聚碳硅烷制备 SiC 纤维的热化学交联研究

317

# 聚碳硅烷制备 SiC 纤维的热化学 交联研究

Preliminary Study on Thermochemical Curing of Polycarbosilane Fibers

# 吴义伯,张国建,罗学涛(厦门大学 化学

化工学院材料科学工程系,福建厦门 361005)

WU Yi-bo, ZHANG Guo-jian,

LUO Xue-tao (Department of Materials

Science and Engineering, College of Chemistry and

Chemical Engineering, Xiamen University, Xiamen 361005, Fujian, China)

摘要:以异丙醇锆(ZIP)为交联剂、聚碳硅烷(PCS)为先驱体,在Ar气氛的保护下通过干法纺丝、热化学交联工艺使PCS 从热塑性转变热固性结构。研究了该工艺对PCS纤维质量变化、Si-H反应程度、溶解性及氧含量等性能的影响。实验 结果表明:在不熔化过程中,PCS结构中的Si-H键与ZIP反应,在PCS分子间形成Si-O-Zr交联结构,随着交联温 度和保温时间的升高,Si-H反应程度和纤维失重率相应提高;在测试范围内最大Si-H反应程度为73.06%,失重率 2.678%,氧含量低于2.0%。

关键词:聚碳硅烷;异丙醇锆;热化学交联中图分类号:TQ343 文献标识码:A 文章编号:1001-4381(2006)Suppl-0317-04

Abstract : Polycarbo silane from dry spinning to SiC fiber through thermochemical curing, which is catalysed by zirconium iso-propoxide (ZIP) under Ar gas stream, is transformed from thermoplastic to thermoset structure. The effects of curing temperature and holding time on cured PCS fibers are mainly studied in this paper. The experimental result shows that Si - H bonds in polycarbosilane are crosslinked by ZIP during the curing process which is made up of Si - O - Zr structure in PCS molecule. And the reaction degree of Si - H bonds and mass loss of fibers are increased accordingly with the temperature and holding time rising. The maxium reaction degree of Si - H bonds is 73.06%, mass loss 2.678%, and oxygen content no more than 2.0%, respectively.

Key words :polycarbosilane ;zirconium iso-propoxide ;thermochemical crosslinking

先驱体转化法<sup>11</sup>制备 SiC 纤维的主要工艺路线有 机硅聚合物的合成、纺丝、交联、裂解,最终使有机物转 变为陶瓷纤维。由于先驱体聚碳硅烷(PCS)制备 SiC 陶瓷纤维时,PCS 原纤维是易脆的,在很小的外力作 用下就能使纤维断裂或破损,为了使其能够承受强烈 的热冲击作用,不发生熔融并丝,保持纤维形状并获得 较高的陶瓷产率,就必须采取交联处理使有机高分子 纤维内部发生交联,形成三维网络的大分子结构。

目前,不熔化处理方式主要有空气氧化交联<sup>[2]</sup>、热 交联<sup>[3]</sup>、化学气相交联<sup>[4]</sup>和辐射交联<sup>[5]</sup>等。其中,空气 氧化交联和热交联法制备的 SiC 纤维含氧量高,高温 力学性能差;化学气相交联能够很好地使先驱体原纤 维由线形结构转化为网络交联结构,同时控制了氧的 引入,但它对气氛和交联剂的选择要求严格;高能辐射 交联制备的 SiC 纤维含氧量低,但其工艺复杂,设备昂 贵,成本较高。由于不熔化处理过程中引入的氧是降 低终烧 SiC 纤维高温力学性能的主要原因之一,因此, 本着使 PCS 纤维达到一定交联程度的同时并尽可能 降低氧含量的目的,本实验综合使用了热交联和化学 交联技术在无水无氧气氛下,通过向 PCS 先驱体中掺 杂金属有机物四异丙醇锆(Zr(PO:)4),以提高 PCS 中 活性基团的交联程度;利用红外分析、元素测定、失重 分析等手段,研究 PCS 交联反应的不熔化程度,并探 讨 PCS 在不同交联工艺条件下的反应规律,为制备低 氧含量 SiC 纤维提供工艺依据。

