

《化工生产的腐蚀和防护》丛书

第 15 册

耐热耐腐蚀水玻璃混凝土

〔苏联〕 К·Д·涅克拉索夫 A·П·达拉索娃 著

中国工业出版社

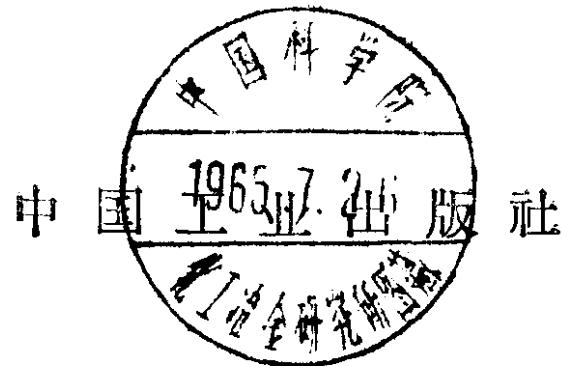
86.168
421

《化工生产的腐蚀和防护》丛书

第 15 册

耐热耐腐蚀水玻璃混凝土

[苏联] K·Д·涅克拉索夫 A·П·达拉索娃 著
王养毅译 邢传久校



本册介紹一种新型建筑材料——耐热耐腐蝕水玻璃混凝土。书中叙述这种混凝土的耐腐蝕性、机械强度、热性能、渗透性等主要性能，其調制方法和在工业炉上的应用。本书介绍了用耐热混凝土灌筑硫鐵矿机械焙烧炉的施工組織、施工技术、检修技术和經驗教訓。

本书供化学工业、冶金工业、石油工业、輕工业部門工业炉設計、施工、使用人員参考。

苏联“化工生产的腐蝕和防护”丛书編輯委員会：Н. А. 巴克拉諾夫，В. Е. 沃罗津，В. С. 基謝辽夫（主編），И. Я. 克利諾夫，Г. В. 薩加拉耶夫（副主編）和 П. Г. 烏迪瑪。

«Коррозия в химических производствах и способы»

Выпуск 15

К. Д. Некрасов, А. П. Тарасова

ЖАРОУПОРНЫЙ ХИМИЧЕСКИ СТОЙКИЙ
БЕТОН НА ЖИДКОМ СТЕКЛЕ
ГОСХИМИЗДАТ МОСКВА 1959

* * *

《化工生产的腐蝕和防护》丛书

第15册

耐热耐腐蝕水玻璃混凝土

王养毅 譯 邢传久 校

*

化学工业部图书編輯室編輯(北京安定門外和平里七区八号楼)

中国工业出版社出版(北京復興路丙10号)

北京市书刊出版业营业許可證出字第110号

五三五工厂印刷

新华书店北京发行所发行·各地新华书店經售

*

开本850×1168^{1/32}·印张4^{3/4}·字数125,000

1965年6月北京第一版·1965年6月北京第一次印刷

印数0001—2,350·定价(科四) 0.60元

*

统一书号：15165·3903(化工-380)

編 者 的 話

金屬的腐蝕會給國民經濟帶來巨大的損失。試驗研究和概略的統計表明，在採用有效的防腐蝕方法之前，每年所生產的金屬幾乎有三分之一由於受到液態和氣態侵蝕性介質的化學性破壞作用而無可挽回地損失掉。

在化工生產中，由於所用的反應物料和製成品具有侵蝕性，所以金屬的使用期限最為短促。腐蝕尤其會縮短在高溫下操作的設備和管道的使用期限；有時，甚至某一個次要的設備的器壁被腐蝕，也會使全部管線或整套設備被迫停工。

近年來，出版了一系列關於腐蝕理論和耐腐蝕材料生產的著作，但是在選擇適當的耐腐蝕材料和延長受侵蝕性介質作用的設備的使用期限方面，實用的指導文獻尚感不足。

為了彌補這方面的不足，蘇聯化學科技文獻出版社於1955年開始出版一套總稱為“化工生產的腐蝕和防護”的叢書。

這套叢書共分三部分。第一部分討論以下各化工生產部門的設備和管道的腐蝕問題：硫酸，磷肥，氨和銨鹽，硝酸，鹽酸，中間體和染料，有機酸，合成橡膠和酒精，氯，燒鹼，漂白粉以及含氯的有機產品。這一部分各冊分別研究了每種生產中最常見的幾種腐蝕，指出了預防的措施和採用的防腐蝕方法，並且對它們作了評比。

