·综述·

含Al的SiC(N)陶瓷前驱体的研究进展

武婧书 李媛 许艺芬 胡继东 冯志海 (航天材料及工艺研究所,先进功能复合材料技术重点实验室,北京 100076)

文 摘 含异质元素 Al的 SiC(N)陶瓷前驱体的合成是制备高性能耐高温 SiC 纤维的关键步骤。本文综述了含异质元素 Al的 SiC(N)陶瓷前驱体的合成方法与表征结果及 Al 元素在陶瓷产物中的作用;并简要介绍 了含 Al 的 SiC(N)陶瓷前驱体应用,并对发展趋势和应用前景进行了展望。

关键词 陶瓷前驱体,聚碳硅烷,聚铝碳硅烷,聚硅氮烷,SiC陶瓷

中图分类号:TB35 DOI:10.12044/j.issn.1007-2330.2022.01.001

Research Progress on Aluminum Containing SiC(N) Ceramic Precursors

WU Jingshu LI Yuan XU Yifen HU Jidong FENG Zhihai

(Science and Technology on Advanced Functional Composites Laboratory, Aerospace Research Institute of Materials & Processing Technology, Beijing 100076)

Abstract Synthesis of aluminum-containing SiC(N) ceramic precursors is the key process of fabrication of high-strength SiC fibers. With a brief classification of polysilane, this paper summarizes the synthesis and characterization methods of aluminum-containing SiC(N) ceramic precursors, including using solid polysilane, liquid polysilane and polysilazane. Meanwhile, the influences of aluminum on ceramics are discussed from three aspects. Furthermore, the future perspectives of aluminum-containing SiC(N) ceramic precursors are proposed.

Key words Ceramic precursors, Polycarbosilane, Polyaluminocarbosilane, Polysilzane, SiC ceramic

0 引言

陶瓷材料以其强度高、硬度大、耐高温性能和耐 磨损性能优良等特点,已经在航空航天发动机、大功 率内燃机、固体火箭发动机等部件中被广泛应用。 传统的陶瓷制备方法往往需要高温烧结、添加助烧 结剂,成型、加工工艺复杂,大大限制了传统陶瓷材 料的应用。20世纪60年代,有学者提出使用聚合物 前驱体转化法制备先进陶瓷材料,这种陶瓷被称为 前驱体转化陶瓷(PDCs)^[1]。前驱体转化法是利用聚 合物良好的加工性能,经过热处理得到先进陶瓷材 料。这种可以通过热处理转化为陶瓷材料的聚合物 被称为陶瓷前驱体。使用前驱体转化法制备的陶瓷 结合了聚合物和陶瓷材料的优点,可通过分子设计 合成出具有特定组成、性能的前驱体,再通过不同的 加工方式、加工路线,制备得到不同的陶瓷材料^[1]。 前驱体转化陶瓷表现出了优异的高温热稳定性、热 冲击性能、电性能等[1-5],在航空航天热结构领域、电 化学等领域[6-7]均有应用。

聚碳硅烷(PCS)是应用最为广泛的SiC陶瓷前驱体。国内外研究者采用多种合成法合成PCS。具有代表性的是Yajima"两步法"制备PCS^[8-9],分子结构如图1所示。

近年来,关于在PCS等前驱体中掺杂异质元素 进行物理或化学改性的研究成为热点。通过掺杂如 Al^[10]、Ti^[11]、Fe^[12]、Zr^[13]等异质元素,可以制备功能多 样化的陶瓷前驱体体系。

1998年,日本宇部兴产公司的 ISHIKAWA 等人^[10],使用聚铝碳硅烷(PACS)前驱体,经过纺丝、不熔化处理和高温烧结获得了目前已知的耐温性能最好的 SiC 纤维——Tyranno SA 纤维。其拉伸强度达到 2.5 GPa,模量达到 300 GPa。且在氩气氛中 1 900 ℃以下不发生成分变化,高温抗蠕变性能优异,可耐 2 200 ℃高温;高温时纤维力学强度保留情况 优于由 PCS 前驱体获得的 Nicalon 纤维^[14]:

— 1 —

收稿日期:2021-06-16

第一作者简介:武婧书,1997年出生,硕士研究生,主要从事高性能陶瓷前驱体的研究工作。E-mail:wujingshu12@126.com 通信作者:冯志海,1965年出生,研究员,主要从事烧蚀防热复合材料的研究工作。E-mail:fengzhh2006@sina.com

2 000 ℃、氩气气氛下的拉伸强度保留率有 80%, 1 300 ℃、空气气氛下有 55%, 而 Nicalon 纤维的保留 率只有 23%。Tyranno SA 纤维优异的高温力学性能 引起了国内外学者的广泛关注。

含有 Al 元素的陶瓷前驱体的制备研究具有重大 意义。本文重点对含有 Al 元素的 SiC(N)陶瓷前驱 体合成、表征的国内外研究现状及含有 Al 的陶瓷前 驱体的应用进行了综述。



图1 Yajima法制备PCS典型分子结构^[8]

Fig. 1 Molecular structrue diagram of PCS from Yajima^[8]

1 含铝陶瓷前驱体的合成及表征

含铝陶瓷前驱体主要是通过有机硅聚合物和含 铝化合物反应得到的。按照有机硅聚合物的状态, 可以将含铝陶瓷前驱体的合成分类为利用固态有机 硅聚合物合成和利用液态有机硅聚合物合成。

1.1 利用固态有机硅聚合物合成聚铝碳硅烷

ISHIKAWA 等人^[10,15]制备 Tyranno SA 纤维使用的 PACS前驱体是通过固态 PCS 和乙酰丙酮铝[Aluminium (III) acetylacetonate, Al(AcAc)₃]的缩合反应得到的。 乙酰丙酮铝是一种白色粉末状晶体,廉价易得,由乙酰 丙酮铝作为原料合成聚铝碳硅烷前驱体已经实现量产。 但乙酰丙酮铝在 150 ℃时会剧烈升华,可能导致合成原 料损失,聚铝碳硅烷配比不可控,故有学者对 PACS 的 合成工艺进行优化改进。