- 1 实验部分
- 1.1 工艺路线



# 1.2 样品的制备

取一定量的异丙醇锆(ZIP)放入双口烧瓶中,把 瓶口塞紧,并通入惰性气流保护,因为 ZIP 对水具有极 大的敏感性,在空气中极易水解生成 Zr(OH)₄而变 质。用针筒注入约 20mL 蒸馏处理过的四氢呋喃,在 磁力搅拌下使之充分溶解。再将一定配比的 PCS 加 入混合溶液,待完全溶解后抽真空至可纺粘度,通过干 法纺丝制备 PCS 原纤维。

## 1.3 表征与分析

利用 GPC 测试仪 (德国 Agilent,型号:Gl310A) 测试 PCS 的分子量;利用显微熔点测定仪 (瑞士 Mettler Toledo)测定 PCS 的软化点;利用氧氮联测仪 (日 本 Horiba, EM GA-620W)测量样品中的氧含量;利用 傅立叶变换红外光谱仪 (美国 Nicolet Avatar 360)分 析交联前后分子结构变化。其波谱范围为 400 ~ 4000cm<sup>-1</sup>,扫描速率 3cm<sup>-1</sup>/s,固体样品采用 KBr 压 片法。以 PCS 的 2100cm<sup>-1</sup> (Si - H 伸缩振动)及 1250cm<sup>-1</sup> (Si - CH<sub>3</sub> 变形)处的特征吸收峰吸光度之 比  $A_{2100}/A_{1250}$ 来表征 PCS 及 PCS 不熔化纤维的 Si -H 键含量。Si - H 反应程度可用公式(1)表示:

Si - H % = 
$$\frac{(A_{2100}/A_{1250})_{\text{pcs}} - (A_{2100}/A_{1250})_{\text{cured pcs}}}{(A_{2100}/A_{1250})_{\text{pcs}}} \times 100\%$$
 (1)

# 2 结果与讨论

研究表明<sup>[6]</sup>,PCS的分子量高,Si-H键含量比普通分子量的PCS要高,因此在不熔化处理中应尽可能选择分子量高的PCS为实验原料。GPC测试结果表明,本实验所用PCS的数均分子量约为3600。由显微熔点测定仪可测出该PCS的熔点分布范围为:275~285。根据相关文献[7],PCS的交联温度一般在其熔点范围以下40~60 左右。由此确定本试验PCS的交联温度为180~260。



## 2.1 PCS 纤维不熔化前后的红外光谱分析

将按一定比例掺杂 ZIP 的 PCS 先驱体,经干法纺 丝制备了 PCS 原纤维,该纤维在 Ar 气氛保护下按一 定升温制度经不熔化处理后,红外谱图上部分峰强度 发生了相对的变化,以保温 16h 的 PCS 纤维为例,其 不熔化处理前及分别经 180,200,220,240,260 处理 后的红外光谱图如图 1 所示。

在图 1 中,2950,2900cm<sup>-1</sup>处吸收峰为 Si - CH<sub>3</sub> 的 C - H伸缩振动,2100cm<sup>-1</sup>处为 Si - H的伸缩振动,1400cm<sup>-1</sup>为 Si - CH<sub>3</sub> 的 C - H 变形振动, 1360cm<sup>-1</sup>为 Si - CH<sub>2</sub> - Si 的 C - H 面外振动, 1250cm<sup>-1</sup>为 Si - CH<sub>3</sub> 变形振动,1080cm<sup>-1</sup>为 Si - O 的伸缩振动,1020cm<sup>-1</sup>为 Si - CH<sub>2</sub> - Si 的 Si - C - Si 伸缩振动,820cm<sup>-1</sup>为 Si - CH<sub>3</sub> 的摆动及 Si - C 伸缩 振动。由图中可以看出,随着不熔化处理温度的提高, 不熔化纤维的2100cm<sup>-1</sup>处 Si - H 键的吸收峰明显减 弱,这表明在 PCS 纤维的不熔化过程中,主要是活性 基团 Si - H 键与交联剂 ZIP 发生交联反应,随着不熔 化处理温度提高,纤维的不熔化程度逐渐增大。PCS 纤维中 Si - H 键与交联剂 ZIP 发生的交联反应可以 表示如下式:



