动车组关键板卡失效分析与预防措施

梁爽',杨盼奎',武继将',江斌',李慧²

(1.中车青岛四方机车车辆股份有限公司,山东 青岛 266111;2.广电计量检测(青岛)有限公司,山东 青岛 266111)

摘要:目的 对动车组关键板卡进行失效分析,并提出预防改进措施。方法 通过对动车组运用过程中的环 境分析,确定影响板卡性能的主要因素为温度与湿度应力。为缩短试验周期,设计恒温恒湿加速应力试验, 快速暴露板卡及其元器件的薄弱环节。试验中受应力影响,板卡与元器件发生了不同程度的失效。通过对 失效部件的物理化学性能进行分析,对板卡的使用环境与分析方法提出建议。结果 动车组板卡在高温高湿 环境下的失效模式为电性能故障,由于密封不良,电感表面有纤毛和白色附着物,工作时温度过热导致漆 包膜破损,从而使电感失效,焊点、PCB 基材与三防漆未检测到失效老化。结论 电感、MOS 管、电解电 容等元器件受温湿度应力影响较大,且板卡的密封与使用环境也影响着板卡的使用寿命,日常使用应注重 散热与密封。通过该项目研究为板卡失效预防提供了可行方法。 关键词:板卡;动车组;失效分析;加速应力;温湿度应力;失效预防

中图分类号: U266 文献标识码: A 文章编号: 1672-9242(2021)12-0109-07 **DOI**: 10.7643/issn.1672-9242.2021.12.017

Failure Analysis and Preventive Measures of Key Board of Electric Multiple Units

LIANG Shuang¹, YANG Pan-kui¹, WU Ji-jiang¹, JIANG Bin¹, LI Hui²

(1.CRRC Qingdao Sifang Locomotive & Rolling Stock Co., Ltd., Qingdao 266111, China;2.GRG Metrology and Test (Qingdao) Co., Ltd., Qingdao 266111, China)

ABSTRACT: The purpose of this paper is to carry out failure analysis and put forward improvement measures to the EMU key circuit board card. Through the analysis of the environment during the application of EMU (Electric Multiple Units), it is determined that the main factors affecting of EMU are temperature and humidity stress. In order to shorten the test period, the constant temperature and humidity accelerated stress test is designed in this paper to quickly expose the weak links of the board and its components. Under the influence of stress, the failure of board and components occurred in different degrees. Based on the analysis of the physical and chemical properties of the invalidation parts, suggestions for the application environment and analysis method of the board card are put forward. The failure mode of EMU circuit board in high temperature and humidity environment is electrical performance fault. The inductor has cilia and white attachment on the surface due to the poor seal of the board. Working at high temperature will lead to damage of paint coating and failure of inductance. Failure and aging of solder joint, PCB substrate and paint have not been detected. Inductance, MOS tube, electrolytic capacitor and other components are

收稿日期: 2021-05-10; 修订日期: 2021-07-15

Received: 2021-05-10; Revised: 2021-07-15

作者简介:梁爽 (1981—),女,硕士,高级工程师,主要研究方向为动车组制动系统的检修维护。

Biography: LIANG Shuang (1981---), Female, Master, Senior engineer, Research focus: maintenance of EMU brake system.

引文格式:梁爽,杨盼奎,武继将,等.动车组关键板卡失效分析与预防措施[J].装备环境工程,2021,18(12):109-115.

LIANG Shuang, YANG Pan-kui, WU Ji-jiang, et al. Failure analysis and preventive measures of key board of electric multiple units[J]. Equipment environmental engineering, 2021, 18(12): 109-115.

greatly affected by temperature and humidity stress. The sealing and service environment also affect the service life of the board. Heat dissipation and seal shall be paid attention to during daily use. This project also provides a feasible method for the prevention of board failure.

KEY WORDS: circuit boards; EMU; failure analysis; accelerated stress; temperature and humidity stress; prevention of board failure

板卡是动车组的关键部分,在动车组平稳、安全、 高速运行性能上,起到了不可替代的作用,涵盖了系 统控制、状态监控、操作运行、信号传递等功能。相 应地,板卡的可靠性也成为了动车组的重要关注问 题。文中基于板卡线路运行特征与常见失效机理,设 计了加速试验,旨在暴露板卡应用薄弱点,并进行失 效分析。根据失效分析得到的结果,给出整改意见, 以确保后续的高效运用。