第二部分的內容是敘述廠房和建築結構腐蝕的種類及防止各種侵蝕性介質腐蝕的方法。

第三部分各冊介紹的是最常用的幾種耐腐蝕材料的性能，其中有：不鏽鋼及其他金屬和合金，耐酸硅酸鹽水泥和混凝土，法奧利特，硬聚氯乙烯塑料，在通常條件下硬化的調合物，聚異丁烯，橡膠和硬質橡膠，瀝青和柏油，石棉二乙烯乙炔塑料，木材，非金屬導熱材料，油漆涂料，墊料和填料，過濾材料。

除此以外，有几册还分別介绍了各种防护方法（阴极保护、复合衬里等）。

整套丛书全部出版后，将成为化工生产工作者的一部相当完备的、关于各种生产中的防腐蝕問題以及某些材料的性能和应用技术問題的实用参考书。

編者請讀者閱讀后提出意見和建議，以供編纂出版丛书的以后各册时参考。

目 录

編者的話

緒論	1
第一章 耐热混凝土的主要性能	4
在高溫作用下混凝土中产生的物理化学过程	4
耐腐蝕性	27
抗压强度	36
荷重变形溫度范围	42
热稳定性	45
热膨胀和收縮	47
弹性塑性	50
透气性	55
抗击强度和磨損量	56
負溫对混凝土性能的影响	59
潮湿介质对混凝土的影响	69
結論	80
第二章 耐热混凝土的調制	82
耐热混凝土的性能及成分	82
对原材料的基本要求	85
混凝土的調制及养护	91
混凝土质量檢驗	92
第三章 耐热混凝土在热工設備上的应用	94
建造耐热混凝土热工設備时的施工組織	94
热工設備的烘干、准备和开車	115
热工設備的检修	125
在热工設備上采用耐热混凝土时常发生的錯誤	135
全技术規程	140
技术經濟指标	141
参考文獻	145

緒論

兼受高溫（恒溫和變溫）和各種侵蝕性介質作用的各種熱工設備以及承重結構，其建築正日益發展，這要求擴大耐熱和耐腐蝕材料的生產；發明新的耐熱材料；設計出既能延長熱工設備的壽命又能採用工業化方法進行施工的建築結構。

要達到這個目的，可以利用採用耐熱的混凝土和鋼筋混凝土方面的經驗。

本書敘述的是蘇聯建築科學院混凝土和鋼筋混凝土科學研究所的研究成果，以及在工業中採用耐熱混凝土的經驗。

耐熱混凝土根據對其要求的不同，可用不同的膠結料制成。耐熱混凝土有下面幾種：1) 砂土水泥混凝土；2) 加細磨集料（微粒填充料）的硅酸鹽水泥混凝土；3) 加氟硅酸鈉的水玻璃混凝土。

摻加氟硅酸鈉的水玻璃耐熱混凝土的特點不僅是熱力性能良好，而且在某幾種侵蝕性介質的作用下還具有相當強的耐腐蝕能力，是一種耐腐蝕的混凝土①。因此，這種混凝土遂應用於建築化學工業、有色冶金、紙漿造紙、石油煉製以及其他工業部門的熱工設備，並首先是用在建築硫鐵礦焙燒爐、有色金属礦石焙燒爐和硫鐵礦沸騰焙燒爐以及電除塵器等設備上。

第一台用水玻璃耐熱混凝土和鋼筋混凝土建築的新型的硫鐵礦焙燒爐②是在沃斯克烈先斯克化學公司建成的，於1951年1月投入生產。

這台爐子八年多以來的運轉證明，這種混凝土的質量及其良好，其結構非常牢靠。

① 為了簡便起見，以後均將這種混凝土稱做“耐熱混凝土”。

② 爐子結構的設計者是：B.I.莫拉曉夫，K.D.涅克拉索夫，D.A.烏奇捷列，H.M.巴霍莫夫，Ю.B.杰列什凱維奇和M.A.沙爾高羅特斯基。

奧德薩過磷酸鈣工厂的新型硫鐵矿焙烧炉已經使用了七年以上。在这个工厂里，焚硫炉也是用水玻璃耐热混凝土建造的。

晓尔科沃化工厂也在使用耐热鋼筋混凝土的硫鐵矿焙烧炉，其中有一台已經运转了七年左右。除此以外，在各个工厂已建成并在使用的硫鐵矿和有色金属矿石的新型焙烧炉就达 40 台以上。这些炉子分布在里加、維尼察和江布尔等过磷酸鈣工厂，維堡、加里宁格勒和康德罗沃等紙浆造紙厂，波多尔斯克錫厂以及其他一些企业中。

