

文章编号: 1005-0523(2021)05-0082-08



现代有轨电车线路轨距加宽对独立轮对磨耗的影响

胡耀华^{1,2}, 杨新文^{1,2}, 钱鼎玮^{1,2}

(1. 同济大学上海市轨道交通结构耐久与系统安全重点实验室, 上海 201804;

2. 同济大学道路与交通工程教育部重点实验室, 上海, 201804)

摘要:结合现代有轨电车车辆-轨道耦合动力学子模型、轮轨多点接触子模型与 Archard 材料磨耗子模型,建立了车轮磨耗预测分析模型。与相关参考文献结果进行对比,验证了本文建立模型的准确性。利用该磨耗预测模型计算分析了轨距加宽对现代有轨电车通过小半径曲线轨道时车轮磨耗的影响。结果表明:在相同的线路条件下,独立车轮轮缘磨耗大于非独立车轮,差值最大为 0.94 mm,而两种车轮踏面磨耗情况较为接近;曲线半径较小的线路,轨距加宽为 10~15 mm 时车轮轮缘磨耗较小,而轨距加宽为 15 mm 时车轮轮缘磨耗较为均匀。研究结果可为现代有轨电车车辆维护提供有益参考。

关键词:现代有轨电车;独立轮对;磨耗;轨距加宽;槽型轨;磨耗率

中图分类号:U270;TB533.1

文献标志码:A

本文引用格式:胡耀华,杨新文,钱鼎玮.现代有轨电车线路轨距加宽对独立轮对磨耗的影响分析[J].华东交通大学学报,2021,38(5):82-89.

DOI:10.16749/j.cnki.jecjtu.20211026.002

Influence of Widened Track Gauge of the Modern Tram Line on the Wear of Independent Wheelset

Hu Yaohua^{1,2}, Yang Xinwen^{1,2}, Qian Dingwei^{1,2}

(1. Shanghai Key Laboratory of Rail Infrastructure Durability and System Safety, Tongji University, Shanghai 201804, China;

2. Key Laboratory of Road and Traffic Engineering of the Ministry of Education, Tongji University, Shanghai 201804, China)

Abstract: Combined with the vehicle-track coupling dynamic sub-model of the modern tram, multi-point contact sub-model of wheel and rail and Archard material grinding wear sub-model, a predictive analysis model of wheel wear was established. The accuracy of the model in this paper is verified by comparing with the results of relevant references. It is used to calculate and analyze the influence of the widened gauge on the wheel wear of a modern tram when it passes through a curved track with a small radius. The results show that: under the same line condition, the abrasion of independent wheel rim is greater than that of non-independent wheel; the difference value is 0.94 mm at most, and the results for two kinds of wheel tread are close to each other. For the line with small curve radius, the wheel rim wear is relatively small when the gauge width is 10-15 mm, while the wheel rim wear is relatively uniform when the gauge width is 15 mm. The research results can provide useful reference for modern tram vehicle maintenance.

Key words: modern trams; independently rotating wheel; wear; widened gauge; groove-shaped rail; wear rate

Citation format: HU Y H, YANG X W, QIAN D W. Influence of widened track gauge of the modern tram line on the wear of independent wheelset[J]. Journal of East China Jiaotong University, 2021, 38(5): 82-89.

收稿日期: 2020-12-22

基金项目: 国家自然科学基金项目(51778484, 52178436)

现代有轨电车大量运用低地板结构,并且独立轮对在低地板车辆结构中大量采用。现代有轨电车独立轮对和传统轮对两种不同走行原理转向架同时装配在同一组车上,使得有轨电车在运行过程中加剧了轮缘和钢轨轨距角磨耗现象,轮轨侧磨严重时影响乘坐舒适性、列车运行安全性和平稳性。现代有轨电车由于独立轮对这一特殊结构导致车轮轮缘磨耗较为严重,并且容易造成列车脱轨和晃车等问题,所以找到其解决问题的办法有着很重要的意义^[1]。

