聚乙烯基倍半硅氧烷及其可瓷化复合材料的 制备与性能

程治硚1 王开石1 匡松连1 韩伟健2

(1 先进功能复合材料技术重点实验室,航天材料及工艺研究所,北京 100076)(2 中国科学院化学研究所,北京 100190)

文 摘 以乙烯基三甲氧基硅氧烷(VTMS)为单体,采用水解缩合的方法制备了聚乙烯基倍半硅氧烷 (PVSQ),对PVSQ的固化机制、固化温度以及热稳定性进行研究。结果表明以低毒性的乙醇取代甲苯为溶剂、 能于150℃中温固化的PVSQ可作为硅基可瓷化防热复合材料的基体使用。通过SEM、EDS、XRD对添加TiB₂、 云母等成瓷填料制备的PVSQ复合材料的陶瓷化性能进行研究。结果表明材料在800~1 200℃热处理30 min 后失重率仅为0.29%~4.15%,体积收缩率为5.20%~15.08%,高温下成瓷填料与材料热解产物之间发生原位 陶瓷化反应,产生大量玻璃相起到基体桥接作用,促进尺寸、形状稳定的陶瓷体形成。

关键词 聚乙烯基倍半硅氧烷,复合材料,可瓷化,失重率,尺寸稳定性

中图分类号:TB3 DOI:10.12044/j.issn.1007-2330.2019.01.010

Synthesis and Properties of Polyvinylsilsesquioxane and Its Ceramifiable Composites

CHENG Zhiqiao¹ WANG Kaishi¹ KUANG Songlian¹ HAN Weijian²

(1 Science and Technology on Advanced Functional Composites Laboratory, Aerospace Research Institute of Materials &

Processing Technology, Beijing 100076)

(2 Institute of Chemistry, Chinese Academy of Sciences, Beijing 100190)

Abstract Polyvinylsilsesquioxane (PVSQ) was synthesized with hydrolysis-polycondensation method from vinyltrimethoxysiloxane (VTMS), and the curing mechanism, curing temperature and thermal stability of PVSQ were studied. The results show that PVSQ, which use ethanol as solvent and be curable at 150 °C, can be used as the matrix of silicone-based ceramifiable composites for thermal protection applications. Combined with ceramifiable fillers (e. g., TiB₂, mica, etc.), the in-situ ceramization process of PVSQ ceramifiable composites was studied by SEM, EDS and XRD. The results indicate that the weight loss of PVSQ composites is only 0.29wt% to 4.15wt% and the volumetric shrinkage is 5.20vol% to 15.08vol% when annealed at 800 to 1 200 °C for 30 min. The in-situ ceramization reaction take place between the ceramifiable fillers and the pyrolytic products of PVSQ at high temperatures, and generate a large amount of glassy phase for matrix bridging, which further leads to the formation of dimensionally-stable ceramic product.

Key words Polyvinylsilsesquioxane, Composites, Ceramization, Mass loss, Dimensional stability

0 引言

以有机硅树脂为基体,添加耐高温无机填料及 低熔点助熔剂制备的可瓷化复合材料在高温下能转 变成具有一定强度的陶瓷体,因此受到高度关 注^[1-3]。MANSOURI等^[4-8]研究了填料种类、粒径、用 量以及烧蚀温度等因素对云母/硅橡胶复合材料陶瓷 化性能的影响,提出了可瓷化硅橡胶复合材料的成 瓷机制。CHENG Y. B. 等^[9]研究了氢氧化镁、三水合 氧化铝、碳酸钙等填料与有机硅树脂组成的可瓷化 防火材料,结果表明该材料在1000℃下处理30 min 后,形成能自支撑的陶瓷体,且尺寸、形状保持较好。 目前,可瓷化有机硅复合材料多以硅橡胶为基体,应

收稿日期:2018-09-10

第一作者简介:程治硚,1993年出生,硕士研究生,主要从事树脂基防热复合材料的研究工作。E-mail:didi1225@163.com

用于防火阻燃线缆等静态被动防火领域,而作为防 热材料应用于航空航天领域的研究报道相对较少, 飞行器服役时严酷的气动加热环境,对可瓷化有机 硅复合材料的综合性能提出了更高的要求^[10]。

