

บทที่ ๕

สรุปผลการวิจัย

5.1 การเตรียมยางธรรมชาติดัดแปลงโนมเลกุล

5.1.1 ยางธรรมชาติอิพอกไซด์

ยืนยันการเกิดยางธรรมชาติอิพอกไซด์ด้วยเทคนิคอินฟราเรดสเปกโตรสโคปี (FTIR) พบว่า เกิดพีคที่ตำแหน่งของหมู่อิพอกไซด์ คือ ที่เลขคลื่น 870 และ 1240 cm^{-1} และจากการวิเคราะห์โครงสร้างของยางธรรมชาติอิพอกไซด์ด้วยเทคนิคเทคนิคเคมิคอลชีวเคมีแมกнетิกเรโซナンซ์สเปกโตรสโคปี ชนิดโปรตอน ($^1\text{H-NMR}$) พบว่า เกิดสัญญาณที่ Chemical shift เท่ากับ 2.7 ppm ผลการคำนวณปริมาณหมู่อิพอกไซด์ของยางธรรมชาติอิพอกไซด์จากการวิเคราะห์ด้วย FTIR และ $^1\text{H-NMR}$ พบว่า ให้ผลใกล้เคียงกัน โดยปริมาณหมู่อิพอกไซด์ของยางธรรมชาติอิพอกไซด์มีแนวโน้มเพิ่มขึ้นตามการเพิ่มเวลาในการทำปฏิกิริยาอิพอกซิเดชัน

5.1.2 ยางธรรมชาติตามลิอे�ต

ยืนยันการเกิดยางธรรมชาติตามลิอे�ตด้วยเทคนิค FTIR พบว่าเกิดพีคที่ตำแหน่งของหมู่ชักซินิกแอนไฮไดรค์ คือ ที่เลขคลื่น 1784 cm^{-1} และ 1854 cm^{-1} ตามลำดับ นอกจากนี้ยังปรากฏพีคของหมู่คาร์บอนิลที่อยู่ในรูปการแตกออกของวงแหวนแอนไฮไดรค์ คือ ที่เลขคลื่น 1736 cm^{-1} และ 1710 cm^{-1} ตามลำดับ ผลการคำนวณอัตราส่วนการคุณภาพแสงอินฟราเรดของหมู่คาร์บอนิลทั้งหมด คือ ที่ตำแหน่งเลขคลื่น $(1784+1854+1736+1710\text{ cm}^{-1})/835\text{ cm}^{-1}$ พบว่า อัตราส่วนการคุณภาพแสงมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นตามการเพิ่มปริมาณมาลิอิกแอนไฮไดรค์ที่ใช้ในการเตรียมยางธรรมชาติตามลิอे�ต

5.2 การเตรียมสารเพิ่มความเข้ากันได้

เตรียมที่ดัดแปลงโนมเลกุลด้วยฟีโนลิกเรชิน (Phenolic modified EVA, PhHRJ-EVA) แล้ว ยืนยันการเกิดด้วยเทคนิค FTIR พบว่าเกิดพีคใหม่ที่ตำแหน่งเลขคลื่น 3370 cm^{-1} ซึ่งเกิดจากการสั่นแบบบีดของพันธะไฮโดรเจนของหมู่ฟีโนล (-OH) และพบพีคที่ 1645 cm^{-1} จากการสั่นแบบบีดของพันธะ -C=C- ของวงแหวนอะโรมาติกในโนมเลกุลฟีโนลิกเรชิน และคงถึงการเกิดปฏิกิริยาของไคเมทิลอลฟีโนลิกเรชินกับ EVA

5.3 สมบัติของโพลิเมอร์ของเอทิลีนกับไวนิลอะซิเตท

จากการศึกษาสมบัติของ EVA ที่มีพอลิไวนิลอะซิเตท 3 ระดับ คือ 18, 22 และ 28 wt% พบว่า โมดูลัส ความต้านทานต่อแรงดึง ความแข็ง และความหนืดเชิงช้อน มีแนวโน้มลดลงตามการเพิ่มปริมาณพอลิไวนิลอะซิเตท แต่ความสามารถในการยึดและความสามารถในการคืนรูปเพิ่มขึ้น (ค่า Tension set ต่ำลง) แสดงว่าการเพิ่มปริมาณพอลิไวนิลอะซิเตทใน EVA ส่งผลให้ EVA มีสมบัติความยึดหยุ่นสูงขึ้น

