

เนื้อหาการวิจัย

1. การทดลอง

1.1 ยางและสารเคมี

1.1.1 ยางธรรมชาติ (Natural rubber) ชนิด low ammonia natural rubber (LA-NR)

ใช้น้ำยางสคพลิต โอดบบริษัทปีตคานีอุตสาหกรรม จำกัด

1.1.2 มาเลอิกแอนไซด์ริด (Maleic anhydride)

ชนิด AR grade บริสุทธิ์ > 99.0 % น้ำหนักโมเลกุล 98.06 กรัมต่่อมิล จุดหลอมเหลว 52-54 °C ผลิต
โดยบริษัท Fluka chemical ประเทศไทยเด่นค์

1.1.3 เบนโซyle Peroxide (Benzoyl peroxide)

ชนิด AR grade บริสุทธิ์ 93.0 % น้ำหนักโมเลกุล 242.23 กรัมต่่อมิล จุดหลอมเหลว 103-107 °C
ผลิตโดยบริษัท Merck ประเทศไทยเด่นค์

1.1.4 โทลูอีน (Toluene)

ชนิด AR grade บริสุทธิ์ 95.5 % จุดเดือด 110.6 °C น้ำหนักโมเลกุล 92.14 กรัมต่่อมิล
ผลิตโดยบริษัท Merck ประเทศไทยเด่นค์

1.1.5 อะซีโตน (Acetone)

ชนิด Commercial grade บริสุทธิ์ 99.5 % จุดเดือด 56.1 °C น้ำหนักโมเลกุล 58.0 กรัมต่่อมิล

1.1.6 Wood Rosin

ชื่อทางการค้า Resin w/w ใช้เป็นสารเพิ่มความเหนียว ผลิตโดยบริษัทปีตคานีอุตสาหกรรม จำกัด

1.1.7 diphenylamine

ชนิด AR grade มีสูตร $C_{12}H_{11}N$ ใช้เป็นสารป้องกันการเสื่อม (Antioxidant) ผลิตโดยบริษัท BDH
Chemicals ประเทศไทยเด่นค์

1.1.8 Potassium oleate

ชนิด AR grade มีสูตร $C_{18}H_{33}KO_2$ มีมวลโมเลกุล 320.56 ผลิตโดยบริษัท Fluka Chemical
ประเทศไทยเด่นค์

1.1.9 Chloroform

ชนิด AR grade มีสูตร $CHCl_3$ มีมวลโมเลกุล 119.38 ผลิตโดยบริษัท VWR International

1.2 เครื่องและมืออุปกรณ์

1.2.1 เครื่องซึ่งละเอียคิรุ่น ER-120A ผลิตโดยบริษัท JK ประเทศไทยญี่ปุ่น

1.2.2 เครื่องวัดความหนืดแบบ Brookfield Engineering Laboratories ประเทศไทยสหรัฐอเมริกา

1.2.3 เครื่องทดสอบแรงดึง (Tensometer) รุ่น 5567P5843 ผลิตโดย INSTRON CORPORATION ประเทศ สหรัฐอเมริกา

1.2.4 เครื่องฟูเรียร์ทรายสฟอร์มอินฟราเรดスペกโตร โฟโนมิเตอร์ ผลิตโดยบริษัท Nicolet Instrument Coopration รุ่น Omnic ESP magna-IR 560 Spectrometer ประเทศสหราชอาณาจักร

1.2.5 ชุดเตรียมกรีฟต์โคพอลิเมอร์ (Polymerization Reactor) ประกอบด้วย ขวดก้นกลมห้าคอ (five neck round-bottom flask), เครื่องกวน (Mechanical stirrer), คอนденเซอร์ (Condenser), อ่างน้ำควบคุมอุณหภูมิ (Water bath), แก๊สไนโตรเจน (Nitrogen gas)

1.2.6 pH meter รุ่น Mettler Toledo MP 225

1.2.7 ชิ้นไม้ทดสอบประกอบด้วย

(1) ชิ้นทดสอบ shear strength ความหนาของไม้ 5 มิลลิเมตร กว้าง 1 นิ้ว ยาว 2.2 นิ้ว ตามมาตรฐาน ASTM D2339-94a

(2) ชิ้นทดสอบ Cleavage peel strength ความหนาของไม้ 5 มิลลิเมตร กว้าง 1 นิ้ว ยาว 7 นิ้ว ตามมาตรฐาน ASTM D3807-93

(3) ชิ้นทดสอบความทนทานต่อน้ำ กว้าง 1 นิ้ว ยาว 3 นิ้ว หนา 5 มิลลิเมตร

1.3 วิธีการทดลอง

1.3.1 การเตรียมยางธรรมชาติตามເລືອກຍາງธรรมชาติ

นำยางธรรมชาติแห้งซึ่งได้ทำให้บริสุทธิ์แล้วโดยการละลายในโถลูอินแล้วจับตัวด้วยอะซีโตนมา 5 กรัม ละลายในโถลูอิน 100 มิลลิลิตร ที่อุณหภูมิ 60 °C กวันด้วยอัตราเร็ว 130 รอบ/นาที ภายใต้บรรบากาศในไตรเจน 1 ชั่วโมง จากนั้นเพิ่มอุณหภูมิเป็น 80 °C เติมตัวเริ่มปฏิกิริยา BPO 3 phr และນ้ำເລືອກແອນໄຊไครค์ 4, 6 และ 8 phr คุณสมบัติของยางธรรมชาติจะเปลี่ยนไปเป็นอย่างไร ผ่านการทดสอบในอุณหภูมิ 40 °C นาน 24 ชั่วโมง

1.3.2 การศึกษาสมบัติของยางธรรมชาติตามເລືອກ

1.3.2.1 การหาปริมาณการเกาะดิดของນ้ำເລືອກແອນໄຊไดร์ค์บันโนມอດูลยางธรรมชาติ

นำພອດີມອຣ໌ທີ່ໄດ້ຜ່ານการทำให้บริสุทธิ์หนัก 0.1 กรัม ละลายในຄວໂມໂຟຣົມ 10 มิลลิลิตรในภาชนะปຶກທີ່ໄວ້ 24 ชั่วโมง หลังจากนั้นนำมาหັບຄົນເຊີල໌ NaCl ระເບຍຕ້ວກະລາຍອອກ ວິເຄຣະໜີ້ດ້ວຍເກົ່າງ FTIR

