doi: 10.11933/j.issn.1007-9289.20190308005

# 激光裂解 Ti-Si 有机膜制备陶瓷涂层的组织与耐磨性

王思捷<sup>1</sup>,刘照围<sup>2</sup>,王 潇<sup>3</sup>

(1.陆军装甲兵学院 机械产品再制造国家工程研究中心,北京 100072; 2.陆军装甲兵学院蚌埠校区 作战保障系装甲侦察教研室,蚌埠 233000; 3.陆军装甲兵学院 兵器与控制系电子基础室,北京 100072)

**摘 要:**复合陶瓷涂层具有良好的抗腐蚀和耐磨性能,因其性能优异、成本较低而在汽车、轮船、电子、建筑等方面得到 广泛应用。为得到具有良好减摩耐磨性能的陶瓷涂层,试验采用钛酸四丁脂和硅烷偶联剂(KH560)制备 Ti-Si 有机膜先 驱体,以激光为热源,采用先驱体转换法(PDC 法)制备了复合陶瓷涂层。研究发现,陶瓷涂层中有机官能团随着激光功 率增大不断减少,200 W 与 400 W 激光条件下制备的 Ti-Si 陶瓷涂层化学键类型主要为 Si-O-Si、Ti-O、Si-C 等,先驱体 无机化程度显著提高,而在 600 W 和 800 W 激光条件下制备的陶瓷涂层无机化程度更高,无机化程度较低时涂层摩擦因 数较小,无机化程度较高时涂层耐磨性较好。试验表明,按 KH560 和钛酸四丁酯质量比为 1:1.8,固化温度 80 ℃固化时间 30 min,采用氩气作为保护气体,激光功率为 600 W,激光波长为 980 nm,扫描速率为 14 mm/s,搭接率为 3%,"1"字形连续 激光扫描一次,所制备的陶瓷涂层耐磨性较好,3 N 压力时其磨损主要为磨粒磨损,相对于 45 钢基体减摩 80%以上。 **关键词:**激光裂解; Ti-Si 陶瓷涂层; 微区分析; 耐磨性

中图分类号:TG174 文献标志码:A 文章编号:1007-9289(2020)05-0083-07

# Microstructure and Wear Resistance of Ceramic Coatings Prepared by Laser Pyrolysis of Ti-Si Organic Films

#### WANG Sijie<sup>1</sup>, LIU Zhaowei<sup>2</sup>, WANG Xiao<sup>3</sup>

 National Engineering Research Center for Mechanical Product Remanufacturing, Army Academy of Armored Forces, Beijing 100072, China;
 Armored Investigation of Combat Support, Army Academy of Armored Forces Bengbu Campus, Bengbu 233000, China;
 Department of Weapons and Control, Army Academy of Armored Forces, Beijing 100072, China)

**Abstract**: Composite Ceramic Coatings have good corrosion resistance and wear-resistance property. They are widely used in automobiles, ships, electronics, and buildings because of their excellent performance and low costs. In order to obtain ceramic coatings with good wear-resistance property, the experiment used tetrabutyl titanate and silane coupling agent(KH60) to make Ti-Si organic film precursor, used laser as the heat source and created composite ceramic coating with the use of precursor conversion method (PDC method). The study shows that the organic functional groups of ceramic coatings decrease with the increase in laser power. Under the conditions of 200 W and 400 W lasers, the types of Ti-Si ceramic coating chemical bond are mainly Si-O-Si, Ti-O, and Si-C and the inorganic degree of the precursors is increased significantly. Furthermore, under the conditions of 600 W and 800 W lasers, the ceramic coatings are higher in their inorganic degree. The friction coefficient of the coatings is smaller when the inorganic degree is lower, and the abrasive wear resistance of coatings increases when the inorganic degree is higher. The experiment shows that if the mass ratio between KH560 and tetrabutyl titanate is 1:1.8, the curing temperature 80 degrees, the curing time 30 minutes, argon the protective gas, the laser power 600 W, the laser wavelength 980 nm, the scan rate 14 mm/s, the lapping rate three percent, and the continuous laser of the figure "1" method scans it, the wear-re-

收稿日期: 2020-07-20; 修回日期: 2020-10-03

基金项目:国家自然科学基金(51805541,51575526)

引用格式:王思捷,刘照围,王潇. 激光裂解 Ti-Si 有机膜制备陶瓷涂层的组织与耐磨性[J]. 中国表面工程, 2020, 33(5): 83-89.

