行政院國家科學委員會專題研究計畫成果發表 聚己內酯-環氧樹脂掺合系統相分離程序之研究 Temperature-Dependent Phase Behavior in Poly(ɛ-caprolactone)/Epoxy Blends 計畫編號: NSC89-2216-E-009-004 執行期限: 88 年 8 月 1 日至 89 年 7 月 31 日 主持人:張豐志 教授 交通大學應用化學研究所

中文摘要

本研究以掃描式電子顯微鏡 SEM 研 究聚己內酯/環氧樹脂系統的相形態學。本 系統的相分離機構隨著反應組成及反應溫 度的不同而有所變化,而展現出 LCST 的 行為。相圖上的臨界點位置也隨著反應溫 度的變化而改變,並導致相分離機構的變 化。本系統所呈現出的顆粒尺度相當大, 不適合以環氧樹脂的擴散運動行為來解 釋。高溫會導致長距離擴散行為,而與 LCST 模型所預期的巨觀形態學相反。 關鍵詞:環氧樹脂、聚己內酯、相分離

Abstract

The cured morphologies of Poly(Ecaprolactone)/epoxy blends (PCL/epoxy) are examined by the SEM microscopy. Phase separation mechanisms of the blends can be deduced by cured morphologies which are influenced by the blend compositions and curing conditions. Phase diagram is constructed by the LCST behavior and the shift of critical points obtained by the variation of phase separation mechanism at several curing temperatures. The kinetic effect of the epoxy can not work on the domain size in micrometers diameter. The long-distance diffusion can be influenced by the curing rate promoted by higher temperature, and the opposite evolution of the macrophase morphology to the LCST behavior is resulted.

Keywords : epoxy; poly(ε-caprolactone); phase separation

簡介

在異相的環氧樹脂/熱塑性塑膠的摻 混系統中,二著的相容性會隨著環氧樹脂 分子量的增大而逐漸變差,進而產生相分 離。此過程可區分為相分離起點、膠化點、 異相形態尺度的固定點、相分離終點和玻 璃化點。[1]在相轉移過程中,系統的形態 學取決於反應速率和相分離速率的競爭。 [2,3]當系統反應速率很快而膠化時,相分 離行為被終止並導致不完整甚至於無法觀 測的相分離形態。我們先前 Phenoxy/環氧 樹脂系統中藉由控制觸媒的含量而得到一 系列不同程度相分離的形態。[3]

聚己內酯可相容於一些胺類硬化劑/ 環氧樹脂的系統中。[4-6]但異相結構則在 酸酐類硬化劑/環氧樹脂的系統中被觀察 到。[5]二者的差異可以歸因於胺類硬化劑 在反應時會產生羥基,而與聚己內酯產生 氫鍵。在本實驗中以掃描式電子顯微鏡觀 察不同反應溫度聚己內酯/環氧樹脂系統 的相形態學。

實驗方法

- 一、實驗材料
 - 1. 環 氧 樹 脂 : DER332 , Dow Chemical Company。
 - 2. 聚己內酯: Tone P-787, Union

Carbide Corporation •

3. 胺類硬化劑:DDS, Merck Company。

二、加工方法

將環氧樹脂加熱至 150℃,然後 把 30%的聚己內酯顆粒加入,在氮氣 狀態下攪拌至完全溶入為止。然後在 將硬化劑和剩餘的樹脂加入混合,然 後注入130℃到170℃的模具中5小時 使其硬化。硬化物的破壞表面以 Hitachi S-570 掃瞄式電子顯微鏡觀 察。

結果與討論

相分離過程

先前的研究顯示[7],聚己內酯/環氧樹 脂系統在 150℃的相分離過程可以用圖一 和圖二來表示。在 PCL9 系統中(PCL/DER 332/DDS=9/67.5/22.5),聚己內酯將由基材 析出而呈現出 NG 分相機構(圖一)。在 PCL12 和 PCL15 系統中,則呈現出 SD 機 構而產生環氧樹脂的分散顆粒(圖二(A)到 (C))。這些樹脂顆粒進一步的成長而相互 連接而呈現出不規則的連續相(圖二(C)到 (E))。同時在聚己內酯相內的殘留環氧樹 脂會聚集成小顆粒,而環氧樹脂相內的聚 己內酯也會形成小顆粒(圖二(E))。樹脂小 顆粒持續的成長爲較大顆粒而與先前結構 相連(圖二(F))。以下的相分離機構將依據 此二種模型加以推論。

動力學效應

表一列出所有組成及不同硬化溫度的 相分離機構。遵循 NG 模式的系統其聚己 內酯顆粒大小,及 SD 模式二次析出的環 氧樹脂顆粒大小也標示在表中。在 PCL9 系統中,由 NG 模式所得到的聚己內酯顆 粒大小會隨著硬化溫度的上升而變大(表

中 A130 到 A170)。由樹脂的 SD 模式(表中 B₁₅₀到B₁₇₀和C₁₄₀到C₁₇₀)則可推出PCL12 和 PCL15 系統中富聚己內酯相的比例隨 著反應溫度的上升而增加。從圖二中樹脂 的 SD 模型可知,較低比例的聚己內酯相 顯示出相分離在初期即被終止。而較高的 反應溫度呈現出系統較初期的樹脂 SD 機 構,則是歸因於高溫提高了反應速率。另 一方面,在富聚己內酯相中的樹脂顆粒大 小隨著反應溫度上升而呈現出較大的尺 度。此現象與 LCST 模型相符,而與遠距 離的環氧樹脂擴散動力學效應無關[7]。從 聚己內酯的 NG 機構來看聚己內酯的顆粒 大小趨勢可推知其並不受反應速率影響 (表中 A130 到 A170),這顯示出短距離的擴 散行為很容易進行,而反應速率快慢無法 影響短距離擴散的顆粒尺度大小。