經過对第一批耐热鋼筋混凝土炉子的研究，大大地改进了工艺过程和更加降低了施工造价。創造的新結構不仅适用于不用鋼壳的新炉，而且也适用于改建金属壳已經损坏的旧炉。在用异形耐火材料作內衬时，这种金属壳就必须更换，而在上述改建时，则可作为保溫筒来加以利用。

在建筑带鋼壳的新炉时，鋼壳用作主要的鋼筋构件，这就使鋼筋的用量縮減到最少的程度。

保溫筒或新鋼壳絕热层給操作人員創造了良好的条件，因为炉子外表的溫度不会超过 50~60°C。

通过对晓尔科沃化工厂在相同条件下工作的炉子所进行的比較証明，在用耐火砖作內衬的拱层上，赤热的硫鐵矿的燒結現象极为严重，而在耐热混凝土的拱层上却沒有这种現象。采用后一种材料不仅能大大減少齿的磨損和耙的损坏，而且也不必在炉子工作期間进行定期性的清理。这样一来，第一，大大地減輕了炉工的劳动力，因为在耐火砖拱层的炉中，須要在 950°C 溫度下从炉孔中用刮刀清除燒結的硫鐵矿；第二，不必打开炉孔来清理拱层和調換齿和耙，这样就使得整个工艺过程稳定了，也保証了硫鐵矿能很好地燃烧。

近来，在各工业部門已开始采用沸騰层焙烧有色金属矿石和硫鐵矿的方法。

例如，以国立有色金属科学研究設計院为主，由中央工业建筑科学研究所协助进行設計，后由“化工防腐安装”公司施工，在“电鋅”工厂建成了一台用耐热鋼筋混凝土制的、鋅精矿沸騰焙烧炉。这台炉子的操作經驗証明耐热混凝土具有良好的使用性能。

1955 年，在沃斯克烈先斯克化学公司有一台沸騰焙烧硫鐵矿的試驗性工业炉投入运转。

炉膛的壁和拱层都是用耐热混凝土建筑的。保証炉子工作可靠而且稳定的主要构件是沸騰层下面的鼓风孔板。这台炉子的孔板結構选择的是 80 毫米厚的耐热混凝土板，其結構簡單并在实际中証明足敷应用。

1956 年，在烏斯特-卡美諾哥尔斯克有一台用耐热鋼筋混凝土做成的鋅精矿沸騰焙烧炉也投入了生产。

全苏石油企业建筑科学研究所 B.C. 罗宾什金研究了适用于石油工业热工设备运转条件的耐热混凝土，并在許多石油炼制厂推广应用耐热混凝土。

例如，在某个石油炼制工厂用混凝土砌块砌筑了双坡式和单坡式悬拱管式加热炉，并成功地进行着运转。另一个石油炼制厂用耐热水玻璃噴漿混凝土做成了反应器的内衬。

某个石油炼制厂的管式炉也采用耐热混凝土作衬里材料。

热工设备的操作經驗証明，耐热混凝土在高溫以及諸如酸类和硫酸盐等几种侵蝕性介质的作用下，具有相当好的耐腐蚀能力。就其技术經濟指标來說，这种混凝土在很多情况下都比普通块状耐火材料更为优越。所有这些都表明耐热混凝土是有着广闊的应用前途的。

由于耐热耐腐蝕混凝土的生产不断增长和在国民經濟各个部門中，首先是在化学工业中的应用日益广泛，促使作者系統地蒐集了有关这类混凝土的文献資料和各个化工企业在生产中应用这种混凝土的經驗，以及一些研究和觀察資料，以便有助于这方面的人員更成功地将耐热混凝土应用到工业中去。

第一章 耐热混凝土的主要性能

摻氟硅酸鈉的水玻璃混凝土的耐热性和耐腐蝕性，取决于碱金属硅酸盐（胶結料）的性质和混凝土硬化时析出的反应产物的性质，取决于集料的种类和数量以及其他一系列因素。混凝土在加热时产生的物理化学过程，以及在高溫作用下混凝土的物理机械性能的变化，对于混凝土的耐热性均有很大影响。

为了研究这些过程，作者研究了高溫对于水玻璃水泥石和混凝土性能变化的影响。

这里所說的水泥石是指用摻入氟硅酸鈉的水玻璃調制的、并摻入各种磨細矿物集料的硬化后的灰浆。

在高温作用下混凝土中 产生的物理化学过程

耐热混凝土的主要組份是鈉的硅酸盐，其中有：

原硅酸鈉	$2\text{Na}_2\text{O}\cdot\text{SiO}_2$ 或 Na_4SiO_4
正硅酸鈉	$\text{Na}_2\text{O}\cdot\text{SiO}_2$ 或 Na_2SiO_3
二硅酸鈉	$\text{Na}_2\text{O}\cdot 2\text{SiO}_2$ 或 Na_2SiO_5

