# 防老剂 DKF-50 在轮胎胎体帘布胶中的应用

程振华,周 磊,袁 燕 (新疆昆仑股份有限公司,新疆 库尔勒 841011)

摘要: 探讨防老剂 DKF-50 在轮 胎胎体帘布内外层胶中的应用。试验结果表明、采用防老剂 DKF-50 代替防老剂 A, 对胶料硫化特性和物理性能无不良影响。胶料耐热老化性能提高; 成品轮胎的物理性能与正常生产轮胎相当或较好。防老剂 DKF-50 无毒,对皮肤无刺激性。污染小、价格较低。适合代替防老剂 A 在轮胎胎体帘布内外层胶中应用。

关键词: 防老剂 DKF-50; 轮胎; 帘布胶; 胎体

近年来,轮胎用原材料价格不断上涨,给轮胎企业带来了巨大的压力。轮胎企业为降低成本,进行了大量的新材料应用研究工作,以寻找优质低价的生产用原材料。同时,国内很多原材料生产厂家也从降低产品成本、提高产品环保性的目的出发,开发了很多低价、环保的新型原材料。防老剂 DKF-50 是河南同发化工有限公司为达到这一目的开发的新产品。

防老剂 DKF-50 是二苯胺与烯芳烃在催化剂作用下, 经烃化反应生成的产物吸附在橡胶填充剂上制备而成的, 具有无毒、对皮肤无刺激性、污染小、使用方便(经造粒处理)的特点。防老剂 A含有少量的甲萘胺及苯胺, 有毒性, 不可与皮肤接触, 在高温季节极易结块, 工艺操作较困难, 是逐渐淘汰的防老剂品种。本工作主要进行了防老剂DKF-50 代替防老剂 A 在轮胎胎体帘布内外层胶中的应用。

#### 1 实验

## 1.1 主要原材料

天然橡胶 (NR, SCR5), 海南农垦总公司产品; 顺丁橡胶 (BR), 牌号 9000, 新疆独山子石油化工总公司产品; 丁苯橡胶 (SBR), 牌号 1500, 中国石油兰州化学工业有限公司产品; 氧化锌, 昆明汉昇化工有限公司产品; 防老剂 A, 天津茂丰有限公司产品; 防老剂 DKF-50, 河南同发化工有限公司产品。

# 1.2 配方

胎体帘布外层胶试验配方: NR 80, BR 10, SBR 10, 氧化锌 5, 炭黑 N326 25, 炭黑 N660 20, 芳烃油 5, 防老剂 DKF-50 1.5, 促进剂 3, 2, 其它 11, 合计 170, 7。

胎体帘布外层胶生产配方: 除防老剂为防老剂 A 外, 其它均与试验配方相同。

胎体帘布内层胶试验配方: NR 60, SBR 25, BR 15, 氧化锌 5, 炭黑 N330 25, 炭黑 N660 20, 芳烃油 6, 防老剂 DKF-50 1.5, 促进剂 3.3, 其它 24, 合计 184.8。

胎体帘布内层胶生产配方: 除防老剂为防老剂 A 外,其它均与试验配方相同。

## 1.3 主要试验仪器和设备

GK270 型密炼机, 益阳橡胶塑料机械集团公司产品; XK-160 型开炼机, 广东汕头化工机械厂产品; XM-140 型密炼机, 大连橡胶机械厂产品; 50 t 电热平板硫化机, 上海第一橡胶机械厂产品; WGJ-2500B 型电子拉力机, 广西师范大学秀峰电器厂产品; C2000E 无转子硫化仪, 北京友深电子仪器制造厂产品; 401A 型老化箱, 上海市实验仪器总厂产品。

### 1.4 试样制备

小配合试验胶料的混炼在 XK-160 型开炼机上进行。大配合试验胶料的一段混炼在 GK-270型密炼机上进行,二段加硫黄混炼在 XM-140型密炼机上进行。

#### 1.5 性能检测

胶料的各项性能均按相应的国家标准进行 测试。

# 2 结果与讨论

# 2.1 理化分析

防老剂 DKF-50 的理化性能测试结果如表 1 所示。

表 1 防老剂 DKF-50 理化分析结果

项 目	实测值	 指标
外观	浅灰褐色颗粒	
水分含量/ %	0. 2	$\leq 0.5$
防老剂 DKF-50 含量/ %	63	≥50

从表 1 可以看出, 防老剂 DKF-50 的理化性能符合指标要求。

#### 2.2 基本性能试验

加入防老剂 DKF-50, RD 和 A 的 N R 胶料性 能对比试验结果如表 2 所示。

表 2 防老剂 DKF-50, RD 和 A 的 NR 胶料性能对比

56	56	
	50	56
25. 3	25. 6	25. 2
782	785	789
后		
17	18	17
27	28	30
后		
21	22	25
38	40	43
	782 后 17 27 后	782 785 后 17 18 27 28 后 21 22