FLORENCE BABONNEAU 等^[16]使用液态的仲丁醇 铝((C₄H₉O)₃Al)和PCS制备PACS。按[Al]:[Si]摩尔比 为1:4进行投料,将PCS的二甲苯溶液与仲丁醇铝混合 均匀,回流后除去溶剂,在300 ℃交联后获得聚铝碳硅 烷,化学式为SiAl_{0.23}C_{2.19}O_{0.81}H_{5.67},其中铝的质量分数为 7.85%,氧的质量分数为16.38%。可以看出,得到的 PACS中Al实际含量与理论含量十分接近。如图2所 示,魔角旋转核磁共振铝谱(²⁷Al Magic Angle Spinning Nuclear Magnetic Resonance, ²⁷Al MAS NMR)结果表明, 在前驱体体系中存在八面体和四面体的铝氧烷结构。 对聚铝碳硅烷热裂解过程跟踪,研究其在热解过程中 微观结构的变化:800 ℃的裂解产物包含无定形的SiC、 含Al 化合物和C,继续升温,含Al 化合物与C反应,形 成含Al-C 键的Al₂OC 相,同时 3C-SiC 开始结晶。 - 2 - 1 300 ℃左右,SiC相开始向2H-SiC转变,1500 ℃时主要以2H-SiC存在。研究者认为,Al₂OC相和2H-SiC结构相同,Al₂OC相对高温下2H-SiC的出现及稳定存在起到了关键作用。



另外,可以采用不易升华的含铝化合物或升华 温度高于反应温度的含铝化合物作为铝源。沈杰^[17] 分别使用硬脂酸铝和 8-羟基喹啉铝作为原料,与 PCS 在高温、常压条件下合成 PACS 前驱体。硬脂酸 铝([CH₃(CH₂)₁₆COO]₃Al)的熔点为103 ℃、沸点高于 300 ℃,与 PCS 于 300 ℃发生化学交联得到 PACS,随 着反应温度的增加和反应时间的延长,PACS 分子量 不断提高。8-羟基喹啉铝(C₂₇H₁₈AlN₃O₃)的熔点高于 300 ℃。二者均可与 PCS 反应,在体系中引入 Al 元 素。X 射线光电子能谱(XPS)结果表明 Al 在聚铝碳 硅烷中以 Al—O键形式存在。

储昭杰等^[18]继续研究8-羟基喹啉铝与PCS的反应。 在常压下和高压反应釜中分别将8-羟基喹啉铝的二甲 基甲酰胺/二甲苯溶液与PCS的二甲苯溶液于280℃并 保温,得到PACS。傅里叶变换红外光谱分析(FT-IR) 结果表明, PACS中AI主要以Al-O-N的结构存在。其 中高温常压法得到的含铝前驱体为不透明树脂状,而 高温高压法得到的为透明树脂状。推测原因是使用常 压法合成时存在未发生交联的含铝化合物,以8-羟基 喹啉铝晶体的形式分布在PCS中。高温高压法合成PACS 前驱体的产率高于高温常压法,可达96%。将两种方 法得到的前驱体经过熔融纺丝制得前驱体纤维原丝, 再经过不熔化处理和高温热解得到含铝SiC纤维,进行 拉伸强度测试,测试结果如图3所示,由高温高压合成 的前驱体制得的纤维的拉伸强度更高,其原因是常压 法制得的前驱体均匀性差导致纤维在高温烧结时产生 的缺陷过多。

乙酰丙酮铝的三官能团结构与固化剂类似,因此 合成的PACS易出现超高分子量部分,造成分子量分布 增大。且乙酰丙酮铝中的氧被引入至PACS前驱体中,

宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2022年 第1期



度对比图[18]

图3

Fig. 3 Tensile strengths of SiC fibers of different PACS synthesied by atmospheric pressure method and high pressure method^[18]

纺丝成纤维后易出现孔隙等缺陷,对纤维的性能产生 不利影响。苟燕子等^[19]使用PCS与单官能团的无氧含 铝试剂——氯化二甲基铝((CH₃)₂AlCl)通过消除反应 制备得到PACS,分子量可控且避免了分子间交联反应 的发生,凝胶渗透色谱(GPC)结果表明,与使用乙酰丙 酮铝合成相比,使用氯化二甲基铝合成的PACS的分子 量分布变窄。制备得到的PACS的分子式为 SiC_{2.003}Al_{0.023}O_{0.048}H_{3.713}。其中,Al的质量分数为1.10%, O的质量分数为1.36%。FT-IR结果表明,反应后PCS 中Si-H键数目下降,说明PACS是通过Al—Cl键和Si —H键的消除反应得到的,反应式如图4所示。



与使用乙酰丙酮铝合成PACS相比,使用氯化二 甲基铝的反应得到的PACS剩余的Si—H键数目更 多,有利于纺丝后的纤维的固化,对于制备含Al的 宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2022年 第1期 SiC纤维有利。²⁷Al MAS NMR结果如图 5 所示,表明 PACS 中只有一种化学环境的 Al。

1.2 利用液态有机硅聚合物合成聚铝碳硅烷

针对固态有机硅聚合物和乙酰丙酮铅反应分散 性较差的问题进行合成路线改进时,还可以使用液 态的有机硅聚合物进行反应。近年来,我国学者开 展了许多这方面的研究工作。

国防科技大学的余煜玺等^[20]使用聚硅碳硅烷 (PSCS)和乙酰丙酮铝发生缩合反应制备得到PACS 前驱体,反应示意图如图6所示。



图 6 PSCS和Al(AcAc)₃的反应示意图^[20] Fig. 6 Reaction scheme of PSCS with Al(AcAc)₃^[20]