某些研究人員所提出的其他鈉硅酸盐是否存在尚无确实根据。这类硅酸盐应当看作上述化学成分的硅酸鈉盐的混合物，或看作二氧化硅在这些硅酸盐中的固溶体。

碱金属硅酸盐的水溶液具有良好的胶結性能。二氧化硅在碱金属硅酸盐的水溶液中呈胶体分散和分子分散两种形态。这两种形态的比例取决于溶液的浓度和 SiO_2 的含量。

业已証实，在碱金属硅酸盐的溶液中存在着固定的化合物——正硅酸鈉和二硅酸鈉，对于它們的性能目前已研究得相当清楚。

$\text{SiO}_2:\text{Na}_2\text{O} > 2$ 的碱金属硅酸盐在溶液中并不存在，这种硅酸盐乃

是典型的胶体物系，它除了 Na_2SiO_3 和 Na_2SiO_5 以外，还含有胶体二氧化硅。

工业规模制得的碱金属硅酸盐是一种工业用的产品，称为“水玻璃”。

$\text{SiO}_2:\text{Na}_2\text{O}$ 为 1:2 的水玻璃没有实用价值，一般都不生产它。

$\text{SiO}_2:\text{Na}_2\text{O}$ 为 1:1 的水玻璃是按照专门订货进行生产的，如用来熔制普通玻璃，这时 Na_2O 即作为纯碱或钾碱的代用品。氧化硅含量 4 倍于碱金属氧化物的水玻璃，是一种难溶于水的熔合物，用起来不便。

性能最好的水玻璃，其 SiO_2 与 Na_2O 之比为 3:1。

SiO_2 分子数与 Na_2O 分子数之比称为氧化硅模数，或简称模数。欲表明水玻璃的性质，往往必须指出它的模数，即用数字表示的物料的分子组成。

固态的水玻璃也叫做水玻璃块。根据显微研究证明，任何一种组成的水玻璃块都是带有少量圆形孔隙（平均直径为 0.5 毫米）的玻璃。水玻璃的折光率随模数的减小而增大。例如，模数为 2.2 的水玻璃块的折光率为 1.501；模数为 2.6 和 2.8 的水玻璃块的折光率相同，都是 1.498。

水玻璃块的水溶液叫做液体水玻璃（水玻璃溶液）。

各种品级的水玻璃的模数均在 1.5 到 3.5 范围以内。最常用的是模数为 2.6~2.8 的水玻璃。

根据 H.C. 道姆勃洛夫斯基和 M.P. 米捷利曼所作的试验研究查明，在水玻璃中含有成分为 $\text{Na}_2\text{SiO}_5 \cdot 9\text{H}_2\text{O}$ 的碱金属硅酸盐，其余的氧化硅均呈胶体溶液状态。

水玻璃溶液的密度或比重是溶液的重要特性，它既取决于溶液的化学组成，又取决于溶液中所溶解的固体物质的总量。

因此，仅根据比重来确定水玻璃溶液中溶解了的固体物质的含量是不可能的，因为，由于水玻璃中氧化钠和氧化硅的结合形式繁多样，不同的 Na_2O 和 SiO_2 配合比所构成的两种或若干种组合，可能具有同一比重，而固体物质含量却不相同。所以，要想测定溶解物质的

数量，还必须知道水玻璃的模数。

用水玻璃调制的硅酸盐调合物，其硬化首先是由于胶体氧化硅的凝结作用而引起的。在高模数的硅酸盐调合物中，这种现象尤为显著，因为这种调合物含有大量聚集状态不稳定的胶团，在各种因素的影响下极容易凝结。

从溶液中析出的 SiO_2 胶体将集料的颗粒胶结起来，因而促成了硬结过程。 SiO_2 胶体的这种作用仅发生在它从溶液中析出的瞬间。

为了确保 SiO_2 胶体能从水玻璃中析出来，可在水泥中加进氟硅酸钠。

关于耐酸水泥的硬化过程，很多研究工作者都作过研究，目前所提出的假说大部分都认为氟硅酸钠在水泥石硬化过程中起着特别重要的作用。

将 Na_2SiF_6 与水玻璃拌和，就会生成多孔的固体物质，它是 NaF 与 SiO_2 的混合物以及一部分没有反应完全的碱金属硅酸盐和氟硅酸钠。物料的强度是由于析出的 SiO_2 胶体具有胶结作用而产生的。二氧化硅的颗粒互相連結起来，形成坚固的氧化硅骨架，在骨架的空隙中就存在着 NaF 和 Na_2SiF_6 的颗粒。

