

〔苏联〕 Я.М.謝爾金 М.Б.弗連克利著

矿渣水泥

戚昌民譯

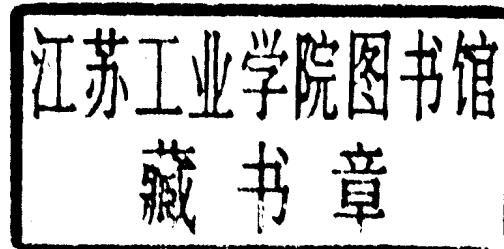
59
128

中国工业出版社

矿渣水泥

〔苏联〕 Я.М. 謝爾金 M.Б. 弗連克利著

戚昌民譯



中国工业出版社

本书是矿渣水泥化学及工艺学方面的专著，阐述了矿渣和矿渣水泥水化理论的近代概念，介绍了生产矿渣水泥主要工艺设备的技术特性、以及强化工艺过程、提高水泥质量和矿渣水泥在建筑中的应用等方面的问题。

本书可供水泥专业工作人员，高等院校及中等专业学校水泥专业师生的参考之用。

南京化工学院潘新章同志对译稿中工艺部份的原料、生料配料计算等六个章节，提出了许多宝贵意见，谨此致谢。

Я.М.Сыркис М.Б.Френкель
ХИМИЯ И ТЕХНОЛОГИЯ ШЛАКОПОРТЛАНДЦЕМЕНТА
ГОССТРОЙИЗДАТ УССР

Киев 1962

* * *

矿 渣 水 泥
戚 昌 民 譯

*

建筑工程部图书编辑部编辑（北京西郊百万庄）

中国工业出版社出版（北京佳木斯路丙10号）

北京市书刊出版业营业登记证字第110号

中国工业出版社第四印刷厂印刷

新华书店北京发行所发行·各地新华书店经售

*

开本850×1168^{1/32}·印张5^{3/8}·字数136,000

1965年6月北京第一版·1965年6月北京第一次印刷

印数0001—2,450·定价(科四)0.65元

*

统一书号：15165·3921（建工-467）

目 录

緒論.....	1
第一章 矿渣水泥的化学	3
一、高炉矿渣的制备和分类.....	3
二、化学組成对高炉矿渣性能的影响.....	5
三、高炉矿渣的矿物組成	11
四、高炉矿渣的結構及其成粒机理	12
五、硅酸盐水泥熟料的結構	21
六、矿渣水泥的硬化过程	23
第二章 矿渣水泥的工艺学	33
一、原料	33
二、生料的配料計算	35
三、液态高炉矿渣的成粒方法	42
四、生料的制备方法	48
五、原料的干燥	51
六、原料的粉磨	58
七、生料的調配和均化	65
八、水泥生料的成粒	73
九、熟料的煅烧过程	81
十、煅烧熟料的窑	84
十一、熟料和矿渣的粉磨.....	104
十二、矿渣水泥粉磨過程的强化.....	120
第三章 矿渣水泥的性质	125
一、矿渣水泥的組成、硬化速度和强度.....	125
二、用矿渣水泥及快硬矿渣水泥制得的混凝土强度.....	137
三、泌水性.....	138
四、抗冻性.....	139
五、凝結和硬化放热.....	140
六、收縮性.....	141
七、耐热性.....	142

八、水稳定性.....	143
九、抗硫酸盐性.....	144
十、钢筋混凝土中钢筋的抗蚀稳定性.....	144
十一、水泥长期储存的稳定性.....	145
十二、生产控制.....	148
十三、进厂原料的化学成份.....	149
十四、生料化学组成的控制.....	149
十五、原料干燥程度的控制.....	151
十六、料粒质量的控制.....	151
十七、粉磨水泥时各组份计量的控制.....	155
第四章 矿渣水泥在建筑中的应用.....	156
第五章 矿渣水泥和快硬矿渣水泥的生产经济	161
参考文献	167