聚乙烯基倍半硅氧烷(PVSQ)是一类以Si—O— Si为主链的三维网络状硅树脂(结构简式为[Vi-SiO_{1.5}]_n,n>4),分子链间的相互作用比硅橡胶等普通 长链型硅氧烷更强,能显著提高其高温强度、热稳定 性,在可瓷化防热复合材料中具有广阔的应用前 景^[11-13]。本文先合成PVSQ,并以其为基体添加TiB₂、 云母粉等成瓷填料制备得到了PVSQ可瓷化复合材 料,并进一步通过马弗炉热处理及相应表征手段对 该材料原位成瓷效果进行初步研究。

- 1 实验
- 1.1 原料

乙烯基三甲氧基硅氧烷(VTMS),过氧化二异丙 苯(DCP),纯度≥99%,阿拉丁试剂(上海)有限公司; 磷酸,分析纯,国药集团化学试剂有限公司;TiB₂、玻 璃粉等,福斯曼科技(北京)有限公司;短切石英纤维 (CQF),湖北菲利华石英玻璃股份有限公司。

1.2 PVSQ树脂合成

将 VTMS 与去离子水按质量比1:4 加入到三口 烧瓶中,室温搅拌1h至澄清,再将一定量的稀磷酸 (质量分数为1.15%)滴加到烧瓶中,继续室温反应 20 h。反应完成后静置,将酸水层分离,多次水洗至 中性,即得到聚乙烯基倍半硅氧烷(PVSQ),见图1。



图 1 聚乙烯基倍半硅氧烷(PVSQ)合成路线图 Fig. 1 Synthesis route of polyvinylsilsesquioxane (PVSQ)

1.3 PVSQ可瓷化复合材料制备及热处理

将球磨混合的五元填料(F5)、短切石英纤维 (CQF)和过氧化二异丙苯(DCP)按表1配方加入到 配制好的PVSQ乙醇溶液中,高速搅拌,均匀分散。 然后将混合好的胶液于80℃脱除溶剂后,注入到模 具中模压成型,工艺参数为100℃/0MPa/1h→ 150℃/6MPa/2h,制备得到PVSQ可瓷化复合材料。

表1 PVSQ可瓷化复合材料配万								
Tab. 1	Formula of PVSQ ceramifiable composite							
PVSQ	F5	CQF	DCP					
60	40	5	1.2					

将尺寸为20 mm×20 mm×5 mm的试样置于马弗 炉(空气气氛)中分别在800、1 000 和1 200 ℃下保温 30 min,取出后冷却至室温,供性能测试。

1.4 表征

FT-IR,采用德国 Bruker公司 Tensor27型傅里叶 红外光谱仪,扫描范围 500~4 000 cm⁻¹,扫描次数为 32次;DSC,采用瑞士 Mettler Toledo公司的 DSC 822e 差示扫描量热仪,测试气氛为空气,温度范围 25~ 200 ℃,升温速率为 10 ℃/min; TG,采用德国 Netzsch 公司的 STA 409 PC型同步热分析仪,测试气氛为空 气,温度范围 25~1 200 ℃,升温速率为 10 ℃/min; SEM 及 EDS,采用日立 SU8020型扫描电子显微镜,加 速电压为 15 kV; XRD,采用德国 Bruker 公司 D8 宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2019年 第1期 Advance型X射线衍射仪,电压40kV,电流40mA,角 度范围3°~90°,扫描速率8°/min。

2 结果与讨论

2.1 PVSQ 树脂性能

对 VTMS、PVSQ 及其固化物进行 FT-IR 测试,结果如图2所示。



图 2 VTMS、PVSQ 树脂及其固化物红外光谱图 Fig. 2 FT-IR curves of VTMS, PVSQ and cured PVSQ resin

对比 VTMS 和 PVSQ 的红外光谱,发现 PVSQ 在 2 843 cm⁻¹ 处无 Si—OCH₃ 特征吸收峰,在 3 600~3 200 cm⁻¹有一宽吸收峰,为 Si—OH 的伸缩振动吸收 峰,在 1 130~1 000 cm⁻¹有一宽而强的特征峰,为 Si —OH 间发生缩合反应生成的 Si—O—Si 的反对称伸 缩振动吸收峰,说明 VTMS 单体已完全水解,发生羟 基缩合反应生成 PVSQ 树脂后仍有羟基剩余。固化 — 53 — 后的 PVSQ 树脂于3 063、1 602 和1 409 cm⁻¹处的 Si— Vi 特征吸收峰几乎消失, 而3 418 cm⁻¹处仍存在一较 弱的 Si—OH 的吸收峰, 可知 PVSQ 硅树脂的主要固 化机制为乙烯基自由基聚合反应, 聚合时残余的羟 基可作为另一种固化机制存在, 进一步增大了树脂 的交联密度。

