Vol. 15, No. 4 August, 2007

文章编号:1006-9941(2007)04-0356-03

# PEG/N-100 弹性体单向拉伸断裂行为 唐根,郭翔,庞爱民,郑 剑

唐 根,郭 翔,庞爱民,郑 剑、社区

(航天科技集团四院 42 所,湖北 襄樊 441003)

摘要:应用单向拉伸、扫描电镜等手段,研究了 PEG/N-100 弹性体的应力-应变关系和断裂行为。实验结果表明 PEG/N-100 弹性体的抗拉强度大于7 MPa,屈服点抗拉强度接近于 10 MPa,断裂延伸率超过 400%,并在断裂弹性 体中发现7μm 左右球晶生成; PEG/N-100 弹性体的断裂是由微观裂纹生长成为细观裂纹,细观裂纹的生长和扩 展最终导致弹性体断裂。

关键词: 高分子化学; 聚氨酯弹性体; 应力-应变; 断裂行为; 球晶 中图分类号: 0631; V311.3; TJ7 文献标识码:A

# 1 引 言

聚乙二醇(PEG)是一种用途极为广泛的高分子材 料,具有优异的生物降解特性、生物相容性和水溶性, 广泛应用于医药、卫生、食品、化工等领域<sup>[1]</sup>。由于 PEG 的分子链具有良好的柔顺性,高度的规整性及对 称性,较高的氧含量,已广泛用于航天材料领域,如用 于 NEPE 推进剂的粘合剂。PEG 在 NEPE 推进剂中的 含量一般为6%~8%,尽管含量很少却对固体推进剂 的力学性能起着至关重要的作用<sup>[2]</sup>。

NEPE 推进剂由聚合物基体、金属填料和硝胺炸 药等多种组分组成。聚合物基体是粘合剂 PEG、固化 剂 N-100 及一定量的固化催化剂在合适的条件下交联 而成的一种聚氨酯弹性体,即PEG/N-100弹性体。该 弹性体既为推进剂提供了必要的燃料,同时还为推进 剂提供了足够的承载能力。高分子聚合物的断裂方式 取决于分子链或链段对外力作用的响应能力。在外力 作用下,分子链滑移能力与链的结构(分子的类型、分 子量、交联、支化)、聚集态结构(结晶度、晶粒大小和 分子取向等)以及聚合物的状态有关[3-6]。洪晓斌等 人<sup>[7]</sup>利用宽角 X 光衍射研究了 PEG/N-100 聚氨酯弹 性体的结晶形态,在  $2\theta$  为 19.6°及  $2\theta$  为 23°附近有明 显的结晶吸收峰。

本试验采用单向拉伸和扫描电镜方法,研究了 PEG/N-100 弹性体的拉伸应力-应变行为,为 NEPE 推 进剂拉伸断裂行为及基体网络结构设计提供参考。

收稿日期: 2006-10-08; 修回日期: 2007-01-01

作者简介: 唐根(1979-),男,硕士,助工,高能固体推进剂力学性能研 究。e-mail: tanggen518@ sohu.com

#### 2 实验部分

#### 2.1 实验试剂及样品制备

粘合剂 PEG(Mn = 10328)进口分装;固化剂N-100 (黎明化工院);固化催化剂 TPB(三苯基铋)分析纯 (上海有机所)。

將 PEG 熔化, 恒温 70 ℃, 按一定比例(NCO/OH = 1.2)称取固化剂 N-100 和 TPB,搅拌均匀后,恒温抽真空 3h,倒入专用模具中固化3天,冷却至室温,即得样品。

## 2.2 实验设备

DSC 实验在美国 TA 公司 DSC2920 型差热扫描分 析仪上进行,升温速率为10 ℃·min<sup>-1</sup>,气氛为氮气; 材料试验机为美国 Instron 5567 材料试验机(测试条 件: 25 ℃,100 mm/min); SEM 型号为 JSM-6360LV, 日本电子株式会社(JEOL)。

#### 3 实验结果

### 3.1 PEG 的热分析

图 1 为 PEG 的 DSC 谱图,从图中可知: PEG 的初 始熔融温度为 59.40 ℃,升温至 70 ℃, PEG 完全熔融。



第4期

### 3.2 PEG/N-100 弹性体的单向拉伸

图 2 为 PEG/N-100 弹性体的单向拉伸曲线,从中 可知: PEG/N-100 弹性体的抗拉强度大于 7 MPa,屈 服点抗拉强度接近于 10 MPa,初始模量达 82 MPa,断 裂延伸率超过 400%。弹性体在拉伸过程中出现屈服 点后,随应变增加,应力显著下降,出现应变软化现象; 当应变在较长范围内继续增加时,应力值几乎不变,出 现了细颈现象;最后随应变的增加,应力再次上升,直 至弹性体断裂。



Fig. 2 The stress-strain curve of PEG/N-100 matrix

#### 3.3 PEG/N-100 弹性体及其断裂形貌

图 3 为 PEG/N-100 弹性体拉伸前形貌,从中可以 看出:弹性体在拉伸断裂前,弹性体表面较致密,表面 有隐斑点,可能是由于少量未参与交联的 PEG 结晶所 致,且未发现微裂纹及球晶的生成。

图 4 为 PEG/N-100 弹性体拉伸断裂后的球晶形 貌,从中可看出:弹性体断裂后,弹性体表面生成了一 定数量的聚合物球晶,大小为7 μm 左右。



图 3 PEG/N-100 弹性体拉伸前形貌(×3000) Fig. 3 SEM image of PEG/N-100 matrix before tension



图 4 PEG/N-100 弹性体拉伸后球晶形貌(×2500) Fig. 4 SEM image of PEG/N-100 matrix after tension