## 2.2 热化学交联工艺的研究

PCS 结构中含有活泼的 Si - H 键,在不熔化处理 过程中, Si - H 键与 ZIP 中 - Zr - O - 键发生化学反 应,从而在 PCS 分子之间形成桥键 Si - O - Zr 的体型 网络分子交联结构,见式 2。因此改变不熔化温度和 时间,PCS 纤维的质量、Si - H 反应程度以及氧含量都 会发生相应变化,本研究试验温度范围为 180 ~ 260 ,保温时间为 6 ~ 20h 之间探讨纤维交联过程中 的性能变化。

2.2.1 热交联温度对交联纤维性能的影响

图 2 和图 3 分别为硅氢键反应程度、纤维失重和 交联温度之间的关系曲线。







从图 2 可知,在相同的保温时间下,随着交联温度的升高,PCS 不熔化纤维的硅氢键反应程度增加,当 温度为 260 的 Si - H 反应程度为 73.06%。反应温 度在低于 220 左右时,交联反应的斜率很大,而高于 此温度后反应开始趋于缓和,这是因为随着温度的升 高,Si - H 键的消耗,交联反应开始变弱。同时,从图 中可以看出,在保温时间分别为 18h 和 20h 时,随着交 联温度的增加,两者的硅氢键反应程度逐渐趋向一致, 说明交联温度在 240 时硅氢键反应程度即可接近最 佳。图 3 可看出,从 180~260 范围内,在相同的保 温时间,随着交联温度的升高,PCS 纤维的失重率呈 线性比例增加。在保温 20h 时失重百分比最大,在 260 时的值为 2.678 % (质量分数,下同)。

2.2.2 保温时间对交联纤维性能的影响

图 4 和 5 分别为硅氢键反应程度、纤维失重和交 联保温时间之间的关系曲线。



Fig. 5 The relation of mass loss and holding time

由图 4 可看出,在同一温度下,PCS 纤维的硅氢 键反应程度随着交联反应保温时间而增大。保温时间 短时交联反应程度增幅较大;保温时间长时如在高于 14h 后,增速缓慢;在 260 时,当保温时间大于 16h 时,反应程度基本保持不变。说明保温时间约为 15h 时硅氢键反应程度达到最大,此应为最佳保温时间。

由图 5 可看出,在同一温度下,PCS 纤维的失重率 随着交联保温时间增加而增加。在低于 14h 左右时,失 重率增加幅度较大;在高于 14h 后,反应迅速趋于平缓。 例如当保温时间为 16~20h、温度为 260 时失重最严 重,但失重率的变化最小。该失重率曲线与图 4 中硅氢 键反应程度曲线保持较好的一致,更进一步说明保温时 间约为 14~16h 时为最佳保温时间,通常取 15h。 2.2.3 交联纤维的溶解性分析 表1为不同交联样品在四氢呋喃溶剂中的溶解性 情况说明。交联处理的结果是使纤维不溶不熔,因此 可用交联前后纤维在四氢呋喃中的溶解性来表征不熔 化程度。从表1中可以看出,随着交联温度的升高和 交联时间的延长,PCS纤维在交联后的溶解性从溶涨 逐渐过渡到完全不溶,即在 180 ,8h 时出现溶涨状态,而在 240 ,16h 时开始完全不溶,此时的硅氢键反应程度为 67.48%,说明这时交联反应程度接近饱和, PCS 纤维内部分子链已经发生结构转变,即由热塑性转变为热固性结构,形成了一定的交联网络结构。

表 1 交联样品在四氢呋喃(THF)中的溶解性

Table 1 The solvation of cured samples in THF							
Sample	Curing temperature/	Holding time/ h	Solvation	Notes			
S180-08	180	8	Swelling	Slightly feculency			
S180-10	180	10	Slightly soluble	Feculency			
S200-12	200	10	Insolubizing	Feculency			
S200-14	200	12	Insolubizing	Deposition			
S220-14	220	14	Insolubizing	Deposition			
S220-16	220	16	Insolubizing	Deposition			
S240-16	240	16	Absolutely insolubizing	Deposition			
S260-18	260	18	Absolutely insolubizing	Deposition			
S260-20	260	20	Absolutely insolubizing	Deposition			

