การเตรียมและสมบัติของพอลิแล็กทิกแอซิด/ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์/นาโนซิลิกาคอมพอสิต



จุหาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

บทคัดย่อและแฟ้มข้อมูลฉบับเต็มของวิทยานิพนธ์ตั้งแต่ปีการศึกษา 2554 ที่ให้บริการในคลังปัญญาจุฬาฯ (CUIR) เป็นแฟ้มข้อมูลของนิสิตเจ้าของวิทยานิพนธ์ ที่ส่งผ่านทางบัณฑิตวิทยาลัย

The abstract and full text of theses from the academic year 2011 in Chulalongkorn University Intellectual Repository (CUIR) are the thesis authors' files submitted through the University Graduate School.

วิทยานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิทยาศาสตรมหาบัณฑิต สาขาวิชาปิโตรเคมีและวิทยาศาสตร์พอลิเมอร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย ปีการศึกษา 2560 ลิขสิทธิ์ของจุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

PREPARATION AND PROPERTIES OF POLY(LACTIC ACID)/EPOXIDIZED NATURAL RUBBER/NANOSILICA COMPOSITES



A Thesis Submitted in Partial Fulfillment of the Requirements for the Degree of Master of Science Program in Petrochemistry and Polymer Science Faculty of Science Chulalongkorn University Academic Year 2017 Copyright of Chulalongkorn University

หัวข้อวิทยานิพนธ์	การเตรียมและสมบัติของพอลิแล็กทิกแอซิด/ยาง
	ธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์/นาโนซิลิกาคอมพอสิต
โดย	นายอรรถพล มงคลวัย
สาขาวิชา	ปิโตรเคมีและวิทยาศาสตร์พอลิเมอร์
อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก	ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. อัญญพร บุญมหิทธิสุทธิ์
อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ร่วม	รองศาสตราจารย์ เสาวรจน์ ช่วยจุลจิตร์

คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็นส่วนหนึ่ง ของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญามหาบัณฑิต

		คณบดีคณะวิทยาศาสตร์
	(ศาสตราจารย์ ดร. พลกฤษณ์ แสงวณิช)	
คณะกรรม	มการสอบวิทยานิพนธ์	
		ประธานกรรมการ
	(ศาสตราจารย์ ดร. ภัทรพรรณ ประศาสน์สารกิ	ຈ)
	(1	อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก
	(ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร. อัญญพร บุญมหิทธิสุท	າຣີ້)
		อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ร่วม
	(รองศาสตราจารย์ เสาวรจน์ ช่วยจุลจิตร์)	
	CHULALONGKORN UNI	กรรมการ
	(รองศาสตราจารย์ ดร. ดวงดาว อาจองค์)	
		กรรมการ
	(รองศาสตราจารย์ อรอุษา สรวารี)	
		กรรมการภายนอกมหาวิทยาลัย
	(ดร. พศวรรธน์ ชัยวุฒินันท์)	

อรรถพล มงคลวัย : การเตรียมและสมบัติของพอลิแล็กทิกแอซิด/ยางธรรมชาติอิพ็อกซิ ไดซ์/นาโนซิลิกาคอมพอสิต (PREPARATION AND PROPERTIES OF POLY(LACTIC ACID)/EPOXIDIZED NATURAL RUBBER/NANOSILICA COMPOSITES) อ.ที่ปรึกษา วิทยานิพนธ์หลัก: ผศ. ดร. อัญญพร บุญมหิทธิสุทธิ์, อ.ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ร่วม: รศ. เสาวรจน์ ช่วยจุลจิตร์, 85 หน้า.

วัตถุประสงค์ของงานนี้ คือ การปรับปรุงความเหนียวและเสถียรภาพทางความร้อนของพอลิ แล็กทิกแอซิดด้วยการเติมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์และนาโนซิลิกา โดยยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ถูก เตรียมจากน้ำยางธรรมชาติผ่านกระบวนการ *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชัน โดยใช้กรดฟอร์มิก 0.5 โมลาร์ และไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ 0.75 โมลาร์ ที่อุณหภูมิ 50 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 4 ชั่วโมง จากการ ้วิเคราะห์ด้วยเทคนิคฟูเรียร์แทรนสฟอร์มสเปกโทรสโกปี พบว่า ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์มีปริมาณ หมู่อิพ็อกไซด์ร้อยละ 30 โดยโมล จากนั้นยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่เตรียมได้ถูกนำไปผสมกับพอลิ แล็กทิกแอซิดที่ปริมาณต่างๆ (ร้อยละ 10, 20 และ 30 โดยน้ำหนัก) ในเครื่องผสมแบบปิดตามด้วย เครื่องอัดแบบ จากผลการทดสอบ พบว่า การเติมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ลงในพอลิแล็กทิกแอซิด ส่งผลให้ความทนแรงกระแทกและการยึดตัว ณ จุดขาดได้รับการปรับปรุง หากแต่ความทนแรงดึง ้ยังส์มอดุลัสและเสถียรภาพทางความร้อนลดลง และเนื่องด้วยพอลิเมอร์ผสม 80/20 พอลิแล็กทิกแอ ซิด/ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ มีความทนแรงกระแทกและการยืดตัว ณ จุดขาดสูงที่สุด (16.4 เมกะ ้ปาสคาล และร้อยละ 7.8 ตามลำดับ) จึงได้ถูกเลือกเพื่อนำไปเตรียมคอมพอสิตด้วยนาโนซิลิกาที่สาม อัตราส่วน (1, 2 และ 3 ส่วนโดยน้ำหนักต่อเรซินร้อยส่วน) จากผลการทดลอง พบว่า ความทนแรง กระแทกและเสถียรภาพทางความร้อนของคอมพอสิตได้รับการปรับปรุงเมื่อเปรียบเทียบกับพอลิเมอร์ ผสม 80/20 พอลิแล็กทิกแอซิด/ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ โดยการเติมนาโนซิลิกาที่ปริมาณ 2 ส่วน โดยน้ำหนักต่อเรซินร้อยส่วน พบว่า ความทนแรงกระแทกและเสถียรภาพทางความร้อนสูงที่สุด ้นอกจากนี้ สมบัติเชิงกลและสมบัติทางความร้อนของ 80/20/2 พอลิแล็กทิกแอซิด/ยางธรรมชาติอิพี ้อกซิไดซ์/นาโนซิลิกาคอมพอสิตที่เตรียมด้วยกระบวนการผสมแบบหลอมเหลว ถูกนำไปเปรียบเทียบ กับคอมพอสิตที่เตรียมด้วยการผสมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์และนาโนซิลิกาในภาวะเลเท็กซ์ ที่ ปริมาณซิลิกาเท่าๆ กัน พบว่า การเตรียมคอมพอสิตในภาวะเลเท็กซ์มีสมบัติเชิงกลและสมบัติทาง ้ความร้อนต่ำกว่าการเตรียมคอมพอสิตในภาวะหลอมเหลว เมื่อพิจารณาที่ปริมาณนาโนซิลิกาในคอม พอสิตเท่าๆ กัน

สาขาวิชา	ปิโตรเคมีและวิทยาศาสตร์พอลิเมอร์	ลายมือชื่อนิสิต
ปีการศึกษา	2560	ลายมือชื่อ อ.ที่ปรึกษาหลัก
		ลายมือชื่อ อ.ที่ปรึกษาร่วม

KEYWORDS: POLY(LACTIC ACID) / EPOXIDIZED NATURAL RUBBER / SILICA NANOPARTICLES / IN SITU EPOXIDATION

AUTTAPOL MONGKOLVAI: PREPARATION AND PROPERTIES OF POLY(LACTIC ACID)/EPOXIDIZED NATURAL RUBBER/NANOSILICA COMPOSITES. ADVISOR: ASST. PROF. ANYAPORN BOONMAHITTHISUD, Ph.D., CO-ADVISOR: ASSOC. PROF. SAOWAROJ CHUAYJULJIT, 85 pp.

This study aimed to improve the toughness and thermal stability of poly(lactic acid) (PLA) by incorporating epoxidized natural rubber (ENR) and silica nanoparticles (nSiO₂). The ENR was prepared from natural rubber latex via in situ epoxidation using 0.5M formic acid (HCOOH) and 0.75M hydrogen peroxide (H₂O₂) at 50 °C for 4h. Based on FT-IR spectra, epoxide content of ENR was about 30 mol%. The as-prepared ENR was then blended with various loadings of PLA (10, 20, and 30 wt%) in an internal mixer, followed by a compression molding. The results showed that the incorporation of ENR into PLA caused an enhancement in the impact strength and elongation at break, but deteriorated the tensile strength, Young's modulus and thermal stability. According to the optimum impact strength and elongation at break (16.4 MPa and 7.8%, respectively), the 80/20 PLA/ENR blend was selected for preparing composites with three loadings of nSiO₂ (1, 2 and 3 phr). It was found that the impact strength and thermal stability of the composites were improved compared to those of the 80/20 PLA/ENR blend. Among the investigated 80/20/2 PLA/ENR/nSiO₂ composites exhibited the highest mechanical and thermal properties. Moreover, the mechanical and thermal properties of the 80/20/2 PLA/ENR/nSiO₂ prepared by melt mixing were also compared with those of the composite prepared by mixing ENR and nSiO₂ in latex stage in the same content of nSiO₂. It was revealed that at the similar nSiO₂ content (2 phr), the composite prepared by latex mixing exhibited lower mechanical and thermal properties than the composite prepared by melt mixing.

Field of Study:	Petrochemistry and	Student's Signature
	Polymer Science	Advisor's Signature
Academic Year:	2017	Co-Advisor's Signature

กิตติกรรมประกาศ

วิทยานิพนธ์ฉบับนี้สำเร็จลุล่วงตามวัตถุประสงค์ที่ตั้งไว้เพราะได้รับการเอื้อเฟื้อด้าน เครื่องมือ วัถุดิบ สถานที่ทำวิทยานิพนธ์ คำแนะนำทางด้านวิชาการและอื่นๆ จากผู้ทรงคุณวุฒิ หลายท่าน ข้าพเจ้าจึงใคร่ขอขอบคุณบุคคลและหน่วยงานที่เกี่ยวข้องดังรายนาม ต่อไปนี้

ผู้ช่วยศาสตราจารย์ ดร.อัญญพร บุญมหิทธิสุทธิ์ อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์หลัก และรองศาสตราจารย์ เสาวรจน์ ช่วยจุลจิตร์ อาจารย์ที่ปรึกษาวิทยานิพนธ์ร่วม ที่คอยให้ คำปรึกษา การแก้ไขปัญหา และเงินทุนสนับสนุนแก่ผู้วิจัยในทุกด้านตั้งแต่เริ่มงานวิจัยจนงานเสร็จ สมบูรณ์

ดร.พศวรรธ์ ชัยวุฒินันท์ และนายสัญญา แก้วเกตุ จากศูนย์เทคโนโลยีโลหะและวัสดุ แห่งชาติ (MTEC) ที่ให้ความช่วยเหลือด้านเครื่องมือวิเคราะห์ และวัสดุที่ใช้ในการทำวิจัย สถานที่ ทำวิจัย และอำนวยความสะดวกในด้านต่างๆ ระหว่างดำเนินงานวิจัย

กรรมการสอบวิทยานิพนธ์ทุกท่าน ที่ให้คำปรึกษาในการปรับปรุงพัฒนางานวิจัย ภาควิชาวัสดุศาสตร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย บุคลากรและ เจ้าหน้าที่ที่เอื้อเฟื้อสถานที่และอุปกรณ์ในการทำวิจัย คอยช่วยเหลือและให้คำปรึกษาเป็นอย่างดี สุดท้ายนี้ ขอขอบพระคุณบิดา มารดา และเพื่อนที่คอยสนับสนุน เป็นกำลังใจและให้ คำปรึกษาในการทำวิจัยครั้งนี้ให้สำเร็จลุล่วงไปได้ด้วยดี อีกทั้งอาจารย์ทุกท่านที่ช่วยประสิทธิ ประสาทวิชาความรู้แก่ผู้วิจัย

2	
สารบญ	

หน้า
บทคัดย่อภาษาไทยง
บทคัดย่อภาษาอังกฤษจ
กิตติกรรมประกาศฉ
สารบัญช
สารบัญรูปภาพฏ
สารบัญตารางฑ
บทที่ 1 บทนำ 1
1.1 ความเป็นมาของงานวิจัย 1
บทที่ 2 วารสารปริทรรศน์
2.1 พลาสติกชีวภาพ (bioplastic) 3
2.2 พอลิแล็กทิกแอซิด (poly(lactic acid), PLA)
2.2.1 สมบัติของพอลิแล็กทิกแอซิด
2.3 ยางธรรมชาติ (natural rubber, NR)5
2.3.1 โครงสร้างโมเลกุลและสมบัติของยางธรรมชาติ
2.3.2 การดัดแปรทางเคมีของยางธรรมชาติ (chemical modification of natural rubber) 7
2.4 ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ (epoxidized natural rubber, ENR)
2.4.1 ปฏิกิริยาอิพ็อกซิเดชัน (epoxidation reaction)
2.4.2 สมบัติของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์10
2.5 พอลิเมอร์ผสม (polymer blends)11
2.6 นาโนซิลิกา (silica nanoparticles, nSiO ₂)12
2.6.1 สมบัติทางเคมีของซิลิกา12
บทที่ 3 การทดลอง

		หน้า
3.1	วัตถุดิบและสารเคมีที่ใช้ในการทดลอง	15
3.2	อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง	15
	3.2.1 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการสังเคราะห์ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์	15
	3.2.2 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการเตรียมซิลิกาดิสเพอร์สชัน	16
	3.2.3 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการเตรียมชิ้นงาน	16
	3.2.4 เครื่องมือวิเคราะห์และทดสอบสมบัติ	16
3.3	ขั้นตอนการทดลอง	17
	3.3.1 การเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ผ่านกระบวนการ <i>อิน ซิทู</i> อิพ็อกซิเดชัน	17
	3.3.2 การเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์/นาโนซิลิกาคอมพอสิตด้วยกระบวนการผสม ในภาวะเลเท็กซ์ (latex mixing)	19
	3.3.3 การพิสูจน์เอกลักษณ์และวิเคราะห์หาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชัน	20
	3.3.3.1 การวิเคราะห์ด้วยเครื่องฟูเรียร์แทรนสฟอร์มอินฟราเรดสเปกโทรมิเตอร์	20
	3.3.3.2 วิเคราะห์ด้วยเครื่องโปรตอนนิวเคลียร์เมกเนติกเรโซแนนซ์สเปกโทรมิเตอร์	20
	3.3.4 การเตรียมชิ้นงาน	21
	3.3.5 การทดสอบสมบัติเชิงกล	24
	3.3.5.1 สมบัติความทนแรงกระแทก	24
	3.3.5.2 สมบัติความทนแรงดึง	25
	3.3.6 การวิเคราะห์สมบัติทางความร้อน	26
	3.3.6.1 เสถียรภาพทางความร้อน	26
	3.3.6.2 พฤติกรรมทางความร้อน	26
	3.3.6.3 การทดสอบสมบัติเชิงกลพลวัต	27
	3.3.7 การตรวจสอบสัณฐานวิทยา	28
	3.3.7.1 ตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องผ่าน	28

	หน้า
3.3.7.2 ตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด	29
บทที่ 4 ผลการทดลองและวิจารณ์ผลการทดลอง	30
4.1 การสังเคราะห์ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์	30
4.1.1 การวิเคราะห์หมู่ฟังก์ชันและปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ด้วยเทคนิค FT-IR	30
4.1.2 การหาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันจากเทคนิค FT-IR	33
4.1.3 การวิเคราะห์หมู่ฟังก์ชันด้วยเทคนิค ¹ H NMR	33
4.1.4 การหาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันจากเทคนิค ¹ H NMR	35
4.1.4 การวิเคราะห์สัณฐานวิทยาด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องผ่าน	36
4.2 การทดสอบสมบัติเชิงกล	38
4.2.1 ความทนแรงกระแทก	39
4.2.2 สมบัติความทนแรงดึง	40
4.3 การทดสอบสมบัติทางความร้อน	44
4.3.1 เสถียรภาพทางความร้อนด้วยเทคนิค TGA	44
4.3.2 พฤติกรรมทางความร้อนด้วยเทคนิค DSC	48
4.3.3 สมบัติเชิงกลพลวัตด้วยเทคนิค DMA 13 ทยาลัย	52
4.4 สัณฐานวิทยา	54
บทที่ 5 สรุปผลการทดลองและข้อเสนอแนะ	61
5.1 สรุปผลการทดลอง	61
5.2 ข้อเสนอแนะ	62
รายการอ้างอิง	63
ภาคผนวก ก การเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์	68
ภาคผนวก ข สมบัติเชิงกล	70
ภาคผนวก ค เทอร์โมแกรมจากเทคนิค TGA	75

	หน้า
ภาคผนวก ง เทอร์โมแกรมจากเทคนิค DSC	80
ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์	85



ល្ង

สารบัญรูปภาพ

		หน้า
รูปที่	2.1 ปฏิกิริยาการสังเคราะห์พอลิแล็กทิกแอซิดผ่านกระบวนการพอลิเมอไรเซชันโดยตรง	4
รูปที่	2.2 ปฏิกิริยาการสังเคราะห์พอลิแล็กทิกแอซิดผ่านกระบวนการพอลิเมอไรเซชันแบบเปิดวง	4
รูปที่	2.3 โครงสร้างของแล็กทิกแอซิดมอนอเมอร์	5
รูปที่	2.4 โครงสร้างโมเลกุลของยางธรรมชาติ	6
รูปที่	2.5 โครงสร้างของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์	8
รูปที่	2.6 ปฏิกิริยาอิพ็อกซิเดชันของยางธรรมชาติผ่านกระบวนการ <i>อิน ซิทู</i> เปอร์ฟอร์มิกแอซิด อิพ็อกซิเดชัน (<i>in situ</i> performic epoxidation)	9
รูปที่	2.7 กลไกการเปิดวงของหมู่อิพ็อกไซด์ของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์	10
รูปที่	2.8 หมู่ซิลานอลบนพื้นผิวของซิลิกา	13
รูปที่	2.9 ชนิดของหมู่ซิลานอล	13
รูปที่	3.1 การเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์	18
รูปที่	3.2 หม้อบดและรางกลิ้งหม้อบด	19
รูปที่	3.3 เครื่องฟูเรียร์แทรนสฟอร์มอินฟราเรดสเปกโทรมิเตอร์	20
รูปที่	3.4 เครื่องนิวเคลียร์แมกเนติกเรโซแนนซ์สเปกโทรมิเตอร์	21
รูปที่	3.5 เครื่องบดผสมแบบปิด	23
รูปที่	3.6 เครื่องอัดแบบ	23
รูปที่	3.7 เครื่องตัดเลเซอร์	24
รูปที่	3.8 เครื่องทดสอบแรงกระแทก	24
รูปที่	3.9 ขนาดชิ้นทดสอบรูปดัมเบลล์ตามมาตรฐาน ASTM D638 ชนิดที่ 1	25
รูปที่	3.10 เครื่องทดสอบยูนิเวอร์แซล	25
รูปที่	3.11 เครื่องวิเคราะห์น้ำหนักภายใต้ความร้อนที่จี	26
รูปที่	3.12 เครื่องดิฟเฟอเรนเชียลสแกนนิงแคลอริมิเตอร์	27

