doi: 10.3969/j.issn.1007-9289.2014.04.004

超音速火焰喷涂制备微晶镍基耐蚀合金涂层

马青华

(海军装备技术研究所,北京 102442)

摘 要:针对导致奥氏体合金涂层腐蚀发生及发展的腐蚀原电池问题和晶间贫铬问题,通过选择镍铬基材料,添加助熔成分硅和形核稀土元素等以及防铬元素偏析成分,采用熔化氩气干雾化工艺,研制出一种新型粉体喷涂材料。采用超音速火焰喷涂方法,利用其"骤冷"热处理特点,提高冷却速度细化晶粒,制备出微晶态镍铬基耐蚀合金涂层。经金相分析、能谱成分分析和 X 射线衍射(XRD)证明涂层存在微晶且该涂层元素分布均匀,无成分偏析现象。经热分析、硬度检测、海水浸泡电化学腐蚀检测等试验证明,该涂层在 786.6 ℃的相变温度以下性质稳定,硬度高达 300 HV,耐蚀性能好,为海洋环境钢铁构件防腐蚀提供了一种耐蚀、耐磨的长效保护涂层。

关键词:超音速火焰喷涂;微晶;镍基合金 中图分类号:TG174.442 **文献标志码:A 文章编号:**1007-9289(2014)04-0025-05

Microcrystal Nickel-based Corrosion-resistant Alloy Coating Prepared by High Velocity Oxygen Fuel

MA Qing-hua

(Navy Equipment Technique Institute, Beijing 102442)

Abstract: According to the existent problem of corrosion-cell and poor chromium between crystal lattice inducing austenite alloy corrosion, a new-type spraying powder alloy was processed by argon dry-atomizing techniques with adding fusing assistant element Si, nucleating rare earth element, and chromium segregation preventive to Ni-Cr based material. The microcrystal and corrosion resistant Ni-Cr based alloy is prepared by high velocity oxygen fuel (HVOF) technique, which is a quenching treatment and induces refine the grain by enhancing the cooling rate. The results show that the coating is amorphous or microcrystal and element uniform distribution, through metallurgical, energy dispersive spectrometer (EDS) and X-ray diffraction (XRD) analysis. The coating shows steady properties under 786. 6 °C, with good corrosion-resistance and high hardness of 300 HV, through thermal analysis, rigidity analysis and seawater-immersion test, which provide a long-acting protection of corrosion resistance and abrasive resistance for steel in the marine environment.

Key words: high velocity oxygen fuel (HVOF); microcrystal; Ni-Cr based alloy

0 引 言

处于海洋环境中的装备钢铁构件需要长效 防腐蚀涂层保护,常用的防腐蚀涂层如特种涂料 涂层、无机涂料涂层、热喷涂铝合金涂层等,虽然 具有较好的防腐蚀性能,但不能同时满足长效、 耐老化、耐磨损等要求,往往达不到长效保护效 果。这就需要在提高表面耐蚀性的同时,提高表 面耐磨性和强度等力学性能。奥氏体耐蚀合金 喷涂层是理想方法之一。

奥氏体耐蚀合金形成喷涂层后,其耐蚀性能 会下降:①腐蚀在表面发生,源于表面形成的腐 蚀原电池;②腐蚀沿金属晶间发展,一般源于晶

收稿日期: 2014-04-17; 修回日期: 2014-07-05

作者简介:马青华(1965-),男(汉),江苏东台人,高级工程师,硕士;研究方向:腐蚀与防护技术

网络出版日期: 2014-07-10 09: 32; 网络出版地址: http://www.cnki.net/kcms/doi/10.3969/j.issn.10079289.2014.00.000.html 引文格式: 马青华. 超音速火焰喷涂制备微晶镍基耐蚀合金涂层 [J]. 中国表面工程, 2014, 27(4): 25-29.