图1所示系掺有氟硅酸钠的水玻璃硬化后的试件（透明切片）的显微结构①。

试件的基质是折光率为 1.44 的 $\text{Si}(\text{OH})_4$ 。试件上有许多宽 0.005 到 0.10 毫米的裂纹。裂纹长短不一，方向各异。沿着裂纹和在另外一些不大的地方，凝胶似乎干燥而变成了玻璃。在浸油中，不用检偏镜也能发现少量折光率为 1.477 的玻璃。

在试件的孔隙和裂纹中，发现有大量细小的晶体。在显微照片上，可以看到晶体聚集在孔隙中的情形。大部分晶体都是立方体形的，呈明显的负突起，折光率比较低（1.325）。晶体的粒径约为 0.015 毫米，这是 NaF ；其余的晶体是氟硅酸钠(Na_2SiF_6)。这些晶体呈柱状，无色，折光率为 1.310。在上述的细晶体中间往往也能见到个别较大的晶体。

① 系中央工业建筑科学研究所3.M.拉里奥诺娃做的显微研究的材料。

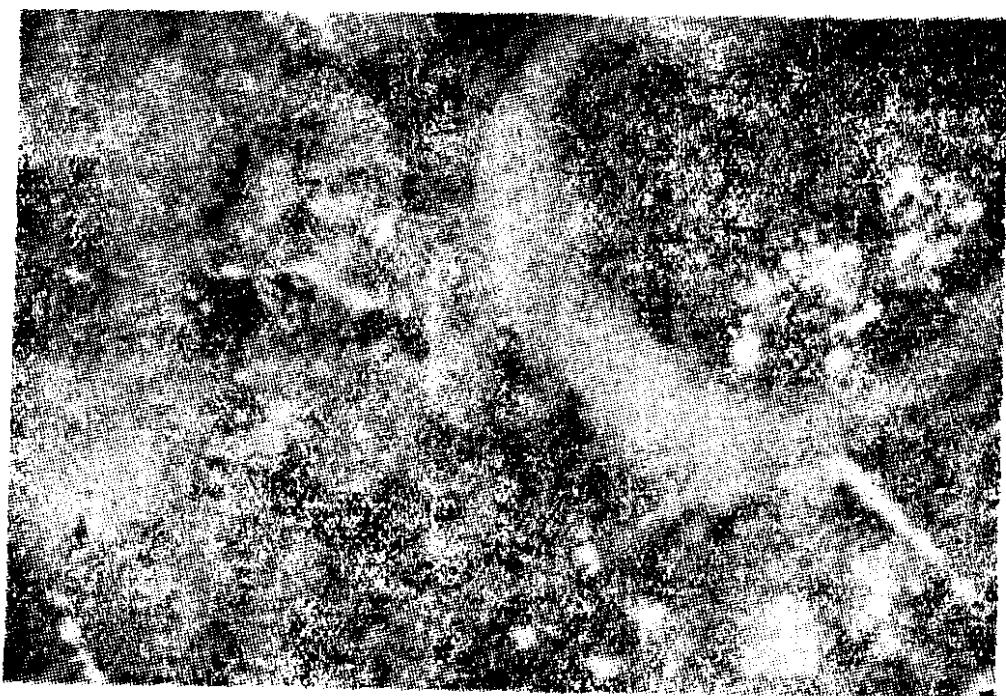
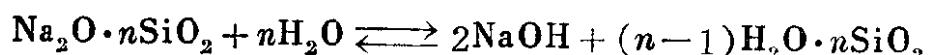
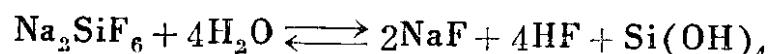


图 1 摻有氟硅酸鈉的水玻璃在硬化后的显微结构

这些晶体的突起很高，平行消光，在正交偏光下呈一级黄色和粉红色，平均折光率为 1.514。根据光学特性判断，粗粒晶体可能是二硅酸鈉 ($\text{Na}_2\text{O} \cdot \text{SiO}_2$)。最后，試件中还可能有显微分析发现不到的复杂的氟盐存在。