5.4 การเตรียมยางธรรมชาติเทอร์โมพลาสติกจากการเบلنด์แบบปกติ

5.4.1 การเบلنด์แบบปกติของ ADS/EVA

5.4.1.1 อิทธิพลของปริมาณพอลิไวนิลอะซิเตทต่อสมบัติเชิงกลและพลวัต

พบว่า โมดูลัส ความแข็ง มีแนวโน้มลดลงตามการเพิ่มปริมาณพอลิไวนิลอะซิเตท แต่ความสามารถในการยึดและความสามารถในการคืนรูปเพิ่มขึ้น (ค่า Tension set ต่ำลง) ส่วนความต้านทานต่อแรงดึง โมดูลัสสูง และความหนืดเชิงช้อน มีค่าไม่แตกต่างกันมากนัก นอกจากนี้การเพิ่มปริมาณพอลิไวนิลอะซิเตทส่งผลให้พอลิเมอร์เบلنด์มีสมบัติความยึดหยุ่นสูงขึ้น

5.4.1.2 เปรียบเทียบการใช้และไม่ใช้สารเพิ่มความเข้ากันได้ในการเบلنด์

การใช้สารเพิ่มความเข้ากัน (PhHRJ-EVA) ใน ADS/EVA-18 พบว่าได้พอลิเมอร์เบلنด์ที่มีสมบัติ โมดูลัส ความหนืดหยุ่น และความต้านทานต่อแรงดึงดีกว่าพอลิเมอร์เบلنด์ที่ไม่ใช้สารเพิ่มความเข้ากัน ได้ แต่ความสามารถในการยึดจะน่าจะมีค่าไม่แตกต่างกันมากนัก

5.4.1.3 อิทธิพลของอัตราส่วนการเบلنด์ระหว่าง ADS/EVA

การเพิ่มสัดส่วน ADS ส่งผลให้พอลิเมอร์เบلنด์โมดูลัสที่ระยะยึดต่างๆ ความต้านทานต่อแรงดึง ความสามารถในการยึด ความแข็ง และความต้านทานต่อตัวทำละลาย มีแนวโน้มลดลง แต่ โมดูลัสสูง ความหนืดเชิงช้อน และความสามารถในการคืนรูปมีค่าเพิ่มขึ้น (ค่า Tension set และ ค่า Tan δ) แสดงว่าการใช้ ADS เป็นองค์ประกอบในการเบلنด์ทำให้ได้พอลิเมอร์เบلنด์ที่มีความยึดหยุ่นสูงและเป็นวัสดุที่นิ่ม นอกจากนี้พอลิเมอร์เบلنด์ที่อัตราส่วน ADS/EVA = 40/60, 50/50 และ 60/40 มีลักษณะทางสัณฐานวิทยาแบบเฟสร่วม

5.4.2 การเบلنด์ของ ENR/EVA

5.4.2.1 อิทธิพลของปริมาณหมู่อิพอกไซด์ใน ENR

การเบلنด์ EVA กับ ENR ที่มีหมู่อิพอกไซด์ระดับต่างๆ ได้แก่ 15, 25, 35, 40, 45 และ 55 % โดยโนล ทำให้ได้พอลิเมอร์เบلنด์ที่มีสมบัติ ไม่คุ้ลส์ที่ระยะปีคต่างๆ ความด้านทานต่อแรงดึง และความแข็งเพิ่มขึ้นจนกระทั่งปริมาณหมู่อิพอกไซด์ถึงระดับ 35 % โดยโนล จากนั้นสมบัติ คงกล่าวมีแนวโน้มลดลงเมื่อเพิ่มปริมาณหมู่อิพอกไซด์มากกว่านี้ อย่างไรก็ตามความสามารถในการ ยึดจันขาด ความสามารถในการคืนรูป ไม่คุ้ลส์สะสม และความหนืดเชิงช้อน มีค่าเพิ่มขึ้นตามการ เพิ่มปริมาณหมู่อิพอกไซด์

