https://doi.org/10.12442/j.issn.1002-185X.20230722

自钝化W-Si-Zr合金的组织结构和抗氧化性能

张世荣1,陈时杰1,王锐1,叶超1,薛丽红1,周启来2,严有为1

(1. 华中科技大学 材料科学与工程学院 材料成形与模具技术国家重点实验室,湖北 武汉 430074)(2. 武汉理工大学 材料科学与工程学院,湖北 武汉 430070)

摘 要:采用机械合金化和放电等离子体烧结技术制备了W-Si-Zr 自钝化合金。利用 XRD、XPS、SEM 及 EPMA 等测试方法,表征了合金的微观组织结构,并测试其抗氧化性能。结果表明:合金包括富W、W₃Si₃、SiO_x (*x*=1,1.5,2)以及 ZrO_x (*x*=1,1.5,2)相。W₅Si₃为连续分布相,SiO_x和 ZrO_x颗粒均匀分布在基体中,尺寸分别为1.0~2.5 μm 和0.7~2.7 μm,且 ZrO_x颗粒常与SiO_x颗粒共生。W₅Si₃对合金的抗氧化性能起到关键作用,添加 Zr 有助于W₅Si₃相的形成,其相面积达到了 70.2%。在1000 ℃大气环境中W-Si-Zr 合金的氧化速率约为W-Si 合金的1/2,纯W 的1/36。

关键词: W-Si-Zr合金; 机械合金化; 放电等离子体烧结; 抗氧化性能; 自钝化

中图法分类号: TG146.4⁺1 文献标识码: A 文章编号: 1002-185X(2025)03-0741-06

1 引言

在各类难熔金属合金中,钨具有高密度、高熔点、高强度、高硬度、高热导率、低物理溅射率和低氢及其同位素滞留率等优点^[1],被广泛应用于航空航天、核聚变堆及其它高温领域^[2-9]。

在实际应用中,高温材料需要经受高热流和氧化腐蚀 的考验。然而,钨的抗高温氧化性能较差,在800℃及以 上温度,钨容易氧化为WO,^[10-12]。WO,具有高体积膨胀、 低粘附性和高温挥发性,会导致材料失效。为了解决这一 问题,2007年,德国Koch等人^[13]将具有自钝化特性的合金 元素添加到W中,制备出了一种具有自钝化功能的新型 W合金。当这种合金暴露于高温氧气环境中时,合金元 素会迅速氧化,形成一层致密的保护性氧化层,以此来阻 止内部W的进一步氧化,从而避免WO,的挥发。目前,最 有应用前景的自钝化W合金分别为W-Si系合金和W-Cr 系合金,其中对W-Cr系合金的研究更多,因为Cr氧化时 形成的Cr,O,防护层连续且致密,但是Cr,O,的高温稳定性 差,1000 ℃及以上会发生挥发^[14-18]。而Si自钝化形成的 SiO,较Cr,O,具有更高的熔点(~1650℃)和更好的热力学 稳定性,常被用作抵抗1000 ℃及以上高温氧化的材料的 保护性涂层^[19-20]。Liu等^[21]采用机械合金化法(MA)结合 放电等离子体烧结技术(SPS)制备了W-Si合金,研究发 现,W-6.7Si合金与纯W相比,其在1000℃的空气中氧化 10h的氧化速率降低了1个数量级。

为了进一步提高W合金的抗高温氧化性能和热力学

性能,可以在W合金中添加活性元素如Ti、Y、Zr等^[22-25]。 活性元素不仅能促使自钝化氧化膜的快速形成及致密化, 而且可以提高氧化膜与合金的界面结合力。其中Zr与O 的亲和力高,容易与W合金中的杂质O元素结合形成 ZrO₂颗粒,净化晶界。另外,ZrO₂颗粒若均匀分布在晶界 和晶内,可以阻碍位错的运动,强化基体。Tan等^[26]对比研 究了W-Cr-Y和W-Cr-Zr薄膜的氧化增重曲线,发现在 1000℃氧化10h后,W-Cr-Zr合金薄膜的增重比W-Cr-Y 更小,表明W-Cr-Zr薄膜在此实验条件下具有更优的抗氧 化性能。这是因为Zr氧化形成的氧化物可作为形核 点,有助于Cr₂O₃保护膜的形成。此外,ZrO₂会抑制合金内 的Cr元素向表面扩散,从而减少Cr的消耗,延缓氧化过 程。但Zr作为活性元素,其对W-Si合金的组织结构和抗 高温氧化性能的影响尚未见报道。