緒論

矿渣水泥是廉价的胶凝材料，因为水泥中有部份熟料由粒化高炉矿渣所代替。

矿渣水泥的特点是在硬化初期及低温下，强度增长较慢。然而近年来在提高矿渣水泥质量方面所做的工作指出，只要在工艺方面稍作改变，就能制得硬化初期强度增长快的高标号矿渣水泥，这方面并不比硅酸盐水泥差。

这种水泥能用于建造工业与民用建筑物。

硅酸盐水泥的强度，从7天到一年几乎增加一倍，而矿渣水泥则增加二倍。矿渣水泥的缓慢硬化，使水化时的放热量降低，这对大型的混凝土建筑有着重要的意义。

苏联学者И.А.別洛柳勃斯基(И.А.Белолюбский), Н.Н.利亞明(Н.Н.Лямин), А.А.巴依柯夫(А.А.Байков), С.И.德魯日宁(С.И.Дружинин), П.П.布德尼科夫(П.П.Будников), В.А.金德(В.А.Кинд), В.Н.容克(В.Н.Юнг)等人在矿渣水泥的生产和应用方面都起过巨大的作用。

在1934年以前，認為只有苏联南方及中部地区冶金工厂熔炼的碱性高炉矿渣才适用于生产矿渣水泥。

苏联研究工作者証明了应用酸性鋁矿渣生产矿渣水泥的可能性。在这些工作的基础上，矿渣水泥的生产在苏联远东地区得到了广泛的发展。

还研究了熟料的矿物組成，熟料和水泥的粉磨細度，水泥中加入的石膏对矿渣水泥性能的影响等。

由于这些研究，使得矿渣水泥的质量大大改善，其标号达到300~400，并且創立了这种水泥的新品种——快硬矿渣水泥。

近年来，生产矿渣水泥的工艺得到了改善，设备也现代化了。

同时干燥及粉磨原料的新型高产磨机投入了生产，掌握了矿渣的悬浮态干燥，实现了在风动料仓内用分区送入空气法来校正生料粉。熟料的煅烧采用了现代化的、具有最大热传导的、二次通过的立波尔窑。安装了喂入生料料球、长达 118 米的迴轉窑代替原有的短窑。

在粉磨矿渣水泥时，实现了各组份：熟料，矿渣及石膏的重量计量。为此，以前使用的圆盘喂料机已被連續动作的皮带重量計量器所替代。采用了新的粉磨流程及高产磨机来粉磨矿渣水泥。

本书作者给自己提出的任务是概括近年来在矿渣水泥化学和工艺方面的研究以及矿渣水泥工厂的生产經驗。

对目前在工业部門提出的重要任务之一——提高矿渣水泥的质量問題，予以特別的注意。

水泥工业部門的研究机关：国立南方水泥設計院(Южгипропицемент)，国立水泥設計院(Гипропицемент)及水泥科学研究院(Нипицемент)的工作，以及国外在这方面的研究工作，都是编写本书的基础。

书中也应用了从国内一些矿渣水泥工厂的資料。

在编写本书《矿渣水泥的化学》这一章时，除作者外，科学技术副博士 M.I. 斯特列尔科夫(М.И. Стрелков)也参加了，他闡明了高炉矿渣的成粒理論及矿渣水泥的硬化过程。

第一章 矿渣水泥的化学

一、高炉矿渣的制备和分类

高炉炼铁时，除金属外还生成比重为1.5—2.2的矿渣，它主要是硅酸盐及铝酸盐的熔合物。

在高炉中加入矿石，燃料及作助熔剂用的石灰石所组成的炉料。

炉料在高炉中自上而下地运动。随着炉料的下落，温度逐渐升高，于是发生了物理化学变化。在高炉的上段（温度达300—400°）水份被蒸发，放出结合水并开始了铁的还原过程（ Fe_2O_3 转变为 FeO ）。在高炉下部，温度为800—1300°处发生了石灰石的分解。

