# 热硫化硅橡胶海绵发泡技术的研究

雷唑

(成都市 513 信箱 109 分箱 610003)

摘要 研究了热硫化硅橡胶的化学发泡技术和发泡工艺条件,对影响发泡效果和开孔率的因素进 行了分析。结果表明, 在硅橡胶化学发泡中, 需采用预发泡干芝使硫化和发泡速度相匹配, 在预发泡中, 预发泡时间在150~190 s 范围内, 塑性值为0.6 时发泡效果较好; 硅橡胶在较低温度下化学发泡成型时 开孔率较低,发泡温度升高,开孔率上升。

关键词 硅橡胶海绵,预发泡,凝胶率,开孔率,塑性值

随着社会经济的发展,海绵橡胶制品作 为密封、减震、隔音、隔热部件, 在交通运输、 石油化工、仪表、文体和日常生活等领域的使 用范围愈来愈广泛,对其使用要求也逐渐提 高。

硅橡胶因分子链柔韧性大, 故其硫化胶 柔软而富有弹性, 工艺性能较好, 并具有较好 的抗压缩永久变形性能。其海绵材料具有较 好的耐热、耐老化、耐天候等性能和良好的缓 冲作用[1,2]。本试验采用化学发泡剂和过氧 化物为硫化发泡体系,对硅橡胶模压发泡工 艺技术进行研究。

#### 1 实验

#### 1.1 主要原材料

甲基乙烯基硅橡胶, 牌号 110-2, 晨光化 白炭黑 S-760, 上海沪东化工厂产品; 发泡剂 H 和过氧化二苯甲酰为市售产品。

#### 1.2 基本配方

硅橡胶 100: 2<sup>#</sup>白炭黑 25~45: 白炭 黑S-760 0~15; 二苯基硅二醇 3; 交联剂 BPO 1~5; 发泡剂 DPT 1~6; 助剂 2~ 6.

# 1.3 工艺流程及参数

工艺流程如下:

生胶——<sup>混炼</sup>—补强剂、结构控制剂、助剂等 ──裁片──称量──入模。

在一定温度、压力作用下硫化发泡得到 硅橡胶海绵材料,后硫化制得成品。

硅橡胶海绵成型工艺参数如下:

(120±1) °C 预发 泡温度 预发 泡时间  $100 \sim 210 \text{ s}$ (73+2) °C 预发 泡模 且温度 模压压力 5 MPa 发泡温度 120 ~160 ℃ 发泡时间 10 min

### 1.4 凝胶率及开孔率的测定

(1)预发泡胶料凝胶率的测定

称取预发泡胶料 $(m_1)$ ,放入盛有甲苯的 结晶皿中,在干燥器中溶胀24 h,取出烘干后 称质量 $(m_2)$ 。凝胶率 $(V_0)$ 按下式计算:

$$V_0 = m_2 / m_1 \times 100\%$$

### (2)开孔率的测定

将硅橡胶海绵块称质量 $(m_1)$ ,测试密度 (印), 再用水置换其中与表层相连通海绵中 的气体,吸干表面水分后称质量(m2)。开孔  $\mathbf{x}(K)$ 按下式计算:

$$K = (m_2 - m_1)/(m_1/\varrho_1 - m_1/\varrho_0)$$

作者简介 雷卫华, 男, 1971 年出生。1992 年毕业于 成都科技大学(现四川联合大学)化学系高分子化学专业。 主要从事海绵和塑料的研究工作。已发表论文 3篇。

#### $= (m_2/m_1-1)/(1/\rho_1-1/\rho_0)$

需要注意的是,该方法只适用于海绵块,对海绵薄片不适用。

#### 2 结果与讨论

#### 2.1 硅橡胶海绵的配合

硅橡胶的配合须用白炭黑补强,以保证 胶料具有良好的力学性能。采用过氧化物进 行硫化,使分子链交联,采用结构控制剂,防 止胶料在停放的过程中硬化,保证其工艺性 能。通过添加化学发泡剂,使硅橡胶同时硫 化发泡,获得硅橡胶海绵。

白炭黑补强效果好,但工艺性能较差,胶料容易硬化无法加工。因此,在气相法白炭黑补强硅橡胶时,需要加入结构控制剂,以改善其工艺性能,常用的有二苯基硅二醇、羟基硅油等,用量一般为2~4份。

硅橡胶海绵通常采用有机过氧化物作为硫化剂,偶氮或亚硝基化合物作发泡剂。有机过氧化物通过热分解形成自由基,引起硅橡胶的交联反应,其分解机理为一级反应,分解速度(半衰期)随温度而变化。发泡剂的分解温度远高于硫化剂,要保证硅橡胶硫化发泡同时进行,必须使硫化和发泡速度相匹配,为此要加入适当的助剂,以降低发泡剂的分解温度。

#### 2.2 化学发泡技术

化学发泡的关键是调节胶料的塑性值, 平衡发泡和硫化速度, 使二者协调, 从而产生均匀、微细的泡孔, 并有足够的发泡倍率。 化学发泡后, 制品上下各有一层表皮, 是内部泡孔的外孔壁。 试验发现, 硅橡胶硫化速度快, 上模 4.5 min 便已凝胶, 难以充分发泡<sup>3~5</sup>。 为此研究了预发泡工艺。

