# 全钢载重子午线轮胎胎肩挤胶式胶边 产生原因分析及解决措施

王俊霞,慕振兴,王明伟,初坤龙 [浦林成山(山东)轮胎有限公司,山东 荣成 264300]

摘要:分析全钢载重子午线轮胎胎肩挤胶式胶边的产生原因,并提出解决措施。通过咬胶试验验证了轮胎胎肩部位 胶料过多会导致胎肩胶边产生,通过采取减少胎肩部位胶料、确保硫化机和模具精度符合工艺标准要求、耐磨板增加垫 片、优化模具设计等措施,可以从根本上解决轮胎胎肩挤胶式胶边问题,降低了人工清理胶边的频率,轮胎胎肩胶边垫伤 缺陷率降低50%以上,使生产效率和轮胎生产一次合格率提高。

关键词:全钢载重子午线轮胎;胎肩;胶边;硫化工艺;模具设计

中图分类号:U463.341<sup>+</sup>.3/.6;TQ330.6<sup>+</sup>6

文献标志码:B

文章编号:1006-8171(2020)11-0688-04 **DOI:** 10. 12135/j. issn. 1006-8171. 2020. 11. 0688

(扫码与作者交流)

轮胎胎肩胶边产生的部位是胎侧与胎冠活 络块间的结合面,结合面处的薄胶边强度低、易断 裂,会导致轮胎发生胎肩胶边垫伤缺陷(见图1)。 此外,如果胶边长时间积存在模具上,会对模具造 成损伤[1-2],导致模具间隙增大,从而增大胎肩胶边 垫伤缺陷轮胎的数量。



图1 胎肩胶边垫伤

传统的翻转硫化机主要靠操作工手动清理模 具,而新型液压式硫化机为上下移动结构,全自动 操作,人工清理模具困难且影响生产效率。产生 胎肩胶边垫伤缺陷的轮胎需要经过人工打磨后销 售,打磨过的轮胎外观粗糙,且垫伤面积越大,打

作者简介:王俊霞(1970-),女,山东荣成人,浦林成山(山 东)轮胎有限公司工程师,学士,主要从事轮胎配方设计及硫化工 艺管理工作。

E-mail: jxwang@prinxchengshan. com

磨痕迹越明显。

胎肩胶边分为挤胶式和溢胶式两种形式。挤 胶式胶边薄如纸,一般情况下,胶边的高度/厚度 比不小于15。图2所示胶边高度为10 mm、厚度为 0.3 mm, 高度/厚度比为33.3, 为挤胶式胶边。溢 胶式胶边有一定的厚度,一般情况下胶边高度/厚 度比小于15。图3所示胶边高度为6 mm、厚度为 0.7 mm, 高度/厚度比为8.57, 为溢胶式胶边。由 于溢胶式胶边厚度较大、强度高,不易断裂,因此 不会撕裂产生胶边垫伤;而挤胶式胶边一般情况 下比较薄,强度低、易断裂,易掉落在胎坯表面产 生胶边垫伤。

为提高轮胎外观质量,本工作通过进行咬胶 试验、分析硫化机和模具精度、调整硫化工艺和改 进模具设计,找出挤胶式胶边的产生原因,并提出



图2 挤胶式胶边



图3 溢胶式胶边

相应解决措施。

#### 1 咬胶试验

咬胶试验是确定胎坯胎肩部位胶料是否过剩的方法,现场选择出胶边较多的750R16 CST27轮胎进行咬胶试验。试验步骤为:(1)在胎坯肩部画线;(2)按照正常硫化步骤进行装模,合模到位后打开模具;(3)观察画线处状态及周围分型面处胶料溢出情况。胎坯咬胶试验效果见图4。

由图4可以看出,在不通入高压蒸汽的情况下,胎肩部位结合面处有胶料挤出,说明胎肩部位胶料过剩,可以通过减少胶料的方式解决胎肩胶边问题。

为了验证减少胶料对胎肩胶边的影响,削去 750R16 CST27胎坯胎肩部位部分胶料,硫化后轮胎胎肩胶边产生情况见图5。

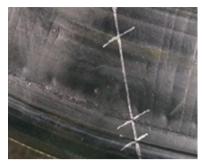
由图5可以看出,削去胎坯胎肩部位部分胶料,硫化后轮胎胎肩部位胶边明显变少、变短,基本解决了胎肩胶边问题。由此可见,咬胶试验可以作为验证胎坯胎肩部位胶料设计是否合理的方法,为半成品尺寸调整提供理论支持。

## 2 硫化机和模具精度分析

选择出胶边较多的12R22.5 CST27轮胎为例, 分析硫化机和模具精度对胎肩胶边的影响。

采用648<sup>#</sup>新型液压硫化机硫化,硫化机精度测量数据见表1。由表1可以看出,硫化机精度符合标准要求,可以排除硫化机的影响。

模具采用12R22.5 CST27规格左模和右模两副,在预加载的条件下测量胎肩部位的间隙,测量采用精度为0.05 mm的测量尺(如间隙超过0.05



(a) 合模前划线状态



(b) 合模后划线状态



(c) 划线周围胶边情况

图4 胎坯咬胶试验效果

mm则采用塞尺),测量数据见表2。由表2可以看出,左模模具精度高,右模模具精度低。

硫化后轮胎左、右模胎肩胶边产生情况见图 6。由图6可以看出,在硫化机精度符合标准要求 的情况下,模具精度与胶边的产生关系较大,左模 模具精度高,轮胎基本不出现胶边,右模模具精度 低,结合面间隙大,则出现明显胶边,因此模具胎 肩结合面间隙要控制在0.05 mm以内。