失效分析的目的是通过对失效机理、原因的分析,获得产品改进的建议,避免相似失效与故障的发生,提高此类产品的可靠性。失效分析是各行各业尤其是电路板设计制造过程中的一个重要组成部分。失效是指电路板由于使用或偶发故障,丧失或部分丧失了指定功能性能。失效模式是产品失效的宏观表现^[1]。对于电路板,失效模式有很多,如绝缘破坏、PCB板老化、短路、断路等^[2]。由于不同电路板逻辑功能、设计原理和电气性能的差异,失效模式也有较大区别,需逐类分析^[3]。失效模式的确认或是失效判定的过程是失效分析的重点与难点。

1 失效模式分析

板卡的主要失效模式主要有以下 3 种: 润湿不 良、爆板分层、CAF 失效^[4]。板卡上的元器件的主要 失效模式有: 绝缘破坏、电极箔击穿或电解液枯干导 致的电容下降、电感线圈过热引起的漆包膜脱离、三 防漆脱落、涂层开裂等^[5]。

由于这些失效均与温度、湿度应力相关,因此在 一定条件内对板卡施加综合应力,可以快速暴露板卡 的薄弱环节。参考列车实际运行环境与板卡耐受能力 上限,对板卡进行加速试验,根据 GB/T 2423.2—2008 的 6.5.2,将试验温度的高温设置为 70℃,根据 GB/T 2423.3—2006 第 5 章表 1 和 GB/T 2423.50—1999 第 4 章的表 1,将试验湿度设置为 85%。试验条件:高温 (70±2)℃、高湿 85%±3%环境下保持 2000 h,每隔 24 h 取出检查板卡的形貌与电性能等。

2 无损检测分析与失效复现

2.1 外观检测

试验中,对样品表面清灰后,在标准光源下目视 检查,关注产品外观破坏、变色,三防漆变色等异常。 通电进行电性能测试,发现试验 192 h 时,有板卡出 现电性能故障,具体表现为指示灯不亮,通道无电压。 经观察,板卡外观无异常,打开盖板后,发现在靠近 板卡输出端处,有白色物质覆盖在各类元器件表面 上,白色物质的分布以某电感为中心向外扩展,覆盖 范围大概占板卡的 1/4 面积,部分器件上的白色物质 还形成纤毛,附着在器件上。纤毛与白色物质外观形 貌如图 1 和图 2 所示。



图 1 纤毛外观形貌 Fig.1 Appearance morphology of cilia

2.2 元器件级别分析

上述白色物质集中于电感附近,对该电感进行故 障分析发现,电感明显变黑,表面有明显熔融的痕迹。 使用万用表对电感表面进行电阻值测试,可测得兆欧 至几十兆欧级的电阻值,但是在未失效板卡上的同位 置电感无法测得电阻值。对板卡上的失效电感进行开 封,将其漆包线取下后,发现线圈的漆包线基本已烧 黑,部分漆包膜已变形脱离掉落,磁芯表面涂层形成 了漆包线的压痕,其中部分涂层已开裂并脱落,磁芯 内部的金属已裸露在表面。失效电感开封的典型形貌 如图 3 和图 4 所示。



图 2 白色物质外观形貌 Fig.2 Appearance morphology of white substance



图 3 电感磁芯区域 Fig.3 Amplification morphology of inductance core area



图 4 电感漆包线区域 Fig.4 Amplification morphology of enameled wire area of inductance

开封检查发现,线圈的漆包线已发黑,部分漆包 膜已变形脱离掉落。显然,线圈漆包线的漆包膜变形、 脱离是电感线圈过热所导致的。开封检查未发现漆包 线有明显的熔融形貌,亦未发现漆包线之间有明显的 粘连,可基本排除电感线圈漆包线本身存在缺陷或存 在损伤引起电感线圈过热的可能。开封检查还发现磁 芯表面涂层有开裂,且部分涂层已掉落,磁芯内部的 金属已裸露在表面,推断失效时电感的温度极高,过 高的温度使其磁芯表面涂层开裂。在过热的情况下, 漆包膜快速退化或变性,绝缘性能、隔离能力严重降 低,最终使漆包线之间发生短路,导致其电感值下降, 发生烧毁而失效。

2.3 SEM&EDS 分析

SEM 和 EDS 联用可分析电路板生产及使用过程 中产生的失效问题,并找出失效原因^[6]。其中 SEM 主要观察各种镀层中的微小品质缺陷,而 EDS 则是 分析镀层的元素比例及判定异物的来源,找出失效的 根源,避免问题的再次发生^[7-10]。针对电感部分未知 白色纤毛进行 SEM&EDS 分析,试验结果如图 5—8 所示。