รูปที่	3.13 เครื่องวิเคราะห์สมบัติเชิงกลพลวัติ	28
รูปที่	3.14 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องผ่าน	28
รูปที่	3.15 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด	29
รูปที่	4.1 FT-IR สเปกตรัมของ NR และ ENR	30
รูปที่	4.2 ปฏิกิริยา <i>อิน ซิทู</i> เปอร์แอซิดอิพ็อกซิเดชัน	31
รูปที่	4.3 FT-IR สเปกตรัมของนาโนซิลิกา (nSiO ₂) และ ENR/nSiO ₂ latex mixing	31
รูปที่	4.4 ปฏิกิริยาการเปิดวงของหมู่อิพ็อกไซด์แล้วเข้าทำปฏิกิริยากับหมู่ซิลานอลบนพื้นผิวนาโนซิลิกา	32
รูปที่	4.5 ¹ H NMR สเปกตรัมของ NR	33
รูปที่	4.6 ¹ H NMR สเปกตรัมของ ENR	34
รูปที่	4.7 ¹ H NMR สเปกตรัมของ ENR/nSiO ₂ latex mixing	34
รูปที่	4.8 ลักษณะสัณฐานวิทยาของ NR	36
รูปที่	4.9 ลักษณะสัณฐานวิทยาของ ENR	37
รูปที่	4.10 สมบัติความทนแรงกระแทกของ (a) พอลิเมอร์ผสม และ (b) พอลิเมอร์คอมพอสิต	39
รูปที่	4.11 สมบัติความทนแรงดึงของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR (a) ความทนแรงดึง (b) มอดลัส (c) การยืดตัว ณ จดขาด	41
รูปที่	 (b) มอดุลัส (c) การยึดตัว ณ จุดขาด 	42
รูปที่	4.13 กราฟ TGA ของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR	45
รูปที่	4.14 กราฟ DTG ของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR	45
รูปที่	4.15 กราฟ TGA ของพอลิเมอร์คอมพอสิต	46
รูปที่	4.16 กราฟ DTG ของพอลิเมอร์คอมพอสิต	47
รูปที่	4.17 DSC เทอร์โมแกรมในขั้นการให้ความร้อนครั้งที่สองของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR	49
รูปที่	4.18 DSC เทอร์โมแกรมในขั้นการเย็นตัวของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR	49

หน้า

รูปที่ 4.19 DSC เทอร์โมแกรมในขั้นการให้ความร้อนครั้งที่สองของ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต 50
รูปที่ 4.20 DSC เทอร์โมแกรมในขั้นการเย็นตัวของ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต51
รูปที่ 4.21 มอดุลัสสะสมของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต 52
รูปที่ 4.22 แทนเจนต์สูญเสียของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต 53
รูปที่ 4.23 สัณฐานวิทยาของ (a) PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR ในอัตราส่วน (b) 90/10, (c) 80/20 และ (d) 70/30 โดยน้ำหนัก กำลังขยาย 500 เท่า
รูปที่ 4.24 แสดงสัณฐานวิทยาของชิ้นทดสอบหลังละลายวัฏภาค ENR ของพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR ในอัตราส่วน (a) 90/10, (b) 80/20 และ (c) 70/30 โดยน้ำหนัก กำลังขยาย 1500 เท่า
รูปที่ 4.25 สัณฐานวิทยาของ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต ในอัตราส่วน (a) 80/20/1, (b) 80/20/2, (c) 80/20/3 และ (d) 80/20/2 latex mixing โดยน้ำหนัก กำลังขยาย 500 เท่า
ร ูปที่ 4.26 สัณฐานวิทยาและ mapping อะตอมธาตุซิลิกอนของชิ้นทดสอบหลังการทดสอบ สมบัติความทนแรงกระแทกของ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต ในอัตราส่วน (a) 80/20/1, (b) 80/20/2, (c) 80/20/3 และ (d) 80/20/2 latex mixing โดย
น้ำหนัก กำลังขยาย 1500 เท่า

จี

สารบัญตาราง

ิย					
หเ	า				

ฑ

ตารางที่ 3.1 สูตรการเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่มีปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ร้อยละ 30 โดยโมล 18
ตารางที่ 3.2 ปริมาณสารที่ใช้เตรียมซิลิกาดิสเพอร์สชัน
ตารางที่ 3.3 สัดส่วนองค์ประกอบของพอลิเมอร์ผสมและพอลิเมอร์คอมพอสิต
ตารางที่ 4.1 ตำแหน่งเลขคลื่นและหมู่ฟังก์ชันที่วิเคราะห์โดยเทคนิค FT-IR
ตารางที่ 4.2 ตำแหน่ง chemical shift และหมู่ฟังก์ชันที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยเทคนิค ¹ HNMR 35
ตารางที่ 4.3 สมบัติเชิงกลของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต 38
ตารางที่ 4.4 อุณหภูมิการสลายตัวของ PLA, ENR, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR
และ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต44
ตารางที่ 4.5 สมบัติทางความร้อนของของ PLA, ENR, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR
และ PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต48
ตารางที่ 4.6 สมบัติเชิงกลพลวัตของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO ₂
คอมพอสิต

บทที่ 1 บทนำ

1.1 ความเป็นมาของงานวิจัย

้จากกระแสการตระหนักถึงปัญหาด้านสิ่งแวดล้อมที่เกิดจากพลาสติก เช่น ปริมาณขยะสะสม มลภาวะจากการกำจัดพลาสติก เป็นต้น ส่งผลให้นักวิจัย ผู้ประกอบการ ตลอดจนผู้บริโภคหันมาให้ ความสนใจพลาสติกชีวภาพเพิ่มขึ้น พอลิแล็กทิกแอซิด (poly(lactic acid), PLA) เป็นพลาสติก ชีวภาพที่ได้รับความนิยมเป็นอย่างมาก เนื่องจากสมบัติเชิงกลที่ดี ค่ามอดุลัสและความแข็งแรงสูง ผลิตจากวัสดุชีวมวลและสามารถย่อยสลายได้ในภาวะที่เหมาะสม อย่างไรก็ตาม พอลิแล็กทิกแอซิดยัง มีข้อจำกัดในด้านการขึ้นรูปและการใช้งาน เนื่องจากสมบัติที่ค่อนข้างมีความเปราะสูงและความ ้เหนียวต่ำ การผสมพอลิแล็กทิกแอซิดด้วยวัสดุอิลาสโตเมอร์จึงเป็นวิธีการปรับปรุงสมบัติความเหนียว ้ วิธีการหนึ่งที่ไม่ยุ่งยากและราคาถูก ยางธรรมชาติ (natural rubber, NR) เป็นวัสดุอิลาสโตเมอร์ที่ ผลิตได้มากและเป็นพืชเศรษฐกิจของประเทศไทย มีสมบัติเชิงกลที่ดีและมีความยืดหยุ่นสูง สามารถ นำมาใช้เป็นสารปรับปรุงความเหนียวสำหรับพอลิเมอร์ที่มีความเปราะได้ หากแต่การเตรียมพอลิเมอร์ ผสมนั้นต้องคำนึงถึงความเข้ากันได้ของวัสดุทั้งสองชนิดเป็นสำคัญ ดังนั้นในงานวิจัยนี้จึงต้องมีการ ดัดแปรโครงสร้างของยางธรรมชาติโดยการทำปฏิกิริยา *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชัน (*in situ* epoxidation) ด้วยกรดฟอร์มิก (formic acid) และไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (hydrogen peroxide) ผลที่ได้คือช่วย เพิ่มความเป็นขั้วให้กับยางธรรมชาติ ได้ผลิตภัณฑ์เป็นยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ (epoxidized natural rubber, ENR) จากผลดังกล่าวจะช่วยปรับปรุงความเข้ากันได้ระหว่างยางธรรมชาติและ พอลิแล็กทิกแอซิด และทำให้พอลิเมอร์ผสมที่ได้มีสมบัติที่ดี อย่างไรก็ตาม การผสมยางธรรมชาติ ้อิพ็อกซิไดซ์เข้ากับพอลิแล็กทิกแอซิด ทำให้สมบัติบางประการของพอลิแล็กทิกแอซิดลดต่ำลง เช่น มอดุลัส (modulus) ความแข็งแรง (strength) และเสถียรภาพทางความร้อน (thermal stability) เป็นต้น เพื่อปรังปรุงสมบัติดังกล่าวจึงต้องมีการเติมสารเสริมแรง (reinforcing agent) เพื่อช่วย ปรับปรุงสมบัติให้กับพอลิเมอร์ผสม นาโนซิลิกา (silica nanoparticles, nSiO₂) ถือเป็นสารเสริมแรง ที่ได้รับความนิยม เนื่องจากซิลิกามีขนาดอนุภาคระดับนาโนเมตรและมีพื้นที่ผิวมาก นอกจากนี้ยังมี หมู่ฟังก์ชันไฮดรอกซิลเป็นจำนวนมากบนพื้นผิวอนุภาค ทำให้เพิ่มความสามารถในการเข้ากันได้ดี กับ วัฎภาคของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์และพอลิแล็กทิกแอซิด อีกทั้งนาโนซิลิกายังเป็นสารที่มี เสถียรภาพทางความร้อนสูง ทำให้ปรับปรุงสมบัติทางความร้อนของพอลิเมอร์ผสมได้

ดังนั้นวัตถุประสงค์ของงานวิจัยนี้คือ การเตรียมพอลิเมอร์ผสมและพอลิเมอร์คอมพอสิตของ พอลิแล็กทิกแอซิดด้วยยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์และนาโนซิลิกา โดยยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ สามารถสังเคราะห์ได้จากกระบวนการ *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชัน จากนั้นทำการศึกษาสมบัติทาง กายภาพ สมบัติทางความร้อน และสัณฐานวิทยาของพอลิเมอร์ผสมและพอลิเมอร์คอมพอสิตที่เตรียม ได้



Chulalongkorn University

บทที่ 2 วารสารปริทรรศน์

2.1 พลาสติกชีวภาพ (bioplastic)

พลาสติกชีวภาพ หมายถึง พลาสติกที่สามารถผลิตได้จากวัสดุธรรมชาติ (bio-based plastic) สามารถจำแนกประเภทของพลาสติกชีวภาพออกเป็นกลุ่มหลักๆ ได้ดังนี้ [1, 2]

 พลาสติกชีวภาพจากทรัพยากรทดแทน (renewable resource based bioplastics) สามารถสังเคราะห์ได้จากสารที่มาจากพืช สัตว์ หรือทรัพยากรทดแทนอื่นๆ เช่น แป้ง (starch) โปรตีน (protein) ไคโตซาน (chitosan) เซลลูโลส (cellulose) พอลิแล็กทิกแอซิด (poly(lactic acid), PLA) เป็นต้น

2. พลาสติกชีวภาพจากผลิตภัณฑ์ปิโตรเลียม (petroleum based bioplastics) สามารถสังเคราะห์ได้จากผลิตภัณฑ์ปิโตรเลียม เช่น พอลิคาโปรแลคโตน (polycaprolactone, PCL) พอลิบิวทิลีนแอดิเพต-*โค*-เทเรฟแทเลต (poly(butylene adipate-*co*-terephthalate), PBAT) เป็นต้น

 พลาสติกชีวภาพจากแหล่งผสม (bioplastics from mixed sources) ได้จากการ ผสมกันระหว่างวัสดุธรรมชาติกับมอนอเมอร์จากปิโตรเลียม เช่น พอลิไตรเมททิลีน เทเรฟแทเลต (poly(trimethylene terepthalate), PTT) เป็นต้น

CHULALONGKORN UNIVERSITY

2.2 พอลิแล็กทิกแอซิด (poly(lactic acid), PLA)

พอลิแล็กทิกแอซิดเป็นพอลิเมอร์ที่ผลิตได้จากวัสดุธรรมชาติโดยการหมักแป้งด้วยแบคทีเรีย ซึ่งเป็นองค์ประกอบหลักของพืช เช่น ข้าวโพดและมันสำปะหลัง ทำให้ได้กรดแล็กทิก (lactic acid) ซึ่งนำไปเกิดปฏิกิริยาพอลิเมอไรเซชันต่อไปได้เป็นพอลิแล็กทิกแอซิด โดยการเตรียมพอลิแล็กทิกแอซิด สามารถสังเคราะห์ผ่านปฏิกิริยาพอลิเมอไรเซชันได้ 2 วิธีหลัก ดังนี้ [2, 3] 1. ปฏิกิริยาพอลิเมอไรเซชันโดยตรง (direct polymerization) ปฏิกิริยาแสดงดัง รูปที่ 2.1



รูปที่ 2.1 ปฏิกิริยาการสังเคราะห์พอลิแล็กทิกแอซิดผ่านกระบวนการพอลิเมอไรเซชันโดยตรง

2. ปฏิกิริยาพอลิเมอไรเซชันแบบเปิดวง (ring-opening polymerization, ROP) ปฏิกิริยาแสดงดังรูปที่ 2.2 กระบวนการนี้จัดเป็นกระบวนการที่สำคัญและมีประสิทธิภาพสูงใน อุตสาหกรรมเพื่อให้ได้พอลิแล็กทิกแอซิดที่มีน้ำหนักโมเลกุลสูง นอกจากนี้ยังสามารถควบคุมเวลา อุณหภูมิ และสัดส่วนของ แอล/ดี แล็กทิกแอซิดมอนอเมอร์ (L/D lactic acid) ได้



รูปที่ 2.2 ปฏิกิริยาการสังเคราะห์พอลิแล็กทิกแอซิดผ่านกระบวนการพอลิเมอไรเซชันแบบเปิดวง

2.2.1 สมบัติของพอลิแล็กทิกแอซิด

พอลิแล็กทิกแอซิดประกอบด้วยมอนอเมอร์ 2 ชนิด ซึ่งเป็นไอโซเมอร์สามมิติกัน CHULALONGKORN UNIVERSITY ประกอบด้วยแอล-แล็กทิกแอซิด (L-lactic acid) และดี-แล็กทิกแอซิด (D-lactic acid) (รูปที่ 2.3) โดยที่อัตราส่วนระหว่างมอนอเมอร์ทั้ง 2 ชนิด จะส่งผลต่อสมบัติความเป็นผลึกของพอลิแล็กทิกแอซิด โดยปกติพอลิแล็กทิกแอซิดจะมีแอล-แล็กทิกแอซิดเป็นองค์ประกอบประมาณร้อยละ 95 ส่งผลให้ พอลิเมอร์ที่ได้มีความเป็นผลึกประมาณร้อยละ 40 [2]



รูปที่ 2.3 โครงสร้างของแล็กทิกแอซิดมอนอเมอร์

พอลิแล็กทิกแอซิดเป็นพอลิเมอร์ประเภทพอลิเอสเทอร์ มีค่าอุณหภูมิเปลี่ยนสภาพ แก้ว (glass transition temperature, *T*_s) ประมาณ 50-80 องศาเซลเซียส ขณะที่อุณหภูมิการ หลอมเหลว (melting temperature, *T*_m) ประมาณ 130-180 องศาเซลเซียส จุดเด่น คือ สมบัติ เชิงกลดี มอดุลัสและความแข็งแรงสูง โปร่งใส กระบวนการขึ้นรูปง่าย นิยมใช้ผลิตเป็นบรรจุภัณฑ์ แต่ พอลิแล็กทิกแอซิดมีข้อจำกัด คือ ความเปราะสูง และอัตราการตกผลึกช้า ทำให้มีข้อจำกัดในการ นำไปใช้งานในบางผลิตภัณฑ์ สามารถปรับปรุงสมบัติความเปราะนี้ได้หลายวิธี เช่น การเติมสาร ก่อผลึก (nucleating agent) การให้แรงดึงให้เกิดการจัดเรียงตัวใหม่ การทำพอลิเมอร์ผสม (polymer blending) ซึ่งเป็นวิธีที่ได้รับความนิยม เนื่องจากเป็นวิธีที่ง่ายและต้นทุนต่ำ

2.3 ยางธรรมชาติ (natural rubber, NR)

ยางธรรมชาติจัดเป็นวัสดุจากธรรมชาติที่สำคัญชนิดหนึ่งในปัจจุบันนอกเหนือจากอากาศ น้ำ และปิโตรเลียม โดยแหล่งผลิตยางธรรมชาติที่ใหญ่ที่สุดในโลกคือ แถบเอเชียตะวันออกเฉียงใต้คิดเป็น ร้อยละ 90 ของแหล่งผลิตทั้งหมด ส่วนที่เหลือมาจากแอฟริกากลาง ซึ่งพันธุ์ยางที่ปลูกในแถบเอเชีย ตะวันออกเฉียงใต้ คือ พันธุ์ฮีเวียบราซิลเลียนซิส (*Havea brasiliensis*) [4-7]

2.3.1 โครงสร้างโมเลกุลและสมบัติของยางธรรมชาติ

ยางธรรมชาติเป็นพอลิเมอร์ที่มีโครงสร้าง ซิส-1,4-พอลิไอโซพรีน (*cis*-1,4polyisoprene) (รูปที่ 2.4) เป็นองค์ประกอบหลักมากกว่า 99.99% มีหน่วยไอโซพรีน (isoprene) เป็นมอนอเมอร์ประมาณ 3000-5000 หน่วยต่อโมเลกุล และมีช่วงการกระจายตัวของน้ำหนักโมเลกุล กว้าง (molecular weight distribution, MWD) ทำให้สามารถแปรรูปได้ดี



รูปที่ 2.4 โครงสร้างโมเลกุลของยางธรรมชาติ

สมบัติของยางธรรมชาติ

 ยางธรรมชาติมีสมบัติเชิงกลที่ดีเยี่ยมด้านความทนต่อแรงดึง แม้ไม่ได้เติมสาร เสริมแรง และมีความยืนหยุ่นสูงมาก จึงเหมาะสำหรับใช้ผลิตผลิตภัณฑ์บางชนิด เช่น ถุงมือยาง ถุงยางอนามัย ยางรัดของ เป็นต้น

 ยางธรรมชาติมีสมบัติความทนต่อการฉีกขาดสูงทั้งที่อุณหภูมิต่ำและอุณหภูมิสูง ดังนั้นในกระบวนการผลิตสามารถดึงชิ้นงานออกจากมาพิมพ์ได้ขณะร้อน เช่น การผลิตกระเป๋าน้ำ ร้อนแบบยาง ยางที่ใช้ต้องมีความทนต่อการฉีกขาดที่อุณหภูมิสูง

 ยางธรรมชาติมีสมบัติเชิงกลพลวัต (dynamic properties) ที่ดี มีความยืดหยุ่น สูง มีการสะสมความร้อนภายใน (heat build-up) ที่เกิดขณะใช้งานต่ำ อีกทั้งมีสมบัติการเหนียวติดที่ ดี จึงเหมาะสำหรับผลิตยางล้อยานพาหนะ เป็นต้น

 ยางธรรมชาติมีความยืดหยุ่นสูง (elasticity) ทำให้เมื่อมีแรงกระทำกับชิ้นงานเกิด การเปลี่ยนรูป แต่เมื่อนำแรงกระทำต่อชิ้นงานออก ชิ้นงานสามารถคืนรูปกลับสู่สภาพเดิมได้อย่าง รวดเร็ว
 CHULALONGKORN UNIVERSITY