在轮轨磨耗问题上,国内外大量学者开展了一系列研究,Pearce 和 Sherratt^[2]是最早对车轮和钢轨磨耗进行理论研究的学者,考虑当时计算能力有限,他们在得出接触斑轮轨切向蠕滑力和法向接触力后,利用磨耗指数评价了相应的轮轨磨耗程度。Kalker^[3]采用简化理论 Fastsim 算法进行轮轨接触应力计算,后来结合材料磨耗模型分析了车轮磨耗情况,得到的结果与实测较为相近。Zhou 等^[4]利用临界平面法以及通过多体动力学软件建立钢轨磨耗与裂纹共存模型,分析了重载铁路钢轨磨耗与裂纹两者互存的制约关系。Wang 和 Gao^[5]利用 UM 动力学软件和 Specht 磨耗模型,建立了重载铁路钢轨型面磨耗演变的分析模型,进行了相关计算。Zobory^[6]等基于车轮磨耗试验数据,并在现场对统计数据进行分析,建立轮轨型面磨耗模型,将其应用于车轮和钢轨的磨耗预测。Jendel^[7]在 Archard 磨耗模型基础上,结合试验得到的数据建立轮轨磨耗模型。黄照伟^[8]根据实际情况下列车运营条件建立了理论仿真模型,分析了车轮不同形式的侧磨对车辆动力学性能的影响,讨论了车轮的镟修策略。李霞等^[9-10]在建立的车轮磨耗计算模型中,采用改进的三维非 Hertz 滚动接触模型,考虑了车轮每通过接触斑内划分的网格时轮轨接触状态发生改变的情况下,可以更精确地分析车轮滚动时接触斑内的情况。张俊^[11]选择 Hausdorff 距离匹配算法对现有的槽型轨进行型面匹配,分析了现有槽型轨型面磨耗的形成原因。杨新文等^[12]考虑了独立旋转车轮,建立现代有轨电车车辆-轨道耦合动力学模型,结合 Archard 磨耗模型研究了轨底坡对钢轨磨耗的影响。杨阳等^[13]基于 Specht 磨耗模型和轮轨多点接触理论,建立了现代有轨电车 59R2 槽型轨磨耗模型,分析了不同曲线段槽型轨的磨耗情况。丁军君等^[14]基于轮轨多点

非椭圆接触理论及 Archard 材料磨耗模型对低地板有轨电车轮磨耗的演变过程进行了仿真和模拟研究,对不同轮背内侧距下的车轮磨耗进行了详细分析。都敏^[15]基于弹塑性问题的有限元法对有轨电车轮轨匹配关系进行了不同角度的分析和研究。

列车在小半径曲线轨道(≤ 350 m)上运行时,轨距要进行合理的加宽设计,这对改善轮轨接触状态、减少和降低轮轨横向力以及减轻车轮磨耗的作用比较显著。目前我国在小半径曲线情况下有轨电车车辆在槽型轨上运行时的轨距加宽设置暂无统一规范,均参考《地铁设计规范》GB 50157-2013,如表 1 所示。

表 1 地铁设计规范曲线地段轨距加宽
Tab.1 Widened gauge in curved sections of subway design specifications

Curve radius/m	Widening value/mm	
	Model B	Model A
$200 \geq R > 150$	5	10
$150 \geq R > 100$	10	15

为了探究现代有轨电车车辆小曲线半径通过时轨距加宽对车轮磨耗的影响,建立了车轮磨耗预测模型,包括独立轮对的现代有轨电车车辆-轨道耦合动力学计算模型、考虑轮轨多点接触的分析模型及 Archard 材料磨耗模型 3 个子模型。基于该磨耗预测模型研究并分析了轨距加宽对低地板有轨电车车辆经过小半径曲线时车轮不同位置磨耗的影响规律。

1 车轮磨耗预测模型

1.1 计算分析思路

现代有轨电车车轮型面预测模型的计算流程如图 1 所示。

1) 利用建立的车辆-轨道耦合动力学模型求解轮轨接触点所需要的横移量、摇头角、蠕滑率等动力学参数;

2) 通过 Hertz 非线性接触理论求解法向接触力;

3) 利用 Kalker 简化理论 Fastsim 数值方法求解切向接触力;

4) 通过 Archard 材料磨损模型分析和计算不同轮对不同位置对应的磨损量。将车轮最大磨损深度 0.1 mm 作为更新条件并更新车轮型面, 再进入下一步迭代。图 1 为车轮磨损预测流程。

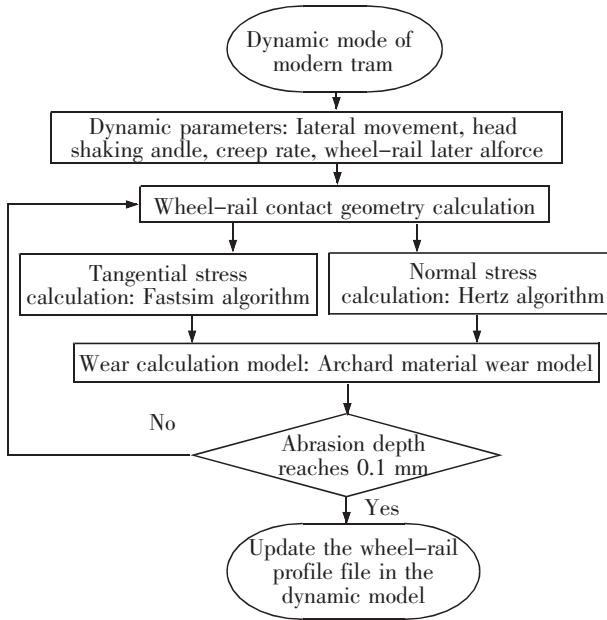


图 1 车轮磨损预测流程图
Fig.1 Flow chart of wheel wear prediction

1.2 有轨电车车辆-轨道耦合动力学计算模型

采用多体动力学软件对 70%低地板的有轨电车车辆与轨道系统进行建模, 其中车辆模型由“动+拖+动”形式的 3 个模块组成, 动车采用非独立轮对, 轮轴包括第 1 轮对和第 2 轮对, 拖车采用独立轮对, 轮轴包括第 3 轮对和第 4 轮对。模型基本参数如表 2 所示。