采用DSC对添加DCP(2%)的PVSQ固化温度进行分析,结果如图3(a)所示,发现PVSQ只出现一个

固化放热峰,峰值温度在143℃左右,说明PVSQ在 催化剂作用下可于150℃中温固化。

PVSQ空气气氛下的TGA曲线和DTG曲线如图 3(b)所示:可知其*T*⁵_d为390℃,800℃的残重率为 70.92%,1200℃的残重率为70.42%。整个热解过 程主要分为两个阶段,分别在400~600℃和600~ 800℃,PVSQ在800℃时完成陶瓷化转变,之后失重 率小于0.5%,具有良好的热稳定性。



选取羟基封端的聚二甲基硅氧烷(107*硅橡胶)、 甲基硅树脂(SAR-9)与聚乙烯基倍半硅氧烷(PVSQ) 进行典型物性及工艺性对比,结果如表2所示^[14-15]: 相比于采用甲苯作为溶剂的SAR-9,由三官能度单 体合成的PVSQ树脂可溶于乙醇,有利于工程化放大 应用;加入DCP后,能在150℃中温固化,极大的拓展 了该类型复合材料的工艺适用范围;同时,PVSQ具 有比107*硅橡胶和SAR-9甲基硅树脂更大的交联密 度和更优异的热稳定性。

表 2 几种典型有机硅树脂的性能对比 Tab. 2 Performance comparison of several typical organosilicon resins

硅树脂	分子通式	柔韧性	良溶剂	固化机制	固化温度 /℃	T _d ⁵ /℃	800℃残 重率/%
107#	$[(CH_3)_2SiO]_n$	良好的弹性体	甲苯,环己烷, 石油醚等	端羟基缩合	室温	360	50
SAR-9	$[\mathrm{CH}_3\mathrm{SiO}_{1.5}]_m[(\mathrm{CH}_3)_2\mathrm{SiO}]_n$	差,硬度较大	甲苯,二甲苯等	羟基缩合	200~240	200	70
PVSQ	[Vi-SiO1.5] _n	差,硬度大	乙醇	乙烯基自由基反应与羟基缩合	140~150	390	71

图 4 为 107*硅橡胶、SAR-9 硅树脂与 PVSQ 可瓷 化复合材料在 1 200 ℃热处理后的宏观形貌图。



在 1 200 ℃热处理后宏观形貌图 Fig. 4 Macro photographs of 107[#], SAR-9 and PVSQ ceramifiable composite annealed at 1 200 ℃ 受线性长链分子结构和低三维交联密度的影响,107*硅橡胶和SAR-9硅树脂可瓷化复合材料虽能在一定程度上维持热解产物外形,但在宏观上都出现了不同程度的粉化、变形等问题,这样的问题在动态考核环境里将进一步恶化;而PVSQ可瓷化复合材料形成了形状、尺寸稳定的陶瓷产物,综合来看,PVSQ树脂可以作为可瓷化防热复合材料的树脂 基体。

2.2 质量与尺寸变化分析

图 5 为 PVSQ 可瓷化复合材料在不同温度热处 理后质量与尺寸变化图。由图 5 可知, PVSQ 可瓷化 复合材料在 800 ℃和1 000 ℃时失重率均小于 1% 且 无显著区别,而1200℃时失重率急增到4.15%;材料体积收缩率在800~1200℃的温区内随温度升高呈现出近似匀速单调增大的趋势,从5.20%上升至15.08%。



质量与尺寸变化图

Fig. 5 Mass loss and volumetric shrinkage of PVSQ ceramifiable composite heated at different temperatures

PVSQ 树脂在 800 ℃左右完成陶瓷化转变[图 3 (b)],在马弗炉有氧热处理环境中,该过程所产生的 失重由活性填料 TiB₂的氧化增重基本抵消(800~ 1 000 ℃,图 5);当热处理温度进一步上升时,MgCO₃ 和 CaCO₃逐渐分解并释放出 CO₂气体,TiB₂的氧化产