间贫铬。因而,须针对奥氏体合金材料腐蚀发生 与发展的原因,研究如何在满足材料整体耐蚀性 的前提下避免点腐蚀的发生,以及如何在保持材 料微观耐蚀相态的前提下避免晶间腐蚀发生。从 消除表面腐蚀原电池和解决晶间贫铬问题入手,提 高涂层的耐蚀性能。由于纳米晶体材料有着特殊 的耐腐蚀性能^[1],表面非晶化或微晶化是提高表面 性能的重要途径^[2],可以通过改变表面的电化学性 能^[34],提高其耐蚀性。为此文中采取两个途径: ①细化喷涂层的金属晶粒,解决表面点蚀问题; ②克服晶界的成分偏析,解决晶间腐蚀问题。

超音速火焰喷涂(HVOF)技术可以作为一 种材料从熔融状态下骤然降温到常温的"骤冷" 冶金方法,通过喷涂材料成分选择和喷涂工艺研 究,可以使金属液粒在喷涂凝固过程中尽可能地 将高温熔融状态下的非晶"固化",阻止晶粒形 成,并延缓冷却过程中晶体的成长,从而细化金 属晶粒,并通过合理的成分选择来扭转成分偏 析,被认为是工程化制备非晶涂层较为理想的技 术^[5],可以在防腐蚀领域有较好的应用^[6]。

镍基合金涂层与铁基合金涂层等相比,制备 过程中金属晶粒细化难度大,很难制备出完全的 非晶镍基合金涂层,未见其工程化研究的报道。

文中针对提高涂层耐蚀性进行了镍基合金 粉体材料研制和 HVOF 喷涂工艺研究,并通过 涂层金相分析、相分析、差热分析、硬度检测、海 水浸泡腐蚀电化学检测等试验,验证了涂层的微 晶化效果及耐高温、耐磨损、耐腐蚀性能。

1 材料与方法

1.1 粉体材料制备

镍铬基耐蚀合金^[7-8]是海洋环境下较好的镍 基耐蚀材料,镍含量超过25%时能改善氯化物引 起的腐蚀破坏,铬元素赋予合金耐氧化性腐蚀介 质能力,其耐蚀性随着铬含量的增加而增加,当 铬大于50%时开始变差。考虑到海洋腐蚀环境 的特点,以20%~30%Cr的镍铬基合金为基础 材料,通过添加合金元素改进材料性能^[9-10]:加 入硅元素助熔成分,促进喷涂材料在喷涂过程中 充分熔融、分散;加入稀土元素形核成分,增大晶 核密度;通过投料中单质与化合物的科学配比, 富化晶间铬含量。

采用氩气干雾化方法进行制粉,制粉设备包

括:电磁感应熔化炉、雾化装置、筛粉装置。其制 粉工艺为:将金属料和添加物按比例投于感应炉 中,用惰性气体赶跑空气后抽至一定的真空度, 减少因气体对流造成的散热,使因合金成分加入 导致材料电阻变大后的材料也能够充分熔化。 进行交流感应熔化,待充分熔融并混合均匀后, 用压缩惰性气体雾化,再对雾化颗粒进行过筛, 筛选粒径小于 325 目(粒径 20~50 μm)的部分, 即为用于喷涂的粉体材料。

1.2 试样制备

喷涂粒子速度越高越利于涂层晶粒的细化。 文中采用德国产的 ZB-2000HVOF 超音速火焰 喷涂系统,该喷涂系统采用丙烷作为燃气,可以 获得大于 Ma8.0 的喷涂粒子速度,理论速度可达 2 500 m/s。该喷涂系统由控制器、送粉机、机械 手及喷枪、喷涂室等组成。

涂层试样在 100 mm×100 mm×3 mm 的 A3 钢板上制备。表面喷砂达 Sa2.5 级后进行超音速 火焰喷涂。压缩空气:0.6 MPa,120 L/min;氧气: 1.1 MPa,90 L/min;丙烷:0.6 MPa,22 L/min;氮 气:0.8 MPa,10 L/min。制备出的涂层厚度约 40 μm 左右。

1.3 测试方法

将试样切割、酚醛树脂镶嵌、王水浸蚀处理 后,用 Nikon 金相显微镜进行金相分析。同金相 分析试样制作,用 SU-70 热场发射扫描电镜分 析王水浸蚀处理后的涂层截面。用扫描电镜自 带的能谱仪分析未经王水处理的涂层截面。