图 5 纤毛局部区域的 SEM 形貌 Fig.5 Morphology of local cilia under SEM



图 6 纤毛方框区域 EDS 谱图 Fig.6 EDS spectrum of ciliated frame region



图 7 白色物质局部区域的 SEM 形貌 Fig.7 Morphology of local area of white substance under SEM



Fig.8 EDS spectrum of white substance box region

由 SEM 形貌可以看出,纤毛的形貌与典型的电 迁移形貌不接近。EDS 分析结果显示,纤毛主要含 C、 O、Si,不含金属成分,为非金属不导电物质。在 SEM 下使用二次电子项观察纤毛,纤毛会荷电。白色物质 主要含 C、O、Si、N,不含金属成分,其中 EDS 显 示的 Fe 峰应为刀片的残留物,应为非金属不导电物 质。在 SEM 下使用二次电子项观察, 该物质会荷电。 综上所述, 纤毛与白色物质与电迁移无关, 纤毛与白色 物质应是异物掉落, 而不是在器件表面所生长出来的。

2.4 电性能分析与失效复现

综合外观检查以及空载、10%负载情况下失效件 A 与未失效件 B 的关键器件波形检查结果,空载情况 下两者波形一致,而 10%负载情况下波形存在差异,可能是由于板卡 A 在 10%负载的条件下运行一段时 间后触发了保护电路。针对外观检查发现的变黑电感 进行分析。对板卡 A、B 的电感空载下的对地波形进 行对比,如图 9 所示。发现板卡的波形存在较大异常, 再对电感所在电路的前级输出(即对应变压器的波 形)进行比较,无明显异常,推测较大可能是由于电 感失效导致板卡 A 出现的失效。



图 9 电感空载下的对地波形 Fig.9 Waveform of inductor against ground under no load: a) board A; b) board B

将板卡 A 的电感用未失效的电感替换,对 A 的 电感进行电参数测试。测试结果表明,板卡 A 的电 感值明显降低,电感已失效。对更换未失效电感后的 板卡 A 与板卡 B 进行波形对比(10%负载下电感对 地波形),如图 10 所示。更换电感后,板卡 A 电感 对地波形与板卡 B 的波形类似。可认为板卡 A 在更 换电感后,功能已恢复正常,板卡 A 的失效是电感 失效导致的。

以某电感为中心并向外扩展的纤毛与白色物质, 由于其 SEM 和 EDS 分析结果显示,纤毛主要含 C、 O、Si,白色物质主要含 C、O、Si、N,不含金属成 分,与电迁移无关,排除 CAF 失效,应是由于密封 不良导致异物掉落且与空气中杂质结合产生,不是在 器件表面所生长出来的。电性能分析中,电感前级电



图 10 电感负载 10%时对地波形

Fig.10 Waveforms to the ground when the inductance is loaded with 10%: a) board A after replacing the inductance; b) board B

• 113 •

路中其波形无异常,且更换失效板卡电感后,板卡电 性能恢复正常,可以推断电感失效导致此板卡失效。

3 微观检测与失效分析

3.1 X射线检查

对板卡关键元器件连接处、焊点等进行 X 射线 检查,关注内部裂纹、熔融等异常。焊点 X 射线检 查如图 11 所示,扫描结果显示有空洞,如箭头指向 的亮点。焊点的空洞是正常现象,对比试验前后焊点 X 射线图片,如发生空洞变大或空洞连线,产生裂纹, 则需重点关注^[11-12]。



a 试验前







Fig.11 X-ray scanning images of solder joints before a) and after b) the test

3.2 焊点金相切片

样品大电流区域的焊点和质量较重元器件焊点 X 射线扫描结果中的空洞位置均是金相检查需要重 点关注的区域。将 X 射线检查的空洞区域制作焊点 切片,在金相显微镜 50×视野下进行观察,典型形貌 如图 12 所示。其空洞较小,没有明显延伸裂纹,因 此不会对器件工作产生影响。

3.3 傅里叶红外光谱分析

选取样品 PCB 板基材与三防漆进行傅里叶光谱 检测。PCB 板主要是由环氧类树脂、玻纤及覆铜板粘 结压制而成,属于混合物质。三防漆是一种特殊的配 方涂料,通常是由聚氨酯、聚合类树脂、有机硅等混 合组成的结构胶。傅里叶红外光谱分析能直接反应基



图 12 焊点空洞位置形貌 Fig.12 Hole position morphology of solder joint

材组成性质的改变[13~20]。

试验前的正常样品、恒温恒湿试验中失效的样品、恒温恒湿试验白的正常样品的红外谱图见图 13。可见恒温恒湿试验后样品的谱图相比试验前的样品无明显差异,各处吸收峰的位置无明显变化,这说明 PCB 板基材在恒温恒湿试验中无明显老化。