5.4.2.2 อิทธิพลของอัตราส่วนการเบلنด์ระหว่าง ENR/EVA

พอลิเมอร์เบلنด์ระหว่าง ENR/EVA ที่ใช้อัตราส่วนการเบلنด์ต่างๆ มีผลให้ได้พอลิเมอร์ เบلنด์ที่มีสมบัติต่างๆ ในทำนองเดียวกันกับพอลิเมอร์เบلنด์ระหว่าง ADS/EVA

5.4.3 การเบلنด์ของ MNR/EVA

5.4.3.1 อิทธิพลของปริมาณมาลิอิกแอนไฮไดรค์ในการเตรียม MNR

การเบلنด์ EVA กับ MNR ที่เตรียมด้วยมาลิอิกแอนไฮไดรค์ 3 ระดับ ได้แก่ 8, 10 และ 12 phr ทำให้ได้พอลิเมอร์เบلنด์ที่มีไม่คุ้ลส์ที่ระยะปีคต่างๆ ความด้านทานต่อแรงดึง ความสามารถในการคืนรูป ความแข็ง ไม่คุ้ลส์สะสม และความหนืดเชิงช้อน เพิ่มขึ้นตามการเพิ่มปริมาณมาลิอิก แอนไฮไดรค์ ส่วนความสามารถในการยึดจันขาดมีแนวโน้มลดลง

5.4.3.2 อิทธิพลของอัตราส่วนการเบلنด์ระหว่าง MNR/EVA

พอลิเมอร์เบلنด์ระหว่าง MNR/EVA ที่ใช้อัตราส่วนการเบلنด์ต่างๆ มีผลให้ได้พอลิเมอร์ เบلنด์ที่มีสมบัติต่างๆ ในทำนองเดียวกันกับพอลิเมอร์เบلنด์ระหว่าง ADS/EVA และ ENR/EVA

5.5 เปรียบเทียบสมบัติของยางธรรมชาติเทอร์โมพลาสติกจากการเบلنด์ EVA กับยางธรรมชาติ รูปแบบต่างๆ ด้วยเทคนิคการเบلنด์แบบปกติ

5.5.1 สมบัติเชิงกล

พอลิเมอร์เบلنด์ของ ENR/EVA มีไม่คุ้ลส์ที่ระยะปีคต่างๆ สูงที่สุด รองลงมาคือ MNR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ แต่ ADS/EVA มีความสามารถในการยึดสูงกว่า ENR/EVA

และ MNR/EVA ส่วนความต้านทานต่อแรงดึงของ ADS/EVA มีค่าใกล้เคียงกับ ENR/EVA และ MNR/EVA มีความต้านทานต่อแรงดึงต่ำที่สุด นอกจากนี้ ENR/EVA และ MNR/EVA มีความสามารถในการคืนรูปสูงกว่า ADS/EVA

5.5.2 สมบัติเชิงพลวัต

ค่าโมดูลัส静态และความหนืดเชิงช้อนของพอลิเมอร์เบลน์จากการเบลน์ ADS/EVA มีค่าสูงที่สุด รองลงมาคือ ENR/EVA และ MNR/EVA ตามลำดับ ส่วนค่า $\tan \delta$ พบว่า ENR/EVA มีค่าต่ำที่สุด ADS/EVA มีค่าสูงที่สุด และ MNR/EVA มีค่าระหว่างกลาง ซึ่งสามารถพิสูจน์ได้ว่า ENR/EVA และ MNR/EVA มีความสามารถในการคืนรูปหรือความยืดหยุ่นสูงกว่า ADS/EVA