本研究选择Zr为活性元素,采用MA和SPS技术制备 W-Si-Zr合金,研究了该合金的组成、显微结构和抗高温氧化 性能,分析了Zr对W-Si合金的抗高温氧化性能的影响机制。

2 实验

实验以W粉(99.9%,1~5 μm)、Si粉(纯度99.9%, 1μm)和ZrH₂粉(99.9%)为原料。因为Zr粉不易获得,所 以本实验采用ZrH₂粉作为Zr元素的来源。ZrH₂易分解, 在真空中300℃即分解为Zr和氢气^[27-28]。MA、SPS和氧 化工艺根据文献[29]进行。

分别按质量分数91.3%、6.7%和2.0%称取W粉、Si粉和ZrH,粉,将其依次放入500mL不锈钢球磨罐中,并滴入

收稿日期:2024-03-14

基金项目:国家磁约束核聚变能发展研究专项(2018YFE0306104);材料成形与模具技术国家重点实验室开放课题研究基金(P2023-024) 作者简介:张世荣,男,2001年生,硕士生,华中科技大学材料科学与工程学院,湖北 武汉430074,E-mail: 642481311@qq.com

适量无水乙醇作为过程控制剂。将粉末搅拌均匀后与碳 化钨磨球混合。将球磨罐密封后抽真空,并通入氩气,然 后在行星球磨机(QM-3SP4型,南京南大仪器有限公司) 上进行球磨,球磨时间为4h,球磨转速为250 r/min。球磨 后的粉末放入真空烘箱中,于80℃环境下烘干24h。

将球磨后的粉末在放电等离子体烧结炉(LABOX-1575型,日本SinterLand)中进行烧结,设置轴向压应力为 50 MPa,并抽真空(~20 Pa),以100 ℃/min的速率升温至 1500 ℃后保温10 min,随后冷却得到 Φ30 mm×6 mm的圆 柱形烧结样品。采用同样的工艺制备 W-Si(W:Si质量比 为93.3:6.7)合金作为对比样。

采用线切割技术从烧结的样品中切割出尺寸为 4 mm×4 mm×4 mm立方块。依次用30、15、9、3 μm的金刚 石砂纸以及1~3 μm的金刚石悬浮液将立方块的每个面抛 光,直到获得镜面,然后将样品浸入无水乙醇中进行超声 清洗,最后在100℃真空中干燥,用于氧化试验。

采用箱式炉(KSL-1400X型,合肥科晶材料技术有限 公司)进行氧化试验,试样用铂丝(Φ0.1 mm)悬挂,分别在 1000℃保温0~10h(0h表示将样品加热到1000℃,且稳 定3min后,立即关闭电源),然后自然冷却至室温。通过 电子天平测量氧化前后每个样品的质量,精度为0.1 mg。

采用X射线衍射仪(XRD,X'pert PRO,荷兰)在管电 压为40kV,管电流为30mA的条件下,用CuKα射线检测 了样品的相组成;采用X射线光电子能谱(XPS,AXIS SUPRA+,日本)测定了元素的化学环境;采用带有能谱 (EDS)仪的扫描电子显微镜(SEM,Nova NanoSEM 450型, 荷兰)和电子探针X射线显微分析仪(EPMA,JXA-8530F PLUS型,日本)分别分析了样品的显微结构和元素分布。

3 结果与讨论

3.1 合金的组织结构

图 1 为 SPS 烧结制得的 W-Si 和 W-Si-Zr 合金的 XRD 图谱。2 种合金的 XRD 曲线相似,主要相均为 W(PDF 04-0806) 和 W_sSi₃(PDF 03-065-1617)。W-Si-Zr 合金中未检 测到 Zr 和 ZrO₂衍射峰,这可能是在烧结过程中,部分 Zr 固 溶到 W 中使 Zr 含量降低或形成的 ZrO₂相含量低于 XRD 的检测限。

前期研究表明,W-Si合金中,Si以W₅Si₃和SiO_x(x=1, 1.5,2)相存在^[30]。为了探明Si和Zr在W-Si-Zr合金中的存 在形式,对合金表面进行了XPS检测,Si 2p和Zr 3d的谱 峰如图2a、2b所示。Si-W谱峰在99.6 eV附近,除此,Si还 存在3种化学态,Si²⁺谱峰在101.7 eV附近,Si³⁺谱峰在 102.7 eV附近,Si⁴⁺谱峰在103.8 eV附近,分别对应SiO、 Si₂O₃和SiO₂^[30]。可见,Si以W₅Si₃以及SiO_x(x=1,1.5,2)化 合物形式存在于合金中。而Zr有3种化学态:Zr⁴⁺(3d 5/2 为185.3 eV)、Zr³⁺(3d 5/2 为184.3 eV)和Zr²⁺(3d 5/2 为



