试验研究 Experimental Research ● DOI:10.16410/j.issn1000-8365.2023.2300

烧结温度对 CoCrFeNi 高熵合金微观组织和 力学性能的影响

王 楠¹,罗时峰¹,杨光昱²,李 响¹,王 衍¹,程和法¹,杨新宇¹,张久兴¹

(1. 合肥工业大学 材料科学与工程学院,安徽 合肥 230009; 2. 西北工业大学 凝固技术国家重点实验室,陕西 西安 710072)

摘 要:采用放电等离子烧结工艺,烧结压力为 40 MPa,烧结时间为 10 min,分别在 900、950、1 000、1 050、1 100 ℃ 5 个烧结温度制备了 CoCrFeNi 高熵合金。通过表征样品的物相、微观组织、致密度、显微硬度和拉伸性能,研究了烧结 温度对 CoCeFeNi 高熵合金的微观组织和力学性能的影响。结果表明,烧结态 CoCrFeNi 高熵合金均表现为单相 FCC 结构,合金的致密度随烧结温度的升高而逐渐升高,至1 050 ℃时接近完全致密。合金的力学性能随烧结温度的升高呈 现先上升后下降的趋势。CoCrFeNi 高熵合金的最佳烧结温度为1 050 ℃,其抗拉强度、屈服强度和断裂伸长率分别为 663、383 MPa 和 60.7%。

关键词:CoCrFeNi高熵合金;烧结温度;微观组织;力学性能

中图分类号: TG113.25 文献标识码:A

文章编号:1000-8365(2023)03-0221-06

Effect of Sintering Temperature on the Microstructure and Mechanical Properties of a CoCrFeNi High-entropy Alloy

WANG Nan¹, LUO Shifeng¹, YANG Guangyu², LI Xiang¹, WANG Yan¹, CHENG Hefa¹, YANG Xinyu¹, ZHANG Jiuxing¹

(1. School of Materials Science and Engineering, Hefei University of Technology, Hefei 230009, China; 2. State Key Laboratory of Solidification Processing, Northwestern Polytechnical University, Xi'an 710072, China)

Abstract: CoCrFeNi high-entropy alloys were fabricated by spark plasma sintering with a sintering pressure of 40 MPa and sintering time of 10 min at 900, 950, 1 000, 1 050 and 1 100 °C. The effects of sintering temperature on the microstructure and mechanical properties of the CoCrFeNi high-entropy alloy were investigated by characterizing the phase, microstructure, relative density, microhardness and tensile properties. The results show that sintered CoCrFeNi high-entropy alloys exhibit a single FCC phase at all sintering temperatures. With increasing sintering temperature, the relative density increases gradually, and the sample is densified completely at 1 050 °C. The mechanical properties of CoCrFeNi alloys first increase and then decrease with increasing sintering temperature. The CoCrFeNi high-entropy alloy obtains optimal mechanical properties at a sintering temperature of 1 050 °C, with an ultimate tensile strength of 663 MPa, a yield tensile strength of 383 MPa and an elongation to fracture of 60.7%.

Key words: CoCrFeNi high-entropy alloy; sintering temperature; microstructure; mechanical properties

高熵合金是由多种主要元素按等摩尔比或近 等摩尔比混合组成的以固溶体相为主的合金(每 种元素占比为 5%~35%)^[1-2]。由于独特的多主元结构 组成,高熵合金具有优异的力学性能、良好的耐磨性、耐蚀性和抗氧化性等^[3-5],受到研究者们的广泛关注。CoCrFeNi高熵合金是目前研究最广泛的合金体

收稿日期:2022-10-11

基金项目:国家自然科学基金(52204387);凝固技术国家重点实验室开放课题(SKLSP202207)

作者简介: 王 楠, 2000 年生, 硕士研究生. 研究方向: 高熵合金的放电等离子烧结制备工艺. 电话: 18919609647,

Email:18919609647@163.com

通讯作者:罗时峰,1990年生,博士,讲师.研究方向:金属材料的微观组织及力学性能调控.Email:sfluo@hfut.edu.cn

引用格式: 王楠, 罗时峰, 杨光昱, 等. 烧结温度对 CoCrFeNi 高熵合金微观组织和力学性能的影响[J]. 铸造技术, 2023, 44(3): 221-226. WANG N, LUO S F, YANG G Y, et al. Effect of sintering temperature on the microstructure and mechanical properties of a CoCrFeNi high-entropy alloy[J]. Foundry Technology, 2023, 44(3): 221-226.