คำนวณอัตราส่วนระหว่างພື້ນທີ່ໄດ້ພຶກກົດລືນແສງອິນຟຣາເຮັດທີ່ເລີກລືນ 1716, 1776-1779 และ 1854 cm⁻¹ กับເລີກລືນ 836 cm⁻¹

$$\text{อัตราส่วนພື້ນທີ່ໄດ້ພຶກກົດລືນແສງອິນຟຣາເຮັດ} = \frac{A_{1716} + A_{1776-1779} + A_{1854}}{A_{836}} \quad \dots(1)$$

เมื่อ

- A_{1716} = พื้นที่ได้พีคการคูคคลีนแสงอินฟารेडที่เลขคลีน 1716 cm^{-1}
 $A_{1776-1779}$ = พื้นที่ได้พีคการคูคคลีนแสงอินฟารेडที่เลขคลีน $1776-1779 \text{ cm}^{-1}$
 A_{1854} = พื้นที่ได้พีคการคูคคลีนแสงอินฟารेडที่เลขคลีน 1854 cm^{-1}
 A_{836} = พื้นที่ได้พีคการคูคคลีนแสงอินฟารेडที่เลขคลีน 836 cm^{-1}

1.3.2.2 การทำกราฟมาตรฐานของ NR/maleic anhydride physical mixture

เตรียม physical mixture ของ NR/maleic anhydride โดยใช้ยางธรรมชาติผสมกับมาเลอิกแอนไฮไดร์ด 2, 4, 6, 8 และ 10 phr หักคลอดไฟฟอร์มลงไปเดือนน้อย โดยการวนที่อุณหภูมิห้องจนกระทั้งตัวทำละลายระเหยหมด นำสารผสมไปวัด FTIR spectrum เบี้ยนกราฟสัดส่วนของ $A_{1716}+A_{1781}+A_{1854}/A_{836}$ กับความเส้นขั้นของมาเลอิกแอนไฮไดร์ด

1.3.2.3 การหาเปอร์เซ็นต์เจล

สักดิ้นบ่าย่างโดยอุ่นที่ 110°C เป็นเวลา 24 ชั่วโมง อบดิ้นบ่าย่างที่สักดิ้นให้แห้งจนมีน้ำหนักคงที่ คำนวณสัดส่วนเจลจาก

$$\text{Gel fraction} = \frac{W \times 100}{W_0} \quad \dots(2)$$

เมื่อ W = น้ำหนักของดิ้นบ่าย่างแห้งหลังจากการสักดิ้น

W_0 = น้ำหนักของดิ้นบ่าย่างก่อนการสักดิ้น

1.3.3 การเตรียมการจากยางธรรมชาตินาเลอท

1.3.3.1 การออกสูตรการ

ออกสูตรการเตรียมการจากยางธรรมชาตินาเลอท (maleated natural rubber, MNR) หรือเรียกว่ายางธรรมชาติกรีฟต์มาเลอิกแอนไฮไดร์ดและส่วนประกอบอื่น ๆ ดังแสดงในตารางที่ 1.1

ตารางที่ 1.1 : ส่วนประกอบของการออกแบบสูตรการ

Ingredients	Formulations (phr)				
	A	B	C	D	E
MNR (NR-g-MAH)	100	100	100	100	100
20 % K-oleate	5	5	5	5	5
Diphenylamine	1	1	1	1	1
Toluene*	1,000	1,000	1,000	1,000	1,000
Wood rosin	0	10	20	30	40

* เตรียมเป็น 10 % ความเข้มข้นของ MNR (NR-g-MAH)

1. ชั้งยางและสารเคมีตามสูตรในตาราง

2. ละลาย MNR ในโกลูอิน กวนด้วยเครื่องกวนอย่างแรงที่อุณหภูมิห้องเมื่อ MNR ละลายสมบูรณ์แล้ว เติม 20% K-oleate กวนอย่างแรงอีก 5 นาที
3. เติม wood rosin และ diphenylamine กวนต่อเป็นเวลา 30 นาที
4. เก็บการในภาชนะที่มีฝาปิดมิดชิด
5. ทดสอบสมบัติของการที่เตรียมได้

1.3.3.2 การศึกษาผลของการปริมาณ MNR ต่อสมบัติของการ

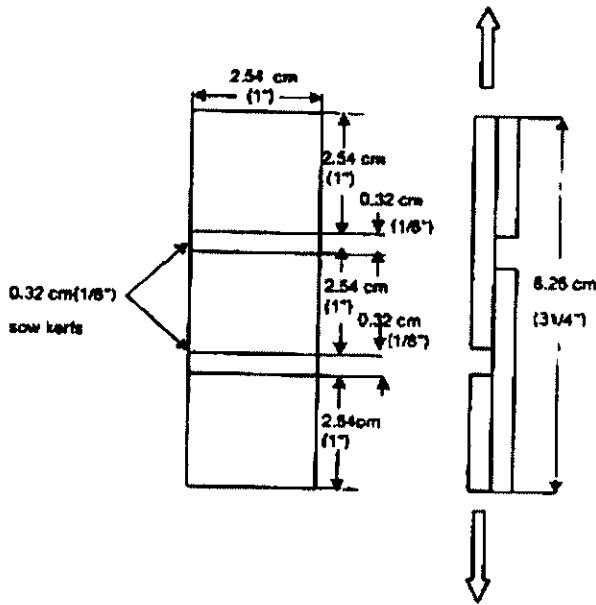
เตรียมความสามารถสูตรที่ให้แรงขึ้นติดกันໄนสูงที่สุด โดยแบรปริมาณของเนื้อการ 10, 20 และ 30 % ความเข้มข้น

