DOI:10.20038/j.cnki.mra.2022.000607

# SOFC 金属连接体 Mn-Co 尖晶石防护涂层 掺杂改性研究进展

杨壮壮<sup>1,2</sup>,江舟<sup>1</sup>,文魁<sup>1</sup>,宋琛<sup>1</sup>,刘太楷<sup>1\*</sup>,邓畅光<sup>1</sup>,邓春明<sup>1</sup>,朱晖朝<sup>3</sup>,张留艳<sup>2</sup> (1.广东省科学院新材料研究所/现代材料表面工程技术国家工程实验室/广东省现代表面工程技术重点实验室, 广东广州510650; 2.广东工业大学材料与能源学院,广东广州510640; 3.佛山桃园先进制造研究院,广东佛山 528225)

**摘要:**固体氧化物燃料电池(SOFC)具有能量转换效率高、燃料适用范围广等优点,具有广阔的应用前景。 由于SOFC工作温度较高(600—800℃),金属连接体长期服役过程中会发生严重的氧化和元素挥发,导致 电池性能衰退,降低其使用寿命,故而需要对金属连接体进行防护。在现有的防护涂层材料中,Mn-Co尖 晶石涂层能有效抑制金属连接体的氧化和Cr挥发,被广泛用于金属连接体防护,但其高温电导率需要进一 步提升。掺杂改性是一种有效提高Mn-Co尖晶石电导率和防护性能的方法。围绕Mn-Co尖晶石掺杂元 素和改性方法,详细介绍了SOFC金属连接体Mn-Co尖晶石防护涂层的研究进展。 关键词:固体氧化物燃料电池;金属连接体;防护涂层;Mn-Co尖晶石;掺杂改性 中图分类号:TM911.4 **文献标志码:**A **文章编号:**1673-9981(2022)06-0934-08

**引文格式:**杨壮壮,江舟,文魁,等.SOFC金属连接体 Mn-Co尖晶石防护涂层掺杂改性研究进展[J].材料研究与应用,2022, 16(6):934-941.

YANG Zhuangzhuang, JIANG Zhou, WEN Kui, et al. Recent Progress on Doping Modification of Mn-Co Spinel Coatings for SOFC Metallic Interconnects[J]. Materials Research and Application, 2022, 16(6):934-941.

## 1 研究背景

固体氧化物燃料电池(Solid oxide fuel cell, SOFC)是一种将燃料的化学能转变为电能的装置, 具有能量转化效率高、低碳环保、燃料来源广等优 点,因此近年来受到广泛关注<sup>[1]</sup>。SOFC单电池由 阳极、电解质和阴极组成,而SOFC电堆主要由多个 单电池和连接体串接而成<sup>[2]</sup>,其中连接体可为相邻 单电池提供物理支撑和电流通道,同时还能隔离 阴阳两极气体。由于传统SOFC的工作温度较高 (800—1000 ℃),连接体的各项物理性能需要在高 温下长期保持稳定,以维持电堆的高性能和长寿命。 钙钛矿陶瓷材料LaCrO。在高温下具良好的导电能 力,同时与电堆各部件兼容性好,因此常被用作连接 体材料。然而,LaCrO<sub>3</sub>抗烧结性能较差、导热低,且 陶瓷材料存在加工性能差、成本高等缺陷,严重制约 了 SOFC 的发展和应用<sup>[3]</sup>。

随着材料和工艺的发展,SOFC的工作温度已降低至600—800°C,这使得合金材料作为SOFC连接体成为可能<sup>[4]</sup>。研究表明<sup>[5-8]</sup>,镍基合金、铬基合金、铁基合金等是具有较好的高温稳定性的合金材料,他们均可用作连接体材料。其中,铁素体不锈钢(FSS)因成本低、易于制造、热膨胀系数合适、力学性能好而被广泛用作SOFC连接体材料,然而长期高温条件下服役的不锈钢连接体中的Cr元素会被氧化,易生成具有挥发性的Cr<sup>3+</sup>和Cr<sup>6+</sup>,他们随高温介质进入阴极而导致阴极被毒化,从而降低电池性

收稿日期:2022-10-31

**基金项目:**广东省科学院建设国内一流科研机构行动专项资金项目(2019GDASYL-0102007);广东省科学院国际科技合作平台建设项目 (2022GDASZH-2022010203-003);广东省基础与应用基础研究项目(2021B15120087)

作者简介:杨壮壮(1998-),男,河南洛阳人,硕士研究生,主要研究方向为固体氧化物燃料电池金属连接体防护涂层, E-mail:3466446240@qq.com。

通信作者:刘太楷(1984-),男,江西上饶人,博士,高级工程师,主要研究方向为固体氧化物燃料电池、电解水制氢等, E-mail:liutaikai@gdinm.com。

