环境效应与防护

几种表面防护体系耐盐雾性能研究

李超

(中航通飞华南飞机工业有限公司,广东 珠海 519040)

摘要:目的 通过对比试验室加速腐蚀试验结果,获得耐盐雾腐蚀性能最佳的表面防护体系。方法 选用 2024 铝合金的几种不同表面防护体系,进行盐雾腐蚀试验。通过宏观腐蚀形貌和涂层失光率变化来分析判定表 面防护体系耐腐蚀性能,获得抗腐蚀性能优异的表面防护体系。结果 综合内外部防护体系宏观腐蚀形貌和 失光率情况来看, 阿洛丁氧化和所配套的三套涂层系统的盐雾适应性较差。结论 内部防护体系推荐采用铬 酸阳极化+10P4-X 底漆防护体系; 外部防护体系推荐采用铬酸阳极化+10P20-X 底漆+ECL 面漆防护体系。 关键词: 腐蚀; 表面防护; 盐雾试验; 铝合金 DOI: 10.7643/ issn.1672-9242.2020.11.016

中图分类号: TG174.4 文献标识码: A

文章编号: 1672-9242(2020)11-0103-05

Salt Spray Corrosion Resistance of Several Surface Protection Systems

LI Chao

(AVIC General Huanan Aircraft Industry Co. Ltd., Zhuhai 519040, China)

ABSTRACT: The work aims to obtain a surface protection system with the best salt spray corrosion resistance by comparing the results of accelerated corrosion tests in the laboratory. Salt spray corrosion test was carried out by several different surface protection systems of 2024 aluminum alloy. The corrosion resistance of the surface protection system was analyzed and determined by the macroscopic corrosion morphology and the change in the loss rate of the coating to obtain a surface protection system with excellent corrosion resistance. According to the macroscopic corrosion morphology and gloss loss rate of the internal and external protection systems, the salt spray adaptability of alodine oxidation and three matching coating systems was poor. Chromic anodization + 10P4-X primer protection system is recommended to be used as the internal protection system and chromic anodization + 10P20-X primer + ECL topcoat protection system is recommended to be used as the external protection system.

KEY WORDS: corrosion; surface protection; salt spray test; Al alloy

表面防护技术是利用化学/电化学的方法或者物 理方法,在结构材料表面形成金属或非金属防护层, 使结构材料表面获得本体材料不具备的优异性能,具 备比本体材料更优的耐腐蚀能力、抗高温氧化能力、 耐磨损能力,或赋予结构材料表面特种功能或更好的 装饰特性等。结构的破坏往往从材料的表面损伤开 始,如腐蚀、磨损、高温氧化直至疲劳断裂。采用适 当的表面防护技术,可按需改善结构材料的表面性 能,从而有效地延长结构使用寿命^[1],节约资源,保 护环境。水陆两栖飞机由于使用环境恶劣,需要采用 先进的表面防护技术,在结构材料表面形成防护屏 障,最大限度地减少环境的危害,提高水陆两栖飞机

Biography: LI Chao (1984—), Female, Master, Senior engineer, Research focus: corrosion protection and control of aircraft structure.

收稿日期: 2020-05-12; 修订日期: 2020-06-03

Received: 2020-05-12; Revised: 2020-06-03

作者简介:李超(1984—),女,硕士,高级工程师,主要研究方向为飞机结构腐蚀防护与控制。

的结构完整性、使用寿命和可靠性。

文中通过分析某水陆两栖飞机的工作环境及 其防护体系失效的特点^[2-3],以涂层防护体系失效 的试验方法^[4-9]为基础,选取腐蚀环境中较为苛刻 的因素——盐雾,选用飞机结构最常用的 2024 铝合 金为基材,开展用于飞机结构内外表面的不同防护体 系的耐盐雾对比试验,获得耐盐雾腐蚀性能最优的表 面防护体系。

1 试验

1.1 材料

试验选用 2024-T351 铝合金涂层平板试件 9 组 (共 27 件),规格为 200 mm×100 mm×1.5 mm。其中 内部防护体系 5 组,详见表 1;外部防护体系 4 组, 详见表 2。试验前,在所有试件正反面预制相互垂直、 穿透涂层的"十"字划痕。

