

粘土制品快速烧成



冶金工业出版社

粘土制品快速烧成

重庆钢铁公司
冶金陶瓷研究所 合著
钢铁研究院

冶金工业出版社

粘土制品快速烧成

重庆钢铁公司

冶金陶瓷研究所 合著

钢铁研究院

摄影：徐忠本 装订：周广、童煦菴 校对：李慧英

— * —

冶金工业出版社出版（北京市灯市口甲45号）

北京市新华书店总发行

冶金工业出版社印刷厂印 新华书店发行

— * —

1959年7月 第一版

1959年7月 北京第一次印刷

印数 5,000 册

开本 850×1168·1/32·40,000 字·印张 1· $\frac{16}{32}$ ·

— * —

统一书号 15062·1664 定价 0.22 元

出版者的話

耐火材料的快速燒成，特別是重庆鋼鐵公司耐火材料車間創造的粘土制品的快速燒成經驗，是耐火材料工業大跃进中的一項重大技術革新。

本书对粘土制品的快速燒成在理論上作了一些分析和总结，包括快速燒成的經驗及其理論，粘土制品快速燒成中原料特性、磚坯入窯水分、結合粘土含量、磚坯單重与燒成速度的关系，以及快速燒成窯的熱平衡等問題。

本书可供耐火材料工作者，特別是热工技術人員参考。

目 录

| | |
|----------------------------------------------|-----------|
| 序 言 | 5 |
| 第一章 快速烧成的經驗總結及其理論解釋 | 7 |
| 一、操作經驗總結 | 7 |
| 1. 重鋼生產簡況 | 7 |
| 2. 經驗總結 | 3 |
| 3. 快速燒成窯的各部位升溫情況及 燒成時間與裝窯密度、煤耗之間的關係 | 14 |
| 二、快速燒成中操作經驗討論 | 18 |
| 1. 全抽力操作 | 18 |
| 2. 稀裝 | 22 |
| 3. 提高燃燒強度 | 24 |
| 第二章 粘土制品快速燒成中有关問題的討論 | 26 |
| 一、原料的特性問題 | 27 |
| 二、砖坯入窯水份問題 | 31 |
| 三、結合粘土含量的問題 | 34 |
| 四、砖坯單重與燒成速度的關係 | 36 |
| 第三章 快速燒成窯的熱平衡討論 | 38 |
| 附 錄 I | 43 |
| 附 錄 II | 45 |
| 附 錄 III | 46 |

序 言

1958年是不平常的一年，是跃进的一年。在超英超美的伟大号召之下，全国到处都在跃进。鋼鐵工业一馬当先，飞跃前进。耐火材料怎样跟上去？这个課題就摆在了耐火材料工作者的面前。是消极等待增加设备，扩建厂房，讓鋼鐵工业等着耐火材料呢？还是积极想办法，挖掘潜力，革新技術，以滿足冶金工业的需要呢？重庆鋼鐵公司第二耐火材料車間采取了后一种态度。該車間党支部在公司党委的领导下，从领导到群众，从党内到党外，开展了一场猛攻保守，革新技術，保証滿足炼鋼需要的斗争。經過廿余天的奋战，破除了多年来对粘土制品慢速升溫的迷信，将制品的烧成时间由84~98小时縮短到9小时20分，創造了惊人的奇迹，此后又連續創造了7小时、6小时20分的烧成纪录。

这一創举具有巨大的經濟效果：大大提高了窯爐利用系数，由原来的77公斤/公尺³/日增至174公斤/公尺³/日；煤耗量由每吨制品450公斤降低为150~239公斤；成品率由91.63%提高到94.87%。把这个先进經驗推广到全国，就可以使现有耐火材料厂的产量大大提高。把它应用在今后設計上，就可以使用于耐火材料的投资大大減少。

快速烧成法在技术上是具有革命意义的，它推翻了旧的技术理論，創立了粘土制品干燥及烧成理論的新见解，建立了崭新的快速烧成法。（通过重鋼生产实践充分証明：半干成型的多熟料粘土制品，不經干燥直接装窑，在采取全抽力操作的前提下，自点火开始就采用快烧猛烧的措施，对制品的质量并无影响）由于粘土制品快速烧成法的試驗成功，目前在耐火材料工业上正在掀起一个技术革命的高潮。