1.3.4 ศึกษาสมบัติของการ

1.3.4.1 ผลของการเก็บการต่อความหนืดของการโดยวัดค่าความหนืดของการด้วยเครื่อง วัดความหนืดแบบ Brookfield Engineering Laboratories ที่เวลาการเก็บการ 1, 7, 14, 21 และ 28 วัน

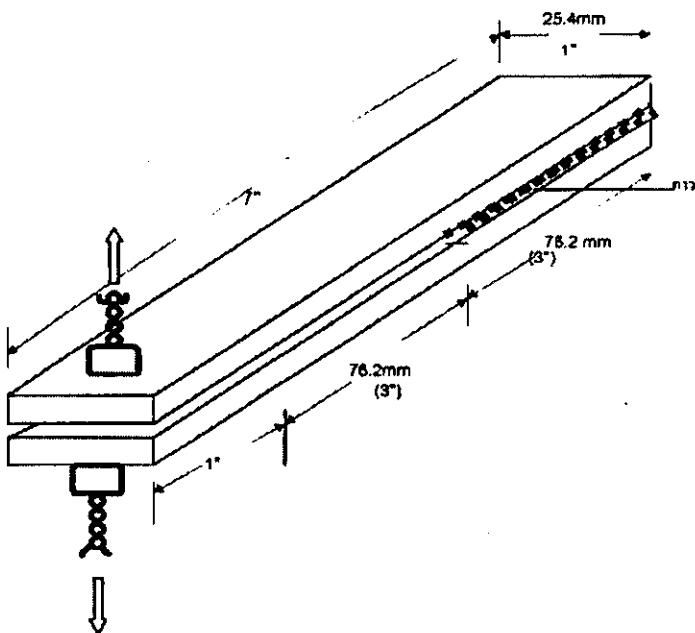
1.3.4.2 ผลของการเก็บต่อ pH ของการ โดยวัดค่า pH ของการด้วยเครื่อง pH meter รุ่น Mettler Toledo MP 225 ที่เวลาการเก็บการ 1, 7, 14, 21 และ 28 วัน

1.3.4.3 ทดสอบการด้าน shear strength ตามมาตรฐาน ASTM D2339-94a ต่ออายุการเก็บของการทุกสัปดาห์ โดยทำการบนไม้อัดชี้นทดสอบทั้ง 2 แผ่น จากนั้นนำมาประยุกต์ทึ้งไว้ 1 สัปดาห์ ที่ อุณหภูมิห้อง ($23\pm1^{\circ}\text{C}$) ความชื้นสัมพัทธ์ $50\pm2\%$ ไม้อัดที่ใช้ทดสอบมีขนาดกว้าง 1 นิ้ว ยาว 2.2 นิ้ว หนา 5 มิลลิเมตร ในการทดสอบแต่ละครั้งใช้ 5 ช้ำ และวัดไปทดสอบการดึงเฉือนด้วยเครื่อง tensometer รายงานผลในหน่วยแรงต่อพื้นที่ทดสอบ (lb/in^2)



รูปที่ 1.1 : แสดงชิ้นทดสอบ shear strength ตามมาตรฐาน D2339-94a

1.3.4.4 ทดสอบการด้าน cleavage peel strength ตามมาตรฐาน ASTM D3807-93 ต่ออุปกรณ์กึ่งของกาวทุกสีป้าห์ โดยทำการบนไม้อัดชิ้นทดสอบทั้ง 2 แผ่น จากนั้นนำมาประกอบกันทึ้งไว้ 1 สีป้าห์ ที่ อุณหภูมิห้อง ($23\pm1^{\circ}\text{C}$) ความชื้นสัมพัทธ์ $50\pm2\%$ ไม้อัดที่ใช้ทดสอบมีขนาดกว้าง 1 นิ้ว ยาว 7 นิ้ว หนา 5 มิลลิเมตร ในการทดสอบแต่ละครั้งใช้ 5 ช้ำ และนำไปทดสอบการดึงเฉือนด้วยเครื่อง tensometer รายงานผลการทดลองที่ได้ในหน่วยแรงต่อความกว้างของชิ้นทดสอบ kN/m



รูปที่ 1.2 : แสดงชิ้นทดสอบ cleavage peel strength ตามมาตรฐาน D3807-93

1.3.4.5 ทดสอบสมบัติการทนต่อน้ำ

เตรียมชิ้นไม้อัดทดสอบขนาดกว้าง 1 นิ้ว ยาว 3 นิ้ว หนา 5 มิลลิเมตร นำภาชนะที่เตรียมได้ทaben ไม้ขัดชิ้นทดสอบทั้ง 2 แผ่น จากนั้นนำไปประ紧跟กัน ทิ้งไว้จนการแห้งรอให้ความชื้ดตัวเป็นเวลา 24 ชั่วโมง แล้วนำไปแช่ในน้ำให้ท่วมชิ้นทดสอบขับเวลาจนกระหั่งไม้อัดหลุดออกจากกันเอง

