# 新型低硅铸造铝合金耐腐蚀行为研究

### 曾瑞祥,程腾飞,杨弋涛

(上海大学材料科学与工程学院,上海 200444)

**摘要:**采用浸泡腐蚀试验、电化学极化和交流阻抗谱测试等手段,并利用扫描电镜(SEM) 和能谱(EDS)等分析方法,研究了汽车转向节用新型低硅铸造铝合金在3.5%NaCl腐蚀介质 下的腐蚀行为和规律。结果表明,低硅铸造铝合金在3.5%NaCl腐蚀介质下,其耐蚀性能与传 统A356铝合金相当,其腐蚀产物主要为Al(OH)<sub>3</sub>、AlCl<sub>3</sub>及Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>;另外,Si含量在3%至4%变 化时,Si含量增加引起二次枝晶壁间距减小,耐蚀性能随Si含量增加而提高;同时Cr元素的加 入,使得材料的局部腐蚀倾向降低,但腐蚀速率有所提高。 关键词:铸造铝合金;耐蚀性能;动电位极化;交流阻抗谱

A356铝合金是 Al-Si-Mg 系亚共晶铸造铝合金,具有优异的铸造性能、良好的 强度重量比和加工性能等一系列优点,已成为制造行业中最受重视的结构材料之 一<sup>[1]</sup>。随着汽车不断要求向轻量化发展,A356铸造铝合金在汽车转向节的生产中受 到广泛地应用,但在汽车整体向高性能、高科技发展的同时,A356已无法完全满足 基于轻量化的高性能要求。在转向节的制造生产工艺较难改变的情况下,开展了研 制新材料以替代A356铝合金。新材料<sup>[2]</sup>是对铸造铝硅合金进行材料成分的改良,通 过降低Si含量、添加Cr元素并略微提高Mg含量,得到的新型低硅铸造铝合金力学性 能有着较大幅度提升,在T6热处理后抗拉强度提升29.5%达到350.7 MPa,屈服强度 提升45.1%达到303 MPa,伸长率提升55.6%达到8.56%。然而铝合金在工作服役中 可能会发生如应力腐蚀、晶间腐蚀和剥落腐蚀等局部腐蚀,这会极大影响合金的强 度、韧性等性能,降低其服役时间并带来一定安全隐患,使其使用潜力受到制约, 因此研究铝合金的耐腐蚀性能对实际生产应用有着重要的意义。对于新型低硅铸造 铝合金,成分优化中Mg含量的变化较小,而Si、Cr的改变对铝合金的晶粒晶界分 布、第二相的生成、表面氧化保护膜的形成等方面有着一定的影响,所以着重在Si、 Cr含量对耐蚀性能的影响上进行试验研究。

本文以成分优化后的新型低硅铸造铝合金为研究对象,进行浸泡腐蚀失重实验、电化学动电位极化测试和交流阻抗谱测试,并通过对比分析腐蚀产物、腐蚀速率、二次枝晶臂间距、极化曲线自腐蚀电位和阻抗值,研究Si、Cr含量的变化对低硅铸造铝合金腐蚀行为的影响机理。

### 1 试验材料和方法

本试验材料是在A356铝合金铸锭的基础上,通过加入纯铝、铝镁和铝铬中间合 金进行成分调整,以此得到5个不同低硅含量的试样( $S_1$ - $S_5$ )和3个低硅加Cr的试样 ( $C_1$ - $C_3$ )。在电阻坩埚炉中进行熔炼,分别加入精炼剂(30%NaCl+30%KCl+20% NaF+20%Na<sub>2</sub>SiF<sub>6</sub>)、变质剂(Al-Sr)、细化剂(Al-Ti-B),在温度为710~720℃时进 行浇注(重力铸造)。将浇注得到的铝合金铸锭在540℃固溶处理2h后水淬,170℃ 下时效8h。采用SPECTRO MAX6台式火花直读光谱仪分析熔炼所得铸锭化学成分, 如表1所示。

作者简介: 曾瑞祥(1995-),男,硕 士研究生,主要研究方向 为铸造铝合金的组织与性 能优化及生产应用。E-mail: zrxjason@163.com 通讯作者: 杨弋涛,男,教授。电话: 021-66136550,E-mail: yangyitao@shu.edu.cn