#### 能,影响SOFC的使用寿命<sup>[9]</sup>。

为提高 SOFC 的性能及延长使用寿命,需要对 金属连接体表面进行防护处理<sup>[10,11]</sup>。在金属连接体 表面制备一层防护涂层,有效减少 Cr元素被氧化和 挥发,从而抑制其对阴极的毒化作用<sup>[12,13]</sup>。防护涂 层材料需要满足导电、阻 Cr 扩散、耐高温氧化、对 SOFC 无毒化作用,以及与 SOFC 材料匹配的热膨 胀系数等要求。常用的金属连接体防护涂层材料主 要有活性元素氧化物、稀土钙钛矿(ABO<sub>3</sub>)<sup>[14]</sup>和尖 晶石氧化物(AB<sub>2</sub>O<sub>4</sub>)<sup>[15]</sup>,他们的性能对比结果列于 表1<sup>[16]</sup>。由表1可知,尖晶石氧化物在电导性和阻 Cr 挥发方面表现最好。Talic 等<sup>[17]</sup>分别在 Crofer 22H、430和441不锈钢的基体上制备了 MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub>尖 晶石涂层,同时研究了不同温度下基体中元素的氧 化行为,表明 MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub>涂层能够有效抑制铁素体不 锈钢的氧化。

尖晶石氧化物主要由一种或一种以上的过渡族 金属元素分别占据A位和B位形成,由于过渡族金 属元素存在较多可变价态,因此尖晶石氧化物的结 构和成分均比较复杂,其表现出的电导率也不尽相 同<sup>[18-22]</sup>。目前,研究的SOFC金属连接体防护涂层

表 1 防护材料性能对比表 Table 1 Performance comparison of protective materials

涂层材料	电导性	抑制Cr挥发	抗氧化性
活性元素及氧化物	一般	较差	良好
稀土钙钛矿	良好	一般	较差
尖晶石	良好	良好	一般

尖晶石材料主要有 Mn-Co尖晶石、Cu-Mn尖晶石和 Ni-Fe 尖晶石等,表 2 为一些常见尖晶石材料的电 导率和热膨胀系数<sup>[23]</sup>。由表 2 可知: Cu-Mn 尖晶 石的电导率最高,750 ℃时最高可达 225 S·cm<sup>-1</sup>,但 其热膨胀系数过大; Mn-Co尖晶石表现出仅次 于 Cu-Mn尖晶石的电导率,在 800 ℃下电导率为 60 S·cm<sup>-1</sup>,并且其热膨胀系数与铁素体不锈钢最接 近(10.5×10<sup>-6</sup> ℃<sup>-1</sup>);Ni-Fe尖晶石虽然有着与铁素 体不锈钢相近的热膨胀系数,但其电导率较低。因 此,Mn-Co尖晶石常被用作 SOFC 金属连接体涂层 材料<sup>[24-26]</sup>。但是,要满足 SOFC 电堆对性能及长期 稳定性的要求,需对 Mn-Co尖晶石进行掺杂改性, 即通过引入特定元素改变原材料电子分布状态或氧 空位状态而调控其物化性能的一种方法,该方法已 被广泛应用于材料、化工等领域中。

尖晶石材料	电导率σ/ (S•cm <sup>-1</sup> )	热膨胀系数α/ (×10 <sup>-6</sup> ℃ <sup>-1</sup> )	尖晶石材料	电导率σ/ (S•cm <sup>-1</sup> )	热膨胀系数α/ (×10 <sup>-6</sup> ℃ <sup>-1</sup> )
$MnCr_2O_4$	0.02	6.8	$MnFe_2O_4$	8.0	12.5
$CoCr_2O_4$	0.02	7.2	$CoFe_2O_4$	0.93	12.1
$NiCr_2O_4$	0.73	7.3	$NiFe_2O_4$	0.26	10.8
$CuCr_2O_4$	0.40	—	$CuFe_2O_4$	9.1	11.2
$Mn_3O_4$	0.1	8.8	$MnCo_2O_4$	60	9.7
$CoMn_2O_4$	0.97	8.7	$\mathrm{Co}_3\mathrm{O}_4$	6.7(>900 ℃)	9.3
$NiMn_2O_4$	1.4(>700 °C)	8.5	$CuCo_2O_4^{[27]}$	27.5	11.4
$Cu_{1.3}Mn_{1.7}O_{4}$	225(750 ℃)	12.2			

表 2 常见尖晶石材料电导率及热膨胀系数<sup>[23]</sup> Table 2 Conductivity and thermal expansion coefficient of general spinel materials