2.3 交联纤维的氧含量分析及其与传统工艺的比较 图 6 为 PCS 中硅氢键反应程度对纤维含氧量的 影响关系。在整个反应过程中,随着 PCS 中硅氢键反 应程度的增加,纤维中氧含量基本保持在 0.8%~2%



之间,并当硅氢键反应在 60 %时氧含量达到 1.9%,随 着反应程度继续升高,氧含量趋近平衡。原 PCS 氧含 量约为 0.4%,加入 ZIP 中氧含量约为 2.0%,可以看 出,随着交联反应的进行,由于 PCS 与 ZIP 反应生成 了 Si - O - Zr 桥键,从而在 PCS 分子结构中引入了 氧。表 2 为热化学交联法与传统交联工艺所制备产物 中氧含量的比较。与传统工艺相比,热化学交联法制 备出的不熔化纤维氧含量低于 2%,其氧含量接近于 CVC 法,但该方法具有设备简单、操作方面、交联程度

# 易控制等优点。

#### 表 2 热化学交联法与传统工艺的比较

Table 2 The comparison of thermochemical

curing method and traditional process

Curing process	Curing method	Oxygen content/ %	Product component	Typical brand
Air curing	Oxygen	13.7	Si - C - O	Nicalon
Ther mal curing	LOTC	11.4	Si - C - O	-
CVC	Hydrocarbon	< 2.0	Si - C - B - O	Sylramic
Radiation curing	Electron beam	0.2	Si - C	Hi-Nicalon S
Thermochemical curing	ZIP	< 2.0	Si - C - Zr - O	-

# 3 结论

(1) 通过向 PCS 先驱体中掺杂金属有机物四异丙 醇锆(Zr(PO<sup>i</sup><sub>2</sub>)<sub>4</sub>),采用热化学交联方法,在惰性气氛 Ar 保护下,能使 PCS 中的 Si - H 键与 ZIP 中的活性 基团发生交联反应生成 Si - O - Zr 桥键,使 PCS 从热 塑性结构转变成热固性网络交联结构。

(2) 在交联温度180~260 范围内,随着温度的 (下转第 325 页)

# 3 结论

(1) 在 78~260 时,石蜡和少部分聚乙二醇蒸发 分解。在 260~376 时,粘结剂中低分子量组元如聚 乙二醇和聚丙烯热解。在 376~600 时,低密度聚乙 烯和聚丙烯分解挥发。

(2) 在热脱脂速率为 2.0 / min、最高脱脂温度 600 、保温时间为 1h 和真空脱脂气氛条件下,所获得 残余碳氧含量分别为 0.092 %和 0.28 %,低于国外报 道的 PIM 钛合金脱脂坯中残余碳氧含量。XRD 分析 结果表明,脱脂坯中只存在 相,没有 TiC,Ti<sub>3</sub>Al,TiO 和 TiN 等杂质相存在。

(3) 在 N<sub>2</sub> 气氛下脱脂,脱脂坯中碳含量较低,但 氧含量较高。XRD 分析结果表明脱脂坯中只存在 相,没有 相,TiC,Ti<sub>3</sub>Al TiO,TiN 等杂质相存在,且 各个衍射峰所处的衍射角与真空脱脂坯基本相同。

#### 参考文献

- EYLON D, NEWMAN J R, THONE J K. Titanium and titanium alloy casting [A]. ASM Handbook, Formerly Tenth Edition [C]. ASM International, 1992. 634 - 646.
- [2] KANEKO Y. Injection molding of Ti powder[J]. J Jap Soc Powder and Powder Met ,1988 ,35(7): 74 - 78.
- [3] 罗国珍,周廉,邓炬.钛在中国的研究进展[J].稀有金属材料与工程,1997,26(5):1-6.
- [4] WELSCH G,BUNK W. Deformation modes of the -phase of Ti-6Al-4V as a function of oxygen concentration and aging temperature[J]. Metallurgical Transactions A ,1982 ,13A : 889 - 899.
- [5] GRAY G T, LUETJ ERING G, WILLIAMS J C. The Influence of oxygen on the structure, fracture, and fatigue crack propagation behavior of Ti-8. 6 Pct Al[J]. Metallurgical Transactions A, 1990, 21A:95 - 105.
- [6] WA GONER JOHNSON A J ,BULL C. W et al. The Influence of microstructure and strain rate on the compressive deformation behavior of Ti-6Al-4V[J]. Metallurgical and Materials Transactions A ,2003, 34A:295 - 306.
- [7] LEE Dong-geon, KIM Sangho et al. Effects of microstructural morphology on quasi-static and dynamic deformation behavior of Ti-6Al-4V alloy [J]. Metallurgical Transactions A, 2001, 32A: 315 - 324.
- [8] GUO Shi-bo ,QU Xuar hui ,HE Xin bo et al. Microstructure and properties of Ti6Al4V alloy by metal injection molding [J]. Transactions of Nonferrous Metals Society of China ,2004 ,14 (6) :1055 - 1061.
- [9] MIURA Hideshi, MASUDA Takanori. High performance injection molded Ti compacts[J]. J Jap Soc Powder and Powder Met, 2002,49(9): 825 - 828.
- KIM Yongchan, KIM Nack J. Densification behavior of PlMed TiAl parts[J].J Jap Soc Powder and Powder Met, 1999, 46(8): 882 - 886.
- [11] TAKERAWA Junjiro, SAKURALI Noriaki. Effect of the pro-