相圖

表一也展現出臨界點隨著硬化溫度改 變而產生的偏移。在 130℃時, PCL9 和 PCL15 系統呈現出 PCL 的 NG 機構。這顯 示臨界點是位於更高的 PCL 含量處。而在 140℃時,相分離機構由 PCL 的 NG 機構 (表中B₁₄₀)變爲樹脂的 SD 機構(表中 C140)。這顯示出系統的臨界點位於 PCL 含 量 12% 到 15% 之間。相似的相分離機構同 樣出現在150℃到170℃之間。在150℃時 相分離機構的變化出現在 PCL11 組成 [7]。因此系統的相圖如圖三所示。三組不 同的曲線代表系統在130℃、140℃和150 ℃的情形。根據 LCST 模型,高溫的相分 離現象應會出現在系統反應率較低時,因 此隨著反應溫度的上升相分離起始點會提 早(圖三)。當起始相分離的反應率高於系 統的 binodal 曲線,相分離現象就會發生而 直到系統玻璃化時(p≧pvitri)才會停止。在 此我們假設當130℃時binodal曲線會和玻 璃化曲線(p=p_{vitri})在組成 W₁=W_a 和 W₁

 $=W_b$ 相交會,然後在摻混物組成低於 W_a ($W_1 < W_a$)或高於 W_b ($W_1 > W_b$)時得 到均一相的形態。這種均一相的結構可以 歸因於玻璃化後系統的極高黏度限制了擴 散的進行。較低的硬化溫度則會導致高轉 化率的 binodal 曲線和較寬區域的均一相 範圍($W_1 < W_a$ 和 $W_1 > W_b$)。

結論

本系統的相形態取決於摻混的組成和 硬化溫度。形態學的描述可以用 binodal 曲線和 spinodal 區線所構成的相圖來敘 述。根據 LCST 行為,當硬化溫度升高時 相分離發生的轉化率應該下降。此外,臨 界點的位置也會隨著硬化溫度的上升而向 低摻混組成的方向偏移。藉由硬化溫度的 改變可以在同一組成觀察到不同的相形 態,包括從臨界點的一邊偏一到另一邊。 同時,第二相的尺度也受到硬化溫度的影 響。當硬化溫度上升時,第二相依據 LCST 模式由數微米隨之增大。相對的,由 SD 機構所產生富含環氧樹脂的結構,在較低 的硬化溫度時會有比較大的尺度。此現象 說明了動力學的擴散現象僅適用於長距離

的擴散行為。

參考文獻

- 1. Kim, B. S., Chiba, T., and Inoue, T. *Polymer* 1993, **34**, 2809.
- Verchere, D., Sautereau, H., Pascault, J. P., Moschiar, S. M., Riccardi, C. C., and Williams, R. J. J. in "Toughened Plastics I" (Eds Riew, C. K. and Gillham, J. K.), Adv. Chem. Ser. 233, American Chemical Society, Washington, DC, 1993, pp. 335-363.
- Teng, K. C., and Chang, F. C. *Polymer* 1993, **34**, 4291.
- Chen, J. L., Huang, H. M., Li, M. S., and Chang, F. C. *J. Appl. Polym. Sci.* 1999, 71, 75.
- 5. Clark, J. N., Daly, J. H., and Garton, A. J. *Appl. Polym. Sci.* 1984, **29**, 3381.
- 6. Garton, A. *Polym. Eng. Sci.* 1983, **23**, 663.
- Chen, J. L., and Chang, F. C. Macromolecules 1999, 32, 5348.

	硬化溫度 (℃)									
組成	130 140		150		160		170			
	A ₁₃₀ :	A ₁₄₀ : NG of PCL ^{a.}	A ₁₅₀ : NG of PCL		A ₁₆₀ : NG of PCL		A ₁₇₀ : NG of PCL			
PCL9	均一相	PCL phase ^{b.}	PCL phase		PCL phase		PCL phase			
	at 2000X	0.26 ^{c.}	0.34		0.48		0.52			
	B ₁₃₀ :	B ₁₄₀ : NG of PCL	B ₁₅₀ : SD o	B ₁₅₀ : SD of epoxy		B ₁₆₀ : SD of epoxy		B ₁₇₀ : SD of epoxy		
PCL12	NG of PCL		$(30/70)^{d}$		(42/58)		(48/52)			
	PCL phase	PCL phase	epoxy	PCL	epoxy	PCL	epoxy	PCL		
			microphase	microphase	microphase	microphase	microphase	microphase		
	0.26	0.51	4.46	0.78	5.83	0.80	7.20	0.73		
	C ₁₃₀ :	C ₁₄₀ : SD of epoxy	C ₁₅₀ : SD of epoxy		C ₁₆₀ : SD of epoxy		C ₁₇₀ : SD of epoxy			
PCL15	NG of PCL	(34/66)	(40/60)		(50/50)		(60/40)			

表一 本研究所有組成及硬化溫度之巨觀相分離機構和分散相的尺度大小

PCL phase	epoxy	PCL	epoxy	PCL	epoxy	PCL	epoxy	PCL
	microphase							
0.36	2.74	0.50	4.11	0.50	5.83	0.62	11.86	0.59

a. 巨觀相分離機構。

b. 分散相。

c. 分散相的尺度大小(微米)。

d. 以電子顯微鏡(SEM)觀察計算所得之富聚己內酯相和富環氧樹脂相比例。