通信作者:王潇(1993—),女(汉),助教,硕士;研究方向:电子与激光技术; E-mail: 501785733@qq. com

Fund: Supported by National Natural Science Foundation of China (51805541, 51575526)

WANG S J, LIU Z W, WANG X. Microstructure and wear resistance of ceramic coatings prepared by laser pyrolysis of Ti-Si organic films [J]. China Surface Engineering, 2020, 33(5): 83-89.

sistance property of ceramic coatings will become better, and under the pressure of 3N, its wear is mainly abrasive wear. Compared with the 45 steel, the friction achieved a relative decrease of 80%.

Keywords: laser pyrolysis; Ti-Si ceramic coating; microanalysis; wear-resistance

# 0 引 言

20世纪 60 年代,激光的理论被用于实际。 近 30 年以来,激光技术发展迅猛<sup>[1]</sup>。在当今的 工业生产及材料科学领域,激光作为一项新的技 术,更是发展的重点。激光具有环保、高效等诸 多优点,能量高且集中,易于控制,在激光熔覆、 激光清洗等方面已经得到了很好的应用,且具有 作为先驱体转化法热源的潜质<sup>[2-3]</sup>。所以,利用 激光裂解先驱体制备陶瓷涂层是一种具备广阔 前途的制备陶瓷涂层的新方法。

激光裂解先驱体制备陶瓷涂层的研究已经 有了明显的进展,但陶瓷涂层材料体系设计、规 模化裂解先驱体工艺控制、陶瓷涂层性能质量控 制等方面仍需作进一步研究<sup>[4-9]</sup>。为提高陶瓷的 韧性,1980年后,陶瓷基复合材料(Ceramic matrix composites,CMCs)的概念被提出并得到了广泛深 入地研究<sup>[10-11]</sup>。在一定条件下,在金属基体表面 裂解高聚物得到陶瓷涂层,使金属在原有性能的 基础上具备一定的减摩耐磨、抗腐蚀等优良性 能[12-14]。赵吉鑫等[15-16]研究发现,随着激光功 率的提高,先驱体的无机化程度更高,在700 W 激光功率条件下制备的含 Ni 复合陶瓷涂层和含 Cr复合陶瓷涂层与基体的结合强度较高,摩擦学 性能优异。刘庆辉等<sup>[17]</sup>研究了激光合金化 Ti-Si-C 涂层,所得涂层其耐磨性是 Ti 合金基体的 2.71倍。

利用钛酸四丁酯和 KH560 制备的透明 Ti-Si 有机膜,具有较好的抗腐蚀性能,但其耐摩擦性 能相对较差。利用高能激光为热源在金属表面 裂解 Ti-Si 有机膜制备陶瓷涂层,通过分析涂层 表面形貌、物相组成变化等考察对制备的陶瓷涂 层的影响,并对其摩擦学性能进行研究。

# 1 试 验

#### 1.1 主要原料

γ-缩水甘油氧丙基三甲氧基硅烷为山东优 索化工科技有限公司生产,工业级;钛酸四丁酯 为北京益利精细化学品有限公司,化学纯;无水 乙醇为北京市通广精细化工公司生产,分析纯。

# 1.2 Ti-Si 有机膜陶瓷涂层制备方法

按质量比为 1:1.8 分别称取一定量 KH560 和钛酸四丁酯,将钛酸四丁脂缓慢加入 KH560 中并充分混合,然后超声分散 10 min,获得有机混 合溶液。使用 TBJR4000 自动涂布机将制备好的 有机混合溶液均匀涂布在金属基材表面,金属基 材表面用 P1000 的砂纸进行打磨,在无水乙醇中 超声清洗 5 min,干燥箱干燥 5 min 处理。并将其 置于恒温干燥箱中 80 ℃下固化 30 min,固化完 成后得到表面平整、厚度约为 30~50 μm 的有 机膜。