中图分类号:TG146.21 文献标识码:A 文章编号:1001-4977(2019) 08-0872-08

### 收稿日期: 2019-04-03 收到初稿,

2019-04-21 收到修订稿。

浸泡腐蚀试验是分别取10 mm×10 mm×5 mm的4 个平行试样,进行5天、10天、15天、20天的浸泡腐蚀 试验。试样用水磨砂纸打磨至1 500<sup>#</sup>,经清洗烘干后,称量试样质量并测量试样表面积,再用细线对试样进 行绑定,放入3.5%NaCl腐蚀液中进行浸泡。取出时, 将试样放入不与试样发生反应的浓HNO3中去除表面腐 蚀产物,再用软毛刷在清水下冲洗,最后将试样放入 无水乙醇中进行超声波清洗,烘干称重并计算腐蚀速 率。腐蚀速率的计算公式如下:

$$R = \frac{8.76 \times 10^7 \times (M - M_1)}{STD}$$
(1)

式中: R为腐蚀速率, mm/a; M为腐蚀前试样重量, g;  $M_1$ 为腐蚀后试样重量, g; S为试样的表面积, cm<sup>2</sup>; T为腐蚀时间, h; D为试样的密度, kg/m<sup>3</sup>。

电化学实验的试样尺寸为10 mm×10 mm× 5 mm。将试样用导电胶与铜导线相连接,再将试样 的工作面以外部分用环氧树脂进行镶嵌保护,电化 学极化曲线以及阻抗谱的测定,在标准电化学工作站 (Gamry Reference 600)和三电极体系下进行电化学测 量,包含作为参比电极的饱和甘汞电极(SCE),作 为辅助电极的铂电极以及研究对象样品的工作电极。 电解液为3.5%NaCl溶液,电极电位从-500 mV扫描至 1 500 mV相对于Eoc电位,电位扫描速度为1 mV/s,在 OCP上进行EIS测试,频率范围为10<sup>5</sup> Hz至10<sup>-2</sup> Hz。利 用体式显微镜对试样腐蚀后宏观形貌进行观察,并通 过HITACHI SU-1500钨灯丝扫描电镜和能谱分别对腐蚀 产物,试样产生的点蚀坑形貌特征进行观察分析。

### 2 试验结果和讨论

### 2.1 浸泡腐蚀

在浸泡腐蚀实验中,主要形成点蚀及少部分区域 的均匀腐蚀。图1是对浸泡腐蚀产物的线扫描能谱分 析,在腐蚀产物中主要存在着Al、O、Cl元素,结合文 献[3]分析初步推测其主要腐蚀产物为Al(OH)<sub>3</sub>、AlCl<sub>3</sub> 及Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>。对于本试验的低硅铸造铝合金,在浸泡腐蚀 中点蚀的形成,其反应过程主要存在以下三个过程<sup>[45]</sup>:

(1)阳极区的AI基体首先在活性位置发生溶解反应,然后在腐蚀电解质的作用下,阴极区发生吸氧反应:

$$Al-3e^{-} \rightarrow Al^{3+}$$
 (2)

$$O_2 (g) + 2H_2O + 4e^{-} \rightarrow 4OH^{-} (3)$$

(2)在溶液中,生成白色Al(OH)₃沉淀物,并 进一步发生二次反应,导致惰性Al₂O₅的生成:

$$Al^{3+}+3OH^{-}\rightarrow Al(OH)_{3}$$
 (4)

$$2AI (OH)_{3} \rightarrow Al_{2}O_{3} + 3H_{2}O \qquad (5)$$

表1 铝合金的主要合金元素含量 Table 1 Chemical composition of main alloy elements in tested aluminum alloys

	in testea arannani anoys					in tested araniniani anoys			W B / /0	
试样	Si	Mg	Fe	Ti	Cr	Al				
A356	7.03	0.31	0.101	0.136	0.001	余量				
S1	2.62	0.60	0.144	0.051	0.004	余量				
S2	3.03	0.58	0.140	0.053	0.002	余量				
S3	3.50	0.63	0.135	0.066	0.003	余量				
S4	3.98	0.59	0.108	0.083	0.002	余量				
S5	4.49	0.57	0.143	0.071	0.002	余量				
C1	3.57	0.60	0.145	0.066	0.086	余量				
C2	3.48	0.54	0.154	0.064	0.259	余量				
C3	3.53	0.53	0.121	0.062	0.535	余量				