像一切新思想、新事物的生长发展必然会遇到阻力一样，快速烧成法的整个試驗过程，同时也是一个先进思想同保守思想的

斗争过程。它在试验和推广过程中，曾经遭到保守思想的阻挠和反对。在党的支持和工人同志的努力下，克服了各种保守思想的障碍，才使快速烧成法得到成功，并开花结果。

这个奇迹再次证明：党不仅能领导政治，而且能领导科学；党不仅可以取得阶级斗争的伟大革命的胜利，而且可以取得社会主义建设事业飞速跃进的胜利。只要有党的领导，发挥群众积极创造精神，任何困难都能克服，任何事情都能办到。

为了对这个先进经验进行总结，冶金工业部指定由钢铁研究院与重庆钢铁公司共同进行这项工作，并邀请了中国科学院冶金陶瓷研究所的同志参加协助。首先，我们对该公司耐火材料车间的生产、快速烧成的操作过程进行了详细的观察，并加以总结。接着对快速烧成的操作经验作了一些理论解释。同时，为了打破一些“条件论”收集了有关的资料或进行了简单的试验工作：例如，有关原料、结合土的含量，砖坯入窑水份，砖坯的单重等问题。为了提高现有的窑炉利用系数，对快速冷却亦进行了简单的试验工作。最后，就快速烧成窑的热平衡进行了计算和讨论。但是，因时间关系，亦限于该公司生产任务繁重，未能为总结工作进行更多的试验研究项目，所以还有一些问题有待今后在生产实践中进一步确定。例如，最适当的装窑密度、装窑方法等方面，现在只是在现有生产水平的基础上进行了初步的总结。又由于对生产实践的認識不深及技术水平的限制，可能有些新的事物在实践中已有所启示，在总结中尚未能很好的提出引起注意；也可能有些总结出的论点尚有不够恰当甚至错误之处。希今后通过生产实践，有关方面能提出补充及修正的意见。

第一章 快速烧成的經驗總結 及其理論解釋

一、操作經驗總結

1. 重鋼①生產簡況

原料 在配料內，用作瘠化料部份的有叙永、樂山、奉節熟料、泡沙石、后山熟料；作為結合粘土，則採用白泥和奉節粘土。一些原料的理化指標如下。

原料的理化性能

表 1

| 原 料 名 稱 | 化 學 组 成, % | | | | | | 吸水率, % |
|---------|--------------------------------|------------------|--------------------------------|---------------|---------------|-------|--------|
| | Al ₂ O ₃ | SiO ₂ | Fe ₂ O ₃ | CeO | MgO | 灼 减 | |
| 奉節粘土熟料 | 32.54 ~33.36 | 65.22 ~64.85 | 1.54 ~1.58 | | | | |
| 白 泥 | 28.96 ~31.37 | 55.26 ~61.59 | 1.48 ~1.80 | 0.22 ~0.92 | 0.34 ~0.50 | 7.97 | |
| 后 山 粘 土 | 34.60 | 51.14 | 1.34 | 0.48 | 微 量 | 11.20 | |

品种 生產的品種為澆鋼磚（流鋼磚、圓筒磚、漏斗磚、摸底磚、中心磚等）、標準型磚及單重為15公斤以下的大型磚。配料的組成如表2所示。

配料的組成

表 2

| 名 称 | 砖 种 | <2.38 公 厘 乐山熟料 | <3 公 厘 叙永熟料 | <3 公 厘 后山熟料 | <2.38 公 厘 泡沙石 | <0.54 公 厘 奉节粘土 | <0.5 公 厘 后山白泥 | 煤层粘土 |
|-----|----------|-------------------|----------------|----------------|------------------|-------------------|------------------|------|
| 半砂砖 | 下注用砖 | 35 | | | 45 | 20 | | |
| 粘土砖 | 下注用砖 | | | 50 | 废砖 20 | | 30 | |
| | 塞头砖 | 80 | | | | | | 20 |
| | 缺口砖 抽 | 40 | 40 | | | | 20 | |