矿渣的形成始于1100—1200°，这是多孔的矿石与石灰石共熔的结果。

初生的重矿渣向下流动，在更高温度的作用下将新的多孔矿石和石灰石熔解掉，此时 FeO 被碱性更强的 CaO 所替代，而增稠了的矿渣得到熔融。在这个过程中，矿渣向下运动时遇到了与高炉气一起上升的燃料灰份。矿渣吸收了灰份中的化合物： SiO_2 ， Al_2O_3 ，以及以硫化铁形式出现的硫等。在高炉的最高温度区，温度为1500—1600°处结束所有这些过程，矿渣呈现在金属层的上部。

Al_2O_3 ， CaO 及 MgO 完全进入矿渣中， SiO_2 ， Mn ， Fe 及 S 则在金属和矿渣中都有。

高炉矿渣的分类

根据高炉中所用燃料的不同，可将矿渣分为木炭熔炼矿渣

(属于这一类的有烏拉尔冶金工厂的矿渣) 及焦炭熔炼矿渣。

根据冶炼生铁的种类可将矿渣分为：铸造生铁矿渣，炼钢生铁矿渣，特种生铁矿渣（锰铁，硅铁，镁铁）及炼合金钢生铁矿渣（镍铬合金，钒及其它合金）。

根据矿渣的化学组成可分别碱性，酸性及中性矿渣。

矿渣的碱度可用碱性率来表示：

$$Mo = \frac{\text{CaO} + \text{MgO}}{\text{SiO}_2 + \text{Al}_2\text{O}_3}$$

如果碱性率大于 1，则矿渣为碱性；小于 1 为酸性；等于 1 则为中性。

根据矿渣的稳定程度可分成稳定的（或不解离的），易分解的及不稳定的（自动分解的）矿渣。

根据矿渣的粘滞程度可将矿渣分为短熔矿渣及长熔矿渣。短熔矿渣的特征是具有较短的粘度变化的温度范围；而长熔矿渣则要较长的时间才会凝固。

长熔矿渣在1500°时的粘度大于20泊，而短熔矿渣则小于① 6 泊。粘度在 6 到 20 泊之间的矿渣为中间矿渣。

根据高炉内的温度制度，还可将矿渣分为热矿渣或《熟矿渣》，即在正常加热过程中制得的矿渣和冷矿渣或《凉矿渣》，即在高炉受热不足情况下制得的矿渣。

根据矿渣出高炉后冷却速度的不同，可区分为慢冷的或自然冷却的以及快冷的或人工冷却的矿渣。

根据 H.A. 托罗波夫 (Торопов) 及 O.M. 阿斯特列叶娃 (Астремова) 的建议，可将矿渣按其所含的主要矿物而区分为：偏硅酸盐，正硅酸盐，钙黄长石，镁方柱石型等矿渣。

高温液态矿渣可用来制备块状的膨胀性高炉矿渣（泡沫矿渣），它在经过破碎筛分以后可作轻混凝土的骨料用；制备密实的浇注制件，象石材，石块，条石，加筋梁和石板；制备矿渣棉及

① 原文为不小于 6 泊，恐系刊误。——译注

以矿渣棉为基础的隔热材料。

尾矿渣部份用来生产矿渣棉及制备地方性胶凝材料。

水泥工业应用的是粒化高炉矿渣：

- 1) 焙烧石灰矿渣水泥熟料时作生料的粘土质组份；
- 2) 作硅酸盐水泥的水硬性混合材；
- 3) 作生产矿渣水泥的水硬组成，水泥中粒化高炉矿渣的含量不小于成品重量的20%，不大于85%；
- 4) 生产地方性胶凝材料：石灰矿渣水泥，无熟料矿渣水泥及石膏矿渣水泥。

