# 差速器螺栓失效行为研究

## 吴旭辉<sup>1</sup>, 付扬帆<sup>2</sup>, 王长朋<sup>2</sup>

(1.海装重庆局,重庆 400042; 2.西南技术工程研究所,重庆 400039)

摘要:目的研究车辆差速器螺栓失效原因。方法 在化学成分、非金属夹杂物、力学性能、金相组织、断 口形貌等检测分析的基础上,研究车辆差速器螺栓的失效行为,推断失效原因。结果 差速器螺栓化学成分、 氢含量、心部硬度及金相组织、材料抗拉强度及屈服强度等均未见明显异常,断口有明显的疲劳断裂特征, 螺纹表层存在脱碳现象,脱碳层深度约为 0.07 mm。裂纹起始于螺纹根部,裂纹两侧无脱碳现象,螺纹表面 及裂纹内部均未见腐蚀产物。结论 由于表面脱碳使得差速器螺栓表面硬度及疲劳强度降低,而螺纹根部存 在的应力集中使早期裂纹在螺纹根部产生,并在交变载荷作用下进一步扩展,进而最终导致疲劳断裂。 关键词:差速器螺栓;失效;脱碳;疲劳断裂

**DOI:** 10.7643/issn.1672-9242.2018.11.020 中图分类号: TJ81+0 文献标识码: A 文章编号: 1672-9242(2018)11-0109-04

#### **Failure Behavior of Differential Bolt**

WU Xu-hui<sup>1</sup>, FU Yang-fan<sup>2</sup>, WANG Chang-peng<sup>2</sup>
(1. Representative Bureau of Naval Equipment Department in Chongqing, Chongqing 400042, China;
2. Southwest Technology and Engineering Research Institute, Chongqing 400039, China)

**ABSTRACT: Objective** To research the causes for failure of car differential bolt. **Methods** The failure behavior of car differential bolt was researched based on analysis and test on chemical composition, nonmetallic inclusion, mechanical property, metallographic structure, fracture morphology, etc. to conclude the cause of failure. **Results** There was no abnormity to the experimental data such as chemical composition, hydrogen content, core hardness, metallographic structure, strength of extension and yield strength. The fracture had apparent fatigue crack. The thread surface had decarburization with a layer depth of 0.07mm. Both sides of the thread were free from decarburization. Both thread surface and crack interior had no corrosion product. **Conclusion** The surface hardness and fatigue strength of the bolt decline due to the surface decarburization; while stress concentration in the thread root leads to crack of the root and extends the crack further under the action of alternating load and finally leads to fatigue fracture.

KEY WORDS: differential bolt; failure; decarburization; fatigue fracture

差速器是车辆传动系统中使驱动桥两侧车轮在 行程不等时能够以相适应的不同速度转动,进而满足 车辆行驶运动学要求的重要零部件,其对车辆的转向 性、通过性和可靠性有着关键影响<sup>[1-5]</sup>。差速器螺栓 穿过差速器盖、差速器壳,并与被动齿轮连接,服役 过程受交变载荷作用,存在断裂风险<sup>[6-7]</sup>。文中差速 器螺栓在服役过程中未达寿命即发生断裂,为此,在 化学成分、力学性能、金相组织、断口形貌等检测分 析的基础上,研究断裂差速器螺栓的失效行为,并推 断失效原因。

通讯作者: 付扬帆 (1987—), 男, 重庆人, 工程师, 硕士, 主要研究方向为金属材料。

收稿日期: 2018-08-13; 修订日期: 2018-08-22

作者简介:吴旭辉(1975—),男,江苏宜兴人,工程师,本科,主要研究方向为武器装备管理。

## 1 试验

## 1.1 试件

试件为失效的差速器螺栓,规格为 M8×25-8.8 级,材质为 35<sup>#</sup>钢,调质处理,在服役过程中未达寿 命,发生断裂。

## 1.2 试验过程

参照 GB/T 20123—2006<sup>[8]</sup>,采用 HCS-140 高频 红外碳硫分析仪检测失效螺栓碳、硫元素含量。参照 GB/T 20125—2006<sup>[9]</sup>, 采用 SPECTRO ARCOS 电感 耦合等离子体发射光谱仪检测失效螺栓硅、磷、锰元 素含量。参照 GB/T 223.82-2007<sup>[10]</sup>,采用 LECO-RHEN 602 定氢仪检测失效螺栓氢元素含量。参照 GB/T 230.1-2009<sup>[11]</sup>,采用 HR-150DT 洛氏硬度计检 测失效螺栓心部洛氏硬度。参照 GB/T 228.1-2010<sup>[12]</sup>,采用 CSS44100 电子万能试验机检测热处理 随炉试样抗拉强度及屈服强度。采用 XJP-6A 光学显 微镜检测失效螺栓金相组织,并参照 GB/T 10561-2005<sup>[13]</sup>对失效螺栓的非金属夹杂物进行评级。采用 OUANTA 200 扫描电镜检测失效螺栓断口形貌。采 用 HSR-2M 型摩擦磨损试验机对热处理随炉试样表 面及心部进行室温摩擦磨损试验,载荷为100N,往 复摩擦长度为5 mm,运行速度 300 次/min,时间为 30 min。采用 BS 210S 型电子分析天平测量试验前后 试样质量。