标准型砖的成型水份为4.0~4.5%。大型砖为手工成型，水份在11%左右。

干燥情况 除大型手工成型的砖坯需经干燥后入窑外，其他砖种成型后，原则上不经干燥，直接装窑，或在空气中进行自然干燥。这要视窑炉周转情况而定。

快速烧成窑的主要部位的尺寸 快速烧成窑的主要部位的尺寸如下：

| | A. 倒焰圆窑 | B. 带二次空气口的半煤气倒焰窑 |
|------------------------|-----------|------------------|
| 窑内径, 公尺 | 7 | 6.975 |
| 窑的总高度, 公尺 | 4.45 | 4.05 |
| 窑顶拱半径, 公尺 | 4.5 | — |
| 窑底面积, 平方公尺 | 38.5 | 38.23 |
| 窑的几何容积, 立方公尺 | 127 | 126.4 |
| 窑的有效容积, 立方公尺 | 107 | 100 |
| 吸火孔总面积, 平方公尺 | 1.85 | 1.038 |
| 吸火孔面积/窑底面积, % | 4.81 | 2.72 |
| 爐柵总面积, 公尺 ² | 5.81 | 9.6 |
| 爐柵面积/窑底面积, % | 15.69 | 25.14 |
| 火箱个数 | 8 | 8 |
| 烟囱高, 公尺 | 34 (二窑共用) | 30 |
| 挡火墙高, 公尺 | 0.91 | 0.84 |

2. 經驗總結

快速烧成的經驗，基本上可归纳为下列三点：

1. 稀装；
2. 全抽力操作；
3. 提高燃烧强度。

现分别詳述如下：

入窑水份不作控制 旧的操作规程规定，空心砖及8公斤以上的实心砖入窑水份不超过3%，8公斤以下的实心砖不超过4%。这样，成型好的砖坯就必须经过烘房干燥。实践證明，完全不用就心水份影响开裂，即使刚刚压制出的砖坯（水份6.5~

9.0%) 立即裝窯，無論實心磚或空心磚，甚至單重達10公斤(水份7~9%) 的磚坯，因開裂而造成的廢品，其數量並不因此而增加。

稀裝 裝窯方法及挡火牆的高矮對快速燒成有很大影響。不適宜的火牆高度及裝窯方法往往會導致上下各部較大的溫度差。這樣，為了使下部磚坯免於欠燒，就必須延長保溫時間。在第一次試驗快速燒成時，出窯後成品分析中，欠燒品占有18%，上下溫度差別甚大。檢查發現，裝窯不恰當，架子矽磚橫置過密，局部磚坯亦裝得過密，同時挡火牆太高(1.45公尺)。經調整，降低挡火牆高度至0.84公尺，在裝窯上就克服了上述缺點，情況大為好轉，基本上消滅了欠燒現象。目前，在裝窯時將圓筒磚、漏斗磚等裝在窯的中、下部，流鋼磚及圓筒磚間隔地裝在窯的上部。在裝窯密度的分配上形成上密下稀，同時把中間三列的列間距由原來的60~80公厘放寬至120公厘，其餘各列之間距離仍維持原來的60~80公厘，並適當地放寬磚坯間距離以增加受熱面積。這些措施都有助於快速燒成的順利進行。

全抽力操作 在快速燒成經驗中應着重提出的是全抽力操作。抽力曲線見圖1和2，最高為13公厘水柱。低溫燒大火，這是快速燒成的關鍵所在。整個燒成操作中，從發火開始一直到窯門熱電偶指示溫度略低於止火溫度前，煙道閘門始終處於全部提起狀態，即利用煙道最大抽力。直到燒成最後階段，為了使全窯各部溫度更趨於一致，才開始將閘門下降一半，同時將二次空氣口閘門降下。在這以前二次空氣口閘門亦全部提起，且不作控制。閘門下降不宜過早，不然將會延長高溫階段升溫時間。縱使發現窯內中、下部溫度差很大，也不應過早降下閘門。除非窯門熱電偶指示溫度已近於止火溫度，才降落閘門一半。此時煤層加厚，採用半煤气操作，加長火焰，燃燒中，下部。此時，即見中，下部溫度迅速上漲，上部及四周磚坯溫度維持不變。經過不長時間的保溫，全窯溫度即能基本上趨於一致。閘門是逐漸降落的，直到燒終了時閘門才全部降落。