2.ผลและวิจารณ์ผลการทดสอบ

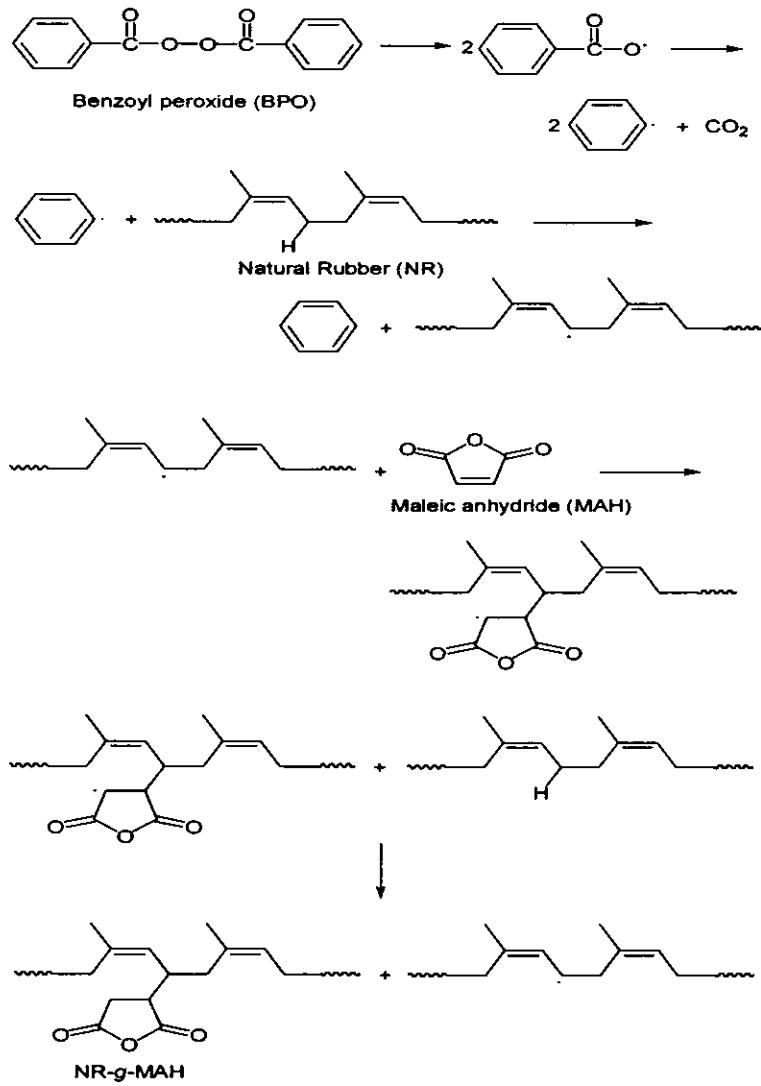
2.1 สมบัติของความตามมาตรฐาน นอค. 521-2527

ตารางที่ 2.1 : สมบัติของความตามมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรมการยาง (นอค. 521-2527)

สมบัติ	เกณฑ์ที่กำหนด
Total solid content (% TSC)	40
Viscosity (cPs)	1500-5000
Shear strength (lb/in ²)	31.9
Peel strength (kN / m)	2

2.2 การเตรียมยางธรรมชาติมาเลอทจากยางธรรมชาติ

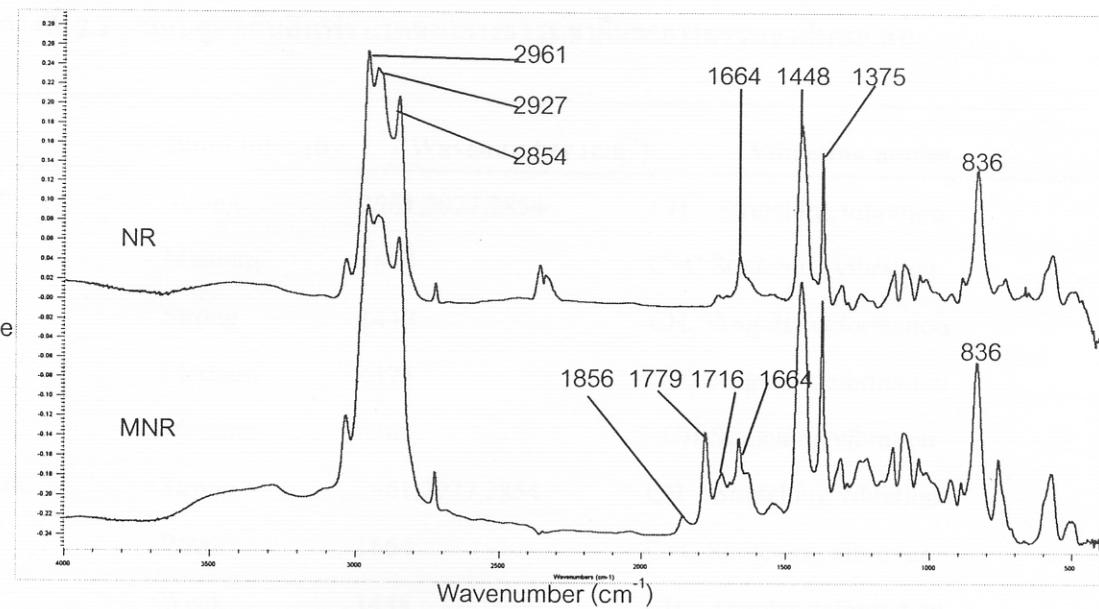
จากการเตรียมยางธรรมชาติมาเลอทโดยใช้มาเลอิกแอนไครค์ 4, 6 และ 8 phr เบนโซิลเปอร์ออกไซด์ (BPO) 3 phr ที่อุณหภูมิ 80°C ที่เวลา 1, 1.5, 2, 2.5 และ 3 ชั่วโมง



รูปที่ 2.1: กลไกปฏิกิริยาการกร้าฟ์ต์ของมาเลอิกแอนไครค์บนยางธรรมชาติโดยใช้ BPO เป็นตัวเริ่มปฏิกิริยา

