# 高放核废料磷酸盐玻璃陶瓷固化研究进展

王 辅<sup>1</sup>,廖其龙<sup>1,\*</sup>,竹含真<sup>1</sup>,王元林<sup>1</sup>,向光华<sup>1</sup>,朱永昌<sup>2</sup>

西南科技大学 材料科学与工程学院,环境友好能源材料国家重点实验室,四川 绵阳 621010;
 中国建筑材料科学研究总院,北京 100024

摘要:磷酸盐玻璃陶瓷是固化"难溶"核废料的优异基材,具有高的废料包容量和优异的稳定性,因而,磷酸盐 玻璃陶瓷固化是高放核废料固化处理的重要研究方向之一。本文简要综述了高放核废料磷酸盐玻璃陶瓷固 化体的类型、固化机理、固化体设计、稳定性及其制备,并对其研究做了展望。其今后研究方向主要包括: (1)磷酸盐玻璃固化体的中长期化学稳定性、蚀变规律和抗腐蚀机制的研究;关注其物理性能、热稳定性和辐 照稳定性;(2)磷酸盐玻璃陶瓷固化体的简洁制备工艺技术及其工艺原理,及其对设备和电极的侵蚀和寿命 的影响。

关键词:核废料;玻璃陶瓷固化;磷酸盐玻璃陶瓷;稳定性;制备技术 中图分类号:TQ171 文献标志码:A 文章编号:0253-9950(2021)06-0441-12 doi:10.7538/hhx.2021.YX.2020060

## Research Progress of Immobilization of High-Level Nuclear Waste by Using Phosphate Glass-Ceramics

WANG Fu<sup>1</sup>, LIAO Qi-long<sup>1, \*</sup>, ZHU Han-zhen<sup>1</sup>, WANG Yuan-lin<sup>1</sup>, XIANG Guang-hua<sup>1</sup>, ZHU Yong-chang<sup>2</sup>

 State Key Laboratory of Environment-Friendly Energy Materials, School of Material Science and Engineering, Southwest University of Science and Technology, Mianyang 621010, China;
 China Building Materials Academy, Beijing 100024, China

**Abstract**: Phosphate based glass-ceramic, having high waste loading and excellent chemical durability, is an excellent matrix for immobilizing "insoluble" nuclear waste. Therefore, immobilization of high-level nuclear waste by using phosphate based glass-ceramics is one of the important methods. In this paper, the types of phosphate glass-ceramic wasteforms, mechanism of immobilization, design and stability of phosphate based glass-ceramic wasteforms and their preparation methods were briefly summarized. Moreover, their research trends were prospected. The main research trends include: (1) the medium- and long-term chemical durability, corrosion laws and corrosion mechanism, and the physical properties, irradiation resistance and thermal stability of phosphate glass-ceramic wasteforms; (2) the

收稿日期:2020-06-24;修订日期:2020-12-01

基金项目:国家自然科学基金资助项目(51702268);国家国防科技工业局资助项目(2017-1407);西南科技大学资助项目 (18fksy0212)

simple preparation technologies for synthesizing phosphate glass-ceramic wasteforms and their principles, and their influence on the erosion and life span of equipment and electrodes. **Key words**: nuclear waste; glass-ceramic wasteforms; phosphate glass-ceramics; stability; preparation technology

"能源与环境"问题是人类长期面临的共同问题。核能是一种高效且清洁的能源。如今,核能 发电是解决能源供需矛盾、维持经济可持续发展 等问题的重要途径之一,也是我国优化能源结构、 保障能源安全和实现节能减排的重要措施之一。 然而,核燃料循环不可避免要产生放射性核废料, 尤其是高水平放射性核废料(以下简称"高放核废 料"),其具有半衰期长、生物毒性大等特点,是另 一种潜在环境污染问题。当前,高放核废料的安 全处理与处置,已成为制约核工业可持续发展的 因素之一。

对高放核废料的安全处理与处置,目前国际 上普遍接受的方案是固化处理(如:玻璃固化),再 深地质处置<sup>[1]</sup>。其中直接与放射性元素接触的固 化处理是关键环节,该过程将核废料"禁锢"于稳 定基材,形成固化体以阻止核素迁移。由于高放 核废料的组分复杂,且不同类型高放核废料组分 差异大,难以采用一种基材固化所有类型的高放 核废料。因而,各国根据其组分特点,开发了不同 的固化基材<sup>[1]</sup>。其中,我国及部分国家(如:俄罗 斯)现有的大量高放核废料的组分中硫酸盐、钠 或/和钼、重金属及稀土(如:钕、铈)等元素含量较 高<sup>[2-3]</sup>。这类高放核废料在玻璃中的"溶解度"低, 采用技术成熟的玻璃固化很难同时满足废料包容 量高和固化体稳定性好<sup>[1]</sup>。近年来,磷酸盐玻璃 陶瓷固化在处理这类"难溶"高放核废料方面取得 了一定的进展。本文在阐述磷酸盐玻璃陶瓷固化 体类型、固化机理、固化体设计、稳定性及其制备 的基础上,综述了磷酸盐玻璃陶瓷固化近年来的 研究进展,并对其今后的研究方向做了展望。

## 1 磷酸盐玻璃陶瓷固化体

#### 1.1 磷酸盐玻璃陶瓷固化体的主要类型

高放核废料磷酸盐玻璃陶瓷固化体的主要类型 列于表1。磷酸盐玻璃陶瓷固化体的陶瓷相一般为 磷酸盐晶相(如:独居石<sup>[2,4-7]</sup>、磷酸锆钠<sup>[1,4,8-9]</sup>、磷灰 石<sup>[1,4,10-11]</sup>),玻璃相常用磷酸盐玻璃,其中铁磷基 玻璃最多<sup>[3-14]</sup>。这些磷酸盐晶相结构非常稳定,是 稳定的重金属元素和核素的宿主相<sup>[1,4]</sup>。铁基和铝 基磷酸盐玻璃结构和稳定性好,且对高放核废料中 "难溶"元素(如:硫、钼等)有较好的包容量<sup>[15-16]</sup>。 因而,形成的磷酸盐玻璃陶瓷固化体综合性能好, 具有包容元素种类多且包容量大等特点,是具有潜 在应用的磷酸盐玻璃陶瓷固化体<sup>[2,4-10]</sup>。

表1 磷酸盐	玻璃陶	瓷固角	化体主	要类型
--------	-----	-----	-----	-----

Table 1	Main ty	pes of phos	sphate based	glass-ceramic	wasteforms
---------	---------	-------------	--------------	---------------	------------

玻璃陶瓷固化体类型	主晶相	玻璃相	固化元(核)素	
独居石-铁磷玻璃陶瓷固化体[2,4-7]	独居石微晶相	铁磷基玻璃或铁硼磷基玻璃	U、Pu 等锕系元素	
磷酸锆钠-铁磷玻璃陶瓷固化体[1.4.8-9]	磷酸锆钠族晶相	铁硼磷基玻璃	锕系、重金属等	
磷灰石-铁磷玻璃陶瓷固化体[1.4.10-11]	磷灰石 Ca <sub>10</sub> (PO <sub>4</sub> ) <sub>6</sub> X <sub>2</sub> ,	铁磷基玻璃	锕系元素、富 Sr 废物	
	(X=F, Cl, OH)			
Ca2(PO4)3Cl-钠铝磷玻璃陶瓷固化体 <sup>[12]</sup>	$Ca_5(PO_4)_3Cl, Ca_2(PO_4)_3Cl$	铝磷基玻璃	富氯化物型高放废物	
铁铅磷酸盐基玻璃陶瓷固化体[13]	$Fe_2Pb(P_2O_7)$ , $Fe_3(P_2O_7)_2$	铁铅磷基玻璃	富氯化物型高放废物	
Fe3(P2O7)2-铁磷玻璃陶瓷固化体[14]	$Fe_{3}(P_{2}O_{7})_{2}$	铁磷基玻璃	$\mathrm{U}^{4+}$ , $\mathrm{Cs}^+$	