因而，从发火开始，在低温阶段 $120\sim600^{\circ}\text{C}$ ，几乎每小时以 200°C 的速度升温，完全推翻了以往旧的规定所谓低温（指残余水份的排除以及粘土分解脱水）阶段不准烧大火加快升温速度的陈旧论调。目前可以这样說，从发火开始即应尽一切可能采取措施加速升温，尽窑炉升温能力之所及，快速升温。对砖坯本身来说，决不致因此而增加废品数量。

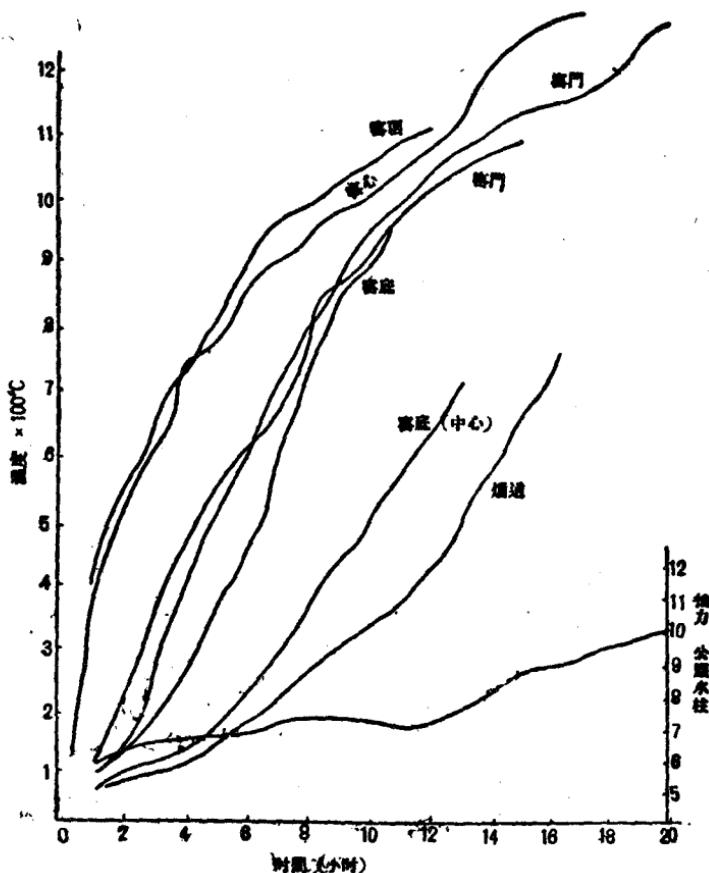


图 1 快速烧成窑内各部分升温曲线和抽力曲线 (密装)

提高窑烧强度 在全抽力操作的前提下，为了保证达到快速（10 小时以下）烧成，在发火后加煤操作上均应作一系列相应的措施。必须意识到在每一操作上均应做到分秒必争。

i. 发火。发火要快。在爐櫈上鋪置干燥的易于发火的木材，并在其上薄薄地复盖一层块煤。爐門口稍放多些，然后在爐櫈下部引火，待煤炭烧着，即行关闭爐門。爐門关闭过早，有时会引起倒焰现象。