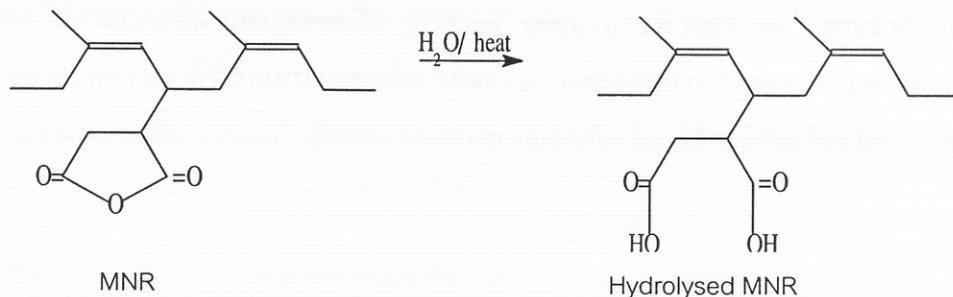
ปฏิกิริยา (รูปที่ 2.1) เริ่มจากตัวเริ่มปฏิกิริยา BPO แคตตัวคั่วความร้อนเป็นอนุญาตพีนิลเข้าดึงไป protonate สายโซ่ยางธรรมชาติที่ตำแหน่ง allylic เกิดอนุญาตของยางธรรมชาติซึ่งจะทำปฏิกิริยาต่อกับมาเลอิกแอนไครค์ เกิดเป็นอนุญาตให้อยู่ของ succinic anhydride ที่ติดอยู่บนสายโซ่ยางธรรมชาติขึ้นสุดท้ายเกิดการข้ามสายโซ่ของอนุญาตอิสระไปข้างสายโซ่ยางธรรมชาติสายโซ่อื่นจะได้กร้าฟ์โโคพอลิเมอร์ของมาเลอิกแอนไครค์บนไม้เล็กุลยางธรรมชาติ (Saelao and Phinyocheep, 2004)

นำยางธรรมชาติและกร้าฟ์โโคพอลิเมอร์ที่ได้มาวิเคราะห์ด้วยเครื่อง FTIR แสดงดังรูปที่ 2.2



รูปที่ 2.2 : สเปกตรการคูดกลืนจาก FTIR ของยางธรรมชาติ และยางมาเลอท

จากรูปที่ 2.2 สเปกตรการคูดกลืนแสดงจาก FTIR ของยางธรรมชาติจะแสดงตำแหน่งที่เลขคลื่น 836 cm^{-1} เป็นแถบการงของ $=\text{CH}$ ใน *cis*-1,4-polyisoprene ส่วน MNR จะปรากฏการคูดกลืนที่ตำแหน่งเลขคลื่น $1776\text{-}1779\text{ cm}^{-1}$ และที่เลขคลื่น $1854\text{-}1856\text{ cm}^{-1}$ ซึ่งเป็นแถบการสั่นของหมู่คาร์บอนิล C=O แบบ symmetric (strong) และ asymmetric (weak) ในวงห้าเหลี่ยมแอนไฮไดรด์ ตามลำดับ และที่ตำแหน่งเลขคลื่น 836 cm^{-1} เป็นแถบการงของ $=\text{CH}$ ของ *cis*-1,4-polyisoprene อย่างไรก็ตาม MNR ที่เตรียมได้ปรากฏแถบการคูดกลืนที่ตำแหน่งเลขคลื่น 1716 cm^{-1} ของ C=O ของ carboxylic acid ด้วยแสดงว่าหมู่ succinic anhydride บนยางธรรมชาติว่องไวต่อความชื้น ทำให้ยางมาเลอทเกิดการไฮโดรไลซ์เปิดวงแหวนดังแสดงในรูปที่ 2.3



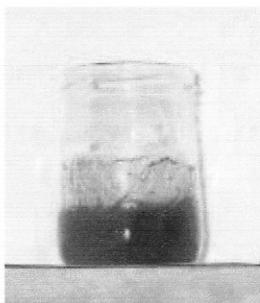
รูปที่ 4.3 : ปฏิกิริยาไฮโดรไลซ์ของยางธรรมชาติมาเลอท

เปรียบเทียบแถบคูดกลืนอินฟารีดของยางธรรมชาติและยางธรรมชาติมาเลอทแสดงดังตารางที่ 2.2

ตารางที่ 2.2 : แผนผังคลื่นอินฟราเรดของยางธรรมชาติและยางธรรมชาติมานาเลอท

	Band intensity	Wavenumber (cm^{-1})	Vibration modes
NR	Strong	2961,2927,2854	CH Stretching vibration
	Medium	1664	C=C Stretching vibration
	Strong	1448	CH ₂ Angular deformation
	Medium	1375	CH ₃ Angular deformation
	Medium	836	=CH Stretching vibration
MNR	Strong	2961,2927,2854	CH Stretching vibration
	Weak	1664	C=C Stretching vibration
	Weak	1448	CH ₂ Angular deformation
	Medium	1375	CH ₃ Angular deformation
	Weak	1854-1856	C=O Asymmetric stretching
	Medium	1776-1779	C=O Symmetric stretching
	Weak	1707	C=O Symmetric stretching due to acid form

スペクトราของ NR-g-MAH ที่ได้จากการทดลองเมื่อเปรียบเทียบกับงานของผู้วิจัยท่านอื่น ๆ พบว่าการคุณลักษณะในช่วงเดียวกันดังเช่นในงานวิจัยของ Saelao and Phinyocheep (2004) ซึ่งทำการทดลองกับยางธรรมชาติโดยใช้เป็นโซลิเดปอร์ออกไซด์ 0.5-1.5 % โดยไม่ลดและไม่แลกเปลี่ยนไฮไดรค์ 5-25 % โดยไม่ลดอุณหภูมิ 60-80 °C เวลา 1-30 ชั่วโมง แสดง☑ การสั่นของ C=O ในวงห้าเหลี่ยมแอนไฮไดรค์เป็นสมมาตรและไม่สมมาตรที่ตำแหน่งเลขคู่ 1778 cm^{-1} (อ่อน) และที่ 1855 cm^{-1} ตามลำดับ ☒ การสั่นของ C=C ของยางธรรมชาติที่ตำแหน่งเลขคู่ 1660 cm^{-1} และ☑ การสั่นของ =CH ของยางธรรมชาติ ปรากฏที่ตำแหน่งเลขคู่ 835 cm^{-1} ลักษณะของยางมาเลอทที่เครื่องไดอะมีสีเหลืองใสแสดงคั่งรูปที่ 2.4

