

氯化聚氯乙烯热稳定和润滑体系研究

摘要

氯化聚氯乙烯（CPVC）的热稳定性差，熔体黏度高，加工时易发生热分解脱氯化氢，因此需要在 CPVC 加工过程中加入热稳定剂和润滑剂。润滑剂是 CPVC 加工过程中不可缺少的一类加工助剂，但润滑剂的加入会对材料的力学性能产生一定的影响。因此在本实验的第一部分对不同类型的外润滑剂进行了研究，通过热性能和力学性能来寻找相同加入量下润滑效果最好的外润滑剂。

长期以来，铅盐类热稳定剂被作为热稳定剂的首选使用，但随着人们对铅污染的认识加深，铅盐类热稳定剂逐渐被其他类型的热稳定剂替代。如有机锡热稳定剂因其稳定效果好、污染小的特点，正逐渐成为 CPVC 加工过程中的稳定剂选择。但由于有机锡的价格相对较高，使其的应用发展受到了限制。因此本实验的第二部分正是研究不同型号和种类的有机锡热稳定剂的热性能和力学性能，从而找到在相同用量下能提供较好热稳定性的有机锡品种。

为寻找润滑效果最好的外润滑剂，本文对 AC-316、AC-617、AC-629 和 PEW-0380 四种外润滑剂进行了静态热稳定性、动态热稳定性、力学性能以及动态力学热分析的测试。研究发现，AC-629 与 PEW-0380 能提供较好的润滑效果和塑化效果；但在较高温度下，由于 AC-617 与 AC-629 的滴点较低，使得润滑剂提前失效，润滑效果反而下降；在四种外润滑剂中，PEW-0380 能使 CPVC 提供最好冲击强度。在本实验的第二部分，对 TMG-234、T-190A 和液体有机锡 3 种有机锡热稳定剂进行了测试。研究结果表明，液体有机锡能提供较好的热稳定性，但其长期热稳定性较差且热稳定时间短，同时其对 CPVC 的强度和韧性的损失较小；T-190A 对 CPVC 的硬度损失较小。

关键词：氯化聚氯乙烯；热稳定剂；润滑剂；有机锡；聚乙烯蜡

Study on Thermal Stability and Lubrication System of Chlorinated

Abstract

Chlorinated polyvinyl chloride (CPVC) has poor thermal stability, high melt viscosity, and is prone to thermal decomposition of dehydrochlorination during processing. Therefore, it is necessary to add heat stabilizer and lubricant to CPVC. Lubricant is an indispensable kind of processing auxiliaries in CPVC process, but the addition of lubricant will have some influence on the mechanical properties of the material. Therefore, in the first part of this experiment, different types of external lubricants were studied, through the thermal properties and mechanical properties to find the same amount of lubrication under the best external lubricants.

For a long time, lead salt heat stabilizers have been preferred as heat stabilizers, but with the deepening of lead pollution, lead salt heat stabilizers are gradually being replaced by other types of heat stabilizers. Such as organic tin heat stabilizer because of its stable effect, the characteristics of small pollution, is gradually becoming the CPVC process of stabilizer choice. But because of the relatively high price of organic tin, so that its application development has been limited. Therefore, the second part of this experiment is to study the different types and types of organic tin heat stabilizer thermal and mechanical properties, in order to find the same amount can provide better thermal stability of organic tin varieties.

In order to find the best external lubricants, the static stability, dynamic thermal stability, mechanical properties and dynamic mechanics of AC-316, AC-617, AC-629 and PEW-0380 were studied. Thermal analysis of the test. The results show that AC-629 and PEW-0380 can provide better lubricating effect and plasticizing effect. However, at higher temperature, the lower stoppage point of AC-617 and AC-629 causes the lubricant to fail prematurely and lubricate The effect is reduced; in the four external lubricants, PEW-0380 can make CPVC

provide the best impact strength. In the second part of this experiment, TMG-234, T-190A and liquid organotin three organic tin heat stabilizers were tested. The results show that liquid organotin can provide better thermal stability, but its long-term thermal stability is poor and the heat stability time is short, while its loss of toughness and toughness of CPVC is smaller; T-190A hardness of CPVC Loss is small.

Keywords: chlorinated polyvinyl chloride; heat stabilizer; lubricant; organotin; polyethylene wax

目录

第一章 绪论	1
第 1.1 节 CPVC 树脂简介及其基本性能	1
1.1.1 CPVC 树脂简介	1
1.1.2 CPVC 性能特点	1
1.1.3 CPVC 降解机理	2
第 1.2 节 CPVC 的结构与合成工艺	4
1.2.1 CPVC 分子结构	4
1.2.2 CPVC 树脂合成工艺	4
第 1.3 节 CPVC 树脂加工与改性	6
1.3.1 热稳定剂	6
1.3.2 润滑剂	7
1.3.3 抗冲改性剂	8
1.3.4 其他助剂	8
第 1.4 节 CPVC 树脂的应用	8
1.4.1 管件、管材	9
1.4.2 阻燃材料	9
1.4.3 涂料和黏合剂	9
1.4.4 电力电缆用 CPVC 护套	9
第 1.5 节 热稳定剂概述	9
1.5.1 铅盐类热稳定剂	9
1.5.2 金属皂类热稳定剂	10
1.5.3 有机锡热稳定剂	10
1.5.4 辅助型热稳定剂	10
第 1.6 节 润滑剂概述	10
1.6.1 外润滑剂	11
1.6.2 内润滑剂	11
第二章 实验部分	12
第 2.1 节 实验原料	12
第 2.2 节 实验主要设备及仪器	13

第 2.3 节 实验流程	13
2.3.1 配方设计	13
2.3.2 制样	14
第 2.4 节 性能测试	15
2.4.1 热老化试验箱法测试	15
2.4.2 动态热稳定性测试	15
2.4.3 拉伸性能测试	16
2.4.4 弯曲性能测试	17
2.4.5 冲击性能测试	17
2.4.6 动态力学热分析（DMA）	17
2.4.7 维卡软化点测试	18
第三章 结果与讨论	19
第 3.1 节 润滑体系研究	19
3.1.1 配方设计	19
3.1.2 热老化试验箱法	19
3.1.3 动态热稳定性测试	20
3.1.4 力学性能测试	21
3.1.5 动态力学热分析（DMA）	22
3.1.6 本节小结	22
第 3.2 节 热稳定体系研究	23
3.2.1 配方设计	23
3.2.2 热老化试验箱法	23
3.2.3 动态热稳定性测试	24
3.2.4 力学性能测试	25
3.2.5 动态力学热分析（DMA）	25
3.2.6 维卡软化点	26
3.2.7 本节小结	26
参考文献	27

第一章 绪论

第 1.1 节 CPVC 树脂简介及其基本性能

1.1.1 CPVC 树脂简介

氯化聚氯乙烯 (CPVC)，是一种由聚氯乙烯 (PVC) 氯化改性得到的树脂产品。CPVC 最早由德国 *I.G. Farben AG* 公司采用溶液法制得。在 20 世纪 60 年代初期，美国 *Genova* 产品公司首次为冷热水分配系统制造了第一套 CPVC 管道和配件。而后，*Genova* 与 CPVC 树脂的开发商 *B.F. Goodrich* 公司合作开发了第一代用于 CPVC 黏合剂的四氢呋喃 (THF)/甲基乙基酮 (MEK) 配方。1964 年，在我国锦西化工研究院成功研制出了 CPVC 的合成方法，并在锦西化工总厂投入生产。

理想的聚 1, 2-二氯乙烯的 ω_{Cl} ^① 为 73.7%。在 PVC 氯化过程中，一般 ω_{Cl} 可由 56.7%^② 提高到 61.0%~68.0%。研究表明，当 ω_{Cl} 达到 65% 以上时，CPVC 的拉伸强度和弯曲强度随氯含量的增加呈线性增加，同时脆性也符合此规律。由于 CPVC 分子中的氯含量增大，分子的等规度下降，使得 CPVC 分子链的极性增强，最终导致分子链的刚性和材料的热变形温度明显增大^[1]。并且随着 ω_{Cl} 的增大，CPVC 树脂的物理力学性能，特别是耐候性、抗老化性、耐化学腐蚀性、热变形温度、阻燃自熄性等均比 PVC 有较大的提高，使其在管件管材、电子电器设备配件、建筑装潢材料、化工领域等方面有广泛的应用^[2]。

1.1.2 CPVC 性能特点

CPVC 树脂在管件管材、电子电器设备配件等方面应用广泛，主要得益于其具有如下的优良特性。

- (1) CPVC 具有优异的力学性能与热学性能，具体数据见表 1.1 和表 1.2。
- (2) 与其他塑料制品相比，CPVC 具有拉伸强度高、热膨胀系数小、热传导率低、氧指数高（难燃）、氧气透过率小等优良特性，具体数据见表 1.3。
- (3) 耐化学腐蚀性能好。工业化学药剂大都具有一定腐蚀性，而 CPVC 不仅在常温下具有优异的耐化学腐蚀性能，并且在较高温度下，仍能保持优于 PVC 及其他树脂

^① ω_{Cl} : Cl 的质量分数

^② $\omega_{Cl,PVC} = 56.7\%$

- 的耐酸、耐碱、耐腐蚀性能。CPVC 可在许多方面取代传统的金属材料，用以应对需要直接接触腐蚀性物品的场合，如处理酸液、碱液、氧化性溶液以及浓盐溶液等。在恶劣的使用条件下，CPVC 仍能具有较长的使用寿命，维修成本低，并拥有良好的环境适应力。
- (4) 阻燃自熄性能好。CPVC 的氧指数为 60，因此其在大气环境下不易燃烧，即便发生燃烧也不易产生滴落物，火焰扩散速度慢，烟雾少，毒性小。
- (5) 很多聚烯烃材料（包括 PE、PP、PB 等）会与水中余氯发生反应而缓慢分解，而 CPVC 则不会受水中的余氯的影响，不会出现裂痕和崩漏^[3;4]。