#### 1.2 磷酸盐玻璃陶瓷固化机理

如前所述,磷酸盐玻璃陶瓷固化体通常以磷酸盐玻璃为玻璃相,磷酸盐晶相为陶瓷相。通常, 重金属(如:锆<sup>[17]</sup>)和稀土元素或核素(如:钕<sup>[18-19]</sup>、 铈<sup>[20-21]</sup>、钆<sup>[20-22-23]</sup>、镧<sup>[24-25]</sup>、铪<sup>[26]</sup>等元素<sup>[27]</sup>)在磷 酸盐玻璃中的有限"溶解度"是限制磷酸盐玻璃固 化体的核废料包容量的主要因素。研究显示,这 些元素在加入量超过其在玻璃中的"溶解度"后, 易于形成稳定的磷酸盐晶相,且这些元素富集于 形成的晶相中<sup>[17-26]</sup>。在制备磷酸盐玻璃陶瓷时, 这些低"溶解度"元素通常也是良好的晶核形成 剂<sup>[28-30]</sup>。根据这个特点,磷酸盐玻璃陶瓷固化高 放核废料的机理一般为:超过磷酸盐玻璃陶瓷固 化体中玻璃相的"溶解度"的元(核)素通常富集于 稳定的陶瓷相中,在玻璃相"溶解度"范围内的重 金属元素、稀土元素和核废料中的其他元素均匀 分散"禁锢"于玻璃相中<sup>[28,31-32]</sup>,其固化机理示于 图 1。



图 1 磷酸盐玻璃陶瓷固化高放核废料示意图 Fig. 1 Schematic for immobilization of HLW by using glass-ceramics

磷酸盐玻璃具有近程有序、远程无序的非晶 态结构,"溶解"于玻璃相的元素与玻璃组分形成 化学键结合进入玻璃结构中,实现元素的原子尺 度"禁锢",阻止其向环境迁移。如:高放核废料中 高价离子(如:Al<sup>3+</sup>、Fe<sup>2+/3+</sup>等)的作用可与 P 相 似,作为玻璃网络形成离子,进入玻璃网络结构, 增强玻璃相的稳定性;低价的碱金属离子和碱土 金属离子(如:Na+、Ca2+等)可填充玻璃结构网络 间隙,同时起着电价补偿的作用[1]。部分"溶解" 于玻璃相的稀土金属离子和重金属离子的作用也 与低价金属离子作用相似,起填充玻璃网络间隙 和电价补偿的作用<sup>[7,18,21,25]</sup>。富集于陶瓷相中的 元素通常进入微晶相晶格,成为晶相的组成部分, 稳定性更高<sup>[28]</sup>。磷酸盐玻璃陶瓷固化体以这种 方式实现了对高放核废料中所有元素的原子尺度 固化。此外,玻璃陶瓷固化体中微晶相通常被玻 璃相完全包围,对富核素的晶相提供第二屏障,可 进一步阻止核素进入生物圈[22,28,32-33]。

#### 1.3 磷酸盐玻璃陶瓷固化体设计

玻璃陶瓷固化体的设计需兼顾核废料包容 量、工艺可行性、固化体稳定性各项性能指 标<sup>[34-35]</sup>,如图2所示。高放核废料包容量方面,需 考虑玻璃相对核废料组分(如:Na、Cr、Ce、Pu、 Mo、Nd……)的"溶解度"以及玻璃陶瓷固化体的 最大核废料承载能力等;工艺可行性方面,需考虑 工艺操作的简洁性、最高制备温度、晶核剂及相关 添加剂对工艺参数的影响等;固化体稳定性方面,需 考虑玻璃相与陶瓷相之间物理化学性质的匹配性、 化学稳定性、热稳定性、辐照稳定性、机械稳定性以 及相关的物理性能等以满足深地质处置要求<sup>[1]</sup>。



图 2 陳設語或均衡克固化件及目前方法的关键因素 Fig. 2 Key factors need to be considered for formulation of phosphate based glass-ceramic wasteforms

目前,磷酸盐玻璃陶瓷固化体的设计更多考 虑的是高放核废料包容量和固化体稳定性,在工 艺方面兼顾相对较少。磷酸盐玻璃陶瓷固化体的 设计需综合考虑以下原则:(1) 根据材料结构内 各部分内能差越小、材料结构越稳定的原则,当基 础玻璃为磷酸盐玻璃时,其陶瓷相多设计为磷酸 盐晶相<sup>[22,28,31]</sup>;(2) 根据高放核废料的组成特点, 设计不同的磷酸盐陶瓷相,同时考虑陶瓷相的形 成或析出对基础玻璃性能的影响;如高放核废料 中稀土元素含量较高,其陶瓷相可设计为独居石 晶相[2,28,32];当高放废物中碱金属含量较高时,可 将陶瓷相设计为磷酸锆钠晶相[4-8-9,36];(3)磷酸 盐玻璃陶瓷固化体组分设计时,应考虑制备过程 出现的气体、熔体等对设备和电极的腐蚀性,以便 其工业化应用[4,15];(4)在工艺上,由于高放核废 料中存在易挥发元素,其熔制(热处理)温度不宜 超过1200℃,且由于放射性的特殊性,工艺应尽 可能简洁,利于远程操控<sup>[1]</sup>;(5)最终固化体的各 项性能指标应满足深地质处置的要求<sup>[1]</sup>。

## 1.4 磷酸盐玻璃陶瓷固化体中微晶相控制

磷酸盐玻璃陶瓷固化体的微晶相主要通过成分

核化学与放射化学

第43卷

调整和工艺优化两方面来控制[1-2,6-9,11,21,26,28,36-37]。 当制备工艺采用析晶法或"高温加热-冷却"法时, 在成分上,通常根据高放核废料的组分特点,结合 废料中部分组分在磷酸盐玻璃中的"溶解度"来设 计微晶相种类。研究表明,当铁磷基配合料中含 有铪时,易于形成微晶相为焦磷酸铪的磷酸盐玻 璃陶瓷固化体[26];当用铁磷基玻璃固化钕、铈、 钆、镧等稀土元素或含这些稀土元素高的核废料 时,易于获得微晶相为独居石的磷酸盐玻璃陶瓷 固化体<sup>[2,20-22,24,28]</sup>。当组分富含氟、氯元素时,可 形成磷灰石类磷酸盐玻璃陶瓷固化体[1,4,10-12]。 另外,硼元素对部分焦磷酸盐类玻璃陶瓷固化体 的微晶相影响较大。如:当铁磷基玻璃配合料中 含有锆元素但无硼元素时,只能获得微晶相为焦 磷酸锆的磷酸盐玻璃陶瓷固化体,随着硼元素的 加入,正磷酸盐的微晶相逐渐增多,当氧化硼的加 入量大于10%(摩尔分数)后,所有焦磷酸盐晶相 全部转化成了正磷酸盐晶相,获得了稳定性更高 的微晶相为磷酸锆钠的玻璃陶瓷固化体<sup>[9,36]</sup>。此 外,温度对磷酸盐玻璃陶瓷固化体的微晶相种类 和含量影响也较大。如:在铈摩尔分数为12%~ 16%的铁硼磷配合料中,在1150℃以下只能获 得 Fe(PO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 和 CePO<sub>4</sub> 的复合微晶相玻璃陶瓷固 化体,而在1180 ℃以上时可获得微晶相为单一 独居石 CePO4 的玻璃陶瓷固化体,且随着温度继 续增加,独居石微晶相的含量降低[37]。