系之一。其中,Co可以提高合金的硬度和高温抗氧 化性,Cr有利于改善合金的腐蚀性能但会促进σ相 形成,Fe有利于改善合金的磁性性能且价格低廉, Ni有利于形成稳定的FCC相。Co、Cr、Fe和Ni4种 元素的电负性和原子尺寸较为接近,等原子比互溶 后一般形成单相FCC结构,具有较高的延展性, 但强度较低。Zhang等^[6]采用电弧熔炼方法制备了 CoCrFeNi高熵合金,其拉伸断裂伸长率超过60%, 但屈服强度仅为202 MPa。如何兼顾高塑形和高强 度是 CoCrFeNi高熵合金面临的一个重大挑战。

目前, 合金化是提高 CoCrFeNi 高熵合金强度 最广泛的方法^[7-9],即改变合金的成分。Karimzadeh 等¹⁸采用非自耗电极真空熔炼方法研究了 Ti 添加对 CoCrFeNi 高熵合金微观组织和力学性能的影响,发 现(CoCrFeNi)₉₉Ti₁和(CoCrFeNi)₉₈Ti₂高熵合金的剪 切强度高于 CoCrFeNi 高熵合金。在不改变合金成 分的前提下,改变制备方法无疑是改善合金性能的 另一有效途径。相比于熔炼铸造方法,放电等离子 烧结法,辅以脉冲直流电流和单轴压力,可在低温 下实现粉末材料的致密化,且加热速度快、烧结时 间多,可有效抑制晶粒长大[10-11]。烧结温度是放电等 离子烧结方法的一个关键工艺参数,直接影响着合 金的性能。采用放电等离子烧结方法,夏洪勇等[12]研 究了烧结温度对 CoCrCuFeNi 高熵合金组织和性能 的影响,发现随着烧结温度的升高,合金室温抗拉强 度先升高后降低,伸长率先大幅提高后降低。周鹏飞 等^[13]采用放电等离子烧结方法制备了 AlCoCrFeNi 高熵合金,研究了烧结温度对微观组织和力学性能 的影响。结果表明,随着烧结温度的升高,材料的致 密度和抗压缩强度明显提高。因此,为了兼具高塑 形和高强度,采用放电等离子烧结方法制备 CoCr-FeNi高熵合金是一个值得探索的路径,最佳烧结工 艺参数需要深入研究。

本文利用 CoCrFeNi 高熵合金雾化粉末为原料,采用放电等离子烧结方法,研究烧结温度对 CoCrFeNi 高熵合金微观组织和力学性能的影响,探 究制备兼顾高塑形和高强度 CoCrFeNi 高熵合金的 最佳烧结温度。

1 实验材料与方法

1.1 试样制备

选用等原子比 CoCrFeNi 高熵合金雾化粉末(北 京研邦新材料科技有限公司,纯度为 99.5%以上), 形状为球形,如图 1(a)所示。使用激光粒度仪测得粉 末平均粒径为 37.6 µm,如图 1(b)所示。CoCrFeNi 高 熵合金的制备采用压实-烧结的流程。首先,将适量 粉末置于石墨模具后,在 10 MPa 的轴向压力下进行压 坯操作。随后,将生坯在真空环境下(真空度小于 4 Pa)进行放电等离子烧结 (日本 SINTER LAND INC. 公司的 LABOX-350 型放电等离子烧结系统)。 烧结压力为 40 MPa,升温速率为 100 ℃/min,烧 结时间为 10 min,烧结温度分别为 900、950、1 000、 1 050、1 100 ℃。烧结后样品尺寸为 ϕ 27 mm×6 mm。 **1.2 试样表征**