5. ยางธรรมชาติมีความต้านทานกระแสไฟฟ้าดี มีความต้านทานกระแสไฟฟ้า 10¹⁵ ohms-cm จึงเหมาะสำหรับผลิตวัสดุฉนวนไฟฟ้า

6. ยางธรรมชาติมีน้ำหนักโมเลกุลเฉลี่ยสูง ทำให้แปรรูปเป็นชิ้นงานได้ยาก ดังนั้น ก่อนนำไปแปรรูปเป็นชิ้นงานต้องทำการบดยางทำให้น้ำหนักโมเลกุลลดลงก่อน ยางที่ได้จะนิ่มและขึ้น รูปได้ง่ายขึ้น และจากสมบัติความทนต่อการฉีกขาดที่อุณหภูมิสูงที่ดี ไหลได้ง่าย จึงทำให้สามารถขึ้น รูปด้วยกระบวนการอัดแบบได้

 ยางธรรมชาติจัดเป็นวัสดุไม่มีขั้วจึงไม่ละลายในตัวทำละลายมีขั้ว แต่สามารถเกิด การบวมตัวหรือละลายได้ในสารละลายอินทรีย์บางชนิด แต่ยางธรรมชาติที่เกิดปฏิกิริยาเชื่อมขวาง แล้วจะไม่สามารถสามารถละลายในตัวทำละลายได้ แต่จะเกิดการบวมตัวเพียงเล็กน้อย ดังนั้นการ เกิดปฏิกิริยาเชื่อมขวางช่วยเพิ่มสมบัติความทนต่อสารเคมีให้ยางธรรมชาติ

แม้ว่ายางธรรมชาติจะมีสมบัติที่ดี เหมาะสำหรับการผลิตผลิตภัณฑ์ยางต่างๆ มากมาย แต่ ยางธรรมชาติยังมีข้อด้อยอีกหลายด้าน เช่น การเสื่อมสภาพภายใต้แสงแดด ออกซิเจน โอโซน และ ความร้อนอย่างรวดเร็ว เนื่องจากในโครงสร้างประกอบด้วยพันธะไม่อิ่มตัวจำนวนมาก ทำให้ว่องไวต่อ การเกิดปฏิกิริยากับปัจจัยตามที่กล่าวมา นอกจากนี้ยางธรรมชาติมีความต้านทานต่อตัวทำละลายไม่มี ขั้ว เช่น น้ำมันและสารเคมีต่ำ จึงไม่สามารถนำไปใช้ในการผลิตผลิตภัณฑ์ที่ต้องสัมผัสกับสารเหล่านี้ได้

2.3.2 การดัดแปรทางเคมีของยางธรรมชาติ (chemical modification of natural rubber)

ยางธรรมชาติมืองค์ประกอบภายในโครงสร้างหลัก คือ ซิส-1,4-พอลิไอโซพรีน ซึ่งมี ตำแหน่งพันธะไม่อิ่มตัวจำนวนมาก ส่งผลให้มีความว่องไวต่อสภาวะแวดล้อม เช่น ความชื้น อากาศ โอโซน แสงแดด ความร้อน สารเคมีบางชนิด เป็นต้น ซึ่งพันธะไม่อิ่มตัวภายในยางธรรมชาติ ประกอบด้วยพันธะคู่ระหว่างคาร์บอน (C=C bond) และมีหมู่แทนที่ 1 หมู่ คือ หมู่เมทิล (methyl) ซึ่งจัดเป็นหมู่ให้อิเล็กตรอน (electron donor) ทำให้พันธะคู่ในโครงสร้างยิ่งมีความว่องไวมากขึ้น จึง ต้องทำให้เกิดปฏิกิริยาเคมีเพื่อเปลี่ยนตำแหน่งพันธะไม่อิ่มตัวให้เป็นโครงสร้างที่มีความเสถียรต่อ สภาพแวดล้อมมากขึ้น ปฏิกิริยาที่เป็นที่นิยม ได้แก่ ปฏิกิริยาแฮโลจิเนชัน (halogenation reaction) ปฏิกิริยาไฮโดรจิเนชัน (hydrogenation reaction) ปฏิกิริยาอิพ์อกซิเดชัน (epoxidation reaction)

2.4 ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ (epoxidized natural rubber, ENR)

ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ เตรียมได้จากกระบวนการเกิดปฏิกิริยาอิพ็อกซิเดชันของยาง ธรรมชาติ โดยเป็นปฏิกิริยาที่เปลี่ยนตำแหน่งพันธะคู่ภายในโครงสร้างของยางธรรมชาติให้เป็น หมู่อิพ็อกไซด์ (epoxidegroup) ซึ่งสามารถช่วยปรับปรุงสมบัติความทนต่อน้ำมัน และต้านการซึมผ่าน ของอากาศ ทำให้สามารถประยุกต์ใช้งานยางธรรมชาติในอุตสาหกรรมต่างๆ ได้อย่างหลากหลาย [5]

2.4.1 ปฏิกิริยาอิพ็อกซิเดชัน (epoxidation reaction)

การเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์จากปฏิกิริยาอิพ็อกซิเดชันสามารถเตรียมได้จาก หลายวิธี ทั้งในสภาวะสารละลายและสภาวะน้ำยาง ซึ่งในเชิงการค้ามักจะผลิตในสภาวะน้ำยางโดยใช้ วิธีการเติมกรดฟอร์มิกและไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ และต้องมีการเติมสารเพิ่มความเสถียรต่อกรด ชนิดไม่มีประจุ (non-ionic surfactant) จากนั้นนำมาทำปฏิกิริยาที่อุณหภูมิ 50-60 องศาเซลเซียส เมื่อสิ้นสุดปฏิกิริยาตกตะกอนน้ำยางด้วยเมทานอล ล้างด้วยน้ำแล้วอบแห้งด้วยอากาศร้อนที่อุณหภูมิ 40 องศาเซลเซียส ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่ได้มีสูตรโครงสร้างดังรูปที่ 2.5



รูปที่ 2.5 โครงสร้างของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์

กลไกการเกิดปฏิกิริยาอิพ็อกซิเดชันของยางธรรมชาติกับเปอร์แอซิดแสดงดังรูปที่ 2.6 จะเห็นว่าการสังเคราะห์ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ด้วยการทำปฏิกิริยากับเปอร์แอซิดสามารถทำได้ 2 วิธี คือ การใช้เปอร์แอซิดโดยตรง และการใช้เปอร์แอซิดในสภาวะ *อิน ซิทู (in situ* peracid) โดย การเกิดปฏิกิริยาระหว่างกรดฟอร์มิกหรือกรดแอซิติกกับไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ ทำให้เกิดกรด เปอร์แอซิดที่อุณหภูมิสูงกว่า 40 องศาเซลเซียส ความสามารถในการเกิดปฏิกิริยาขึ้นอยู่กับอุณหภูมิ และสัดส่วนของกรดและไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ที่ใช้



ร**ูปที่ 2.6** ปฏิกิริยาอิพ็อกซิเดชันของยางธรรมชาติ (1) ใช้เปอร์แอซิด (RCO₃H) เป็นสารเข้าทำ ปฏิกิริยา (2) ใช้กรดฟอร์มิกและไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เป็นสารเข้าทำปฏิกิริยาผ่าน กระบวนการ *อิน ซิทู* เปอร์ฟอร์มิกแอซิด อิพ็อกซิเดชัน (*in situ* performic epoxidation)

ข้อควรระวังระหว่างการทำปฏิกิริยาอิพ็อกซิเดชัน คือ หมู่อิพ็อกไซด์ในโมเลกุลยาง ธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์มีมุมพันธะประมาณ 60 องศา ทำให้มีความเครียดภายในวงสูง ส่งผลให้มีความ ว่องไวต่ออุณหภูมิสูง และว่องไวต่อสารเคมีอื่นๆ เช่น กรดที่มีอยู่ในระบบ ทำให้มีโอกาสเกิดการเปิดวง ของหมู่อิพ็อกไซด์ ซึ่งสามารถเกิดได้ 2 ลักษณะ คือ

- 1. หมู่อิพ็อกไซด์เกิดการแตกออกกลายเป็นไกลคอล (หมู่ไฮดรอกซิล)
- หมู่ไฮดรอกซิลจากการเปิดวงของหมู่อิพ็อกไซด์เกิดแรงดึงดูดภายในโมเลกุลกับ หมู่อิพ็อกไซด์ที่อยู่ติดกัน ทำให้เกิดโครงสร้างเป็นไซคลิกอีเทอร์ (cyclic ethers) (รูปที่ 2.7)



รูปที่ 2.7 กลไกการเปิดวงของหมู่อิพ็อกไซด์ของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์

2.4.2 สมบัติของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์

ยางธรรมชาติที่ผ่านกระบวนการอิพ็อกซิเดชันแล้วจะส่งผลให้สมบัติทางเคมีและ สมบัติทางกายภาพเปลี่ยนไป โดยสมบัติขึ้นอยู่กับปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ภายในโมเลกุลของยาง ธรรมชาติอิพ็อกไซด์ จากการศึกษาพบว่ายางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่มีปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ร้อยละ 50 โดยโมล (ENR-50) มีสมบัติความเป็นขั้วเทียบเท่ายางสังเคราะห์ เช่น ยางคลอโรพรีน ยางบิวไทล์ เป็นต้น ทำให้มีสมบัติความต้านทานการซึมผ่านของอากาศและความต้านทานการละลายในตัว ทำละลายไม่มีขั้วได้ดี และจากผลของปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ที่เพิ่มขึ้นส่งผลให้ *T*_s เพิ่มขึ้น (*T*_s ของ ยางธรรมชาติ ประมาณ -60 องศาเซลเซียส, ENR-25 ประมาณ –47 องศาเซลเซียส และ ENR-50 ประมาณ –22 องศาเซลเซียส) สมบัติการกระดอน (resilience) ที่อุณหภูมิห้องและความยืดหยุ่น ลดลง นอกจากนี้ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ยังสามารถเกิดการจัดเรียงสายโซ่โมเลกุลในขณะดึงยืด เป็นผลึกได้เช่นเดียวกับยางธรรมชาติที่ไม่ได้ดัดแปลงโครงสร้างโมเลกุลของยาง ด้วยเหตุนี้ทำให้ยาง ธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์จึงมีความทนต่อแรงดึงสูง [4-6] จากงานวิจัยของ Chuayjuljit และคณะ [10] ทำการศึกษาการเตรียมและสมบัติ ของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์จากน้ำยางธรรมชาติข้นผ่านกระบวนการ *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชัน โดยใช้ กรดฟอร์มิกและไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ ที่อุณหภูมิ 50 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 4 8 และ 12 ชั่วโมง พบว่า ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์มีปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์เพิ่มขึ้นตามระยะเวลาที่เพิ่มขึ้น โดยได้ปริมาณ ร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันเท่ากับ 20 45 และ 65 เรียก ENR20 ENR45 และ ENR65 ตามลำดับ โดยที่สมบัติการต้านทานน้ำมันของ ENR65 ได้ดีเทียบเท่ากับยางไนไตรล์ ขณะที่ ENR20 มีสมบัติ ความทนแรงดึงสูงกว่า ENR45 และ ENR65 นอกจากนี้ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่ได้มี T_g สูงกว่ายาง ธรรมชาติ โดยที่ T_g จะมีค่าสูงขึ้นตามปริมาณร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันที่เพิ่มขึ้น (T_g ของยาง ธรรมชาติ เท่ากับ -62.4 องศาเซลเซียส, T_g ของ ENR25 เท่ากับ -38.2 องศาเซลเซียส, T_g ของ ENR45 เท่ากับ -27.8 องศาเซลเซียส และ T_g ของ ENR65 เท่ากับ -19.7 องศาเซลเซียส)

2.5 พอลิเมอร์ผสม (polymer blends)

การทำพอลิเมอร์ผสม คือ การนำพอลิเมอร์ตั้งแต่ 2 ชนิด ขึ้นไปมาผสมกันด้วยวิธีต่างๆ เช่น การผสมแบบหลอมเหลว (melt blending) ซึ่งทำได้โดยการใช้เครื่องผสมแบบปิด (internal mixer) หรือเครื่องอัดรีดพอลิเมอร์ (extruder) เป็นต้น โดยหลักในการเลือกพอลิเมอร์ที่จะนำมาผสมกันควร พิจารณาจากความเข้ากันได้ของพอลิเมอร์ทั้ง 2 ชนิด เพื่อป้องกันการแยกวัฏภาคกัน [11] ซึ่งสมบัติ ของพอลิเมอร์ผสมที่ได้ขึ้นอยู่กับปัจจัยต่อไปนี้

- 1. กระบวนการที่ใช้ในการผสม
- 2. ประเภทของพอลิเมอร์ที่นำมาผสม
- 3. สภาวะที่ใช้ในการผสม
- 4. สัดส่วนของพอลิเมอร์ที่นำมาผสม

ดังนั้นหากต้องปรับปรุงสมบัติความเปราะของพอลิแล็กทิกแอซิด ซึ่งจัดเป็นพอลิเมอร์ที่มีขั้ว และมีหมู่ฟังก์ชันเอสเทอร์ สามารถทำได้โดยผสมกับพอลิเมอร์ที่มีขั้วและมีความยืดหยุ่นสูง เช่น ยาง ธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ (ENR) [12] และพอลิไวนิลแอซิเตด (PVAc) [13] เป็นต้น

จากงานวิจัยของ Pongtanayut และคณะ [12] ทำการเตรียมและเปรียบเทียบสมบัติเชิงกล และสัณฐานวิทยาของพอลิเมอร์ผสมของพอลิแล็กทิกแอซิด/ยางธรรมชาติ และพอลิแล็กทิกแอซิด/ ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่มีปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ร้อยละ 25 โดยมวล ด้วยกระบวนการหลอมเหลว ในเครื่องผสมแบบปิด (internal mixer) โดยใช้อัตราส่วนพอลิแล็กทิกแอซิด/ยางเป็น ร้อยละ 100/0 90/10 80/20 และ 70/30 โดยน้ำหนัก พบว่ายางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์สามารถกระจายใน พอลิแล็กทิกแอซิดได้ดีกว่ายางธรรมชาติ แสดงให้เห็นว่ายางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์มีความเข้ากันได้ดี กับพอลิแล็กทิกแอซิดมากกว่ายางธรรมชาติ นอกจากนี้พบว่าการเติมยางธรรมชาติและยางธรรมชาติ อิพ็อกซิไดซ์ส่งผลให้พอลิแล็กทิกแอซิดมีค่าร้อยละการยืดของชิ้นงานสูงขึ้นและความเหนียวสูงขึ้น

Chunmei และคณะ [14] ทำการศึกษาผลของปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ในยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ ต่อสมบัติของพอลิแล็กทิกแอซิด โดยเติมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่มีปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ร้อยละ 20 และ 50 โดยมวล ในอัตราส่วนร้อยละ 1 3 5 10 และ 20 โดยน้ำหนักของพอลิแล็กทิกแอซิด พบว่า เมื่อปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์เพิ่มขึ้นส่งผลให้ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์มีอันตรกิริยาที่ดีกับพอลิแล็กทิกแอซิด ส่งผลให้วัสดุทั้งสองชนิดมีความเข้ากันและมีแรงยึดเกาะระหว่างผิวที่ดี หากแต่ค่าร้อยละการยึดของ ชิ้นงานลดลง เนื่องจากแรงยึดเกาะกันระหว่างโมเลกุลมีค่ามากทำให้ชิ้นงานยึดออกได้น้อย ขณะที่ ปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ไม่ส่งผลต่อความทนแรงกระแทก นอกจากนี้ พบว่าเมื่อเติมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ ปริมาณเพิ่มขึ้น ส่งผลให้ค่าร้อยละการยึดของชิ้นงานและความทนแรงกระแทกสูงขึ้น แสดงว่าให้เห็น ว่ายางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์สามารถทำหน้าที่เป็นสารเพิ่มความเหนียวที่ดีของพอลิแล็กทิกแอซิดได้

2.6 นาโนซิลิกา (silica nanoparticles, nSiO₂) วิทยาลัย

นาโนซิลิกาหรือซิลิกอนไดออกไซด์เป็นสารประกอบของซิลิกอน และออกซิเจน มีลักษณะ เป็นผลึกสีขาว ไม่มีกลิ่นและรส พบมากในดิน หิน และเป็นธาตุที่มีมากที่สุดเป็นอันดับ 2 รองจาก ออกซิเจน ถูกนำมาใช้ประโยชน์หลายด้าน เช่น สารดูดความชื้น สารเพิ่มความเงา ส่วนผสมของวัสดุ ก่อสร้าง และใช้เป็นสารเพิ่มความแข็งแรง (reinforcing agent) ของผลิตภัณฑ์ เป็นต้น [15, 16]

2.6.1 สมบัติทางเคมีของซิลิกา

ซิลิกามีสมบัติทางเคมีที่ค่อนข้างเสถียรที่อุณหภูมิปกติ และไม่ทำปฏิกิริยากับสารเคมี หลายชนิด แต่สามารถเปลี่ยนรูปแบบได้ โดยซิลิกาชนิดอสัณฐาน (amorphous silica) จะไวต่อ ปฏิกิริยามากกว่าซิลิกาชนิดผลึก (crystalline silica) เพราะซิลิกาอสัณฐานมีพื้นผิวมากกว่า และซิลิกา ที่มีความหนาแน่นสูงจะเกิดปฏิกิริยาได้น้อยกว่าซิลิกาที่มีความหนาแน่นต่ำ และบนพื้นผิวของซิลิกา ประกอบด้วยหมู่ซิลานอล (silanol group, Si-OH) อย่างหนาแน่น (รูปที่ 2.8) ซึ่งหมู่ซิลานอลหลักที่ พบแสดงดังรูปที่ 2.9



จากรูปที่ 2.8 หมู่ซิลานอลบนพื้นผิวของซิลิกาสามารถเกิดอันตรกิริยากับโมเลกุลอื่น ได้ เช่น สามารถเกิดพันธะไฮโดรเจนกับโมเลกุลของน้ำได้ เป็นต้น ดังนั้นจากผลดังกล่าวทำให้สามารถ นำซิลิกามาใช้เป็นสารเสริมแรงเพื่อเตรียมเป็นพอลิเมอร์คอมพอสิตได้ เนื่องจากมีความเข้ากันได้ดีกับ พอลิเมอร์ที่มีขั้วหรือหมู่ฟังก์ชันที่สามารถเกิดปฏิกิริยากับหมู่ซิลานอลได้ เช่น พอลิแล็กทิกแอซิด ยาง ธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ เป็นต้น