## 2 Mn-Co尖晶石氧化物掺杂改性

#### 2.1 元素掺杂方法

掺杂改性是提高 Mn-Co尖晶石氧化物电导率 的有效途径。通过在 Mn-Co尖晶石中引入少量活 性元素,可以形成少量的高电导率相,进而可以获得 较高的电导率。常用的掺杂改性方法有溶胶凝胶 法<sup>[27]</sup>、水热法和固相反应法<sup>[28]</sup>。

2.1.1 溶胶凝胶法

溶胶凝胶法是将一定比例的含有掺杂元素的金属盐溶液与有机配体混合均匀发生醇解或水解反应 形成溶胶,再经过干燥形成具有混合金属元素的干 凝胶,最后经过煅烧研磨得到具有混合金属元素的 用于制备涂层的粉末的方法<sup>[29]</sup>。虽然该方法制备 的粉末粒径小,但效率和产量低,不适合制备喷涂用 尖晶石粉末。图1为溶胶凝胶法示意图<sup>[30]</sup>。



Figure 1 Schematic diagram of the sol-gel method

#### 2.1.2 水热法

水热法是将一定配比量的反应试剂于聚四氟乙 烯容器中均匀混合,然后放入高压反应釜中,在电热 恒温干燥箱中通过控制时间、温度,使反应试剂进行 水热反应,最后将反应后得到的粉体清洗干燥,得到 掺杂的尖晶石粉末的方法<sup>[31]</sup>。

#### 2.1.3 固相反应法

固相反应法是将多种反应原料以粉末颗粒的形 式混合,待原料粒子间充分混合后,在高温下发生化 学反应并形成新物质的一种方法<sup>[32]</sup>。该方法工艺 简单、成本低廉,但其耗能较大、容易引入杂质,反应 温度和保温时间会对得到的混合粉末产生影响。图 2为固相反应法示意图<sup>[33]</sup>。



**图2** 固相反应法示意图<sup>[33]</sup>

Figure 2 Schematic diagram of the solid phase reaction method

#### 2.2 掺杂元素

不同元素的掺杂会对 Mn-Co尖晶石涂层产生 不同的影响,目前常见的掺杂元素有过渡族元素、稀 土元素和多种元素共掺杂。

2.2.1 过渡元素掺杂

过渡元素的掺杂,对涂层的电导率和热膨胀系数会产生影响。作为SOFC金属连接体的防护涂层,要求其热膨胀系数要与铁素体不锈钢相近,并且掺杂后需要进一步提高涂层电导率并保持高温下的长期稳定性,因此可选元素并不多,在可选的过渡元素中Cu/Fe掺杂的研究较多<sup>[34-36]</sup>。图3为尖晶石的单胞结构图。

Cu掺杂 Mn-Co尖晶石后会进入四面体间隙和 八面体间隙中,并且形成不同价态的阳离子(如Cu<sup>+</sup> 和 Cu<sup>2+</sup>),从而增加小极化子活性跳跃位点数量, 促进电导率增加<sup>[16]</sup>。Cu的掺杂可以降低烧结温度 并提高 Mn-Co尖晶石的热膨胀系数,使得尖晶石涂



层与连接体及 SOFC 各组件之间更加匹配<sup>[37-39]</sup>。 Xiao 等<sup>[39]</sup>采用柠檬酸硝酸盐法制备了不同原子比 的 Mn-Co-Cu尖晶石粉末,并通过浸渍法在 SUS430 合金上生成涂层,研究了MnCu<sub>x</sub>Co<sub>2-x</sub>O<sub>4</sub>尖晶石涂层的性能。研究表明,MnCu<sub>0.5</sub>Co<sub>1.5</sub>O<sub>4</sub>涂层的防护性能最好,可有效抑制Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>的生长和MnCr<sub>2</sub>O<sub>4</sub>的生成, 在空气中750℃下的电导率可达到105.46 S·cm<sup>-1</sup>、面比电阻为8.04 mΩ·cm<sup>2</sup>。Fe掺杂与Cu掺杂类似, 也是通过调控A、B阳离子的比例改变其性能,如热膨胀系数减小、有效阻止Cr向外扩散等<sup>[40-41]</sup>,但是关于Fe掺杂元素如何在涂层界面扩散,以及对FSS 连接体整体电阻的影响尚不明确。Bednarz等<sup>[42]</sup>通 过溶胶凝胶法制备了Mn<sub>1.45</sub>Co<sub>1.45</sub>Fe<sub>0.1</sub>O<sub>4</sub>和 Mn<sub>1.5</sub>Co<sub>1.5</sub>O<sub>4</sub>粉体,采用电泳沉积法在Cofer22H上 沉积了涂层,研究了其在高温循环氧化过程中的抗 氧化性能,研究表明Fe的掺杂提高了Mn-Co尖晶 石涂层的抗氧化性。Talic等<sup>[43]</sup>研究了Fe、Cu掺杂, 对MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub>尖晶石的热膨胀行为及电导率的影响。 结果表明:Fe掺杂会形成更线性的膨胀行为及整体 较低的CTE,Cu掺杂材料的热膨胀行为可能受二 次析出相CuO的影响,CTE值一般略高于 MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub>;Fe含量的增加会导致电导率降低, MnCo<sub>1.5</sub>Fe<sub>0.5</sub>O<sub>4</sub>的电导率达到31S·cm<sup>-1</sup>,Cu含量的 提高会增加其电导率,MnCo<sub>1.5</sub>Cu<sub>0.5</sub>O<sub>4</sub>的电导率达到 168S·cm<sup>-1</sup>。Cu/Fe掺杂对尖晶石涂层电导率的影 响如图4所示。从图4可见:掺Fe尖晶石的最高工 作温度为1000℃,高于1000℃时掺Fe尖晶石则分 解形成金属氧化物;随着Fe掺杂量的增加,尖晶石 涂层的电导率有所下降,这主要是因为过量掺杂导 致尖晶石结构中有效氧空位减少;涂层对挥发性Cr (VI)化合物和Cr(III)阳离子的迁移均表现出有效 的Cr屏障性能。