在烧结合金中间位置取 5 mm×5 mm×6 mm 样 品进行金相显微镜、扫描电子显微镜、X 射线衍射、 密度测试和硬度测试,取样位置见图 2(a)中红色区 域。样品经电火花切割、SiC 砂纸打磨、抛光处理后, 使用浓盐酸与浓硝酸体积比 3:1 的混合溶液进行腐 蚀,腐蚀时间为 5~7 s。采用光学显微镜(OM, OLYM-PUS-GX7) 和配备能谱分析仪的扫描电子显微镜 (SEM, JSM-6390A) 观察样品的微观组织和元素分 布。采用 X 射线衍射仪(XRD, X'Pert Pro MPD)对烧 结样品进行物相分析。扫描范围为 10°~90°,步长为 0.02°,Cu Kα 作为辐射源(λ=0.154 nm)。采用阿基米 德排水法测量烧结样品的密度,进而计算出致密度。

烧结样品的维氏硬度测试在硬度试验机(Duramin-A300)上进行。将需要进行硬度测试的试样两 面用砂纸磨平,保证两面平行,并对其中一面进行抛 光处理。然后,在抛光的一面上进行硬度测试,试验 载荷为 9.8 N,加载时间为 15 s,每个样品测试 10 个 点并取平均值。为了测试烧结样品的均匀性,对烧结





态样品的其余 16 个部位(图 2(a)中蓝色区域)进行 了 XRD 测试和硬度测试,结果表明其余位置样品 均为 FCC 单相结构,且各位置硬度与中间位置的 差值小于±5 HV,说明烧结样品的成分和性能较为 均一。

烧结样品的室温拉伸性能测试在电子万能试验机(Zwick150)上进行。拉伸试样采用骨头状试样,标距为12mm,截面尺寸为3mm×1mm,应变速率为1×10⁻³ s⁻¹。每种烧结样品测试3次并取平均值。



2 实验结果及讨论

2.1 烧结态 CoCrFeNi 高熵合金的微观组织

图 3 为烧结态 CoCrFeNi 合金样品的 XRD 图 谱。在烧结温度范围内,烧结态 CoCrFeNi 合金样品 仅呈现单一 FCC 结构,表明该合金具有优异的热稳 定性。图 4 为烧结态样品的光学显微组织图。当烧结 温度为 900 ℃时,由于烧结温度较低,粉末在烧结过 程中难以致密化,存在大量的孔洞间隙,如图 4(a)所



图 2 烧结样品的取样和拉伸试样示意图:(a) 烧结样品取样,(b) 拉伸试样尺寸 Fig.2 Schematics of the sample cut from the sintered alloys and the tensile sample: (a) sample cut from the sintered alloys, (b) dimensions of the tensile sample



图 3 不同烧结温度下 CoCrFeNi 高熵合金的 XRD 图谱 Fig.3 XRD patterns of the CoCrFeNi high-entropy alloys fabricated at different sintering temperatures 示。随着烧结温度的升高,烧结态样品表面的孔洞间隙显著降低,如图 4(b~c)所示。当烧结温度达到 1 050 ℃时,烧结态样品表面几乎看不到孔洞,表明材料在烧结过程中已实现致密化。这是由于烧结温度的提高有利于粉末粉体的黏结、烧结颈的形成及长大^[14]。继续提升烧结温度至 1 100 ℃,烧结态样品表面无明显变化。图 5 为 1 050 ℃烧结温度下的 CoCrFeNi 合金的扫描电镜图像及面扫描结果。由图 5 可知,样品由等轴晶组成,且晶粒间不存在第二 相,这与 XRD 检测结果一致,仅为单相 FCC 结构。