首先在铝合金表面的活性位发生吸附,这种吸附在氧 化膜不完整或缺陷处增强,Cl<sup>-</sup>活化作用较强,容易 通过氧化性保护膜内极小的孔隙,直接与金属发生反 应,生成含Cl元素的灰白色腐蚀产物AlCl<sub>3</sub>:

Al (OH)<sub>3</sub>+Cl<sup>-</sup> $\rightarrow$ Al (OH)<sub>2</sub>Cl+OH<sup>-</sup> (6)

Al ( OH )  $_2$ Cl+Cl $\rightarrow$ Al ( OH ) Cl $_2$ +OH $^-$  ( 7 )

Al (OH)  $Cl_2+Cl^- \rightarrow AlCl_3+OH^-$  (8)

图2分别为不同Si、Cr含量随浸泡时间变化的腐蚀 速率变化图。与A356铝合金相比,低硅铸造铝合金试 样 $S_3$ 、 $S_4$ 、 $C_2$ 的腐蚀速率均低于A356铝合金,其元素 含量也满足在力学性能提升的要求范围内,可进行进 一步的研究探讨。从动力学上分析,低硅铸造铝合金 与A356铝合金的腐蚀速率变化接近,除了在试验前期 5天时变化规律有部分突变,在其他天数时腐蚀速率 变化趋势基本一致,其中试验前中期5~15天腐蚀速率 的变化,基本随浸泡时间的增加呈现增大的趋势,而 在试验后期浸泡20天时出现腐蚀速率下降的趋势。这 是由于试验前期,铝合金与腐蚀液直接接触,腐蚀速 率较快,而之后铝合金表面覆盖着腐蚀产物,主要为 Al(OH)。白色沉淀,保护了材料表面,使得腐蚀速率 降低<sup>[6]</sup>。另外,低硅试样 $S_2$ 、 $S_5$ 的腐蚀速率较高, $S_2$ - $S_4$ 腐蚀速率较低;在加入Cr元素后,试样较相同Si含量但 不添加Cr元素的S。试样,腐蚀速率变化呈现略微升高的 趋势,同时在含Cr元素的3个试样中,C,腐蚀速率最低。

### 2.2 电化学腐蚀

通过动电位极化曲线测试(图3),进一步研究低 硅铸造铝合金在3.5%NaCl溶液中的耐蚀性能。在电化 学极化曲线中,所有样品的阳极区域都没有观察到钝 化平台和点蚀的击穿电位,因此可以得出,点蚀电位 (*E*<sub>pit</sub>)与自腐蚀电位(*E*<sub>cor</sub>)一致,点蚀自然发生在合 金的腐蚀电位<sup>[7]</sup>。极化曲线中自腐蚀电位*E*<sub>cor</sub>越正,反 映合金发生腐蚀的倾向越小,腐蚀电流密度(*i*<sub>cor</sub>)的

# 874 有估 FOUNDRY 有色合金

值越大,反映合金腐蚀速率较小<sup>[8]</sup>。表2中的*E*<sub>cor</sub>以及*i*<sub>cor</sub> 是由Cview2软件得到的电化学腐蚀特性,从表中可知 试样*E*<sub>cor</sub>值较A356铝合金的–733.79 mV有一定的负移, 反映低硅铸造铝合金的腐蚀倾向大于A356。但新型低 硅铸造铝合金的*i*<sub>cor</sub>值与A356接近,其反映的腐蚀速率 大小规律与浸泡腐蚀实验基本一致,说明低硅铸造铝 合金的耐蚀性能与A356基本相近。

对于极化曲线中反映的不同Si、Cr含量低硅铸造 铝合金的耐蚀性能变化,如表2所示。在S<sub>1</sub>向S<sub>2</sub>变化 时, $E_{cor}$ 值明显负移, $i_{cor}$ 值增大,与浸泡腐蚀规律一 致,表现为腐蚀倾向增大,腐蚀速率增加。S<sub>2</sub>至S<sub>5</sub>变化 时,S<sub>2</sub>-S<sub>4</sub>时 $i_{cor}$ 值逐渐减小,S<sub>5</sub>试样增大,与浸泡腐蚀 反映的腐蚀速率变化规律一致,腐蚀速率逐渐降低至 S<sub>5</sub>时升高,同时 $E_{cor}$ 值由-866.28 mV逐渐正移至-809.62 mV,反映试样的局部腐蚀倾向有所下降。 $C_1$ - $C_3$ 试样相 对于Si含量同样接近3.5,但不含Cr元素的S<sub>3</sub>试样,其  $i_{cor}$ 值减小, $E_{cor}$ 值正移,腐蚀倾向降低。而在Cr元素进 一步增加后,试样 $C_2$ 与 $C_3$ 的 $E_{cor}$ 值出现了一定的负移, 显示其腐蚀倾向又有所增加。