PSCS 是聚二甲基硅烷(Polydimethysilane)420 °C 裂解的产物。曹峰^[21]认为,呈粘稠液体状的PSCS可 以覆盖乙酰丙酮铝,抑制后者的剧烈升华,减少原料 的损失。在常压、氮气气氛保护下,向PSCS中加入 乙酰丙酮铝,300℃反应后得到聚铝碳硅烷粗产物, 再经过二甲苯溶解、过滤、减压蒸馏除去杂质,得到 纯净的金黄色固态聚合物PACS。经过元素分析发 现PACS中AI的质量分数为0.78%,0的质量分数为 3.4%。GPC结果表明随着反应的进行,产物分子量 增大。PSCS和PACS的FT-IR对比结果表明,PACS 红外图谱中2100 cm⁻¹对应的Si---H伸缩振动的峰强 度明显下降,说明随着乙酰丙酮铝的引入,前驱体中 Si-H键数目下降。研究者认为,随着反应的进行, 乙酰丙酮铝中的AI元素会进入聚合物前驱体中,生 成Si-O-Al键和少量Si-Al-Si键,得到交联网络 结构的聚铝碳硅烷。

郑春满等^[22]使用 PSCS 和乙酰丙酮铝反应制备得 到 PACS 前驱体,经过元素分析发现前驱体中 Al 的质量 分数为 0.99%,O 的质量分数为 2.9%。²⁷Al MAS NMR 表明,PACS 前驱体中的 Al 和O 以配合物成键的方式存 在。O 元素主要来源于乙酰丙酮铝,另外由于固化过程 未能完全隔绝空气、水分,也引入了少部分的环境中的 O。将 PACS 纺丝、固化、烧结得到 Si—Al—C—O纤维, 纤维中O 元素含量(w)、纤维拉伸强度(σ)与纤维增重

-3 -

(*m*)的关系如图7所示。研究表明,随着O元素含量的 增加,纤维质量增加;同时,纤维的拉伸强度先上升再 下降:当纤维质量增加在8%~10%时,纤维的拉伸强度 达到2.2 GPa以上。扫描电子显微镜(SEM)结果表明, 纤维表面有由SiO气体和C反应生成的SiC晶粒沉积; 当O含量过高时,C和O会以小分子气体形式逸出,破 坏纤维表面形貌,导致纤维力学性能下降。不过Si— Al—C—O纤维的耐高温性能仍高于Hi-Nicalon纤维, 在1300℃、空气环境下处理30h后,仍能保持50%~70% 的拉伸强度。



Fig. 7 Relationship among oxygen content, tensile strength and mass gain^[22]



图 8 不同的乙酰丙酮铝用量得到的PACS的实际铝含量和 理论铝含量的比较^[23]

Fig. 8 Comparison of experimental with calculated aluminum content of PACS obtained from various dosage of Al(AcAc) $_3^{[23]}$

赵大方等^[23]研究影响PACS前驱体合成的因素。 采用PSCS和乙酰丙酮铝在常压下反应得到PACS。依 据中间产物重均分子量的变化将反应分为三个阶段, 其中,AI的引入主要发生在第一阶段,重均分子量增加 较快;随着乙酰丙酮铝的用量的增加,PACS分子量增 加、支化度增加、Si—H键含量减小,这说明PSCS和乙 酰丙酮铝的反应也以消耗Si—H的方式进行。研究者 通过改变乙酰丙酮铝的用量合成了具有不同元素比的 PACS前驱体,其中最高的铝含量不超过1%,如图8所 示,制备的PACS前驱体中的AI元素含量(w)与乙酰丙 酮铝的用量密切相关,当乙酰丙酮铝与PSCS的质量比 (m)小于0.04时,PACS的实际铝含量和PACS的理论 铝含量相近,但因乙酰丙酮铝引入不完全,当质量比大 于0.04时,PACS的实际铝含量略低于理论含量。

此外,段杨鹏等^[24]使用高压法合成PACS,利用 液态PSCS和乙酰丙酮铝在高压釜中制备PACS前驱

— 4 —

体,研究了反应时间、反应温度和铝含量对 PACS 结构的影响。随着反应的进行,PACS分子量及其分布 增大,分子结构支化程度变大;随着反应温度的升 高,分子量及其分布增大,系统压力不断增大;随着 乙酰丙酮铝用量的增加,PACS的软化点升高。²⁷AI MAS NMR 结果如图9所示,表明随着铝含量的增加, 与 AlO₆相比,位于 δ =32的 AlO₅的峰强度和位于 δ =55 的 AlO₄的峰强度逐渐变大,缩合反应加剧。



图 9 不同 Al(AcAc)₃/PSCS 比例制备的 PACS 的²⁷Al MAS NMR 谱图^[24]



PSCS和乙酰丙酮铝的反应可以有效抑制乙酰丙酮 铝的升华,且该反应温度较高,乙酰丙酮铝中的烷基和 O在裂解时可以挥发为气体、脱离,有效降低前驱体中 的O、C含量。但反应需要高温回流,反应时间较长。 因此,杨景明等^[25]探索了一种基于液态聚碳硅烷与乙 酰丙酮铝反应合成聚铝碳硅烷的方法。使用的自制液 态聚碳硅烷(LPCS)的数均分子量为460,在420°C时没 有大量蒸发损失,与其他高温制备PACS反应相比,实

宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2022年 第1期

验设备相对简单,不需要回流过程。根据投料比的不同,该反应保温后可以获得不同AI含量的PACS,最高AI含量为1.67%,对应的O含量为6.53%。合成的PACS中成功引入了AI和O元素,消耗了H元素。FT-IR和NMR(图10)结果表明在液态PCS中加入乙酰丙酮铝引入AI元素的方式和固态PCS一样,都是以消耗Si—H键的方式进行的,在消耗Si—H键的同时,PACS中形成了Si—O—AI交联结构,使PACS分子量增大。



图 10 不同 Al(AcAc)₃/LPCS 比例制备的 PACS 的²⁷Al-NMR 谱图^[25]

