 爐柵强度，公斤/米²·小时。

根据实际资料可以採取表 17 所列之爐柵强度标准。

知道了爐柵面积就容易决定爐柵的宽度及長度。長度是指垂直於燃烧室隔牆的方向；宽度是指平行於此平面的方向。

表 17

在燃燒各種燃料時的爐柵強度，公斤/米²·小時

燃 料 种 类	無強制鼓風的燃燒室	鼓 風 的 燃 燒 室
泥煤塊.....	150	300
褐煤.....	150	250—350
烟煤.....	50—80	150—200
無烟煤.....	—	200

水平爐柵的長度乘上寬度就是面積；傾斜爐柵的面積應按其水平投影計算，即按長度的水平投影及實際寬度來計算。階梯式爐柵的面積應按其垂直投影計算，即按長度的垂直投影和實際寬度計算。綜合的爐柵面積則為其階梯部分與水平部分之和。

爐柵長度往往不超過 2 米。燒燃室的寬度決定於爐子寬度；在一個爐門的情況下寬度不容許超過 1 米；當寬度較大時須相應地增加爐門數。

爐柵上燃料層的高度與所燒的燃料種類有關。表 18 中所示為各種燃料料層在燃燒室設計時所必須依據的實際高度。

表 18

不同燃料的燃料層高度

燃 料 种 类	料 層 高 度, 米	
	簡 単 燃 燒 室	半煤氣化燃燒室
劈柴塊.....	0.5—1.4	3.0
木片.....	0.3	0.7
泥煤塊 ($w^P=35\%$)	0.4	1.0
同上 ($w^P=25\%$)	0.2	0.5
普通烟煤.....	0.2	0.4
大塊烟煤（胡桃狀，拳狀）.....	0.25	0.45
褐煤（胡桃狀，拳狀）.....	0.20	0.6
碎煤.....	0.1	—

燃燒室空間的容積和高度也是一樣，乃接構造上的見解決

定。通常在爐檻下的鼓風壓力有 70—100 毫米水柱就完全足夠了。

§ 66. 粉狀燃料的燃燒

固体燃料磨碎后即获得粉状燃料。

粉狀燃料与空气一起由燒嘴噴入爐子燃燒室中或爐膛內，其燃燒情况与液体或气体燃料相似。煙煤及褐煤都可做成煤粉进行燃燒。

粉狀燃料与固体燃料对照下的最主要的优点有：

- 1) 粉煤能在过剩空气最小的情况下很快的燃燒，这就能保証在燃燒室中获得高温並能提高燃料的利用；
- 2) 火焰的黑度高 ($\epsilon_r \approx 0.6$)；
- 3) 爐內溫度容易調節；
- 4) 工作方便及燃燒室設備簡單。

然而粉狀燃料具有下列缺点。煤粉是在浮悬状态下燃燒的，因此灰分就部分地沉降於爐內被加工的材料上並把它弄髒了。此外由於灰的化学作用降低了爐子耐火材料的堅固性；例如，阻碍平爐上应用粉狀燃料的主要原因之一是蓄热室堵塞得很快及爐襯堅固性降低。粉煤經常有自燃的危險，因此为了避免爆炸及失火，必須隨存隨用。

早在 1865 年，俄罗斯偉大的科学家、气体渦輪創造者 П.Д. 庫茲明斯基 (П.Д.Кузьминский) 首先建議在發電动力方面採用粉煤。

粉狀燃料在有色金屬冶金中，特別在煉銅反射爐上，应用得很广。

粉狀燃料的制造

制造粉煤的設備有只供給一个热工设备用的單獨裝置，有供給全車間用的中心裝置。在冶金工厂的实践上，目前中心裝置比較广泛，因为它所供給的粉煤的粒度和溫度比較均一，同时全部