จากงานวิจัยของ Tiwen และคณะ [19] ทำการเตรียมและศึกษาสมบัติเชิงกลของ ยางธรรมชาติ/ซิลิกาคอมพอสิต โดยใช้ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่มีปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ร้อยละ 25 โดยมวล เป็นสารช่วยปรับปรุงความเข้ากันระหว่างวัฏภาค (interfacial modifier) พบว่าเมื่อเติมยาง ธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ลงในคอมพอสิตนี้ส่งผลให้การกระจายตัวของซิลิกาในยางธรรมชาติดีขึ้น เนื่องจากยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์สามารถกระจายตัวในยางธรรมชาติได้ดี และมีความเข้ากันได้กับ ซิลิกา โดยจะเกิดปฏิกิริยาระหว่างหมู่อิพ็อกไซด์ของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์กับหมู่ซิลานอลบน พื้นผิวซิลิกา ซึ่งส่งเสริมให้เกิดการรวมกันระหว่างวัฏภาคยางและซิลิกาดีขึ้น นอกจากนี้ พบว่าปริมาณ ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่เหมาะสม คือ 3 ส่วนในหนึ่งร้อยส่วนของยางธรรมชาติ เนื่องจากหากเติม ปริมาณมากขึ้นส่งผลให้เกิดการเกาะกลุ่มกันของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์กับซิลิกาได้ ทำให้คอมพอสิต มีสมบัติต่ำลง

Li-zhu และคณะ [20] ทำการเตรียมและศึกษาสมบัติเชิงกล และสมบัติทางความ ร้อนของพอลิแล็กทิกแอซิด/นาโนซิลิกาคอมพอสิตด้วยวิธีการ *อิน ซิทู* โดยใช้ปริมาณนาโนซิลิการ้อยละ 1 2 และ 5 โดยน้ำหนัก พบว่าการเติมนาโนซิลิกาลงในพอลิแล็กทิกแอซิดช่วยปรับปรุงสมบัติเชิงกล และ เสถียรภาพทางความร้อนให้กับคอมพอสิต และเมื่อตรวจสอบสัณฐานวิทยา พบว่านาโนซิลิกาสามารถ กระจายได้ดีในพอลิแล็กทิกแอซิดเมทริกซ์



บทที่ 3

การทดลอง

3.1 วัตถุดิบและสารเคมีที่ใช้ในการทดลอง

3.1.1 น้ำยางธรรมชาติข้น (concentrated natural rubber latex) จากการยางแห่ง ประเทศไทย

3.1.2 เม็ดพอลิแล็กทิกแอซิด (poly(lactic acid), PLA) เกรด 4043D จากบริษัทเนเจอร์ เวิร์ค (Nature Work)

3.1.3 กรดฟอร์มิก (formic acid, HCOOH) เข้มข้นร้อยละ 98 จากห้างหุ้นส่วนจำกัด มาย ไซนส์ ประเทศไทย

3.1.4 ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (hydrogen peroxide, H₂O₂) ความเข้มข้นร้อยละ 35 จาก บริษัทอาร์ซีไอ แล็บสแกน (RCI Labscan)

3.1.5 เทอร์ริก 16เอ (Terric 16A) เข้มข้นร้อยละ 10 จากการยางแห่งประเทศไทย

3.1.6 โซเดียมคาร์บอเนต (sodium carbonate, Na₂CO₃) จากศึกษาภัณฑ์พาณิชย์

3.1.7 เมทานอล (methanol, CH₃OH) ความบริสุทธิ์ร้อยละ 95 จากบริษัท อาร์ซีไอ แล็บ สแกน (RCI Labscan)

3.1.8 นาโนซิลิกา (silica nanoparticles, nSiO₂) ความบริสุทธิ์ร้อยละ 99.8 และมีพื้นที่ผิว เฉลี่ย 175 – 225 ตารางเมตร/กรัม (BET) จากบริษัท ซิกมาอัลดริช (Sigma-Aldrich)

3.1.9 วัลทามอล (vultamol) จากการยางแห่งประเทศไทย

3.1.10 เบนโทไนต์ (bentonite) จากการยางแห่งประเทศไทย

3.2 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการทดลอง

3.2.1 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการสังเคราะห์ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์

- 3.2.1.1 บีกเกอร์ (beaker) ขนาด 100 500 และ 1000 มิลลิลิตร
- 3.2.1.2 หลอดหยุดสาร (dropper)
- 3.2.1.3 แท่งกวนแม่เหล็ก (magnetic bar)

3.2.1.4 เครื่องให้ความร้อนและกวนสารแบบควบคุมด้วยระบบดิจิตอล

(stirring/temperature controlled digital hot plate)

3.2.1.5 ตู้อบสาร (oven)

3.2.2 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการเตรียมซิลิกาดิสเพอร์สชัน

3.2.2.1 หม้อบดและลูกบดอะลูมินา (ball mill and alumina ball)

3.2.2.2 เครื่องควบคุมรางบด

3.2.3 อุปกรณ์และเครื่องมือที่ใช้ในการเตรียมชิ้นงาน

3.2.3.1 เครื่องบดผสมแบบปิด (internal mixer) ของบริษัท Chareon TUT company รุ่น MX500-D75L90 ภาควิชาวัสดุศาสตร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
3.2.3.2 เครื่องอัดแบบ (compression molding machine) ของบริษัท Lab
Tech Engineering Company ภาควิชาวัสดุศาสตร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย
3.2.3.3 เครื่องตัดเลเซอร์ (laser cutting machine) ศูนย์เทคโนโลยีโลหะและวัสดุ

3.2.4 เครื่องมือวิเคราะห์และทดสอบสมบัติ

3.2.4.1 เครื่องฟูเรียร์แทรนสฟอร์มอินฟราเรดสเปกโทรมิเตอร์ (Fourier transform infrared spectrometer, FT-IR) ของบริษัท Thermo Fisher Scientific รุ่น Nicolet 6700-FT-IR (ภาควิชาวัสดุศาสตร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย)

3.2.4.2 เครื่องโปรตอนนิวเคลียร์แมกเนติกเรโซแนนซ์สเปกโทรมิเตอร์ (proton nuclear magnetic resonance spectrometer, ¹H NMR) (ศูนย์เครื่องมือวิจัยวิทยาศาสตร์และ เทคโนโลยี จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย)

3.2.4.3 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องผ่าน (transmission electron microscope, TEM) ของบริษัท Hitachi รุ่น HT7700 (Nagaoka University of Technology, Japan)

3.2.4.4 เครื่องทดสอบความทนแรงกระแทก (impact tester) ของบริษัท CEAST รุ่น IMP-MP-03 (ศูนย์เทคโนโลยีโลหะและวัสดุแห่งชาติ, ปทุมธานี) 3.2.4.5 เครื่องทดสอบยูนิเวอร์แซล (universal testing machine) ของบริษัท Instron รุ่น 5500R (ศูนย์เทคโนโลยีโลหะและวัสดุแห่งชาติ, ปทุมธานี)

3.2.4.6 ทดสอบเสถียรภาพทางความร้อนด้วยเครื่องวิเคราะห์น้ำหนักภายใต้ความ ร้อน, ทีจีเอ (thermogravimetric analyzer, TGA) ของบริษัท Mettler Toledo รุ่น TGA/SDTA (ภาควิชาวัสดุศาสตร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย)

3.2.4.7 เครื่องดิฟเฟอเรนเซียลสแกนนิงแคลอริมิเตอร์ (differential scanning calorimeter, DSC) ของบริษัท Mettler Toledo รุ่น TGA/DSC 3+ (ภาควิชาวัสดุศาสตร์ คณะ วิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย)

3.2.4.8 เครื่องวิเคราะห์สมบัติเชิงกลพลวัต (dynamic mechanical analyzer, DMA) ของบริษัท Mettler Toledo รุ่น TGA/SDTA 861[°] (ภาควิชาวัสดุศาสตร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย)

3.2.4.9 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (scanning electron microscope, SEM) ของบริษัท JOEL รุ่น JSM-6480LV (คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย)

3.3 ขั้นตอนการทดลอง

3.3.1 การเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ผ่านกระบวนการ *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชัน

นำน้ำยางธรรมชาติข้นที่มีปริมาณเนื้อยางแห้งร้อยละ 60 มาเจือจางด้วยน้ำกลั่นให้ เหลือปริมาณเนื้อยางแห้งร้อยละ 20 จากนั้นเติม Terric 16A ปริมาณ 3 ส่วนโดยน้ำหนักต่อเนื้อยาง ร้อยส่วน (parts per hundred of rubber, phr) เพื่อป้องกันน้ำยางจับตัว ปั่นกวนโดยใช้แท่งกวน แม่เหล็กและให้ความร้อนบนเครื่องให้ความร้อนด้วยระบบดิจิตอล (รูปที่ 3.1) จนกระทั่งน้ำยางมี อุณหภูมิ 40 องศาเซลเซียส จึงเริ่มหยดกรดฟอร์มิกปริมาณแสดงดังตารางที่ 3.1 อย่างช้าๆ โดยใช้ เวลาหยดประมาณ 10-15 นาที จากนั้นปรับอุณหภูมิให้เป็น 50 องศาเซลเซียส แล้วหยดไฮโดรเจน เปอร์ออกไซด์อย่างช้าๆ โดยใช้เวลาประมาณ 5-10 นาที พร้อมทั้งปั่นกวนตลอดเวลา ปล่อยให้ ปฏิกิริยาดำเนินไปเป็นเวลา 4 ชั่วโมง หลังจากนั้นตกตะกอนน้ำยางด้วยเมทานอล แล้วรีดให้เป็นแผ่น บางๆ ปรับสภาพเนื้อยางที่ได้ให้เป็นกลางโดยแข่ในสารละลายโซเดียมคาร์บอเนตความเข้มข้นร้อยละ 5 โดยน้ำหนักต่อปริมาตร ประมาณ 30 นาที นำไปอบให้แห้งที่อุณหภูมิ 60 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 48 ชั่วโมง นำไปตรวจสอบหาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชัน (mol% epoxidation) ด้วยเทคนิค FT-IR และ ¹H NMR ต่อไป



สารเคมี	ปริมาณ	
น้ำยางข้น (กรัม)	100	
Terric 16A (ส่วนโดยน้ำหนักต่อเนื้อยางร้อยส่วน)	3	
กรดฟอร์มิก (โมลหน่วยไอโซพรีน)	0.5	
ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (โมลหน่วยไอโซพรีน)	0.75	

ตารางที่ 3.1 สูตรการเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่มีปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ร้อยละ 30 โดยโมล

3.3.2 การเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์/นาโนซิลิกาคอมพอสิตด้วยกระบวนการผสม ในภาวะเลเท็กซ์ (latex mixing)

เตรียมนาโนซิลิกาให้อยู่ในสภาพเป็นสารดิสเพอร์สชันก่อนนำไปผสมกับน้ำยาง โดย เติมสารต่างๆ ตามปริมาณที่แสดงในตารางที่ 3.2 ลงในหม้อบดที่บรรจุลูกบดปริมาณ 3 ใน 4 ส่วนของ หม้อบด แล้วนำไปหมุนกลิ้งบนราง (รูปที่ 3.2) เป็นเวลา 72 ชั่วโมง จากนั้นนำนาโนซิลิกาดิสเพอร์สชันมา ผสมกับน้ำยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่เตรียมได้จากหัวข้อ 3.3.1 ในภาวะเลเท็กซ์ โดยทำการปั่นกวน ด้วยแท่งกวนแม่เหล็กเป็นเวลา 30 นาที และนำไปตกตะกอนและล้างด้วยวิธีที่กล่าวมาแล้วข้างต้น

ส่วนผสม	ปริมาณสาร (กรัม)		
ซิลิกา	4		
วัลทามอล	4		
เบนโทไนต์	2		
น้ำกลั่น	90		

ตารางที่ 3.2 ปริมาณสารที่ใช้เตรียมซิลิกาดิสเพอร์สชัน



รูปที่ 3.2 หม้อบดและรางกลิ้งหม้อบด

3.3.3 การพิสูจน์เอกลักษณ์และวิเคราะห์หาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชัน

3.3.3.1 การวิเคราะห์ด้วยเครื่องฟูเรียร์แทรนสฟอร์มอินฟราเรดสเปกโทรมิเตอร์

พิสูจน์เอกลักษณ์ของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ด้วยโหมด attenuated total reflectance (ATR-FTIR) (รูปที่ 3.3) ในช่วงเลขคลื่น (wavenumber) 4000-400 cm⁻¹ และทำการ วิเคราะห์หาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันจากการนำสเปกตรัมคำนวณหาพื้นที่ใต้พีกที่ตำแหน่งเลข คลื่น 835 cm⁻¹ และ 870 cm⁻¹ จากสมการที่ 3.1

mol% epoxidation =
$$[A_{870} / (A_{870} + A_{835})] \times 100$$
 (3.1)

เมื่อ A₈₃₅ และ A₈₇₀ คือ ค่าการดูดกลืนรังสีที่เลขคลื่น 835 cm⁻¹ ของ C=C (cis-1,4-isoprene) และ 870 cm⁻¹ ของ -C-O-C- (epoxide) ตามลำดับ



รูปที่ 3.3 เครื่องฟูเรียร์แทรนสฟอร์มอินฟราเรดสเปกโทรมิเตอร์

3.3.3.2 วิเคราะห์ด้วยเครื่องโปรตอนนิวเคลียร์เฌกเนติกเรโซแนนซ์สเปกโทรมิเตอร์

พิสูจน์เอกลักษณ์ของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ด้วยเครื่อง

โปรตอนนิวเคลียร์แมกเนติกเรโซแนนซ์สเปกโทรมิเตอร์ (¹H NMR) (รูปที่ 3.4) โดยนำสารตัวอย่าง ละลายด้วยคลอโรฟอร์ม-ดิวทิเรียม โดยใช้ความถี่ 300 MHz ในช่วง 0-10 ppm และทำการวิเคราะห์ หาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันจากการนำสเปกตรัมคำนวณหาพื้นที่ใต้พีกที่ตำแหน่ง 2.7 ppm และ 5.14 ppm จากสมการที่ 3.2

mol% epoxidation =
$$[A_{2.7} / (A_{2.7} + A_{5.14})] \times 100$$
 (3.2)

เมื่อ A_{2.7} และ A_{5.14} แสดงถึงโปรตอนที่ติดกับหมู่อิพ็อกไซด์และพันธะคู่ของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ ตามลำดับ



รูปที่ 3.4 เครื่องนิวเคลียร์แมกเนติกเรโซแนนซ์สเปกโทรมิเตอร์

CHULALONGKORN UNIVERSITY 3.3.4 การเตรียมชิ้นงาน

การเตรียมขึ้นงานพอลิเมอร์ผสมของ PLA/ENR และพอลิเมอร์คอมพอสิตของ PLA/ENR/nSiO₂ ผ่านกระบวนการผสมแบบหลอมเหลว (melt compounding) ด้วยเครื่องบดผสม แบบปิด (รูปที่ 3.5) ที่อุณหภูมิ 170 องศาเซลเซียส ความเร็วรอบของโรเตอร์ 50 รอบ/นาที นำเม็ด พอลิแล็กทิกแอซิดและยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์อบที่อุณหภูมิ 60 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 24 ชั่วโมง จากนั้นนำพอลิแล็กทิกแอซิดมาบดหลอมเหลวภายในเครื่องผสมแบบปิดเป็นเวลา 2 นาที หลังจากนั้น ใส่ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์บดผสมต่อจนครบ 5 นาที และใส่นาโนซิลิกาตามอัตราส่วนแสดงดัง ตารางที่ 3.3 บดผสมเป็นเวลาทั้งหมด 13 นาที นำพอลิเมอร์ผสมที่ได้อัดขึ้นรูปเป็นแผ่นชิ้นงานด้วย เครื่องอัดแบบ (รูปที่ 3.6) โดยกำหนดภาวะในการเตรียมดังนี้ ขั้นที่ 1 ให้ความร้อนก่อนอัดแบบ (preheat) ที่อุณหภูมิ 190 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 5 นาที ขั้นที่ 2 อัดย้ำ (venting) จำนวน 7 ครั้ง ครั้งละ 5 วินาที ขั้นที่ 3 อัดแบบชิ้นงาน (compression) ที่อุณหภูมิ 190 องศาเซลเซียส ความดันกด อัด 2100 ปอนด์ต่อตารางนิ้ว เป็นเวลา 5 นาที ขั้นที่ 4 ลดอุณหภูมิชิ้นงาน (cooling) ด้วยอากาศ เป็นเวลา 10 นาที ตัดชิ้นงานด้วยเครื่องตัดเลเซอร์ (รูปที่ 3.7) เพื่อเตรียมนำไปวิเคราะห์และทดสอบ สมบัติต่างๆ

	องค์ประกอบ			
สารตัวอย่าง	PLA	ENR	nSiO ₂	nSiO ₂ dispersion
	(**** 70)	(WE 70)	(pm)	(phr)
PLA	100		-	-
PLA/ENR				
90/10	90	10	-	-
80/20	80	20	-	-
70/30	70	30	-	-
PLA/ENR/nSiO ₂		100		
80/20/1	80	20	1	-
80/20/2 9W1 8M	80	20 E 20	2	-
80/20/3 GHULALO	IGK80NU	20SIT	3	-
PLA/ENR/nSiO ₂ latex mixing				
80/20/2	80	20	-	2

ตารางที่ 3.3 สัดส่วนองค์ประกอบของพอลิเมอร์ผสมและพอลิเมอร์คอมพอสิต


รูปที่ 3.6 เครื่องอัดแบบ



รูปที่ 3.7 เครื่องตัดเลเซอร์

3.3.5 การทดสอบสมบัติเชิงกล

3.3.5.1 สมบัติความทนแรงกระแทก

นำชิ้นทดสอบขนาดตามมาตรฐาน ASTM D256 ทดสอบด้วยเครื่องทดสอบความ ทนแรงกระแทก (impact tester) (รูปที่ 3.8) เพื่อหาความทนแรงกระแทก โดยกำหนดภาวะการ ทดสอบดังนี้ บากชิ้นงานแบบไอซอด (Izod notched) ค้อนขนาด 2.75 จูล ความเร็วค้อน 3.460 เมตรต่อวินาที และมุมองศาค้อน 150 องศา



รูปที่ 3.8 เครื่องทดสอบแรงกระแทก

3.3.5.2 สมบัติความทนแรงดึง

นำชิ้นทดสอบรูปดัมเบลล์ตามมาตรฐาน ASTM D638 ชนิดที่ 1 (รูปที่ 3.9) ทดสอบ ด้วยเครื่องทดสอบยูนิเวอร์แซล (universal testing machine) (รูปที่ 3.10) เพื่อหาความทนแรงดึง การยืดตัว ณ จุดขาด และค่ายังส์มอดุลัส โดยกำหนดให้ภาวะการทดสอบดังนี้ ขนาด load cell เท่ากับ 10 กิโลนิวตัน และอัตราเร็วในการดึงคงที่ 50 มิลลิเมตร/นาที



ร**ูปที่ 3.9** ขนาดชิ้นทดสอบรูปดัมเบลล์ตามมาตรฐาน ASTM D638 ชนิดที่ 1



รูปที่ 3.10 เครื่องทดสอบยูนิเวอร์แซล

3.3.6 การวิเคราะห์สมบัติทางความร้อน

3.3.6.1 เสถียรภาพทางความร้อน

ทดสอบเสถียรภาพทางความร้อนด้วยเครื่องวิเคราะห์น้ำหนักภายใต้ความร้อน(ทีจีเอ) (thermal gravimetric analyzer, TGA) (รูปที่ 3.11) ผลที่ได้จากการทดสอบ คือ อุณหภูมิการสลายตัว (degradation temperature) และปริมาณเถ้า (residue) ทำโดยการนำชิ้นงานหนักประมาณ 5-10 มิลลิกรัม ใส่ลงภาชนะที่ทำจากอะลูมินา ทดสอบในช่วงอุณหภูมิ 50-700 องศาเซลเซียส ภายใต้ บรรยากาศไนโตรเจนที่มีอัตราการไหล (gas flow rate) 40 มิลลิเมตร/นาที และอัตราการให้ความ ร้อน (heating rate) 10 องศาเซลเซียส/นาที