二、化学组成对高爐矿渣性能的影响

进入矿渣中并赋予矿渣水硬活性的最重要化合物为氧化钙，氧化铝及氧化硅。

根据这些氧化物的含量，可将矿渣分成碱性的和酸性的。碱性矿渣含有：

氧化铝.....	8—25%
氧化钙.....	45—56%
氧化硅.....	27—31%

酸性矿渣含有：

氧化铝.....	4—17%
氧化钙.....	12—40%
氧化硅.....	40—70%

高炉矿渣中氧化钙的含量超过50—51%时，矿渣的水硬活性会降低。这是因为当氧化钙含量高时，即使在快冷时得到的矿渣也是结晶态的，即活性最低的状态。

当矿渣中 CaO 含量近65%时，从化学组成来看矿渣已转入水泥的类型，它在磨细以后也象水泥一样具有胶凝性能。

将矿渣中的石灰富化是很困难的，因为这时粘度会大大提高，而且加入的石灰吸收很慢。

氧化钙在矿渣中可能结合成硅酸二钙或钙黄长石。后者不具

胶凝性并降低矿渣的水硬活性。

含石灰多的高炉矿渣在慢冷时会自行崩解和粉化，原因是：

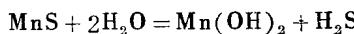
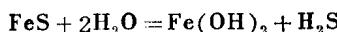
1) 硅酸盐分解：在温度为 675° 时，不稳定的活性 $\beta\text{-Ca}_2\text{S}$ 进行多晶转变，生成稳定的、无水硬活性的 γ 变形。

和这个过程同时发生的是体积增大10%，矿渣崩解及活性消失。矿渣含石灰大于48%时就有自行崩解的倾向。

MgO , Al_2O_3 , P_2O_5 , Cr_2O_3 及其它氧化物能稳定矿渣中的 β 型硅酸二钙。

在矿渣成粒时硅酸二钙的 β 变形来不及转变为 γ 型，因为矿渣在急冷时，化学平衡状态得到固定，或者说产生了《淬火》现象；

2) 锰或铁分解：这是硫化锰或硫化铁进行水解的结果，其反应：



当矿渣中氧化亚铁或锰的含量超过3%及硫化物的硫含量大于1%时，就会产生这种分解。

在一般的高炉矿渣中 FeO , MnO_4 及硫化物硫的含量是不足以引起锰或铁分解的，只有在高炉受热不足而形成的凉高炉矿渣及特种生铁矿渣中才会出现崩解；

3) 石灰及镁分解：这是游离钙及镁水化的结果，在通常的矿渣中没有这种分解。

在用作矿渣水泥生产的粒状高炉矿渣中，所有上述的自行崩解现象均不产生。

苏联冶金工厂冶炼的碱性矿渣中含 Al_2O_3 4~10%，酸性矿渣中为13—24%。氧化铝对矿渣在急冷后形成水硬活性最大的玻璃态结构是有利的。

当碱性激发剂及硫酸盐激发剂存在时，矿渣中的氧化铝剧烈地将氢氧化钙及硫酸钙结合，生成水化硫铝酸钙及水化铝酸钙，使得含氧化铝较高的矿渣水泥有较快增长的早期强度。当细磨矿

渣水泥或熟料預磨后再和矿渣一起进行补充粉磨时，氧化鋁的作用就降低。

在这种情况下，水泥有較高的强度是因为矿渣中氧化鋁含量少，而强度指标則与用氧化鋁含量高的矿渣制得的水泥沒有多大差別。

矿渣中含有的氧化矽对氧化鋁及氧化鈣來說是有多余的，它阻碍矿渣中化合物的結晶和水化，从而降低矿渣的活性。

有些冶金工厂采用高鎂原料炼铁，因而矿渣中氧化鎂的含量較高。

氧化鎂与氧化鈣不同，它大大降低矿渣的粘度，降低熔合物溫度并在成粒后易于制得玻璃态的高活性矿渣。

П.П. 布德尼科夫認為，在碱性及酸性矿渣中含 7~10% 的氧化鎂能提高矿渣的反应能力。氧化鎂对粒化矿渣水硬活性的良好影响，可解释为成粒时含鎂化合物分解所放出的碱对渣粒中的玻璃相有活化作用。