## 2.2.1 预发泡工艺条件

对胶料在不同预发泡时间下的发泡效果 进行对比试验,测试预发泡时的凝胶率及其 成品密度,研究胶料塑性值变化对预发泡的 影响。 预发泡时间与胶料发泡性能的关系如图 1 所示,发泡条件为 120  $^{\circ}$ C $\times$  10  $^{\circ}$ min $\times$  5 MPa。从图 1 可以看出,凝胶率随预发泡时间的延长而增大。预发泡时间为 100 s 时,凝胶率已超过 50 %,这说明硅橡胶早期硫化很快,预发泡时间在 150  $^{\circ}$ 190 s 范围内时,胶料的凝胶率变化较平稳,泡沫密度较优且变化较小,工艺较容易掌握。试验发现,当预发泡时间达到 270 s 时,胶料的凝胶率大于 90%,并快速固化,失去继续发泡的条件。故试验中必须严格控制工艺条件,保证胶料的预发泡时间在适宜的范围内,以确保胶料有适宜的泡孔和密度 16 。

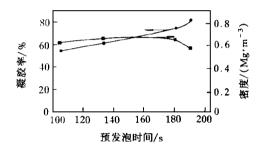


图 1 泡沫性能与预发泡时间的关系

胶料在 120 ℃下预发泡时, 工艺具有较好的操作性, 若温度升高, 适宜预发泡的时间缩短, 不利于发泡工艺控制。在 73 ℃的条件下预发泡, 能够保证胶料具有适宜的流动性和良好的预发泡效果, 不会导致制品缺陷; 若模温超过 80 ℃时, 胶料的操作时间缩短, 预发泡效果较差。

胶料的塑性值对预发泡工艺的影响见表 1。在气相法白炭黑补强硅橡胶体系中,由于白炭黑比表面积大,表面的羟基易与硅橡胶 发生相互作用,使胶料在加工中硬化,即使加入结构控制剂仍有一定波动。这会严重影响 发泡工艺要求的高流动性(塑性)和胶料的可发性及密度。在硬化现象控制较差的情况下,胶料的发泡效果也不好,甚至达不到指标要求。因此,一定要控制塑性值,塑性值为

胶料塑性值对发泡丁艺的影响

	塑 性 值					
坝 日	0. 5	0.6				
预发泡						
工艺条件	(120±1) °C×	5 MPa× 190 s				
体积膨胀率/ %	$10 \pm 5$	$30\pm5$				
发泡后						
密度/(Mg°m <sup>-3</sup> )	0.8~0.9	0.4~0.6				
孔径/mm	0.5	0. 2				
均匀性	不均匀	均匀				

0.60 时,发泡效果较好。

### 2.2.2 发泡工艺条件

在发泡温度变化时,硅橡胶基体的硫化 和发泡剂的发气可且有不同的匹配效果。在 预发泡的基础上, 于 150 和 160 ℃下进行发

泡试验,结果见表 2。

从表 2 可以看出, 发泡温度升高, 海绵的 密度和孔径逐渐减小。在150和160℃下发 泡, 所得的海绵密度在 0.4 ~ 0.6 Mg ° m - 3 内, 泡孔孔径<0.7 mm, 基本满足要求。

采用特种发泡工艺,在120 ℃下的发泡 效果如图 2 所示。从图 2 可以看出, 在 120 ℃下进行发泡,海绵的孔径随预发泡时间的 延长而减小,海绵的密度平均值和孔径小干 150 和 160 <sup>℃</sup>的相应值, 完全能满足技术要 求。这说明采用该丁艺在较低的发泡温度 下,能够保证硅橡胶海绵的硫化和发泡速度 相匹配,从而获得较好的泡孔结构。

表 2 发泡温度和预发泡时间对硅橡胶海绵性能的影响

项 目	 配 方 编 号											
			2	#					3	#		
预发泡时间/s	144	177	212	144	177	212	146	179	216	146	179	216
发泡温度/ ℃	150	150	150	160	160	160	150	150	150	160	160	160
密度/ (Mg°m <sup>-3</sup> )	0.50	0.44	0.55	0.49	0.42	0.50	0.50	0.48	0.45	0.49	0.46	0.43
孔径/mm	0.6	0.4	0.8	0.5	0.3	0.7	0.6	0.6	0.7	0.5	0.4	0.6
邵尔 A 型硬度/度	13	9	17	12	8	17	13	13	9	14	11	9

注: 2 #配方为: 硅橡胶 100: 白炭黑 40; 硅二醇 3; 氧化锌 3; 交联剂 BPO 3. 3; 发泡剂 DPT 6. 7; 硫化剂 DBPMH 1.0。3 <sup>#</sup>配方在 2 <sup>#</sup>配方的基础上增加羟基硅油 0.5 份。预发泡条件为(120±1) <sup>°</sup>℃ 5 M Pa 发泡条件为 5 M Pa×11 min。