采用氩气作为保护气体,将试样水平放置, 分别用功率为 200 W、400 W、600 W、800 W 的激 光进行扫描,采用德国 DLS-3000C 半导体激光 器,激光波长为 980 nm,扫描速率为 14 mm/s,搭 接率 3%,"1"字形连续激光扫描一次,随后冷却 至室温,即可得到表面平整、厚度约为 30~50 μm 的 Ti-Si 复合陶瓷涂层。

## 1.3 Ti-Si 有机膜陶瓷涂层表征

利用扫描电子显微镜 Nano NanoSEM50 表征 Ti-Si 有机膜陶瓷涂层表面形貌,利用傅里叶红外 光谱仪 Bruker Tensor II 分析 Ti-Si 有机膜陶瓷涂 层表面化学成分,利用 X 射线光电子能谱仪 K-Alpha 分析 Ti-Si 有机膜陶瓷涂层表面结构组成, 利用往复式摩擦磨损测试仪 MFT-R4000 表征 Ti-Si 有机膜陶瓷涂层摩擦学性能。

## 2 试验结果及讨论

#### 2.1 Ti-Si 有机膜陶瓷涂层表面形貌表征

图 1 为利用激光裂解 Ti-Si 有机膜获得涂层 表面的 SEM 图。

由图 1 可见,在激光功率为 200 W、400 W 时,有机膜表面较平整,相对于低温固化的 Ti-Si 有机膜并没有明显的变化。当激光功率达到 600 W时,涂层表面开始出现颗粒,分散均匀,且 在涂层中有出现,推断为 Ti-Si 有机膜中有机高

85





Fig. 1 SEM images of coatings which are made with different laser power

分子在激光作用下发生裂解,生成了陶瓷物质。 当激光功率进一步增强至 800 W 时,涂层表面出 现伴随着较多的裂纹和孔隙,出现大量呈层片状 颗粒物质,相对于激光功率 600 W 时制备的涂 层,涂层的质量较差。

2.2 Ti-Si 有机膜陶瓷涂层傅里叶红外光谱分析

图 2 给出了 Ti-Si 有机膜在不同激光功率下 裂解后涂层的红外光谱图。







由图 2(a)分析可见,图中的特征峰,在 3393 cm<sup>-1</sup>和945 cm<sup>-1</sup>处的吸收峰为 Si-OH 特征 峰,1103 cm<sup>-1</sup>处的吸收峰 Si-O-Si 特征峰, 906cm<sup>-1</sup>处环氧基团特征峰之一,440 cm<sup>-1</sup>处为 来自于 TiO<sub>2</sub>的 Ti-O 的特征吸收峰。从图 2(b) 可以看出,3393 cm<sup>-1</sup>处的 Si-OH 特征吸收峰在 激光作用下,峰宽逐渐变窄,这是因为随着激光 能量注入,Si-OH 与金属基体之间的结合程度增 加,同时 Si-OH 互相之间发生缩合反应进而导致 Si-OH 键减少。而 800 W 激光功率条件下, 3420 cm<sup>-1</sup>处的峰明显降低,推断是在激光的作用 下,原有的 Si-OH、-CH<sub>2</sub>-、-CH<sub>3</sub>键发生了断裂而 生成 CO<sub>2</sub>、H<sub>2</sub>O 等气体小分子;2932 cm<sup>-1</sup>处吸收 峰的峰强随激光功率的增大明显减小;906 cm<sup>-1</sup> 处的环氧基团峰强减小,可能是随激光功率增大,环氧基团不断开环,与金属基体形成化学键合。

综上,在经过激光裂解后,涂层中特征峰的 峰强有一定程度的降低,这说明 Ti-Si 有机膜中 在向无机化裂解方向转变,随着激光功率逐渐增 大,无机化的趋势增强,无机化程度越来越大。

# **2.3** Ti-Si 有机膜陶瓷涂层 X 射线光电子能谱 分析

图 3、图 4 分别为 400 W 和 600 W 激光功率 扫描先驱体的 XPS 解叠图,表 1 给出了不同激光 功率扫描先驱体的主要存在形式。由此可以大 致推断先驱体中物质存在形式以及不同激光功 率下扫描后物质的变化过程。