表 1.1: 通用 CPVC 的力学性能数据表

物理参数		力学参数			
密度/ (g/cm³)	吸水率	杨氏模量 (E)/ GPa	拉伸强度 (σ _t)/ MPa	断裂伸长率	冲击强度/ kJ/m²
1.56	0.04~0.4	2.9~3.4	50~80	20~40%	2~5

表 1.2: 通用 CPVC 的热学性能数据表

热学参数					
熔点 (T _m)/ °C	玻璃化转变温度 (T _g)/ °C	维卡软化点/ °C	热导率/ (W/(m·K))	线膨胀系数 (α)/ K	比热容 (c)/ (kJ/(kg·K))
150	106~115	106~115	0.16	8 × 10 ⁻⁵	0.9

表 1.3: CPVC 管材与其他塑料管材主要力学性能对比^[5]

塑料管材	拉伸强度 (23°C)/MPa	热膨胀系数 ×10 ⁴ /K ⁻¹	热传导率/ [W/(m·K)]	氧指数/ %	氧气透过量 (70°C、1 个大气压)/ [cm³/(m²·d)]
CPVC 管材	55	0.7	0.14	60	<1
PVC 管材	50	0.7	0.14	45	<1
PP-R 管材	30	1.5	0.22	18	13~16
PE-X 管材	25	1.5	0.22	17	13
PB 管材	27	1.3	0.22	18	16

1. 1. 3 CPVC 降解机理

在热加工过程中，PVC 极易发生降解脱除 HCl，其重要原因是 PVC 分子链中含烯丙基氯与叔碳氯等不稳定氯结构^[6]。其中烯丙基氯的含量更高，并且对 CPVC 脱 HCl

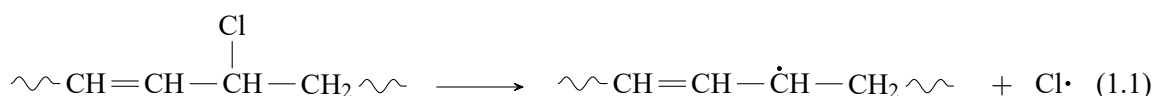
具有更强的催化效果。CPVC 与 PVC 具有相似的分子结构,分子链中也存在烯丙基氯和叔碳氯等不稳定氯结构,研究发现 CPVC 树脂的加工稳定性远不如 PVC^[7]。

靖志国等人利用 ^{13}C NMR 对 CPVC 分子链序列结构的测定发现,CPVC 分子中氯原子沿碳链分布情况复杂,其分子链结构相当于氯乙烯、1,2-二氯乙烯以及 1,1-二氯乙烯的三元共聚物。CPVC 分子中主要结构的摩尔分数为: $-\text{CHCl}-$ 含量为 65%~70%; $-\text{CH}_2-$ 含量为 20%~30%; $-\text{CCl}_2-$ 含量为 5%~10%。随着 ω_{Cl} 的增大, $-\text{CHCl}-$ 和 $-\text{CCl}_2-$ 两种含氯结构单元的含量增加, $-\text{CH}_2-$ 结构单元减少。当 ω_{Cl} 提升到 65% 以后, $[-\text{CHCl}-\text{CHCl}-]$ 结构会使 CPVC 分子链的极性大大增加,从而 CPVC 分子链的刚性增强,使得 CPVC 的 T_g 随之上升。 $-\text{CCl}_2-$ 结构的使得 CPVC 分子的极性下降,同时主链上的碳碳单键的旋转能垒下降,导致 CPVC 的 T_g 下降;另外, $-\text{CCl}_2-$ 结构的出现会降低 CPVC 分子的热稳定性,导致 CPVC 分子容易分解产生 HCl。因此,在 CPVC 的氯化过程中应尽量提高 $[-\text{CHCl}-\text{CHCl}-]$ 的含量并降低 $[-\text{CCl}_2-\text{CH}_2-]$ 的含量^[8]。

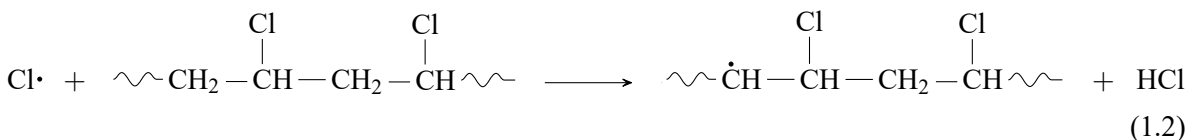
研究表明,CPVC 的热分解分为两步进行^[9]。第一步为脱除 HCl,生成 $\sim\sim\sim\overset{\text{Cl}}{\underset{\text{H}}{\text{C}}}=\text{C}\sim\sim\sim$ 和 $\sim\sim\sim\overset{\text{O}}{\underset{\text{||}}{\text{C}}}\sim\sim\sim$ 结构单元以及它们的共轭结构。第二步按 *Diels-Alder* 机理发生缩合反应,随后生成具有多环芳香结构的含氯化合物。

目前,含氯聚合物脱除 HCl 的机理包括单分子机理、离子型机理和自由基机理。马文光等^[10] 通过 ESR[●]的研究结果表明,CPVC 最可能发生的是自由基机理脱 HCl。其过程为不稳定氯原子在热的作用下脱离形成 $\text{Cl}\cdot$, $\text{Cl}\cdot$ 进一步引发拉链式分解反应。如反应 (1.1) 至反应 (1.3) 所示。

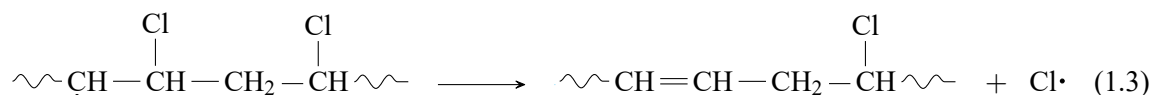
CPVC 分子中的结构缺陷,特别是烯丙基氯结构分解,产生 $\text{Cl}\cdot$:



$\text{Cl}\cdot$ 从 CPVC 分子中夺走 $\text{H}\cdot$, 形成链自由基。ESR 信号证明了大分子自由基的存在:

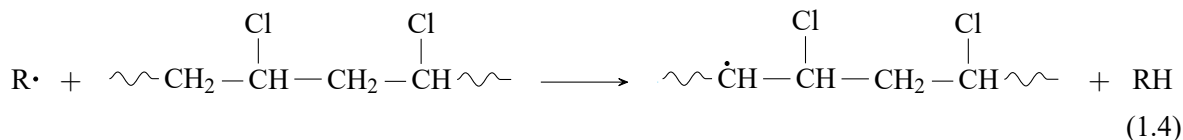


CPVC 链自由基脱除 $\text{Cl}\cdot$, 在分子链中形成双键。脱除的 $\text{Cl}\cdot$ 促进反应 (1.2) 的发生,使两步反应回环促进,使 CPVC 发生链锁分解反应:



●电子自旋法

分子链末端的引发剂残基在热的作用下也会脱去形成自由基 $R\cdot$ ， $R\cdot$ 又引起进一步的链锁分解反应：



在反应 (1.4) 之后，又会连续地发生反应 (1.3) 和反应 (1.2)。分解生成的大分子自由基也会发生链的转移，终止等反应形成支化、交联和不饱和双键结构。

第 1.2 节 CPVC 的结构与合成工艺

1.2.1 CPVC 分子结构

CPVC 是 PVC 在热引发剂的作用下被 Cl_2 氯化生成的产物。研究表明，在氯化反应中，氯原子优先进攻 PVC 分子链中的 $-\text{CH}_2-$ 基团，而不是 $-\text{CHCl}-$ 基团，因此得到的 CPVC 主要是 $[-\text{CHCl}-\text{CHCl}-]$ 链节构成。当 CPVC 的 ω_{Cl} 低于 63% 时，生成的结构大部分为 $[-\text{CHCl}-\text{CHCl}-]$ ，该结构具有一定的偶极矩，使得分子间范德华力增强；当 ω_{Cl} 高于 63% 时，才逐渐生成极性较小的 $[-\text{CCl}_2-\text{CH}_2-]$ 结构。由此可见，PVC 的氯化反应主要发生在亚甲基碳原子上，生成 $[-\text{CHCl}-\text{CHCl}-]$ 链节；其次再发生在次甲基碳原子上，生成 $[-\text{CCl}_2-\text{CH}_2-]$ 链节。随着氯化程度的提高， $[-\text{CCl}_2-\text{CH}_2-]$ 与 $[-\text{CHCl}-\text{CHCl}-]$ 链节含量的比值增大。

1.2.2 CPVC 树脂合成工艺

目前，CPVC 树脂的合成工艺按氯化介质不同分为溶剂法、水相悬浮法和气固相法，其反应机理均为自由基反应。

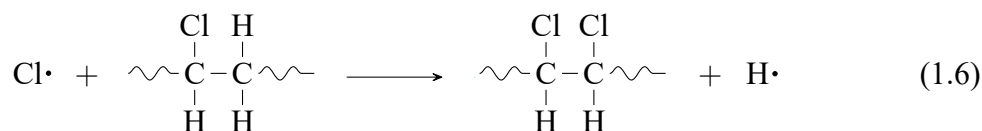
1.2.2.1 自由基氯化反应机理

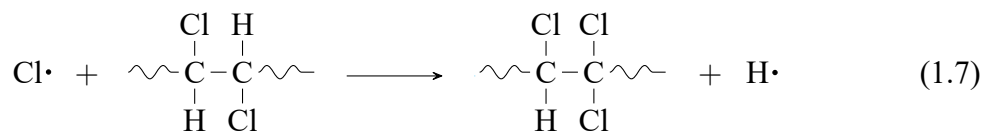
自由基氯化反应过程分为链引发、链传递、链终止三个阶段^[11]，反应机理如反应 (1.5)~(1.9) 所示。

链引发反应：



链传递反应：





链终止反应：



常见的引发方式主要有单纯热引发、紫外光引发及低温等离子体引发。

- (1) 单纯热引发方式即单纯依靠加热使 PVC 分子产生自由基从而制备 CPVC，所得产品的 ω_{Cl} 较低，反应过程中物料极易发黏变黄从而影响氯化反应的进行。
- (2) 低温等离子体引发 PVC 氯化虽然能得到氯化均匀且具有较高 ω_{Cl} 的 CPVC，但是该引发方式制备 CPVC 较难实现工业化。
- (3) 采用紫外光引发方式能够得到氯化均匀且具有较高 ω_{Cl} 的 CPVC，若能解决工程问题，有望实现工业化，以期解决目前 CPVC 生产工艺中存在的环境污染、产品后处理繁琐等弊端。