Fig. 10 ²⁷Al MAS–NMR spectra of PACS with different Al (AcAc)₃/LPCS ratios^[25]

1.3 利用聚硅氮烷合成聚铝硅氮烷

除了对仅含有Si、C、H的聚碳硅烷类聚合物进行改性外,还可以对聚硅氮烷进行改性,得到含Al的SiCN前驱体。聚硅氮烷是一类以Si—N为重复单元的聚合物^[26]。国内外研究者对聚硅氮烷进行了合成、应用等方面的研究,其与PCS类似,也可以作为陶瓷前驱体使用。

YU等^[27]使用液态聚硅氮烷(PSN)和固态的异丙 醇铝(AIP)制备SiAICN前驱体。先将二者于80℃混合 得到液态SiAICN前驱体,后在350℃固化、交联,得到 固态SiAICN前驱体并研磨、过筛,得到SiAICN前驱体 粉末。最后将液态SiAICN前驱体和固化后的SiAICN 粉末以不同比例混合、热解获得SiAICN陶瓷。FT-IR 结果表明AI元素被成功引入PSN中并以AIN₅和AIN₆的 形式存在于前驱体及陶瓷块体中。XPS结果表明在前 驱体及陶瓷体中还出现了AI—O键,当前驱体粉末在 1000℃热解后,AI—O键数目下降,转化为AI—N键。 SEM结果如图11所示,随着在固化后的前驱体中加入 的液态前驱体增多,SiAICN陶瓷素坯逐渐致密化,表明 液态SiAICN前驱体的加入对提高SiAICN陶瓷的密度 和强度有益。



(a) 60 : 1

(b) 40 : 1

(c) $30 \div 1$

图 11 不同的液态-固态前驱体体积 SiAlCN 陶瓷的 SEM 图象^[27] Fig11 SEM photographs of SiAlCN ceramics with different solid-liquid volume ratio^[27]

DHAMNE 等^[28]使用液态的聚脲甲基乙烯基硅氮烷 (PUMVS)和异丙醇铝粉末作为原料,室温下混合后经 过150℃交联得到前驱体。前驱体经过1000℃氮气环 境下热处理制得SiAlCN陶瓷。FT-IR和质谱(MS)结果 表明异丙醇铝主要与PUMVS中的N—H键发生反应, 生成N—Al键,释放异丙醇气体,反应式如式(1)所示。 研究含Al的SiCN前驱体的热解过程,可将其划分为三 个阶段:(1)在250~350℃,发生交联反应,形成SiC₃N结 构;(2)随着热解温度升温至800℃,在交联反应阶段和 早期热解过程中产生的SiC₃N和SiN₄结构逐渐转变为 SiCN₃;(3)在800℃发生结构重排,AlN₃结构逐渐向更 稳定的AlN₆结构转变。随着异丙醇铝投料质量由5% 增加至20%,陶瓷中Al元素质量分数由1.05%增加至 宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2022年 第1期 4.07%,N元素质量分数由24.60%增加至25.07%。²⁹Si NMR结果表明SiCN₃(δ=-38)结构单元随之增多,如图 12所示。

 $N-H + Al-O-CH(CH_3)_2 \rightarrow N-Al + H-O-CH(CH_3)_2(1)$

综上所述,国内外学者在含铝前驱体合成方面 进行了大量研究,研究主要聚焦在通过选择合适的 有机硅聚合物和含铝化合物作为原料,再根据所选 原料的物理化学性质,选择合成方法,改进合成工 艺,现已获得性能良好的含铝陶瓷前驱体。

合成含 Al 的 SiC(N)陶瓷前驱体常选用的铝源 为乙酰丙酮铝、仲丁醇铝等。由于乙酰丙酮铝分散 性不好,且反应所需温度高于乙酰丙酮铝的升华温 度,导致前驱体中铝含量低于理论含量。高压釜法

— 5 —



图 12 不同异丙醇铝用量制备的 SiAlCN 陶瓷的²⁹Si NMR 结果^[28] Fig. 12 ²⁹Si solid-state NMR spectra of SiAlCN ceramics with different AIP dosage^[28]

可以一步反应直接得到PACS,操作简化有效避免乙 酰丙酮铝升华^[29]。与常压法制备PACS相比,高压法 合成的PACS的支化程度更低,分子量可设计性更 好,软化点较低,有利于可纺性的提高。但高压反应 条件苛刻,具有一定危险性^[24]。

且乙酰丙酮铝和仲丁醇铝二者均为含氧化合 物,制备得到的前驱体0含量为2.9%~7%^[20-23,25]。 研究表明,陶瓷产物中的SiC_0.相会在1300~ 1600 ℃发生反应释放 SiO 与 CO 气体, 若 O 含量过高 会导致陶瓷产生大量气孔,无法实现致密化^[22,30],且 随着O含量增加,前驱体陶瓷中SiC 晶粒尺寸变 大[31],陶瓷高温力学性能下降;研究表明,使用含铝 碳化硅前驱体制备纤维时,当0与富余C的摩尔比略 大于1时,可以通过SiC_0,相分解获得近化学计量比 的SiC纤维,0含量过高会导致纤维出现多孔疏松结 构,甚至导致纤维瓦解^[32]。当中间产物 Si-Al-C-O纤维的氧含量控制在11%~12%可以 获得近化学计量比的 SiC 纤维,其O含量不超过 0.2%^[10,33],前驱体法制备的含Al的SiC纤维中的O 主要来源于PACS前驱体及固化过程,因此降低含Al 聚合物前驱体的0含量至为重要。当选用不含0的 含铝化合物如氯化二甲基铝制备前驱体时,0含量仅 为1.36%^[19]。