图1 合金的XRD图谱 Fig.1 XRD patterns of the alloys

183.2 eV)。所以Zr主要以ZrO_x(x=1,1.5,2)存在^[31-33]。另 外,研究发现,若增加Zr的含量(ZrH₂增加到3.0%,质量分 数),Si³⁺的谱峰强度降低,而Si²⁺的谱峰强度升高,如图2c 所示,这说明SiO_x中的一部分O原子被Zr夺取了,表明Zr 比Si更容易与O结合。

W-Si-Zr 合金的 BSE-SEM 照片如图 3 所示。合金包 含灰白色衬度相A、灰色衬度相B、黑色衬度相C和深灰色 衬度相D。C 相和D 相通常夹杂在一起,并均匀分布在基 体中。利用 EDS 对各相进行分析,其结果如表1 所示。由 EDS 结果可知,W-Si-Zr 合金中的A、B、C 相分别为富 W 相、W_sSi₃相和 SiO_x颗粒,而D 相富含 Zr、O 元素。其中 W_sSi₃相为连续分布,SiO_x颗粒的尺寸为1.0~2.5 µm。根据 前期 W-Si 合金的高温抗氧化性能的研究分析可知,W_sSi₃ 的分布和数量对合金的抗氧化性能起到关键作用^[21]。采 用图像分析软件 Image-Pro Plus 计算图 3 中 W_sSi₃的面积 占比来估计其含量,计算结果显示,加入 2%(质量分数)的 ZrH₂可使 W-Si-Zr 合金中 W_sSi₃相面积含量达到 70.2%。 同时 也对 W-Si 合金的 W_sSi₃相面积含量进行统计,为 67.4%。可见,Zr 的添加有助于W_sSi₃相的形成。

为了进一步确认D颗粒的物相,对W-Si-Zr合金进行 了EPMA分析,合金元素面分布如图4所示。由图4可知, 颗粒D富含Zr和O元素,结合XPS结果可知D为ZrO_x颗 粒,其尺寸为0.7~2.7 μm。且从EPMA图中可以看出,大 多数的ZrO_x颗粒与SiO_x颗粒共生。这是因为Zr与O具有 更高的亲和力,ZrH₂在SPS烧结过程中分解形成的Zr会 夺取SiO_x中的O形成ZrO_x。

3.2 合金的抗氧化性能

图 5 是 W-Si 和 W-Si-Zr 合金在 1000 ℃氧化时的单位 面积氧化增重曲线,内插图为氧化不同时间后样品的宏观 形貌图。从宏观形貌图可见,所有样品的氧化均从立方块 的棱边开始,这是因为在热空气与物体之间传递热量时, 物体表面的尖端处会集中更多的热量,从而促使尖端区域 优先发生氧化^[18]。相同氧化时间下,添加 Zr 的合金的氧



图2 W-Si-Zr合金的XPS谱 Fig.2 XPS spectra of the W-Si-Zr alloy: (a-b) 2.0% ZrH₂ and (c-d) 3.0% ZrH₂



图3 W-Si-Zr合金的BSE-SEM照片

Fig.3 BSE-SEM images of the W-Si-Zr alloy: (a) low magnification and (b) high magnification

表1图3b中W-Si-Zr合金不同标记位置的EDS分析结果 Table 1 EDS analysis results of different marked positions of the W-Si-Zr alloy in Fig.3b (at%)

Position	W	Si	Zr	0	Phase
А	90.64±4.06	3.24±1.51	-	3.83±1.86	W
В	53.62±2.16	33.01±2.36	-	9.63±0.63	W ₅ Si ₃
С	-	30.86±3.76	-	64.89±2.56	SiO_x
D	9.39±0.59	4.83±0.54	29.06±1.66	55.96±1.49	ZrO _x

化增重值均低于未添加Zr的合金。当氧化时间达到10h 约为W-Si的1/2。以前的研究表明^[21],W-Si的氧化速率约为 时,W-Si和W-Si-Zr合金的平均单位面积氧化增重分别为 34.6和16.8 mg·cm⁻²。由此可见,添加Zr可以降低合金的氧 化速率,在1000 ℃氧化10h的情况下,W-Si-Zr的氧化速率