- 284.71 532.23 🔫 285.95 Intensity/(a.u.) Intensity/(a.u.) 530.39 530.91 -529.78 283.71 294 292 290 288 286 284 282 280 278 276 540 525 545 535 530 520 Binding energy / eV Binding energy / eV (a) C1s (b) O1s 101.85 458.80 Intensity/(a.u.) Intensity/(a.u.) 102.53 101.42 464.48 457.20 460 455 450 108 106 104 102 100 98 475 470 465 445 96 Binding energy / eV Binding energy / eV (c) Si2p (d) Ti2p

图 3 400 W 激光功率制备的涂层的 XPS 解叠图

Fig. 3 XPS solutions of coatings which are made with 400 W laser power





Fig. 4 XPS solutions of coatings which are made with 600 W laser power

Table 1 Electronic binding energy and the existence forms of the coatings' various elements with different laser power				
Existence forms elements	200 W	400 W	600 W	800 W
С	C-O (286.00)	C-O (285.95)	C-O (285.95)	C-O (285.85)
	С-С/С-Н (284.74)	С-С/С-Н (284.71)	С-С/С-Н (284.71)	С-С/С-Н (284.72)
	Si-C (283.54)	Si-C (283.73)	Si-C (283.71)	Si-C (283.74)
0	С-О (532.15)	C-O (532.23)	C-O (532.14)	C-O (531.89)
	C-O-Si (530.95)	C-O-Si (530.91)	C-O-Si (531.41)	SiO <sub>2</sub> (531.08)
	Si-O (530.28)	Si-O (530.39)	Si-O (530.70)	Si-O (530.45)
	Ti-O (529.88)	Ti-O (529.78)	Ti-O (530.04)	Ti-O (530.02)
Si	C-Si (102.32)	C-Si (102.53)	C-Si (102.51)	SiO <sub>2</sub> (105. 27,103. 80)
	Si-O-C (101.66)	Si-O-C (101.85)	Si-O-C (101.86)	C-Si (102.36)
	Si-O (101.34)	Si-O (101.42)	Si-O (101.24)	Si-0 (101.34)
Ti	$TiO_2$	$TiO_2$	$TiO_2$	$TiO_2$
	(464 48 458 79)	(464 48 458 80)	(465 55 457 75)	(464 78 458 83)

表1 不同激光功率制备的涂层各元素的电子结合能以及存在形式

激光功率为200 W 和400 W 时制备的涂层 的解叠图与未经激光扫描的解叠图基本一致,但 C-O 键峰强降低很明显;到600 W 时,解叠图与 之前变化不大,但位于较低结合能的Ti-O 的峰消 失;至800 W 时,C-O 键的峰强进一步降低,Si 元 素的解叠图有明显变化,C-O-Si 键的峰降低较明 显,而Si-O 键和C-Si 键的峰则相对更高,原因可 能是在较高的激光功率下,键能较高的 C-O-Si 发 生断裂,生成小分子物质以及部分 SiC 和 Si 的氧 化物,钛酸四丁酯分解生成小分子 TiO<sub>2</sub>。

#### 2.4 Ti-Si 有机膜陶瓷涂层摩擦学性能

2.4.1 摩擦学性能评价

图 5 给出了 45 钢基体在不同激光功率下制 备的陶瓷涂层的平均摩擦因数与磨损体积。





Fig. 5 Friction coefficient and the wear volume of coatings which are made with different laser power

分析图 5(a),0 W、200 W 和 400 W 激光功 率下制备的陶瓷涂层,其摩擦因数均低于同摩擦 条件下 45 钢基体的摩擦因数。当激光功率进一 步增加至 600 W 时,激光裂解后获得的涂层的摩 擦因数在一定条件下略高于 45 钢基体摩擦因 数。800 W 时摩擦因数更大,其原因是由于在该 功率下,Ti-Si 有机膜在激光作用下陶瓷化获得陶 瓷涂层增加,生成较多如 SiC、SiO<sub>2</sub>等非晶陶瓷 相,因而摩擦时增大了摩擦因数。不同激光功率 裂解 Ti-Si 有机膜制备的陶瓷涂层,其磨损体积 总体上比 45 钢的磨损体积小,特殊情况下减摩 耐磨性能优异,如 600 W 时制备的陶瓷涂层在 3 N 载荷下的磨损体积比钢基体磨损体积降低约 81.05%。