摻入 Na_2SiF_6 的水玻璃的硬結是一个复杂的过程。氟硅酸鈉与碱金属硅酸盐相互作用的反应式如下：



氟硅酸鈉由于在水中的溶解度小，因此与水玻璃的反应很慢。如果在混合物中不加 Na_2SiF_6 ，而加入易溶于水的 MgSiF_6 ，則在适当的浓度下，混合物瞬即发生凝結。

混合物硬結的速度在很大程度上取决于 Na_2SiF_6 的加入量。混合物中氟硅酸鈉含量愈多，硬化的速度愈快。这种关系可以用质量作用定律給以解释。当混合物中氟硅酸鈉的含量高时，它在溶液中水解的分子数也增多，因此和碱金属硅酸盐的反应也比较强烈。

当摻有 Na_2SiF_6 的硬化的水玻璃試件加热到 200°C 时，水份即被

排除。試件變成孔隙度极大的半透明体。孔隙的直径为 0.05 至 1.0 毫米。孔隙的间距为 0.07 至 0.24 毫米。用放大鏡觀察时，发現在大孔隙的壁上有凝固的凝胶状物质液滴。

图 2 所示即試件在 200°C 下加热后的显微結構（透明切片；用检偏鏡觀察；放大至 160 倍）。

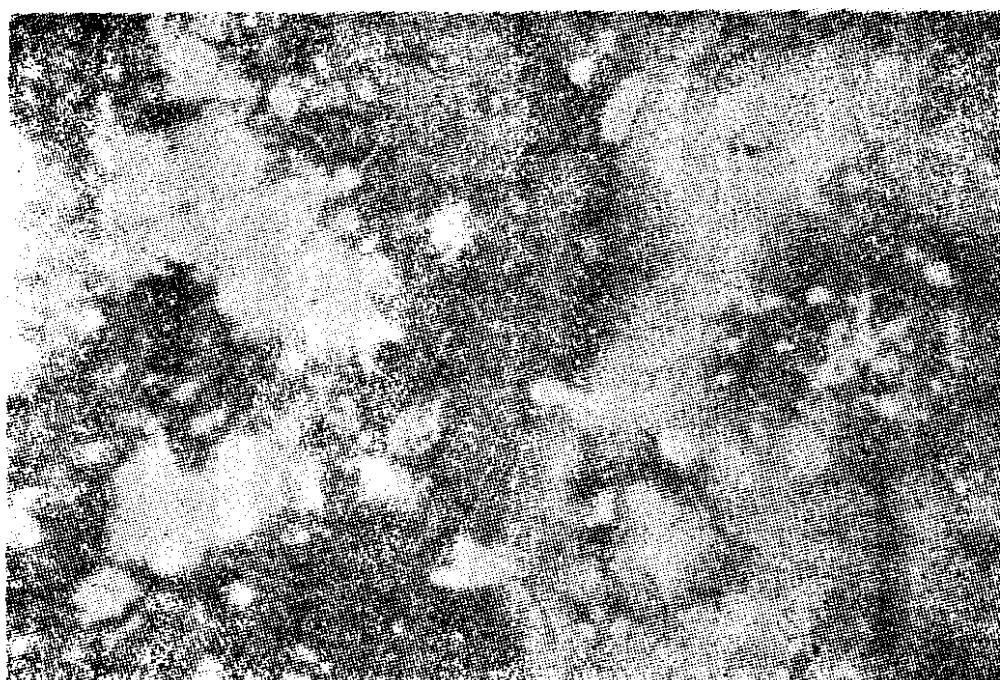


图 2 摻有氟硅酸鈉的水玻璃在 200°C 溫度作用后的显微結構
(用检偏鏡觀察得到)

从图 2 看出，加热后的試件中凝胶数量比未加热的試件要少得多，而玻璃体的量增加了。凝胶的折光率为 1.44，玻璃体为 1.477。在玻璃体中发现有大堆大堆的 NaF 晶体和零星微小的 Na_2SiF_6 晶体。 NaF 的数量較前一种切片为多。但是 NaF 的存在并不单是玻璃体的特征。在未經加热的試件中，由于凝胶的妨碍，看不清切片中的 NaF 晶粒。

这个試件与前一試件的不同点是具有大量二硅酸鈉($\text{Na}_2\text{O} \cdot 2\text{SiO}_2$)晶体。二硅酸盐晶粒的粒径为 0.02 至 0.10 毫米。

对于摻入氟硅酸鈉的硬化后的水玻璃所进行热分析研究，証实了显微研究的数据。从图 3 看出，在 90~125°C 溫度区内，吸热效应极为明显，这是由于湿存水份被剧烈排除和 Si(OH)_4 的脱水的結果。