1.2.2.2 溶液法

溶液法是 CPVC 生产中一种工艺相对成熟的方法。其主要流程如下：

- (1) 用适当的溶剂对疏松型 PVC 进行预处理，使其与溶剂充分结合。
- (2) 体系加热至 80~100°C 时加入偶氮二乙腈作为引发剂。
- (3) 向体系中通入 Cl_2 并控制气体流量，反应得到 CPVC 树脂。
- (4) 向溶剂中加入沉淀剂 CH_3OH 使 CPVC 沉淀，并经过反复进行抽滤、洗涤，最终干燥得到 ω_{Cl} 为 64%~75% 的 CPVC 粉末产品。

该法制得的 CPVC 树脂产品中氯原子的分布均匀，并且在有机溶剂中具有良好的溶解性，因此适合用来生产各种 CPVC 涂料及黏合剂。但由于得到的 CPVC 树脂为无规均质产品，其耐热性、力学性能较差，不能用于生产管材等硬质产品。同时，溶剂法由于需要使用大量 CCl_4 、 $\text{C}_6\text{H}_{13}\text{Cl}$ 等有机溶剂，对环境污染较大且溶剂回收成本高，目前已逐渐减少使用。

1.2.2.3 水相悬浮法

水相悬浮法是以水或盐酸为分散介质，在搅拌作用下使 PVC 树脂悬浮于反应体系中。通入氮气充分除氧后，向反应体系中加入所需催化剂。缓慢向体系中通入氯气使反应开始进行，体系温度和压力上升。随着反应的进行，体系压力下降，至压力恒定时反应结束。泄压，在氮气保护下进行两次过滤、洗涤操作，滤饼进入稳定化工序^[12]。该法制得的非均质 CPVC 含氯量高、氯化均匀、热稳定性好。水相悬浮法制得的产品性能较好，但工艺流程较长，生产“三废”较多，成本相对较高。

1.2.2.4 气固相法

由张向京等^[11]报导的由气固相法制备 CPVC 的方法如下：

- (1) 准确称取 5.0 g PVC 粉末置于流化床反应器中。
- (2) 采用金属镀膜给反应器加热。料温达到 50~70℃ 时，通入 N₂ 防止 PVC 被氧化。持续升温至 80℃ 后，加大 N₂ 流量使物料流化，并保持料温稳定。
- (3) 待达到氯化温度时，打开紫外灯^①并开始通入 Cl₂，通过调节 N₂ 与 Cl₂ 的流量来改变原料气中的 φ_{Cl_2} ^②，尾气用 KOH 吸收。
- (4) 反应结束后，用蒸馏水浸泡样品 0.5 h，抽滤，重复操作至中性后于 60℃ 真空干燥至恒重。

用该法生产 CPVC，具有流程简单、污染物排放小的优点，但由于传热效果较差，不适宜大规模生产。

第 1.3 节 CPVC 树脂加工与改性

不同用途和性能的 CPVC 制品其配方设计不同，但是其基本配方都含有热稳定剂、润滑剂及其他助剂（如加工改性剂、冲击改性剂、填料、光稳定剂、着色剂、抗静电剂等）。

1.3.1 热稳定剂

CPVC 的热稳定性差，同时因其氯含量高、分子刚性大，CPVC 的加工性能较 PVC 更差，更易分解释放出 HCl，导致制品容易变色、变硬和烧焦。热稳定剂是一类能防

^①为充分活化 Cl₂ 并防止紫外光能量过高时造成 PVC 分解，选择能量相对适中的波长为 300 nm 的紫外光作为引发光源。

^② φ_{Cl_2} : Cl₂ 的体积分数

止或减缓聚合物在加工使用过程中因受热而发生降解或交联,从而延长材料使用寿命的添加剂^[13]。

热稳定剂可与烯丙基氯原子结合、吸收分解产生的 HCl、与共轭双键发生加成反应、捕捉自由基等方式抑制 CPVC 分子的分解。热稳定剂的稳定机理主要有以下 4 种:

- (1) 吸收或中和 CPVC 分解释放的 HCl, 抑制 HCl 对 CPVC 分解的催化作用。大部分热稳定剂都具有该作用。
- (2) 结合并置换 CPVC 中的活泼烯丙基氯使其失活从而阻止 CPVC 分解产生 Cl·。如有机锡热稳定剂会与 CPVC 分子中的烯丙基氯结构发生配位结合, 使其不易分解。
- (3) 与共轭多烯结构发生 *Diels-Alder* 反应, 从而破坏 CPVC 中的大 π 键, 减少变色。该类主要包括不饱和脂肪酸的盐和酯。
- (4) 捕捉 CPVC 分解产生的 Cl· 和大分子链自由基, 从而阻止氧化反应。如酚类热稳定剂能够分解产生 H·, 与 Cl· 和大分子链自由基发生偶合, 从而提高 CPVC 的热稳定性

目前人们做的比较多的是对铅盐类热稳定剂和有机锡热稳定剂的研究。

马玫等^[7]研究了复合铅体系对加工稳定性的影响。研究表明: 将三盐基硫酸铅与二盐基亚磷酸铅复合使用能提供比单独使用更好的稳定性, 与使用有机铅盐相近。铅盐稳定剂复合使用, 对 CPVC 确有协同效应, 6 份的铅盐稳定剂可以满足 CPVC 的加工需求。对于共稳定剂, 亚磷酸盐能与铅盐稳定剂产生协同效应, 随着亚磷酸酯的用量增大, CPVC 的塑化温度和平衡扭矩显著减小, 提高了塑化效果的同时也使其性能(维卡软化温度、冲击强度)得到了提高。

柯伟席等^[14]研究了二盐、三盐、有机锡稳定剂和复合铅盐类热稳定剂以及辅助稳定剂对 CPVC 热稳定性及加工性能的影响。研究表明: 复合铅盐类热稳定剂的稳定效果最好, 且使得 CPVC 更易于加工。对于辅助热稳定剂, 发现 Pb-St 和 Ba-St 具有良好的长期热稳定性及润滑性, 并且两者具有协同作用。随着辅助热稳定剂用量的增加, CPVC 的塑化时间呈先上升后下降的趋势, Pb-St 和 Ba-St 的用量为 0.7~1.1 份比较合适。

1.3.2 润滑剂

CPVC 树脂比 PVC 树脂具有更高的熔体黏度, 因此其加工性能更差。润滑剂是一类用于降低熔体黏度以及熔体与设备之间的摩擦力, 从而延长树脂的热稳定时间以及减少设备的磨损与能耗的加工助剂。

毛季红^[15]研究了内外润滑剂的品种和用量对 CPVC 材料流变性能的影响。该研究表明: 在相同用量下, 微晶石蜡和酰胺蜡作为外润滑剂具有最长的塑化时间以及最

低的平衡转矩，因此认为其能够产生相对较好的润滑效果。进一步使用微晶石蜡和酰胺蜡，控制组成不变的情况下改变用量，发现外润滑剂用量越多则 CPVC 树脂的热稳定时间越长，且平衡转矩也越低，说明须足够的润滑剂用量^①才能保证较好的挤出效果。对于内润滑剂的研究发现，多元醇酯和脂肪酸酯的润滑效果相近，同时增加内润滑剂的用量可以促进树脂塑化。但内润滑剂熔点大都较低，其在加热过程中较早熔化，会降低 CPVC 树脂的热稳定性，因而需对其用量进行控制。

1.3.3 抗冲改性剂

随着 CPVC 分子中 ω_{Cl} 的增大，分子链的刚性增强，并且大分子链间的范德华作用也由于 C-Cl 键的增多而增大，最终导致 CPVC 的脆性相比于 PVC 更大，制品的抗冲击性能变差。考虑到 CPVC 制品在加工、运输以及使用过程中可能受到的冲击作用，需在 CPVC 加工过程中加入适量的抗冲改性剂，从而提高 CPVC 的塑化效果以及改善其在低温下的韧性。

目前在 CPVC 制品的生产中，普遍使用 CPE^②、MBS^③、ACR^④、ABS^⑤ 对 CPVC 进行改性。作为常用的抗冲改性剂，MBS、ACR 都具有典型的“核-壳”结构，都可在低用量下明显改善 CPVC 制品的脆性以及加工性能^[16]。

1.3.4 其他助剂

除以上助剂外，CPVC 在加工过程中还应根据具体的加工需求加入填料、光稳定剂、着色剂、抗静电剂等助剂。合适比例的填料可在降低生产成本的同时增强塑料制品的强度。

第 1.4 节 CPVC 树脂的应用

与其他热塑性塑料相比，CPVC 具有更优异的耐热性能、耐腐蚀性能和阻燃性能，并且具有更低的成本。基于以上优势，CPVC 被广泛应用于生产加工各种管件管材、建筑装潢材料、电子电器设备配件等^[17]。下面介绍几个 CPVC 的应用领域。

^①从实验结果来看，外润滑剂用量须在 2.5~3.0 份之间

^②氯化聚乙烯

^③(甲基丙烯酸甲酯-丁二烯-苯乙烯)共聚树脂

^④抗冲型丙烯酸酯橡胶

^⑤丙烯腈-丁二烯-苯乙烯

1.4.1 管件、管材

由于 CPVC 对严重腐蚀（强酸、强碱、有机溶剂、浓盐溶液等）和对恶劣环境侵蚀的优良耐受力，被广泛应用于冶炼工业、石油化工、造纸业、电镀业以及民用排污管道。在民用方面，CPVC 管材被广泛应用于民用及服务大楼的供热水管。使用 CPVC 冷热水管可提供一套清洁、安全、耐热、耐腐蚀、阻燃、易于安装的管道系统。