图 4 不同烧结温度下 CoCrFeNi 高熵合金的微观组织:(a) 900 °C, (b) 950 °C, (c) 1 000 °C, (d) 1 050 °C, (e) 1 100 °C Fig.4 Optical microstructures of the CoCrFeNi high-entropy alloys fabricated at different sintering temperatures: (a) 900 °C, (b) 950 °C, (c) 1 000 °C, (d) 1 050 °C, (e) 1 100 °C





面扫描结果显示,Co、Cr、Fe和Ni元素在样品内均 匀分布,未发现元素富集区域。

图 6为 CoCrFeNi 高熵合金在烧结温度为1 050 ℃ 时的致密化行为,其致密化过程可通过石墨冲压杆 的位移来确定。假设样品烧结完成时的总位移变化 量为L (对应于烧结态 CoCrFeNi 高熵合金的致密 度,约100%),不同温度下的位移变化量为 ΔL ,则该 温度下的致密化程度为 $\Delta L/L \times 100\%$ 。当烧结温度低 于1000 ℃时,位移逐渐减小,表明 CoCrFeNi 高熵 合金粉末在压力和温度的作用下逐渐致密。当温度 达到1020℃时,石墨冲压杆位移曲线的斜率显著 增大,粉末在此温度发生快速致密化。在达到1050℃ 保温阶段时,位移仅在前120s内略微下降,随后保 持不变,表明样品已完成致密化过程。这与图4的微 观组织结果一致,当烧结温度低于1000℃时,烧结 态样品不能实现完全致密,表面有孔隙;而当烧结温 度高于1050℃时,CoCrFeNi高熵合金可实现完全 致密,表面未发现孔隙。图7为不同烧结温度下烧



图 6 烧结温度 1 050 ℃下 CoCrFeNi 高熵合金的致密化行为 Fig.6 Densification behavior of the CoCrFeNi high-entropy alloy sintered at 1 050 ℃



high-entropy alloy with sintering temperature

结态样品的致密度。当烧结温度较低时,CoCrFeNi 合金样品的致密度随着烧结温度的升高显著增加, 由 900 ℃时的 90.4%升高到 950 ℃的 98.0%。这是 由于粉末颗粒间的间隙较多,在直流电流的作用下, 颗粒间发生放电产生焦耳热,使得颗粒接触处发生 局部熔化,并在压力的作用下大幅度实现致密。继续 升高烧结温度时,多数粉末颗粒间已经实现致密,难 以产生颗粒放电,使得致密度缓慢增加,至1050 ℃ 时达到 99.9%,样品已接近完全致密,随后几乎保持 不变。

2.2 烧结态 CoCrFeNi 高熵合金的力学性能

图 8 为不同烧结温度下烧结态 CoCrFeNi 高熵 合金的硬度。可以看出,随着烧结温度的升高,合金 的硬度逐渐增大,至1050 ℃时达 212 HV。继续升 高烧结温度至1100 ℃时,合金的硬度几乎保持不 变。这一趋势与合金的致密度变化一致。当烧结温 度低于 950 ℃时,合金内部存在较多的孔洞间隙,如 图 4(a~b)所示,较低的致密度导致合金的硬度较低。



图 8 不同烧结温度下 CoCrFeNi 高熵合金的硬度 Fig.8 Hardness of the CoCrFeNi high-entropy alloys fabricated at different sintering temperatures