曾經定量地測定了摻入氟硅酸鈉的硬化的水玻璃試件在加热时所

失去的水份，結果查明大部分水份是在 100°C 时，即試件干燥的过程中排除的。

从 100 到 400°C 之間排除的是硅酸凝胶脫水所析出的殘余水份。图 4 所示系摻入氟硅酸鈉的水玻璃在加热时的脫水曲綫。

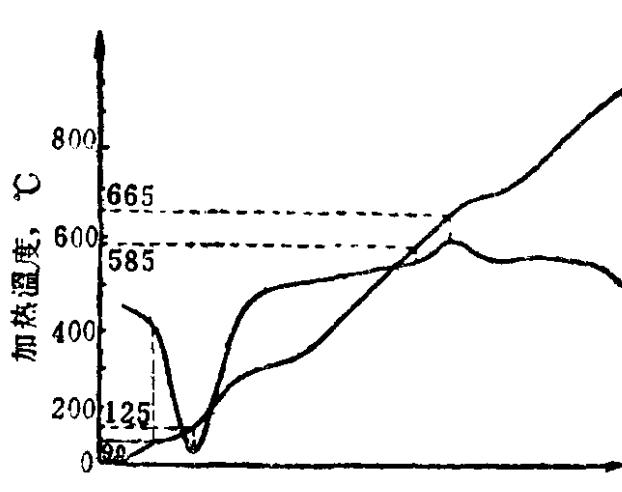


图 3 摻入氟硅酸鈉的水玻璃硬化后的热分析曲綫

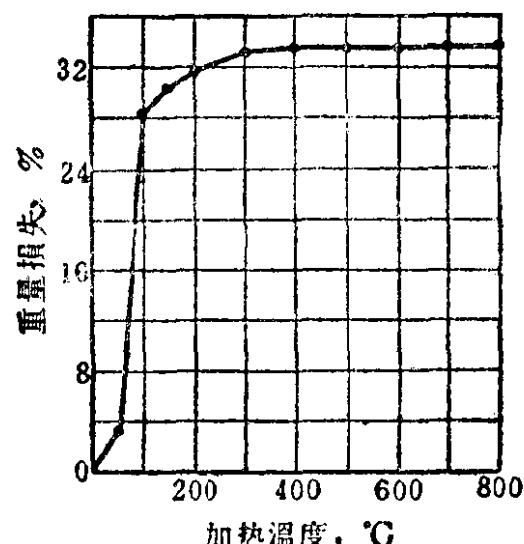


图 4 摻入氟硅酸鈉的硬化的水玻璃在加热时的脫水

由于水份的排除，通常都发现有收縮的現象。但是摻氟硅酸鈉的硬化的水玻璃試件初次加热时却相反地膨胀起来。在加入集料的情况下，則水泥石初次加热时发生收縮。

将摻入氟硅酸鈉的硬化的水玻璃 試件由 200°C 加热到 500°C ，并未发现其显微結構有任何改变（与加热到 200°C 的試件的显微結構相比）。

这一点亦为試件从 300°C 加热到 600°C 时所绘制的热分析曲綫所証实。

加热到 600°C 时，凝胶量逐漸减少，而玻璃体含量逐漸增加。在大堆細小的氟化鈉晶体中，可以看到有二硅酸鈉的晶粒。

此外，还能看到硬化的水泥石的結構有某些疏松的現象，这种現象的产生大概是因为： SiO_2 凝胶在加热时(由于脫水)轉化为 β 石英的亚微晶系，当溫度为 573°C 时，又发生晶态轉化，引起水泥石結構的疏松。

根据文献的資料得知，氧化硅的这种結晶現象是完全可能的。

例如，B.I.維爾納特斯基^[2]指出，石英是存在于自然的和人造的氧化硅唯一安定的形态，所有結晶的和非結晶的氧化硅都有向石英轉化的傾向。

Г.В.庫科列夫^[3]認為，当硅酸凝胶在1000°C左右或更高的溫度下煅燒时，会生极細小的方石英和鱗石英晶粒；如果将硅酸凝胶在潮湿条件下以250°C加热6个月，则生成的是石英和鱗石英。如采用NH₄F作矿化剂，便能加速氧化硅的結晶，在300°C下加热到10小时以后就能看到結晶的現象。

根据勒夏忒列^[4]的資料，由“冻状氧化硅”获得的晶体的粒度，决不会达到1毫米，甚至常小于0.01毫米。作者还指出，在碱性介质中，在300°C时，石英的結晶极为迅速。