从表 2 可以看出, 防老剂 DKF-50, RD 和 A 胶料老化前的硬度、拉伸强度和拉断伸长率基本相同, 但热老化后防老剂 DKF-50 胶料的拉伸强度下降率和拉断伸长率下降率与防老剂 RD 胶料比较接近, 较防老剂 A 胶料低。

## 2.3 小配合试验

使用防老剂 DKF-50 等量代替防老剂 A 的 胎体帘布内外层胶小配合试验结果分别如表 3 和 4 所示。

从表3、表4可以看出,使用防老剂DKF-50

表 3 胎体帘布外层胶小配合试验结果

项 目	试验	配方	生产	配方	
硫化仪数据(143 ℃)					
$M_{\rm L}/\left({ m N}~{ m \circ}~{ m m}\right)$	0.	44	0.40		
$M_{\rm H}/\left({ m N}~{ m ^{\circ}}~{ m m}\right)$	1.	44	1.	45	
$t_{10}/\min$	5	17	4 75		
<i>t</i> <sub>90</sub> / min	10	52	10 25		
硫化时间(143 ℃)/min)	40	60	40	60	
邵尔 A 型硬度/度	62	62	61	62	
300%定伸应力/MPa	10.9	11.4	11.3	11.6	
拉伸强度/ M Pa	22. 9	24.8	23.4	23. 1	
拉断伸长率/ %	540	532	525	530	
拉断永久变形/%	16	16	14	15	
撕裂强度/ (kN ° m <sup>-1</sup> )	127	129	125	129	
H 抽出力/ N		159. 9		161.4	
120℃×48h 老化后					
邵尔 A 型硬度/度		64		63	
拉伸强度/MPa		4. 9		4. 1	
拉断伸长率/ %		163		151	
拉断永久变形/ %		2		2	

表 4 胎体帘布内层胶小配合试验结果

项 目	试验	<b>佥配方</b>	生产配方				
硫化仪数据(143 ℃)							
$M_{\rm L}/\left({ m N}~^{\circ}~{ m m}\right)$	0	0. 42		35			
$M_{\rm H}/\left({ m N}~{ m \circ}~{ m m}\right)$	1	1. 14		1. 12			
$t_{10}/\min$	6	6 02		5 80			
<i>t</i> <sub>90</sub> / min	10	10 02		9 92			
硫化时间(143 °C)/min	) 40	60	40	60			
邵尔 A 型硬度/度	59	59	58	59			
300%定伸应力/MPa	8. 1	8.3	8. 1	8.3			
拉伸强度/MPa	20.6	20. 7	19. 2	20.4			
拉断伸长率/ %	651	660	640	657			
拉断永久变形/%	15	15	16	14			
撕裂强度/(kN°m-1)	114	121	110	114			
H 抽出力/ N		146.4		138.6			
120 ℃× 48 h 老化后							
邵尔 A 型硬度/度		62		62			
拉伸强度/MPa		5.6		3.5			
拉断伸长率/ %		147		194			
拉断永久变形/ %		1		1			