因此,为获得理想的含 Al 的 SiC(N)陶瓷前驱体,在选择反应物时应遵循以下几个原则:(1)含铝化合物反应活性高,可以在相对温和的条件下以配

位形式或活性官能团与有机硅聚合物发生如缩聚反 应等的化学反应;(2)根据选取的反应原料的特点, 可以简化制备工艺,采用温和的合成温度、压力等条 件合成含AI陶瓷前驱体;(3)为得到高温性能良好的 前驱体转化陶瓷,可选用不含氧的含铝化合物,或含 氧量较低的含铝化合物;(4)制备得到的含AI的SiC (N)前驱体应易于保存,长时间放置不易凝胶化。

表1 不同前驱体中AI元素和O元素含量 Tab.1 Aluminum and oxygen content of different ceramic precursors

		1		
含铝化合物	有机硅	分子式	质量分数/%	
	聚合物		Al	0
乙酰丙酮铝	PSCS	$\rm{SiC}_{2.0}\rm{H}_{7.6}\rm{O}_{0.13}\rm{Al}_{0.018}^{[20]}$	0.78	3.4
乙酰丙酮铝	PSCS	$\rm SiC_{2.1}H_{11.1}O_{0.12}Al_{0.024}^{[22]}$	0.99	2.9
乙酰丙酮铝	LPCS	${\rm SiC}_{1.2}{\rm H}_{5.5}{\rm O}_{0.28}{\rm Al}_{0.043}{}^{[25]}$	1.67	6.53
氯化二甲基铝	PCS	${\rm SiC}_{2.003}{\rm H}_{3.713}{\rm O}_{0.048}{\rm Al}_{0.023}{}^{[19]}$	1.10	1.36
仲丁醇铝	PCS	${\rm SiAl}_{0.23}{\rm C}_{2.19}{\rm O}_{0.81}{\rm H}_{5.67}^{[16]}$	7.85	16.38
仲丁醇铝	PCS	${ m SiAl}_{0.17} { m C}_{2.37} { m O}_{0.53} { m H}_{5.84}{}^{[34]}$	6.09	11.25

2 AI元素对SiC陶瓷产物的性能影响研究

关于 Al 元素的掺杂在聚合物前驱体及后续固 化、高温裂解和烧结过程中的作用,国内外学者也开 展了相关研究工作。

高温处理过程中,纤维的晶体结构会发生变化。 晶体缺陷、晶粒的过分长大都不利于纤维的耐温性 能的提高。甄霞丽等^[35]使用自制液态PCS和仲丁醇 铝高温反应得到淡黄色PACS产物。研究反应机理 认为:仲丁醇铝中的丁氧基在高温条件下发生热解, 可以和 PCS 中活泼的 Si-H 发生反应,从而将 Al引 入到PCS中,形成Si-O-Al键。将PACS前驱体在 0.25 MPa高压氮气下进行熔融纺丝并在空气中保温 得到不熔化 PACS 纤维, 后在氮气保护下升温至 1 350 ℃进行热处理,获得含 AI的 SiC 纤维。因其中 包含--Si--O--Si--交联结构,分子间作用力增加,在 高温下更加稳定,1000℃的陶瓷产率为74.77%,远 高于未氧化纤维的54.20%的陶瓷产率。对获得的 纤维进行高温处理,温度低于1500℃时,不稳定的 Si--C--O相不分解,纤维表面光滑,无缺陷,如图13 的(a)~(c)所示。经过1500 ℃高温处理后,不稳定 相分解,生成Si-C结构,产生气体,在纤维表面留下 了孔隙,且表面可以观察到沉积的SiC 晶粒,如图13 的(d)所示。

X射线衍射分析(XRD)结果表明,随着热处理温度升高,β-SiC晶粒并没有持续长大,其大小维持在10 nm左右,说明Al的掺杂有效抑制了晶粒的长大。研究认为高温烧结破坏了O—Al结构,Al捕获残余

宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2022年 第1期

— 6 —





(2)

氧形成了Al₂O₃结构转移到SiC晶体结构中,抑制晶 粒长大;同时,C—Al基团也以晶体缺陷的形式抑制 了SiC晶粒的长大。

另外,Al元素可以有效提升SiC陶瓷产物的抗氧 化性能,有研究者对其原因进行研究。WANG等^[36] 使用异丙醇铝和PUMVS反应得到聚铝硅氮烷前驱 体,并在50 MPa压力、氮气气氛保护下,经过400℃ 的交联和1000℃的热解制备得到SiAlCN陶瓷块体。 通过调整异丙醇铝的用量改变SiAlCN中的铝含量。 重点讨论了SiAlCN陶瓷块体的抗氧化性能。根据氧 化时间(*t*)和氧化膜厚度(*h*)之间存在的关系,得到陶 瓷的氧化速率,如式(2),其中*k*。为抛物线速率常数。



图 14 1 200 ℃下 SiCN, SiAlCN-5和 SiAlCN-10 的氧化层厚 度-氧化时间关系曲线图^[36]

Fig. 14 $\,$ Plots of the square of the oxide scale thichness as a function of annealing times for SiCN , SiAlCN–5 and SiAlCN–10 at $1~200~{}^\circ\!\mathrm{C}^{[36]}$

从氧化层厚度-氧化时间关系曲线图中可以看 出,1200℃时,随着氧化时间的增加,SiAICN陶瓷氧 化速率下降;稳定后,SiAICN陶瓷的氧化速率仅为化 学气相沉积方法制备的SiC和Si₃N₄的氧化速率的十 分之一,表现出良好的抗氧化性能;另外,随着前驱 体中AI含量的增加,对应的SiAICN陶瓷的氧化速率 进一步下降。这说明AI元素的掺杂可以有效提高前 驱体转化陶瓷的抗氧化性能。研究者提出了如图15 所示的SiAICN陶瓷氧化层的微观结构示意图:AI处 宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2022年 第1期 于硅氧环组成的网状结构中。氧化的元素重排需要高温和时间,因此氧化初期SiAICN陶瓷和其他不含AI的SiC(N)陶瓷的氧化速率差异不大;AI占据了环状结构的中心位,阻碍了氧在网状结构中的迁移,降低了氧化速率;随着氧化时间的推移,更多的环状结构中心被AI占据,但AI元素的掺杂有限,随着掺入的AI含量趋于稳定,后期氧化速率趋于稳定。 SiAICN陶瓷在1400℃条件下的氧化测试结果^[37]也表明AI元素掺杂有利于对纤维的抗氧化性能提高。