รูปที่ 3.11 เครื่องวิเคราะห์น้ำหนักภายใต้ความร้อนทีจี

3.3.6.2 พฤติกรรมทางความร้อน

ทดสอบพฤติกรรมทางความร้อนด้วยเครื่องดิฟเฟอเรนเชียลสแกนนิงแคลอริมิเตอร์ (differential scanning calorimeter, DSC) (รูปที่ 3.12) ทำได้โดยนำสารหนักประมาณ 5-10 มิลลิกรัม วางบนจานอะลูมิเนียมที่อยู่ภายใต้เตาที่ควบคุมอุณหภูมิได้ โดยภาวะที่ใช้ในการทดสอบ แบ่งเป็น 3 ขั้นตอน ดังนี้ ขั้นที่ 1 ให้ความร้อนเริ่มต้นจาก 25 องศาเซลเซียส จนถึง 180 องศา- เซลเซียส ขั้นที่ 2 ลดอุณหภูมิจาก 180 องศาเซลเซียส จนถึง 25 องศาเซลเซียส ขั้นที่ 3 ให้ความร้อน จาก 25 องศาเซลเซียส จนถึง 180 องศาเซลเซียส อัตราการให้ความร้อนและอัตราการเย็นตัว 5 องศาเซลเซียส/นาที ผลที่ได้จากการวิเคราะห์ คือ อุณหภูมิเปลี่ยนสภาพแก้ว (glass transition temperature, $T_{\rm g}$) อุณหภูมิการเกิดผลึกเย็น (cold crystallization temperature, $T_{\rm cc}$) และ อุณหภูมิหลอมเหลวผลึก (melting temperature, $T_{\rm m}$)



ทดสอบสมบัติเชิงกลพลวัตด้วยเครื่องวิเคราะห์สมบัติเชิงกลพลวัต (รูปที่ 3.13) โหมด single cantilever clamp และทดสอบภายใต้ความถี่ 1 เฮิรตซ์ แรงกด 6 นิวตัน ระยะ ทดสอบ 500 ไมโครเมตร ช่วงอุณหภูมิ -80 ถึง 100 องศาเซลเซียส อัตราการให้ความร้อน 3 องศา-เซลเซียส/นาที โดยใช้ไนโตรเจนเหลวช่วยลดอุณหภูมิ ผลที่ได้จากการวิเคราะห์ คือ ค่ามอดุลัสสะสม (storage modulus, E[']) และ *T*_s



รูปที่ 3.13 เครื่องวิเคราะห์สมบัติเชิงกลพลวัติ

3.3.7 การตรวจสอบสัณฐานวิทยา3.3.7.1 ตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องผ่าน

ตรวจสอบสัณฐานวิทยาของอนุภาคยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ด้วยกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนแบบส่องผ่าน (รูปที่ 3.14) โดยนำสารตัวอย่างที่เตรียมได้อังไอออสเมียม (OsO4) ก่อน นำไปทดสอบด้วยกำลังขยาย 100 kV



รูปที่ 3.14 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องผ่าน

3.3.7.2 ตรวจสอบด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด

ตรวจสอบสัณฐานวิทยาบริเวณรอยแตกหักของชิ้นทดสอบที่ได้จากการทดสอบความ ทนแรงกระแทกด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (รูปที่ 3.15) และวิเคราะห์ธาตุเชิง พลังงาน (energy dispersive X-ray spectroscopy, EDS) เพื่อดูการกระจายตัวของสารตัวเติม ทำ โดยนำชิ้นทดสอบติดบนแท่นวางชิ้นทดสอบแล้วฉาบผิวด้วยทองคำเพื่อเพิ่มการนำไฟฟ้าให้กับชิ้นงาน และป้องกันการสะสมอิเล็กตรอนบนผิวชิ้นทดสอบ นอกจากนี้ทำการละลายยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ (etching) ออกจากชิ้นทดสอบเพื่อตรวจสอบการกระจายของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ในวัฏภาคของ พอลิแล็กทิกแอซิด ทำโดยแซ่ชิ้นทดสอบในสารละลายไซลีน (xylene) เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ล้างด้วยน้ำ กลั่น นำไปอบที่อุณหภูมิ 60 องศาเซลเซียส แล้วนำไปเตรียมชิ้นทดสอบดังที่กล่าวมาข้างต้น ทำการ ทดสอบที่กำลังขยาย 500 เท่า และ 1500 เท่า



รูปที่ 3.15 กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด

บทที่ 4 ผลการทดลองและวิจารณ์ผลการทดลอง

4.1 การสังเคราะห์ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์

4.1.1 การวิเคราะห์หมู่ฟังก์ชันและปริมาณหมู่อิพ็อกไซด์ด้วยเทคนิค FT-IR

รูปที่ 4.1 และ 4.3 แสดง FT-IR สเปกตรัมของยางธรรมชาติ (NR), ยางธรรมชาติ อิพ็อกซิไดซ์ (ENR), นาโนซิลิกา (nSiO₂) และยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่ได้จากการผสมใน ภาวะเลเท็กซ์ (ENR/nSiO₂ latex mixing) ตามลำดับ



รูปที่ 4.1 FT-IR สเปกตรัมของ NR และ ENR

จากรูปที่ 4.1 พบว่า พีกเอกลักษณ์ของ NR ปรากฏที่เลขคลื่น 2851, 1641, 1446, 1375 และ 833 cm⁻¹ ซึ่งแสดงถึงหมู่ C-H stretching, C=C stretching, C-H bending ของ CH₂, C-H bending ของ CH₃ และ C=C ของ cis-1,4-isoprene ตามลำดับ (ตารางที่ 4.1) ขณะที่พีก เอกลักษณ์ของ ENR ปรากฏที่เลขคลื่น 1248 และ 875 cm⁻¹ ซึ่งแสดงถึงหมู่อิพ็อกไซด์ (epoxide group) ดังนั้นจากสเปกตรัมสามารถยืนยันได้ว่า ENR สามารถเตรียมได้จากน้ำยางธรรมชาติข้นผ่าน กระบวนการ *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชัน (*in situ* epoxidation) โดยใช้กรดฟอร์มิกและไฮโดรเจนเปอร์-ออกไซด์เป็นสารเข้าทำปฏิกิริยาที่ตำแหน่งพันธะคู่ของคาร์บอน (C=C) ในโครงสร้างของ NR เพื่อ เปลี่ยนให้เป็นหมู่อิพ็อกไซด์ในโครงสร้างของ ENR (รูปที่ 4.2) เมื่อปฏิกิริยาดำเนินไปปริมาณพันธะคู่ ของคาร์บอนลดลง เนื่องจากเปลี่ยนไปเป็นหมู่อิพ็อกไซด์ สังเกตได้จากอัตราส่วนของพีกที่ตำแหน่ง ความยาวคลื่น 875 และ 838 cm⁻¹ ที่เพิ่มขึ้นที่สามารถแสดงถึงร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชัน (mol% epoxidation) ของ ENR ที่เพิ่มขึ้น



ร**ูปที่ 4.3** FT-IR สเปกตรัมของนาโนซิลิกา (nSiO₂) และ ENR/nSiO₂ latex mixing

จากรูปที่ 4.3 พบว่า พีกเอกลักษณ์ของนาโนซิลิกาปรากฏที่เลขคลื่น 3420 cm⁻¹ ของ Si-OH stretching และ 1112 cm⁻¹ ของ Si-O-Si stretching ซึ่งแสดงถึงหมู่ซิลานอล(silanol group) บนพื้นผิวของนาโนซิลิกาขณะที่ ENR/nSiO₂ latex mixing พบพีกที่แสดงเอกลักษณ์ของทั้งนาโนซิลิกา และ ENR ที่เลขคลื่น 1082 cm⁻¹ ของ Si-O-Si stretching และ 1247, 869 cm⁻¹ ของหมู่อิพ็อกไซด์ นอกจากนี้ พบว่าพีกที่เลขคลื่น 3420 cm⁻¹ Si-OH stretching ของนาโนซิลิกาเลื่อนไปที่ 3302 cm⁻¹ และเกิดพีกใหม่ที่เลขคลื่น 1128 cm⁻¹ ของ Si-O-C stretching หลังจากผสม ENR/nSiO₂ latex mixing อาจเป็นผลมาจากพันธะไฮโดรเจนที่เกิดขึ้น เนื่องจากหมู่อิพ็อกไซด์เกิดการเปิดวงและเข้าทำ ปฏิกิริยากับหมู่ซิลานอลบนพื้นผิวของซิลิการะหว่างการผสม (รูปที่ 4.4) [19, 21]



รูปที่ 4.4 ปฏิกิริยาการเปิดวงของหมู่อิพ็อกไซด์แล้วเข้าทำปฏิกิริยากับหมู่ซิลานอลบนพื้นผิวนาโนซิลิกา [19]

ตารางที่ 4.1 ตำแหน่งเลขคลื่นและหมู่ฟังก์ชันที่วิเคราะห์โดยเทคนิค FT-IR [5, 22]

wavenumber (cm ⁻¹)	functional group		
3420	Si-OH stretching		
3035	=C-H stretching		
2960	C-H stretching of CH ₃		
2914, 2851	C-H stretching of CH ₂		
1641	C=C stretching of CH_2		
1446	C-H bending of CH_2		
1375	C-H bending of CH_3		
1128	Si-O-C stretching		
1082	Si-O-Si stretching		
1248, 875	-C-O-C- (epoxide)		
833	-C=C- (cis-1,4)		

4.1.2 การหาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันจากเทคนิค FT-IR

การหาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชัน (mol% epoxidation) ของ ENR ที่เตรียมได้จาก กระบวนการ *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชัน โดยใช้อัตราส่วนกรดฟอร์มิก : ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ เท่ากับ 0.5 : 0.75 โดยโมล และเวลาในการเกิดปฏิกิริยา 4 ชั่วโมง เมื่อทำการทดสอบด้วยเครื่อง FT-IR สามารถ คำนวณพื้นที่ใต้พีกที่เลขคลื่น 838 และ 875 cm⁻¹ ได้ จากนั้นนำไปแทนค่าลงในสมการที่ 3.1 พบว่า ปริมาณร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันเท่ากับ 30

การหาร้อยละโดยโมลของ ENR/nSiO₂ latex mixing สามารถทำได้ด้วยวิธีข้างต้น แต่เนื่องจากเมื่อเติมนาโนซิลิกาดิสเพอร์สชันลงในน้ำยาง ENR ทำให้มีโอกาสเกิดปฏิกิริยาการเปิดวง ของหมู่อิพ็อกไซด์ได้ ทำให้ร้อยละโดยโมลของ ENR/nSiO₂ latex mixing ลดลง โดยปริมาณร้อยละ โดยโมลอิพ็อกซิเดชันที่ได้อยู่ในช่วงร้อยละ 23

4.1.3 การวิเคราะห์หมู่ฟังก์ชันด้วยเทคนิด ¹H NMR

รูปที่ 4.5-4.7 แสดง ¹H NMR สเปกตรัมที่แสดงพีกเอกลักษณ์ของยางธรรมชาติ (NR), ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ (ENR) และยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์/นาโนซิลิกา ที่ได้จากการ ผสมในภาวะเลเท็กซ์ (ENR/nSiO₂ latex mixing) ตามลำดับ



รูปที่ 4.5 ¹H NMR สเปกตรัมของ NR



จากรูปที่ 4.5 พบว่า ตำแหน่ง 5.27 ppm แสดงถึงโปรตอนที่ติดกับพันธะคู่ของ คาร์บอน และตำแหน่ง 1.82 ppm แสดงถึงโปรตอนในหมู่เมทิลที่ติดกับพันธะคู่ ขณะที่พีกแสดง เอกลักษณ์ของ ENR (รูปที่ 4.6) ปรากฏที่ตำแหน่ง 2.85 ppm แสดงถึงโปรตอนที่ติดกับหมู่อิพ็อกไซด์ และตำแหน่ง 1.38 ppm แสดงถึงโปรตอนในหมู่เมทิลที่ติดกับหมู่อิพ็อกไซด์ แสดงดังตารางที่ 4.2 ดังนั้น จึงสรุปได้ว่า ENR สามารถสังเคราะห์ได้จากกระบวนการ *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชันของ NR ได้



รูปที่ 4.7 ¹H NMR สเปกตรัมของ ENR/nSiO₂ latex mixing

จากรูปที่ 4.7 พบว่า ปรากฏพีกที่ตำแหน่งเดียวกับ ENR และมีการพบพีกใหม่ เกิดขึ้นที่ตำแหน่ง 3.74 ppm แสดงถึงโปรตอนที่ติดกับออกซิเจนที่เกิดจากการเปิดวงของหมู่อิพ็อกไซด์ แสดงดังรูปที่ 4.4 จากผลดังกล่าวสามารถยืนยันได้ว่ามีการเกิดปฏิกิริยาระหว่างหมู่อิพ็อกไซด์ของ ENR กับหมู่ซิลานอลบนผิวของนาโนซิลิกา [5]



ตารางที่ 4.2 ตำแหน่ง chemical shift และหมู่ฟังก์ชันที่ได้จากการวิเคราะห์ด้วยเทคนิค¹HNMR [5]

UNULALUNGKURN UNIVERSITY

4.1.4 การหาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันจากเทคนิค ¹H NMR

การหาร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชัน (mol% epoxidation) ของ ENR ที่เตรียมได้จาก กระบวนการ *อิน ซิทู* อิพ็อกซิเดชัน โดยใช้อัตราส่วนกรดฟอร์มิก : ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ เท่ากับ 0.5 : 0.75 โดยโมล และเวลาในการเกิดปฏิกิริยา 4 ชั่วโมง เมื่อทำการทดสอบด้วยเครื่อง ¹H NMR สามารถ คำนวณพื้นที่ใต้พีกที่ตำแหน่ง 2.7 และ 5.14 ppm ได้ จากนั้นนำไปแทนค่าลงในสมการที่ 3.2 พบว่า ปริมาณร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันเท่ากับ 22

การหาร้อยละโดยโมลของ ENR/nSiO₂ latex mixing สามารถทำได้ด้วยวิธีข้างต้น แต่เนื่องจากเมื่อเติมนาโนซิลิกาดิสเพอร์สซันลงในน้ำยาง ENR ทำให้มีโอกาสเกิดปฏิกิริยาการเปิดวง ของหมู่อิพ็อกไซด์ได้ ทำให้ร้อยละโดยโมลของ ENR/nSiO₂ latex mixing ลดลง โดยปริมาณร้อยละ โดยโมลอิพ็อกซิเดชันที่ได้อยู่ในช่วงร้อยละ 19

4.1.4 การวิเคราะห์สัณฐานวิทยาด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องผ่าน

รูปที่ 4.8 และ 4.9 แสดงสัณฐานวิทยาของยางธรรมชาติ (NR) และยางธรรมชาติ อิพ็อกซิไดซ์ (ENR) ตามลำดับ





รูปที่ 4.9 ลักษณะสัณฐานวิทยาของ ENR

เมื่อทำการทดสอบสัณฐานวิทยาของ NR และ ENR ด้วยกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอน แบบส่องผ่านที่ผ่านการอังไอออสเมียม (OsO₄) ด้วยกำลังขยาย 100k แสดงดังรูปที่ 4.8 และ 4.9 ตามลำดับ พบว่า NR มีลักษณะเป็นทรงกลมและมีสีเข้มซึ่งแสดงถึงปริมาณพันธะคู่ของคาร์บอนที่ หนาแน่น ขณะที่โมเลกุลของ ENR มีลักษณะเป็นทรงกลมที่มีสีเข้มเป็นแกนกลางซึ่งแสดงถึงปริมาณ พันธะคู่ของคาร์บอนที่หนาแน่นมากกว่า และล้อมรอบด้วยแถบสว่างที่มีปริมาณพันธะคู่น้อยกว่า เนื่องจากพันธะคู่ในโครงสร้างเปลี่ยนไปเป็นหมู่อิพ็อกไซด์ [23]

4.2 การทดสอบสมบัติเชิงกล

ตารางที่ 4.3 แสดงค่าความทนแรงกระแทก (impact strength) ค่าความทนแรงดึง (tensile strength) ค่ายังส์มอดุลัส (Young's modulus) และการยืดตัว ณ จุดขาด ของ PLA, พอลิเมอร์ ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต

	impact	impact tensile		elongation	
samples	strength	strength	modulus	at break	
	(kJ/m ²)	(MPa)	(MPa)	(%)	
PLA	2.8 ± 0.1	66.8 ± 1.4	3090.8 ± 40.2	2.9 ± 0.1	
PLA/ENR					
90/10	13.5 ± 2.2	46.4 ± 1.0	2520.4 ± 47.8	4.3 ± 0.9	
80/20	16.4 ± 2.6	31.4 ± 0.9	2037.4 ± 13.1	7.8 ± 1.0	
70/30	4.9 ± 0.7	17.9 ± 1.3	1447.8 ± 22.6	1.8 ± 0.2	
PLA/ENR/nSiO ₂		4			
80/20/1	17.7 ± 3.0	30.3 ± 0.5	1948.1 ± 26.6	4.7 ± 1.4	
80/20/2	30.1 ± 2.7	30.7 ± 0.3	1951.6 ± 20.6	4.4 ± 0.8	
80/20/3	20.0 ± 4.9	28.8 ± 0.1	1899.4 ± 33.2	4.0 ± 1.1	
PLA/ENR /nSiO ₂ latex mixing					
80/20/2 จุฬาล	22.3 ± 3.8	29.9 ± 1.0	1992.1 ± 53.8	3.6 ± 1.2	

VIII INVIII. SIAUVISUNIISIUUN ELA, MUSISAUJANSIA ELA LININ ISSUU ELA LINIVIIJIO2 FIUA MUSIVI	ตารางที่ 4.	3 สมบัติเชิงกลของ	PLA, พอลิเมอร์ผสม	PLA/ENR และ	PLA/ENR/nSiO ₂ คอมพอสิต
--	-------------	-------------------	-------------------	-------------	------------------------------------