物之一B₂O₃在>1 100 ℃时也出现大量挥发,引起材 料体系在1 200 ℃时显著失重。在另一方面,从材料 尺寸稳定性角度而言,在800 ℃时,由于大多数成瓷 填料熔点较高,仅占比较少的玻璃粉等发生熔融形 成液相,材料陶瓷化反应程度和体积收缩程度有限; 而随着温度升高,云母粉的熔融、TiB₂的氧化以及 MgCO₃、CaCO₃的分解反应加剧,大量的液相填充到 材料孔隙或裂缝中,充分参与陶瓷化反应,材料致密 度提高,从而使体积收缩率呈现出稳定增大的趋势。 2.3 微观形貌分析

图 6 为 PVSQ 可瓷化复合材料在不同温度热处 理后的微观形貌图,可知材料随温度升高逐渐趋于 致密化。在 800 ℃时,材料表面和内部熔融液相较 少,基体热解产物与填料、纤维彼此之间较为孤立, 小分子的逸出形成大量孔洞、裂纹[图 6(a)、(d)];升 温至1000 ℃时,熔融液相显著增多,将树脂热解产 物与填料、纤维紧密的粘接在一起形成局部连续的 骨架结构,起到桥接作用[图 6(b)、(e)];在1200 ℃ 时,材料陶瓷化反应加剧,熔融液相进一步增多,向 四周扩散、渗透到材料表面和内部的孔隙中进行填 充,促进材料形成致密的陶瓷体,并伴随许多熔融液 滴析出[图 6(c)、(f)]。



图6 PVSQ可瓷化复合材料不同温度热处理后表面和断面的SEM图

Fig. 6 SEM photographs of surface and section of PVSQ ceramifiable composite annealed at different temperatures

对 PVSQ 复合材料不同温度下的熔融液相进行 EDS分析,如图7所示,发现在800℃选取区域的液 相含有Si、O、Al、Mg元素,根据其元素质量分数可知 宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2019年 第1期 其主要为PVSQ基体热解产物SiO₂形成的熔融物;而 1000℃搭接纤维骨架的液相和1200℃析出的熔融 液滴两者均含有Si、O、Al、Mg、K、Ca、Na、Ti、F元素, 其元素质量分数如图7(c)、(d)所示,通过计算发现 液相和颗粒不仅是由于云母粉和玻璃粉熔融形成, 更有SiO₂、TiO₂等物质参与其中,且在1200℃时析出 的颗粒中金属元素Al、Mg、K、Ca、Na、Ti比例明显增 高,Si、O、F元素比例降低,这是因为1200℃时填料 发生熔融、液相烧结程度加大,热解产物间的陶瓷化 反应更充分,冷却后由于表面张力等原因收缩形成 液滴颗粒析出,弥散增强形成的陶瓷体。



(c) 1200℃
图 7 PVSQ复合材料在不同温度热处理后 EDS 图
Fig. 7 EDS photographs of PVSQ ceramifiable composite annealed at different temperatures

PVSQ可瓷化复合材料在不同温度下的XRD图 谱进行分析结果如图8所示。



图 8 PVSQ 复合材料在不同温度热处理后的 XRD 图谱 Fig. 8 XRD patterns of PVSQ-5 ceramifiable composite annealed at different temperatures

发现不同温度下的 XRD 图谱衍射峰较为相似, 但一些衍射峰的出现、消失、强度变化仍能说明材料 所发生的物相转变。首先,在室温下能明显地观察 到 PVSQ 可瓷化复合材料所添加成瓷填料的特征衍 射峰,对比热处理后的 XRD 图谱发现,在 800 ℃时, 云母粉 8.9°的衍射峰强度明显减弱,几乎消失,可知 云母粉发生了非晶转变,开始形成熔融液相,而新出 现的 SiO₂、TiO₂、MgO、MgSiO₃的特征衍射峰,说明在 800 ℃下 PVSQ 树脂发生裂解,TiB₂发生氧化分解,而 MgCO₃发生分解并与材料热解产生的 SiO₂发生共熔 反 应 生 成 MgSiO₃;在 1 000 ℃下首次出现 CaO、 Ca₂SiO₄的特征衍射峰,可知此时 CaCO₃已发生分解 并与 SiO₂发生发应;在 1 200 ℃下 SiO₂的衍射峰峰位 置发生改变,由微小非晶峰转变为 21.9°的衍射峰 说明 SiO₂由无定型转变为方石英,而其他大部分物 质的衍射峰强度略有下降,说明随温度升高,晶体结 构遭到破坏,结晶度下降,有转变为非晶态的趋势。