ISHIKAWA 等人^[38]在研究 AI 在 SiC 晶粒中的行 为时发现, AI 元素在创造稳定晶界方面起到了关键 作用。SiC 晶体是共价键结合的晶体,原子结合能力 强,在含有少量 AI 的 SiC 纤维中, AI 帮助纤维致密 化^[10]。由 PACS 经过1 600~1 900 ℃热处理得到 Si-AI-C-O 陶瓷块体,透射电子显微镜(TEM)、X 射线能 谱仪(EDS)和 XRD 结果表明,当热处理温度达到 1 700 ℃以上时,部分固溶的 AI 会向晶界移动, SiC 中 的 AI 由均匀状态分布转变为聚集状态分布,以产生 纯SiC。晶界处的 AI 元素含量为0.7%, 而 SiC 晶粒中 AI 元素含量为0.35%。获得耐高温、具备优良拉伸 性能的 SiC 陶瓷的关键是形成一个没有第二相的热 动力学稳定的晶界, AI 向晶界迁移产生纯 SiC 这一行 为有效降低了晶界能, 有助于得到致密的前驱体转 化 SiC 陶瓷。

— 7 —



图 16 经过 1 700 ℃热处理后的 Si—Al—C—O 晶界处的 TEM 和 EDS 图象^[38] Fig. 16 TEM image and EDS results of the grain boundary of the product heat-treated at 1 700 ℃^[38]

综上所述,Al可以有效抑制高温下SiC晶粒长 大;可以阻碍O元素在陶瓷氧化过程中的扩散;可以 获得热动力学稳定的晶界。

3 聚铝碳硅(氮)烷的应用

前驱体转化SiC陶瓷材料具有优异的力学性能、耐高温性能、抗氧化性能。自Tyranno SA纤维问世以来,在SiC陶瓷前驱体中掺入Al元素一直是国内外学者研究的热点,用PACS制备耐超高温陶瓷纤维的研究不断涌现。国内国防科技大学制备了KD-SA含铝SiC纤维^[21,39],使用PSCS和乙酰丙酮铝作为合成前驱体的原料制备PACS,并经过熔融纺丝和不熔化处理得到原丝,原丝经过1350℃的烧结得到KD-SA纤维。经过近20年发展,KD-SA纤维的拉伸强度可以达到2.0~2.2GPa, 弹性模量可以达到370~410 GPa^[40-42]。

前驱体转化SiC陶瓷材料在半导体领域有很大 潜力,可以作为高温环境、辐射环境等极端条件下的 光电子器件^[43]。姚荣迁等^[44]将聚铝碳硅烷经过喷 膜、缠绕、不熔化预处理等方式,在SiC陶瓷薄膜中掺 入Al,制备耐高温的连续含铝SiC自由薄膜,工艺简 单、产品成分与结构可控可调,可以提高SiC陶瓷薄 膜的发光性能和稳定性能。ZHAO等^[45]利用聚硅氮 烷与仲丁醇铝制备SiAICN前驱体,并制成传感器模 型,将Pt电极嵌入SiAICN陶瓷基体,得到界面性能良 好的传感器。

目前,由聚碳硅烷前驱体制备碳纤维增强SiC陶 瓷基复合材料已经实现^[46],并表现出优异的力学性 能。国内外诸多研究已经表明了Al元素对SiC陶瓷 - 8 - 的性能提高起到了关键作用^[35-37,47]。基于前驱体转 化法的优势,以及含铝陶瓷前驱体与 PCS 在物理、化 学性质方面的相似性,PACS也可以尝试向制备耐超 高温陶瓷纤维和制备耐超高温碳纤维增强陶瓷基复 合材料等方面发展。

4 结语

国内外对含Al的陶瓷前驱体的研究已经取得长 足进步,已经探索了多种制备PACS前驱体的方法, 并在制备前驱体的基础上制得低氧含量、近化学计 量比的含Al的SiC纤维,获得了更好的耐高温性能。

随着对先进航空和航天器性能要求的不断提 高,降低发动机的质量、提高发动机的耐高温性能和 推重比等需求都需要发展轻质高强、抗氧化、耐高温 的新材料。含异质元素的SiC(N)陶瓷前驱体的研究 依旧是新型陶瓷材料制备的一个热门类别。现有多 种合成含铝陶瓷前驱体的方法,研究者通过使用不 同的含铝化合物及有机硅聚合物制备含AI陶瓷前驱 体,但这些合成方法往往伴随着复杂的实验工艺,且 成本较高。除了提到的乙酰丙酮铝、异丙醇铝等含 Al化合物,研究人员可能需要继续寻找新的铝源、新 的合成方法,得到制备工艺简单、AI元素掺杂含量可 调可控的含铝陶瓷前驱体。另外,含铝陶瓷前驱体 的应用依旧是研究的重点方向,使用其作为基体制 备纤维增强陶瓷基复合材料的研究还是空白。除了 作为结构材料外,含Al的SiC(N)陶瓷前驱体制备的 陶瓷作为半导体材料、压敏材料、磁性材料等的应用 也有待进一步探索。

参考文献

[1] AMON K, KOJI M, KURT E, et al. Synthesis and high-temperature evolution of polysilylcarbodiimide-derived SiCN ceramic coatings [J]. Journal of the European Ceramic Society 2015, 35(14):771-3780.

[2] RIEDEL R, MERA G, HAUSER R, et al. Siliconbased polymer-derived ceramics: synthesis properties and applications-A review [J]. Journal of the Ceramic Society of Japan, 2006, 114(1330):425-444.