CHULALONGKORN UNIVERSITY





รูปที่ 4.10 สมบัติความทนแรงกระแทกของ (a) พอลิเมอร์ผสม และ (b) พอลิเมอร์คอมพอสิต

จากตารางที่ 4.3 และรูปที่ 4.10(a) พบว่า PLA แสดงพฤติกรรมแบบแข็งเปราะโดย วัดจากค่าความทนแรงกระแทกที่ได้มีค่าต่ำมาก (2.8 MPa) เนื่องจาก PLA มีอุณหภูมิเปลี่ยนสภาพ แก้ว (glass transition temperature, *T*_s) สูง (ประมาณ 62 องศาเซลเซียส) ขณะที่ ENR จัดเป็น วัสดุที่มีความยืดหยุ่นและเหนียว เนื่องจากมี *T*_s ต่ำ (ประมาณ -45 องศาเซลเซียส) ดังนั้น เมื่อผสม PLA กับ ENR ในอัตราส่วน 90/10 80/20 และ 70/30 โดยน้ำหนัก พบว่า เมื่อเติม ENR ปริมาณมาก ขึ้นส่งผลให้ค่าความทนแรงกระแทกของพอลิเมอร์ผสมมีค่าเพิ่มขึ้น เนื่องจาก ENR เป็นวัสดุที่ดูดซับ แรงกระแทกได้ดีและมีความเข้ากันได้กับ PLA เป็นผลมาจากหมู่อิพ็อกไซด์สามารถเกิดอันตรกิริยากับ หมู่ฟังก์ชันของ PLA ได้ [24] ดังนั้นเมื่อมีแรงกระแทกมากระทำกับพอลิเมอร์ผสมทำให้เกิดการถ่าย โอนแรงจาก PLA ไปสู่ ENR ส่งผลให้พอลิเมอร์ผสมที่ได้มีความเหนียวมากขึ้น [25] โดยที่พอลิเมอร์ ผสม 80/20 PLA/ENR ให้ค่าความทนแรงกระแทกสูงสุด (16.4 MPa) ซึ่งมีค่าเพิ่มขึ้นจาก PLA ประมาณ 6 เท่า แต่เมื่อปริมาณการผสม ENR ถึงร้อยละ 30 โดยน้ำหนัก พบว่าค่าความทนแรง กระแทกของพอลิเมอร์ผสมลดลง อาจเป็นผลมาจาก ENR เกาะกลุ่มกันและแยกวัฏภาคกับ PLA ดังนั้นในงานวิจัยนี้จึงเลือกพอลิเมอร์ผสม 80/20 PLA/ENR เพื่อเตรียมเป็นพอลิเมอร์คอมพอสิตของ PLA/ENR/nSiO₂ และศึกษาผลของการเติมนาโนซิลิกา 1 2 และ 3 phr ต่อสมบัติของพอลิเมอร์ คอมพอสิตต่อไป

จากตารางที่ 4.3 และ รูปที่ 4.10(b) พบว่า ความทนแรงกระแทกมีค่าเพิ่มขึ้นเมื่อ ปริมาณการเติมนาโนซิลิกาเพิ่มขึ้น แสดงให้เห็นว่านาโนซิลิกาสามารถปรับปรุงสมบัติความทนแรง กระแทกให้กับพอลิเมอร์ผสม 80/20 PLA/ENR ได้ โดยปริมาณนาโนซิลิกา 2 phr ทำให้ได้ค่าความ ทนแรงกระแทกสูงที่สุด (30.1 MPa)เนื่องจากมีการกระจายตัวที่ดีของนาโนซิลิกาในพอลิเมอร์เมทริกซ์ แต่เมื่อปริมาณการเติมนาโนซิลิกาถึง 3 phr ค่าความทนแรงกระแทกมีค่าลดลง เนื่องจากเกิดการ เกาะกลุ่มกัน ขณะที่พอลิเมอร์คอมพอสิตที่เตรียมได้จาก ENR/nSiO₂ latex mixing มีค่าความทน แรงกระแทกเพิ่มขึ้นจากพอลิเมอร์ผสม 80/20 PLA/ENR แต่มีค่าน้อยกว่าเมื่อเทียบกับพอลิเมอร์ คอมพอสิตที่ปริมาณการเติมนาโนซิลิกาเท่ากัน ซึ่งผลดังกล่าวอาจเกิดจากนาโนซิลิกาในภาวะเลเท็กซ์ สามารถกระจายตัวในวัฏภาคของ ENR ได้ดีกว่าวัฏภาค PLA ทำให้การถ่ายโอนความเครียดระหว่าง สารเสริมแรงและวัฏภาคของพอลิเมอร์ผสมเกิดได้ไม่ดี [26]

4.2.2 สมบัติความทนแรงดึง

รูปที่ 4.11 และ 4.12 แสดงค่าความทนแรงดึงยืด (tensile strength) ยังส์มอดุลัส (Young's modulus) และการยืดตัว ณ จุดขาด ของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ตามลำดับ



รูปที่ 4.11 สมบัติความทนแรงดึงของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR (a) ความทนแรงดึง (b) มอดุลัส (c) การยึดตัว ณ จุดขาด



รูปที่ 4.12 สมบัติความทนแรงดึงของ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต (a) ความทนแรงดึง (b) มอดุลัส (c) การยืดตัว ณ จุดขาด

จากตารางที่ 4.3 และรูปที่ 4.11 พบว่า PLA มีค่าความทนแรงดึงและมอดุลัสสูง

(66.8 และ 3090.8 MPa ตามลำดับ) แต่เมื่อผสมกับ ENR พบว่า ค่าความทนแรงดึงและค่ามอดุลัส ลดลงตามปริมาณ ENR ที่เพิ่มขึ้น เนื่องจาก ENR เป็นวัสดุที่มีความยืดหยุ่นสูง แต่ความทนแรงดึงและ มอดุลัสต่ำ หากแต่เมื่อพิจารณาค่าการยืดตัว ณ จุดขาด พบว่าเมื่อปริมาณ ENR เพิ่มขึ้น ส่งผลให้การ ยืดตัว ณ จุดขาดของพอลิเมอร์ผสมเพิ่มขึ้น เนื่องจาก ENR จัดเป็นวัสดุที่มีสมบัติอิลาสติกสูง มี ความสามารถการยืดและคืนรูปได้ดี [25] โดยโครงสร้างของ ENR มีหมู่อิพ็อกไซด์ภายในโครงสร้าง ซึ่ง เป็นหมู่ที่สามารถขยับได้ง่าย ดังนั้นเมื่อผสม ENR เข้ากับ PLA ผลดังกล่าวทำให้สายโซโมเลกุลของ PLA เคลื่อนไหวได้ง่ายขึ้น นอกจากนี้ ENR และ PLA สามารถเกิดอันตรกิริยากันได้ระหว่างหมู่อิพ็อก-ไซด์ของ ENR และหมู่ไฮดรอกซิลของ PLA [12] ด้วยเหตุนี้จึงทำให้ค่าการยืดตัว ณ จุดขาดเพิ่มขึ้น โดยที่พอลิเมอร์ผสม 80/20 PLA/ENR มีค่ายืดตัว ณ จุดขาดสูงสุด (7.8 %) และมีค่าเพิ่มขึ้นจาก PLA ประมาณ 2.7 เท่า แต่เมื่อปริมาณการผสม ENR เพิ่มขึ้นถึงร้อยละ 30 โดยน้ำหนัก พบว่า ค่าการยืด ตัว ณ จุดขาด ของพอลิเมอร์ผสมลดลงเป็นผลมาจากการแยกวัฎภาคของ PLA และ ENR

จากตารางที่ 4.3 และรูปที่ 4.12 พบว่าการเติมนาโนซิลิกาลงในพอลิเมอร์คอมพอสิต ไม่สามารถช่วยปรับปรุงค่าความทนแรงดึงและค่ามอดุลัส เนื่องจากนาโนซิลิกามีหมู่ซิลานอลบน พื้นผิวอย่างหนาแน่นทำให้มีโอกาสเกิดอันตรกิริยากับหมู่อิพ็อกไซด์ของ ENR ได้มากกว่า PLA ซึ่งอาจ ส่งผลให้นาโนซิลิกาสามารถกระจายตัวในวัฏภาคของ ENR ได้มากกว่า PLA [19] ขณะที่ค่าการยืดตัว ณ จุดขาดของพอลิเมอร์คอมพอสิตเทียบกับพอลิเมอร์ผสมมีค่าลดลงเมื่อปริมาณการเติมนาโนซิลิกา เพิ่มขึ้น เนื่องจากเกิดการเกาะกลุ่มกัน ส่งผลทำให้เกิดการขัดขวางการเคลื่อนที่ของสายโซ่โมเลกุล [27] ขณะที่พอลิเมอร์คอมพอสิตที่เตรียมจาก ENR/nSiO₂ latex mixing มีค่าความทนแรงดึงและ การยืดตัว ณ จุดขาดลดลงเช่นเดียวกับพอลิเมอร์คอมพอสิตดังที่กล่าวไปแล้วข้างต้น

4.3 การทดสอบสมบัติทางความร้อน

4.3.1 เสถียรภาพทางความร้อนด้วยเทคนิค TGA

ตารางที่ 4.4 แสดงอุณหภูมิเริ่มสลายตัว (T_{onset}) อุณหภูมิสลายตัวสูงสุด (T_{max}) อุณหภูมิสลายตัวสุดท้าย (T_{endset}) และเถ้าชาร์ (%residue) ของ PLA, ENR, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ตามลำดับ

ตารางที่ 4.4 อุณหภูมิการสลายตัวของ PLA, ENR, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR

complex	T _{onset 1}	T _{max 1}	T _{endset 1}	T _{onset 2}	$T_{\rm max \ 2}$	$T_{ m endset 2}$	residue
samples	(°C)	(°C)	(°C)	(°C)	(°C)	(°C)	(%)
PLA	328	361	379		-	-	-
ENR	358	393	435		-	-	-
PLA/ENR		////>					
90/10	287	324	342	360	384	477	-
80/20	296	327	346	360	385	438	-
70/30	295	329	344	358	386	463	-
PLA/ENR/nSiO ₂		AN R	NAME OF				
80/20/1	308	342	367	379	435	475	0.83
80/20/2	310	343	368	376	438	467	2.33
80/20/3	307	337	363	371 8	437	466	3.32
PLA/ENR/nSiO ₂	Chulai	ONGK	drn Un	IVERSIT	Υ		
latex mixing							
80/20/2	295	334	352	365	431	462	5.89

และ PLA/ENR/nSiO2 คอมพอสิต





รูปที่ 4.14 กราฟ DTG ของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR

จากตารางที่ 4.4 และรูปที่ 4.13-4.14 พบว่า PLA และ ENR มีการสลายตัว 1 ขั้น โดยมี T_{max} เท่ากับ 361 และ 393 องศาเซลเซียส ตามลำดับ ขณะที่พอลิเมอร์ผสมมีการสลายตัว 2 ขั้น ขั้นแรก คือ การสลายตัวของ PLA มี $T_{\text{onset 1}}$ ในช่วง 287-296 องศาเซลเซียส และ $T_{\text{max 1}}$ ในช่วง 324-329 องศาเซลเซียส ขณะที่ขั้นที่สอง คือ การสลายตัวของ ENR มี $T_{\text{onset 2}}$ ในช่วง 358-381 องศาเซลเซียส และ $T_{\text{max 2}}$ ในช่วง 384-386 องศาเซลเซียส ตามลำดับ และเมื่อเติม ENR ลงใน PLA ทำให้ T_{onset} และ $T_{\text{max 2}}$ ในช่วง 384-386 องศาเซลเซียส ตามลำดับ และเมื่อเติม ENR ลงใน PLA ทำให้ T_{onset} และ $T_{\text{max 2}}$ ของพอลิเมอร์ผสมต่ำลง อาจเกิดจากหมู่อิพ็อกไซด์ใน ENR สามารถเกิดเป็น อนุมูลเสรี (free radicals) ได้ที่อุณหภูมิสูง โดยอนุมูลเสรีเหล่านี้ทำให้เกิดปฏิกิริยาออกซิเดชันได้ (auto-oxidation) ส่งผลให้เกิดการเร่งการสลายตัวของ PLA [25] และเมื่อปริมาณ ENR เพิ่มขึ้น ส่งผลให้ $T_{\text{onset 1}}$ และ $T_{\text{max 1}}$ มีค่าเพิ่มขึ้น อาจเป็นผลมาจาก ENR มีเสถียรภาพทางความร้อนสูงกว่า PLA ทำให้ช่วยปรับปรุงเสถียรภาพทางความร้อนของ PLA ได้



รูปที่ 4.15 กราฟ TGA ของพอลิเมอร์คอมพอสิต



จากตารางที่ 4.4 และรูปที่ 4.15-4.16 พบว่า การเติมนาโนซิลิกาสามารถช่วย ปรับปรุงเสถียรภาพทางความร้อนของพอลิเมอร์คอมพอสิตได้ โดยมี T_{onset} และ T_{max} สูงขึ้น เนื่องจากนาโนซิลิกาเป็นสารอนินทรีย์ที่มีเสถียรภาพทางความร้อนที่ดี นอกจากนี้ เมื่อนาโนซิลิกา สถายตัวจะเกิดเป็นเถ้า (char) ปกคลุมพอลิเมอร์คอมพอสิต ซึ่งทำหน้าที่เหมือนเป็นสารกันความร้อน (heat barrier) ให้กับพอลิเมอร์ ส่งผลให้อุณหภูมิการสลายตัวของพอลิเมอร์คอมพอสิตมีค่าสูงขึ้น และเมื่อการเติมนาโนซิลิกาในปริมาณที่เพิ่มส่งผลให้ T_{onset} และ T_{max} สูงขึ้น หากแต่เมื่อปริมาณการ เติมนาโนซิลิกาถึง 3 phr ทำให้เสถียรภาพทางความร้อนต่ำลง เนื่องจากเกิดการเกาะกลุ่มกัน เมื่อได้ ความร้อนสูงขึ้นทำให้เกิดการสะสมความร้อนภายในพอลิเมอร์ ส่งผลเร่งให้เกิดการสลายตัวเร็วขึ้น โดยที่ปริมาณการเติมนาโนซิลิกา 2 phr ให้ผลดีที่สุด ($T_{onset 1}$ เท่ากับ 310 องศาเซลเซียส, $T_{onset 2}$ เท่ากับ 376 องศาเซลเซียส และ $T_{max 1}$ เท่ากับ 343 องศาเซลเซียส, $T_{max, 2}$ เท่ากับ 440 องศา-เซลเซียส) และเมื่อพิจารณาพอลิเมอร์คอมพอสิตที่ปริมาณการเติมนาโนซิลิกาเท่ากัน เนื่องจาก นาโนซิลิกากระจายตัวอยู่ในวัฏภาคของ ENR เป็นส่วนมากดังที่กล่าวมาแล้วข้างต้น ส่งผลให้เมื่องจก นาโนซิลิกากระจายตัวอยู่ในวัฏภาคของ PLA จะเกิดการสลายตัวโดยมีนาโนซิลิกาเป็นสารกัน ความร้อนในปริมาณน้อย จึงเกิดการสลายเร็วขึ้น

4.3.2 พฤติกรรมทางความร้อนด้วยเทคนิค DSC

ตารางที่ 4.5 แสดงพฤติกรรมทางความร้อน ในเทอมของอุณหภูมิเปลี่ยนสภาพแก้ว (glass transition temperature, $T_{\rm g}$), อุณหภูมิการเกิดผลึกเย็น (cold crystallization, $T_{\rm cc}$) และ อุณหภูมิการหลอมเหลวผลึก (melting temperature, $T_{\rm m}$) ของ PLA, ENR, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต

ตารางที่ 4.5 สมบัติทางความร้อนของของ PLA, ENR, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต

samples	(°C)	7 _{сс, РLA} (°С)	Т _{т, РLA} (°С)
PLA	62	107	148, 153
ENR	-45	-	-
PLA/ENR		L.	
90/10	59	116	147, 154
80/20	60	124	151
70/30	62	129	153
PLA/ENR/nSiO ₂	OR HELEN	2	
80/20/1	62	125	152
80/20/2	62	127	153
80/20/3	62	127	152
PLA/ENR/nSiO ₂ latex mixing		1911 1	
80/20/2	62	123	151

รูปที่ 4.17-4.20 แสดง DSC เทอร์โมแกรมของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ในขั้นตอนการให้ความร้อนครั้งที่ 2 และขั้นตอนการเย็นตัว ตามลำดับ



รูปที่ 4.17 DSC เทอร์โมแกรมในขั้นการให้ความร้อนครั้งที่สองของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR





รูปที่ 4.18 DSC เทอร์โมแกรมในขั้นการเย็นตัวของ PLA และพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR

จากตารางที่ 4.5 และรูปที่ 4.17-4.18 พบว่า PLA มี T_{g} และ T_{m} เท่ากับ 62 และ 148 องศาเซลเซียส ตามลำดับ ขณะที่ ENR มี T_{g} เท่ากับ -45 องศาเซลเซียส (แสดงในภาคผนวก ง รูปที่ ง-2) และเมื่อผสม ENR เข้ากับ PLA พบว่า T_{g} ของ PLA ในพอลิเมอร์ผสมมีแนวโน้มลดลง เนื่องจาก ENR มีความยืดหยุ่นสูง จึงช่วยให้ PLA เคลื่อนไหวได้ง่ายขึ้น และพบว่า PLA มี T_{cc} เท่ากับ 107 องศาเซลเซียส ขณะที่พอลิเมอร์ผสม T_{cc} มีค่าเพิ่มขึ้นตามปริมาณของ ENR ที่เพิ่มขึ้นและพีกมี ลักษณะกว้าง เนื่องจาก ENR ขัดขวางการเกิดผลึกของ PLA [12, 28, 29] นอกจากนี้ ยังปรากฏ T_{m} ของ PLA และพอลิเมอร์ผสม 90/10 PLA/ENR สองตำแหน่ง ทั้งนี้เนื่องจาก PLA เกิดผลึกที่ไม่ สมบูรณ์และเกิดการหลอมเหลวที่อุณหภูมิต่ำกว่า (148 องศาเซลเซียส) แล้ว PLA หลอมเหลว สามารถเกิดผลึกใหม่ (recrystallization) ที่มีโครงสร้างสมบูรณ์มากกว่าและเกิดการหลอมเหลวที่ อุณหภูมิสูงกว่า (154 องศาเซลเซียส) หากแต่พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR ที่มีปริมาณ ENR มากกว่า ร้อยละ 10 โดยน้ำหนัก พบว่า มี T_m ตำแหน่งเดียวเป็นพีกกว้าง (broad peak) อาจเนื่องมาจากการ เกิดผลึกที่ไม่สมบูรณ์มีมากขึ้น



รูปที่ 4.19 DSC เทอร์โมแกรมในขั้นการให้ความร้อนครั้งที่สองของ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต



จากตารางที่ 4.5 และรูปที่ 4.19-4.20 พบว่า การเติมนาโนซิลิกา ส่งผลให้ $T_{\rm g}$ และ $T_{\rm m}$ ของ PLA เปลี่ยนแปลงเล็กน้อยอย่างไม่มีนัยสำคัญ หากแต่ $T_{\rm cc}$ ของ PLA/ENR คอมพอสิตที่เติม นาโนซิลิกามีค่าเพิ่มขึ้นอยู่ในช่วง 125-127 องศาเซลเซียส แสดงให้เห็นว่า PLA ในคอมพอสิตเกิดผลึก ได้ช้าลง เนื่องจากอนุภาคนาโนซิลิกาขัดขวางการเคลื่อนไหวของสายโซ่โมเลกุลของ PLA อย่างไรก็ ตาม การเติม ENR/nSiO₂ latex mixing พบว่า PLA ในคอมพอสิตมีค่า $T_{\rm cc}$ ต่ำกว่าการเติมนาโนซิลิกา ทั้งนี้เนื่องจาก ENR/nSiO₂ latex mixing เกิดอันตรกิริยาและกระจายตัวได้ดีใน ENR มากกว่า กระจายตัวใน PLA ดังนั้น สายโซ่โมเลกุลของ PLA ในคอมพอสิตที่เติม ENR/nSiO₂ จึงเคลื่อนไหว