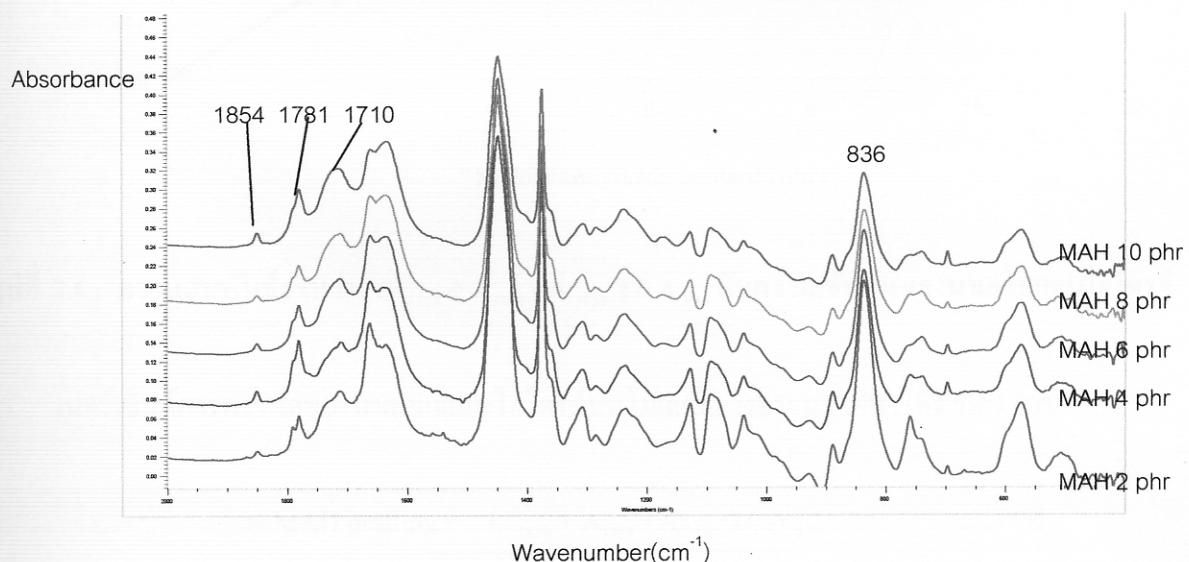


รูปที่ 2.4 ลักษณะของมาเลอิกแอนไไฮด์

2.3 ศึกษาผลของปริมาณมาเลอิกแอนไไฮด์ต่อปริมาณการกร้ำฟต์

2.3.1 การกรำมาตรฐานของ NR/MAH physical mixture (Barra, 1999)

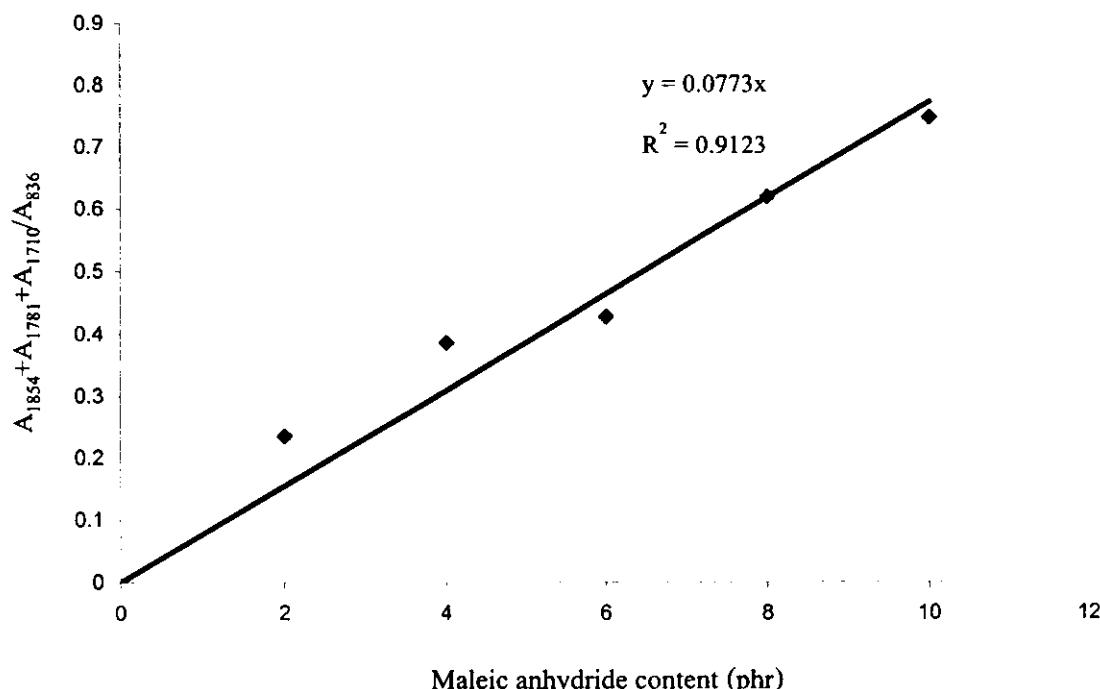
จากการสร้างกรำมาตรฐานซึ่งเตรียมโดยการผสมมาเลอิกแอนไไฮด์ 2, 4, 6, 8 และ 10 phr กับยางธรรมชาติ หยดคลอโรฟอร์มเล็กน้อยผสมให้เข้ากัน การคูดกลืนแสงอินฟราเรดของสารผสมระหว่างยางธรรมชาติกับมาเลอิกแอนไไฮด์ทั้งพิสิกส์แสดงดังรูปที่ 2.5



รูปที่ 2.5 : การคูดกลืนแสงอินฟราเรดของ NR/MAH physical mixture

จากรูปที่ 2.5 การคูดกลืนแสงอินฟราเรดของยางธรรมชาติกับมาเลอิกแอนไไฮด์ที่ปรากฏแบบการคูดกลืนที่ตำแหน่งเลขคณิต 1856 cm^{-1} และ 1781 cm^{-1} ซึ่งเป็นการแสดงการสั่นของ $\text{C}=\text{O}$ ของมาเลอิกแอนไไฮด์แบบไม่สมมาตร (อ่อน) และสมมาตร (เข้ม) ตามลำดับ และการแสดงการสั่นของ $\text{C}=\text{O}$ ของกรามาเลอิกที่เกิดจากมาเลอิกแอนไไฮด์ทำปฏิกิริยากับความชื้นในอากาศเปลี่ยนเป็นกรามาเลอิกซึ่งจะปรากฏแบบ