表 2 车辆模型基本参数

Tab.2 Basic parameters of the vehicle model

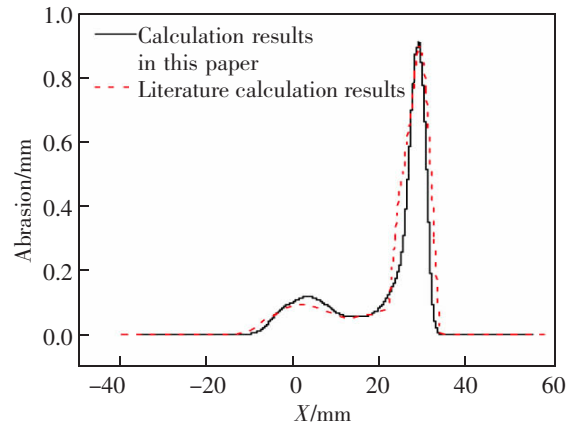
Parameter item	Value
Maximum operating speed/(km/h)	70
Axle load/t	12
Wheel diameter/mm	660
Fixed wheelbase/mm	1 800
Minimum curve passing radius/m	25
Vehicle distance/m	10.4
Body height/m	3.6
Body width/m	2.65

主要考虑有轨电车车辆低速通过曲线时独立轮对的磨损问题, 当车速较低时轮轨激扰主要集中在低频; 因此将钢轨视为刚体。

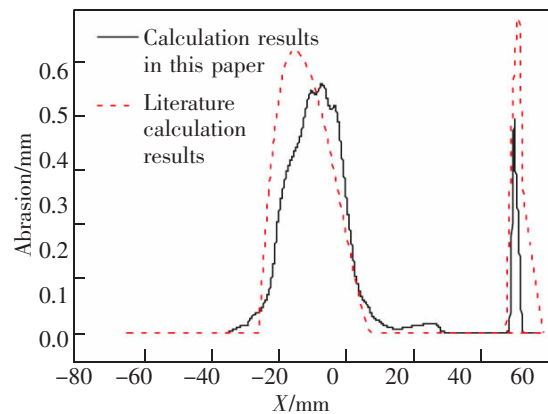
2 结果分析

2.1 模型验证

文献[14]基于 Archard 磨损模型对磨损演变过程进行模拟, 研究了低地板有轨电车车轮磨损情况。其曲线工况中线路参数设置为: 曲线半径 100 m, 通过速度为平衡速度 27 km/h, 曲线超高 90 mm, 轨道不平顺选用德国低干扰谱。本文采用以上线路参数进行验证, 将车轮的磨损深度达到 0.1 mm 作为踏面更新条件, 经过 30 次迭代, 所得独立旋转车轮磨损计算结果对比如图 2 所示。



(a) Outer wheel wear of wheelset



(b) Inner wheel wear of wheelset

图 2 轮对内外侧车轮磨损量对比

Fig.2 Comparison of abrasion of inner and outer wheels

由图 2 可以看出, 本文计算结果与文献[14]计算结果处于同一数量级, 外轮踏面位置在计算时出现少量磨损, 对比后发现, 是由于列车经过曲线前

设置一定的前直线所致,数据体现的轮轨磨耗位置及变化规律总体相似,不同位置车轮磨耗量数值相差较小,可认为本文所建立的车轮磨耗预测模型是可靠的。

2.2 70%低地板有轨电车车辆轮对磨耗特征分析

由于列车车轮镟修工作一般要求车轮运行上万公里,故仿真选择 10 000 km 作为线路运行终止条件。

选取独立轮对转向架和非独立轮对转向架的内外侧车轮磨耗进行分析,图 3~图 6 为有轨电车车轮在轨距加宽为 15 mm 时,列车通过不同里程后的磨耗量,其中横轴 X 表示车轮踏面横坐标。

将轨距加宽为 15 mm 时,独立轮对和非独立轮

对不同主要位置列车运营 10 000 km 产生的磨耗量统计如表 3 所示。

由图 3~图 6 可知,当轨距加宽为 15 mm 时,在列车运营 10 000 km 后,不同轮对的不同位置存在不同的磨耗,3 节编组的有轨电车车辆磨耗发生较为严重的部分是第 1 轮对和第 3 轮对内外侧,对于外侧车轮,发生磨耗的主要位置在轮缘 X=30 mm 部分,这是由于当列车进入缓和曲线和圆曲线部分时,车轮轮缘与外轨轨距角贴靠而引起较大侧磨;对于内侧车轮,车轮踏面 X=0 和轮背 X=50 mm 分别与钢轨轨顶和护轨发生接触从而使得两部分磨耗较大,此时轮缘与轨距角几乎无接触,内轮侧磨几乎为 0。从表 3 还可得知,第 1 轮对和第 3 轮对