随着烧结温度的升高,合金的致密度逐渐增加,内部 孔洞间隙减少,从而导致合金的硬度有所上升。

图 9(a)为烧结态 CoCrFeNi 高熵合金的室温应 力应变曲线,其不同烧结温度下的抗拉强度(UTS)、 屈服强度(YS)和断裂伸长率(EL)如图 9(b)所示。随 着烧结温度的升高,合金的抗拉强度和屈服强度均 表现为先上升后下降的趋势,在1050℃时达到最大 值,分别为 663 MPa 和 383 MPa。其性能接近于定向 凝固方法制备的 CoCrFeNi 高熵合金性能(屈服强度 390 MPa 和抗拉强度 596 MPa^[16]),并显著高于真空 电弧熔炼法制备的合金性能(屈服强度 202 MPa⁶)。 同时,合金的断裂伸长率具有相同的变化规律,在 1050 ℃时达到最大值 60.7%。在烧结温度为 900 ℃ 和 950 ℃时,合金内部存在大量的孔洞间隙,致密度 较低。在拉伸过程中,易在孔洞边缘形成应力集中 区,裂纹易在此处萌生扩展,严重降低合金的强度和 断裂伸长率。当烧结温度升高至1000℃,合金内部 的孔洞间隙显著降低,极大地减少了裂纹萌生的几 率,断裂伸长率显著提高,并提升了抗拉强度和屈服 强度。在1050℃条件下烧结时,合金已趋于完全致 密,内部应力分布较为均匀,不存在应力集中区,裂 纹的形成难度大大增加, 使得合金的强度和断裂伸 长率持续升高。继续升高烧结温度至1100℃时,合金 也已接近完全致密。但相比于烧结温度为1050℃ 的合金,过高的烧结温度加剧了晶粒的长大速度[15], 较大的晶粒尺寸导致其强度和断裂伸长率略微下 降。因此,为获得具有综合力学性能的 CoCrFeNi 高 熵合金,最佳的烧结温度为1050℃。



图 9 不同烧结温度下 CoCrFeNi 高熵合金力学性能:(a) 室温工程应力-应变曲线,(b) 抗拉强度、屈服强度和断裂伸长率 Fig.9 Mechanical properties of CoCrFeNi high-entropy alloys fabricated at different sintering temperatures: (a) room temperature engineering stress-strain curves, (b) UTS, YS and EL

3 结论

(1)当烧结温度低于 1 000 ℃时,烧结态 CoCr-FeNi 高熵合金存在较多的孔洞间隙,烧结不致密。 烧结温度提升至 1 050 ℃以上时,合金的微观组织 趋于致密。在烧结温度范围内,CoCrFeNi 高熵合金 的热稳定性良好,均呈现单相 FCC 结构。

(2)烧结态 CoCrFeNi 高熵合金的致密度随烧结 温度的升高逐渐升高,至1050 ℃时已接近完全致密, 继续升高烧结温度时,致密度几乎保持不变。合金的 硬度表现为相同的变化趋势,烧结温度为1050 ℃ 时的硬度值达到212 HV。

(3)烧结态 CoCrFeNi 高熵合金的力学性能随烧结温度的升高呈现先上升后下降的趋势,在1050℃时达到最佳值,其抗拉强度、屈服强度和断裂伸长

率分别为 663、383 MPa 和 60.7%。为获得具有最优 综合力学性能的 CoCrFeNi 高熵合金,最佳烧结温 度为 1 050 ℃。

参考文献:

- YEH J W, CHEN S K, LIN S J, et al. Nanostructured high-entropy alloys with multiple principal elements: Novel alloy design concepts and outcomes[J]. Advanced Engineering Materials, 2004, 6(5): 299-303.
- [2] CANTOR B, CHANG I T H, KNIGHT P, et al. Microstructural development in equiatomic multicomponent alloys[J]. Materials Science and Engineering: A, 2004, 375-377: 213-218.
- [3] FU Y, LI J, LUO H, et al. Recent advances on environmental corrosion behavior and mechanism of high-entropy alloys [J]. Journal of Materials Science & Technology, 2021, 80: 217-233.
- [4] 焦东,袁子洲,张香云.面心立方结构高熵合金研究进展[J].铸 造技术,2019,40(9):1008-1011.

JIAO D, YUAN Z Z, ZHANG X Y. Research progress on high entropy alloy with FCC structure[J]. Foundry Technology, 2019, 40 (9): 1008-1011.