การสั่นที่ค่าແหน่งเลขคลื่น 1710 cm^{-1} และแทนการสั่นของ $=\text{CH}$ ใน *cis*-1,4-polyisoprene ปรากฏที่ค่าແหน่งเลขคลื่น 836 cm^{-1} เพื่อกราฟระหว่าง $(A_{1854}+A_{1781}+A_{1710}) / A_{836}$ กับความเข้มข้นของmaleic anhydride แอนไฮไดรค์แสดงดังรูปที่ 2.6



รูปที่ 2.6 : ความสัมพันธ์ระหว่าง $(A_{1854}+A_{1781}+A_{1710}) / A_{836}$ กับความเข้มข้นของmaleic anhydride แอนไฮไดรค์

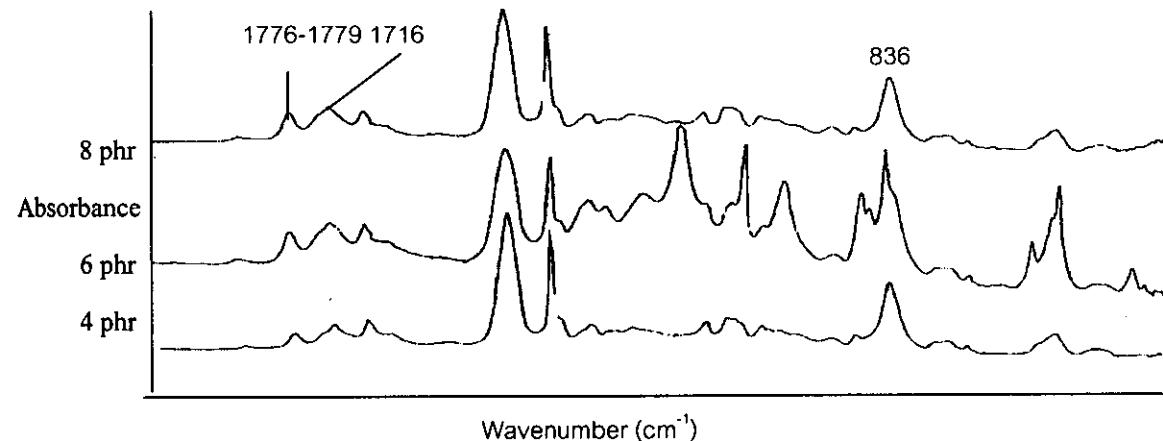
เบอร์เซ็นต์การกราฟต์ของmaleic anhydride แอนไฮไดรค์บนไมเดกุลยางธรรมชาติหาได้จากการคำนวณ

$$\% \text{ MAH grafting} = \frac{(A_{1854}+A_{1781}+A_{1710}) / A_{836}}{0.0773} \quad \dots\dots(3)$$

2.3.2 ผลของปริมาณmaleic anhydride แอนไฮไดรค์ต่อการกราฟต์

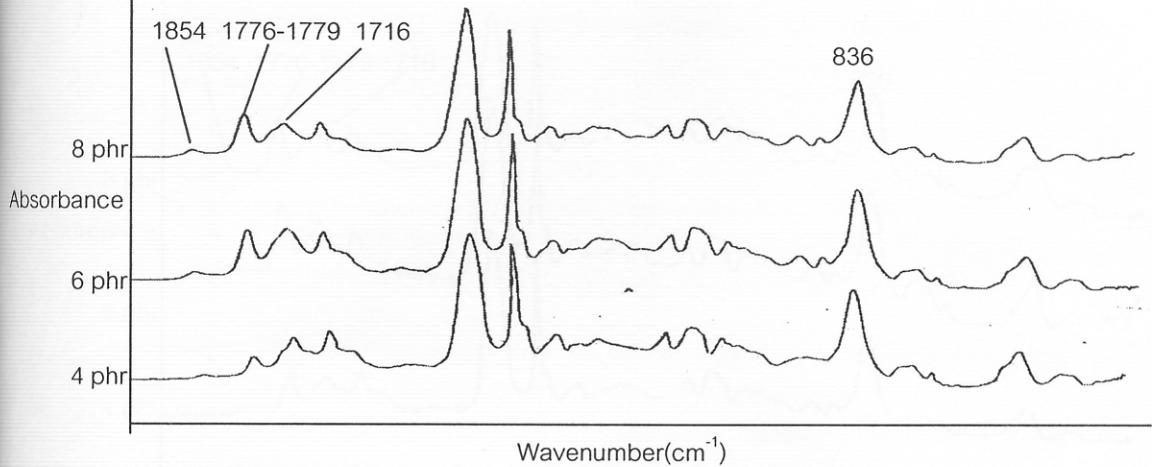
จากการนำยางธรรมชาติ 5 กรัม ละลายในตัวทำละลาย troquelin 100 มิลลิลิตร ผสมกับเบนโซฮิล เมอร์ออกไซด์ 3 phr maleic anhydride แอนไฮไดรค์ 4, 6 และ 8 phr ที่อุณหภูมิ 80°C ปล่อยให้ปฏิกิริยาดำเนินไปเป็นเวลา 1, 1.5, 2, 2.5 และ 3 ชั่วโมง

นำกราฟต์โโคพอลิเมอร์ (MNR) ที่สังเคราะห์ได้ตรวจสอบด้วย FTIR ได้ผลดังรูปที่ 2.7, 2.8 และ 2.9