3 结论

(1)PVSQ以低毒性的乙醇为溶剂,能于150℃中 温固化,热稳定性能优异,1200℃热重(空气气氛) 残重率保持在70.42%,可作为工程化可瓷化防热复 合材料树脂基体的一种新选择。

(2)随热处理温度升高,PVSQ可瓷化复合材料 的失重率和体积收缩率呈现增大的趋势,1200℃时 分别为4.15%和15.08%。结合SEM可知,随热处理 温度升高,材料熔融液相增多,填充到气孔、裂纹中 包裹基体和填料的热解产物,熔融、桥接、共晶等反 应程度加大,促进更为致密的陶瓷产物形成。

(3)EDS和XRD结果说明,成瓷填料与材料裂解 产物之间发生熔融液相烧结、共晶反应、晶型转变等 陶瓷化反应,对材料热处理后的骨架连续性、致密化 和强度有所改善,促进材料在热处理后形成尺寸稳 定、外形完整的陶瓷体。

参考文献

[1] HAMDANI S, LONGUET C, LOPEZ-CUESTA J M, et al. Calcium and aluminium-based fillers as flame-retardant additives in silicone matrices. I. Blend preparation and thermal properties [J]. Polymer Degradation and Stability, 2010, 95(9); 1911-1919.

[2] 谢文峰,李云霞,秦岩,等.有机硅聚合物复合材料陶 瓷化研究进展[J]. 武汉理工大学学报,2013,35(2):53-56.

[3] HANU L G, SIMON G P, MANSOURI J, et al. Development of ployer – ceramic composites for improved fire resistance[J]. Journal of Materials Processing Technology, 2004, 153:401-403. [4] MANSOURI J, BURFORD R P, CHENG Y B, et al. Formation of strong ceramified ash from silicone-based copositions [J]. Journal of Materials Science, 2005, 40 (21) : 5471–5749.

[5] HANU L G, SIMON G P, CHENG Y B. Thermal stability and flammability of silicone polymer composities [J]. Polymer Degradation and Stability,2006,91(6):1373-1379.

[6] MANSOURI J, WOOD A, ROBERTS K, et al. Investigation of the ceramifying process of modified siliconesilicate compositions [J]. Journal of Materials Science, 2007, 42 (15):6046-6055.

[7] MANSOURI J, BURFORD R P, CHENG Y B.Pyrolysis behaviour of silicone-based ceramifying composites[J]. Materials Science & Engineering A, 2006, 425(1):7-14.

[8] ALEXANDER G, CHENG Y B, BURFORD R P, et al. Fire-resistant silicone polymer compositions [P]. USP 7652090, 2003-08-01:14-18.

[9] 亚历山大 G,陈 Y B,巴夫德 R P,等. 用于防火的陶 瓷化组合物[P]. CN1973019A,2007-05-30:7-10.

[10] 谢可勇,李晖,孙岩,等. 可陶瓷化耐极限高温热老 化高分子材料[J]. 化工新型材料,2014,42(7):215-216.

[11] 马凤国,刘涛. 苯基聚倍半硅氧烷的制备及性能研 究[J]. 合成材料老化与应用,2015,44(2):78-82.

[12] DAVID B C, PAUL D L, FRANCK R. Recent developments in the chemistry of cubic polyhedral oligosilsesquioxanes[J]. Chem. Rev. ,2010,110(4):2081-2173.

[13] 孙永玲, 卢秀娴, 李坚, 等. 乙烯基倍半硅氧烷的形态 结构及热性能研究 [J]. 有机硅材料, 2013, 27 (3): 169-174.

[14] 陈美华. 液体硅橡胶的增强与发泡技术研究[D]. 成都:西南科技大学,2008.

[15] 饶志龙. 耐高温抗烧蚀可瓷化有机硅胶粘剂的制备 与性能研究[D]. 武汉:武汉理工大学,2014.