关键元器件与较重元器件焊接部位的焊点在 X 射线检查中有空洞,有空洞部分进行切片放大观察, 发现连续的延伸裂纹,未见裂纹形成趋势,因此恒温 恒湿试验未对板卡焊点造成老化失效。对 PCB 板基 材与三防漆进行傅里叶光谱检测,试验前后对比,未 见元素变化差异,因此在恒温恒湿试验未对 PCB 板 基材与三防漆造成老化失效等异常。

4 预防措施

由测试结果可知,板卡的主要失效原因是外界高 温高湿的工作环境,而其失效特征是电信号故障。这 类板卡具有以下特征:车外布置,实际运行中受环境 影响较大;所属车辆长期在南方潮湿城市运行;板卡 外部机箱无特殊密封,间接与环境接触;电感、MOS 管、电解电容的板卡较多。因此在日常的使用过程中, 做好散热与密封工作,可以延长板卡的使用时间。定 期对板卡进行拆件目检,可以有效筛查出失效初期的 板卡,及时更换可以有效降低其失效概率。

根据试验中规律总结,其他板卡可参考进行以下 加速应力试验。

 1)温度应力适用于以下板卡:车内布置,驻车 承受高温环境;所属车辆长期在南方城市运行;板卡 安装在散热部件产品旁,或板卡空间有集中热场;自 身发热板卡或密封模块较多板卡。

2)高低温应力适用于以下板卡:高寒车型安装, 或北方城市运行;所属车辆运营线路跨度较大;含较 大体积芯片,或芯片焊点较多。

3)振动等机械应力适用于以下板卡:贴片元器件、焊点连接较多板卡;安装部位机械工况较恶劣; 安装有质量较重器件的板卡。



Fig.13 Infrared spectrum: a) normal sample not tested; b) samples that failed during the test; c) normal sample after test

5 结论

文中基于板卡线路运行特征与常见失效机理,设 计了加速试验,并进行了失效分析,得出了以下结论:

高温高湿环境是造成电路板性能退化的主要原因;表面纤毛和白色物质失效,是外界高温高湿环境下,空气中的游离态杂质吸附产生的;电感失效,是 在过热的情况下,漆包膜快速退化或变性,绝缘性能、 隔离能力严重降低,最终使漆包线之间发生短路,导 致其电感值下降,发生烧毁而失效;焊点空洞金相分 析未发现裂纹,此项不影响产品使用。最后总结出了 易受高温高湿环境影响板卡的特征。

本文验证了板卡失效分析方法的可行性,也揭示 了高温高湿条件下样品的性能退化特征,为研究动车

参考文献:

 竺琳. PCB 材料在通讯设备中的关键技术研究及失效 分析[D]. 杭州:浙江大学, 2014.
 ZHU Lin. Key technique & failure analysis in telecommunication PCB material[D]. Hangzhou: Zhejiang University, 2014.

组板卡失效分析提供了可行的方法。

[2] 石谨宁,罗锦超. PCBA CAF 失效机理分析和材料预防
 [J]. 电子技术与软件工程, 2019(14): 90-91.
 SHI Jin-ning, LUO Jin-chao. Failure mechanism analysis of PCBA CAF and material prevention[J]. Electronic technology & software engineering, 2019(14): 90-91.

[3] 陈健. 高密系统 PCB 如何面对 CAF 风险[J]. 印制电路

信息, 2009, 17(S1): 363-370.

CHEN Jian. How to face CAF risk of systemic board in high density[J]. Printed circuit information, 2009, 17(S1): 363-370.