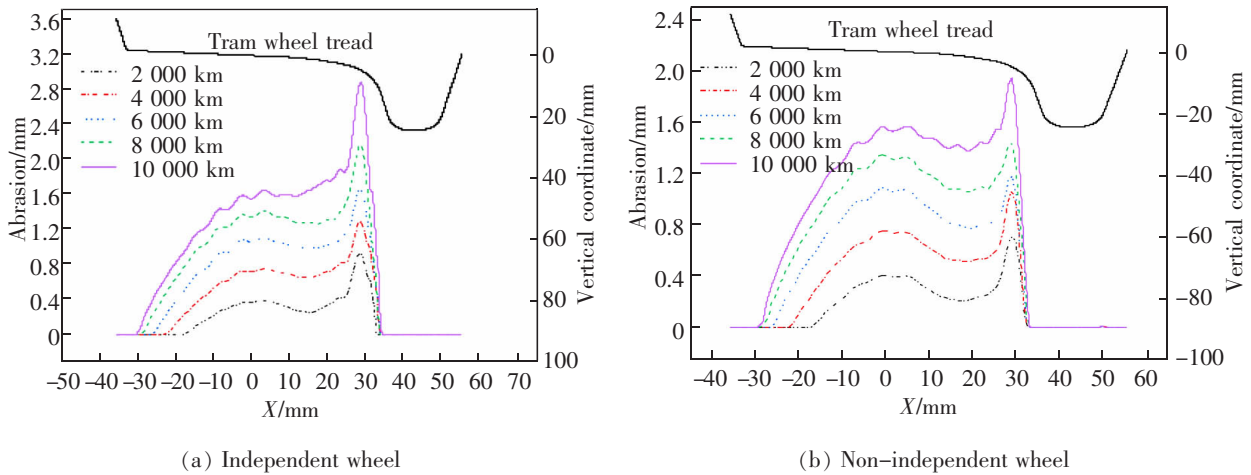
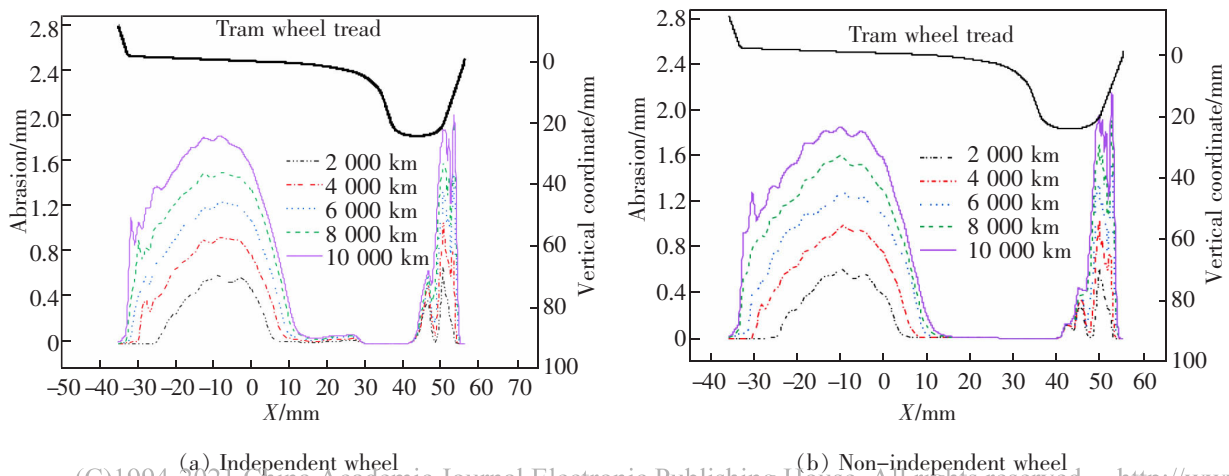


图 3 第 1 轮对和第 3 轮对外侧车轮
Fig.3 First and third wheelsets outside wheels



(C)1994-2021 China Academic Journal Electronic Publishing House. All rights reserved. http://www.cnki.net