为了更好地描述铝合金的耐蚀性能,进行了 试样在3.5%NaCl溶液中的EIS阻抗谱测试,并利用 ZSimDemo软件拟合阻抗数据得到等效电路模型。用图 4等效电路模型拟合奈奎斯特图中的阻抗数据,发现迭 代次数与吻合度值ChiSq最小。其中,CPE<sub>dl</sub>为等相位 角元件,*R*<sub>ct</sub>为电荷转移电阻,*C*<sub>oxd</sub>和*R*<sub>oxd</sub>为腐蚀产物层 (包含产物膜和腐蚀产物)的电容和电阻,*R*<sub>s</sub>为溶液电



图1 浸泡腐蚀产物EDS线扫描分析 Fig. 1 EDS line scan analysis of soaking corrosion products



Fig. 2 Corrosion rate variation of aluminum alloys with different Si and Cr contents with immersion time



Fig. 3 Dynamic potential polarization curves of aluminum alloys with different Si and Cr contents in 3.5% NaCl medium

表2 从图3动电位极化曲线及图5和图6阻抗数据拟合得到的腐蚀特性 Table 2 Corrosion characteristics obtained from the dynamic potential polarization curve in Fig. 3 and the impedance data in Fig. 5 and Fig. 6

试样	$E_{ m cor}/ m mV$	$i_{\rm cor}$ / ( $\mu$ A · cm <sup>-2</sup> )	$\textit{CPE}/(\Omega^{-1}\text{cm}^{-2}\text{s}^n)$	$R_{\rm ct}$ ( $\Omega \ {\rm cm}^2$ )
A356	-733.79	0.21	$1.10 \times 10^{-7}$	$25 \times 10^4$
$\mathbf{S}_1$	-748.81	0.10	$6.45 \times 10^{-7}$	$139 \times 10^4$
$\mathbf{S}_2$	-866.28	0.64	$11.6 \times 10^{-7}$	$2.79 \times 10^{4}$
$S_3$	-823.24	0.36	$96.7 \times 10^{-7}$	$4.56 \times 10^{4}$
$\mathbf{S}_4$	-815.36	0.31	$5.06 \times 10^{-7}$	$5.82 \times 10^{4}$
$S_5$	-809.62	0.59	$5.41 \times 10^{-7}$	$3.97 \times 10^{4}$
$C_1$	-764.02	0.23	$0.33 \times 10^{-7}$	$6.70 \times 10^4$
$C_2$	-821.14	0.22	$73 \times 10^{-7}$	$17.4 \times 10^{4}$
$C_3$	-790.06	0.11	$0.60 \times 10^{-7}$	$7.37 \times 10^{4}$

阻,*C*<sub>s</sub>为溶液电解质电容。测量的阻抗数据由从高频到 低频的两个时间常数组成,高频段的*R*<sub>oxd</sub>、CPE<sub>oxd</sub>包含 关于合金基体上的氧化物钝化层的信息,以及其结构 中的所有可能变化(缺陷,厚度等)。而低频段的*R*<sub>et</sub>、 CPE<sub>d1</sub>对应于金属/电解质界面上的电荷转移过程,该频 率也对应于在发生点蚀的情况下的局部腐蚀过程<sup>[9-10]</sup>。在 图5a和图6a的奈奎斯特图中,阻抗曲线都呈现相同的形 状特征,都为凹陷的电容式半圆形状,这意味着腐蚀 过程可能遵循相同的机制。低频区对应于Cl<sup>-</sup>或点蚀形 成时产生的腐蚀中间产物在钝化层上的脱吸附过程, 而奈奎斯特曲线上低频区的出现,说明吸附在钝化层 表面的Cl<sup>-</sup>使钝化层发生了溶解和点蚀,这与浸泡腐蚀 中反映的腐蚀过程描述相符<sup>[3]</sup>。