纯W的1/18,可推测W-Si-Zr的氧化速率约为纯W的1/36。

W-Si-Zr 合金在 1000 ℃氧化不同时间后其表面的 XRD图谱如图6所示。从图6可以看出,氧化时间较短



图4 W-Si-Zr 合金的EPMA 元素面分布图 Fig.4 EPMA element mappings of the W-Si-Zr alloy





Fig.5 Variations of oxidation mass gain per unit area of the alloy with oxidation time



图6 合金在1000 ℃氧化不同时间后的XRD图谱 Fig.6 XRD patterns of the alloys oxidized at 1000 ℃ for different time

(≤1 h)时,合金表面主要生成的是WO₃和SiO₂,而ZrO₂峰 并未检测到,这可能是ZrO₂含量较少,低于XRD的检测限 所致。当氧化时间达到5h时,ZrO₂峰开始出现,此外还有 少量WO_{2.8}生成。随着氧化时间的延长,合金的WO₃衍射峰的强度越来越弱,这说明WO₃挥发越来越严重。

图 7 是 W-Si-Zr 合金在 1000 ℃氧化 0 和 10 h 的表面 SEM 照片。它们的氧化层结构相似,表面为一些均匀分 布的浅灰色颗粒(标记为A),其下是一层连续多孔网状结 构(标记为B)。对颗粒A以及多孔网络结构B进行EDS 分析,其结果如表2所示,结合之前的研究^[21]可知A 颗粒 为W-Fe-O,多孔网络为SiO₂。W-Fe-O颗粒的形成是因为 球磨过程中由球磨罐壁引入的Fe杂质会在氧化过程中通 过气液固(vapor liquid solid, VLS)生长机制在氧化层表面



图7 合金在1000 ℃氧化不同时间后的表面SEM照片 Fig.7 Surface SEM images of the alloy oxidized at 1000 °C for different time: (a) 0 h and (b) 10 h

表2 图7a中W-Si-Zr 合金氧化0h后不同标记位置EDS分析结果 Table 2 EDS analysis results of different marked positions of the W-Si-Zr alloy oxidized for 0h in Fig.7a (at%)

Position	W	Si	Fe	0	Phase
А	11.59±1.54	-	10.03±1.29	77.63±2.32	W-Fe-O
В	-	30.32±4.19	-	70.02±7.77	SiO_2

形成FeWO₄颗粒。由于W-Fe-O颗粒未能形成连续的覆 盖层,所以其对抗氧化性能的影响较小。而纳米多孔SiO₂ 网络来源于W₅Si₃的原位氧化。W₅Si₃氧化生成WO₃和 SiO₂,由于高温下WO₃易挥发,在合金表面将剩下一层 SiO₂纳米多孔网络。随着氧化时间延长至10h,合金表面 的纳米多孔网络结构变得更疏松,这是因为网络结构中有 更多的WO₃挥发造成的。

图 8 是氧化 0 h 的 W-Si 和 W-Si-Zr 合金截面的 BSE-SEM照片。从截面图8可以看出W-Si合金的氧化层 厚度约为57 μm,而W-Si-Zr 合金的氧化层厚度约为 43 μm,进一步表明Zr有助于合金抗氧化性能的提高。

图9是W-Si和W-Si-Zr截面氧化层的EPMA元素面分布图。从BSE-SEM照片可以看出,2种合金的氧化层均包含取向生长的浅灰色颗粒A,连续灰色相B和黑色颗粒C。通过EPMA元素分析和前期的工作^[21]可知,A相为WO₃,它是由合金中的富W相氧化生成的;B相为WO₃/SiO₂,是由合金的W₃Si₃相原位氧化生成的,呈连续分布。对于W-Si合金,C相为SiO₂,为原合金中的SiO₂颗粒进一



图 8 合金在 1000 ℃氧化 0 h 后的截面 BSE-SEM 照片 Fig.8 Cross-sectional BSE-SEM images of the alloy oxidized at 1000 ℃ for 0 h: (a) W-Si and (b) W-Si-Zr

步氧化而成;而对于W-Si-Zr合金,C相为SiO₂或ZrO₂,且 大部分的SiO₂和ZrO₂是共生在一起,可见它们也是原合 金中的SiO_x和ZrO_x颗粒进一步氧化形成的。