图 4 第 1 轮对和第 3 轮对内侧车轮
Fig.4 First and third wheelsets inner wheels

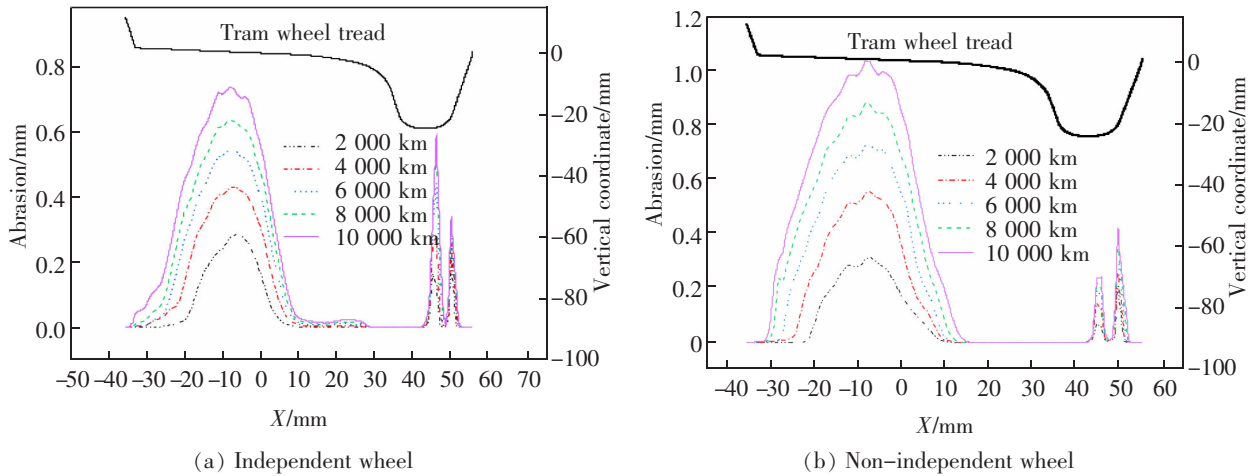


图5 第2轮对和第4轮对外侧车轮
Fig.5 Second and fourth wheelsets outside wheels

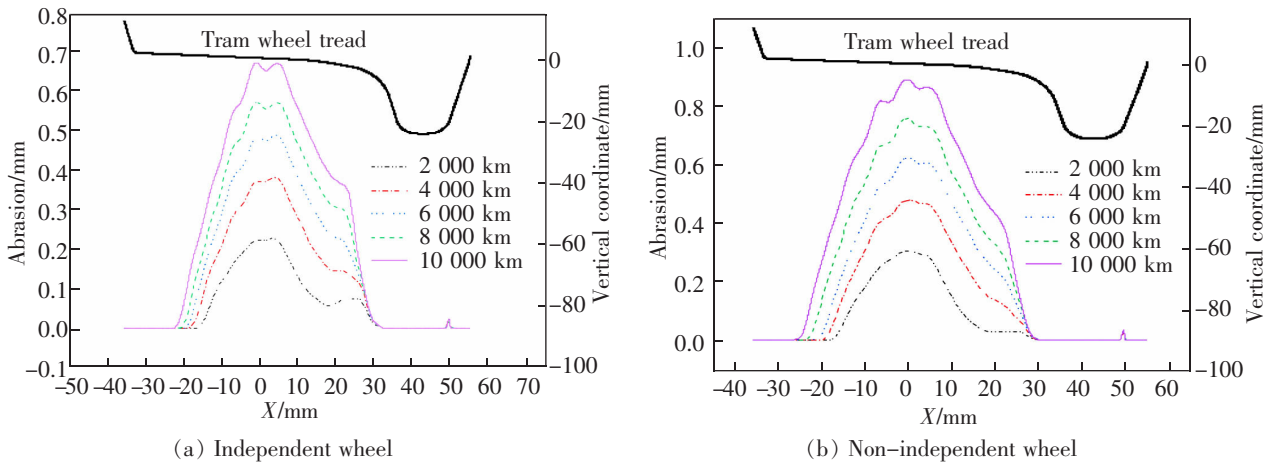


图6 第2轮对和第4轮对内侧车轮
Fig.6 Second and fourth wheelsets inner wheels

表3 轨距加宽15 mm 工况下列车通过10 000 km后各车轮对置磨耗量最大值统计

Tab.3 The maximum friction of each wheel after the train passes 10 000 km under the condition of 15 mm widened gauge

Wheelset	Maximum wear of the outer wheels of the first and the third wheelsets/mm		
	Tread	Rim	Wheel back
Non-independent wheelsets	1.56	1.94	0
Independent wheelsets	1.75	2.88	0
Wheelset	Maximum wear of the inner wheels of the first and the third wheelsets/mm		
	Tread	Rim	Wheel back
Non-independent wheelsets	1.85	0	2.15
Independent wheelsets	1.81	0.07	2.03
Wheelset	Maximum wear of the outer wheels of the second and the fourth wheelsets/mm		
	Tread	Rim	Wheel back
Non-independent wheelsets	1.03	0	0.42
Independent wheelsets	0.02	0	0.59
Wheelset	Maximum wear of the inner wheels of the second and the fourth wheelsets/mm		
	Tread	Rim	Wheel back
Non-independent wheelsets	0.89	0	0.04
Independent wheelsets	0.67	0.36	0.02

磨耗中,独立轮大于非独立轮,尤其表现在侧磨,差值最大为 0.94 mm,其它轮对侧磨较低,踏面磨耗二者接近,同时,第 2 轮对和第 4 轮对非独立轮和独立轮的磨耗量较第 1 轮对和第 3 轮对小很多,但发生磨耗的位置和规律相同。

另外,表 3 从非独立轮对和独立轮对的对比中以第 1 轮对和第 3 轮对为例,外侧非独立轮对踏面磨耗量 1.56 mm,轮缘磨耗量 1.94 mm,而独立轮对踏面磨耗量 1.75 mm,轮缘磨耗量 2.88 mm,二者数据均大于非独立轮对,尤其独立轮对侧磨十分严重,这是因为在过小半径曲线时,独立车轮没有纵向蠕滑力矩,只能依靠重力复原力进行导向,造成