#### 2.2.2 稀土元素掺杂

添加少量的稀土元素能显著提高尖晶石涂层的 抗氧化和阻Cr扩散能力。稀土氧化物的加入改变 了基体的氧化机制,即由铬离子的向外扩散变为了 氧离子的向内扩散<sup>[44,45]</sup>。

Zhu等<sup>[46]</sup>采用电沉积的方法在 Corfer22APU上 制备了 CeO<sub>2</sub>掺杂 Mn-Co 尖晶石涂层。结果表明: 在 800℃的空气中氧化 250 h,在尖晶石涂层中未检 测到铬元素;掺杂后的尖晶石涂层与基体之间的 Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>氧化膜更薄,说明 CeO<sub>2</sub>的掺杂提高了尖晶石 涂层的抗氧化性,并且掺杂后的涂层面比电阻更低、 导电性更高,同时还提高了连接体界面的稳定性。 Mosavi等<sup>[47]</sup>采用电镀法在 AISI430 基体上制备了 含 CeO<sub>2</sub>的 Mn-Co尖晶石涂层,结果表明稀土掺杂 降低了涂层的 ASR,并且具有很好的抗开裂和剥落 性能。 Tseng 等<sup>[48]</sup>采用脉冲直流磁控溅射法在 SUS441表面制备了 MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub>、La/MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub>和 Ce/  $MnCo_2O_4$ 涂层,通过测试发现:在 $MnCo_2O_4$ 中加入 微量La有利于保持稳定的电阻,抑制SUS441基体 与保护层之间氧化铬的生长;高温热处理后,Ce/  $MnCo_2O_4$ 涂层可见明显的裂纹,表明La/ $MnCo_2O_4$ 涂层比Ce/ $MnCo_2O_4$ 涂层的性能更好。

Xin 等<sup>[49]</sup>在 Crofer22APU 基体表面制备了 Mn<sub>0.9</sub>Y<sub>0.1</sub>Co<sub>2</sub>O<sub>4</sub>尖晶石涂层,Y的掺杂有效提高了涂 层与基体的结合性能,涂层在700℃下氧化1017 h 并经过10个热循环(从800℃到室温)后,其面比电 阻仍处于较低水平仅为3mΩ·cm<sup>2</sup>。此外,Gavrilov 等<sup>[50]</sup>的研究结果也表明Y掺杂的Mn-Co尖晶石涂 层可以提高基体的抗氧化性能。一些研究表明<sup>[51]</sup>, 镧系元素比Y更有效,如在循环氧化过程中Gd<sub>2</sub>O<sub>3</sub> 掺杂Mn-Co尖晶石防护涂层使金属连接体表现出 优异的抗高温氧化性能。Brylewski等<sup>[52]</sup>发现,Gd 掺杂的MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub>尖晶石涂层长时间氧化增重最少, 氧化速率常数比未掺杂改性涂层样品低一个数量 级。这是由于稀土元素的原子在晶界发生明显的偏 析,并与Cr元素结合形成钙钛矿结构,有效地阻止 了铬元素的向外扩散和挥发,如图5所示。



图 5 Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>晶界处Gd及Cr的元素分布图<sup>[52]</sup> Figure 5 Distributions of Gd and Cr at the grain boundary of Cr<sub>2</sub>O<sub>3</sub>