国立水泥設計院在研究含氧化鎂 18.35% 的酸性高炉矿渣时指出，用这种矿渣制得的水泥具有正常凝結，体积变化均匀及强度增长良好的特点。

国立南方水泥設計院在研究含 MgO 14.27% 的矿渣时，也得出同样的結論。和矿渣水泥不同，当硅酸盐水泥中氧化鎂含量过高，方鎂石（游离的，僵烧的氧化鎂）就会造成体积的不均匀变化。方鎂石的水化較主要熟料矿物的水化要慢得多，它发生在已硬化的砂浆或混凝土中并伴随着巨大的体积变化。

在粒化高炉矿渣中氧化鎂存在于玻璃相，是以細磨的，与其它化合物相結合的状态出現。以方鎂石存在的 MgO 則从未在矿渣中发现过。

这就說明了在矿渣水泥及用矿渣水泥制得的混凝土中存在着体积的均匀变化。

因此矿渣中 MgO 含量高对矿渣水泥的性能有好处，在应用于建筑中不会产生体积变形。

当矿渣用作粘土组份时，其中氧化镁的含量不应超过7.5%。

氧化亚锰能降低高炉矿渣的活性，因为锰对玻璃的性能和结构以及对矿渣中某些化合物的活性都有不良的影响。

矿渣中氧化亚锰含量高会使高炉受热不足，降低出炉矿渣的温度，也降低矿渣的水硬活性。

根据南方水泥设计院的研究资料，高锰矿渣成粒时形成的矿渣玻璃是没有活性的。原因是这样的：在水的作用下，粒化矿渣颗粒在玻璃化时形成了硅酸的表面胶膜，这个膜提高了矿渣玻璃的水稳定性，使得水及氧化钙在颗粒内部的扩散发生困难，并且减慢了矿渣的水化硬化过程。锰能促使渣粒形成硅酸膜，并增加胶膜的扩散阻力。

特种锰铁过热碱性矿渣具有更高的温度，出炉的铁中含有大量氧化铝及少量氧化硅。因此与酸性马丁炉锰矿渣不同，这种矿渣有着令人满意的水硬性①。

在南方的一个水泥厂中，用锰铁矿渣试生产的水泥具有300~400的标号，其可磨性较高。

经8小时蒸压硬化的硬練胶砂試体的三天强度等于甚至超过正常硬化矿渣水泥的180（有时90）天的强度，略为超过克拉马托尔斯克好的硅酸盐水泥的七天强度。所得的水泥体积变化均匀。

根据Д. Я. 什捷尔恩(Д. Я. Штерн)在东方一个水泥厂用含氧化亚锰10%的酸性矿渣试生产矿渣水泥的资料：加入25%熟料的水泥标号为300，体积变化均匀。

C.M.罗雅克(C.M.Рояк)及B.Ф.克雷洛夫(B.Ф.Крылов)研究指出，南方冶金工厂马丁炉生铁矿渣的低水硬活性不仅是氧化亚锰的有害作用的结果，矿渣碱度低使得氧化铝含量更显得不足以及熔炼马丁炉生铁时高炉加热过程相对的不足是主要的原因。

① 研究这种矿渣来生产矿渣水泥的工作是由 И. Л. 茲纳奇科-亚沃尔斯基 (И. Л. Значко-Яворский), А. Я. 切伊特利内伊 (А. Я. Чайтлинин), Д. Я. 什捷尔恩, К. Г. 康德拉托娃(К. Г. Кондратова)等所进行。

因此氧化亚锰含量較高①，不能作为矿渣不适于制备矿渣水泥的依据。

此时还应估计到矿渣的碱度，其中氧化铝的含量，矿渣的出炉温度等。

高炉矿渣中的其它化合物，硫化钙在水化时放出氢氧化钙，能提高矿渣活性；氧化亚铁对矿渣水硬活性没有影响；特种生铁矿渣中含有的二氧化钛，能降低矿渣的水硬活性，因为钛酸钙的水硬性較硅酸钙为低。