独立轮对在曲线上的冲角较大,轮轨横向作用力大,侧磨量较非独立轮对大很多;轮对内侧车轮踏面和轮背的磨耗量二者相近,故独立轮对的局限性主要反映在外侧车轮的侧磨量较大。

2.3 轨距加宽对车轮磨耗的影响分析

考虑到地铁设计规范中轨距加宽最大不超过 15 mm 的原则,设计了轨距加宽分别为 0,5,10,15 mm 共 4 种工况,列车在半径 50 m 的曲线上运行,速度为 27 km/h,研究轨距加宽变化对车轮磨耗的影响。

图 7~图 10 是 4 种轨距加宽工况下列车运营通过 10 000 km 后车轮型面变化。

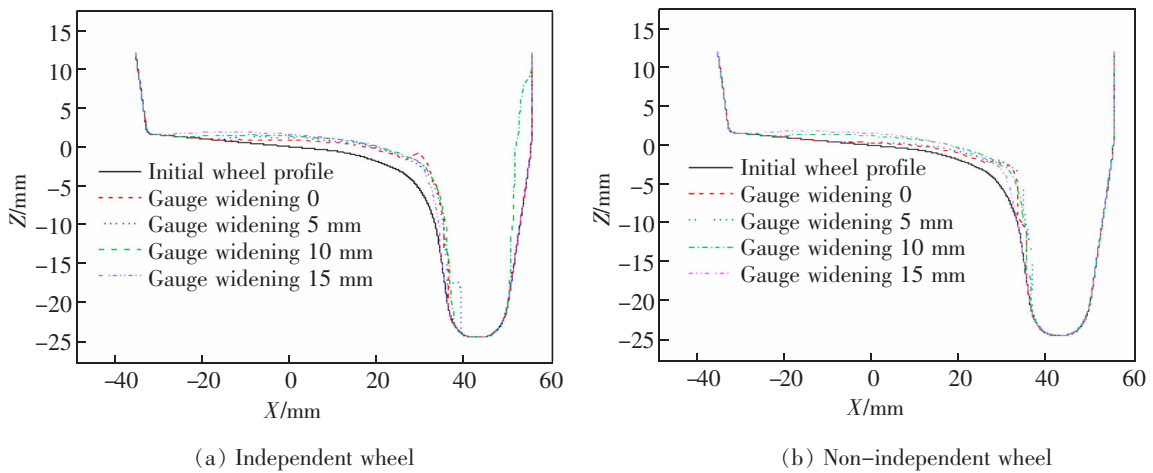


图 7 第 1 轮对和第 3 轮对外侧车轮
Fig.7 First and third wheelsets outside wheels

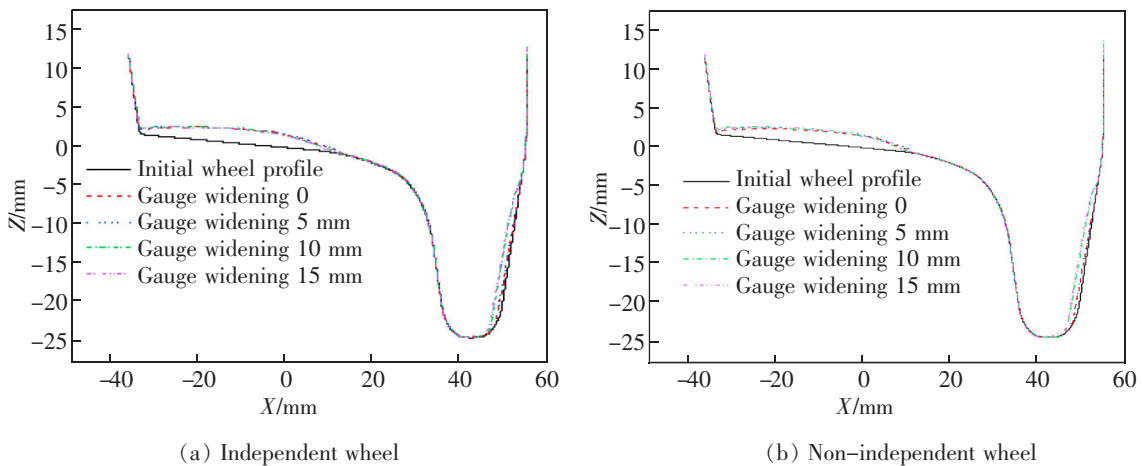


图 8 第 1 轮对和第 3 轮对内侧车轮
Fig.8 First and third wheelsets inner wheels

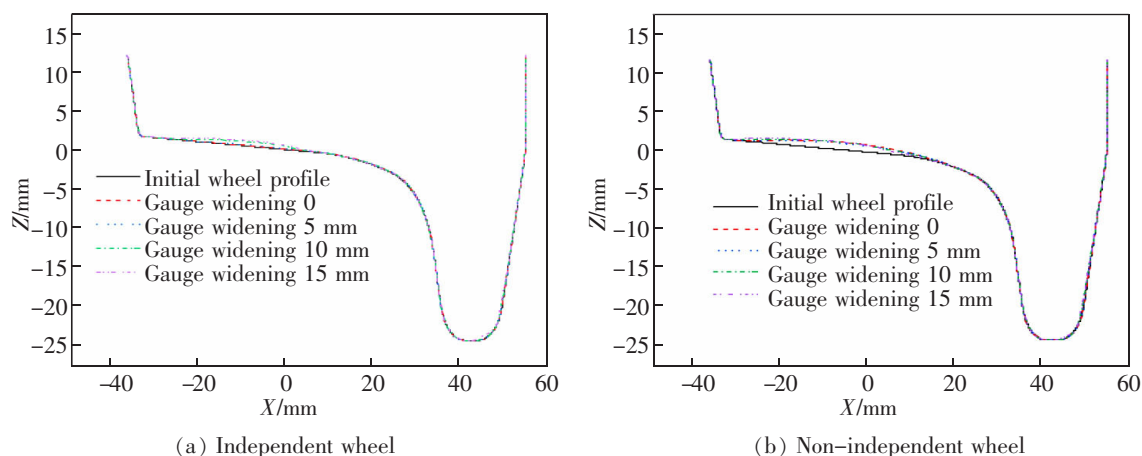


图9 第2轮对和第4轮对外侧车轮

Fig.9 Second and fourth wheelsets outside wheels

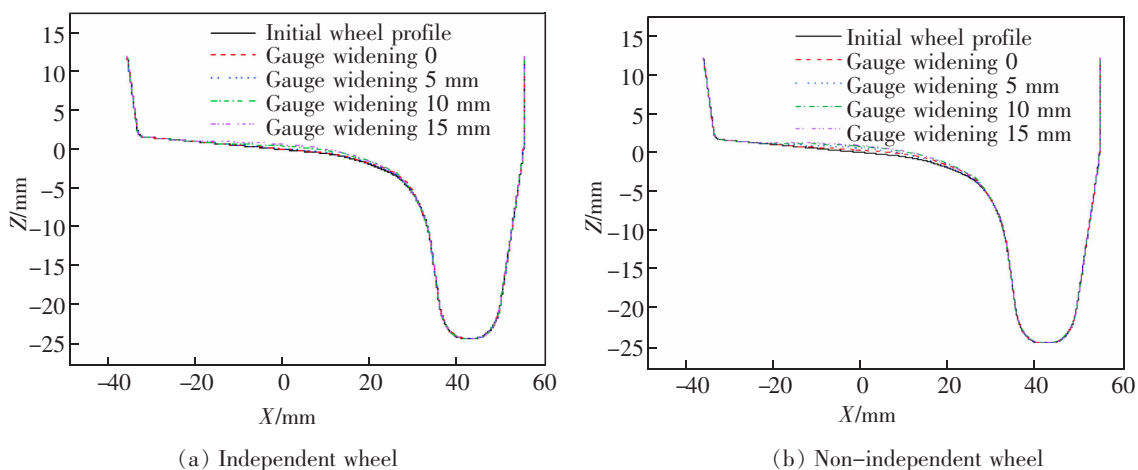


图10 第2轮对和第4轮对内侧车轮

Fig.10 Second and fourth wheelsets inner wheels