4.3.3 สมบัติเชิงกลพลวัตด้วยเทคนิค DMA

ตารางที่ 4.6 แสดงค่ามอดุลัสสะสม (storage modulus, $E^{'}$) และแทนเจนต์สูญเสีย (loss tangent, Tan $\pmb{\delta}$) ของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต

samples	E [′] at 40°C	T_{g} , _{ENR}	T_{g} , _{PLA}
samples	(MPa)	(°C)	(°C)
PLA	1350	-	65
80/20 PLA/ENR	150	-35	60
80/20/2 PLA/ENR/nSiO ₂	380	-36	67
80/20/2 PLA/ENR/nSiO ₂	150	25	(0
latex mixing	150	-22	00
	5.11111		•

ตารางที่ 4.6 สมบัติเชิงกลพลวัตของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต

รูปที่ 4.21 และ 4.22 แสดง DMA เทอร์โมแกรมในเทอมของมอดุลัสสะสมและ แทนเจนต์สูญเสียของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ตามลำดับ



รูปที่ 4.21 มอดุลัสสะสมของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต



รูปที่ 4.22 แทนเจนต์สูญเสียของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต

จากตารางที่ 4.6 และ รูปที่ 4.21 พบว่า PLA มีค่ามอดุลัสสะสมที่อุณหภูมิ 40 องศาเซลเซียส ซึ่งเป็นอุณหภูมิก่อน *T*_g ของ PLA เท่ากับ 1350 MPa แต่เมื่อผสม ENR ลงใน PLA พบว่า มอดุลัสสะสมมีค่าลดลง (150 MPa) เนื่องจาก ENR มีความยืดหยุ่นสูงจึงช่วยให้สายโซ่โมเลกุล ของ PLA เกิดการเคลื่อนไหวได้มากขึ้น ซึ่งผลสอดคล้องกับยังส์มอดุลัสจากการทดสอบสมบัติความ ทนแรงดึง อย่างไรก็ตาม พอลิเมอร์ผสม 80/20 PLA/ENR ที่เติมนาโนซิลิกา พบว่า มอดุลัสสะสมของ พอลิเมอร์คอมพอสิตมีค่าสูงขึ้น เนื่องจากการขัดขวางการเคลื่อนไหวสายโซ่โมเลกุลของพอลิเมอร์ ดังที่ได้กล่าวมาแล้ว หากแต่การเติม ENR/nSiO₂ ที่เตรียมจาก latex mixing ส่งผลให้มอดุลัสสะสม มีค่าต่ำกว่าการเติมนาโนซิลิกา ทั้งนี้เนื่องจากการกระจายตัวของอนุภาคนาโนซิลิกาในวัฏภาคของ ENR ดังที่ได้กล่าวมาแล้ว

จากตารางที่ 4.6 และ รูปที่ 4.22 พบว่า พีกของแทนเจนต์สูญเสียแสดงถึง T_{g} ของ ENR ที่ช่วงประมาณ -35 ถึง -36 องศาเซลเซียส และของ PLA ที่ช่วงประมาณ 60-67 องศา-เซลเซียส โดยพอลิเมอร์ผสม 80/20 PLA/ENR พบค่า T_{g} สองตำแหน่ง คือ -35 องศาเซลเซียส (T_{g} ของ ENR) และ 60 องศาเซลเซียส (T_{g} ของ PLA) แสดงให้เห็นว่า PLA และ ENR เกิดการผสมแบบ เป็นเนื้อเดียวบางส่วน (partial miscible blend) นอกจากนี้ การเติม ENR ลงใน PLA ทำให้ T_{g} ของ PLA มีค่าลดลง อย่างไรก็ตาม พอลิเมอร์ผสม 80/20 PLA/ENR ที่เติมนาโนซิลิกา พบว่า T_s ของ PLA มีค่าสูงขึ้น หากแต่การเติม ENR/nSiO₂ latex mixing ส่งผลให้ T_s ของ PLA มีค่าลดลง ซึ่งผล สอดคล้องกับมอดุลัสสะสมที่ได้กล่าวมาแล้ว ในขณะที่ T_s ของ ENR มีการเปลี่ยนแปลงเล็กน้อยอย่าง ไม่มีนัยสำคัญ

4.4 สัณฐานวิทยา

รูปที่ 4.23-4.27 แสดงสัณฐานวิทยาบริเวณรอยแตกหักจากการทดสอบความทนแรง กระแทกของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ด้วยกล้องจุลทรรศน์ อิเล็กตรอนแบบส่องกราดของขึ้นทดสอบ โดยทำการเตรียมตัวอย่างสำหรับการทดสอบ 2 วิธี คือ 1. ทดสอบชิ้นงานที่ได้หลังจากการทดสอบสมบัติความทนแรงกระแทกและทำ mapping อะตอมของ ธาตุซิลิกอน 2.นำชิ้นงานแช่ในสารละลายไซลีนเป็นเวลา 5 ชั่วโมง เพื่อละลายวัฏภาคของยาง ธรรมชาติอิพ็อกซีไดซ์และทำ mapping อะตอมธาตุซิลิกอน



รูปที่ 4.23 สัณฐานวิทยาของ (a) PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR ในอัตราส่วน (b) 90/10, (c) 80/20 และ (d) 70/30 โดยน้ำหนัก กำลังขยาย 500 เท่า

จากรูปที่ 4.23 พบว่า พื้นผิวการแตกหักของ PLA มีลักษณะเรียบ (รูปที่ 4.23(a)) ซึ่งแสดงถึง การแตกหักแบบเปราะ ขณะที่เมื่อผสม ENR กับ PLA พบว่า ลักษณะพื้นผิวของชิ้นงานเป็นแบบ ขรุขระ (รูปที่ 4. 23 (b-d)) แสดงถึงความเหนียวที่เพิ่มขึ้นของชิ้นงาน จากลักษณะทางสัณฐานวิทยา ของพอลิเมอร์ผสมข้างต้นสามารถบ่งบอกได้ว่า ENR สามารถเพิ่มความเหนียวให้กับ PLA ซึ่ง สอดคล้องกับสมบัติเชิงกลของพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR ดังที่ได้กล่าวมาแล้ว



รูปที่ 4.24 แสดงสัณฐานวิทยาของชิ้นทดสอบหลังละลายวัฏภาค ENR ของพอลิเมอร์ผสม PLA/ENR ในอัตราส่วน (a) 90/10, (b) 80/20 และ (c) 70/30 โดยน้ำหนัก กำลังขยาย 1500 เท่า

จากรูปที่ 4.24 แสดงสัณฐานวิทยาของพอลิเมอร์ผสมหลังจากละลายวัฏภาค ENR เพื่อดู ลักษณะการกระจายตัวของ ENR ในวัฏภาค PLA พบว่า เมื่อผสม ENR ปริมาณร้อยละ 10 และ 20 โดยน้ำหนัก วัฏภาคของ ENR สามารถกระจายตัวได้ดีในวัฏภาค PLA ซึ่งอาจเป็นผลมาจากการเกิด อันตรกิริยาระหว่างหมู่อิพ็อกไซด์ของENR กับหมู่ไฮดรอกซิลของ PLA(รูปที่ 4.24(a) และ 4.24(b)) [12] หากแต่เมื่อปริมาณการผสม ENR เพิ่มขึ้นเป็นร้อยละ 30 โดยน้ำหนัก พบว่า ENR เกิดการเกาะกลุ่ม และกระจายตัวได้ไม่ดีใน PLA เมทริกซ์ ซึ่งพิจารณาได้จากเมื่อละลายวัฏภาค ENR ออกจากพอลิเมอร์ ผสม พบลักษณะเป็นหลุมลึกกระจายอยู่ทั่วบริเวณผิวของ PLA (รูปที่ 4.24(c)) เนื่องจาก PLA เป็น พอลิเมอร์ที่มีความเป็นขั้ว แต่ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ประกอบด้วยส่วนที่มีความเป็นขั้ว คือ บริเวณ หมู่อิพ็อกไซด์ และบริเวณที่ไม่มีขั้ว คือ บริเวณสายโซ่ไฮโดรคาร์บอนของพอลิไอโซพรีน ดังนั้น เมื่อ ปริมาณการผสม ENR เพิ่มขึ้น ทำให้เกิดการเกาะกลุ่มของวัฏภาคที่ไม่มีขั้วเพิ่มขึ้น [14]



รูปที่ 4.25 สัณฐานวิทยาของ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ในอัตราส่วน (a) 80/20/1, (b) 80/20/2, (c) 80/20/3 และ (d) 80/20/2 latex mixing โดยน้ำหนัก กำลังขยาย 500 เท่า

จากรูปที่ 4.25 พบว่า ลักษณะการแตกหักของคอมพอสิตมีลักษณะเป็นแบบขรุขระ โดยการ เติมนาโนซิลิกาปริมาณ 2 phr พบว่า มีลักษณะพื้นผิวการแตกหักขรุขระมากที่สุด (รูปที่ 4.25(b)) ขณะที่การเติมนาโนซิลิกาปริมาณ 1 phr มีลักษณะพื้นผิวการแตกหักขรุขระน้อยที่สุด (รูปที่ 4.25(a)) ซึ่งช่วยสนับสนุนผลการทดสอบความทนแรงกระแทกของพอลิเมอร์คอมพอสิตในอัตราส่วน 80/20/2 มีค่ามากที่สุด (30.1 MPa) และอัตราส่วน 80/20/1 มีค่าน้อยที่สุด (17.7 MPa) ตามลำดับ



รูปที่ 4.26 สัณฐานวิทยาและ mapping อะตอมธาตุซิลิกอนของชิ้นทดสอบหลังการทดสอบสมบัติ ความทนแรงกระแทกของ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ในอัตราส่วน (a) 80/20/1, (b) 80/20/2, (c) 80/20/3 และ (d) 80/20/2 latex mixing โดยน้ำหนัก กำลังขยาย 1500 เท่า จากรูปที่ 4.26 ทำการตรวจสอบสัณฐานวิทยาของพอลิเมอร์คอมพอสิตที่กำลังขยาย 1500 เท่า และแสดงการกระจายตัวของนาโนซิลิกาซิลิกาโดยการตรวจสอบด้วยเทคนิค energy-dispersive X-ray spectroscopy (EDS) โหมด X-ray mapping โดยจุดสีแดงแสดงถึงอะตอมของธาตุซิลิกอน พบว่า ปริมาณธาตุซิลิกอนเพิ่มขึ้นตามปริมาณการเติมนาโนซิลิกา และนาโนซิลิกามีการกระจายตัวที่ดี ในพอลิเมอร์คอมพอสิต แต่เมื่อปริมาณการเติมนาโนซิลิกาเพิ่มขึ้นจนถึง 3 phr พบว่า นาโนซิลิกาเกิด การเกาะกลุ่มกัน ซึ่งพิจารณาได้จากบริเวณจุดสีขาวในภาพถ่าย SEM เปรียบเทียบกับภาพ mapping อะตอมธาตุซิลิกอน (รูปที่ 4.26 (c)) พบการเกาะกลุ่มของจุดสีแดงซึ่งตรงกับจุดสีขาวในภาพถ่าย SEM ด้วยเหตุนี้จึงสนับสนุนผลการทดสอบความทนแรงกระแทกของพอลิเมอร์คอมพอสิตในอัตราส่วน 80/20/3 (20.0 MPa) มีค่าลดลงเมื่อเทียบกับอัตราส่วน 80/20/2 (30.1 MPa)




รูปที่ 4.27 สัณฐานวิทยาของชิ้นทดสอบหลังละลายวัฏภาค ENR และ mapping อะตอมธาตุซิลิกอน ของ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ในอัตราส่วน (a) 80/20/1, (b) 80/20/2, (c) 80/20/3 และ (d) 80/20/2 latex mixing โดยน้ำหนัก กำลังขยาย 1500 เท่า

จากรูปที่ 4.27 ทำการตรวจสอบสัณฐานวิทยาของพอลิเมอร์คอมพอสิตหลังจากละลาย วัฏภาค ENR ออกจากพอลิเมอร์คอมพอสิต ที่กำลังขยาย 1500 เท่า และทำ mapping อะตอมธาตุ ซิลิกอน พบว่า ปริมาณอะตอมของธาตุซิลิกอนลดลงเมื่อเทียบกับภาพถ่าย SEM และ mapping ของ ชิ้นทดสอบก่อนการละลายวัฏภาค ENR ออก ในอัตราส่วนเดียวกัน ซี้ให้เห็นว่านาโนซิลิกาสามารถ กระจายตัวได้ดีทั้งในวัฏภาคของ PLA และ ENR ขณะที่การเติม ENR/nSiO₂ latex mixing (รูปที่ 4.27(d)) พบปริมาณอะตอมของธาตุซิลิกอนน้อยมากเมื่อเทียบกับ 80/20/2 PLA/ENR/nSiO₂ คอม-พอสิต (รูปที่ 4.27(b)) แสดงให้เห็นว่านาโนซิลิกาของพอลิเมอร์ผสมที่เติม ENR/nSiO₂ latex mixing ส่วนใหญ่กระจายอยู่ในวัฏภาคของ ENR เนื่องจากขั้นตอนการเตรียม ENR/nSiO₂ คอมพอสิต ใน ภาวะเลเท็กซ์มีการเกิดปฏิกิริยากันระหว่างหมู่อิพ็อกไซด์ของ ENR และหมู่ซิลินอลบนพื้นผิวนาโน ซิลิกา จึงเป็นเหตุให้ซิลิกากระจายอยู่ในวัฏภาคของ ENR มากกว่าวัฏภาคของ PLA ซึ่งให้ผล สอดคล้องกับสมบัติต่างๆ ที่ได้กล่าวมาข้างต้น



บทที่ 5 สรุปผลการทดลองและข้อเสนอแนะ

5.1 สรุปผลการทดลอง

 ยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์ที่มีปริมาณร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชันเท่ากับ 30 สามารถ เตรียมผ่านกระบวนการ อิน ซิทู อิพ็อกซิเดชัน โดยใช้กรดฟอร์มิกและไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์เป็นสาร เข้าทำปฏิกิริยาในอัตราส่วน 0.5 : 0.75 โดยโมลของยางธรรมชาติ อุณหภูมิ 50 องศาเซลเซียส เวลา การเกิดปฏิกิริยา 4 ชั่วโมง และการเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์/นาโนซิลิกาคอมพอสิตจากซิลิกา ดิสเพอร์สชันในภาวะเลเท็กซ์ (ENR/nSiO₂ latex mixing) มีปริมาณร้อยละโดยโมลอิพ็อกซิเดชัน เท่ากับ 23

2. พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR และ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิตสามารถเตรียมผ่าน กระบวนการผสมแบบหลอมเหลวได้ พบว่า ENR สามารถช่วยปรับปรุงค่าความทนแรงกระแทกและ การยึดตัว ณ จุดขาด หากแต่ความทนแรงดึงและมอดุลัสมีค่าลดลง โดยที่ 80/20 PLA/ENR มีค่า ความทนแรงกระแทกและการยึดตัว ณ จุดขาดสูงสุด จึงนำไปเตรียมเป็นพอลิเมอร์คอมพอสิต พบว่า การเติมนาโนซิลิกาทำให้ค่าความทนแรกกระแทกเพิ่มขึ้น หากแต่การยึดตัว ณ จุดขาดลดลง การเติม นาโนซิลิกาปริมาณ 2 phr ส่งผลให้ค่าความทนแรงกระแทกสูงสุด นอกจากนี้ การเตรียม PLA/ENR/nSiO₂ latex mixing มีค่าความทนแรงกระแทกและการยึดตัว ณ จุดขาด ลดลงที่ปริมาณ นาโนซิลิกาเท่ากัน

 มลการศึกษาเสถียรภาพทางความร้อน พบว่า การเติม ENR ส่งผลให้เสถียรภาพทางความ ร้อนของพอลิเมอร์ผสมต่ำลงเมื่อเทียบกับ PLA ล้วน และเมื่อเติมนาโนซิลิกาส่งผลให้เสถียรภาพทาง ความร้อนของพอลิเมอร์ผสมเพิ่มขึ้น โดยการเติมนาโนซิลิกาปริมาณ 2 phr ทำให้ได้เสถียรภาพทาง ความร้อนสูงสุด

 4. ผลการศึกษาพฤติกรรมทางความร้อน พบว่า การผสม ENR และการเติมนาโนซิลิกาไม่ ส่งผลต่อ T_s ของ PLA ในพอลิเมอร์ผสม หากแต่ส่งผลให้ T_{cc} ของพอลิเมอร์ผสมและพอลิเมอร์คอม-พอสิตเพิ่มขึ้น

5. ผลการศึกษาสมบัติเชิงกลพลวัต พบว่า การผสม ENR เข้ากับ PLA ส่งผลให้ค่ามอดุลัส สะสมของพอลิเมอร์ผสมลดลง และเมื่อเติมนาโนซิลิกาทำให้ค่ามอดุลัสสะสมของพอลิเมอร์คอมพอสิต เพิ่มขึ้น หากแต่การเติม ENR/nSiO₂ latex mixing ส่งผลให้คอมพอสิตมีค่ามอดุลัสสะสมลดลงเมื่อ เทียบกับคอมพอสิตที่ปริมาณการเติมนาโนซิลิกาเท่ากัน และเมื่อพิจารณา $T_{\rm g}$ ของพอลิเมอร์ผสม 80/20 PLA/ENR พบค่า $T_{\rm g}$ สองตำแหน่ง คือ -35 องศาเซลเซียส ($T_{\rm g}$ ของ ENR) และ 60 องศา-เซลเซียส ($T_{\rm g}$ ของ PLA) แสดงให้เห็นว่า PLA และ ENR เกิดการผสมแบบเป็นเนื้อเดียวบางส่วน (partial miscible blend)

6. ผลการศึกษาสัณฐานวิทยา พบว่า ลักษณะพื้นผิวการแตกหักของ PLA เป็นแบบเรียบ แต่ เมื่อผสม ENR เข้ากับ PLA ทำให้ลักษณะพื้นผิวแตกหักแบบขรุขระ สามารถยืนยันได้ว่า ENR สามารถช่วยเพิ่มความเหนียวให้กับ PLA ได้ ซึ่งสอดคล้องกับผลการทดสอบสมบัติความทนแรง กระแทก นอกจากนี้ พบว่า อนุภาคนาโนซิลิกาสามารถเกิดการกระจายตัวได้ดีในวัฏภาคของ ENR มากกว่าวัฏภาคของ PLA

5.2 ข้อเสนอแนะ

- 1. ทดลองดัดแปรผิวของนาโนซิลิกา
- 2. ทดลองทดสอบสมบัติการย่อยสลายทางชีวภาพภายใต้ภาวะที่ควบคุม



รายการอ้างอิง

- [1] Oever, M.V.D., Molenveld, K., Zee, M.V.V., and Bos, H. Bio-based and biodegradable plastics - Facts and Figures. in <u>Food & Biobased research</u>, pp. 15-36. Netherland: Wageningen Food & Biobased Research, 2017.
- [2] M., R.M., Singaravelu, V., Manjusri, M., K., B.S., and K., M.A. Biobased plastics and bionanocomposites: Current status and future opportunities. <u>Progress in</u> <u>Polymer Science</u> 38(10-11) (2013): 1653-1689.
- [3] Luc, A. and Eric, P. Biodegradable Polymers. in Luc, A. and Eric, P. (eds.), <u>Environmental Silicate Nano-Biocomposites</u>, pp. 13-39. London: Springer London, 2012.
- [4] ปียาภรณ์ มั่งมีชัย. การเตรียมและสมบัติของยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์/คาร์บอนนาโนทิวบ์นา โนคอมพอสิต. ปริญญามหาบัณฑิต, สาขาวิชาวิทยาศาสตร์พอลิเมอร์ประยุกต์และเทคโนโลยี สิ่งทอ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2558.
- [5] Phinyocheep, P. Chemical modification of natural rubber (NR) for improved performance. in S., K. and Y., I. (eds.), <u>Manufacture and Applications of Natural</u> <u>Rubber</u>, pp. 68-118. Thailand: Woodhead Publishing Limited, 2014.
- [6] เสาวนีย์ ก่อวุฒิกุลรังษี, <u>การผลิตยางธรรมชาติ</u>. ภาควิชาเทคโนโลยียางและพอลิเมอร์ คณะ วิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี. ประเทศไทย: ภาควิชาเทคโนโลยียางและและพอลิเมอร์ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ วิทยาเขตสงขลา 2546.
- [7] Kanjanee, N., Sakdapipanich, J.T, Ho, C.C., Ma, Y., Song, J., and Vancso, J.G.
 Surface nanostructure of *Hevea brasiliensis* natural rubber latex particles.
 <u>Colloids and Surfaces A: Physicochemical and Engineering Aspects</u> 390(1)
 (2011): 157-166.
- [8] นิภาพรรณ โสตถิยานนท์. <u>พอลิเมอร์ผสมระหว่างอิพ็อกซีเรซินและยางธรรมชาติอิพอกซิไดซ์</u>.
 ปริญญามหาบัณฑิต, ภาควิชาวัสดุศาสตร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย,
 2547.
- [9] Lohn, E.D. and Loadman, R.M.J. A chemical demonstration of the randomness of epoxidation of natural rubber. <u>British Polymer Journal</u> 16(3) (2007): 134-138.