- [4] 杨雁,李盛涛. 高频印制电路基板研究进展[J]. 绝缘材料, 2007, 40(6): 30-35.
 YANG Yan, LI Sheng-tao. Progress in research on high-frequency printed circuit boards[J]. Insulating materials, 2007, 40(6): 30-35.
- [5] 李海. PCB 材料相关温度及其测试的释疑[J]. 印制电路 信息, 2005, 13(7): 35-37.
 LI Hai. Understanding tg, td and operating temperature for PCB[J]. Printed circuit information, 2005, 13(7): 35-37.
- [6] 杜丽华,蔡云枝. PCB 的热设计[J]. 现代电子技术, 2002, 25(8): 85-87.
 DU Li-hua, CAI Yun-zhi. Thermal reliability design for PCB[J]. Modern electronic technique, 2002, 25(8): 85-87.
- [7] 刘剑霜,谢锋,吴晓京,等. 扫描电子显微镜[J]. 上海 计量测试, 2003, 30(6): 37-39.
 LIU Jian-shuang, XIE Feng, WU Xiao-jing, et al. Scanning electron microscope[J]. Shanghai measurement and testing, 2003, 30(6): 37-39.
- [8] 闫洪. 扫描电子显微镜和 X 射线显微分析原理及在镀 层测试上的应用[J]. 机电元件, 1994, 14(3): 27-31.
 YAN Hong. Principles of scanning electron microscopy and X-ray microanalysis and their applications in testing coatings[J]. Electromechanical components, 1994, 14(3): 27-31.
- [9] 邱宝军,罗道军,汪洋,等. 军用电子组件(PCBA)失效 分析技术与案例[J].环境技术,2010,30(5):44-49.
 QIU Bao-jun, LUO Dao-jun, WANG Yang, et al. Failure analysis technology of military electronic package and relevant cases[J]. Environmental technology, 2010, 30(5): 44-49.
- [10] 罗道军,黄海涛. 残留物与 PCBA 的可靠性[J]. 电子产品可靠性与环境试验, 2003, 21(4): 24-29.
 LUO Dao-jun, HUANG Hai-tao. Residues and reliability of PCBA[J]. Electronic product reliability and environmental testing, 2003, 21(4): 24-29.
- [11] 王新娟,杨永兴. 工艺辅料引起的 PCB 失效案例分析
 [J]. 电子产品可靠性与环境试验, 2016, 34(6): 31-35.
 WANG Xin-juan, YANG Yong-xing. Failure cases analysis of PCB caused by process accessories[J]. Electronic product reliability and environmental testing, 2016, 34(6): 31-35.

- [12] 饶丹丹,楼倩,杨文静. PCB&PCBA-PTH 失效原因分析[J]. 电子产品可靠性与环境试验, 2015, 33(1): 11-14.
 RAO Dan-dan, LOU Qian, YANG Wen-jing. Failure analysis for PCB & PCBA-PTH[J]. Electronic product reliability and environmental testing, 2015, 33(1): 11-14.
- [13] 林其水. 在 PCB 中离子迁移的危害与对策[J]. 印制电路信息, 2008, 16(5): 56-59.
 LIN Qi-shui. The harm and countermeasure of CAF in PCB[J]. Printed circuit information, 2008, 16(5): 56-59.
- [14] 解传宁,唐小琦,金健,等.数控印制电路板加速寿命 试验与统计分析[J]. 华中科技大学学报(自然科学版), 2013,41(12):1-6.
 XIE Chuan-ning, TANG Xiao-qi, JIN Jian, et al. Accelerated life test and statistical analysis of numerical control PCB[J]. Journal of Huazhong university of science and technology (natural science edition), 2013, 41(12): 1-6.
- [15] READY W J, TURBINI L J. The effect of flux chemistry, applied voltage, conductor spacing, and temperature on conductive anodic filament formation[J]. Journal of electronic materials, 2002, 31(11): 1208-1224.
- [16] 刘霞美, 翟玉卫, 吴爱华, 等. 显微红外热成像技术在 故障定位中的应用[J]. 计算机与数字工程, 2015, 43(1): 133-136.
 LIU Xia-mei, ZHAI Yu-wei, WU Ai-hua, et al. Application of micro infrared thermal imaging technology in fault location[J]. Computer & digital engineering, 2015, 43(1):
- [17] 席善斌,高兆丰,裴选,等.微波单片集成电路的失效 分析方法探讨[J].环境技术,2017,35(6):25-29.
 XI Shan-bin, GAO Zhao-feng, PEI Xuan, et al. Discussion on failure analysis methods of MMIC[J]. Environmental technology, 2017, 35(6):25-29.

133-136.

- [18] 田永盛, 杜良桢. 晶振器件电路部分的失效分析研究
 [J]. 电子产品可靠性与环境试验, 2010, 28(1): 27-31.
 TIAN Yong-sheng, DU Liang-zhen. Failure analysis of circuit part in crystal oscillator[J]. Electronic product reliability and environmental testing, 2010, 28(1): 27-31.
- [19] HE Xiao-fei, AZARIAN M H, PECHT M G. Evaluation of electrochemical migration on printed circuit boards with lead-free and tin-lead solder[J]. Journal of electronic materials, 2011, 40(9): 1921-1936.
- [20] NOH B I, JUNG S B. Characteristics of environmental factor for electrochemical migration on printed circuit board[J]. Journal of materials science: Materials in electronics, 2008, 19(10): 952-956.