2.2.3 共掺杂

过渡族元素的掺杂可提高尖晶石涂层的电导率,稀土元素的掺杂可以提高尖晶石涂层的抗氧化能力,而过渡族元素和稀土元素共掺杂可提高尖晶石涂层的电导率和抗氧化能力。

Thaheem 等<sup>[53]</sup>以丝网印刷技术在 SUS441基体 上制备了 Cu和Y 共掺杂的(Mn,Co)<sub>3</sub>O<sub>4</sub>涂层,Cu和 Y 共掺杂导致 Mn离子(Mn<sup>3+</sup>和 Mn<sup>4+</sup>)的重新分布, 从而通过尖晶石中的小极化子跳跃增强了电导 率。图 6 为尖晶石结构中一个小极化子跳跃模型的 示意图。Cu和Y 共掺杂的涂层面比电阻仅为 Cu 掺杂尖晶石涂层的 1/8,其抗氧化性与阻铬挥发 能力较单掺杂有明显的提高。Thaheem 等<sup>[54]</sup>在 Mn-Co 尖晶石 中掺入不同数量的 Cu 得到了 Mn<sub>1.45-0.5r</sub>Co<sub>1.45-0.5r</sub>Cu<sub>x</sub>Y<sub>0.1</sub>O<sub>4</sub> (x=0.1、0.3、0.5)涂 层并发现,Cu含量对其烧结、导电性和热膨胀特性 起着至关重要的作用。Mn<sub>1.3</sub>Co<sub>1.3</sub>Cu<sub>0.3</sub>Y<sub>0.1</sub>O<sub>4</sub>尖晶石



图 6 尖晶石结构小极化子跳跃模型的示意图<sup>[53]</sup> Figure 6 Schematic diagram of a small polaron hopping model in a spinel structure

的电导率最高为115 S•cm<sup>-1</sup>,在800 ℃环境下1000 h 内ASR无明显变化,保持着很好的稳定性;涂层与 金属互连之间有很强的附着力,同时Cr向涂层的扩 散受到显著限制;Mn<sub>1.3</sub>Co<sub>1.3</sub>Cu<sub>0.3</sub>Y<sub>0.1</sub>O<sub>4</sub>包覆样品的 氧化垢增长率比未包覆样品低4个数量级。

### 3 结语

随着 SOFC 工作温度的降低, 金属连接体的应 用也成为了必然的选择,但其在高温下的氧化会导 致电池性能的衰减和使用寿命的降低。针对这一问 题,需要在金属连接体表面涂敷防护涂层。Mn-Co 尖晶石涂层因为具有高的电导率和与SOFC其他组 件较为匹配的CTE,故而常用作连接体防护涂层材 料。通过对 Mn-Co尖晶石的掺杂改性,可以有效提 高其电导率和稳定性。Mn-Co尖晶石的改性主要 有过渡族元素掺杂、稀土元素掺杂及共掺杂。过渡 族元素 Cu、Fe的掺入,可有效提高尖晶石涂层的导 电能力及调节热膨胀系数;稀土元素Y、Gd、Ce及 La的掺入,可显著提高尖晶石防护涂层的导电性、 抗氧化性、阻Cr扩散能力和稳定性;共掺杂改性效 果显著,兼顾了过渡族元素掺杂和稀土掺杂的优势, 但改性机理较为复杂,有待进一步研究。金属连接 体防护涂层的性能仍是SOFC商业化应用的制约因 素之一,需要对金属连接体涂层进行进一步研究,开 发出成本低、性能好的涂层以延长 SOFC 的使用寿 命,促进商业化发展。

#### 参考文献:

- [1] SINGH M, ZAPPA D, COMINI E. Solid oxide fuel cell: Decade of progress, future perspectives and challenges [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2021, 46(54): 27643-27674.
- [2] 余剑峰, 罗凌虹, 程亮, 等. 固体氧化物燃料电池材料的研究进展[J]. 陶瓷学报, 2020, 41(5): 613-626.
- [3] FONTAINE M L, LARRING Y, SMITH J B, et al. Shaping of advanced asymmetric structures of proton conducting ceramic materials for SOFC and membranebased process applications [J]. Journal of the European Ceramic Society, 2009, 29(5): 931-935.
- [4] BLUM L, DE HAART L G J, Malzbender J, et al. Recent results in Jülich solid oxide fuel cell technology development [J]. Journal of Power Sources, 2013, 241: 477-485.
- [5] WU J, LIU X. Recent Development of SOFC Metallic Interconnect [J]. Journal of Materials Science and Technology, 2010, 26(4): 293-305.