- [10] Chuayjuljit, S., Yaowsang, C., Na-ranong, N., and Potiyaraj, P. Oil resistance and physical properties of in situ epoxidized natural rubber from high ammonia concentrated latex. <u>Journal of Applied Polymer Science</u> 100(5) (2006): 3948-3955.
- [11] Jyotishkumar, P., Sabu, T., and Yves, G. Polymer blends: state of the art, new challenges, and opportunities. in Jyotishkumar, P., Sabu, T., and Yves, G. (eds.), <u>Characterization on polymer blends: miscibility, morphology and interfaces</u>, pp. 1-6: Wiley-VCH Verlag GmbH & Co. KGaA, 2014.
- [12] Pongyanayut, K., Thongpin, C., and Santawitee, O. The effect of rubber on morphology, thermal properties and mechanical properties of PLA/NR and PLA/ENR blends. <u>Energy Procedia</u> 34 (2013): 888-897.
- [13] Gajria, A.M., Dave, V., Gross, R.A., and Stephen, P.M. Miscibility and biodegradability of blends of poly(lactic acid) and poly(vinyl acetate). <u>Polymer</u> 37(3) (1996): 437-444.
- [14] Chunmei, Z., Weiwei, W., Yun, H., Yonghao., Long, Jiang., Yi, D., Yongyue, L. and Zheng, P. Thermal, mechanical and rheological properties of polylactide toughened by expoxidized natural rubber. <u>Materials and Design</u> 45 (2013): 198-205.
- [15] AZoNano. <u>Silicon dioxide, silica (SiO₂) nanoparticles properties, applications</u>
 [Online]. 2013. Available from: <u>https://www.azonano.com/article.aspx?ArticleID=3398</u>
- [16] Siamchemi. <u>ซิลิกา (silica/SiO₂) และประโยชน์ซิลิกา</u> [Online]. 2018. Available from: <u>http://www.siamchemi.com/%E0%B8%8B%E0%B8%B4%E0%B8%A5%E0%B8%</u>
 <u>B4%E0%B8%81%E0%B8%B2/</u>
- [17] Bagchi, B. The hydrophilic effect. in Bagchi, B. (ed.) <u>Water in biological and</u> chemical processes: from structure and dynamics to function, pp. 201-214. United Kingdom: Cambridge University Press, 2013.
- [18] Shimadzu. <u>Silica gel packing material: basic terminology</u> [Online]. 2018.
 Available from: <u>https://www.shimadzu.com/an/hplc/support/lib/lctalk/silica_gel.html</u>

- [19] Tiwen, X., Zhixin, J., Yuanfang, L., Demin, J., and Zheng, P. Interfacial interaction between the epoxidized natural rubber and silica in natural rubber/silica composites. <u>Applied Surface Science</u> 328 (2015): 306-313.
- [20] Li-zhu, L., Hong-jie, M., Xing-song, Z., Yu-jiang, F., and Zhen-hao, J.
 Preparation and properties of polylactide/nano-silicain situcomposites.
 <u>Pigment & Resin Technology</u> 39(1) (2010): 27-31.
- [21] Methakarn, J., Zheng, P., Natinee, L., and Charoen, N. Nanosilica-reinforced epoxidized natural rubber nanocomposites: effect of epoxidation level on morphological and mechanical properties. <u>Polymer Composites</u> 38(6) (2017): 1151-1157.
- [22] Lan-Yue, C., Rong-Chang, Z., Xiao-Xiao, Z., Ting-Ting, P., Shuo-Qi, L., and Fen,
 Z. Corrosion resistance of biodegradable polymeric layer-by-layer coatings on
 magnesium alloy AZ31. <u>Frontiers of Materials Science</u> 10(2) (2016): 134-146.
- [23] Chanin, N., Sunun, L., Terdthai, V., Adul, N.W, Garry, L.R. and Wanvimon, A. Effect of blend ratio on cure characteristics, mechanical properties, and aging resistance of silica-filled ENR/SBR blends. <u>International Transaction Journal of</u> <u>Engineering, Management, & Applied Sciences & Technologies</u> 5 (2013): 11-23.
- [24] Abozar, A., M., J., Azman, H., and Harintharavimal, B. Epoxidized natural rubber toughened polylactic acid/talc composites: mechanical, thermal, and morphological properties. <u>Journal of Composite Materials</u> 48(7) (2013): 769-781.
- [25] Wahit, M.U., Hassan, A., Ibrahim, A.N., Zawawi, N.A., and Kunasegeran, K. Mechanical, thermal and chemical resistance of epoxidized natural rubber toughened polylactic acid blends. <u>Sain Malasiana</u> 44(11) (2015): 1615-1623.
- [26] Monika, Š., Simha, M.G., and Karla, B. Effect of nanofillers dispersion in polymer matrices: a review. <u>Science of Advanced Materials</u> 3(1) (2011): 1-25.
- [27] Thongpin, C., Kuttanate, N., Kampaung, K., and Suwanwanit, N. Study of dynamic vulcanized PLA/ENR TPV filled with various organic modified MMT (OMMT). Journal of Metals, Materials and Minerals 22(2) (2012): 105-117.

- [28] บัญชา สุขสุทธิ์. <u>ผลของสารก่อผลึกต่อสมบัติของพอลิแล็กทิกแอซิดเสริมความเหนียวด้วยยาง</u> <u>ธรรมชาติ</u>. ปริญญามหาบัณฑิต, สาขาวิศวกรรมพอลิเมอร์ คณะวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี, 2009.
- [29] Francesca, S., Maria-Beatrice, C., and Simona, B. Thermal degradation of poly(lactic acid) (PLA) and poly(butylene adipate-co-terephthalate) (PBAT) and their blends upon melt processing. <u>Polymer Degradation and Stability</u> 94(1) (2009): 74-82.



Chulalongkorn University



ภาคผนวก ก

การเตรียมยางธรรมชาติอิพ็อกซิไดซ์

ตารางที่ ก-1 สูตรการเตรียม ENR

สารเคมี	อัตราส่วน		ปริมาณ (กรัม)
น้ำยางขั้น 60% DRC	1.00	โมลไอโซพรีน	200
Terric 16A เข้มข้นร้อยละ 10	3	phr	36
กรดฟอร์มิก เข้มข้นร้อยละ 98	0.50	โมลไอโซพรีน	41.3
ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ เข้มข้นร้อยละ 35	0.75	โมลไอโซพรีน	128.2

1. วิธีการคำนวณการเจือจางน้ำยางธรรมชาติและปริมาณการเติม terric 16A

การเตรียม ENR จากน้ำยางธรรมชาติข้นที่มีปริมาณเนื้อยางแห้งร้อยละ 60 (60% DRC) ต้อง เจือจางน้ำยางข้นเป็น 20% DRC ด้วยการเติมน้ำกลั่นก่อนการเกิดปฏิกิริยา การคำนวณแสดงดังนี้

- น้ำยางข้น 60% DRC ปริมาณ 200 กรัม มีเนื้อยางแห้ง 120 กรัม
 เจือจางน้ำยางข้นเป็น 20% DRC ที่มีปริมาณเนื้อยางแห้ง 120 กรัม ในสารละลายเลเท็กซ์
 คิดเป็น 120 กรัม ยาง / (20%) = 600 กรัม
 ดังนั้น เติมน้ำปริมาณ 600-200 = 400 กรัม
- การเติม terric 16A เข้มข้นร้อยละ 10 ปริมาณ 3 phr
 คิดเป็น 120 กรัม ยาง x (3 กรัม terric 16A /100 กรัม ยาง) / (10%) = 36 กรัม
 ดังนั้น เติม terric 16A เข้มข้นร้อยละ 10 = 36 กรัม

2. วิธีการคำนวณปริมาณการเติมกรดฟอร์มิกที่ใช้เตรียม ENR-30 ในงานวิจัย

อัตราส่วนโมลระหว่างหน่วยไอโซพรีนของยางธรรมชาติ (C₃H₈) : กรดฟอร์มิก (CH₂O₂) เท่ากับ 1.00 : 0.50 โดยโมล การคำนวณแสดงดังนี้

หน่วยไอโซพรีน (C₃H₈) มีน้ำหนักโมเลกุล เท่ากับ 68 กรัม/โมล
 ดังนั้น โมลหน่วยไอโซพรีน = 120 กรัม / (68 กรัม/โมล) = 1.76 โมลหน่วยไอโซพรีน

กรดฟอร์มิก (CH₂O₂) มีน้ำหนักโมเลกุล เท่ากับ 46 กรัม/โมล

ปริมาณการเติมกรดฟอร์มิก = 1.76 x (0.5/1.00) x 46 กรัม = 40.48 กรัม กรดฟอร์มิก ดังนั้น เติมกรดฟอร์มิก เข้มข้นร้อยละ 98 = 40.48 / (98%) = 41.3 กรัม

3. วิธีการคำนวณปริมาณการเติมไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ที่ใช้ในการเตรียม ENR ในงานวิจัย

้อัตราส่วนโมลระหว่างหน่วยไอโซพรีนของยางธรรมชาติ (C3H8) : ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์

(H₂O₂) เท่ากับ 1.00 : 0.75 โดยโมล การคำนวณแสดงดังนี้

ไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ (H₂O₂) มีน้ำหนักโมเลกุล เท่ากับ 34 กรัม/โมล
 ปริมาณการเติมไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ = 1.76 × (0.75/1.00) × 34 กรัม = 44.88 กรัม
 ดังนั้น เติมไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ เข้มข้นร้อยละ 35 = 44.88 / (35%) = 128.2 กรัม



ภาคผนวก ข

สมบัติเชิงกล

	impact	tensile	Young's	elongation at
PLA/ENR	strength	strength	modulus	break
	(kJ/m ²)	(MPa)	(MPa)	(%)
100/0	2.855	68.87	3058.76	3.00
	2.858	68.20	3103.71	2.86
	2.755	65.80	3038.61	2.81
	2.742	65.38	3125.67	2.71
	2.709	66.68	3127.32	2.73
ค่าเฉลี่ย	2.784	66.82	3090.81	2.86
ส่วนเบี่ยงเบน มาตรฐาน	0.068	1.41	40.21	0.14
90/10	15.136	45.59	2515.20	4.81
	10.321	46.79	2457.85	4.71
	11.233	46.53	2472.38	4.55
	14.277	46.52	ເລັຍ2551.12	3.00
	14.135	46.26	2545.29	2.98
ค่าเฉลี่ย	13.474	46.35	2520.39	4.27
ส่วนเบี่ยงเบน มาตรฐาน	2.189	0.97	47.80	0.85

ตารางที่ ข-1 สมบัติเชิงกลของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR

	impact	tensile	Young's	elongation at
PLA/ENR	strength	strength	modulus	break
	(kJ/m ²)	(MPa)	(MPa)	(%)
80/20	9.895	32.05	2037.92	7.30
	10.852	31.19	2043.31	7.03
	20.547	30.51	2032.30	8.94
	24.281	31.55	2048.37	5.19
		31.89	2048.59	-
ค่าเฉลี่ย	16.394	31.40	2037.41	7.76
ส่วนเบี่ยงเบน	6 932	0.87	13 09	1.03
มาตรฐาน	0.752	0.01	15.07	1.03
70/30	5.693	18.05	1431.40	1.83
	5.121	18.09	1446.74	1.82
	4.733	18.87	1473.09	1.76
	4.682	15.64	1477.96	2.19
	4.979	18.06	1431.91	1.58
ค่าเฉลี่ย	4.849	17.88	1447.80	1.84
ส่วนเบี่ยงเบน	0.656	สมั น <u>ห</u> ลุภิทยา	เล้ย _{22.63}	0.22
มาตรฐาน	Сциллом	KORN IINIVE	DRITY	0.22

ตารางที่ ข-2 สมบัติเชิงกลของ PLA, พอลิเมอร์ผสม PLA/ENR (ต่อ)

ตารางที่ ข-3 สมบัติเชิงกลของ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต

	impact	tensile	Young's	elongation at
PLA/ENR/nSiO ₂	strength	strength	modulus	break
	(kJ/m ²)	(MPa)	(MPa)	(%)
80/20/1	22.622	30.76	1902.11	3.10
	14.531	30.84	1960.83	5.03
	17.192	29.75	1911.74	5.82
	16.113	29.99	1973.43	2.71
	17.921	29.52	1946.24	-
ค่าเฉลี่ย	17.676	30.34	1948.06	4.56
ส่วนเบี่ยงเบน	3.045	0.55	26.64	1.40
80/20/2	36 671	30.80	1025.83	4.02
00/20/2	50.071	50.80	1925.05	4.02
	24.799	30.58	1962.51	3.62
	32.435	30.35	1968.34	4.22
	27.360	30.23	1925.83	3.25
	37.557	30.20	1932.99	2.63
ค่าเฉลี่ย	30.100	30.67	1951.64	4.38
ส่วนเบี่ยงเบน มาตรฐาน	2.737	นั้ม 2 _{0.26} ทยา เกิดม ไปมณะ	20.60	0.42

	impact	tensile	Young's	elongation at
PLA/ENR/nSiO ₂	strength	strength	modulus	break
	(kJ/m ²)	(MPa)	(MPa)	(%)
80/20/3	16.683	28.59	1866.86	4.02
	13.068	29.42	1875.33	5.07
	18.681	28.86	1873.76	4.57
	-	28.90	1878.85	-
		28.67	1946.35	-
ค่าเฉลี่ย	19.949	28.83	1899.36	4.00
ส่วนเบี่ยงเบน	1 021	0.12	22.16	1.09
มาตรฐาน	4.931	0.12	55.10	1.00
80/20/2	26.263	31.31	1910.81	5.34
latex mixing	18.729	30.00	1945.45	2.90
	21.997	30.48	1974.56	2.76
	26.263	28.93	2073.68	3.21
	21.606	30.29	2017.30	-
ค่าเฉลี่ย	22.276	29.94	1992.10	3.55
ส่วนเบี่ยงเบน	3 2 775	น์มหากิทยา	ag 53.82	1 21
มาตรฐาน			193.0Z	1.21

ตารางที่ ข-4 สมบัติเชิงกลของ PLA/ENR/nSiO₂ คอมพอสิต (ต่อ)



รูปที่ ข-1 ชิ้นงานก่อนทดสอบความทนแรงดึง



รูปที่ ข-2 ชิ้นงานก่อนทดสอบความทนแรงกระแทก

ภาคผนวก ค





รูปที่ ค-2 TGA เทอร์โมแกรมของ ENR



รูปที่ ค-4 TGA เทอร์โมแกรมของ 80/20 PLA/ENR



รูปที่ ค-6 TGA เทอร์โมแกรมของ 80/20/1 PLA/ENR/nSiO₂



รูปที่ ค-8 TGA เทอร์โมแกรมของ 80/20/3 PLA/ENR/nSiO₂



รูปที่ ค-9 TGA เทอร์โมแกรมของ 80/20/2 PLA/ENR/nSiO $_2$ latex mixing







รูปที่ ง-2 DSC เทอร์โมแกรมของ ENR



รูปที่ ง-4 DSC เทอร์โมแกรมของ 80/20 PLA/ENR



รูปที่ ง-6 DSC เทอร์โมแกรมของ 80/20/1 PLA/ENR/nSiO₂



รูปที่ ง-8 DSC เทอร์โมแกรมของ 80/20/3 PLA/ENR/nSiO₂



รูปที่ ง-9 DSC เทอร์โมแกรมของ 80/20/2 PLA/ENR/nSiO $_2$ latex mixing



ประวัติผู้เขียนวิทยานิพนธ์

นายอรรถพล มงคลวัย เกิดเมื่อวันที่ 12 กันยายน พ.ศ. 2537 สำเร็จการศึกษาระดับ ปริญญาตรี วิศวกรรมศาสตรบัณฑิต สาขาปิโตรเคมีและวัสดุพอลิเมอร์ ภาควิชาวิทยาการและ วิศวกรรมวัสดุ คณะวิศวกรรมศาสตร์และเทคโนโลยีอุตสาหกรรม มหาวิทยาลัยศิลปากร วิทยาเขต พระราชวังสนามจันทร์ ในปีการศึกษา 2558 หลังจากนั้นจึงเข้าศึกษาต่อในหลักสูตรวิทยาศาสตร มหาบัณฑิต สหสาขาปิโตรเคมีและวิทยาศาสตร์พอลิเมอร์ คณะวิทยาศาสตร์ จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย ในปีการศึกษา 2559

การนำเสนอผลงานจากวิทยานิพนธ์ มีดังนี้

2018 The 3rd International Conference on Applied Engineering, Materials and Mechanics ณ เมืองโอกินาวา ประเทศญี่ปุ่น ในหัวข้อ Preparation and Properties of Poly(lactic acid)/Epoxidized Natural Rubber/Nano-Silica Composites