针对需要较高加热温度的配合料,除了成分 调整外,还需匹配合适的工艺以降低合成温度,同 时达到控制微晶相的目的<sup>[2,6,30,32,38]</sup>。如:针对高 模拟核废料含量的配合料,可以采用烧结法获得 稳定的磷酸盐晶相。王辅等<sup>[32]</sup>采用烧结法,以钛 铁磷为基础玻璃,与50%(质量分数)的某模拟高 放核废料球磨混合,然后成型、烧结获得了主晶相 为独居石的稳定磷酸盐玻璃陶瓷固化体。此外, 还可以通过成分和工艺控制,获得稳定的复合磷 酸盐玻璃陶瓷。廖其龙等<sup>[38]</sup>通过控制配合料中 锆、铈和钠元素的量,经球磨、成型后烧结,获得了 稳定的独居石和磷酸锆钠的复合微晶相磷酸盐玻 璃陶瓷固化体。

#### 1.5 磷酸盐玻璃陶瓷固化体稳定性

由于废物中长寿命核素的半衰期可从数千年 到上万年不等,因而固化体需具备优异的中长期 稳定性,尤其是化学稳定性<sup>[1]</sup>。而实验室无法实 现这么持久的稳定性试验,因此,需加强对固化体 侵蚀机制和元素浸出机理的认识,提高对含高放 核废料固化体安全性的预测与评价<sup>[39-41]</sup>。磷酸盐 玻璃陶瓷固化体中磷酸盐陶瓷相的稳定性优异, 且磷酸盐陶瓷相与磷酸盐玻璃相的匹配性较好, 对稳定性影响较大的是玻璃相及其两相界面区的 稳定性。研究显示,当磷酸盐玻璃中氧与玻璃形 成体离子的摩尔比大于等于 3.5 时,玻璃网络结 构基团以抗水性优异的焦磷酸盐和正磷酸盐基团 为主,其他磷酸盐基团(如:偏磷酸盐基团)含量较 少,使磷酸盐玻璃具有较好的稳定性<sup>[1,42-43]</sup>。

针对合成的磷酸盐玻璃陶瓷固化体化学稳定 性的研究,目前通常采用静态浸泡(MCC)和产品 一致性测试(PCT)加速试验评估其短期化学稳定 性<sup>[2,6,8,28,32,36,44]</sup>。文献[7,9,22,24,28,32,36]采 用 MCC 法和 PCT 法测试了多种磷酸盐玻璃陶 瓷固化体的化学稳定性,表明以稳定磷酸盐晶相 为陶瓷相和铁磷基玻璃为玻璃相的磷酸盐玻璃陶 瓷固化体短期化学稳定性优异。Stefanovsky 等<sup>[34]</sup>也采用类似这两种方法评估了磷酸盐玻璃 陶瓷固化体的化学稳定性。潘社奇等<sup>[44]</sup>采用 PCT 法测试了以独居石为主晶相的磷酸盐玻璃 陶瓷固化体中主要元素(如:Fe、P、Ce)的归一化 浸出率。

值得注意的是,固化体的长期化学稳定性至 今仍缺乏可信的数学模型预测,因而针对固化体 的蚀变机制的基础研究,是近年来高放核废料固 化处理的研究重点之一[39,45]。众所周知,与硼硅 酸盐玻璃陶瓷固化体一样[46-47],磷酸盐玻璃陶瓷 固化体中,陶瓷相与玻璃相的相界面是一种缺陷, 微晶相的存在使玻璃陶瓷固化体的抗侵蚀机制和 蚀变规律将更加复杂。此外,固化体最终被埋到 深地层中(至少 500 m 深),其除承受长期压力 外,在核衰变热作用下,最初温度可达数百 度[1,48],且地下环境潮湿,因而固化体的稳定性将 受到严峻挑战。因此,需加强对磷酸盐玻璃陶瓷 固化体的中长期化学稳定性、抗侵蚀机制和蚀变 规律的研究,这对磷酸盐玻璃陶瓷固化体的中长 期化学稳定性评估的可信数学模型建立具有重要 意义。

在热稳定性方面,硼硅酸盐玻璃陶瓷固化体 较磷酸盐玻璃固化体好<sup>[1]</sup>,且微晶相的存在通常 会进一步降低磷酸盐玻璃陶瓷固化体中玻璃相的 热稳定性和抗析晶能力<sup>[49-51]</sup>,这是在设计磷酸盐 玻璃陶瓷固化体时应考虑的另一方面。此外,针 对磷酸盐玻璃陶瓷固化体的物理性能、机械稳定 性和辐照稳定性的研究还鲜见报道。

## 2 磷酸盐玻璃陶瓷固化体的制备工艺

#### 2.1 析晶法(熔融法)

析晶法(熔融法)是首先用熔融-淬冷法制备 出含高放核废料的磷酸盐玻璃固化体,再在成核 温度下核化,然后在析晶温度下保温一段时间晶 化,以析出目标磷酸盐微晶相,获得磷酸盐玻璃陶 瓷固化体<sup>[52-55]</sup>。Moguš-Milanković等<sup>[53]</sup>通过此 方法制备了铁磷酸盐基础玻璃陶瓷,并研究了其 结构及微晶相的形成。王睿等<sup>[54]</sup>采用高温熔融 法得到磷酸盐玻璃后,历经核化和晶化阶段制备 出了主晶相为 Er(PO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 和 Yb(PO<sub>3</sub>)<sub>3</sub> 的磷酸盐 玻璃陶瓷固化体。Karabulut 等<sup>[55]</sup>采用该法制备 了含有多种磷酸盐陶瓷相的玻璃陶瓷固化体。

#### 2.2 烧结法

烧结法是先用熔融-淬冷法制备出磷酸盐基 础玻璃,并将其研磨成合适粒径的玻璃粉末,然后 与核废料或模拟核素氧化物粉末混合均匀,在一 定成型压力下成型,再加热烧结形成磷酸盐玻璃 陶瓷固化体。廖其龙<sup>[6]</sup>、秦红梅等<sup>[56]</sup>采用此方法 制备了以独居石为主晶相的磷酸盐玻璃陶瓷固化 体。王红[57]采用此方法制备了主晶相为磷酸锆 钠的磷酸盐玻璃陶瓷固化体。文献[2,58]首先将 偏磷酸镧玻璃前驱体在 450 ℃下预烧,再在1 230 ℃ 下保温 45 min 获得基础玻璃,研磨成粉末后与模 拟高放废料混合,加入1%(质量分数)的甲基纤 维素为粘结剂,在25 MPa下成型,将成型物在 1 200 ℃烧结 4 h,获得了独居石-磷酸盐玻璃陶 瓷固化体。潘社奇等[59]将模拟高放核废料与铁 磷基础玻璃混合均匀,在 20 MPa 下成型获得块 状胚体,然后在 110 ℃干燥 24 h 后,将块状胚体 破碎,过140目筛,再混以一定量的粘结剂在 30 MPa下成型,将成型物在 500 ℃下预烧5 h,然 后在设定温度下煅烧 2~3 h,获得独居石-铁磷酸 盐玻璃陶瓷固化体。向光华[60]采用烧结法也成 功合成了主晶相为独居石-磷灰石的稳定磷酸盐 玻璃陶瓷固化体。王辅等[32]采用烧结法制备了 核废料包容量为 50%(质量分数)的磷酸盐玻璃 陶瓷固化体,其主晶相为独居石,其制备工艺流程 示于图 3。廖其龙、廖春娟等[6,61]采用烧结法制 备了主晶相为独居石的磷酸盐玻璃陶瓷固化体, 并研究了铁磷比和氧化铝对烧结法制备磷酸盐玻