# 2.4.2 表面磨痕分析

图 6 和图 7 分别为 400 W 和 600 W 激光 功率制备的陶瓷涂层不同载荷下的磨痕形 貌图。









从图 6 可以看出:载荷为 1 N 和 3N 时,涂层 的磨痕表面出现一些较浅的划痕以及大量的裂 纹,并伴随着小范围剥落出现,在 3 N 时尤为明 显,可以判断在较低载荷时主要是发生了黏着磨 损和磨粒磨损;当载荷增加至 5 N 时,可观察到 典型的裂纹、剥落以及断裂,这些剥落和断裂会 显著影响涂层的摩擦学性能,对应图 5 中激光功 率 400 W 时摩擦因数折线图,其摩擦因数在 5 N 时有明显的上升;当载荷为 7 N 时,可以发现之 前的层片状剥落等有所恢复,因为较高载荷下产 生的磨粒在摩擦的过程中填补了裂纹与剥落所 产生的坑,其摩擦机理主要为黏着磨损。

从图 7 可以看出:载荷为 1 N 和 3 N 时,磨痕 表面出现明显划痕以及裂纹和剥落,可见其磨损 机理主要为磨粒磨损;当载荷为 5 N 和 7 N 时,磨 痕表面出现片层剥落以及磨屑,其磨损机理主要 为黏着磨损。

## 3 结 论

(1)激光裂解 Ti-Si 有机膜制备陶瓷涂层 时,随着激光功率增大,特征官能团的特征峰峰 强逐渐降低,无机陶瓷化逐渐增强,在激光功率较 低功率下,化学键键能相对较低的 C-O、C-C 和 C-Si 等受热断裂,生成 CO<sub>2</sub>、CH<sub>4</sub> 等小分子气体; 在激光功率增大后,Si-O 键由于较高的键能而十 分稳定,在涂层中转变为稳定的 SiO<sub>2</sub>,较低结合 能的高分子 Ti-O 键转变为稳定的陶瓷相 Ti-O 键,生成小分子 TiO<sub>2</sub>。

(2)激光裂解 Ti-Si 有机膜得到的陶瓷涂层 的摩擦因数和磨损体积与激光功率有很大关系。 较低激光功率制备的陶瓷涂层摩擦因数较低,较 高激光功率制备的陶瓷涂层的耐磨性较好。

(3) 在激光功率为 600 W 时制备的 Ti-Si 陶 瓷涂层陶瓷化程度较高且表面平整均匀,减摩耐 磨性能优异。原因是激光裂解 Ti-Si 有机膜制备 陶瓷涂层时生成的小分子 TiO<sub>2</sub>和 SiO<sub>2</sub> 等陶瓷相 填补了陶瓷涂层的孔隙,摩擦磨损时小分子陶瓷 相生成磨粒起到了减摩耐磨的效果。

#### 参考文献

- [1] 高旸. 激光技术应用现状与分析[J]. 物理通报, 2007 (11): 50-52.
  Gao Y. Present situation and analysis of laser technology application[J]. Physics Bulletin, 2007(11): 50-52 (in Chinese).
- [2] Xue Y, Qiao Y, Liu J, et al. SiOC ceramic coating prepared by laser pyrolysis liquid polydimethylsiloxane[J]. Journal of the Chinese Ceramic Society, 2016.

[3] 刘照围,乔玉林,王思捷. 脉冲激光清洗的作用机理及 清洗表面性能提升研究[J]. 清洗世界, 2019, 35(1):1 -14.

Liu Z W, Qiao Y L, Wang S J. The research of the mechanism of the pulse laser cleaning and the improvement of cleaning surface performance[J]. Cleaning World, 2019, 35 (1): 1-14 (in Chinese).