由前期的研究结果可知^[21],W₅Si₃对合金的抗氧化性 能起到关键作用。在高温氧化过程中,W₅Si₃先在合金表 面原位形成了一层致密的WO₃/SiO₂复合氧化膜,其中,纳





米WO₃颗粒弥散分布在无定形的SiO₂基体中,有效地阻止了WO₃的挥发。随后,近表层复合氧化膜中的WO₃颗粒挥发后留下了纳米多孔网状的SiO₂氧化膜,该纳米多孔网络延长了W向外扩散和O₂向内扩散的路径,且非计量比的SiO₂与O有良好的亲和力,所以该结构也有助于阻止内部复合氧化膜中WO₃的挥发。在W-Si合金中添加Zr,由于Zr具有比Si更高的氧亲和力,因此在烧结过程中ZrH₂分解后生成的Zr与O反应甚至夺取SiO_x的O,促进更多的Si与W反应生成W₅Si₃相,而更多的W₅Si₃相有助于合金的抗氧化性能的提高。

4 结论

1)采用 MA 和 SPS 技术制备出了 W-Si-Zr 合金,合金 中含有 W、W₅Si₃、SiO_x(x=1,1.5,2)以及 ZrO_x(x=1,1.5,2) 相。W₅Si₃为连续分布相,SiO_x和 ZrO_x颗粒的尺寸分别为 1.0~2.5 μ m和 0.7~2.7 μ m,它们均匀分布在基体中,且 ZrO_x 颗粒常与 SiO_x颗粒共生。 2) W_sSi_3 的数量和分布对合金的抗氧化性能起到关键 作用,添加Zr有助于 W_sSi_3 相的形成,加入2%(质量分数) 的ZrH₂可使 W_sSi_3 相面积含量由67.4%提高到70.2%。

3)W-Si-Zr 合金的抗高温氧化性能相较于 W-Si 合金 更为优异,在1000 ℃大气环境中 W-Si-Zr 的氧化速率约为 W-Si 的1/2,纯W的1/36。

参考文献 References

- [1] Philipps V. Journal of Nuclear Materials[J], 2011(S2): 415
- [2] Wang Y J, Peng H X, Zhou Y et al. Materials Science and Engineering A[J], 2011, 528: 1805
- [3] Chong Fali(种法力), Chen Junling(陈俊凌), Zheng Xuebin(郑 学斌). Rare Metal Materials and Engineering(稀有金属材料与工程)[J], 2023, 52(2): 645
- [4] Zheng Xin(郑 欣), Bai Run(白 润), Wang Donghui(王东辉) et al. Rare Metal Materials and Engineering(稀有金属材料与工程)[J], 2011, 40 (10): 1871

- [5] Benedetto G D, Matteis P, Scavino G. International Journal of Impact Engineering[J], 2018, 115: 10
- [6] Cheng Z Y, Sun J R, Gao X et al. Journal of Alloys and Compounds[J], 2023, 930: 166768
- [7] Bucalossi J, Achard J, Agullo Q et al. Nuclear Fusion[J], 2023, 62: 042007
- [8] Bao Hongwei(包宏伟), Li Yan(李 燕), Ma Fei(马 飞). Rare Metal Materials and Engineering(稀有金属材料与工程)[J], 2022, 51(3): 1100
- [9] Zhao Yiluo(赵乙楞), Lei Ming(雷鸣), Zhang Xu(张旭) et al. Rare Metal Materials and Engineering(稀有金属材料与工程)[J], 2021, 50(9): 3399
- [10] Webb W W, Norton J T, Wagner C. Journal of the Electrochemical Society[J], 1956,103(2): 107
- [11] Habainy J, Iyengar S, Surreddi K B et al. Journal of Nuclear Materials[J], 2018, 506: 26
- [12] Togaru M, Sainju R, Zhang L et al. Materials Characterization[J], 2021, 174: 111016
- [13] Koch F, Bolt H. Physica Scripta[J], 2007, T128: 100
- [14] Calvo A, Garcia-Rosales C, Koch F et al. Nuclear Materials and Energy[J], 2016, 9: 422
- [15] Wegener T, Klein F, Litnovsky A et al. Fusion Engineering and Design[J], 2017, 124: 183
- [16] Mackova A, Fernandes S, Matejicek J et al. Nuclear Materials and Energy[J], 2021, 29: 101085
- [17] Yan J, Li X, Wang Z L et al. Nuclear Materials and Energy[J], 2020, 22: 100733
- [18] Litnovsky A, Wegener T, Klein F et al. Plasma Physics and Controlled Fusion[J], 2017, 59(6): 1
- [19] Zhang Jian(张 剑), Liu Zongde(刘宗德), Ma Herong(马荷蓉) et al. Rare Metal Materials and Engineering(稀有金属材料与工