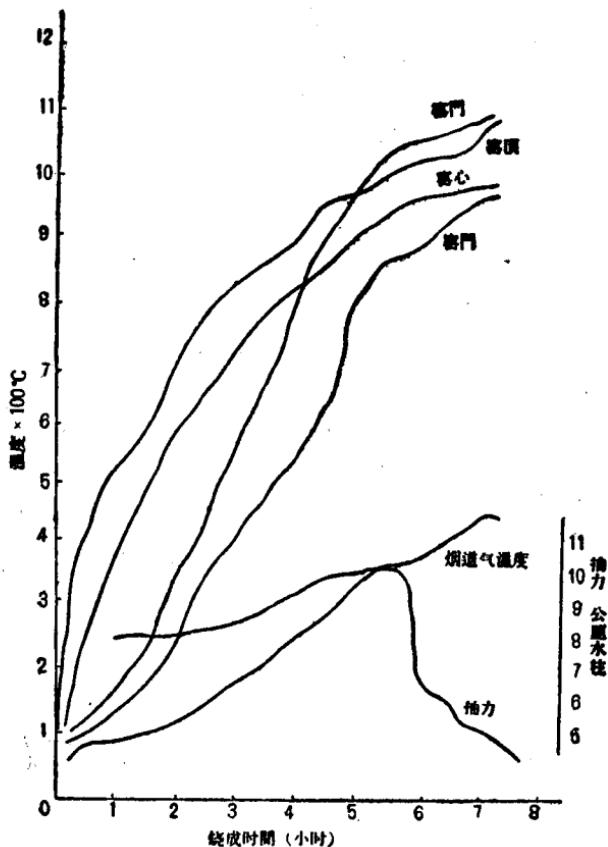


图 2 快速烧成窑内各部分升温曲线和抽力曲线 (稀装)

ii. 增强燃烧强度。贯彻三勤操作：勤加煤，勤搅火，勤清灰，使爐櫈下面始終維持通紅光亮。加煤特点是：先将預置在爐門口的經部份干馏而灼热的煤炭推向燃烧带，然后将大量(約 5~6 錄)冷煤加在爐門口 (加至不能再加)。在两次加煤間隔之間进行

清灰或播火。原則上是 8 个火箱同时进行同类操作，改变以往間隔加煤、交替通火的操作。但是，还得視各个火箱的燃烧情况及两端窑門升溫情況而作适当調整。因此，要求操作同志紧密协作，互相联系。

发火后一直到烧成終了，加煤間隔相差不大。基本上在較低溫度时加煤間隔为 20 分鐘，在高溫时則为 10~15 分鐘。随加煤間隔的縮短，应适当減少加煤量。

在一般慢速烧成窑內，燃烧强度約为 70 公斤煤 / 小时 / 平方公尺爐檻，而快速烧成窑的燃烧强度則为 148—191 公斤煤 / 小时 / 平方公尺爐檻（計算时已扣除由于机械上的不完全燃烧而引起的損失）。燃烧强度几乎提高了 1 ~ 1.7 倍。

快速冷却 以往，烧成時間限制在 80—100 小时的情况下，冷却制度亦有清規戒律。操作规程规定：“須在止火后 6 小时才能打开窑門，并将窑頂天眼及周围眼子打开，但不准鉤出火膛內的灰渣。閘門于止火后 6 小时才全部提升，12 小时后开始鼓风。开始鼓风时用小风扇距窑門 3 公尺，以后每隔 3 小时移近 1 公尺，最后可靠近窑門鼓风。小风扇使用 6 小时后才能換用大风扇，其距离与小风扇同”。冷却时间約在 100 小时左右。事实上这样的謹慎小心是完全沒有必要的。在烧成時間很长的情况下，冷却時間过长的矛盾似乎并不突出。但是，当燒成時間一再縮短时，特別是在快速烧成試驗成功后，如果不配合以快速冷却，那末窑爐利用系数的提高是有限的，因此在研究快速燒成的同时必須研究快速冷却。

我們知道粘土制品的冷却过程总要比它的煅燒過程容易得多，其理由① 是：

1. 在煅燒過程終了时，在坯体内的矽酸盐熔融物具有較大的稠度。在冷却时，莫来石的結晶过程仅能获得微弱的发展，对制品質量影响不大。

2. 粘土制品与其他耐火制品相比較，具有較高的热穩定

性，因此它們的冷却可以用較大的速度进行。

前已述及，快速燒成已縮短到7小時。同时，A.A. 舒米林也指出，粘土砖的煅燒速度甚至每小時高达 $300 \sim 500^{\circ}\text{C}$ 亦不致开裂；煅燒高鋁砖的冷却和加热如合适，可达6小時。他同时还認為，快燒对砖的質量并无不良影响。根据上述理論及論証，完全有理由認為冷却速度可以大大提高，甚至高于它的燒成速度。在理論上有可能把冷却時間縮短到7小時以內。