璃陶瓷固化体结构和性能的影响。烧结法制备磷酸盐玻璃陶瓷固化体,在烧结的过程中,一般都伴随着化学反应而形成磷酸盐晶相。



图 3 烧结法制备磷酸盐玻璃陶瓷固化体的 一般工艺流程(以主晶相为独居石的 某铁磷玻璃陶瓷固化体为例)<sup>[32]</sup>

Fig. 3 General schematic of sintering technology for synthesizing phosphate based glass-ceramic wasteforms(taking preparation of phosphate glass-ceramic wasteform containing monazite as example)<sup>[32]</sup>

### 2.3 "熔融-缓冷"法

"熔融-缓冷"法是在高温下获得含高放核废 料的磷酸盐玻璃固化体熔体,然后以一定的冷却 速率缓慢冷却以析出目标磷酸盐微晶相,获得磷 酸盐玻璃陶瓷固化体,其一般工艺流程示于图 4。 Stefanovsky 等<sup>[34]</sup>首先将各原料混合均匀,再在 1 000~1 200 ℃下保温 1 h,然后在 16~18 h 内 降到常温,获得了以独居石为主晶相的铁磷和铝 磷酸盐玻璃陶瓷固化体,用于固化镧系和锕系元 素。采用"熔融-缓冷"的方法可制备出核废料包 容量为 20%(质量分数)且抗侵蚀性良好的独居 石-钠铝铁磷玻璃陶瓷固化体[62]。邓燚等[7.63] 将 含模拟元素铈的铁磷酸盐玻璃配合料在1200℃ 下熔融 3 h,然后以 1.5 ℃/min 的速率冷却至常 温,获得了以独居石为主晶相的铁磷酸盐玻璃 陶瓷固化体。该方法合成工艺简洁,然而获得 的玻璃陶瓷固化体通常陶瓷相物相种类较多, 难以准确获得单一微晶相的玻璃陶瓷固化 体[7,64],为更好地合成设计主晶相的玻璃陶瓷固

化体,需进一步研究其微晶相形成机制及其工 艺原理。



图 4 "熔融-缓冷"法制备磷酸盐 玻璃陶瓷固化体的一般工艺流程

Fig. 4 General schematic of "melt-slow cooling" technology for synthesizing phosphate based glass-ceramic wasteforms

#### 2.4 "高温加热-冷却"法

"高温加热-冷却"法是将磷酸盐基础玻璃原 料与核废料混合均匀,在低于配合料完全熔融的 温度下保温一段时间,获得磷酸盐微晶相和基础 玻璃熔体的均匀混合物,然后急冷形成磷酸盐玻 璃陶瓷固化体<sup>[28,36-37,65-66]</sup>。该方法利用模拟核素 或重金属元素含量超过磷酸盐玻璃熔体"溶解度" 后,通常富集自发形成稳定的磷酸盐晶相,获得磷 酸盐微晶相和磷酸盐玻璃熔体的均匀混合物,且 这些稳定的微晶相被磷酸盐玻璃熔体完全包围, 混合物具有较低的粘度,可浇注,然后急冷制备出 磷酸盐玻璃陶瓷固化体<sup>[28,36-37,65]</sup>。对该工艺合成 独居石-铁磷基玻璃陶瓷固化体的形成过程研究 表明,配合料在加热时首先高温反应生成稳定磷 酸盐微晶相(如:磷酸铁、独居石磷酸盐)与玻璃熔 体的均匀混合物,组分和高温工艺参数(如:加热 温度、保温时间)的合理性是能否获得或能获得哪 种晶相的玻璃陶瓷固化体的关键,其形成过程示 于图 5<sup>[65]</sup>。

研究显示,虽铁磷基玻璃对高放核废料中部 分重金属元素和稀土元素的"溶解度"有限(如: Zr,摩尔分数  $x \approx 6\%^{[17]}$ ;La, $x \approx 8\%^{[24-25]}$ ;Ce, $x \approx$  $9\%^{[21]}$ ;Gd, $x \approx 8\%^{[22-23]}$ ;Nd, $x \approx 8\%^{[18]}$ ;Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>, 质量分数  $w \approx 1.5\%^{[67]}$ ),但与基于硼硅酸盐玻璃 的固化不同(某组分超过硼硅酸盐玻璃的"溶解 度"后,造成的分相往往使硼硅酸盐固化体性能急 剧降低<sup>[1]</sup>),铁磷酸盐玻璃在这些元素含量超过其 "溶解度"后,通常富集自发生成稳定的磷酸盐微 晶相<sup>[17-26,28]</sup>。因而,形成稳定磷酸盐微晶相与玻



图 5 "高温加热-冷却"法制备独居石-铁磷基玻璃陶瓷固化体的形成过程[65]

Fig. 5 Formation process of monazite-iron phosphate based glass-ceramic wasteforms

during "high temperature heating and cooling" preparation<sup>[65]</sup>

璃熔体的均匀混合物,然后浇注、急冷可获得稳定 磷酸盐玻璃陶瓷固化体。王辅、廖其龙等[21]在硼 掺杂的铁磷玻璃中加入 x > 9%的 CeO<sub>2</sub>, Ce 元素 富集于自发形成的 CePO₄ 晶相中,在1 200 ℃下 保温2h,然后浇注、急冷获得了性能良好的独居 石-铁磷玻璃陶瓷固化体;Karabulut 等<sup>[26]</sup>在铁磷 玻璃组分中加入 x > 2% 的铪(Hf)后, Hf 富集于 玻璃熔体中形成的 HfP<sub>2</sub>O<sub>7</sub> 微晶相, 淬冷后获得 HfP<sub>2</sub>O<sub>7</sub>-铁磷玻璃陶瓷固化体;当 Gd<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 和 La<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 在铁硼磷玻璃组分中的 x>6%后,可采用"高温 加热-冷却"法分别获得独居石型 GdPO4 和 LaPO4 微晶相-铁硼磷玻璃陶瓷固化体[22-25];在铁硼磷玻 璃组分中,当x(Na)=20%,x(Zr)>8%后,其配合料于1200 ℃下保温2h,可获得稳定的磷酸锆 钠(NZP)微晶相与铁硼磷玻璃熔体的均匀混合 物,再浇注、急冷可制备出 NZP-铁硼磷玻璃陶瓷 固化体<sup>[8-9,36]</sup>。Sun 等<sup>[68]</sup> 采用"高温加热-冷却" 法,在钠铝磷酸盐玻璃组分中加入 x>20%的氟 化物,获得了主晶相为独居石( $Sm_Ce_Zr$ )PO<sub>4</sub>的 磷酸盐玻璃陶瓷固化体。

这些研究也表明,通过此方法合成的磷酸盐 玻璃陶瓷固化体,与同组分的玻璃固化体比较,其 元素包容量至少可以提高 50%<sup>[21,26,28,36]</sup>。如:文 献[17-26,28,66]采用此方法固化我国某些高放 核废料及其部分组分,与同组分的磷酸盐玻璃固 化体相比,通过此方法获得的磷酸盐玻璃陶瓷固 化体的废料包容量提高了至少 50%(质量分数)。 此外,在基础玻璃组分中加入玻璃形成能力强的 氧化硼,可提高磷酸盐玻璃陶瓷固化体中玻璃相 的热稳定性<sup>[28,36]</sup>。