图 5 为 PEG/N-100 弹性体拉伸后产生的细观裂 纹形貌,从中可以看出,细观裂纹的周围产生了大量的 微观裂纹或微孔洞,弹性体的断裂由微观裂纹生长成 为细观裂纹,细观裂纹的生长和扩展将导致弹性体的 宏观破坏。



图 5 PEG/N-100 弹性体拉伸断裂后裂纹形貌(×1000) Fig. 5 Cracks of PEG/N-100 matrix after tension

# 4 机理探讨

#### 4.1 聚合物球晶产生机理

PEG/N-100 弹性体是通过化学键和氢键键合在 一起的,由长的软链段 壬CH₂—CH₂—O→ 和短的硬 链段 壬NH—C—O于 组成。由于 PEG 的分子量较

大,且 -{CH<sub>2</sub>---CH<sub>2</sub>---O→ 的柔性又好,在弹性体之 中虽有氨基甲酸酯基交联,当 PEG/N-100 弹性体被拉 伸时,弹性体即变成各向异性,整个大分子按拉伸方向 进行取向,因网络链使弹性体在拉伸方向上取向比横 向上取向多。因此较多的链是有序的,这有利于聚合物晶粒的形成。这些晶粒将把许多相邻的网络链固结在一起,从而发挥交联的作用,结晶和化学交联不利于分子链的滑移,因而使得弹性体抗拉强度成倍增加。

#### 4.2 PEG/N-100 弹性体断裂行为

聚合物长链分子本质上是各向异性的。沿链方向 应力是通过共价键传递,而链之间应力是通过较弱的相 互作用如范德华力、氢键传递<sup>[8,9]</sup>。当 PEG/N-100 弹性 体受力时,分子链上并非均匀分配应力,一部分首先取 向的分子链上承受较多的应力作用。当应力增加时,受 过度应力作用的分子链开始断裂。继续维持较高的作 用应力,则已经断裂了的链上的作用力将传递给邻近 的分子链,使后者相继断裂。这样,分子链断裂集中在 局部区域,并累积成微裂纹或微孔洞,其尺寸大约为 0.01~0.1 μm;微孔洞周围再次引起应力集中,当微 孔洞的数密度达一临界值时,微孔洞引起的应力集中 互相交叠形成细观裂纹,其宽度约为 0.1~10 μm;细 观裂纹的生长和扩展将最终导致弹性体的宏观破坏。

### 5 结 论

(1) PEG/N-100 弹性体的抗拉强度大于 7 MPa, 屈 服点抗拉强度接近 10 MPa, 断裂延伸率超过 400%。

(2)PEG/N-100 弹性体拉伸断裂后,在弹性体中产生了一定量的聚合物球晶,使得弹性体抗拉强度成倍增大。(3)PEG/N-100 弹性体的断裂是由微观裂纹生长

成为细观裂纹,细观裂纹的生长和扩展最终导致弹性体的宏观断裂。

#### 参考文献:

[1] 雄成东,王亚辉,袁明龙,等.聚乙醇衍生物的合成研究进展[J]. 高分子通报,2000(1):39-45.

XIONG Cheng-dong, WANG Ya-hui, YUAN Ming-Long, et al. Progress in synthesis of polyethylene glyol derivatives [J]. Chinese Polymer Bulletin, 2000(1): 39 - 45.

- [2] 赵孝彬. NEPE 推进剂的相分离研究[D]. 中国航天科技集团第 一研究院,2002.
- [3] 陈建康. 粒子填充高聚物材料中微损伤演化和宏微观本构关系 [D]. 北京:北京大学博士学位论文,1999.
- [4] Aklonis J, Macknight W J, Shen M. 聚合物粘弹性引论[M]. 北京: 宇航出版社, 1984.
- [5] V S Kukesenko, V P Tamnzs Fracture Micromechanics of Polymer Material [M]. Martinus Nijhoff Publishers, 1981.
- [6] X H Chen, Y W Mai. The effects of rubber-toughened polymers[J]. J Mater Sci, 1998,33: 3529 - 3539.
- [7] 洪晓斌,杜磊,张小平. 高增塑聚乙二醇聚氨酯弹性体形态结构的研究[J]. 推进技术,1999,20(3):100-102.
  HONG Xiao-bin, DU Lei, ZHANG Xiao-ping. Studies on morphological structure of highly plasticized polyethylene glycol polyurethane elastomer [J]. Journal of Propulsion Technology, 1999,20(3):100-102.
- [8] 吴大诚. 高分子构象统计理论导引[M]. 成都:四川教育出版社, 1985.
- [9] 傅政. 高分子材料强度及破坏行为[M]. 北京:化学工业出版社, 2005.

# Unilateral Tension Fracture Behavior of PEG/N-100 Matrix

TANG Gen, GUO Xiang, PANG Ai-min, ZHENG Jian

(The 42nd Institute of CASC, Xiangfan 441003, China)

Abstract: The stress-strain relations and fracture behavior of the PEG/N-100 matrix were investigated by methods of unilateral tensile testing, scanning electron microscopy, etc.. The experimental results indicate that maximum tensile strength of the PEG/N-100 matrix is above 7 MPa and approximately 10 MPa at the yield point, and the elongation percentage of fracture is over 400%. The spherulites of about 7  $\mu$ m in diameter were found in the fractured matrix of PEG/N-100. The process of the matrix fracture has been proved to undergo the growth of micro-cracks, the expansion of micro-cracks and the final fracture of PEG/N-100 matrix. Key words: polymer chemistry; polyurethane elastomer; stress-strain; fracture behavior; spherulite