1.4.2 阻燃材料

CPVC 具有优异的阻燃性能及消烟性能，使其可替代其他塑料材料成为阻燃塑料产品的首选，可应用于需耐高温的建筑房屋的阻燃隔层、电子电器设备配件、消防设备等领域，具有十分广阔的应用前景。

1.4.3 涂料和黏合剂

将 CPVC 溶于丙酮、氯代烃等有机溶剂中，可制得具有广泛用途的涂料和黏合剂。CPVC 涂料可应用于机械设备的防腐层、纤维或其复合材料的阻燃层、建筑外墙涂层等领域。CPVC 树脂具有优良的耐化学药品性、阻燃性以及耐热性，同时具有低的氧气透过量^①，使其成为最重要的防腐涂料品种之一。CPVC 黏合剂具有粘黏结强度高、耐腐蚀性能好等优点，可用来黏合各种 PVC 和 CPVC 的管件。

1.4.4 电力电缆用 CPVC 护套

电力电缆长期埋在地下或在室外环境使用，承受恶劣的环境考验，因此要求其具有优良的耐候性、耐热性、绝缘性以及阻燃性。同时 CPVC 护套具有较其他树脂更高的维卡软化温度，可承受电力传输过程中因焦耳效应产生的高温。

第 1.5 节 热稳定剂概述

在 CPVC 的加工中常用的热稳定剂种类包括铅盐类热、金属皂类、有机锡类和稀土类。

1.5.1 铅盐类热稳定剂

铅盐类是一类最早投入使用的热稳定剂，在较低的生产成本下仍能提供很好的稳定效果。其中最常使用的包括 $3\text{PbO} \cdot \text{PbSO}_4 \cdot \text{H}_2\text{O}$ 、 $2\text{PbO} \cdot \text{PbHPO}_3$ 、 $2\text{PbO} \cdot \text{Pb}(\text{C}_{17}\text{H}_{35}\text{COO})_2$

^①表 1.3

和 $2\text{PbCO}_3 \cdot \text{Pb}(\text{OH})_2$ 等碱式铅盐。铅盐稳定剂具有良好的热稳定效果，并且不会影响制品的介电性能。当与适当的润滑剂共同使用时，可提高 CPVC 的加工温度上限，并且最终的制品具有良好的质量，因此广泛应用于 CPVC 的加工中。但由于 Pb 的生物毒性，铅盐稳定剂不能应用于与食品接触的制品加工。稳定机理：Pb 具有吸收 HCl 的能力，且生成的 PbCl_2 不会催化 CPVC 的分解。

1.5.2 金属皂类热稳定剂

金属皂是指高级脂肪酸的金属盐，CPVC 的金属皂类热稳定剂一般为 Pb、Ba、Ca、Cd、Zn、Mg 等金属元素与硬脂酸、油酸等高级脂肪酸组成^[17]。根据其对 CPVC 稳定作用机理的不同，可将金属皂热稳定剂分为两大类：一类是主金属皂稳定剂，以 Cd 和 Zn 为金属基，能够吸收 CPVC 分解释放的 HCl，并且与 CPVC 分子链中的烯丙基氯原子发生置换从而抑制 $\text{Cl}\cdot$ 的产生。但其生成的金属氯化物为 Lewis 酸，会促进脱 HCl 的反应。另一类为辅金属皂催化剂，金属皂基为 Ba、Sr、Ca、Mg 等 IIA 族金属元素。其仅仅显示出了捕捉 HCl 的作用，但其生成的金属氯化物无催化作用。因此在实际生产加工中，往往会将两种金属皂配合使用，从而发挥其协同效果。

1.5.3 有机锡热稳定剂

有机锡是一种热稳定性较好的热稳定剂，其透明性好且大多无毒。有机锡热稳定剂可分为烷基锡和酯基锡两大类。其中烷基锡包括四烷基锡和二烷基锡二氯化物等，酯基锡中的主要产品为硫醇酯基锡。有机锡稳定剂对 CPVC 分解释放出的 HCl 具有较好的吸收作用，同时硫醇甲基锡可通过特殊的配位作用，取代 CPVC 分子上的烯丙基氯原子^[18]。研究发现，有机锡稳定剂与辅助稳定剂或金属皂类稳定剂配合使用时，可提高有机锡的稳定效果，同时能阻止迁出、降低成本^[19]。

1.5.4 辅助型热稳定剂

为了提高金属皂类热稳定剂的效果，降低有机锡类的成本，人们研发出了多种多样的辅助型热稳定剂。这类稳定剂不含金属元素，因此也被称为非金属稳定剂。辅助热稳定剂与金属稳定剂配合使用时，能发挥较好的协同效果。目前广泛使用的辅助热稳定剂主要包括亚磷酸酯、环氧化合物、多元醇、含氮化合物、含硫化合物、 β -二酮化合物等^[20]。

第 1.6 节 润滑剂概述

润滑剂从实现的功能上进行分类，可分为外润滑剂和内润滑剂。

1.6.1 外润滑剂

外润滑剂是由极性较小的长碳链分子组成，因此其在加工过程中，易从 CPVC 分子间迁出，并在 CPVC 与金属加工设备内壁间形成润滑膜，从而改善熔体的剥离性。并且能有效的改善 CPVC 的流变学性能、降低加工能耗。但外润滑剂会使材料的力学性能降低，因此在实际加工过程中，外润滑剂的用量要尽量小。常用的外润滑剂有固体石蜡、聚乙烯蜡、氧化聚乙烯蜡等极性较小的聚烯烃及其衍生物。

1.6.2 内润滑剂

内润滑剂与聚合物的相容性较好，因此其可以渗入到 CPVC 分子之间，起到降低分子作用力的效果。同时，内润滑剂与 CPVC 分子链之前结合作用不强，因此可以产生类似滚动和滑移的作用，减小分子间的摩擦力。内滑润剂可有效降低 CPVC 熔体的黏度，缓解熔体破裂和出膜膨胀现象。加入内润滑剂对塑化时间以及产品透明性的影响不大，但会降低材料的维卡软化点。常用的内润滑剂主要是脂肪酸酰胺类极性大的分子。

第二章 实验部分

第 2.1 节 实验原料

表 2.1: 实验原料明细表

原料名称	型号	生产厂商
CPVC 树脂	工业级	上海氯碱化工股份有限公司
PVC 树脂	SG-5	上海氯碱化工股份有限公司
有机锡稳定剂	T-190A	法国阿科玛公司
有机锡稳定剂	TMG-234	TMG Chemiclcs Co., Ltd.
有机锡稳定剂	液体有机锡	山东祥生塑胶有限公司
外润滑剂	AC-316	Honeywell
外润滑剂	AC-617	Honeywell
外润滑剂	AC-629	Honeywell
外润滑剂	PEW-0380	南京天诗新材料科技有限公司
内润滑剂	汉高 G-60	德国汉高公司
抗冲改性剂	MB838A	LG Chem Ltd.
加工助剂	罗门哈斯 K-175P	上海亚基化工有限公司
颜料	钛白粉	上海翼铸实业有限公司

外润滑剂使用 *Honeywell* 公司的 AC-316、AC-617、AC-629，具体参数见表 2.2。

表 2.2: AC-316、AC-617、AC-629 的物理参数对比

产品型号	密度/(g/cm ³)	滴点/°C	黏度 @ 140°C/Pa·s
AC-316	0.98	140	8500
AC-617	0.91	101	180
AC-629	0.93	101	200

第 2.2 节 实验主要设备及仪器

表 2.3: 实验仪器明细表

仪器名称	型号	生产厂商
高速混合机	SHR	张家港市永利机械有限公司
开放式炼胶机	XK-160	无锡明达橡塑机械有限公司
平板硫化机	QLB-D	上海橡胶机械厂
电子万能材料试验机	INSTRON5567	美斯特工业系统（中国）有限公司
电子天平	AR153CN	奥豪斯仪器（上海）有限公司
真空干燥箱	DZF-6050 型	上海一恒科技有限公司
HAAKE 转矩流变仪	Polylab OS	德国 HAAKE 公司
热重分析仪	TGA Q50	美国 TA 公司
数字测厚仪	GH-01	广州标际包装设备有限公司
扫描电子显微镜	S-4700	日本日立公司
塑料摆锤冲击试验机	ZBC	美特斯工业系统（中国）有限公司
维卡软化点试验机	ZWK	美特斯工业系统（中国）有限公司
动态力学分析仪	DMA Q800	美国 TA 公司

第 2.3 节 实验流程

我们依据图 2.1 所示的流程进行实验。首先针对不同的润滑剂和热稳定剂进行配方设计，依据配方进行试样的制备。再将制得的样品裁减成标准试样后进行性能测试，最后对测试得到的数据进行分析并得出结论。