表 1 2024 铝合金内部防护体系试件清单

Tab.1 List of internal protection system test pieces for 2024 aluminum alloy

序号	试件编号	防护体系	数量
1	G 1-3	阿洛丁+TB-X 底漆	3
2	H 1-3	铬酸阳极化+TB-X 底漆	3
3	J 1-3	硫酸阳极化+TB-X 底漆	3
4	K 1-3	微弧氧化+TB-X 底漆	3
5	Q 1-3	铬酸阳极化+10P4-X 底漆	3

表 2 2024 铝合金外部防护体系试件清单

Tab.2 List of external protection system test pieces for 2024 aluminum alloy

	P	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
序号	试件编号	防护体系	数量
1	A 1-3	阿洛丁+10P20-X 底漆+ECL 面漆	3
2	B 1-3	铬酸阳极化+10P20-X 底漆+ECL 面漆	3
3	I 1-3	铬酸阳极化+ TB-X 底漆+ TS-X 面漆	3
4	L 1-3	微弧氧化+TB-X 底漆+TS-X 面漆	3

1.2 目的和内容

试验的目的为优选出飞机结构内、外部耐盐雾腐 蚀性能优异的防护体系,能区分出各防护体系的性能



图 1 盐雾加速腐蚀试验流程

Fig.1 Process of accelerated corrosion test of salt spray

优劣即停止试验。试验采用逐步加重腐蚀环境的加速 腐蚀试验方法,依次选用 3 周期中性盐雾+3 周期酸 性盐雾+4 周期模拟海水盐雾,进行共计 10 周期的逐 步严苛的加速腐蚀试验,优选获得飞机结构内、外部 抗腐蚀性能更优的表面防护体系。

1.3 盐雾试验条件

盐雾试验条件见表 3, 模拟海水成分见表 4。

表 3 盐雾试验条件

	Tab.3 Co	nditions of salt spray test
序号	项目	要求
1	温湿度	30~40 °C, 98%±1%
		中性 5% NaCl 盐雾
2	盐雾条件	酸性 5% NaCl (pH=3.5~4.5) 盐雾
		模拟海水盐雾
3	盐雾沉降量	$(1 \sim 2) mL/(80 cm^2 \cdot h)$
4	循环暴露周期	7 d
5	试验周期	3周期中性盐雾+3周期酸性盐雾+
		4周期模拟海水盐雾
6	试验方法	ASTM B117

表 4 模拟海水成分

Tab.4 Composition of simulated seawater

	•	
组分	成分	含量
А	$MgCl_2 \cdot 6H_2O$	3889 g
А	$CaCl_2$	405.6 g
А	$SrCl_2 \cdot 6H_2O$	14.8 g
А	蒸馏水/去离子水	稀释A组分盐至7L-A溶液
В	KCl	486.2 g
В	NaHCO ₃	140.7 g
В	KBr	70.4 g
В	H_2BO_3	19.0 g
В	NaF	2.1 g
В	蒸馏水/去离子水	稀释B组分盐至7L-B溶液

注:人工海水三组分配制体积比例为:5L5%NaCl溶液+200 mLA溶液;100 mLB溶液+100 mLHAc+9.8L去离子水;10L5%NaCl溶液

1.4 试验流程

盐雾加速腐蚀试验流程如图1所示。

2 试验结果

为了最大限度地压缩试验周期,尽快优选出耐盐雾性能更优的飞机结构内、外部防护体系,试验选用依次严苛的中性-酸性-模拟海水盐雾。9 组防护体系同步启动试验,采用周期循环盐雾试验-淘汰模式,耐盐雾性能较差体系在失效后提前退出试验,各防护体系耐盐雾性能由劣到优分出优劣即停止试验。各防护体系经过 10 周期(依次使用 3 周期中性盐雾+3 周期酸性盐雾+4 周期模拟海水盐雾)的循环盐雾试验后,根据防护体系的宏观腐蚀形貌和腐蚀

扩展情况,优选出耐盐雾腐蚀性能最佳的表面防护 体系。

内部防护体系加速腐蚀 10 周期后宏观腐蚀情况 见表 5,内部防护体系耐盐雾性能最优的 Q 体系 10 周期循环盐雾试验后的宏观腐蚀形貌如图 2 所示。其 中,耐盐雾性能较差的 G 和 K 体系分别在完成前 4 个和 5 个周期的循环盐雾试验后,涂层就发生大面积 鼓泡,完全丧失防护能力。确认其耐盐雾腐蚀性能低 劣,即提前退出试验,优先淘汰 G 和 K 体系。其余 3 个体系在同步完成 10 个周期的试验分出优劣后停止 试验。