- [6] 王忠利, 韩敏芳, 陈鑫. 固体氧化物燃料电池金属连接 体材料[J]. 世界科技研究与发展, 2007 (1): 30-37.
- [7] FONTANA S, AMENDOLA R, CHEVALIER S, et al. Metallic interconnects for SOFC: Characterisation of corrosion resistance and conductivity evaluation at operating temperature of differently coated alloys [J]. Journal of Power Sources, 2007, 171(2): 652-662.
- [8] 卢凤双,张建福,华彬,等.固体氧化物燃料电池连接体材料研究进展[J].金属功能材料,2008,15(6): 44-48.
- [9] 吴娟.固体氧化物燃料电池合金连接体对阴极的Cr毒化[C].武汉:华中科技大学,2012.
- [10] 卞刘振, 王丽君, 陈志远, 等. 涂层在固体氧化物燃料 电池金属连接体中的应用[J]. 稀有金属材料与工 程, 2016, 45(11): 3030-3036.
- [11] SHAIGAN N, QU W, IVEY D G, et al. A review of recent progress in coatings, surface modifications and alloy developments for solid oxide fuel cell ferritic stainless steel interconnects [J]. Journal of Power Sources, 2010, 195(6): 1529-1542.
- [12] STANISLOWSKI M, FROITZHEIM J, NIEWOLAK L, et al. Reduction of chromium vaporization from SOFC interconnectors by highly effective coatings [J]. Journal of Power Sources, 2006, 164(2): 578-589.
- [13] PICCARDO P, GANNON P, CHEVALIER S, et al. ASR evaluation of different kinds of coatings on a ferritic stainless steel as SOFC interconnects [J]. Surface and Coatings Technology, 2007, 202(4-7): 1221-1225.
- [14] 文阁玲,朱冬冬,金妙,等.SOFC连接体表面层状钙 钛矿氧化物涂层研究进展[J].电工材料,2016(6): 20-24.
- [15] 辛显双,朱庆山,刘岩.固体氧化物燃料电池 (SOFC)合金连接体耐高温氧化导电防护涂层[J]. 表面技术,2019,48(1):22-29.
- [16] MAH J C W, MUCHTAR A, SOMALU M R, et al. Metallic interconnects for solid oxide fuel cell: A review on protective coating and deposition techniques
  [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2016, 42(14): 1-11.
- [17] TALIC B, VENKATACHALAM V, HENDRIKSEN P V, et al. Comparison of MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub> coated crofer 22 H, 441, 430 as interconnects for intermediate-temperature solid oxide fuel cell stacks
   [J]. Journal of Alloys and Compounds, 2020, 821: 153229.
- [18] BATENI M R, WEI P, DENG X, et al. Spinel coatings for UNS 430 stainless steel interconnects [J].
   Surface and Coatings Technology, 2007, 201 (8) :

4677-4684.

- [19] 柴杭杭, 于静, 支龙, 等. 固体氧化物燃料电池合金连 接体尖晶石保护涂层研究进展[J]. 热加工工艺, 2016, 45(22): 11-15.
- [20] ZHOU J, HU X, LI J, et al. Fe doped Ni-Co alloy by electroplating as protective coating for solid oxide fuel cell interconnect application [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2021, 46(79): 39457-39468.
- [21] PURANEN J, PIHLATIE M, LAGERBOM J, et al. Influence of powder composition and manufacturing method on electrical and chromium barrier properties of atmospheric plasma sprayed spinel coatings prepared from MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub> and Mn<sub>2</sub>CoO<sub>4</sub>+Co powders on Crofer 22 APU interconnectors [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2014, 39(30): 17246-17257.
- [22] 于鸿莉,杨宏昊,马张博,等.铁素体合金表面复合尖 晶石涂层的研究进展[J].材料导报,2022(17):1-15.
- [23] PETRIC A, LING H. Electrical conductivity and thermal expansion of spinels at elevated temperatures[J]. Journal of the American Ceramic Society, 2007, 90(5): 1515-1520.
- HU Y Z, LI C X, ZHANG S L, et al. The microstructure stability of atmospheric plasma-sprayed MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub> coating under dual-atmosphere (H<sub>2</sub>/air) exposure [J]. Journal of Thermal Spray Technology, 2015, 25(1-2): 301-310.
- [25] ABHISHEKNALLURI S S K. Solution precursor plasma spray process: A promising route for the fabrication of Mn-Co oxide based protective coating for SOFC [J]. Surface and Coatings Technology, 2017, 324: 26-35.
- [26] CHENG F, SUN J. Fabrication of a double-layered Co-Mn-O spinel coating on stainless steel via the double glow plasma alloying process and preoxidation treatment as SOFC interconnect [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2019, 44(33): 18415-18424.
- [27] PAKNAHAD P, ASKARI M, GHORBANZADEH M. Application of sol-gel technique to synthesis of copper-cobalt spinel on the ferritic stainless steel used for solid oxide fuel cell interconnects [J]. Journal of Power Sources, 2014, 266: 79-87.
- [28] 吴耀东, 孟影, 马元, 等. 材料合成方法实验综述 [J]. 广州化工, 2021, 49(19): 23-25.
- [29] 朱妍洁.溶胶-凝胶法的原理与应用分析 [J].河南科 技,2015,21(11):221.
- [30] YATOO M A, KAWALE S S, SKINNER S J. Perovskite and layered oxide materials for intermediate temperature solid oxide fuel cells [J]. Intermediate Temperature Solid Oxide Fuel Cells, 2020 (1) :

315-346.