2.3.1 配方设计

CPVC 润滑体系与热稳定体系采用控制变量法进行配方设计，配方的基本组成如表 2.4 所示。

表 2.4: CPVC 基本配方设计表

CPVC	抗冲击改性剂	热稳定剂	外润滑剂	内润滑剂	加工助剂	钛白粉
100 ^①	8	2	1.3	1.2	3	2

^①均表示份数

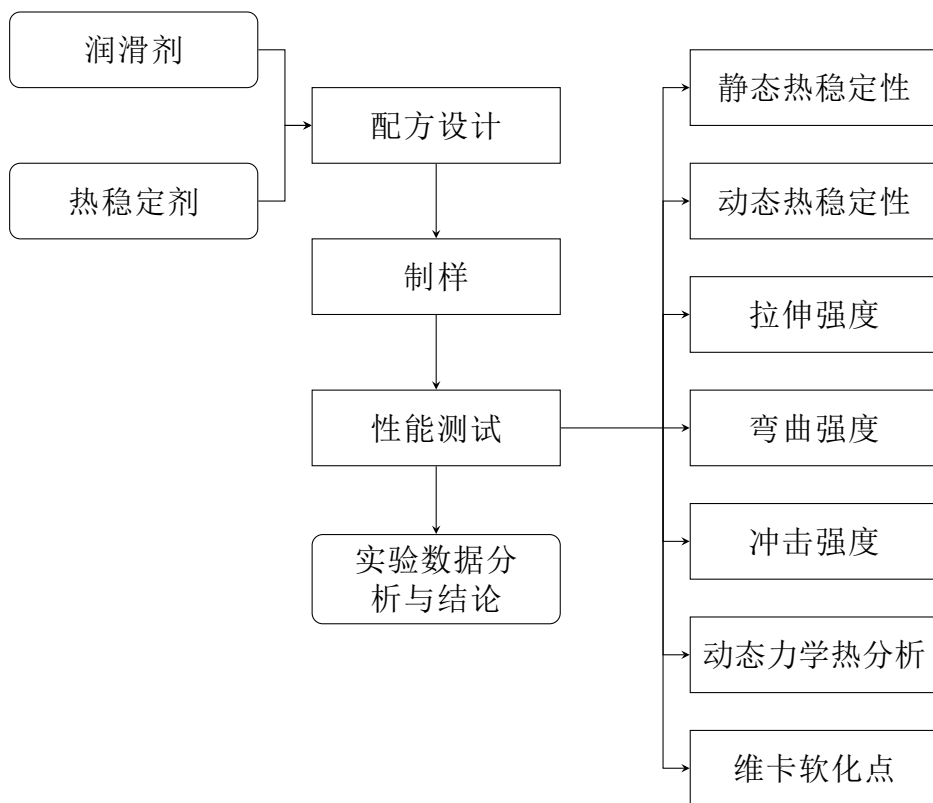


图 2.1: 研究方案流程图

2.3.2 制样

2.3.2.1 混料

配混料混合效果的好坏将直接影响制品的均匀性与力学性能，因而该步采用高速混合机进行原料的混合。

按配方准确称量各助剂，将 CPVC 树脂及各助剂按顺序加入到高速混合机中，混合 3 分钟制成配混料。为防止因摩擦生热使得 CPVC 发生热分解，采用每搅拌 2 s 暂停 3 s 的间歇式搅拌方法，控制在树脂在较低的温度。

2.3.2.2 塑化开炼

该步是将制得的配混料加入到双辊开炼机中，通过控制两个辊筒的转速比使得物料受到剪切作用，从而达到塑炼的混合效果。

通过对 CPVC 玻璃化转变温度 T_g 与热分解温度 T_d 的参考，将双辊开炼机的辊温设定为 190℃。将配混料加入到开炼机中反复进行塑化开炼，塑化时间约 5 min。

2.3.2.3 压片

在 180℃、10 MPa 条件下，采用平板硫化机热压 3 min 左右，重复开合压板排气 4~5 次，再冷压 5 min 即得到待测试样片。

2.3.2.4 切割

按照最终性能测试的要求，将样片切割成标准样条，并对标准实验进行热学和力学性能的测试。

第 2.4 节 性能测试

CPVC 作为一种含氯聚合物，极易在受热时发生热分解。在加工过程中，由于 CPVC 长期处于受热状态，或在较高的使用温度下都会使得 CPVC 材料发生老化与热分解。同时，受热状态又可分为静态受热与动态受热，因此采用静态热稳定性测试和动态热稳定性测试分别对 CPVC 的热稳定性进行表征。同时用玻璃化转变温度和维卡热变形温度对 CPVC 在高温下的性能进行表征。对于力学性能根据国家标准对 CPVC 的拉伸强度、弯曲强度、冲击强度进行测试。

2.4.1 热老化试验箱法测试

CPVC 配混料在加工或再加工过程都会在较高温度的设备中停留一定时间，CPVC 制品在使用过程中也会经受一定的环境温度，这就要求热稳定剂能赋予 CPVC 以合适的静态热稳定性。根据 CPVC 热分解导致物料颜色变化或释放出氯化氢的特征，建立了变色法和脱氯化氢法两类评价静态热稳定性的方法。本实验采用变色法^①进行 CPVC 静态热稳定性的表征。

烘箱法：将边长 15 mm，厚度约 1 mm 的正方形试样，放在平铺于架子上的新的干净铝箔上面，在强制鼓风烘箱中于高温下加热不同时间。每隔一定时间取出一片试样，从测试开始至最初观察到颜色变化即为初期热稳定性，从测试开始至试样完全变黑的时间则为长期热稳定性。

2.4.2 动态热稳定性测试

动态热稳定性是指在热、空气和剪切力的共同作用下，热稳定剂抵抗 CPVC 热分解的能力。本实验采用转矩流变仪进行测试。首先将流变仪的温度设定为 205℃，转速为 50 r/min。将 60 g 的样品加入到流变仪中，记录流变仪的转矩随时间的变化。在

^①执行标准 GB/T 9349—2002《聚氯乙烯、相关含氯均聚物和共聚物及其共混物热稳定性的测定变色法》

最终得到的转矩-时间曲线中，如图 2.2 所示，第一个峰为熔化峰，所对应的转矩为熔化转矩（fusion torque）。熔化峰之后，由于物料进一步塑化并且熔体温度上升，使试样转矩下降，并随着熔体温度趋于恒定，转矩曲线呈现基本平稳段，所对应的转矩称为熔体转矩（melt torque），也称平衡转矩。平衡转矩可用于评定样品的加工性能，平衡转矩越小，样品加工时所需的能耗越小，对设备的损耗也越小。随着试验的继续，CPVC 发生分解，此时曲线急速上升，混合物的长期热稳定性就是根据从熔化峰到转矩突然增大点所经历的时间来评定。

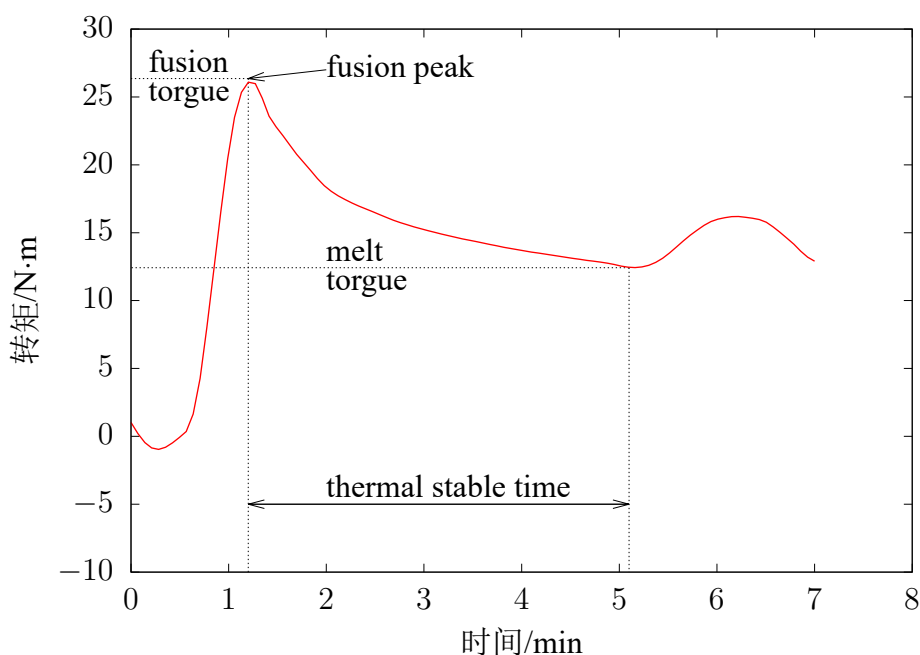


图 2.2: CPVC 转矩-时间曲线示例图

2.4.3 拉伸性能测试

拉伸强度定义为断裂前试样所能承受的最大应力，单位为 MPa，用来评价材料的抗拉性能。拉伸强度的计算公式见式 (2.1)，其中 P 为样品承受的最大载荷， b 和 d 分别为试样的宽度和厚度。

$$\sigma_t = \frac{P}{bd} \quad (2.1)$$

本实验中采用万能试验机进行拉伸强度测试^①，设置拉伸速率为 10 mm/min，夹具距离为 80 mm，样条的最窄宽度为 6 mm，厚度为 4 mm。

^①执行标准 GB/T 1040.2-2006

2.4.4 弯曲性能测试

弯曲强度是指材料在弯曲负荷作用下破裂或达到规定弯矩时能承受的最大应力，此应力为弯曲时的最大正应力，以 MPa 为单位。它反映了材料抗弯曲的能力，用来评价材料的弯曲性能。横力弯曲时，弯矩 M 随截面位置变化，一般情况下，最大正应力 σ_{max} 发生于弯矩最大的截面上，且离中性轴最远处。因此，最大正应力不仅与弯矩 M 有关，还与截面形状和尺寸有关。最大正应力计算公式见式 (2.2)，其中 σ_{max} 为最大弯矩， W 为抗弯截面系数。

$$\sigma_{max} = \frac{M_{max}}{W} \quad (2.2)$$

本实验同样使用万能试验机进行弯曲强度测试^①，设置移动速率为 2 mm/min，样条尺寸为 80 mm×10 mm×4 mm，跨度为 64 mm。

2.4.5 冲击性能测试

冲击强度是材料在受到冲击后断裂吸收冲击能量的能力，用于评价材料的抗冲击能力或判断材料的脆性和韧性程度。缺口冲击强度的计算公式见式 (2.3)，其中 aiN 为缺口冲击强度（Izod impact strength of a notched specimen）， $x\%$ 为实验测得百分比， S 为缺口处截面面积。

$$aiN = \left(\frac{2.57J \times x\%}{S} \right) KJ/m^2 \quad (2.3)$$

本实验采用落锤冲击强度仪进行缺口冲击强度测试^②，缺口形状为“V”形，深度为 2 mm，落锤满载能量为 2.75 J。

2.4.6 动态力学热分析（DMA）

本实验中采用 DMA 对玻璃化转变温度进行测试。DMA 是对试样施加恒定振幅的正弦交变应力，使其发生受迫振动，观察应变随温度或时间的变化规律，从而计算力学参数用以表征材料粘弹性的一种试验方法。在聚合物玻璃化转变过程中，其粘弹性有很大变化，从而可用 DMA 测定 T_g 。DMA 曲线通常有储能模量、损耗模量、损耗因子这三个信号，对应的 T_g 也可有三种取法，分别为储能模量的台阶式下降曲线部分的起始点、损耗模量的峰值温度、损耗因子^③的峰值温度。本实验取损耗因子的峰值温度作为最终测试得到的玻璃化转变温度。如图 2.3 所示，在加热过程中，样品