## 2 结果

## 2.1 断口宏观形貌

失效螺栓断口较为平齐、洁净,断口及周边区域 均无明显的锈蚀痕迹。断口无明显的塑性变形,裂纹 起始于螺纹根部。失效螺栓断口宏观形貌如图1所示。



图 1 失效螺栓断口宏观形貌

## 2.2 化学成分

失效螺栓化学成分分析结果见表 1。可见,失效 螺栓的 C、Si、Mn、S、P 等主要化学元素含量均满 足技术要求

## 2.3 非金属夹杂物

失效螺栓非金属夹杂物等级评定结果见表 2。可 见,失效螺栓的硫化物、硅酸盐、氧化铝、球状氧化 物、单颗粒球状夹杂等均满足技术要求。

## 2.4 氢含量

失效螺栓氢含量检测结果见表 3。可见,失效螺 栓表层至心部氢含量一致,均满足技术要求。

#### 2.5 力学性能

失效螺栓硬度及强度检测结果见表 4。其中,在 失效螺栓心部进行洛氏硬度检测,在热处理随炉材料 样件上进行抗拉强度及屈服强度检测。可见,失效螺 栓心部硬度及强度均满足 8.8 级螺栓的技术要求。

## 2.6 金相组织

失效螺栓心部的金相组织如图 2 所示。可见,心 部组织均匀,以回火索氏体为主,有少量的铁素体, 组织级别为二级。

表 1 化字成分分析结果													
化学成分		C Si		Si		Mn		S		Р			
要求	(	0.32~0.40	0.17~0.37		7	0.50~0	.80	≤0.03	5	≤0.035			
实测		0.35	0.21			0.70	)	0.008		0.012			
表 2 非金属夹杂物等级评定结果													
夹杂物种类	A 类	(硫化物)	<b>B</b> 类(硅	≧酸盐)	C 类 (	氧化铝)	D 类(球状氧	<b>虱化物</b> )	DS类(单	颗粒球状夹杂)			
要求		0.5		0.5		0.5	0.5			1			
实测	0.5		0.5		0.5		0.5		1				
	表 3	氢含量检测	结果	m	ng/L		表 4	力学性能	能检测结果				
检测位置	表层	介于表层	吴与心部	心部		检测项目	目 硬度 (HR	C ) 抗打	立强度/MPa	屈服强度/MPa			
要求		\$	1			要求	22~32		≥800	≥640			
实测	0.8	0.	8	0.8		实测	26		875	655			

₹1 化学成分分析结果



图 2 失效螺栓心部金相组织

失效螺栓表层的金相组织如图 3 所示。可见,螺 纹侧壁存在台阶,螺纹根部有径向裂纹,裂纹开口处 和扩展处宽度基本一致。螺纹表面存在脱碳现象,为 半脱碳组织,脱碳层深度约为 0.07 mm,裂纹两侧无 脱碳现象。螺纹表面及裂纹内部均未见腐蚀产物。

## 2.7 断口微观形貌

失效螺栓的断口微观形貌如图 4 所示。由图 4a 可见,断口平齐,裂纹起始于螺纹根部,呈放射状向 心部扩展,断口疲劳裂纹扩展区占断口面积的 90%以 上。由图 4b 可见,裂纹源处存在台阶纹,为多点起 裂的疲劳断裂。微观形貌上呈现撕裂和准解理断裂的 特征,无非金属夹杂、原始开裂、折叠等初始缺陷。 由图 4c 可见,扩展区呈现准解理断口特征,为典型 的疲劳断裂形貌<sup>[14-15]</sup>。

## 2.8 室温耐磨性能

室温摩擦磨损试验结果见表 5。试样均取自热处



图 3 失效螺栓表层金相组织



a 断口全貌

b 断口裂纹源 图 4 失效螺栓断口微观形貌

c 断口疲劳扩展区

表 5 室温摩擦磨损试验结果												
检测位置		表层		心部								
试样编号	B-1	B-2	B-3	X-1	X-2	X-3						
试验前质量/g	35.2001	35.2062	35.2072	35.2313	35.2698	35.2367						
试验后质量/g	35.1420	35.1487	35.1472	35.1991	35.2398	35.2056						
质量损失/g	0.0581	0.0575	0.0600	0.0322	0.0300	0.0311						
质量损失平均值/g		0.0585			0.0311							