对于阻抗曲线半圆的直径,试样耐腐蚀性能越好,其直径越大。从图5a中得知在Si含量变化试样中, S<sub>1</sub>试样的直径最大,显示其耐蚀性能的优良,同时S<sub>2</sub>-S<sub>5</sub> 试样直径逐渐增大,反映耐蚀性能得到提升。在添加 Cr元素的试样中,C<sub>2</sub>试样的直径较大,表现出较好的 耐蚀性能,这与极化曲线得到的规律相对应。另外, *R*<sub>ct</sub>代表电极表面反应的电荷转移电阻,其值是表面上 电子转移的量度,与腐蚀速率成反比。CPE<sub>dt</sub>代表工作 电极界面的双电层电容,在电极和周围电解质之间的 界面上存在双电层,这表明腐蚀过程主要受电荷转移



图4 EIS数据拟合得到等效电路模型 Fig. 4 Equivalent circuit used for fitting of EIS data

# 876 病世 FOUNDRY 有色合金

过程控制。 $R_{ct}$ 的高值和CPE<sub>d1</sub>的低值意味着样品的更好 的防腐蚀能力,从表2中可知, $C_2$ 试样的 $R_{ct}$ 值明显高于 其他试样,CPE<sub>d1</sub>的值略高,作为新型低硅铸造铝合金 中力学性能最佳的试样,其耐蚀性能与A356合金相当 但略低。在图5b和图6b的伯德图中,容抗弧模值[Z]大 小代表合金溶解阻力的大小,模值大,则阻力大,阳 极的腐蚀速度慢,表明合金样品具有更好的耐蚀性能 <sup>[11]</sup>。图中显示,不同Si含量变化时,其变化规律与奈奎 斯特图的规律基本一致,S1试样的容抗弧模值较大, 耐蚀性能较好, $S_2$ - $S_3$ 试样容抗弧模值随Si含量增加而增 大,耐蚀性能提升。而在不同Cr含量变化时,容抗弧 模值彼此接近略低于A356。

### 2.3 腐蚀行为分析

对于低硅铸造铝合金,研究不同Si、Cr含量的耐

蚀性能,主要受到元素变化引起的晶粒晶界变化的影响,以及析出相变化的影响。新型低硅铸造铝合金作为铸造铝合金的一类,常利用SDAS(二次枝晶臂间距)作为判定其晶粒细化程度。通过图7所示试样金相组织形貌进行统计,在晶粒得到细化时,第二相/金属间化合物颗粒易分解,使其尺寸低于某些临界尺寸,进而能够有效阻止第二相的阴极反应,使该部位很难发生腐蚀<sup>[12]</sup>。

图8是C2铝合金试样SEM形貌及EDS点扫描分析。 在对腐蚀特性产生影响的析出相中,图8a的1处能谱分 析得到存在Al、Si、Mg元素,反映Si元素形成相对于 铝基体的阴极相共晶硅相,以及作为阳极相的Mg<sub>2</sub>Si强 化相,2处存在Al、Si、Fe元素,显示Si元素形成作为 阴极相的AlFeSi金属杂质相。而加入Cr元素后主要改变 Fe相的生成与生长,如3处能谱扫描得到Al、Si、Fe、



图5 不同Si含量铸造铝合金电化学阻抗谱

Fig. 5 Electrochemical impedance spectroscopy of cast aluminum alloys with different Si contents







(a) A356; (b) - (f) 试样  $S_1$ - $S_5$ ; (g) - (i) 试样 $C_1$ - $C_3$ 图7 铝合金金相组织 Fig. 7 Microstructures of aluminum alloy samples with different Si and Cr contents



 (a) C<sub>2</sub>试样SEM形貌; (b-d) 1、2、3处点扫描能谱分析 图8 铝合金C<sub>2</sub>试样SEM图像及EDS点扫描分析
 Fig. 8 SEM image and EDS point scanning analysis of C<sub>2</sub> sample

Cr元素,其形成AlCrFeSi相,使AlFeSi相细化,消除 了Fe的有害作用<sup>[13-14]</sup>。表3所示为其能谱点扫描分析结 果。

对低硅铸造铝合金的腐蚀行为进行分析,其耐蚀 性能总体与A356相当。对于A356在电化学腐蚀中表现 出更良好的性能,主要是因为虽然A356铝合金SDAS值 20.7 μm与C2试样的21.9 μm接近,细化程度接近,但 Si含量的增加,通过改善合金铸造性能以改善合金组 织,使组织均匀细化,引起作为阴极相的共晶硅相更 多地富集在晶界及枝晶处(如图9a与b的对比所示), 使得腐蚀更均匀,可降低局部腐蚀的倾向<sup>[15]</sup>。