#### 2.5 其他方法

磷酸盐玻璃陶瓷固化体还可以采用其他方法 制备,如:溶胶-凝胶法、湿化学法、热压烧结法等。 姜伟等[69]先将原料按一定摩尔比在水中混合均 匀,以羟基磷灰石为前驱体,用氨水调节 pH 值, 乙醇为稀释剂制备出前驱体粉末,再经干燥、高温 煅烧的溶胶-凝胶过程制备了磷酸盐玻璃陶瓷固 化体。Asuvathraman 等<sup>[70]</sup>采用湿化学法制备了 核废料包容量为 20%(质量分数)的独居石-磷酸 盐玻璃陶瓷固化体。具体过程为:将高放废液与 磷酸二氢铵溶液混合,加入氨水并搅拌形成类凝 胶,在70℃下干燥,然后在300℃下加热获得纳 米晶粒的前驱物粉体,再在 950 ℃空气中加热获 得固化体前驱体。最后,将固化体前驱体与铁磷 酸盐玻璃粉末按一定比例混合,成球后于 950 ℃ 保温一段时间急冷获得固化体。Michie 等[71]将 高放核废料与钠铝磷基础玻璃粉末按 75:25(质 量比)的比例混合,在125 MPa下成型后,采用热 压烧结的方法制备了主晶相为磷灰石的磷酸盐玻 璃陶瓷固化体。与常规烧结方法比较,热压烧结 在更低的温度下可获得高的致密度。磷酸盐玻璃 陶瓷固化体常见的制备方法列于表 2。

表 2 磷酸盐玻璃陶瓷固化体的常见制备方法比较 Table 2 Comparison of different types of common preparation methods

for synthesizing phosphate based glass-ceramic wasteforms

					_
制备方法	工序	远程操控性	控制微晶相	理论基础	
析晶法(熔融法)	较复杂	中等	容易	成熟	
烧结法	较复杂	中等	容易	成熟	
"熔融-缓冷"法	简洁	容易	难	不成熟	
"高温加热-冷却"法	简洁	容易	容易	不成熟	
溶胶-凝胶法	繁琐	难	容易	_	
湿化学法	繁琐	难	容易	-	
热压烧结法	复杂	难	容易	-	

### 3 核废料磷酸盐玻璃陶瓷固化展望

如今,玻璃陶瓷固化已可定义为通过成分和 工艺控制,在玻璃固化体中形成稳定微晶相,将长 寿命核素或"难溶"组分固化进入稳定性更高的微 晶晶格,核废料中的剩余组分"溶解"于玻璃相,形 成由稳定微晶相和玻璃相均一镶嵌的密实的玻璃 陶瓷固化体,再进行深地质处置<sup>[1]</sup>。这种固化技 术能将核废料的所有组分"一次性"完全固化处 方面,需进一步加强 理,且玻璃相可为微晶相提供二次屏障,是提高废 长期化学稳定性、抗 料包容量和固化体稳定性的较理想的固化处理技 建立可信的数学模

型,且吸调相可为做面相提供二次屏障,定提高废 料包容量和固化体稳定性的较理想的固化处理技 术。此外,玻璃陶瓷固化体的热稳定性和机械稳 定性通常优于玻璃固化体,更能满足搬运和处置 过程中对固化体机械性能的要求,该固化技术有 效结合了陶瓷固化与玻璃固化的优点,已发展成 一种先进的固化处理技术,成为高放核废料固化 处理的重要发展方向之一,用于处理含"难溶"组 分的高放废物<sup>[33]</sup>。

研究表明,限制高放核废料在基于硅氧四面 体和硼氧多面体网络结构的硼硅酸盐玻璃中包容 量的关键因素之一是核废料中硫、钼等元素的"溶 解度"[1,15,72-73],这些元素在硼硅酸盐玻璃中"溶解 度"低而易形成"黄相"而降低固化体的稳定性,进 而不能获得稳定的硼硅酸盐玻璃陶瓷固化体。尽 管通过形成硫酸钡、钼酸钙微晶相可以提高硫、钼 元素的包容量,但获得的含硫酸钡、钼酸钙晶相的 硼硅酸盐玻璃陶瓷固化体稳定性需进一步提 高[45,73-75]。当硫、钼等元素含量较少时,硼硅酸盐 玻璃陶瓷固化体的微晶相一般为钙钛锆石、烧绿 石、钛锆钍矿、碱硬锰矿、钙钛矿等[1,33,76]。由于 这些物相在硼硅酸盐玻璃中的形成条件较苛刻, 且合成温度高,因此,通常硼硅酸盐玻璃陶瓷固化 体的制备较磷酸盐玻璃陶瓷固化体难,且晶相不 易控制[45,73-74]。而核废料中硫、钼等元素在基于 磷氧四面体网络结构的磷酸盐玻璃中的"溶解度" 较高[1,16],核废料中的稀土元素或高价金属元素在 磷酸盐玻璃中的有限"溶解度"使其成为良好的晶 核形成剂[4,18,21-22,26-27,53,77],易于获得稳定的磷酸盐 微晶相,同时达到固化核废料中该组分的目的。

如前所述,铁磷基玻璃的稳定性较好,很多磷酸盐物相(如:独居石、磷酸锆钠、磷灰石)都非常稳定<sup>[1,4,34]</sup>,是放射性元素的宿主相<sup>[1,4]</sup>。尤其是独居石,可固溶核素达40余种,且高放核废料中的"难溶"组分易于在这些稳定磷酸盐晶相中富集<sup>[78-80]</sup>。根据这些特点,可以通过成分设计和工艺调整,使长寿命的核素或"难溶"组分富集固化于磷酸盐玻璃陶瓷固化体结构中的微晶相晶格,其它组分"溶解"于磷酸盐玻璃相,实现高放核废料中所有组分"一次性"有效"禁锢"于磷酸盐玻璃陶瓷固化体结构中。虽磷酸盐玻璃陶瓷固化体具有良好的稳定性和很好的应用潜力,但要实现工业化应用,还需进一步深入研究。在稳定性研究

方面,需进一步加强磷酸盐玻璃陶瓷固化体的中 长期化学稳定性、抗侵蚀机制和蚀变规律的研究, 建立可信的数学模型预测其中长期化学稳定 性<sup>[1,81]</sup>。此外,还应加强关注磷酸盐玻璃陶瓷固 化体的物理性能、热稳定性和辐照稳定性,尤其是 微晶相及其两相界面区特性对该玻璃陶瓷固化体 稳定性的影响规律。再者,玻璃陶瓷固化体需存 储,以便进行深地质处置,存储容器壁与磷酸盐玻 璃陶瓷固化体直接接触,其接触界面对该玻璃陶 瓷固化体稳定性的影响在工程化应用前也应该做 相关研究。