- [31] 冉献强.水热法研究进展[J]. 硅谷, 2010(4): 5.
- [32] 徐枫.氧化钴及其复合氧化物超细粉末的强化固相反 应合成方法及机理研究[D].长沙:湖南大学,2020.
- [33] MAITI T, SAXENA M, ROY P. Double perovskite (Sr<sub>2</sub>B'B"O<sub>6</sub>) oxides for high-temperature thermoelectric power generation—A review [J]. Journal of Materials Research, 2018, 34(1): 107-125.
- [34] SABATO A G, MOLIN S, JAVED H, et al. In-situ Cu-doped MnCo-spinel coatings for solid oxide cell interconnects processed by electrophoretic deposition
   [J]. Ceramics International, 2019, 45 (15) : 19148-19157.
- [35] PARK B K, LEE J W, LEE S B, et al. Cu- and Nidoped Mn<sub>1.5</sub>Co<sub>1.5</sub>O<sub>4</sub> spinel coatings on metallic interconnects for solid oxide fuel cells [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2013, 38(27): 12043-12050.
- [36] ZANCHI E, IGNACZAK J, MOLIN S, et al. Electrophoretic co-deposition of Mn<sub>1.5</sub>Co<sub>1.5</sub>O<sub>4</sub>, Fe<sub>2</sub>O<sub>3</sub> and CuO: Unravelling the effect of simultaneous addition of Cu and Fe on the microstructural, thermomechanical and corrosion properties of in-situ modified spinel coatings for solid oxide cell interconnects [J]. Journal of the European Ceramic Society, 2022, 42 (7): 3271-3281.
- [37] CHEN G, XIN X, LUO T, et al. Mn<sub>1.4</sub>Co<sub>1.4</sub>Cu<sub>0.2</sub>O<sub>4</sub> spinel protective coating on ferritic stainless steels for solid oxide fuel cell interconnect applications [J]. Journal of Power Sources, 2015, 278: 230-234.
- [38] XIAO J, ZHANG W, XIONG C, et al. Oxidation of MnCu<sub>0.5</sub>Co<sub>1.5</sub>O<sub>4</sub> spinel coated SUS430 alloy interconnect in anode and cathode atmospheres for intermediate temperature solid oxide fuel cell [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2015, 40 (4): 1868-1876.
- [39] XIAO J, ZHANG W, XIONG C, et al. Oxidation behavior of Cu-doped MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub> spinel coating on ferritic stainless steels for solid oxide fuel cell interconnects [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2016, 41(22): 9611-9618.
- [40] PURANEN J, PIHLATIE M, LAGERBOM J, et al. Post-mortem evaluation of oxidized atmospheric plasma sprayed Mn-Co-Fe oxide spinel coatings on SOFC interconnectors [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2014, 39(30): 17284-17294.
- [41] MOLIN S, JASINSKI P, MIKKELSEN L, et al. Low temperature processed MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub> and MnCo<sub>1.8</sub>Fe<sub>0.2</sub>O<sub>4</sub> as effective protective coatings for solid oxide fuel cell interconnects at 750 ℃ [J]. Journal of Power Sources,

2016, 336: 408-418.