在勃朗等的著作^[5]中所收集的資料証明，在蒸压器內于360~400°C下以及在有Na₂CO₃溶液存在的情况下（即在碱性介质中），粗石英晶粒的形成进行得最为迅速。

因此，掺入氟硅酸鈉的硬化的碱金属硅酸盐在加热时，对于石英的結晶造成許多有利的条件：碱性介质，有矿化剂氟化鈉，存在高溫，以及由于水份蒸发而提高了試件內部压力等。

試件繼續加热到700°C时，将导致很大程度的玻璃化，并且由于尚未化合的氧化鈉与由硅酸凝胶脫水生成的氧化硅相互作用，生成大量的二硅酸鈉。

存在于水泥石中的氟化鈉很可能起着加速二硅酸盐結晶的作用。

加热到較低溫度（低于600°C）的試件在显微分析中发现的少数二硅酸鈉晶体，是未离解的硅酸鈉的結晶产物，它在水玻璃中的存在形式是Na₂O·2SiO₂·9H₂O。

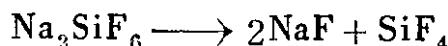
在热分析曲綫上，在585~665°C溫度区内有一个放热效应，这大概是因为开始迅速地生成二硅酸鈉的晶体所致。

試件加热到800°C时，其表面将出現局部熔化現象。在玻璃体中发现有細的氟化鈉晶体以及粗的二硅酸鈉晶体聚积的情况，后者在数量上比加热到較低溫度的試件要多得多。

加热到 900°C 的試件，其顯微結構与原来的試件比較，所不同的是所含的玻璃体較多，而二硅酸鈉較少。这是由于一部分二硅酸鈉的晶体在 874°C 时就变成了熔融體的緣故。

为了判定硬化的水泥石中的 Na_2SiF_6 在加热时的状况，特绘制了工业氟硅酸鈉的热分析曲綫（图 5）。

在热分析曲綫上可以看到三个吸热效应。第一个吸热效应在 100°C 左右，是由于湿存水份的排除而产生的。在 530~560°C 之間，由于氟硅酸鈉的分解，便产生了第二个吸热效应，其反应式为：



在将硬化的水玻璃和工业氟硅酸鈉的两个热分析曲綫（图 3 和图 5）进行比較时，应当指出，氟硅酸鈉在加入到水玻璃內以后，大部分都发生了分解，因为在硬化的水玻璃的热分析曲綫上，沒有氟硅酸鈉所固有的 530~550°C 的吸热效应。

对于純氟硅酸鈉粉末的热分解也进行过研究。发现在煅烧氟硅酸鈉粉末时，有一部分氟被排出。为了检查氟气的揮发情况，将煅烧氟硅化物时析出的气体通入水中，并測定了水中氟化物的含量。結果发现在 100°C 溫度的作用下，氟实际上并不揮发。在 100°C 时一部分氟呈 HF 逸出是可能的，因为氟化氢的沸点是 39°C。

在 300°C 溫度的作用下，才有一部分氟揮发出来。

加热到 500°C 时，氟将猛烈地从氟硅酸鈉粉末中排出。这一过程是由于氟硅酸鈉按上述的反应发生分解而造成的。如上所述，根据热分析曲綫的数据，分解反应应当在 530~550°C 之間开始发生。但是，长时间保持在 500°C 也会引起氟硅酸鈉的分解。加热的溫度越高，上述的过程越猛烈。

在对煅烧过的氟硅酸鈉試件进行显微研究时发现，在 550°C 溫度

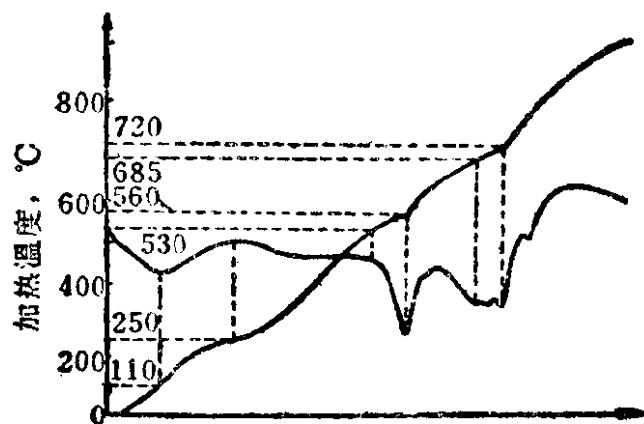


图 5 工业氟硅酸鈉的热分析曲綫