表 5 内部防护体系试件加速腐蚀 10 个周期后试验结果

Tab.5 Test results of test pieces used for internal protection systems after 10 cycles of accelerated corrosion test				
编号	防护体系	试验周期	试验结果	结论
G 1-3	阿洛丁+	4	正反面密集鼓泡,正面直径 <i>d</i> ≤2 mm,反面 d≤5 mm。	涂层已失效,
	TB-X 底漆		封边漆剥落,局部鼓泡破裂露出基材	退出试验
Н 1-3	铬酸阳极化+	10	正面"十"字线出密集鼓泡 (d≤1 mm), 正反面密布	涂层开始失效,基材
	TB-X 底漆		多处小鼓泡(n>20个, d≤0.5 mm)	未见腐蚀发生
J 1-3	硫酸阳极化+	10	正、反面密集鼓泡(d≤0.5 mm),局部鼓泡较大	涂层开始失效,基材
	TB-X 底漆	10	$(6 \uparrow, d \leq 1 \text{ mm})$	未受腐蚀
K 1-3	-3 微弧氧化+ 5 TB-X 底漆 5	微弧氧化+ 5	正反两面均密布小鼓泡 ($d \le 0.5 \text{ mm}$), K2、K3 反面密集 鼓泡 ($d \le 6 \text{ mm}$) 部分鼓泡破裂并露底 分化明显 可见	涂层失效,基体未腐
		5	微量颜料粒子	蚀,退出试验
Q 1-3	铬酸阳极化+ 10P4-X 底漆	铬酸阳极化+ 10	正面局部出现极小鼓泡(d≤0.2 mm), 其余区域未见异常	涂层局部出现腐蚀
		- 0		迹象,基体未受腐蚀





外部防护体系加速腐蚀 10 周期后宏观腐蚀情况 见表 6。外部防护体系耐盐雾性能最佳的 B 体系 10 周期循环盐雾试验后的宏观腐蚀形貌如图 3 所示。耐 盐雾性能较差的 A 体系经过前 4 个周期的盐雾试验 后,涂层鼓泡失效,退出试验,优先淘汰 A 体系。 其余 3 个体系同步完成 10 个周期的盐雾试验后停止 试验。

a 初始

3 结果分析

9组2024铝合金平板试件加速腐蚀10个周期后, 各防护体系呈现出不同的耐盐雾优劣性能。分别对照 各防护体系宏观腐蚀形貌和表征涂层损伤程度的失 光率变化曲线,最终得出防腐蚀性能最佳的表面防护 体系。内部表面防护体系失光率随试验时间的变化曲 线如图 4 所示。外部表面防护体系失光率随试验时间 的变化曲线如图 5 所示。

从图 4 中可以看出, 内部防护 Q 体系(铬酸阳极化+10P4-X 底漆)10 周期盐雾试验后失光率控制在10%以内,呈现出优异的耐盐雾腐蚀性能。H 体系(铬酸阳极化+TB-X 底漆)、J 体系(硫酸阳极化+TB-X 底漆)10 周期失光率分别在10%和30%左右, H 体系整体偏大一些。这两个体系耐盐雾性能也相对较优。G 体系(阿洛丁氧化+TB-X 底漆)和K 体系(微