- [42] BEDNARZA M, MOLINBC S, BOBRUKA M, et al. High-temperature oxidation of the crofer 22 H ferritic steel with Mn<sub>1.45</sub>Co<sub>1.45</sub>Fe<sub>0.1</sub>O<sub>4</sub> and Mn<sub>1.5</sub>Co<sub>1.5</sub>O<sub>4</sub> spinel coatings under thermal cycling conditions and its properties [J]. Materials Chemistry and Physics, 2019, 225: 227-239.
- [43] TALIC B, HENDRIKSEN P V, WIIK K, et al. Thermal expansion and electrical conductivity of Fe and Cu doped MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub> spinel [J]. Solid State Ionics, 2018, 326: 90-99.
- [44] CHOU Y S, STEVENSON J W, CHOI J P. Longterm evaluation of solid oxide fuel cell candidate materials in a 3-cell generic stack test fixture, part III: Stability and microstructure of Ce- (Mn, Co) -spinel coating, AISI441 interconnect, alumina coating, cathode and anode [J]. Journal of Power Sources, 2014, 257: 444-453.
- [45] YOU P F, ZHANG X, ZHANG H L, et al. Effect of CeO<sub>2</sub> on oxidation and electrical behaviors of ferritic stainless steel interconnects with Ni Fe coatings [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2018, 43 (15): 7492-7500.
- [46] ZHU J H, LEWIS M J, DU S W, et al. CeO<sub>2</sub>-doped (Co, Mn) <sub>3</sub>O<sub>4</sub> coatings for protecting solid oxide fuel cell interconnect alloys [J]. Thin Solid Films, 2015, 596: 179-184.
- [47] MOSAVI A, EBRAHIMIFAR H. Investigation of oxidation and electrical behavior of AISI 430 steel coated with Mn-Co-CeO<sub>2</sub> composite [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2020, 45 (4): 3145-3162.
- [48] TSENG H P, YUNG T Y, LIU C K, et al. Oxidation characteristics and electrical properties of La- or Cedoped MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub> as protective layer on SUS441 for metallic interconnects in solid oxide fuel cells [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2020, 45 (22): 12555-12564.
- [49] XIN X, WANG S, QIAN J, et al. Development of the spinel powder reduction technique for solid oxide fuel cell interconnect coating [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2012, 37(1): 471-476.
- [50] GAVRILOV N V, IVANOV V V, KAMENETSKIKH A S, et al. Investigations of Mn-Co-O and Mn-Co-Y-O coatings deposited by the magnetron sputtering on ferritic stainless steels [J]. Surface and Coatings Technology, 2011, 206 (6): 1252-1258.
- [51] GIL A, WYRWA J, BRYLEWSKI T. Improving the oxidation resistance and electrical properties of ferritic

stainless steels for application in SOFC interconnects [J]. Oxidation of Metals, 2015, 85(1-2): 151-169.

- [52] BRYLEWSKI T, MOLIN S, MARCZYŃSKI M, et al. Influence of Gd deposition on the oxidation behavior and electrical properties of a layered system consisting of Crofer 22 APU and MnCo<sub>2</sub>O<sub>4</sub> spinel [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2021, 46 (9): 6775-6791.
- [53] THAHEEM I, JOH D W, NOH T, et al. Highly conductive and stable Mn<sub>1.35</sub>Co<sub>1.35</sub>Cu<sub>0.2</sub>Y<sub>0.1</sub>O<sub>4</sub> spinel

protective coating on commercial ferritic stainless steels for intermediate-temperature solid oxide fuel cell interconnect applications [J]. International Journal of Hydrogen Energy, 2019, 44(8): 4293-4303.

[54] THAHEEM I, JOH D W, NOH T, et al. Physicoelectrochemical properties and long-term stability of Mn<sub>1.45-0.5x</sub>Co<sub>1.45-0.5x</sub>Cu<sub>x</sub>Y<sub>0.1</sub>O<sub>4</sub> spinel protective coatings on commercial metallic interconnects for solid oxide fuel cells [J]. Journal of Industrial and Engineering Chemistry, 2021, 96: 315-321.

## Recent Progress on Doping Modification of Mn-Co Spinel Coatings for SOFC Metallic Interconnects

YANG Zhuangzhuang<sup>1,2</sup>, JIANG Zhou<sup>1</sup>, WEN Kui<sup>1</sup>, SONG Chen<sup>1</sup>, LIU Taikai<sup>1\*</sup>, DENG Changguang<sup>1</sup>, DENG Chunming<sup>1</sup>, ZHU Huichao<sup>3</sup>, ZHANG Liuyan<sup>2</sup>

(1. Institute of New Materials, Guangdong Academy of Sciences/ National Engineering Laboratory of Modern Materials Surface Engineering Technology/Guangdong Provincial Key Laboratory of Modern Surface Engineering Technology, Guangzhou 510650, China; 2. School of Materials and Energy, Guangdong University of Technology, Guangzhou 510640, China; 3. Foshan Taoyuan Institute of Advanced Manufacturing, Foshan 528225, China)

**Abstract**: Solid oxide fuel cell (SOFC) has broad application prospects due to the high energy conversion efficiency and fuel adaptability. However, due to its high working temperature, the metallic interconnects will undergo severe oxidization and element volatilization during long-term service, which will lead to deterioration of cell performance and reduction of service life. Therefore, it is necessary to protect the metallic interconnects. Among the existing protective coating materials, Mn-Co spinel coatings can effectively inhibit the oxidation of metallic interconnects and Cr volatilization, and are widely used to protect metallic interconnects, but their conductivity at elevated temperature needs to be improved. Doping modification is an effective method to improve the electrical conductivity and protective properties of Mn-Co spinel. In this paper, the research progress of Mn-Co spinel protective coatings for SOFC metallic interconnects is introduced in detail with focuses on doping elements and modification methods.

**Keywords:** solid oxide fuel cells; metallic interconnect; protective coatings; Mn-Co spinel coatings; doping modification

(学术编辑: 褚欣)