生产过程可以比較完全的机械化起来。

制造粉煤的时候，把煤破碎、干燥，然后磨細。塊煤之所以要破碎，是为了均匀地向磨料机供給原料，进行磨細。

在現代的裝置里，煤的干燥和磨細是在同一个设备中进行的，主要是在球磨机中。鼓形球磨机是直徑为 2 到 3 米，長為 3 到 5 米的柱形圓鼓。鼓的一部分为圓球所充滿，（佔球磨机容积之 20—30%），圓鼓由馬达帶动，轉速为 18—25 轉/分鐘；在这情况下；圓球被帶至某一高度后即落下，把塊煤打碎。圓球材料通常为抗磨性很好的錳鋼。球磨机所需要圓球的数目与被破碎的燃料及鼓的構造有关。

圖 83 所示即为球磨机。鼓上安置着一个大齒輪。用馬达通过減速器帶动小齒輪，然后帶动大齒輪旋轉。鼓的轉速是 20 轉/分鐘，同时它就帶动了其内部的圓球。煤由鼓的一端加入，而粉煤由另一端出来，再送往分离器把磨得不够細的顆粒分离开，这不够細的顆粒再返回到球磨机中去。

由於球磨机不仅把煤碾碎同时也要把煤干燥，所以要把加热到 250° 的空气通入鼓内；球磨机的軸承用水冷却，鼓外面包以絕热体。絕热体同时可以作为隔音体，因为圓球落下的噪音会妨碍工作人員的工作。圓鼓外部的軟木板厚度为 10—12 毫米，最外面还盖一層毛毡，厚度为 70 毫米；这就能絕热同时隔音。

碾碎了的煤被空气气流由球磨机帶出。空气由球磨机出来的出口速度为 1—2 米/秒，其流量是每生产 1 公斤粉煤 2—3.5 公斤；在球磨机中损失於阻力上的压头变动於 100 至 200 毫米水柱之間。球磨机的單位能量消耗量与燃料种类及粉煤的細度有关，它变动於 10 至 25 千瓦·小時/吨之間。

吹入鼓中的空气把煤粉及 1 毫米大小的碎煤帶出並送到分离器中去。圖 84 所示为分离器，它由一个套在另一个里面的两个圓錐形的筒所組成。气粉煤（空气与粉煤的混合物）在球磨机与分离器联接导管中的速度是 15—20 米/秒。气粉煤由管道走向分离器外層的圓錐形筒中，在这里速度降低到 4—6 米/秒，粗粒的

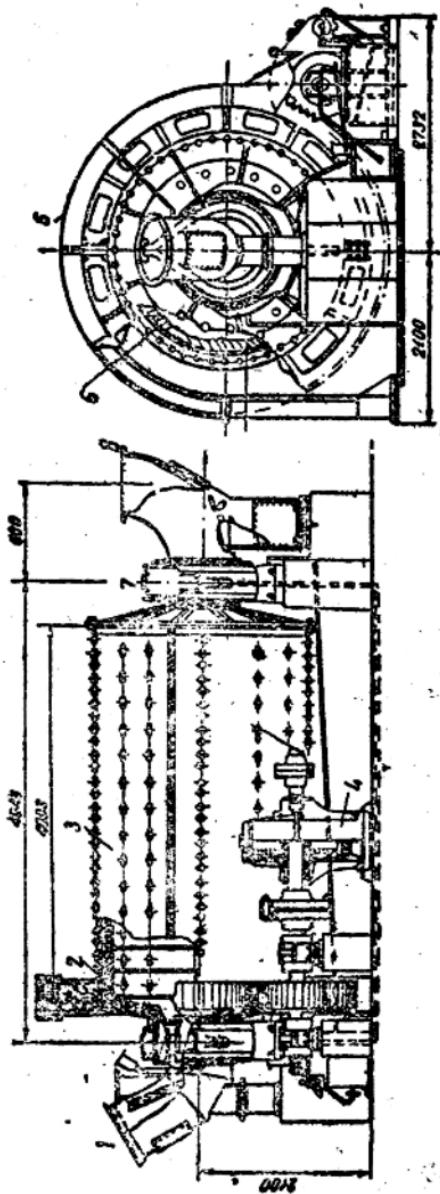


圖 83 球磨机
1—球的入口；2—运球筒；3—外壳；4—进料口；5—出料口；6—齿轮传动外壳；7—轴承；8—球磨出口