由图7~图10中各轨距加宽下的车轮型面可知,第1轮对和第3轮对外侧车轮发生磨耗的主要位置为车轮踏面和轮缘,且轨距加宽越小,磨耗越严重,非独立轮轮缘最大20.24 mm,独立轮30.55 mm,再次表明独立轮对轮缘位置磨耗更为严重;第1轮对和第3轮对内侧车轮发生磨耗的主要位置为车轮踏面和轮背,且独立轮对和非独立轮对磨耗量相近;第2轮对和第4轮对外侧车轮磨耗主要为踏面,但磨耗量远小于第1轮对和第3轮对,均在1 mm以下,有的甚至接近0,轮背处也存在少量磨耗;第2轮对内侧车轮磨耗主要发生在踏面位置,轮缘处也存在少量磨耗。

另外,从图中可以直观得知,随着轨距的不断加宽,车轮的磨耗宽度不断增加,磨耗产生位置向X轴负方向移动,在轨距加宽为15 mm时,同一轮

对的磨耗宽度最大,此时磨耗较为均匀,轮轨接触处的磨耗深度降低,磨耗量减小。轨距加宽为15 mm时磨耗量最小,磨耗宽度最大,磨耗最为均匀。

进一步分析,第1轮对和第3轮对外侧车轮侧磨在轨距加宽为0和5 mm处十分严重,非独立轮对可达20.24 mm,独立轮对可达30.55 mm,降低使用寿命。随着轨距加宽的增加,侧磨量迅速降低,但独立轮对侧磨仍大于非独立轮对;其余轮对车轮踏面和轮背位置磨耗量较小,但会随着轨距加宽的增加而出现少量的上升,当曲线半径小于150 m的线路,轨距加宽为10~15 mm时,各个位置的最大磨耗较为接近,说明当轨距加宽在10~15 mm时较为理想,另外,从磨耗发生均匀的角度出发,15 mm加宽为最佳,故轨距加宽应选择磨耗量小,磨好宽度较大的工况。综上,主要考虑因素为磨耗量的大小,当曲线半径较小