对于不同Si、Cr含量的低硅铸造铝合金的耐蚀性 能变化,在3.0%Si时,耐蚀性能下降,主要是由于相对 S<sub>1</sub>试样Si含量为2.6%,作为阳极相的Mg<sub>2</sub>Si强化相形成 基本达到饱和,而更多的阴极相析出,例如AlFeSi金属 杂质,同时SDAS在S<sub>1</sub>时为34.9 μm, S<sub>2</sub>时为33.7 μm, 并没有得到明显的细化。而随着Si含量增加,耐蚀性能 提升,这主要是因为随着Si含量的增加,合金SDAS下 降较明显,合金组织更加均匀,使得腐蚀均匀,腐蚀 倾向下降。而在Si含量变化至4.5%后的S<sub>5</sub>试样,Si更多 地聚集在晶界处,未继续起到组织细化的作用,其耐 '蚀性能没有进一步地提升。C2试样是新型低硅铸造铝 合金中力学性能最优的成分含量,在添加Cr元素后腐 蚀倾向降低,一方面是由于Cr元素的加入与其他元素 形成偏析相,偏析相均匀分布,使得腐蚀更加均匀, 降低局部腐蚀的倾向。从图8对 C<sub>2</sub>试样的能谱分析可 知,存在着AlCrFeSi偏析相,而其存在也降低了Fe元素 的影响。另一方面Cr元素使得合金细化,Cr与Al基体 结合形成Al<sub>r</sub>Cr等弥散相,显著抑制再结晶产生及其晶 粒长大,使晶粒得到细化,使合金均匀腐蚀。张新明 等研究表明<sup>[15]</sup>,当Cr含量超过0.02%时,过量的Cr元素 会显著降低熔体凝固前沿液相的成分过冷度,增大合 金熔体的结晶范围,最终导致合金的晶粒出现了长大 的现象,细化程度降低。这也体现在本试验中Cr元素

的增加,试样C<sub>2</sub>与C<sub>3</sub>的腐蚀速率有所升高,但Cr元素形成的析出相均匀分布以及减少Fe相的有害作用,使得耐蚀性能变化没有呈现一定的变化趋势,但在Cr元素为0.26时表现出较好的耐蚀性能。

## 3 结论

(1)对于成分优化后得到的新型低硅铸造铝合 金,在力学性能较传统A356铝合金明显提升的情况 下,通过浸泡腐蚀失重和电化学测试实验表明,新型 低硅铸造铝合金与A356的耐蚀性能相当。

(2)在不同Si含量变化时,低硅铸造铝合 金在Si含量为3.03%时耐蚀性能较差,在Si含量在 3.03%~3.98%变化时,合金得到细化,耐蚀性能有所 提高,在设定的成分优化区间,Si含量在3.2%~3.6% 内,可保持良好的耐蚀性能。

(3)通过Cr元素的加入,可改善低硅铸造铝合 金的局部腐蚀问题,电化学测试反映腐蚀速率有所降 低,耐蚀性能得到提升,在不同Cr含量变化时,由于 Cr元素引起的AlCrFeSi偏析相和晶粒细化的作用,在本 试验范围内,Cr元素含量为0.26%时具有较好的耐蚀性 能。

(4)对低硅铸造铝合金在3.5%NaCl溶液中的腐蚀 行为进行分析,发现二次枝晶臂间距SDAS表征的合金 细化程度,Si含量的增加以及Cr元素的添加,SDAS减 小,耐蚀性能提升。同时Si含量在3.98%后继续增加,会 使得Si元素更多富集在晶界处,对耐蚀性能影响不大。

	L. Astrony Re	in the second
我晶硅相	共晶硅相 ——>	EN TY
直触抗		点蚀坑
HU-SU1510 15 0mm x200 SE 200	um SHU-SU1510 15 0mm x200 SE	200um

表3 标记于图8中各点EDS点扫描分析结果 Table 3 EDS point scan analysis results marked at each point in Fig. 8 w<sub>B</sub>/%

试样编号	Al	Si	Mg	Fe	Cr	
1	96.22	3.06	0.72			
2	47.90	49.29		2.81		
3	73.93	9.02		10.78	6.27	