^①执行标准 GB/T 9341-2008

^②执行标准 ISO 180/1A

^③损耗角正切： $\tan \delta = \frac{G''}{G'}$

的损耗因子出现了一个峰值，取峰值所在温度为样品的玻璃化转变温度。

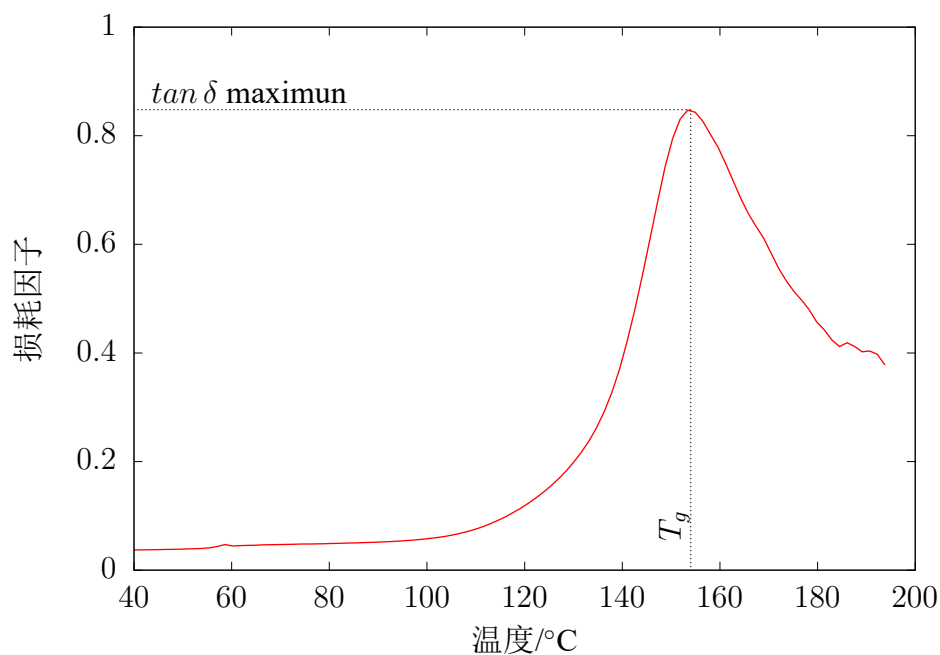


图 2.3: CPVC DMA 损耗因子-温度曲线示例图

2.4.7 维卡软化点测试

维卡软化点是将热塑性塑料置于特定液体传热介质中，在一定的负荷、一定的等速升温条件下，测定试样被 1 mm^2 针头压入 1 mm 时的温度^①。实验测得的维卡软化点适用于控制质量和作为衡量材料热性能的一个指标，但不代表材料的使用温度。

^①执行标准 GB 1633-1979

第三章 结果与讨论

第 3.1 节 润滑体系研究

3.1.1 配方设计

本实验中使用了 1 种聚乙烯蜡：PEW-0380 以及 3 种氧化聚乙烯蜡：AC-316、AC-617、AC-629。聚乙烯蜡为乙烯的低度聚合产品，具有良好的中期及后期润滑性，并能在 CPVC 注塑加工中作为脱模剂使用。氧化聚乙烯蜡为含羧基的低分子量聚乙烯，并含有醇、酮及酯类化合物。由于氧化使烷烃链上生成一定数量极性的羧基，提高了它在 CPVC 的相容性，使其同时兼有良好的内、外润滑性能，并赋予制品良好的透明性和光泽性。

一般认为，外润滑剂的加入会使材料的力学和耐热性能均有所下降。因此我们通过控制其他组成不变，单独改变外润滑剂的种类，从而找到一种在相同用量下能实现最好润滑效果且对材料热稳定性和力学性能影响最小的外润滑剂种类。具体配方如表 3.1 所示。

表 3.1: CPVC 4 种外润滑剂配方设计表





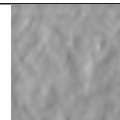
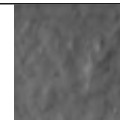
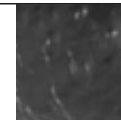


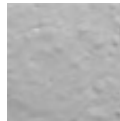


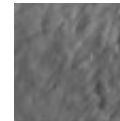







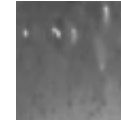







组别	CPVC	抗冲击 改性剂	有机锡	AC- 316	AC- 617	AC- 629	PEW- 0380	汉高 G-60	加工 助剂	钛白粉
E_1	100	8	2	1.3				1.2	3	2
E_2	100	8	2		1.3			1.2	3	2
E_3	100	8	2			1.3		1.2	3	2
E_4	100	8	2				1.3	1.2	3	2

3.1.2 热老化试验箱法

将 4 组配方的样板进行切割，取 1 cm^2 的试样进行测试，结果如表 3.2 所示。

从表 3.2 可以看出， E_1 组和 E_2 组的样品在实验开始的 20 min 后表面开始出现起伏，当 360 min 时，其表面已严重变黑且因 CPVC 分解产生 HCl 而形成了大量的气泡。说明 AC-316 与 AC-617 对 CPVC 树脂的塑化效果改善不大，CPVC 树脂由于塑化不佳致其容易发生分解。 E_4 组在 360 min 时轻微发黄，认为 PEW-0380 对 CPVC 塑化效果改善最大。

表 3.2: $E_1 \sim E_4$ 组热老化试验箱法样品颜色随时间变化

Sample	加入不同种类润滑剂的 CPVC 试样 180°C 烘箱中颜色随时间的变化						
	0 min	20 min	30 min	70 min	120 min	250 min	360 min
E_1							
E_2							
E_3							
E_4							

3. 1. 3 动态热稳定性测试

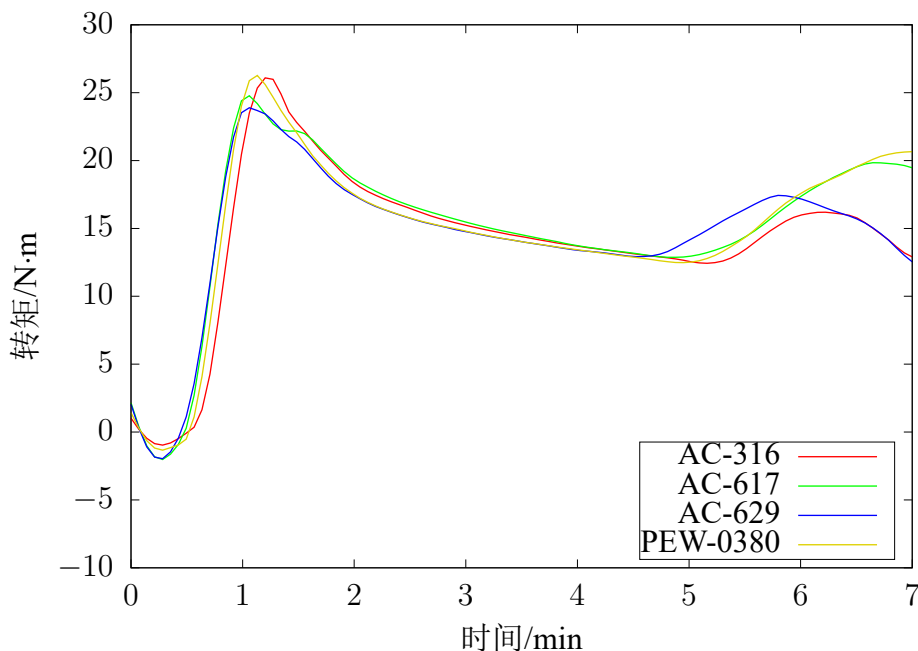
图 3.1 所示为 $E_1 \sim E_4$ 四种配方在转矩流变仪中进行加热剪切过程的转矩-时间曲线。由图中数据可得到该体系的熔化转矩、平衡转矩与热稳定时间^①，具体数据见表 3.3所示。

表 3.3: $E_1 \sim E_4$ 组动态热稳定性能数据表

组别	润滑剂种类	熔化转矩 $M_{fus}/$	平衡转矩 $M_{melt}/$	热稳定时间 $T_s/$
		N·m	N·m	min
E_1	AC-316	29.6	12.1	6.2
E_2	AC-617	26.5	12.5	6.6
E_3	AC-629	24.9	12.4	5.9
E_4	PEW-0380	28.0	12.2	7.3

结合图表数据可以看出，将试样加入到转矩流变仪后， E_2 组和 E_3 组的熔化转矩明显小于 E_1 组和 E_4 组，认为 E_2 组和 E_3 组的混合物熔体黏度小于 E_1 组和 E_4 组。考虑到 4 种外润滑剂的黏度相差较大，分析是 AC-316 和 PEW-0380 的黏度较 AC-617 和 AC-629 的大，因此在熔化初期其在 CPVC 熔体表面的分布不佳，导致熔化转矩相对较高。随着时间的进行， E_2 组和 E_3 组首先到达平衡转矩的最低点，并且该其平衡转矩略大于 E_1 组和 E_4 组，因此认为在长时间的塑化过程中，AC-316 与 PEW-0380 仍能保持较好的润滑效果，原因为 AC-617 与 AC-629 的滴点较 AC-316 与 PEW-0380 更

^①见 15 页 2. 4. 2 动态热稳定性

图 3.1: $E_1 \sim E_4$ 组转矩流变仪转矩-时间曲线

低，因此在塑化加工过程中，温度逐渐上升，AC-617 与 AC-629 首先失效导致其平衡转矩较大，加工性能变差。 E_4 组具有最长的热稳定时间，其 T_s 为 7.3 min，能够满足 CPVC 塑化加工的要求。

3.1.4 力学性能测试

采用万能试验机对 $E_1 \sim E_4$ 组的标准试样进行拉伸强度、弯曲强度和缺口冲击强度的测试，具体数据如表 3.4 所示。

表 3.4: $E_1 \sim E_4$ 组力学性能数据表

组别	拉伸强度 σ_t / MPa	弯曲强度 σ_b / Mpa	缺口冲击强度 aiN / KJ/m ²
E_1	57.30	63.73	8.01
E_2	59.16	60.29	10.57
E_3	58.77	60.59	14.10
E_4	59.48	60.61	16.04