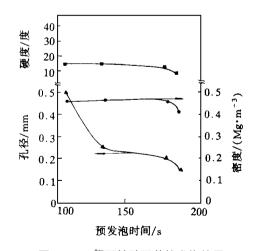


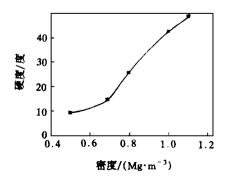
图 2 120 ℃下特殊工艺的发泡效果

硅橡胶海绵的硬度与密度的关系如图 3 所示。从图 3 可以看出, 硅橡胶海绵材料的 硬度随海绵密度降低而迅速下降,其中海绵 密度为 0.5 Mg °m-3时, 硬度仅为 9 度, 表明

其抗变形能力较差,受力易变形。

# 预发 泡温度和时间对开孔率的影响

预发 泡温度和时间对硅橡胶海绵开孔率 的影响见表 3。从表 3 可以看出, 在较低温 度下发泡制得的硅橡胶海绵的开孔率较低。 发泡温度升高,海绵开孔率上升。可以认为, 在高温下发泡,发泡剂的分解速度相对较快,



硬度与泡沫密度的关系

表 3	预发泡温度和时间对硅橡胶海绵
	开孔率的影响

		ì	式 验	编号	3	
项目		A	I	В		
预发泡						
时间 $/\mathrm{s}$	105	133	180	190	19	90
温度/℃	120	120	120	120	12	20
压力/M Pa	5	5	5	5		5
发泡						
时间/min	11	11	11	11	11	40
温度/℃	120	120	120	120	160	160
压力/M Pa	5	5	5	5	5	0.1
开孔率/%	12	15	16	18	62	78

导致了海绵的开孔,在外压降低有利于发泡的条件下,开孔率得到了进一步提高。预发泡时间对开孔率影响较小。

#### 3 结论

- (1)在硅橡胶化学发泡中,硅橡胶的硫化速度快,需要采用预发泡工艺,使硫化和发泡速度相匹配。
- (2)在硅橡胶的预发泡中,必须严格控制 其工艺条件,预发泡时间在  $150\sim190~\mathrm{s}$  范围 内,塑性值为  $0.6~\mathrm{th}$  可制作出密度与孔径均 符合要求的海绵材料。硅橡胶海绵硬度随其

密度减小而降低,海绵密度为  $0.5~{\rm Mg}^{\circ}{\rm m}^{-3}$ 时,硬度只有 9 度,海绵材料受力易于变形,力学性能较差。

- (3) 硅橡胶在较低的温度下化学发泡成型时,其开孔率较低,发泡温度升高,外压降低,开孔率上升。
- (4)采用 120 <sup>°C</sup>特殊发泡工艺技术, 硅橡胶发泡制作的海绵具有较低的密度和较小的孔径, 开孔率低, 海绵结构良好。

# 参考文献

- 1 日本橡胶协会、特种合成橡胶、江 伟 纪奎江译、北京: 化学工业出版社, 1977, 189~238
- 2 MSI 鲍罗金, ЭИ 卡扎科娃. 有机硅泡沫塑料. 泡沫塑料. 崔建国译. 北京: 中国工业出版社, 1966, 197~209
- 3 冯圣玉, 贝小来. 各种因素对热硫化硅橡胶的影响. 有机硅材料及应用, 1995(3): 4~10
- 4 林广梁. 发泡剂的分解性质研究. 橡胶工业, 1990, 37 (10): 584~587
- 5 清水幸治. 硅橡胶发泡成型品的制造及其所用的半成型材料. 毕爱林译. 橡胶参考资料, 1993, 23(9); 40~45
- 6 吴舜英,徐敬一.泡沫塑料成型工艺技术.北京:化学 工业出版社,1992\_516~518

收稿日期 1998-06-23

# 1999 年全国橡胶技术研讨会暨 橡胶专业委员会成立 20 周年 大会征文通知

中国化工学会橡胶专业委员会定于1999年9或10月召开1999年全国橡胶技术研讨会(CRC 99)暨橡胶专业委员会成立20周年大会。CRC 99的主题是:世纪之交、展望21世纪中国橡胶工业。大会将邀请行业专家作主题报告,研讨中国橡胶科技发展战略。研讨会突出新型原材料、新工艺、新设备的研究及应用,新产品的开发。热诚欢迎本行业的专家、学者、特别是中青年科技工作者踊跃投稿。

征文要求:

1. 内容必须真实、可靠,并尽可能具体

和有较强的实用性,不得一稿多投,文字力求 简炼,最好不要超过8000字,格式与《橡胶 工业》《轮胎工业》投稿要求相同;

- 2. 征文要求录在一张计算机 3"盘中寄来(5"盘易损坏),同时寄来一份打印文字稿,排版软件最好采用 Word,征文由专业委员会统一排印;
  - 3. 征文稿一律不退,请自留底稿:
- 4. 征文日期从 1998 年 11 月至 1999 年 5 月底。

来稿请寄: 北京西郊半壁店(邮编: 100039)北京橡胶工业研究设计院内橡胶专业委员会。电话: 010-68182211-2337 或2013;传真: 010-68187428

中国化工学会橡胶专业委员会