的线路,轨距加宽为 10~15 mm 总磨损量较小,其中 15 mm 加宽时磨损宽度最大,磨损最为均匀。

3 结论

建立了 70%低地板有轨电车车辆车轮磨损预测模型,计算分析了独立轮对和非独立轮对的磨损特征以及轨距加宽对独立轮对的磨损规律,主要结论如下。

1) 现代有轨电车车轮磨损发生较为严重的部分是前导向轮。对于外侧车轮,发生磨损的主要位置在轮缘部分;对于内侧车轮,车轮踏面和轮背分别与钢轨轨顶面和护轨发生接触从而使两部分的磨损较大。

2) 在相同线路条件下,独立轮轮缘磨损大于非独立轮,差值最大为 0.94 mm,两种车轮踏面磨损较为接近,故独立轮对的局限性主要反映为外侧车轮的侧磨量较大。

3) 列车在曲线半径较小的线路上运行,轨距加宽为 10~15 mm 时车轮轮缘磨损较小,而轨距加宽为 15 mm 时车轮轮缘磨损较为均匀。

参考文献:

- [1] 王文华. 低地板轻轨车辆动力学问题研究[D]. 长春:吉林大学,2015.
WANG W H. Research on dynamics of low-floor light rail Vehicles[D]. Changchun:Jilin University, 2015.
- [2] PEARCE T G, SHERRATT N D. Prediction of wheel profile wear[J]. Wear, 1991, 144(1/2):343-351.
- [3] KALKER J J. Simulation of the development of a railway wheel profile through wear[J]. Wear, 1991, 150(1/2):355-365.
- [4] ZHOU Y, WANG S F, WANG T Y, et al. Field and laboratory investigation of the relationship between rail head check and wear in a heavy-haul railway[J]. Wear, 2014, 315(1/2):68-77.
- [5] WANG P, GAO L. Numerical simulation of wheel wear evolution for heavy haul railway[J]. Journal of Central South University, 2015, 22(1):196-207.
- [6] ZOBORY I Z. Prediction of wheel/rail profile wear[J]. Vehicle System Dynamics, 1997, 28(2):221-259.
- [7] JENDEL T. Prediction of wheel profile wear-comparisons with filed measurements[J]. Wear, 2002, 253(1/2):89-99.
- [8] 黄照伟. 车轮磨损及其对车辆动力学性能的影响[D]. 成都:西南交通大学,2012.

HUANG Z W. Wheel tread wear and its influence on dynamic performance of vehicles[D]. Chengdu:Southwest Jiaotong University, 2012.

- [9] 李霞. 车轮磨损预测初步研究[D]. 成都:西南交通大学, 2009.
LI X. Preliminary study on prediction of wheel wear[D]. Chengdu: Southwest Jiaotong University, 2009.
- [10] LI X, YANG T, ZHANG J, et al. Rail wear on the curve of a heavy haul line-Numerical simulations and comparison with field measurements[J]. Wear, 2016(366/367):131.
- [11] 张俊. 槽型轨磨损检测研究[D]. 成都:西南交通大学, 2016.
ZHANG J. The study of channel rail wear detection[D]. Chengdu:Southwest Jiaotong University, 2016.
- [12] 杨新文, 刘小山, 沈剑罡, 等. 现代有轨电车线路轨底坡对槽型轨磨损的影响[J]. 同济大学学报(自然科学版), 2019, 47(4):528-534.
YANG X W, LIU X S, SHEN J G, et al. Effect of rail cant on groove-shaped rail wear in modern tram line[J]. Journal of Tongji University(Natural Science Edition), 2019, 47(4):528-534.
- [13] 杨阳, 李芾, 张茂松, 等. 槽型轨磨损演变过程数值模拟[J]. 铁道科学与工程学报, 2016, 13(8):1607-1612.
YANG Y, LI F, ZHANG M S, et al. Numerical simulation of evolution process of groove-shaped rail wear[J]. Journal of Railway Science and Engineering, 2016, 13(8):1607-1612.
- [14] 丁军君, 杨阳, 李芾, 等. 基于槽型轨的低地板轻轨车辆车轮磨损及优化研究[J]. 铁道学报, 2017, 39(7):54-59.
DING J J, YANG Y, LI F, et al. Research on wheel wear and optimization of low-floor trams based on slotted rails[J]. Journal of the China Railway Society, 2017, 39(7):54-59.
- [15] 都敏. 有轨电车轮轨磨损问题的研究[D]. 大连:大连交通大学, 2014.
DU M. Research on the abrasion of trolley wheel rail[D]. Dalian:Dalian Jiaotong University, 2014.



第一作者:胡耀华(1996—),男,发明专利 4 项,参加国家自然科学基金项目等 4 项,研究方向为道路与铁道工程。2018 年本科毕业于同济大学,2021 硕士毕业于同济大学。E-mail:782701847@qq.com。

(责任编辑:刘棉玲)