在工艺方面,虽析晶法和烧结法是制备玻璃 陶瓷的常用方法,有较成熟的理论基础和实践应 用,但这两种方法应用在玻璃陶瓷固化方面,步骤 相对目前技术成熟的玻璃固化技术较为复杂,不 容易实现高放核废料磷酸盐玻璃陶瓷固化处理需 要的远程操控。其他如溶胶-凝胶法和湿化学法 步骤较多,过程更为繁琐,且工艺参数需精确控 制,因而不利于高放核废料磷酸盐玻璃陶瓷固化 的工程化应用。"熔融-缓冷"和"高温加热-冷却" 法在工序上,与技术成熟的玻璃固化类似,简洁实 用。尤其是"高温加热-冷却"法,与传统"熔融-冷 却"法制备玻璃固化体的工艺技术一样,极具工程 应用潜力,其一般工艺流程示于图 6。Hsu 等[82] 在同一磷酸盐基固化体配方上,采用"熔融-缓冷" 和"高温加热-冷却"法制备出了主晶相为独居石 和焦磷酸锆的铁磷玻璃陶瓷固化体,其稳定性良



图 6 "高温加热-冷却"法制备磷酸盐 玻璃陶瓷固化体的一般工艺流程<sup>[28]</sup>

Fig. 6 General schematic of "high temperature heating and cooling" technology for synthesizing phosphate based glass-ceramic wasteforms<sup>[28]</sup> 好,对富含钼的高放核废料的包容量为40%(质量分数)。结果表明:两种方法仅微晶相的含量有 所不同,相对来说,"熔融-缓冷"法获得的磷酸盐 玻璃陶瓷固化体的结构中微晶相含量较高,但需 通过调整玻璃相组分进一步提高其化学稳定性。

总之,磷酸盐玻璃陶瓷固化体综合性能优异, "熔融-缓冷"和"高温加热-冷却"法合成磷酸盐玻 璃陶瓷固化体的制备技术简洁实用,是一种具有 工程化应用潜力的玻璃陶瓷固化处理技术。且 "熔融-缓冷"和"高温加热-冷却"法还可以用来合 成某些硼硅酸盐基玻璃陶瓷固化体[83-84]。如: 竹含真等[83]采用"高温加热-冷却"法制备了稳定 性较好的钙钛锆石-钠硼硅酸盐玻璃陶瓷固化体; 吴康明等[84]采用类似"熔融-缓冷"的方法制备了 综合性能良好的烧绿石-硼硅酸盐玻璃陶瓷固化 体;美国萨凡纳河国家实验室[64]和太平洋西北国 家实验室[85]采用类似"熔融-缓冷"和"高温加热-冷却"的方法,在冷坩埚感应熔炉中制备硼硅酸盐 玻璃陶瓷固化体,取得了不错的效果。这些研究 结果也表明"熔融-缓冷"和"高温加热-冷却"法是 一种具有工程化应用潜力的玻璃陶瓷固化制备技 术。然而,其制备工艺原理,如:微晶相的形成机 制、磷酸盐微晶相在玻璃熔体中的溶解特性及其 随温度和基础玻璃组分变化的规律、磷酸盐微晶 相进入玻璃结构的嵌入机制等目前尚不清楚,需 进一步深入研究。此外,还应关注磷酸盐玻璃陶 瓷固化体制备过程中对设备和电极的侵蚀规律、 电导率等[4,86-87],旨为该玻璃陶瓷固化技术的工 程化应用提供可靠的理论依据和生产指导。

#### 4 结 论

磷酸盐玻璃陶瓷固化兼具玻璃固化和陶瓷固 化的优点,将成为一种高效的固化技术,用于处理 某些"难溶"组分的高放核废料。但这项技术还处 于研发阶段,要产业化还需进一步深入研究。其 中对磷酸盐玻璃陶瓷固化体的结构、核废料固化 机理、稳定性、腐蚀机理、物理性能等的研究,以及 与之匹配的简洁制备工艺技术,如:"熔融-缓冷" 和"高温加热-冷却"制备工艺,及其工艺原理的基 础研究是未来磷酸盐玻璃陶瓷固化技术研究的 重点。

#### 参考文献:

[1] Ojovan M I, Lee W E. An introduction to nuclear

waste immobilization[M]. 3rd ed. London: Newnes, 2019.

- [2] 吕彦杰.模拟 α-高放废液独居石磷酸盐玻璃陶瓷固 化体的研究[D].武汉:中国地质大学,2008.
- [3] Donald I W, Metcalfe B L, Taylor R N J. The immobilization of high level radioactive wastes using ceramics and glasses[J]. J Mater Sci, 1997, 32(22): 5851-5887.
- [4] Bohre A, Avasthi K, Petkov V I. Vitreous and crystalline phosphate high level waste matrices: present status and future challenges[J]. J Ind Eng Chem, 2017, 50: 1-14.
- [5] 于慧君,李振,罗庆,等.基于核废物固化应用的铁
  磷酸盐材料研究进展[J].中国陶瓷,2015,51(12):
  1-5.
- [6] 廖其龙,廖春娟,向光华,等. Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 对独居石玻璃陶 瓷固化体的影响[J]. 原子能科学技术,2014,48(1): 23-27.
- [7] 邓燚. 钡铁磷酸盐玻璃陶瓷固化体的结构与性能研 究[D]. 绵阳:西南科技大学,2018.
- [8] Liu J, Wang F, Liao Q, et al. Synthesis and characterization of phosphate-based glass-ceramics for nuclear waste immobilization: structure, thermal behavior, and chemical stability[J]. J Nucl Mater, 2019, 513: 251-259.
- [9] 刘金凤. 锆磷酸盐玻璃陶瓷固化体的结构与性能研 究[D]. 绵阳:西南科技大学,2019.
- [10] Wronkiewicz D J, Wolf S F, Disanto T S. Apatiteand monazite-bearing glass-crystal composites for the immobilization of low-level nuclear and hazardous wastes[J]. Mrs Proceedings, 1995, 412: 345-352.
- [11] He Y, Bao W, Song C, et al. Microstructure and leach rates of apatite glass-ceramics as a host for Sr high-level liquid waste[J]. J Nucl Mater, 2002, 305(2): 202-208.
- [12] Donald I W, Metcalfe B L, Fong S K, et al. A glass-encapsulated calcium phosphate wasteform for the immobilization of actinide-, fluoride-, and chloride-containing radioactive wastes from the pyrochemical reprocessing of plutonium metal[J]. J Nucl Mater, 2007, 361(1): 78-93.
- [13] Sales B C, Boatner L A. Lead phosphate glass as a stable medium for the immobilization and disposal of high-level nuclear waste [J]. Mater Lett, 1984, 2(4): 301-304.
- [14] Russo D O, Diego S, Rodríguez J M, et al. Thermal properties and crystallization of iron phosphate

glasses containing up to 25wt% additions of Si-, Al-, Na- and U-oxides[J]. J Non-Cryst Solids, 2008, 354(14): 1541-1548.