表1为苏联一些冶金工厂所熔炼的高炉矿渣的平均化学组成。

表1

矿 �渣	百 分 含 量								
	SiO ₂	Al ₂ O ₃	FeO	MnO	CaO	MgO	S	Mo	Ma
南 方 治 金 区									
鑄造生鐵矿渣	38.4	8.4	0.21	0.43	49.8	1.7	2.4	1.1	0.22
炼鋼生鐵矿渣	39.19	5.95	0.45	1.58	47.4	2.63	0.19	1.14	0.15
錳 鐵 矿 渣	29.84	9.55	0.62	9.63	45.67	4.10	1.61	1.26	0.32
中 部 治 金 区									
鑄造生鐵矿渣	38.01	9.00	0.22	0.64	47.5	2.0	2.39	1.05	0.23
炼鋼生鐵矿渣	42.5	4.22	0.39	0.17	48.7	3.17	0.58	1.11	0.10
錳 鐵 矿 �渣	30.81	9.48	0.40	11.26	41.31	3.84	3.00	1.12	0.30
东 方 治 金 区									
鑄造生鐵矿渣	39.17	16.82	0.20	0.82	37.44	5.08	0.82	0.76	0.43
炼鋼生鐵矿渣	39.59	15.33	0.49	1.52	37.87	4.63	0.48	0.77	0.38
錳 鐵 矿 �渣	43.37	16.80	0.15	0.92	31.16	5.44	1.09	0.61	0.38
錳 鐵 矿 �渣	33.30	14.00	0.94	11.4	30.50	1.51	1.10	0.68	0.42

甚至在某些矿渣平均化学组成較为均匀的工厂中，个别熔合物中矿渣的个别氧化物，还是波动在很大的范围内。加入高炉中

① 原文为氧化亚锰含量較低，显然是不正确的。——譯注

的炉料以及炉料中个别组份在化学组成上不可避免的差异，炉料中各组份在加料时的不均匀分布，炉料不同的运动性能，原料不同的温度条件等等都是高炉矿渣化学组成不均匀的原因。

例如在新图利（Новотульский）冶金工厂一昼夜内所生产的各种熔合物中，高炉矿渣一次分析的 SiO_2 及 CaO 含量的数值如下（表 2）。

表 2

熔合物序号	在高炉矿渣中的含量 %	
	SiO_2	CaO
1	38.1	47.5
2	37.4	44.5
3	36.4	50.1
4	34.6	52.3
5	35.0	53.2
6	—	50.6

矿渣化学组成的不均匀性要求工厂化验室对投入生产的矿渣组成进行仔细的和有效的控制。

由表 1 的数据可见，南方和中部冶金工厂的高炉矿渣主要是氧化铝相对含量不高的碱性矿渣。

粒化高炉矿渣是否适用于制造矿渣水泥要根据全苏国家标准 ГОСТ 3476-60 来决定。

矿渣的水硬活性用活性率来表示：

$$Ma = \frac{\text{Al}_2\text{O}_3}{\text{SiO}_2}$$

国家标准对降低矿渣活性的氧化亚锰含量作了限制。

根据 ГОСТ 3476-60，生产水泥用的粒化高炉矿渣应当满足表 3 所列的要求。

上述标准对铁合金高炉矿渣及磁性钛铁熔合物是不适用的。

苏联南方及中部地区的冶金工厂熔炼的是碱性矿渣，而且主要是熔炼炼钢生铁矿渣，高炉是在助熔剂含量少，加热过程强化

表 3

指 标 标	碱性矿渣			酸性矿渣		
	级 别			I	I 级 类 别	
	I	II	III	级	1	2
碱性率不得小于	1.0	1.0	1.0	0.9	0.70	0.6
活性率不得小于	0.25	0.20	0.12	0.40	0.30	0.50
氧化亚锰%含量不得大于	2.0	4.0	3.0	2.0	4.0	2.0