- [5] 吕昭平,雷智锋,黄海龙,等.高熵合金的变形行为及强韧化[J]. 金属学报,2018,54(11):1553-1566.
 LYU Z P, LEI Z F, HUANG H L, et al. Deformation behavior and toughening of high-entropy alloy[J]. Acta Metallurgica Sinica, 2018, 54(11): 1553-1566.
- [6] ZHANG L J, ZHANG M D, ZHOU Z, et al. Effects of rare-earth element, Y, additions on the microstructure and mechanical properties of CoCrFeNi high entropy alloy[J]. Materials Science and Engineering: A, 2018, 725: 437-446.
- [7] ZHANG F, HE J Y, WU Y, et al. Effects of Ni and Al on precipitation behavior and mechanical properties of precipitation-hardened CoCrFeNi high-entropy alloys[J]. Materials Science and Engineering: A, 2022, 839: 142879.
- [8] KARIMZADEH M, MALEKAN M, MIRZADEH H, et al. Effects of titanium addition on the microstructure and mechanical properties of quaternary CoCrFeNi high entropy alloy[J]. Materials Science and Engineering: A, 2022, 856: 143971.
- [9] QI W, WANG W R, YANG X, et al. Effects of Al and Ti co-doping on the strength-ductility-corrosion resistance of CoCrFeNi-Al-Ti high-entropy alloys[J]. Journal of Alloys and Compounds, 2022, 925: 166751.
- [10] DENG S H, YUAN T C, LI R D, et al. Spark plasma sintering of pure tungsten powder: Densification kinetics and grain growth[J]. Powder Technology, 2017, 310: 264-271.
- [11] 韩杰胜,吴有智,孟军虎,等.放电等离子烧结制备 MoNbTaW 难熔高熵合金[J].稀有金属材料与工程,2019,48(6):2021-2026.
 HAN S J, WU Y Z, MENG J H, et al. Preparation of MoNbTaW refractory high-entropy alloys by spark plasma sintering [J]. Rare

Metal Materials and Engineering, 2019, 48(6): 2021-2026.

[12] 夏洪勇,董龙龙,霍望图,等.等离子烧结温度对 CoCrCuFeNi 高 熵合金组织及性能的影响[J].稀有金属材料与工程,2021,50(9): 3327-3334.

XIA H Y, DONG L L, HUO W T, et al. Effect of temperature on microstructure and properties of CoCrCuFeNi high entropy alloy by spark plasma sintering[J]. Rare Metal Materials and Engineering, 2021, 50(9): 3327-3334.

[13] 周鹏飞,刘彧,余永新,等.放电等离子烧结制备 AlCoCrFeNi 高 熵合金的组织演变与力学性能 [J].材料导报,2016,30 (22):95-98, 103.

ZHOU P F, LIU Y, YU Y X, et al. Phase evolution and mechanical properties of AlCoCrFeNi high entropy alloys by spark plasma sintering[J]. Material Reports, 2016, 30(22): 95-98, 103.

- [14] 李海生,周叶晨,李烨飞,等. 烧结温度对 MAX/Cu 复合材料的 组织及性能影响[J]. 铸造技术,2022,43(6):439-444.
 LI H S, ZHOU Y C, LI Y F, et al. Effect of sintering temperature on microstructure and properties of MAX/Cu Composites[J].
 Foundry Technology, 2022, 43(6): 439-444.
- [15] 刘广宏,袁铁锤,李瑞迪,等.放电等离子烧结温度对纯钛相变 致密化动力学与组织的影响 [J].粉末冶金材料科学与工程,2017, 22(5):650-655.

LIU G H, YUAN T C, LI R D, et al. Effect of spark plasma sintering temperature on densification kinetics and microstructure during pure titanium phase transition[J]. Materials Science and Engineering of Powder Metallurgy, 2017, 22(5): 650-655.

[16] ZHENG H T, CHEN R R, QIN G, et al. Transition of solid-liquid interface and tensile properties of CoCrFeNi high-entropy alloys during directional solidification [J]. Journal of Alloys and Compounds, 2019, 787: 1023-1031.