## 3 硫化工艺调整

考虑硫化过程中胎坯充入高压蒸汽后周长 变大,胶料易挤向有间隙的地方,因此对硫化工艺



(a) 改善前胶边



(b) 胎坯削去部分胶料



(c)改善后胎肩胶边

图5 减少胎坯胶料前后轮胎胎肩胶边产生情况

表1 硫化机精度测量数据

项目	测量值		左张店
项 目	左模	右模	- 标准值
上热板的平面度/mm	0.04	0.04	≤0.2
下热板的平面度/mm	0.05	0.05	≤0.2
活络模操纵缸的活塞杆中心与中心			
机构中心的同轴度/mm	0.29	0.31	≤0.7
装胎机构导轨垂直度/(mm·m <sup>-1</sup> )	0.23	0.23	≤0.5
装胎机构抓胎器中心与中心机构			
中心的同轴度/mm	0.25	0.24	≤0.5
机械手抓胎部位张开后的圆度/mm	0.23	0.25	≤0.5
中心机构与下热板的同轴度/mm	0.14	0.16	≤0.3
机械手抓胎部位(在装胎位置)			
与下热板的平行度/mm	0.40	0.41	≤1.0

表2 模具左、右模胎肩结合面间隙测量数据

项 目	左模	右模
测量值	< 0.05	0.09
标准值	< 0.05	< 0.05



(a) 左模



(b) 右模

图6 轮胎左、右模胎肩胶边

进行调整,即硫化合模后采用低压蒸汽持续定型 10 s后再充入高压蒸汽。硫化工艺调整前后轮胎 胎肩胶边产生情况见图7。由图7可知,硫化工艺 调整前后胎肩胶边情况相当,没有明显改善。

# 4 耐磨板增加垫片

在耐磨板上增加垫片可以有效增大型腔的体积,模具型腔可以容纳更多的胶料,从而减少胶边<sup>[3]</sup>,但同时也需要考虑胎肩出台高度。根据试验,垫片厚度每增大1 mm,胎肩出台高度增大约0.5 mm,工艺标准要求胎肩出台高度不大于1 mm,因此垫片厚度需要根据胎肩出台高度确定。

耐磨板上增加垫片对轮胎胎肩出台高度及胶 边高度的影响见表3。由表3可以看出,增加垫片 后,轮胎胎肩胶边得到明显改善,但考虑到胎肩出 台高度标准限制,耐磨板增加垫片仅可作为轻微 胎肩胶边情况的改善方法。



(a) 调整前



(b) 调整后

图7 硫化工艺调整前后胎肩胶边产生情况

表3 耐磨板上增加垫片对轮胎胎肩 出台高度和胶边高

<b>高度的影响</b>	
	마는 나. 그는 다른

mm

щ.	10人での人口の人口	30 H	
项 目	出台高度	胶边高度	
未使用垫片	0.3	16	
使用0.5 mm垫片	0.8	9	
使用1.0 mm垫片	1.2	3	

## 5 模具设计优化

调整轮胎分型面处结构设计,增大模具空间, 以便能够容纳更多胶料,有利于减少胎肩胶边的 产生,因此在模具结构设计方面着重考虑增大胎 肩结合面处的胶料容纳空间。胎肩结合面处优化 设计前后模具形状见图8。

模具优化设计前后轮胎胎肩胶边产生情况见 图9。由图9可以看出:模具胎肩结合面优化设计 前,胎肩存在窄薄胶边问题;优化设计后,胎肩结 合面处胶料明显变宽、胶量增大,未出现胎肩胶边 问题。

### 6 结语

通过咬胶试验验证了轮胎胎肩部位胶料过 多会导致胎肩胶边产生,通过采取减少胎肩部

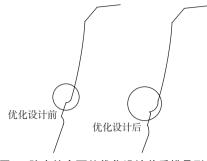


图8 胎肩结合面处优化设计前后模具形状



(a) 优化前



(b) 优化后

### 图9 模具优化设计前后轮胎胎肩胶边产生情况

位胶料、确保硫化机和模具精度符合工艺标准要 求、耐磨板增加垫片、优化模具设计等措施,可以 从根本上解决轮胎胎肩挤胶式胶边问题,降低了 人工清理胶边的频率,使生产效率提高0.35%,轮 胎胎肩胶边垫伤缺陷率降低约50%,轮胎生产一次 合格率提高0.08%。

#### 参考文献:

- [1] 刘迎,赵永瑞,潘川,轮胎模具结构研究现状及分析[J],模具工业, 2017(3):8-11.
- [2] 霍占东. 全钢载重子午线轮胎胶边的产生原因及解决措施[J]. 轮 胎工业,2019,39(12):755-758.
- [3] 胡海明,夏鹏健,毛渴新,等. 斜平面轮胎模具中套滑板磨损分析及 对轮胎胶边的影响[J]. 橡胶工业,2018,65(8):935-937.

收稿日期:2020-05-29