(a) A356铝合金
 (b) C<sub>2</sub>试样
 图9 铝合金动电位极化测试后点蚀SEM图像(7%HF蚀刻后)
 Fig. 9 SEM pitting image of samples A356 and C<sub>2</sub> after dynamic potential polarization test (after 7% HF etching)

#### 参考文献:

- OGRIS E, WAHLEN A, LÜCHINGER H, et al. On the silicon spheroidization in Al-Si alloys [J]. Journal of Light Metals, 2002, 2 (4): 263–269.
- [2] 李鹏飞. 汽车转向节的铸造铝合金性能提升研究 [D]. 上海: 上海大学, 2019.
- [3] 乔岩欣,周洋,陈书锦,等.双轴肩搅拌摩擦焊对6061-T6铝合金表面组织及其在3.5%NaCl中腐蚀行为的影响 [J].金属学报,2016,52(11):1395-1402.
- [4] 周和荣,李晓刚,董超芳,等.铝合金在NaHSO3溶液中干湿周浸腐蚀行为 [J]. 中国腐蚀与防护学报,2008,28(06):345-350.
- [5] 李鹏. 飞机铝合金结构件的腐蚀机理与控制 [J]. 全面腐蚀控制, 2006 (2): 36-38.
- [6] 邵麟. 铝合金在3.5% NaCI溶液中的腐蚀行为研究及外加阴极电流保护 [D]. 哈尔滨:哈尔滨工程大学,2012.
- [7] ÖZTÜRK Í, HAPĞI AĞAOÇLU G, ERZI E, et al. Effects of strontium addition on the microstructure and corrosion behavior of A356 aluminum alloy [J]. Journal of Alloys and Compounds, 2018, 763: 384–391
- [8] 文九巴. 防腐用铝基阳极材料 [M]. 北京:化学工业出版社, 2012.
- [9] MORETO J A, MARINO C E B, BOSE FILHO W W, et al. SVET, SKP and EIS study of the corrosion behavior of high strength Al and Al-Li alloys used in aircraft fabrication [J]. Corrosion Science, 2014, 84: 30–41.
- [10] MANASAS, JYOTHIRMAYIA, SIVAT, et al. Effect of inhibitor loading into nanocontainer additives of self-healing corrosion protection coatings on aluminum alloy A356 [J]. Journal of Alloys and Compounds, 2017, 726: 969–977
- [11] FLAMINI D O, CUNCI L, SAIDMAN S B. Electrochemical characterisation of gallium-aluminium amalgams [J]. Materials Chemistry and Physics, 2008, 108 (1): 33–38.
- [12] 刘振云,赵明,王学良,等. 晶粒晶界对铝合金耐蚀性能的影响 [J]. 北京化工大学学报(自然科学版), 2016, 43(5): 57-62.
- [13] 时军. 6063铝合金阳极氧化耐蚀性能研究 [D]. 扬州:扬州大学, 2013.
- [14] 张晓燕,李家锐,卢锦德,等.Cr元素含量对Al-Cu系铸造铝合金性能的影响[J]. 热加工工艺,2010,39(15):31-33.
- [15] 张新明,周志乐,唐建国,等.Cr元素对Al-Mg-Si-Cu铝合金组织与性能的影响[J].材料工程,2013(12):49-53,58.

# Corrosion Resistance Behaviors of New Low Silicon Cast Aluminum Alloy

ZENG Rui–xiang, CHENG Teng–fei, YANG Yi–tao (School of Materials Science and Engineering, Shanghai University, Shanghai 200444, China)

#### Abstract:

Corrosion behaviors of a new low-silicon cast aluminum alloy for automobile steering knuckle in 3.5% NaCl corrosion medium was studied by means of soaking corrosion test, electrochemical polarization, AC impedance spectroscopy, scanning electron microscopy (SEM) and energy dispersive spectroscopy (EDS). The results show that the corrosion resistance of the low-silicon cast aluminum alloy in 3.5% NaCl corrosion medium was comparable to that of traditional A356 aluminum alloy. The corrosion products were mainly Al(OH)<sub>3</sub>, AlCl<sub>3</sub> and Al<sub>2</sub>O<sub>3</sub>. In addition, when the Si content increased from 3% to 4%, the secondary dendrite wall spacing decreased, the corrosion resistance increased, and the addition of Cr decreased the corrosion tendency of the alloy, but the corrosion rate increased.

#### Key words:

cast aluminum alloy; corrosion resistance; potentiodynamic polarization; AC impedance spectrum