

表3 五种配方胶料的物理性能对比

项 目	配 方 编 号					
	A ¹⁾	B ¹⁾	C ²⁾	A'	B'	C'
配方特征						
硫化体系	S 1.3	S 0.5	APD	S 1.5	S 0.5	APD
炭黑品种及用量,份	HAF 35	SRF 15	N375 50	HAF 50	HAF 50	HAF 50
门尼焦烧 $t_5(120^\circ\text{C})$,min	31	23	15	12 ³⁾	12 ³⁾	12 ³⁾
流变仪数据(148°C),min						
t_{10}	6.83 ⁴⁾	4.8	4.6	3	4	6
t_{90}	43.25 ⁴⁾	27.8	18	42.8	32	26.2
硫化条件,148°C×min	60 ⁴⁾	45	60	60	60	60
邵尔 A 型硬度,度	54	66	62	61	60	61
扯断伸长率,%	448	468	472	584	528	552
拉伸强度,MPa	9.8	10.2	15.5	13.1	8.6	16.7
300%定伸应力,MPa	5.8	9.4	9.5	6.4	5.7	8.9
扯断永久变形,%	18	30	12	31	39	15
撕裂强度,kN·m ⁻¹	—	—	—	35.7	31.1	42.4
100°C×48h 老化后						
拉伸强度,MPa	—	—	—	9.8	7.2	14.9
扯断伸长率,%	—	—	—	548	440	329
撕裂强度,kN·m ⁻¹	—	—	—	38.1	32.8	43.5

注:1)原生产配方;2)优选后配方;3)本次试验值偏低;4)温度为153°C。

1994年全国轮胎技术研讨会论文

国内消息

江西橡胶厂降低轮胎帘布胶含胶率见成效

目前,由于各种橡胶价格持续上扬,轮胎制造成本也在急剧上升。为此江西橡胶厂通过降低轮胎帘布胶含胶率,有效地降低了生产成本。

该厂原轮胎帘布胶配方中,缓冲胶的含胶率为61.46%,帘布层外层胶含胶率为63.33%,内层胶含胶率为64.86%。由此可以看出,虽然缓冲胶的受力最苛刻,但其含胶率却低于外层胶和内层胶。从价值工程角度看,这是很不合理的。为此,该厂通过扩大外层胶和内层胶配方中的补强剂用量,降低了胶料的含胶率。

由于增加炭黑用量会增加胶料的硬度和定伸应力,胶料压延时焦烧的危险性增大,不能满足压延工艺和定伸应力呈山峰形分布的要求。因此在内、外层胶配方中分别使用了10份和5份补强性低的活性硅粉补强剂并进行了相应的实验。

结果表明,该配方胶料的工艺性能良好,混炼胶物理机械性能满足要求,定伸应力满足了缓冲胶-外层胶-内层胶呈阶梯形分布的要求。用新的内、外层胶配方胶料制造9.00-20 14PR 轮胎经过77h高速耐久试验完好无损。

使用该配方后,外层胶含胶率由63.33%降至60.11%,内层胶含胶率由64.86%降到57.91%,降低了生产成本,提高了企业的经济效益。

(江西橡胶厂 蔡国胜供稿)