用 DMAX-IC X 射线衍射仪对比粉体试样及 涂层试样的相组成。采用 DSC404 热分析仪对涂 层试样进行差热分析,温度范围为室温至 900 °C。 采用 MH-3 显微硬度计直接在涂层试样表面进 行测试。用青岛海域的海水浸泡 71 d,其间前 3 天每天检测,以后每周定期采用 M2273 电化学综 合测试系统进行交流阻抗检测分析,根据 R_p 值 计算腐蚀速率。

2 结果与分析

2.1 涂层组织

图1给出了涂层试样的金相组织形貌。由 图1(a)中可以看到上部的酚醛树脂镶嵌材料、中 部的涂层部分和下部的钢铁基体。图1(b)为 图 1(a)中涂层部分的局部放大图。图中能够看 出溶粒特征和涂层孔隙。

金相分析结果表明:①涂层中多呈均匀的单 相组织状态,宏观上的均一性使表面不易形成腐 蚀原电池;②涂层中只存在少许不规则晶界,晶 界少,对防腐蚀有利;③涂层孔隙率≪0.5%,孔 隙较少,涂层致密,说明涂层可以单独使用,不必 进行封孔处理。



(a) Cross section



(b) Magnification of the coating

图 1 涂层试样金相组织 Fig. 1 Microstructure of the coating sample

图 2 为涂层截面 SEM 组织形貌。图 2(a)是 涂层截面形貌,可以看出上部的镶嵌材料酚醛树 脂、下部的钢铁基体和中间部分的涂层本体。 图 2(b)为涂层与基体结合部位。

由图可以看出:①涂层与基体结合较好,除 局部存在细微孔洞外,涂层致密完整;②涂层结 构均匀,分辨不出相晶,未见明显的成分偏析。

2.2 涂层成分分析

结合 SEM 和电子能谱对涂层截面进行面区 域扫描分析。对涂层试样上的图 3 中选取的区



(a) Cross section



(b) Magnification of the boundary

图 2 涂层的截面组织形貌

Fig. 2 Cross section morphologies of coating sample

域进行各种元素的面分析,且其 EDS 结果如图 4 所示。

涂层截面成分的面分析结果表明:①涂层中 各元素分布均匀,没有偏析;②涂层中成分分布 的均一性表明涂层可能以相同的微晶存在,晶体 微小到分辨不出成分差异的程度,这为涂层是微 晶或非晶提供了一方面的证据。涂层中成分分 布的均一性可以防止表面腐蚀原电池的产生,对 防腐蚀有利。

2.3 涂层相结构

图 5、图 6 分别给出了喷涂粉体材料和涂层 样品的 XRD 相分析结果。图 5 的结果表明:喷 涂用粉体材料为晶粒材料,没有非晶或微晶特征 峰,图中从左到右,3 个峰分别对应着 $Cr_2 Ni_3$ 相 $(PDF \ddagger 65 - 6291)$ 、 $Cr_4 Ni_{15}$ 相 $(PDF \ddagger 65 - 5108)$ 和 $Ni_{2.9} Cr_{0.7} Fe_{0.36}$ 相 $(PDF \ddagger 33 - 0945)$ 的(111)、 $(200)、(220)。其中 Cr_2 Ni_3$ 和 $Cr_4 Ni_{15}$ 相卡片的 峰线位置与图中相比略偏左,相对强度比较一 致。Ni_{2.9} Cr_{0.7} Fe_{0.36}相的峰线位置与图中的重合 较好,但相对强度偏差较大。



图 3 涂层的区域面扫描结果 Fig. 3 Map scanning results of the zone in the coating



图 4 协区截面的 600 万 仍

Fig. 4 EDS analysis of cross section of the coating

图 6 的结果表明:试样具有非晶或微晶特征,涂层不是完全的非晶,应该是由非晶和微晶 组成,图中从左到右,4 个峰分别对应着 NiCrFe 相(PDF # 35 - 1375)的(110)、(200)、(211)、 (220)。

由粉体材料与涂层的 XRD 分析可以看出: ①非晶化是在喷涂过程中实现的;②涂层中不是 完全的非晶,应是单相微晶与非晶的混合体,证 明制备出的涂层是微晶涂层。



2.4 涂层差热分析(DTA)