cessing conditions on density, strength and microstructure of Ti-12Mo alloy fabricated by PIM process[J]. J Jap Soc Powder and Powder Met, 1999, 46(8): 877 - 881.

- XU Yuan-bin, NOMURA Hiroyuki. Characteristics of metal injection processed Ti5Al2. 5Fe alloy for implant materials [J]. J Jap Soc Powder and Powder Met, 2001, 48(4): 316 - 321.
- [13] MAEKAWA Keiichi, TAKITA Mituharu, NOMURA Hiroyuki. Effect of MIM process conditions on microstructures and mechanical properties of Ti6Al4V compacts [J]. J Jap Soc Powder and Powder Met, 1999, 46(10): 1053 - 1057.

#### 基金项目:国家 973 计划(TG2000067203)

作者简介:郭世柏(1974-),男,博士,讲师,主要从事钛合金粉末注射 成形技术的研究,联系地址:江西科技师范学院材料表面工程研究所 224<sup>#</sup>(330013)。

## (上接第 320 页)

升高,PCS 不熔化纤维的 Si - H 键反应程度和纤维失 重率增加;随着保温时间的增加,Si - H 键反应程度和 纤维失重率均有所增加,但在 240 ,15h 时它们趋近 于饱和;在测量范围内最大硅氢键反应程度为 73. 06%,失重率 2.678%,平均氧含量为 1.45%。

#### 参考文献

- YAJIMA S, OKAMURA K, HAYASHIJ. Structure analysis in silicon carbide fiber of high tensile strength [J]. Chem Lett , 1975, (4):1209-1212.
- [2] YAJIMA S, HAYASHIJ, OMORI M, et al. Development of SiC fiber with high tensile strength [J]. Nature, 1976, 261:683 - 685.
- [3] CHOONG N, KWET Y. Silicon Carbonitride from Polymeric Precursors: Thermal Cross-Linking and Pyrolysis of Oligosilazane Model Compounds [J]. Chem Mater 1992, (4):141 - 146.
- [4] HASEGAWA Y. New curing method for polycarbosilane with unsaturated hydrocarbons and application to thermally stable SiC fiber [J]. Compos Sci and Tech , 1994, 51:161 - 166.
- [5] OKAMURA K, SATO M . High temperature strength improvement of Si - C - O fiber by the reduction of oxygen content [A]. In: Proceedings of the 1st Japanese international SAMPE symposium[C]. Tokyo:SAMPE, 1989.929 - 934.
- [6] 程祥珍,肖加余,谢征芳,等.聚碳硅烷纤维的不熔化与 SiC 纤维 制备研究 [J].材料工程,2004,(1):29-32.
- [7] TA KEDA M, IMAI Y, ISHIKAWA T, et al. Properties of the low oxygen content SiC fiber on high temperature heat treatment [J]. Ceram Eng Sci Pro, 1991, 12 (7 - 8) :1007 - 1018.

基金项目:总装备部预研基金资助(51412020404QT870) 作者简介:吴义伯(1979-),男,硕士生,主要从事高性能碳化硅纤维的 合成与制备研究,联系地址:厦门大学材料系 2003 级硕(361005)。