- [4] Liu J, Qiao Y L, Zhang P, et al. Synthesis of SiC ceramics from polysilazane by laser pyrolysis[J]. Surface and Coatings Technology, 2017, 321: 491–495.
- [5] Riedel R, Chen I W. Polymer-derived ceramics: 40 years of research and innovation in advanced ceramics [M]. Ceramics Science and Technology Volume 4: Applications. Wiley
   VCH Verlag GmbH & Co. KGaA, 2013: 245–320.
- [6] 黄克宁,乔玉林,薛胤昌,等.激光裂解含二茂铁的聚硅 氧烷制备 SiOC(Fe)陶瓷涂层研究[J].材料保护,2017 (12):5-7.
  Huang K N, Qiao Y L, Xue Y C, et al. Study on SiOC (Fe) ceramic coatings prepared by laser pyrolysis with ferrocene polysiloxane[J]. Materials Protection, 2017(12):5-7 (in Chinese).
- [7] Jiang Y, Li J, Huang F, et al. Polymer-derived SiC/B4C/ C, nanocomposites: structural evolution and crystallization behavior [J]. Journal of the American Ceramic Society, 2014, 97(1): 310-315.
- [8] QIAO Y L, ZHAO J X, XUE Y C, et al. Ceramic coatings prepared by laser pyrolysis of polysiloxane modified by titanate[J]. Laser Technology, 2018.
- [9] 宋麦丽,傅利坤. SiC 先驱体聚碳硅烷的应用研究进展
  [J]. 中国材料进展, 2013, 32(4): 243-249.
  Song M L, Fu L K. Research progress in application of SiC precursor polycarbosilane [J]. Materials China, 2013, 32 (4): 243-249 (in Chinese).
- [10] Rühle M, Evans A G. High toughness ceramics and ceramic composites [J]. Progress in Materials Science, 1989, 33 (2):85-167.

- [11] Evans A G. Perspective on the development of high toughness ceramics[J]. Journal of the American Ceramic Society, 1990, 73(2): 187–206.
- [12] Rutkowski P, Huebner J, Kata D, et al. Laser initiated Ti 3 SiC 2, powder and coating synthesis[J]. Ceramics International, 2018;S0272884218307090.
- [13] 陈少杰,张教强,苏力宏,等.光聚合陶瓷先驱体裂解制 备陶瓷涂层及其抗氧化性能[J].材料保护,2010,43
  (3):4-6.
  Chen S J, Zhang J Q, Su L H, et al. Preparation and antioxidation behavior of ceramic coating prepared by photo catalytic pyrolysis of thiol-ene precursor [J]. Materials Protec-
- [14] QIAO Y L, ZHAO J X, XUE Y C, et al. Effects of laser pyrolysis parameters on ceramization of polydimethylsiloxane [J]. Surface Technology, 2017.

tion, 2010, 43(3): 4-6 (in Chinese).

- [15] 赵吉鑫,乔玉林,薛胤昌,等. 基于激光裂解含 Ti 粉聚 二甲基硅氧烷的 SiTiOC 复相陶瓷涂层制备[J]. 中国激 光, 2017, 44(10): 97-103.
  Zhao J X, Qiao Y L, Xue Y C, et al. Fabrication of SiTiC composite ceramic coating based on laser pyrolysis of Ti-containing polydimethylsiloxane[J]. Chinese Journal of Lasers, 2017, 44(10): 97-103 (in Chinese).
- [16] 赵吉鑫,乔玉林,薛胤昌,等.不同形态的铝对激光裂解 聚硅氧烷制备 SiAICO 陶瓷涂层的影响[J].人工晶体学 报,2017,46(9):1869-1874.
  Zhao J X, Qiao Y L, Xue Y C, et al. Effect of different forms of aluminum on SiAICO ceramic coating prepared by laser pyrolisis polysiloxane[J]. Jouranal of synthetic crystals, 2017,46(9):1869-1874 (in Chinese).
- [17] 刘庆辉, 许晓静, 戈晓岚, 等. TC4 钛合金表面激光合金 化 Ti-Si-C 涂层的研究[J]. 稀有金属, 2016(6): 546-551.

Liu Q H, Xu X J, Ge X L, et al. Research on laser alloying Ti-Si-C coating on TC4 titanium alloy[J]. Chinese Journal of Rare Metals, 2016(6): 546-551 (in Chinese).