理随炉材料样件,其中,表面脱碳层深度约0.07 mm, 心部无脱碳层。可见,脱碳后的表层较无脱碳的心 部摩擦磨损后的质量损失增加46.8%,耐磨性能明 显降低。

## 3 分析与讨论

失效螺栓化学成分未见异常,非金属夹杂物等级 满足 35<sup>#</sup>钢技术要求,热处理随炉试样抗拉强度、屈 服强度及失效螺栓心部硬度检测结果表明其满足 8.8 级螺栓的力学性能要求,心部组织为回火索氏体及少 量的铁素体,组织级别二级,属正常的淬火后高温回 火组织。氢含量未见异常,断口形貌未见氢脆迹象, 可排除氢脆可能。

断口疲劳裂纹扩展区占断口面积的 90%以上,且 疲劳纹细密平齐,显示螺栓所受名义应力不大,非过 大应力造成的瞬时或短时破坏,结合失效螺栓心部硬 度及材料强度检测结果,可推断心部组织及性能可满 足实际工况需求。

失效螺栓螺纹侧壁存在台阶,应该为搓丝时形成,但因未见裂纹起始于搓丝台阶处,基本可排除搓 丝造成原始缺陷进而导致开裂的可能性。失效螺栓螺 纹根部存在多处径向裂纹,裂纹开口处和扩展处宽度 基本一致,非热处理裂纹或瞬间开裂裂纹,可确定为 疲劳扩展裂纹。螺纹表面存在脱碳现象,脱碳层深度 约为 0.07 mm,裂纹两侧则无脱碳现象,说明脱碳层 为早期形成。螺纹表面及裂纹内部均未见腐蚀产物, 基本可排除因脱碳造成耐蚀性降低,进而在长时间腐 蚀及应力作用下形成腐蚀疲劳断裂的可能性<sup>[16]</sup>。

综合上述分析,结合断口呈现多点起裂、裂纹源 处存在台阶纹、表层因脱碳耐磨性能降低等特征,可 推断,螺纹根部存在应力集中现象。同时因螺纹根部 表面脱碳层的存在,严重降低了表面硬度及抗疲劳强 度,使早期裂纹在此区域产生,并在交变载荷作用下 扩展,进而最终导致疲劳断裂。

## 4 结论

脱碳使失效螺栓表面硬度及疲劳强度降低、螺栓

螺纹根部存在应力集中两因素共同作用,使裂纹首先 在螺栓螺纹根部产生,并在交变载荷作用下扩展,最 终导致疲劳断裂。

#### 参考文献:

- [1] 王秋平. 汽车差速器的建模与强度分析[D]. 沈阳: 东 北大学, 2014.
- [2] 徐振. 某型差速器参数化设计及动力学分析与结构优化[D]. 济南: 济南大学, 2017.
- [3] 肖泽艳. 轿车差速器参数化设计与有限元分析[D]. 武 汉: 武汉理工大学, 2011.
- [4] 凌秋妮, 尹曦林, 吴洁霞. 汽车差速器专利技术现状研 究[J]. 汽车工业研究, 2015(5):52-57.
- [5] VERSCHOORE R, DUQUESNE F. Simulation of the Influence of Differential Control on Tractor Work Rate[J]. Journal of Terramechanics, 2001, 38(4): 221-233.
- [6] 杨刚.驱动桥差速器壳联接螺栓失效分析和改进[J]. 湖南文理学院学报(自然科学版), 2013, 25(2): 70-71.
- [7] 徐文斌,武庆,连芳.差速器螺栓失效分析与对策[J].轻型汽车技术, 2011, (6): 31-33.
- [8] GB/T 20123—2006, 钢铁总碳硫含量的测定 高频感应 炉燃烧后红外吸收法(常规方法)[S].
- [9] GB/T 20125—2006, 低合金钢多元素含量的测定 电感 耦合等离子体原子发射光谱法[S].
- [10] GB/T 223. 82—2007, 钢铁氢含量的测定 惰气脉冲熔 融热导法[S].
- [11] GB/T 230. 1—2009, 金属材料 洛氏硬度试验 第1部分: 试验方法(A、B、C、D、E、F、G、H、K、N、T标尺)[S].
- [12] GB/T 228. 1—2010, 金属材料 拉伸试验 第1部分: 室 温试验方法[S].
- [13] GB/T 10561—2005, 钢中非金属夹杂物含量的测定 标 准评级图显微检验法[S].
- [14] 姜锡山,赵晗.钢铁显微断口速查手册[M].北京:机 械工业出版社,2010.
- [15] 廖景娱. 金属构件失效分析[M]. 北京: 化学工业出版 社, 2003.
- [16] 付扬帆, 王长朋, 陈大军, 等. 钢板弹簧断裂失效行为 研究[J]. 装备环境工程, 2018, 15(4): 75-79.