程)[J], 2022, 51(10): 3602

- [20] Hunag Bo(黄 波), Li Xuan(李 轩), Xie Xiaoqing(谢小青) et al. Rare Metal Materials and Engineering(稀有金属材料与工程)[J], 2021, 50(2): 544
- [21] Liu W, Di J, Zhang W X et al. Corrosion Science[J], 2022, 163: 108222
- [22] Wegener T, Klein F, Litnovsky A et al. Nuclear Materials and Energy[J], 2016, 9: 394
- [23] Garcia-Rosales C, Lopez-Ruiz P, Alvarez-Martín S et al. Fusion Engineering and Design[J], 2014, 89(7–8): 1611
- [24] Litnovsky A, Wegener T, Klein F et al. Nuclear Materials and Energy[J], 2017, 12: 1363
- [25] Ren Lei(任 雷), Fu Guangyan(付广艳), Liu Enze(刘恩泽) et al. Rare Metal Materials and Engineering(稀有金属材料与工程)[J], 2023, 52(11): 3857
- [26] Tan X Y, Klein F, Litnovsky A et al. Corrosion Science[J], 2019, 147: 201
- [27] Ma M, Liang L, Tang B et al. Journal of Alloys and Compounds[J], 2015, 645: S217
- [28] Li Dawu(李大武), Wang Ke(王 克), Sun Ting(孙 挺) et al. The Chinese Journal of Process Engineering(过程工程学报)[J], 2010, 10(2): 298
- [29] Chen Shijie(陈时杰), Ye Chao(叶超), Liu Wei(柳炜) et al. Acta Materiae Compositae Sinica(复合材料学报)[J], 2023, 40(8): 4531
- [30] Liu W, Di J, Xue L H et al. Journal of Alloys and Compounds[J], 2018, 766: 739
- [31] Morant C, Sanz J M, Galan L et al. Surface Science[J], 1989, 218: 331
- [32] Yoshitaka N, Krauss A R, Yuping L et al. Journal of Nuclear Materials[J], 1996, 228(3): 346
- [33] Azdad Z, Marot L, Moser L et al. Scientific Reports[J], 2018, 8(1): 16251

Microstructure and Oxidation Resistance of Self-Passivating W-Si-Zr Alloys

Zhang Shirong¹, Chen Shijie¹, Wang Rui¹, Ye Chao¹, Xue Lihong¹, Zhou Qilai², Yan Youwei¹

(1. State Key Laboratory of Materials Processing and Die and Mould Technology,

School of Materials Science and Engineering, Huazhong University of Science and Technology, Wuhan 430074, China)

(2. School of Materials Science and Engineering, Wuhan University of Technology, Wuhan 430070, China)

Abstract: Self-passivating W-Si-Zr alloys were prepared by mechanical alloying and spark plasma sintering. Microstructures of alloys were characterized by XRD, XPS, SEM and EPMA, and their oxidation resistance was tested. The results show that the alloy contains W-enriched, W_5Si_3 , SiO_x (x=1, 1.5, 2) and ZrO_x (x=1, 1.5, 2) phases. The W_5Si_3 phase distributes continuously. SiO_x and ZrO_x particles are dispersed in the matrix with the sizes of 1.0–2.5 µm and 0.7–2.7 µm, respectively, and ZrO_x particles are often associated with SiO_x particles. The W_5Si_3 plays a key role in the oxidation resistance of the alloy. The addition of Zr contributes to the formation of W_5Si_3 phase, whose area reaches 70.2%. The oxidation rate of W-Si-Zr alloy is about 1/2 of that of W-Si alloy and 1/36 of that of pure W at 1000 °C in the air.

Key words: W-Si-Zr alloy; mechanical alloying; spark plasma sintering; oxidation resistance; self-passivating

Corresponding author: Xue Lihong, Ph. D., Associate Professor, State Key Laboratory of Materials Processing and Die and Mould Technology, Huazhong University of Science and Technology, Wuhan 430074, P. R. China, Tel: 0086-27-87554405, E-mail: xuelh@hust.edu.cn