当然，在倒焰窯內，粘土砖的冷却受到它的低的热传导性以及較小的冷却表面的限制。

因此，在不断縮短烧成时间的同时进行了快速冷却試驗，把冷却時間縮短至30小時左右。采取的方法是：在窯爐止火1~2小時后，立即扒开窯門，将天眼全部打开；用水浇灭爐条上的余烬，扒出灰渣；在窯門口强烈鼓风；待两端最外层砖块呈暗紅色后，开始噴霧；同时将冷却砖块及时地取出，以加速窯中間砖棟的冷却，从而冷却時間降至 $30 \sim 40$ 小時。从出窯的成品分析看來，开裂废品并无显著增加。

冷却速度对砖块的質量究竟会起何种程度的影响呢？为了进一步弄清这个問題，进行了下列試驗研究。

在刚打开窯門时，立即取出最外层的砖块，使一部份砖块在空气中自然冷却，另一部份砖块直接噴水冷却，再一部份砖块則在自然冷却至外表不发黑时再噴水冷却。結果发现，砖坯均无开裂征象。砖的显气孔率及常溫耐压强度的变化列于表3。

由上表可见，不同形式的冷却表现在显气孔率及常溫耐压强

冷却試驗砖的显气孔率和常溫耐压强度

表3

| 冷 却 方 式 | 显 气 孔 率, % | 常溫耐压强度, 公斤/公分 ² |
|------------------|------------|----------------------------|
| 窯內冷却 | 21~27 | 180~350 |
| 长 条 方 砖 | 自然冷却 | 23.7 |
| | 黑后噴水 | 23.7 |
| 立即噴水 | 22.6 | 300 |

度上均无悬殊差别。无论采用何种冷却方式，制品质量完全符合规格要求。若在窑内进行适当的喷水，冷却时情况根本不会这样激烈，在质量的影响方面，应该更加微小。最合适的快速冷却方法尚有待进一步研究（比如窑顶抽风、窑门强力鼓风喷雾等）。同时，进一步试验及研究快速烧成及冷却对砖块组织所起的变化机理（如晶态转化等）以及在其他窑业特性方面的变化（对扩充粘土砖快速烧成的新理论来说）有重大的意义。

3. 快速烧成窑的各部位升温情况及烧成时间与装窑密度、煤耗之间的关系 在窑的各部位事先安装了热电偶及测温锥测温，进行升温速度的记录，并测量抽力的大小。

不同部位的升温速度及抽力大小，温度分布并与文献介绍升温曲线作比较如图1、2和表4所示。

由这些图表可见：

(1) 快速烧成曲线的特征：为了进一步分析文献介绍的升温曲线及快速升温曲线的特点，现将各阶段的烧成速度及所需时间作如下的比较（表4）。

上述比较清楚地表明，文献上建议的升温曲线在低温(900°C以下)阶段最不合理。实际上在实行快速烧成之前，200°C以下的烧成时间已经比文献建议的缩短了25%。快速烧成更是将这一阶段时间大大地缩短，几乎缩短了21.5倍。200~600°C阶段缩短了4.7倍，600~900°C阶段缩短了2.25倍。烧成时间的缩短随温度的增高而逐渐降低，虽在900°C以上，升温速率也还是没有达到文献建议的升温速度的最大值。事实上，提高高温阶段的升温速率要比提高低温阶段的升温速率费事得多，因为在高温阶段坯体热容较低时平均增加了17%，同时坯体与烟气之间温度差，随坯体温度的增高而逐渐降低。所以，缩短低温煅烧时间是快速烧成的主要成就。