表 6 外部防护体系试件加速腐蚀 10 个周期后试验结果				
Tab.6 Test results of test pieces used for external protection systems after 10 cycles of accelerated corrosion test				
编号	防护体系	试验周期	试验结果	结论
A 1-3	阿洛丁+	4	正反面密集鼓泡,正面直径 d≤1 mm,反面多处	涂层开始失效,
	10P20-X 底漆+ECL 面漆		(n>10) 鼓泡较分散,反面鼓泡 d≤3 mm	退出试验
B 1-3	铬酸阳极化+	10	试片正面局部鼓泡 (d≤1 mm),反面正常	涂层局部鼓泡,基材未
	10P20-X 底漆+ECL 面漆			见腐蚀发生
I 1-3 T	铬酸阳极化+	10	正、反面密集鼓泡 (d≤0.2 mm),正面触摸有	涂层出现大面积微小
	TB-X 底漆+TS-X 面漆		颗粒感,反面有少量 d≤0.5 mm 较大鼓泡	鼓泡,基体未发生腐蚀
			L1、L2正面均有较多(8个)大鼓泡(d≤6mm),	
L 1-3	微弧氧化+TB-X 底漆+ TS-X 面漆	10	反面有较多(10个)分散分布的超大泡(d≤	涂层出现大面积鼓泡,
			17 mm), L3 正面有多处(>20个)大鼓泡(d≤	基体未受腐蚀
			9 mm),反面呈月牙型集中鼓泡(d≤6 mm)	



a 初始

b 腐蚀 5 周期



图 3 B1—3 试件原始、5、10 周期照片 Photos of test pieces B1-3 of original state and after 5 and 10 cycles of corrosion: Fig.3 a) original, b) after 5 cycles of corrosion; c) after 10 cycles of corrosion



图 4 内部防护体系 10 周期试验失光率变化曲线 Fig.4 Curves of loss rate of internal protection systems in 10 cycles of test

弧氧化+TB-X 底漆) 仅在 3 周期盐雾试验后失光率 剧增至 20%, G 体系 4 周期盐雾试验后失光率高达 90%, K 体系失光率近 60%。参照涂层失光老化判 定标准[10],其等级分别达到5级(完全失光)和4 级(严重失光), H、J 两个防护体系失光等级评定 均≤2级(轻微失光),Q体系失光等级为1级(很 轻微失光)。

由图 5 可知,外部防护 B 体系(铬酸阳极化+ 10P20-X 底漆+ECL 面漆)10 周期盐雾试验后失光率 为12%左右,失光等级为1级(很轻微失光),该体 系耐盐雾腐蚀性能较优。I体系(铬酸阳极化+TB-X



图 5 外部防护体系 10 周期试验失光率变化曲线 Fig.5 Curves of loss rate of external protection systems in 10 cycles of test

底漆+TS-X 面漆)和L体系(微弧氧化+TB-X 底漆+ TS-X 面漆) 10 周期试验后失光率基本相当,失光评 定等级均为≤2级(轻微失光)。而耐盐雾腐蚀性能 较差的 A 体系(阿洛丁+10P20-X 底漆+ECL 面漆) 仅在4个周期试验后失光率就达到了35%,失光评定 等级为3级(明显失光),其盐雾耐受性能难以令人 满意。

结合试件宏观腐蚀形貌, G、K 内部防护体系耐 盐雾腐蚀性能较差, 仅在中性盐雾腐蚀 3 周期后, 涂 层就呈趋势性大范围鼓泡,涂层开始失效,腐蚀损伤 甚至延伸至表处层。外部防护 A 体系经过 4 周期的 盐雾试验,涂层也出现明显的鼓泡,涂层已彻底失去 防护能力。综合内外部防护体系宏观腐蚀形貌和失光 率情况来看,阿洛丁氧化和所配套的三套涂层系统的 盐雾适应性较差,对于在工作环境中经常接触到盐雾 的水陆两栖飞机而言,应避免大面积选用阿洛丁处理 和与其配套的上述防护体系,更推荐选用对耐盐雾腐 蚀有明显优势的铬酸阳极化配套的涂层防护体系。此 外,随着涂层失光率的增大,试件表面发生明显的鼓 泡、开裂。随着失光率剧烈变化,涂层鼓泡数量和面 积显著增加,局部剥落露出表处层。不同表面处理防 护体系的宏观腐蚀结果和涂层体系失光率随时间变 化曲线相吻合。综合考察各涂层体系宏观腐蚀形貌和 失光率,涂层体系宏观腐蚀进程近似正相关于涂层失 光率。

4 结论

9 组试件经过 10 周期的盐雾加速腐蚀试验,各 防护体系耐盐雾腐蚀性能如下:

1)内部表面防护体系的防腐性能优劣排序为: Q体系(铬酸阳极化+10P4-X底漆)、J体系(硫酸阳极化+TB-X底漆)>H体系(铬酸阳极化+TB-X底漆)> >K体系(微弧氧化+TB-X底漆)>G体系(阿洛丁+ TB-X底漆)。综合表面处理层膜层厚度和疲劳性能因 素,内部防护体系推荐采用Q体系。