从表中数据可见，四组的拉伸强度和弯曲强度差别不大，但缺口冲击强度呈 $aiN_{E_4} > aiN_{E_3} > aiN_{E_2} > aiN_{E_1}$ 的趋势，并且 E_4 组的缺口冲击强度远好于 E_1 组和 E_2 组。分析原因为 PEW-0380 在 CPVC 的塑化过程中，能够保持较好的润滑作用，使得 CPVC 分子在较少发生热分解的情况下部分断裂生成分子量较小的 CPVC

链，从而实现较好的塑化效果。这部分较短的 CPVC 分子链为体系提供了很大的冲击强度以及韧性的改善。

3.1.5 动态力学热分析（DMA）

根据 $E_1 \sim E_4$ 四组配方的损耗因子-时间数据制得图 3.2，取损耗因子的峰值温度作为试样的玻璃化转变温度。

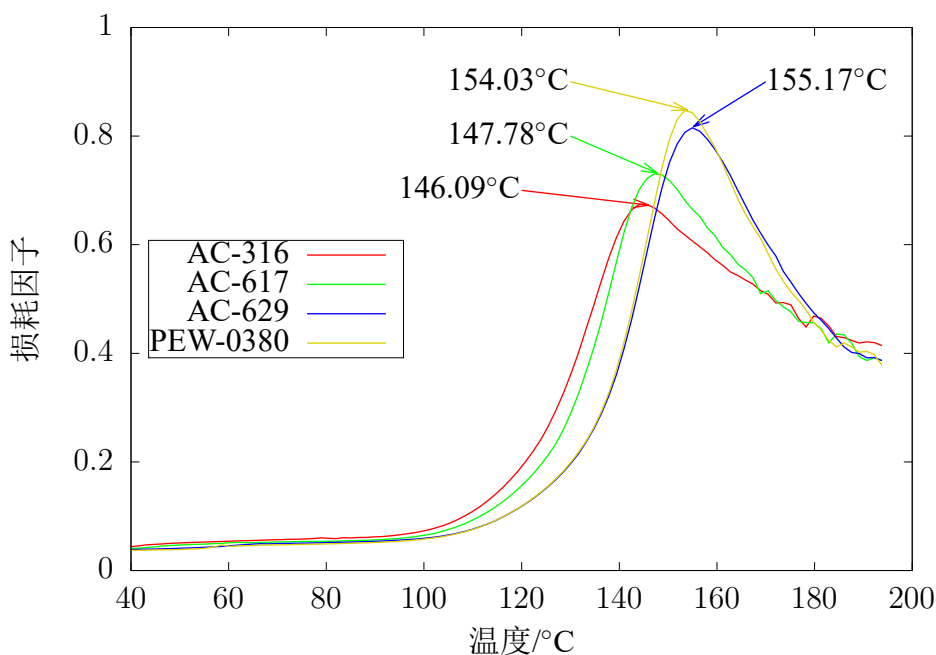


图 3.2: 外润滑剂玻璃化转变温度

根据实验结果， E_3 和 E_4 组具有较高的玻璃化温度，分别为 155.17°C 和 154.03°C ，比 E_1 和 E_2 组的 146.09°C 和 147.78°C 平均高 7°C 左右。本实验结果与静态热稳定性测试的结果一致，认为玻璃化温度、静态热稳定性与 CPVC 的塑化效果呈正相关。在塑化过程中 AC-316 与 AC-617 对 CPVC 的塑化效果较差，导致体系的受热均匀性也较差。CPVC 分子易发生断裂，或分解脱除 HCl，最终形成分子量较小同时双键较多的分子链。最终 E_1 和 E_2 组的 T_g 较低。

3.1.6 本节小结

本节实验对 AC-316、AC-617、AC-629 和 PEW-0380 四种外润滑剂进行了热性能和力学性能的测试。结果表明，AC-629 与 PEW-0380 外润滑剂为 CPVC 提供较好的润滑效果和塑化效果，使其热稳定性也略好于 AC-316 和 AC-617 组。但由于 AC-617、AC-629 的滴点较低，使其在加工过程中较早失效，使得加工能耗上升。在力学性能的

测试中，4 组试样具有相近的拉伸强度与弯曲强度，但 PEW-0380 能使 CPVC 提供最好的冲击强度。因此在加工过程中，若加工温度不高，则外润滑剂可选用润滑效果较好的 AC-629 与 PEW-0380，若加工温度较高，则选用滴点较高的 AC-316 与 PEW-0380。

第 3.2 节 热稳定体系研究

3.2.1 配方设计

在本组实验中，我们使用了 TMG-234、T-190A 以及祥生公司的液体有机锡进行测试。有机锡稳定剂的稳定效果较好，可通过特殊的配位作用取代 CPVC 分子上的烯丙基氯原子。但有机锡稳定剂的价格较高，因此我们希望寻找一种在相同用量下稳定效果最好的热稳定剂。因此我们通过控制其他组成不变，单独改变有机锡稳定剂的种类，从而找到一种在相同用量下能实现最好稳定效果且对材料力学性能影响最小的有机锡热稳定剂。具体配方如表 3.5 所示。

表 3.5: CPVC 3 种有机锡热稳定剂配方设计表



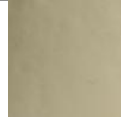

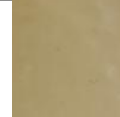







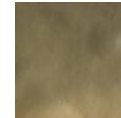
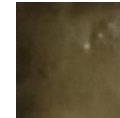







组别	CPVC	抗冲击 改性剂	TMG- 234	T- 190A	液体 有机锡	外润滑剂	内润滑剂	加工助剂	钛白粉
T_1	100	8	2			1.3	1.2	3	2
T_2	100	8		2		1.3	1.2	3	2
T_3	100	8			2	1.3	1.2	3	2

3.2.2 热老化试验箱法

将 3 组配方的样板进行切割，取 1 cm^2 的试样进行测试，结果如表 3.6 所示。

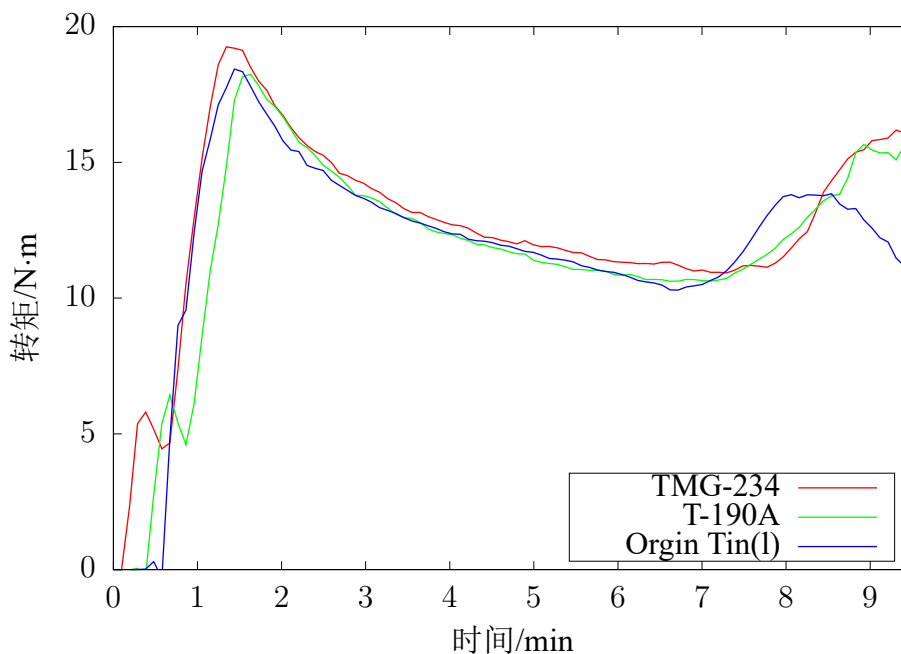
从表 3.6 可以看出， T_1 和 T_2 组在静态热稳定性上相近，其在 120 min 之前只是轻微变色，在 360 min 时， T_1 和 T_2 组试样明显变黑但未出现明显气泡，此时 CPVC 发生部分分解，分子中产生双键从而发生氧化变黑，但产生的 HCl 量不足以使试样表面产生气泡，可认为加入 TMG-234 和 T-190A 有机锡的试样热稳定性较好，并且可在 190°C 下维持较长时间的稳定作用。 T_3 组在 120 min 前未出现明显变色，甚至略好于 T_1 和 T_2 组的试样，但从 250 min 分钟开始试样表面出现大量气泡，360 min 时试样严重变黑且表面出现大量瘤状气泡。在较短时间内，液体有机锡与 TMG-234、T-190A 的热稳定效果相近，甚至略好。而在较长时间范围内，TMG-234 和 T-190A 的效果明显优于液体有机锡。本实验也从侧面验证了 CPVC 脱 HCl 的链锁分解机理，当 CPVC 分解产生少量 HCl 后，HCl 的分解量会呈几何增长。

表 3.6: $T_1 \sim T_3$ 组热老化试验箱法样品颜色随时间变化

Sample	加入不同种类稳定剂的 CPVC 试样 180°C 烘箱中颜色随时间的变化						
	0 min	20 min	30 min	70 min	120 min	250 min	360 min
T_1							
T_2							
T_3							

3.2.3 动态热稳定性测试

图 3.3 所示为 $T_1 \sim T_3$ 四种配方在转矩流变仪中进行加热剪切过程的转矩-时间曲线。由图中数据可得到该体系的熔化转矩、平衡转矩与热稳定时间，具体数据见表 3.7 所示。

图 3.3: $T_1 \sim T_3$ 组转矩流变仪转矩-时间曲线

结合图表数据，我们可以看出 T_1 组的熔化转矩略大于 T_2 组和 T_3 组，同时三组的平衡转矩呈 $M_{melt,T_1} > M_{melt,T_2} > M_{melt,T_3}$ 的趋势，三组的热稳定时间也呈 $T_{s,T_1} > T_{s,T_2} > T_{s,T_3}$ 趋势排列。该组的平衡转矩与热稳定时间呈较好的正相关性，猜测是在