(2) 快速烧成窑内各部温度分布情况如图3所示。

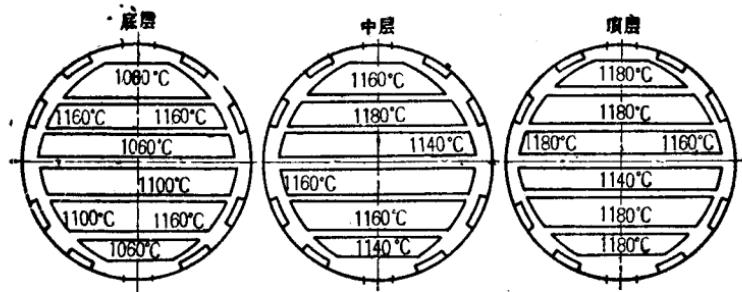
根据几次测定的数字，窑内各部的升温情况（为便于比较起见）列于表5。

表 4

文獻介紹的和快速的升溫曲線和燒成時間的比較

| | 20~200°C | | 与文献 介紹升 溫比 較，% 溫速， 時間， °C./小時 | | 与文献 介紹升 溫比 較，% 溫速， 時間， °C./小時 | | 与文献 介紹升 溫比 較，% 溫速， 時間， °C./小時 | | 与文献 介紹升 溫比 較，% 溫速， 時間， °C./小時 | | | |
|-----------|-----------|-------|-------------------------------------------------|-------|-------------------------------------------------|-----|-------------------------------------------------|-------|-------------------------------------------------|-------|---------------|-----|
| | 200~600°C | | 与文献 介紹升 溫比 較，% 溫速， 時間， °C./小時 | | 600~900°C | | 与文献 介紹升 溫比 較，% 溫速， 時間， °C./小時 | | 900~1250°C | | | |
| | | | | | | | | | | | | |
| 文献介紹升溫曲線① | 6~10 | 18~20 | 100 | 30~40 | 10~13 | 100 | 50~70 | 4~6 | 100 | 50~70 | 5~7 | 100 |
| 快速前升溫曲線 | 7~30 | 6~27 | 125 | 16~40 | 10~25 | -20 | 14~30 | 10~21 | -63 | 12~25 | 14~30 | -70 |
| 快速升溫曲線 | 180 | 1 | 2150 | 200 | 2 | 470 | 225 | 1.5 | 225 | 55 | (1100) 2.5 | -8 |

① Г.Г. Аристов. Технический контроль производства огнеупоров, 1955, стр. 186.



(离窑底0.3—0.5公尺) (离窑底1.5—2.5公尺)

图3 快速烧成窑温度分布情况 (稀装)

窑内各部的升温情况

表5

| 温度范围 窑内部位 | 0~200°C | 200~600°C | 600~900°C |
|--------------|---------|-----------|-----------|
| 窑顶 | 发火~7分钟 | 1.5小时 | 2.5小时 |
| 窑心 | 30分钟 | 2.0 " | 2.5 " |
| 窑门 | 1~1.5小时 | 2.5 " | 1.75 " |

装窑密度平均为0.5吨/公尺³

| | | | |
|----|-------|-------|-------|
| 窑顶 | 30分钟 | 2.5小时 | 3.5小时 |
| 窑心 | 30分钟 | 2.5 " | 4 " |
| 窑门 | 2小时 | 4 " | 3.5 " |
| 窑底 | 3.5小时 | 4 " | 4 " |

装窑密度平均为1.0吨/公尺³

由表5可见，窑内各部升温速率并不一致。在稀装的窑内，窑顶温度几乎一发火就升到200°C，而在窑心则需要30分钟，在窑门约需一个多小时。在密装的窑内，达到同样温度所需的时间要长得多。根据试验窑测温锥弯倒情况来看，窑温的分布——上下温度差别较大，在100°C左右。对于烧结温度范围较广的配料来说，在质量上不致波动太大。例如以白泥作结合土，在窑内烧出，上下部位砖坯的气孔率为21~24%。如果结合粘土烧结温度范围较窄，则在窑内热电偶指示温度接近止火温度时开始降闸，并继续