2)外部表面防护体系的防腐性能优劣排序为: B 体系(铬酸阳极化+10P20-X 底漆+ECL 面漆)>I 体 系(铬酸阳极化+TB-X 底漆+TS-X 面漆)>L 体系(微 弧氧化+TB-X 底漆+TS-X 面漆)>G 体系(阿洛丁+ 10P20-X 底漆+ECL 面漆)。外部防护体系推荐采用 B 体系。

参考文献:

- DALE M. Protective Finishing Systems for Navy Aircraft[J]. Advanced Materials & Processes, 1999(4): 31.
- [2] 李金桂. 腐蚀控制系统工程学概论[M]. 北京: 化学工业出版社, 2009.
 LI Jin-gui. An Introduction to System Engineering Science for Corrosion Control[M]. Beijing: Chemical Industry Press, 2009.
- [3] 陈群志,程宗辉,席慧智,等.飞机铝合金结构连接部 位的腐蚀行为[J].中国腐蚀与防护学报,2007,27(6):

90-93.

CHEN Qun-zhi, CHENG Zong-Hui, XI Hui-Zhi, et al. Corrosion Behavior on Joint Section of Aircraft Aluminums Alloy Structure[J]. Journal of Chinese Society for Corrosion and Protection, 2007, 27(6): 90- 93.

[4] 刘文珽,李玉海,陈群志,等.飞机结构腐蚀部位涂层加速试验环境谱研究[J].北京航空航天大学学报,2002,28(1):109-112.

LIU Wen-ting, LI Yu-hai, CHEN Qun-zhi, et al. Accelerated Corrosion Environmental Spectrums for Testing Surface Coatings of Critical Areas of Flight Aircraft Structures[J]. Journal of Beijing University of Aeronautics and Astronautics, 2002, 28(1): 109-112.

- [5] 张琳, 王振尧, 赵春英, 等. 碳钢和耐候钢在盐雾环境 下的腐蚀行为研究[J]. 装备环境工程, 2014, 11(1): 1-6. ZHANG Lin, WANG Zhen-yao, ZHAO Chun-ying, et al. Study on Corrosion Behavior of Carbon Steel and Weathering Steel in Salt Spray Test[J]. Equipment Environmental Engineering, 2014, 11(1): 1-6.
- [6] 李星,周人歌,陈津虎,等.钢和硬铝的加速腐蚀试验 研究[J]. 装备环境工程, 2013, 10(6): 5-8.
 LI Xing, ZHOU Ren-ge, CHEN Jin-hu, et al. Study on Accelerated Corrosion Testing of Steel and Duralumin[J].
 Equipment Environmental Engineering, 2013, 10(6): 5-8.
- [7] 陈群志,孙祚东,韩恩厚,等.典型飞机结构加速腐蚀 试验方法研究[J].装备环境工程,2004,1(2):13-17. CHEN Qun-zhi, SUN Zuo-dong, HAN En-hou, et al. Study on Accelerated Corrosion Test Methods of Typical Aircraft Structure[J]. Equipment Environmental Engineering, 2004, 1(2): 13-17.
- [8] 王艳艳,舒畅,李超. 自然环境谱转化为加速试验环境 谱的方法[J]. 装备环境工程, 2014, 11(1): 34-38.
 WANG Yan-yan, SHU Chang, LI Chao. Method for Conversion of Natural Environmental Spectra to Accelerated Test Environmental Spectra[J]. Equipment Environmental Engineering, 2014, 11(1): 34-38.
- [9] 郭军科,于金山,彭翔,等.加速腐蚀实验研究碳钢的 大气腐蚀行为[J].表面技术,2014,43(4):68-73. GUO Jun-ke, YU Jin-shan, PENG Xiang, et al. Study on the Atmospheric Corrosion Behavior of Carbon Steel Using Accelerated Corrosion Test[J]. Surface Technology, 2014, 43(4):68-73.
- [10] GB/T 1766—1995, 色漆和清漆涂层老化的评级方法 [S].
 - GB/T 1766—1995, Paint and Varnish—Rating Schemes of Degradation of Coats[S].