图 7 给出了涂层 DTA 分析结果。涂层 DTA 结果表明:在 786.6 ℃左右涂层会发生相 变,因而涂层使用温度不宜超过 786.6 ℃。一般 海洋船舶上的锅炉过热蒸汽管、柴油机排烟管的 使用温度也不会超过这样的温度,因而涂层性质 在海洋环境使用是稳定的,不会发生相变。





2.5 显微硬度及耐蚀性

涂层的硬度越大越不易被划伤,一般要求耐磨涂层硬度大于 200 HV。经检测,试验涂层硬度为 300 HV,结果表明:该涂层的耐机械损伤性能良好。

2.6 腐蚀试验

虽然电化学交流阻抗方法检测的是表面活 化状态下的腐蚀率,活化腐蚀率远远大于实际腐 蚀率,但可比较出腐蚀活性。经检测计算,微晶 化涂层的腐蚀速率 0.04~0.1 mm/a 之间,稳定 腐蚀速率为 0.09 mm/a;而未进行粉体改进的非 微晶化的对比涂层腐蚀速率在 1.8~6.4 mm/a 之间,稳定腐蚀速率为 2.3 mm/a。可见,非晶化 后的涂层耐蚀性有大幅度的提高。

3 结 论

(1)通过选择镍铬基材料,添加助熔、形核等 元素以及防铬元素偏析成分,采用熔化氩气干雾 化工艺,研制出新型粉体喷涂材料。并研究采用 超音速火焰喷涂方法,突出其"骤冷"热处理特点,通过提高冷却速度来促进非晶化,制备出了 微晶态镍铬基耐蚀合金涂层。

(2)经验证,涂层为具有非晶特征的单相微晶与非晶的混合体,没有明显的晶间成分偏析现象,微晶化阻止了腐蚀原电池在涂层表面发生,成分不偏析避免了腐蚀沿晶间发展,从而达到了提高涂层耐蚀性能的目的。

(3)涂层在 786.6 ℃的相变温度以下性质稳 定,硬度值高达 300 HV,非晶化使其耐蚀性提高 了一个数量级以上。涂层不仅耐腐蚀,而且耐高 温、耐磨损,满足了钢铁构件的长效防腐蚀要求。

参考文献

- [1] 高岩,罗承萍.纳米晶体材料耐腐蚀性能的研究现状 [J]. 机械工程材料,2005,29(1):40-42.
- [2] 刘刚,雍兴平,卢柯.金属材料表面纳米化的研究现状[J].中国表面工程,2001,24(3):1-5.
- [3] Wang X Y, Li D J. Mechanical and electrochemical behavior of nano-crystalline and surface of 304 stainless steel
 [J]. Wear, 2003, 255(7): 836-845.
- [4] 李瑛,王福会.表面纳米化对金属材料电化学腐蚀行为的影响[J].腐蚀与防护,2003,24(1):6-8.
- [5] 贺定勇,傅斌友,蒋建敏,等. 热喷涂非晶合金涂层的制备[J].金属加工:热加工,2008(20):56-58.
- [6] 傅肃嘉,应金根,陈朝中,等. 热喷涂非晶合金涂层及其在 金属腐蚀防护中的应用 [J]. 腐蚀与防护,2009,30(7): 447-450.
- [7] Rebak R B, Crook P. Nickel alloys for corrosive environments
 [J]. Advanced Materials & Processes, 2000, 157(2): 37-42.
- [8] Birn J, Janik-Czachor M, Wolowik A, et al. Corrosion behavior of high-nikel and chromium alloys in natural Baltic seawater [J]. Corrosion, 1999, 55(10): 977-983.
- [9] Souza C A C , May J E, Bolfarini I, et al. Influence of composition and partial crystallization on corrosion resistance of amorphous Fe-M-Cu (M=Zr, Nb, Mo) alloys [J]. Journal of Non-crystalline Solids, 2001, 284(1): 99-104.
- [10] Souza C A C, Kiminami C S. Crystallization and corrosion resistance of amorphous FeCuNbSiB [J]. Journal of Noncrystalline Solids, 1997, 219: 155-159.

作者地址:广东湛江市人民大道南 92 号研究室 524001 Tel:(0759)7663 955

E-mail: maqinghua@21cn.com