的条件下操作的。这样做会使得矿渣中氧化钙的含量降低，氧化硅的含量增多。与铸造生铁矿渣相比，氧化铝的含量降低了。

П. П. 布德尼科夫及 И. Л. 茲纳奇科-亚沃尔斯基建议用考虑了矿渣碱度（氧化钙及氧化镁）、氧化镁的影响，并考虑了氧化硅及氧化亚锰对矿渣活性降低的公式，来表示粒状高炉矿渣的活性：

$$K = \frac{\text{CaO} + \text{MgO} + \text{Al}_2\text{O}_3}{\text{SiO}_2 + \text{MnO}} > 1$$

其中 K 为质量系数。

矿渣的水硬活性与矿渣直接成粒前的温度、成粒方法及成粒过程的参数等有关。

苏联冶金工厂熔炼的高炉矿渣，用作干法生产水泥的原料组分。用作湿法生产时因矿渣容易变稠，故需要采用稳定外加剂。用矿渣代替生料中的粘土在经济上是有效的，因为石灰石的用量减少了，粘土的开采和运输也能省掉。

三、高炉矿渣的矿物组成

高炉矿渣中含有约 90% 的 SiO_2 、 Al_2O_3 和 CaO 。因此，可以把高炉矿渣大致看作 $\text{CaO}-\text{Al}_2\text{O}_3-\text{SiO}_2$ 的三元系统。

碱性高炉矿渣的主要晶相组成是硅酸二钙 ($2\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2$) 及钙黄长石 ($2\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot\text{SiO}_2$)，而在酸性矿渣中则是 α 假硅灰石

($\alpha\text{CaO}\cdot\text{SiO}_2$)及鈣长石($\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3\cdot2\text{SiO}_2$)。

此外，在高炉矿渣中尚有下列矿物：透輝石($\text{CaO}\cdot\text{MgO}\cdot2\text{SiO}_2$)，镁方柱石($2\text{CaO}\cdot\text{MgO}\cdot2\text{SiO}_2$)，鈣镁橄榄石($\text{CaO}\cdot\text{MgO}\cdot\text{SiO}_2$)，镁蔷薇輝石($3\text{CaO}\cdot\text{MgO}\cdot2\text{SiO}_2$)，尖晶石($\text{MgO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3$)，二硅酸三鈣($3\text{CaO}\cdot2\text{SiO}_2$)等。

在特种生铁的高铝渣中还可能有铝酸盐： $5\text{CaO}\cdot3\text{Al}_2\text{O}_3$ ^①， $\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3$ ， $\text{CaO}\cdot2\text{Al}_2\text{O}_3$ 。

高温液态矿渣的温度随着出炉而降低，此时就开始结晶过程。固相矿渣的结构与冷却制度及矿渣的化学组成有关。碱性矿渣在慢冷时凝固成为整体或块状物，这是个别矿物晶体的集成物，中间有玻璃物质胶合着它们。

这种矿渣在快冷时生成细粒——渣粒，矿渣的玻璃态被保留了下来，只有少数化合物形成了晶体。

四、高爐矿渣的結構及其成粒机理

慢冷高炉矿渣根据其组成的不同，或轉变成坚固的石状体，或变成细粉。这种矿渣没有水硬性能。这些慢冷矿渣主要是由与水不起化学反应的钙、镁的硅酸盐及铝酸盐所组成。如果高炉矿渣在出炉时加以快冷，那末所得矿渣就具有水硬活性。

Г. А. 帕索夫(Г. А. Пассов)認為粒化高炉矿渣处于玻璃状态，因此它們乃是过冷液体，具有較高的热含量或者所謂水硬势。

粒化高炉矿渣的内能較慢冷的要高。

矿渣具有較高热含量的假說能得到某些証实，即在个别情况下，玻璃含量較多及反玻璃化效应較高的或具有較高溶解热的矿渣，具有較高的水硬性。然而一系列的事实和理論設想都說明，热含量不是决定粒状矿渣水硬活性的唯一因素。

如果玻璃状态及热含量真正能决定化学組成相同的粒化矿渣的活性，那末完全是玻璃态的矿渣应具有最高的活性。但 H. A.

① 原文为 $5\text{CaO}\cdot\text{Al}_2\text{O}_3$ ，恐系刊誤。——譯注