[3] RIEDEL R, MERA G, HAUSER R, et al. Polymerderived ceramics: 40 years of research and innovation in advanced cramics [J]. Journal of the American Ceramic Society, 2010, 93 (7):1805–1837.

[4] MUKHERJEE J, CHAKRABORTY S, CHAKRAVARTY S, et al. Mechanical and tribological properties of silicon carbide coating on Inconel alloy from liquid pre-ceramic precursor [J]. Ceramics International ,2014,40(5):6639-6645.

[5] TAVAKOLI A H, GERSTEL P, GOLCZEWSKI J A, et al. Quantitative X-ray diffraction analysis and modeling of the crystallization process in amorphous Si-B-C-N polymer-derived ceramics[J]. Journal of the American Ceramic Society, 2010, 93 (5):1470-1478.

[6] LI Q, YIN X, DUAN W, et al. Electrical, dielectric and microwave-absorption properties of polymer derived SiC ceramics in X band[J]. Journal of Alloys & Compounds, 2013, 565:66-72.

[7] MERA G, NAVROTSKY A, SEN S, et al. Polymerderived SiCN and SiOC ceramics-structure and energetics at the nanoscale[J]. Journal of Materials Chemistry A,2013(1): 3826– 3836.

[8] YAJIMA S, OKAMURA K, HAYASHI J Y S, et al. Continuous silicon carbide fiber of high tensile strength [J]. Chemistry Letters, 1975, 9(12):1209–1212.

[9] YAJIMA S, HASEGAWA Y, OKAMURA K, et al. Development of high tensile strength silicon carbide fibre using an organosilicon polymer[J]. Nature, 1978, 273(5663):525-527.

[10] ISHIKAWA T, KOHTOKU Y, KUMAGAWA K, et al. High-strength alkali-resistant sintered SiC fibre stable to 2, 200°C[J]. Nature, 1998, 391(6669):773-775.

[11] YAJIMA S, IWAI T, YAMAMURA T, et al. Synthesis of a polytitanocarbosilane and its conversion into inorganic compounds[J]. Journal of Materials Science, 1981, 16 (5):1349-1355.

[12] MISHRA R, TIWARI R K, SAXENA A K, et al. Synthesis of Fe–SiC nanowires via precursor route[J]. Journal of Inorganic & Organometallic Polymers & Materials, 2009, 19(2):223–227.

[13] ISHIKAWA T, KOHTOKU Y, KUMAGAWA K I, et al. Production mechanism of polyzirconocarbo-silane using zirconium(IV) acetylacetonate and its conversion of the polymer into inorganic materials[J]. Journal of Materials Science, 1998,

宇航材料工艺 http://www.yhclgy.com 2022年 第1期

33:161-166.

[14] Recent developments of the SiC fiber Nicalon and its composites, including properties of the SiC fiber Hi–Nicalon for ultra–high temperature[J]. Composites Science and Technology, 1994,51(2):135–144.

[15] ISHIKAWA T, KAJII S, MATSUNAGA K, et al. A tough, thermally conductive silicon carbide composite with high strength up to 1 600 °C in air[J]. Science, 1998, 282(5392): 1295–1297.

[16] BABONNEAU F, SORARÚ G, THORNE K J, et al. Chemical characterization of Si-Al-C-O precursor and its pyrolysis[J]. Journal of the American Ceramic Society, 1991, 74 (7):1725-1728.

[17] 沈杰. 含铝碳化硅纤维的制备及性能研究[D]. 南京:东南大学, 2017.

SHEN J. Preparation and properties of silicon carbide fiber containing aluminum [D]. Nanjing: Southeast University, 2017.

[18] 储昭杰. 含铝碳化硅纤维的制备及性能研究[D]. 南京:东南大学, 2019.

CHU Z J. Preparation and properties of silicon carbide fiber containing aluminum [D]. Nanjing: Southeast University, 2019.

[19] XIE Z, GOU Y X Z, GOU Y. Polyaluminocarbosilane as precursor for aluminum-containing SiC fiber from oxygen-free sources[J]. Ceramics International, 2016, 42(8): 10439-10443.

[20] YU Y, LI X, CAO F, et al. Synthesis and characterization of polyaluminocarbosilane as SiC ceramic precursor[J]. Transactions of Nonferrous Metals Society of China 2004, 14(4):641-644.

[21] 曹峰. 耐超高温碳化硅纤维新型先驱体研究及纤维制备[D]. 长沙:国防科学技术大学, 2002.

CAO F. Study of novel precursors to prepare super-high temperature resistant SiC fibers [D]. Changsha: National University of Defence Technology, 2002.

[22] ZHENG C, LI X, YU Y, et al. Conversion of polyaluminocarbosilane (PACS) to Si-Al-C- (O) fibers: evolutions and effect of oxygen [J]. Transactions of Nonferrous Metals Society of China ,2006,16(2):254-258.

[23] 赵大方,李效东,王浩,等. 合成聚铝碳硅烷研究 [J]. 稀有金属材料与工程,2008,37(A01):729-732.

ZHAO D, LI X, WANG H, et al. Synthesis of polyaluminocarbosilane[J]. Rare Metal Materials and Engineering, 2008, 37(A01):729-732.

[24] DUAN Y, MO G, CHEN H, et al. Synthesis of polyaluminocarbosilane with low branched molecular structure using liquid polysilacarbosilane and aluminum acetylacetonate by highpressure method [J]. Applied Organometallic Chemistry, 2018,33(2):4720.

[25]杨景明,杨露姣,余煜玺,等.基于液态聚碳硅烷的 聚铝碳硅烷的合成与表征[J].高等学校化学学报,2009,30 (12):2525-2529.

YANG J, YANG L, YU Y, et al. Synthesis and characterization

of liquid polycarbosilane-derived polyaluminocarbosilane [J]. Chemical Journal of Chinese Universities, 2009, 30(012):2525-2529.