- [15] 徐凯. 核废料玻璃固化国际研究进展[J]. 中国材料 进展,2016,35(7):481-488.
- [16] Wang Y L, Wang F, Zhou J J, et al. Effect of molybdenum on structural features and thermal properties of iron phosphate glasses and boron-doped iron phosphate glasses[J]. J Alloy Compd, 2020, 826: 154-225.
- [17] Wang F, Liao Q L, Chen K R, et al. The crystallization and FTIR spectra of ZrO<sub>2</sub>-doped 36Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-10B<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-54P<sub>2</sub>O<sub>5</sub> glasses and crystalline compounds[J]. J Alloy Compd, 2014, 611: 278-283.
- [18] Wang Y L, Wang F, Wang Q, et al. Effect of neodymium on the glass formation, dissolution rate and crystallization kinetic of borophosphate glasses containing iron [J]. J Non-Cryst Solids, 2019, 526: 119726.
- [19] Li H J, Liang X F, Wang C L, et al. Structural aspects of calcium iron phosphate glass containing neodymium oxide[J]. J Mol Struct, 2014, 1067: 154-159.
- [20] Wang F, Fang Z W, Wang H, et al. Effects of Ce+Gd on the structural features and thermal stability of iron-boron-phosphate glasses[J]. Mater Chem Phys, 2017, 201: 170-179.
- [21] Wang F, Liao Q L, Chen K R, et al. Glass formation and FTIR spectra of CeO<sub>2</sub>-doped 36Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-10B<sub>2</sub>O<sub>3</sub>-54P<sub>2</sub>O<sub>5</sub> glasses[J]. J Non-Cryst Solids, 2015, 409: 76-82.
- [22] Wang F, Liao Q L, Dai Y Y, et al. Immobilization of gadolinium in iron borophosphate glasses and iron borophosphate based glass-ceramics: implications for the immobilization of plutonium( [[])[J]. J Nucl Mater, 2016, 477: 50-58.
- [23] Wang C L, Liang X F, Li H J, et al. Structure and properties of gadolinium loaded calcium phosphate glasses[J]. J Nucl Mater, 2014, 453(1-3): 220-224.
- [24] Wang F, Liao Q L, Dai Y Y, et al. Properties and vibrational spectra of iron borophosphate glasses/ glass-ceramics containing lanthanum[J]. Mater Chem Phys, 2015, 166: 215-222.
- [25] Qian B, Liang X F, Yang S Y. Effects of lanthanum addition on the structure and properties of iron phosphate glasses[J]. J Mol Struct, 2012, 1027: 31-35.

- [26] Karabulut M, Aydın C, Ertap H, et al. Structure and properties of hafnium iron borophosphate glassceramics[J]. J Non-Cryst Solids, 2015, 411: 19-25.
- [27] Liang X F, Li H J, Wang C L, et al. Physical and structural properties of calcium iron phosphate glass doped with rare earth[J]. J Non-Cryst Solids, 2014, 402: 135-140.
- [28] Wang F, Wang Y L, Liao Q L, et al. Immobilization of a simulated HLW in phosphate based glasses/glass-ceramics by melt-quenching process[J]. J Non-Cryst Solids, 2020, 545: 120246.
- [29] 罗庆,于慧君,王敏敏,等.氧化钆对磷酸钡玻璃微 结构影响的热分析及光谱分析[J].中国陶瓷,2016, 12:40-44.
- [30] 卢明韦.铁磷酸盐玻璃陶瓷固化体结构与化学稳定 性的研究[D]. 绵阳:西南科技大学,2015.
- [31] 袁晓宁,张振涛,蔡溪南,等.含 Pu 废物的玻璃和玻 璃陶瓷固化基材研究进展[J].原子能科学技术, 2015,49(2):240-249.
- [32] Wang F, Lu M W, Liao Q L, et al. Titanium-doped iron phosphate based glass ceramic wasteforms containing 50wt% simulated nuclear waste[J]. Mater Chem Phys, 2020, 239: 122314.
- [33] McCloy J S, Goel A. Glass-ceramics for nuclearwaste immobilization[J]. MRS Bull, 2017, 42(3): 233-240.
- [34] Stefanovsky S V, Stefanovsky O I, Danilov S S, et al. Phosphate-based glasses and glass ceramics for immobilization of lanthanides and actinides[J]. Ceram Int, 2019, 45: 9331-9338.
- [35] Vernaz E, Brueziere J. History of nuclear waste glass in France[J]. Procedia Mater Sci, 2014, 7: 3-9.
- [36] Wang F, Liu J F, Wang Y L, et al. Synthesis and characterization of iron phosphate based glassceramics containing sodium zirconium phosphate phase for nuclear waste immobilization[J]. J Nucl Mater, 2020, 531: 151988.
- [37] 李利. 铈铁磷酸盐玻璃陶瓷固化体的形成与性能研 究[D]. 绵阳:西南科技大学,2020.
- [38] 廖其龙,王辅,竹含真.一种磷酸锆钠-独居石玻璃陶 瓷固化体及其制备方法:中国,201610203474.5[P]. 2016-03-31.
- [39] Gin S, Abdelouas A, Criscenti L J, et al. An international initiative on long-term behavior of highlevel nuclear waste glass[J]. Mater Today, 2013, 16(6): 243-248.
- [40] 马特奇,梁威,徐辉,等.放射性废物玻璃固化体溶

解行为及机理研究进展[J].核化学与放射化学, 2019,41(5):411-417.

- [41] Gin S, Jollivet P, Fournier M, et al. Origin and consequences of silicate glass passivation by surface layers[J]. Nat Commun, 2015, 6: 7360-7367.
- [42] Day D E, Wu Z, Ray C S, et al. Chemically durable iron phosphate glass waste forms[J]. J Non-Cryst Solids, 1998, 241: 1-12.
- [43] 廖其龙,陈奎儒,王辅,等.模拟高钠高放废物铁硼 磷酸盐玻璃固化体的结构与性能[J].硅酸盐学报, 2014,42(10):119-124.
- [44] 潘社奇,苏伟,赵玉杰,等.模拟锕系高放废液铁磷 酸盐玻璃陶瓷固化[J].环境科学与技术,2014, 37(6):64-67.
- [45] Neeway J J, Asmussen R M, McElroy E M, et al. Kinetics of oxyapatite [Ca<sub>2</sub>Nd<sub>8</sub> (SiO<sub>4</sub>)<sub>6</sub>O<sub>2</sub>] and powellite [(Ca, Sr, Ba)MoO<sub>4</sub>] dissolution in glassceramic nuclear waste forms in acidic, neutral, and alkaline conditions[J]. J Nucl Maters, 2019, 515: 227-237.
- [46] Crum J V, Neeway J J, Riley B J, et al. Dilute condition corrosion behavior of glass-ceramic waste form[J]. J Nucl Maters, 2016, 482: 1-11.
- [47] Asmussen R M, Neeway J J, Kaspar T C, et al. Corrosion behavior and microstructure influence of glass-ceramic nuclear waste forms[J]. Corrosion, 2017, 73: 1306-1319.
- [48] Marsily G D. High level nuclear waste isolation: borosilicate glass versus crystals[J]. Nature, 1979, 278: 210-212.
- [49] Wang F, Liao Q L, Zhu H Z, et al. Crystallization kinetics and glass transition kinetics of iron borophosphate glass and CeO<sub>2</sub>-doped iron borophosphate compounds[J]. J Alloy Compd, 2016, 686: 641-647.
- [50] 竹含真. 铁硼磷酸盐玻璃陶瓷固化体结构与性能的 研究[D]. 绵阳:西南科技大学,2016.
- [51] Wang F, Liao Q L, Zhu H Z, et al. Crystallization of cerium containing iron borophosphate glasses/ glass-ceramics and their spectral properties [J]. J Mol Struct, 2016, 1109: 226-231.
- [52] 张振涛,王雷,甘学英,等.放射性废物处理与处置: 高放废液和锕系核素玻璃-陶瓷固化技术研究简 况[R].北京:中国原子能科学研究院,2007.
- [53] Moguš-Milanković A, Šantic A, Pavić L, et al. Iron phosphate glass-ceramics[J]. Croat Chem Acta, 2015, 88(4): 553-560.
- [54] 王睿,韩霈泽,于晓晨,等. Er<sup>3+</sup>/Yb<sup>3+</sup> 共掺杂磷酸盐 微晶玻璃的光谱性质[J].发光学报,2010,31(6):

800-805.