5.5.3 ลักษณะทางสัณฐานวิทยา

พอลิเมอร์เบลน์จากการเบลน์ EVA กับยางธรรมชาติทั้ง 3 รูปแบบมีลักษณะทางสัณฐานวิทยาแบบเพื่อส่วน แสดงว่าพอลิเมอร์เบลน์ทั้ง 3 ชนิดมีสมบัติเป็นเทอร์โมพลาสติกอิเล็กทรอนิกส์ ไม่เปรียบเทียบกับพนบว่าพอลิเมอร์เบลน์ ENR/EVA มีขนาดอนุภาคยางเล็กที่สุดกระจายในเฟส EVA รองลงมาคือ MNR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ แสดงว่าพอลิเมอร์เบลน์ระหว่าง ENR/EVA เกิดขันตรกิริยะระหว่างเฟสหรือมีความเข้ากันได้นากที่สุด

5.5.4 สมบัติเชิงความร้อน

5.5.4.1 การวิเคราะห์สมบัติเชิงความร้อนด้วยเทคนิค DMTA

พอลิเมอร์เบลน์ระหว่าง ENR/EVA มีพีคของ $\tan \delta$ พีคเดียว ซึ่งแตกต่างกับพอลิเมอร์เบลน์ระหว่าง ADS/EVA และ MNR/EVA ซึ่งมี 2 พีค แต่ค่า T_g ของเฟส EVA มีการเลื่อนมาในทิศทางอุณหภูมิต่ำลง แสดงว่าพอลิเมอร์ทั้ง 3 ชนิดมีความเข้ากันได้บางส่วน แต่ ENR/EVA น่าจะมีความเข้ากันได้ดีที่สุด

5.5.4.2 การวิเคราะห์สมบัติเชิงความร้อนด้วยเทคนิค DSC

การวิเคราะห์ด้วยเทคนิค DSC ให้ผลที่มีแนวโน้มในทำนองเดียวกันกับเทคนิค DMTA แต่ค่าที่ได้ต่ำกว่าและบางกรณีไม่สามารถตรวจจับได้ เนื่องจากเทคนิคทั้งสองมีรายละเอียดและการตอบสนองของโมเลกุลพอลิเมอร์ที่ต่างกัน ซึ่งเทคนิค DMTA ใช้การตอบสนองเชิงกลซึ่งน่าจะให้ผลการวิเคราะห์ได้แน่นอนกว่า นอกจากนี้พบว่าพอลิเมอร์เบลน์ระหว่าง ENR/EVA มีปริมาณพลังสูงที่สุด รองลงมาคือ MNR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ ส่วนอุณหภูมิการหลอมพล็อก (T_m) ของพอลิเมอร์เบลน์ทั้ง 3 ชนิดมีค่าไม่แตกต่างกันมากนัก

5.5.4.3 การวิเคราะห์สมบัติเชิงความร้อนด้วยเทคนิคเทคนิค TGA

พอลิเมอร์เบลนด์ทั้ง 3 ชนิดมีการสลายตัวเนื่องด้วยความร้อน 2 ช่วง ซึ่งช่วงแรกเป็นการสลายตัวของเฟสยางธรรมชาติและช่วงหลังคือการสลายตัวของเฟส EVA แสดงว่าการใช้ EVA เป็นองค์ประกอบในการเบลนด์สามารถเพิ่มความต้านทานต่อการสลายตัวจากความร้อนให้กับพอลิเมอร์เบลนด์ นอกจากนี้พบว่าพอลิเมอร์เบลนด์ ENR/EVA มีอุณหภูมิการสลายตัวจากความร้อน (T_d) สูงที่สุด ส่วน MNR/EVA และ ADS/EVA มีพฤติกรรมการสลายตัวคล้ายกันมาก

5.5.5 ความต้านทานต่อตัวทำละลาย

พอลิเมอร์เบลนด์ทั้ง 3 ชนิดมีระดับการบวนพองในตัวทำละลายทั้ง 3 ชนิด(โลจูอินผสมไออกเทน น้ำมันดีเซล และน้ำมันเครื่อง) ในทำนองเดียวกัน เมื่อพิจารณาตัวทำละลายชนิดเดียวกันพบว่าพอลิเมอร์เบลนด์ระหว่าง ENR/EVA มีความต้านทานต่อตัวทำละลายสูงที่สุด รองลงมาคือ MNR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ

5.6 การเตรียม TPVs จากการเบลนด์ยางธรรมชาติกับ EVA

5.6.1 การเตรียม TPVs จากการเบลนด์ ADS/EVA

การเพิ่มปริมาณ ADS ใน TPVs จากการเบลนด์ ADS/EVA ส่งผลให้ TPVs มีโน้มที่จะยืดต่างๆ ความต้านทานต่อแรงดึง ความสามารถในการยึด ความแข็ง และความต้านทานต่อตัวทำละลาย มีแนวโน้มค่าลดลง แต่ไม่ลดลง ความหนืดเชิงช้อน และความสามารถในการคืนรูปมีค่านิ่มเพิ่มขึ้น (ค่า $Tension set$ และ $\tan \delta$ ลดลง) และพบว่า TPVs จากการเบลนด์ที่อัตราส่วน = 40/60, 50/50 และ 60/40 มีโน้มคุณลักษณะที่ดีของ TPVs มากกว่าพอลิเมอร์เริ่มต้น (EVA และ ADS) นอกจากนี้พบว่าสัมฐานวิทยาของพอลิเมอร์เบลนด์ระหว่าง ADS/EVA เป็นอนุภาคขนาดใหญ่ในเฟสต่อเนื่องของ EVA และเมื่อปริมาณ ADS เพิ่มขึ้นส่งผลให้ขนาดอนุภาคขนาดเล็กลง

5.6.2 การเตรียม TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA

TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA ที่ใช้อัตราส่วนการเบลนด์ต่างๆ มีสมบัติต่างๆ ในทำนองเดียวกันกับพอลิเมอร์เบลนด์ระหว่าง ADS/EVA

5.6.2 การเตรียม TPVs จากการเบลนด์ MNR/EVA

TPVs จากการเบลนด์ระหว่าง MNR/EVA ที่ใช้อัตราส่วนการเบลนด์ต่างๆ มีสมบัติต่างๆ ในทำนองเดียวกันกับพอลิเมอร์เบลนด์ระหว่าง ADS/EVA และ ENR/EVA

5.7 เปรียบเทียบสมบัติ TPVs จากการเบลนด์ยางธรรมชาติชนิดต่างๆ กับ EVA

5.7.1 สมบัติเชิงกล

ความชันของกราฟที่ความเครียดประมาณ 0–100 % ของ TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA มีค่าสูงกว่า TPVs จากการเบลนด์ MNR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ แต่เมื่อความเครียดสูงกว่า 200 % พบว่าโมดูลัสของ TPVs จากการเบลนด์ MNR/EVA มีค่าสูงที่สุด รองลงมาคือ TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ ซึ่งสอดคล้องกับค่าโมดูลัสที่ระบุขึ้น 100 และ 200 % แต่ TPVs จากการเบลนด์ ADS/EVA มีความสามารถในการยืดสูงกว่า TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA และ MNR/EVA ส่วนความต้านทานต่อแรงดึงของ TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA มีค่าสูงกว่า TPVs จากการเบลนด์ ADS/EVA และ MNR/EVA ตามลำดับ นอกจากนี้ TPVs ทั้ง 3 ชนิด มีความแข็งและความสามารถในการคืนรูปในรูปแบบค่า Tension set ใกล้เคียงกัน

5.7.2 สมบัติเชิงพลวัต

โมดูลัสสะท้อนและความหนืดเชิงช้อนของ TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA มีค่าสูงที่สุด รองลงมาคือ TPVs จากการเบลนด์ MNR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ ส่วนค่า Tan δ พบว่า TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA มีค่าต่ำที่สุด แต่ TPVs จากการเบลนด์ ADS/EVA มีค่าสูงที่สุด และ TPVs จากการเบลนด์ MNR/EVA มีค่าระหว่างกลาง ซึ่งสามารถพิสูจน์ได้ว่า TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA และ MNR/EVA มีความสามารถในการคืนรูปหรือความยืดหยุ่นสูงกว่า TPVs จากการเบลนด์ ADS/EVA