[26] 张宗波,曾凡,罗永明,等.聚硅氮烷的应用研究进 展[J]. 有机硅材料,2013,27(3):216-222.

ZHANG Z B, ZENG F, LUO Y M, et al. Progress in application of polysilazane [J]. Silicon Material, 2013, 27(3): 216-222.

[27] YU Y, LI J, NIU J, et al. The stability and repeatability of high temperature electrical properties of SiAlCN ceramic sensor heads[J]. Ceramics International, 2019, 45(6): 7588–7593.

[28] DHAMNE A, XU W, FOOKES B G, et al. Polymer – ceramic conversion of liquid polyaluminasilazanes for SiAlCN ceramics[J]. Journal of the American Ceramic Society, 2010, 88 (9):2415–2419.

[29] 陈江溪.碳化硅基陶瓷纤维用有机硅高分子的合成与表征[D]. 厦门:厦门大学, 2007.

CHEN J X. Synthesisi and characterization of organosilicon polymers for Sic-based ceramic fibers [D]. Xiamen: Xiamen University, 2007.

[30] CHEN L, ZHANG L, CAI Z, et al. Effects of oxidation curing and sintering additives on the formation of polymerderived near-stoichiometric, silicon carbide fibers [J]. Journal of the American Ceramic Society, 2008,91(2):428-436.

[31] ZHAO D, LI X, HAO W, et al. Effects of oxygen content on the properties of ultra-high-temperature resistant Si-Al-C fibers[J]. Key Engineering Materials 2008, 368-372 (2): 1774-1777.

[32] CHEN L, ZHANG L, CAI Z, et al. Effects of oxidation curing and sintering additives on the formation of polymerderived near-stoichiometric silicon carbide fibers [J]. Journal of the American Ceramic Society, 2008, 91(2):428-436.

[33] 袁钦,宋永才,王国栋.聚铝碳硅烷不熔化纤维中氧 含量的调节[J].高等学校化学学报,2015,36(6):1213-1220.

YUAN Q, SONG Y C, WANG G D. Adjusting the oxygen content of the cured polyaluminocarbosilane fibers[J]. Chemical Journal of Chinese Universities, 2015, 36(6):1213–1220.

[34] SORARU G D, RAVAGNI A, CAMPOSTRINI R, et al. Synthesis and characterization of β -Sialon ceramics from organosilicon polymers [J]. Journal of the American Ceramic Society, 1991,74(9):2220–2223.

[35] 甄霞丽,裴学良,钟希强,等.基于聚硅碳硅烷与仲 丁醇铝制备含铝碳化硅纤维[J].合成纤维,2018,47(9): 25-31.

ZHEN X L, PEI X L, ZHONG X Q, et al. Synthesis of aluminum-containing SiC fibers based on polysilancarbosilane and aluminumtri-sec-butoxide [J]. Synthetic Fiber in China, 2018,47(9):25-31.

[36] WANG Y, AN L, FAN Y, et al. Oxidation of polymerderived SiAlCN ceramics [J]. Journal of the American Ceramic Society, 2005,88(11):3075-3080.

[37] WANG Y, FAN Y, ZHANG L, et al. Polymer-derived SiAlCN ceramics resist oxidation at 1 400 ° C [J]. Scripta Materialia, 2006, 55(4): 295–297.

[38] USUKAWA R, ISHIKAWA T. Effect of Al contained in polymerderived SiC crystals on creating stable crystal grain boundaries [J]. International Journal of Applied Ceramic Technology, 2021, 18(1):6-11.

[39] 余煜玺. 含铝碳化硅纤维的连续化制备与研究 [D]. 长沙:国防科学技术大学, 2005.

YU Y X. Preparation and investigation of continous aluminum-containing silicon carbide fibers [D]. Changsha: National University of Defence Technology, 2005.

[40] WANG P, LIU F, WANG H, et al. A review of third generation SiC fibers and SiCf/SiC composites [J]. Journal of Materials Science & Technology, 2019, 35(12):2743-2750.

[41] 曹适意. KD 系列连续碳化硅纤维组成、结构与性能关系研究 [D]. 长沙: 国防科学技术大学, 2017.

CAO S Y. Relationship between composition, microstructure and properties of KD series continuous silicon carbide fibers [D]. Changsha: National University of Defence Technology, 2017.

[42] 袁钦. 第三代连续SiC纤维制备过程基础研究[D] 长沙:国防科学技术大学, 2016.

YUAN Q. Basic research on preparation of the third generation continuous SiC fiber [D]. Changsha: National University of Defence Technology, 2016.

[43] SEO D, JUNG S, LOMBARDO S J, et al. Fabrication and electrical properties of polymer-derived ceramic (PDC) thin films for high-temperature heat flux sensors [J]. Sensors & Actuators A Physical, 2011, 165(2):250-255.

[44] 姚荣迁,冯祖德,张冰洁,等. 连续含铝SiC自由膜的制备与发光特性研究[J]. 功能材料,2008,39(11):1781-1784.

YAO R Q, FENG Z D, ZHANG B J, et al. Fabrication and photoluminescence properties of continuous freestanding SiC (Al) films [J]. Journal of Functional Materials, 2008, 39(11): 1781–1784.

[45] RAN Z, GANG S, CAO Y, et al. Temperature sensor made of polymer-derived ceramics for high-temperature applications [J]. Sensors & Actuators A Physical , 2014, 219: 58-64.

[46] YANG B, ZHOU X, YU J Y, et al. The properties of Cf/SiC composites prepared from different precursors [J]. Ceramics International, 2015, 41(3): 4207–4213.

[47] 谢征芳, 陈朝辉. 活性填料铝在聚碳硅烷裂解陶瓷 中的应用[J]. 硅酸盐学报,2000(3):240-244.

XIE Z F, CHEN Z H. Application of aluminium in the preparation of polycarbosilane derived ceramics [J]. Journal of the Chinese Ceramic Society ,2000(3):240-244.