- [55] Karabulut M, Popa A, Borodi G, et al. An FTIR and ESR study of iron doped calcium borophosphate glass-ceramics[J]. J Mol Struct, 2015, 1101: 170-175.
- [56] 秦红梅,廖其龙,潘社奇,等.氧化硼对铁磷酸盐玻 璃陶瓷固化体的影响[J].原子能科学技术,2011, 45(12):1421-1426.
- [57] 王红.铁钠磷酸盐玻璃陶瓷固化体的结构与性能的 研究[D]. 绵阳:西南科技大学,2017.
- [58] He Y, Lü Y J, Zhang Q. Characterization of monazite glass-ceramics as wasteform for simulated α-HLLW[J]. J Nucl Mater, 2018, 376: 201-206.
- [59] Pan S Q, Wan X G, Xi C C, et al. Solidification of simulated a HLLW in iron phosphate glass-ceramics[C]. Singapore: Proceedings of the 20th Pacific Basin Nuclear Conference, 2017: 515-523.
- [60] 向光华. 独居石-磷灰石玻璃陶瓷固化体的制备与性 能研究[D]. 绵阳: 西南科技大学, 2012.
- [61] 廖春娟,廖其龙,牟涛,等.铁磷摩尔比对铁磷酸盐 玻璃陶瓷固化体的影响[J].功能材料,2013,44(1): 75-78.
- [62] Stefanovsky S V, Stefanovsky O I, Kadyko M I, et al. Sodium aluminum-iron phosphate glass-ceramics for immobilization of lanthanide oxide wastes from pyrochemical reprocessing of spent nuclear fuel[J]. J Nucl Mater, 2017, 500: 153-165.
- [63] Deng Y, Liao Q L, Wang F, et al. Synthesis and characterization of cerium containing iron phosphate based glass-ceramics[J]. J Nucl Mater, 2018, 499: 410-418.
- [64] Amoroso J W, Marra J, Dandeneau C S, et al. Cold crucible induction melter test for crystalline ceramic waste form fabrication: a feasibility assessment[J]. J Nucl Mater, 2017, 486: 283-297.
- [65] Li L, Wang F, Liao Q, et al. Synthesis of phosphate based glass-ceramic waste forms by a meltquenching process: the formation process[J]. J Nucl Mater, 2020, 528: 151854.
- [66] 廖其龙,王辅,潘社奇,等. 掺铈铁硼磷酸盐玻璃的 结构和化学稳定性[J]. 核化学与放射化学,2010, 32(6):336-341.
- [67] Zhu H Z, Liao Q L, Wang F, et al. The effects of chromium oxide on the structure and properties of iron borophosphate glasses[J]. J Non-Cryst Solids, 2016, 437: 48-52.
- [68] Sun Y, Xia X, Qiao Y, et al. Properties of phosphate glass waste forms containing fluorides from a

molten salt reactor[J]. Nucl Sci Tech, 2016, 27(3): 63-63.

- [69] 姜伟,蔡舒,张文娟. CaO-P<sub>2</sub>O<sub>5</sub>-SrO-MgO-Na<sub>2</sub>O 玻 璃陶瓷的析晶控制和微观结构的研究[J]. 稀有金属 材料与工程,2009,38(2):814-817.
- [70] Asuvathraman R, Joseph K, Madhavan R R, et al. A versatile monazite-IPG glass-ceramic waste form with simulated HLW: synthesis and characterization[J]. J Eur Ceram Soc, 2015, 35: 4233-4239.
- [71] Michie E M, Grimes R W, Boccaccini A R, et al. Hot-pressed phosphate glass-ceramic matrix composites containing calcium phosphate particles for nuclear waste encapsulation[J]. J Mater Sci, 2008, 43(12): 4152-4156.
- [72] Wang X, Wu L, Li H D, et al. Preparation and characterization of SO<sub>3</sub>-doped barium borosilicate glass-ceramics containing zirconolite and barite phases[J]. Ceram Int, 2017, 43: 534-539.
- [73] Kamat H, Arias-Serrano B I, Yaremchenko A, et al. Ruthenium solubility and its impact on the crystallization behavior and electrical conductivity of MoO<sub>3</sub>-containing borosilicate-based model high-level nuclear waste glasses[J]. J Non-Cryst Solids, 2020, 549: 120356.
- [74] Peterson J A, Crum J V, Riley B J, et al. Synthesis and characterization of oxyapatite [Ca<sub>2</sub> Nd<sub>8</sub> (SiO<sub>4</sub>)<sub>6</sub> O<sub>2</sub>] and mixed-alkaline-earth powellite [(Ca,Sr,Ba)MoO<sub>4</sub>] for a glass-ceramic waste form[J]. J Nucl Mater, 2018, 510: 623-634.
- [75] McCloy J S, Riley B J, Crum J, et al. Crystallization study of rare earth and molybdenum containing nuclear waste glass ceramics[J]. J Am Ceram Soc, 2019, 102: 5149-5163.
- [76] Kong L G, Karatchevtseva I, Zhang Y J, et al. The incorporation of Nd or Ce in CaZrTi<sub>2</sub>O<sub>7</sub> zirconolite: ceramic versus glass-ceramic[J]. J Nucl Mater, 2021, 543: 152583.
- [77] Achary S N, Bevara S, Tyagi A K. Recent progress on synthesis and structural aspects of rare-earth phosphates[J]. Coordin Chem Rev, 2017, 340:

266-297.

- [78] Clavier N, Podor R, Dacheux N. Crystal chemistry of the monazite structure [J]. J Eur Ceram Soc, 2011, 31(6): 941-976.
- [79] Pet'kov V, Asabina E, Loshkarev V, et al. Systematic investigation of the strontium zirconium phosphate ceramic form for nuclear waste immobilization[J]. J Nucl Mater, 2016, 471: 122-128.
- [80] Madhavan R R, Gandhi A S, Kutty K V G. Sodium titanium phosphate NaTi<sub>2</sub> (PO<sub>4</sub>)<sub>3</sub> waste forms for immobilization of simulated high level waste from fast reactors[J]. Ceram Int, 2017, 43: 9522-9530.
- [81] Poluektov P P, Schmidt O V, Kascheev V A, et al. Modelling aqueous corrosion of nuclear waste phosphate glass[J]. J Nucl Mater, 2017, 484: 357-366.
- [82] Hsu J, Bai J, Kim C, et al. The effects of crystallization and residual glass on the chemical durability of iron phosphate waste forms containing 40wt% of a high MoO<sub>3</sub> collins-CLT waste[J]. J Nucl Mater, 2018, 500: 373-380.
- [83] Zhu H Z, Wang F, Liao Q L, et al. Synthesis and characterization of zirconolite-sodium borosilicate glass-ceramics for nuclear waste immobilization[J]. J Nucl Mater, 2020, 532: 152026.
- [84] Wu K M, Wang F, Liao Q L, et al. Synthesis of pyrochlore-borosilicate glass-ceramics for immobilization of high-level nuclear waste[J]. Ceram Int, 2020, 46(5): 6085-6094.
- [85] Crum J, Maio V, Mccloy J, et al. Cold crucible induction melter studies for making glass ceramic waste forms: a feasibility assessment[J]. J Nucl Mater, 2014, 444(1-3): 481-492.
- [86] Wang F, Zhu H Z, Wang Y L, et al. Effect of Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub> on the phase composition and structural features of iron pyrophosphate glasses[J]. J Mol Struct, 2021, 1224: 129322.
- [87] Hsu J H, Newkirk J W, Kim C W, et al. Corrosion of Inconel 690 and Inconel 693 in an iron phosphate glass melt[J]. Corros Sci, 2013, 75: 148-157.