表 3.7: $T_1 \sim T_3$ 组动态热稳定性能数据表

组别	热稳定剂	熔化转矩 $M_{fus}/$ N·m	平衡转矩 $M_{melt}/$ N·m	热稳定时间 $T_s/$ min
T_1	TMG-234	19.8	10.8	6.5
T_2	T-190A	19.1	10.3	6.1
T_3	液体有机锡	18.8	10.1	5.4

CPVC 发生大量分解之前，液体有机锡的稳定效果较 TMG-234 和 T-190A 略好，但其长期热稳定性较差，导致体系提前进入热分解阶段。

3.2.4 力学性能测试

采用万能试验机对 $T_1 \sim T_3$ 组的标准试样进行拉伸强度、弯曲强度和缺口冲击强度的测试，具体数据如表 3.8 所示。

表 3.8: $T_1 \sim T_3$ 组力学性能数据表

组别	拉伸强度 $\sigma_t/$ MPa	弯曲强度 $\sigma_b/$ Mpa	缺口冲击强度 $aiN/$ KJ/m ²	断裂伸长率 %
T_1	48.84	57.40	3.50	50.45
T_2	53.66	61.22	5.22	62.36
T_3	54.10	59.21	7.95	81.36

由表 3.8 中数据，发现对于拉伸强度、缺口冲击强度、断裂伸长率同样呈现了非常好的正相关性， T_3 组的力学性能参数明显优于 T_1 组和 T_2 组。可以推测，我们在实际的 CPVC 塑化以及压片过程中，塑化时间并未达到液体有机锡的热稳定时间上限，此时液体有机锡的热稳定效果是优于 TMG-234 和 T-190A 的，其在不影响 CPVC 树脂热稳定性的情况下还能提供较好的塑化效果，使得 T_3 组的拉伸强度、缺口冲击强度和断裂伸长率的损失较小。

3.2.5 动态力学热分析（DMA）

根据 $T_1 \sim T_3$ 三组配方的损耗因子-时间数据制得图 3.4，取损耗因子的峰值温度作为试样的玻璃化转变温度。

分析图 3.4 中数据得， T_2 组具有最高的 T_g ，比 T_1 和 T_3 组平均高了 13.5°C，可以确定 T_2 组的 CPVC 分子链的刚性较大。

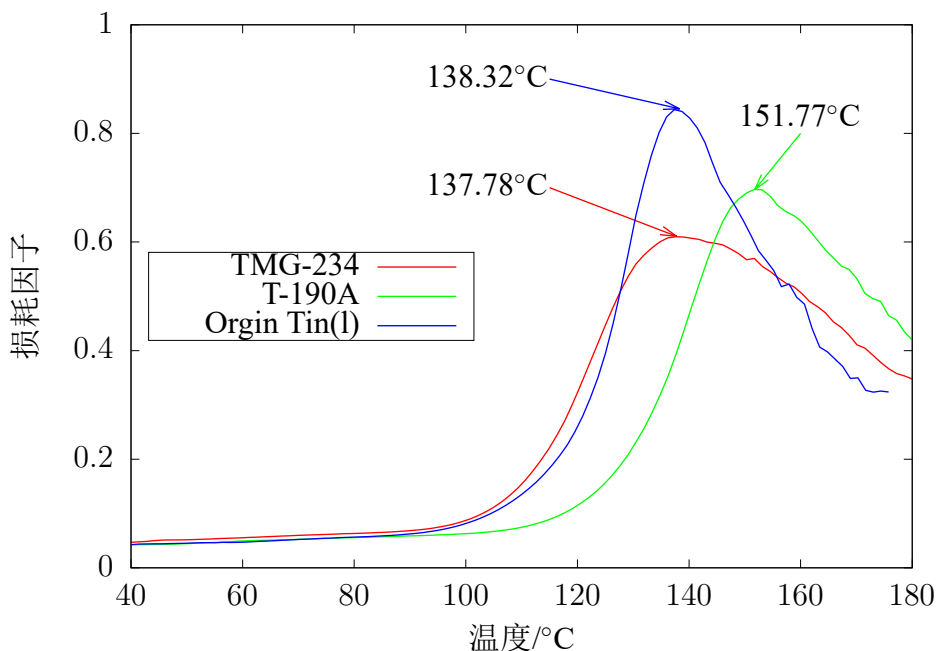


图 3.4: 热稳定体系玻璃化转变温度

3.2.6 维卡软化点

将 $T_1 \sim T_3$ 组试样置入维卡软化点试验机中进行测试，记录针头压入 1 mm 时的温度如表 3.9 所示。

表 3.9: 热稳定体系维卡软化点数据表

sample	T_1	T_2	T_3
维卡软化点/°C	114.9	117.0	116.4

由表 3.9 中数据可见， T_2 组的维卡软化点最高，与动态力学热分析的测试结果一致。因此推测加入 T-190A 可使 CPVC 树脂在高温下仍保持较高的硬度和强度。

3.2.7 本节小结

在本节实验中，我们对 TMG-234、T-190A 和液体有机锡 3 种有机锡热稳定剂进行了热性能与力学性能的测试。实验结果表明，液体有机锡的短期热稳定性略好于 TMG-234 和 T-190A 热稳定剂，但液体有机锡的长期热稳定性较差且热稳定时间短。在塑化时间要求较短的情况下可选用液体有机锡热稳定剂，要求时间较长的情况下需选用 TMG-234、T-190A 热稳定剂。力学性能测试显示，液体有机锡使 CPVC 的强度与韧性的损失较小。同时 T-190A 体系的 T_g 较高，其在较高温度下仍能使 CPVC 提供较高的强度与硬度。

参考文献

- [1] 周秉武. 氯化聚氯乙烯管材性能及应用 [J]. 第 19 届全国氯碱行业技术年会论文集, pages 201–202, 205, 2001.
- [2] 管延彬. 氯化聚氯乙烯的发展概况 [J]. 聚氯乙烯, 1:4–10, 2002.
- [3] 吕咏梅. 氯化聚氯乙烯生产与应用 [J]. 杭州化工, 32:11–13, 2002.
- [4] 黄静雯. 氯化聚氯乙烯 (CPVC) 冷热水管系统 [J]. 塑料, 30:54–56, 2001.
- [5] 赵劲松; 付志敏. CPVC 树脂的应用现状 [J]. 聚氯乙烯, 41(8):19–27, 8 2013.
- [6] 周达飞; 王书忠; 俞蔼默. 悬浮法聚氯乙烯树脂的研究——酚烷基化法测定聚氯乙烯的不稳定氯原子 [J]. 聚氯乙烯, (6):1–11, 1983.
- [7] 马玫; 胡行俊; 麦伟宗; 雷祖碧. CPVC 加工稳定性研究-复合铅体系 [J]. 合成材料老化与应用, 37(1):16–19, 2008.
- [8] 靖志国; 刘军; 熊新阳. CPVC 的不稳定性分析 [J]. 聚氯乙烯, 42(4):32–38, 2014.
- [9] Robert P. Lattimer, Jerry B. Pausch, and Henk L. C. Meuzelaar. Pyrolysis studies of chlorinated poly(vinyl chloride). *Macromolecules*, 16(12):1896–1900, 1983. doi: 10.1021/ma00246a017. URL <http://dx.doi.org/10.1021/ma00246a017>.
- [10] 马文光; 张正柏; 张玉田. 氯化聚氯乙烯热稳定研究进展 [J]. 聚氯乙烯, (5):40–49, 1988.
- [11] 张向京; 郭欣欣; 马瑞平; 乔永智; 熊春燕; 胡永琪. 气固相法合成氯化聚氯乙烯树脂 [J]. 合成树脂及塑料, 28(4):5–8, 2011.
- [12] 褚钰宇; 蒋文伟; 杨琴; 罗芩; 宋倩茜. 水相悬浮法 CPVC 生产新工艺 [J]. 聚氯乙烯, 38(11):7–9, 2010.
- [13] 宫耀华. PVC 热稳定剂的应用研究 [D]. Master's thesis, 贵州大学, 2009.
- [14] 柯伟席; 王澜; 张萌; 杜文硕; 沈传熙. CPVC 热稳定性能研究 [J]. 中国塑料, 25(3): 34–38, 3 2011.

-
- [15] 毛季红. 热稳定剂和润滑剂对氯化聚氯乙烯树脂性能的影响 [J]. 中国塑料, 23(11): 63–68, 2009.
- [16] 滕谋勇; 孙章春; 王延胜; 徐保良; 王艳芳. MBS、ACR 对 CPVC 凝胶化性能及其力学性能的对比分析 [J]. 塑料, 40(5):31–34, 2011.
- [17] 宫岐山. CPVC 的热稳定性及加工性能研究 [D]. Master's thesis, 青岛科技大学, 2012.
- [18] 胡中文; 王建军; 张露露. 有机锡热稳定剂及其发展现状和趋势 [J]. 塑料助剂, (2): 1–3, 2004.
- [19] 黄迎红; 王亚雄. 我国有机锡热稳定剂生产现状与研究进展 [J]. 现代化工, 27(9): 13–16, 2007.
- [20] 蔡宏国. 有机辅助热稳定剂的功能及其应用 [J]. 现代塑料加工应用, 6(5):29–33, 1994.

致谢

首先感谢我的导师武德珍教授，正是她对待科研严谨认真的态度、渊博的学识、诲人不倦的育人态度，在实验和撰写文章过程中使我受益匪浅。在此向武德珍教授表示我最诚挚的感谢！

同时，王原师兄在我的实验过程中，耐心的为我讲解实验原理，在我实验遇到困难时提供热心帮助，在此对他表示衷心的感谢！

另外还要感谢我的女朋友邱甲凡的陪伴以及欧阳萃师姐为我提供了撰写论文的地方。真诚的感谢 815 实验室所有的师兄师姐，以及所有支持的亲人、同学和朋友们！