等量代替防老剂 A 对胎体帘布内外层胶硫化性能、老化前的物理性能无不利影响,老化后的拉伸强度略有提高。

## 2.3 大配合试验

为进一步探讨防老剂 DKF-50 等量代替防老剂 A 对硫化胶物理性能的影响,进行了大配合试验,试验结果如表 5 和 6 所示。

从表5和6可以看出,防老剂DKF-50等量

表 5 胎体帘布外层胶大配合试验结果

项 目	试验	配方	生产配方			
$M_{\rm L}/\left({ m N}~{ m s}~{ m m}\right)$	0.	0.41		0.38		
$M_{\rm H}$ (N ° m)	1.	1.41		1. 38		
$t_{10}/\min$	5	38	5	81		
t90/min	10	10 05		9 52		
硫化时间(143 ℃)/min)	40	60	40	60		
邵尔 A 型硬度/度	60	60	60	61		
300%定伸应力/MPa	11.1	11.5	11.2	11.4		
拉伸强度/MPa	26. 7	26.0	25.9	25. 9		
拉断伸长率/ %	545	540	540	540		
拉断永久变形/ %	19	17	17	17		
撕裂强度/(kN°m <sup>-1</sup> )	140	154	134	140		
H 抽出力/ N		197. 3		183.8		
120 ℃× 48 h 老化后						
邵尔 A 型硬度/度		62		62		
拉伸强度/MPa		5.7		4. 3		
拉断伸长率/ %		170		170		
拉断永久变形/ %		2		2		

代替防老剂 A 的胎体帘布内外层胶大配合试验结果与小配合试验结果基本相符。为此,进一步进行了成品轮胎试制和性能试验。

## 2.4 成品轮胎性能

采用试验配方制作了10.00-20 16PR轮

表 6 胎体帘布内层胶大配合试验结果

	试验	配方	生产配方		
硫化仪数据(143 ℃)					
$M_{\rm L}/\left({ m N}~{ m \circ}~{ m m}\right)$	0.	37	0.31		
$M_{\rm H}/\left({ m N}~{ m s}~{ m m}\right)$	1. 07		1. 09		
$t_{10}/\min$	6	68	6	45	
<i>t</i> 90/ min	10	25	10 78		
硫化时间(143 °C)/min	40	60	40	60	
邵尔 A 型硬度/度	57	57	56	57	
300%定伸应力/MPa	7. 2	7. 3	7. 1	7. 1	
拉伸强度/MPa	21.6	21.8	21.9	20.7	
拉断伸长率/ %	670	680	675	665	
拉断永久变形/ %	16	15	17	13	
撕裂强度/(kN°m <sup>-1</sup> )	131	140	125	134	
H 抽出力/ N		185.3		181.5	
120 ℃× 48 h 老化后					
邵尔 A 型硬度/度		60		60	
拉伸强度/MPa		5.0		2. 7	
拉断伸长率/ %		148		205	
拉断永久变形/ %		0		1	

胎。试验轮胎的耐久性能试验累计行驶时间为 68. 42 min,累计行驶里程为 4 465.5 km,试验结果与正常生产的轮胎基本一致。成品轮胎的物理性能和粘合性能如表 7 和 8 所示。

表 7 成品轮胎的物理性能

项 目	试验轮胎		正常轮胎			
	上层	中层	下层	上层	中层	下层
邵尔 A 型硬度/度	59	60	60	58	59	59
300%定伸应力/M Pa	9. 1	8.6	8. 9	8. 5	8.0	7.9
拉伸强度/MPa	20. 1	21. 3	20. 3	20.0	20.8	19. 5
拉断伸长率/%	575	580	600	590	615	610
拉断永久变形/%	8	9	7	10	11	9

N

表 8 试验成品轮胎的粘合力

项 目	粘合力	项	目	粘合力
————— 胎面和缓冲层间	22. 0	3-4 层		9. 3
缓冲层间	14. 7	4-5 层		10. 4
缓冲层和胎体帘布层间	12. 9	5-6 层		11.0
胎侧和胎体帘布层间	11.3	6-7 层		12. 5
胎体帘布层间		7-8 层		14. 4
2-3 层	9.0			

从表 7 和 8 可以看出,在胎面胶和胎面基部胶中用防老剂 DKF-50 等量代替防老剂 A,成品轮胎的物理性能优于或与正常生产轮胎基本相当,轮胎各层间的粘合性能较好。

### 3 结论

- 1. 用防老剂 DKF-50 等量代替防老剂 A, 轮胎面胶和基部胶的特化特性和物理性能基本—致, 粘合性能略优。
- 2. 使用防老剂 DK-50 等量代替防老剂 A, 轮胎胎面胶和基部胶的耐热老化性能, 尤其是老化后期的性能略好。
- 3. 防老剂 DKF-50 具有无毒、对皮肤无刺激性、污染小的优点,售价较低。 在轮胎胶料中等量替代防老剂 A 可提高轮胎生产和使用过程中的环保性, 并具有较好的综合经济效益。