5.7.3 ลักษณะทางสัณฐานวิทยา

TPVs จากการเบลนด์ EVA กับยางธรรมชาติทั้ง 3 รูปแบบมีอนุภาคยางวัลคาไนซ์กระจายในเฟสต์อเน็องของ EVA และพบว่า TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA มีขนาดอนุภาคยางเล็กที่สุด รองลงมาคือ TPVs จากการเบลนด์ MNR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ แสดงว่าโพลิเมอร์เบลนด์ระหว่าง ENR/EVA เกิดอันตรกิริยาระหว่างเฟสหรือมีความเข้ากันได้มากที่สุด

5.7.4 สมบัติเชิงความร้อน

5.7.4.1 การวิเคราะห์สมบัติเชิงความร้อนด้วยเทคนิค DMTA

พบว่า TPVs จากการเบลนด์ ENR/EVA มีพิกของ Tan δ เพียงพีกเดียว ซึ่งแตกต่างจาก TPVs จากการเบลนด์ ADS/EVA และ MNR/EVA ซึ่งมีพีก 2 พีก แต่ค่า T_g ของเฟส EVA มีการเดือนมาในทิศทางที่อุณหภูมิต่ำ แสดงว่าโพลิเมอร์ทั้ง 3 ชนิดมีความเข้ากันได้บางส่วน แต่ ENR/EVA น่าจะมีความเข้ากันได้ดีที่สุด

5.7.4.2 การวิเคราะห์เชิงความร้อนด้วยเทคนิค DSC

TPVs ทั้ง 3 ชนิดมีอุณหภูมิการหลอมพลีก (T_m) และปริมาณพลีกไม่แตกต่างกันมากนัก การวิเคราะห์ด้วยเทคนิค DSC ให้ผลที่มีแนวโน้มในทำนองเดียวกันกับเทคนิค DMTA แต่ได้ค่าที่ได้ต่ำกว่าและบางกรณีไม่สามารถตรวจวัดได้ พนบว่า TPVs มีปริมาณพลีกน้อยกว่าการเตรียมแบบ

5.7.4.3 การวิเคราะห์การสลายตัวจากความร้อนด้วยเทคนิค TGA

TPVs ทั้ง 3 ชนิดมีการสลายตัวเนื่องด้วยความร้อน 2 ช่วง ซึ่งช่วงแรกเป็นการสลายตัวของเฟสยางธรรมชาติและช่วงหลังคือการสลายตัวของเฟส EVA โดย EVA เป็นองค์ประกอบที่เพื่อความด้านทานต่อการสลายตัวจากความร้อน พนบว่า TPVs จากการเบلنด์ ENR/EVA มีอุณหภูมิการสลายตัวจากความร้อน (T_d) สูงที่สุด ส่วน TPVs จากการเบلنด์ MNR/EVA และ ADS/EVA มีพฤติกรรมการสลายตัวคล้ายกัน

5.7.5 ความต้านทานต่อตัวทำละลาย

TPVs ทั้ง 3 ชนิดมีระดับการบวนพองในตัวทำละลายทั้ง 3 ชนิด (โกลูอินพสม ไอโซออก เทน น้ำมันดีเซล และน้ำมันเครื่อง) ในทำนองเดียวกัน เมื่อพิจารณาตัวทำละลายชนิดเดียวกัน พนบว่า TPVs จากการเบلنด์ ENR/EVA มีความต้านทานต่อตัวทำละลายสูงที่สุด รองลงมาคือ TPVs จากการเบلنด์ MNR/EVA และ ADS/EVA ตามลำดับ เมื่อเปรียบเทียบระดับการบวนพองในตัวทำละลายจากการเตรียมยางธรรมชาติเทอร์โมพลาสติก 2 เทคนิค พนบว่า TPVs มีระดับการบวนพองในตัวทำละลายน้อยกว่าการเตรียมแบบปกติ