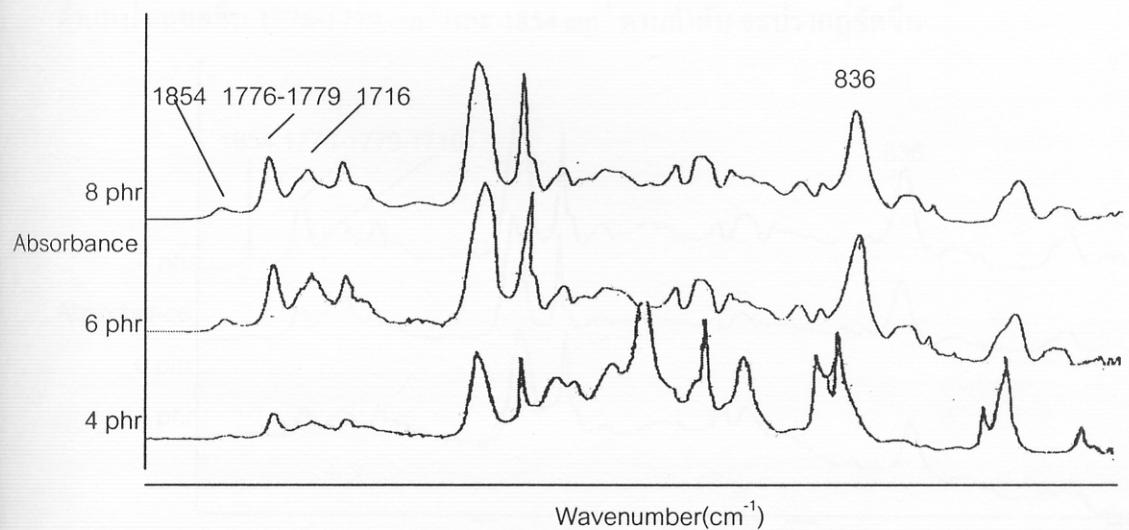
รูปที่ 2.7 : การคุณค่าอินฟราเรดของยางธรรมชาติตามแลเอกสารเมื่อใช้มาเลอิกแอนไชโตรค์ 4, 6 และ 8 phr BPO 3 phr ที่เวลา 1 ชั่วโมง

จากรูปที่ 2.7 จะเห็นว่าเมื่อใช้มามาเลอิกแอนไชโตรค์ 4, 6 และ 8 phr กราฟต์กับยางธรรมชาติเป็นเวลา 1 ชั่วโมงจะปรากฏแถบการคุณค่าอินฟราเรดที่ตำแหน่งเลขค่า 1776-1779 cm⁻¹ ซึ่งเป็นแถบการสั่นแบบสมมาตรของ C=O ในวงห้าเหลี่ยมแอนไชโตรค์ เมื่อความเข้มข้นของมาเลอิกแอนไชโตรค์ที่ใช้ทำปฏิกิริยาเพิ่มขึ้น แถบการคุณค่าอินฟราเรดที่ตำแหน่งเลขค่า 1776-1779 cm⁻¹ จะปรากฏขึ้น

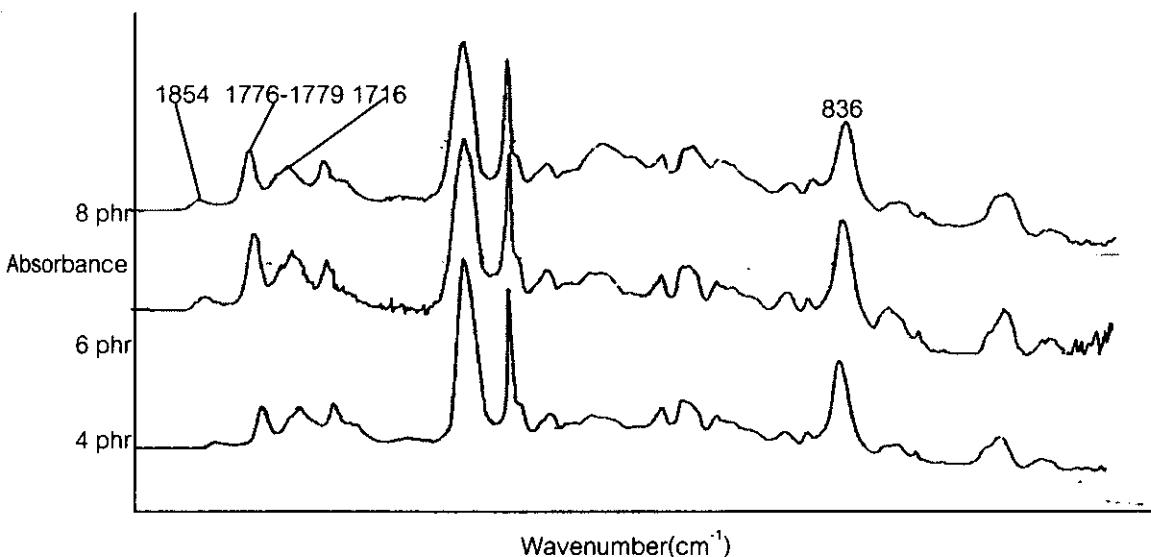


រូបពី 2.8 : การតុចកលីនិនិរករោគនៃយោងធម្មាគិមាលេខេត្តរួន។ ថាមការដំឡើងនៅក្នុងនិរករោគនៃការក្រោក 4, 6 និង 8 phr BPO 3 phr ពីវេលា 1.5 ម៉ោង

ឈានរូបពី 2.8 ឈាននេះ ពីឡាម៉ោងដំឡើងដែលបានបន្ថែមទៅក្នុងយោងធម្មាគិមាលេនៃការដំឡើង។ នៅក្នុងការដំឡើង មានភាពខ្សោយល្អុយចាប់ផ្តើមពីការដំឡើងចុងក្រោយ 4, 6 និង 8 phr ពាក្យស្ថាបន្ថែមមិនមៀនរាយការស្ថាបន្ថែមមិនមៀននឹងរាយការស្ថាបន្ថែមទៀត និងជាបន្ទាន់រាយការស្ថាបន្ថែមត្រូវបានក្លាយទៅក្នុងការដំឡើង។ នៅក្នុងការដំឡើង ការដំឡើងរាយការស្ថាបន្ថែមត្រូវបានក្លាយទៅក្នុងការដំឡើង។

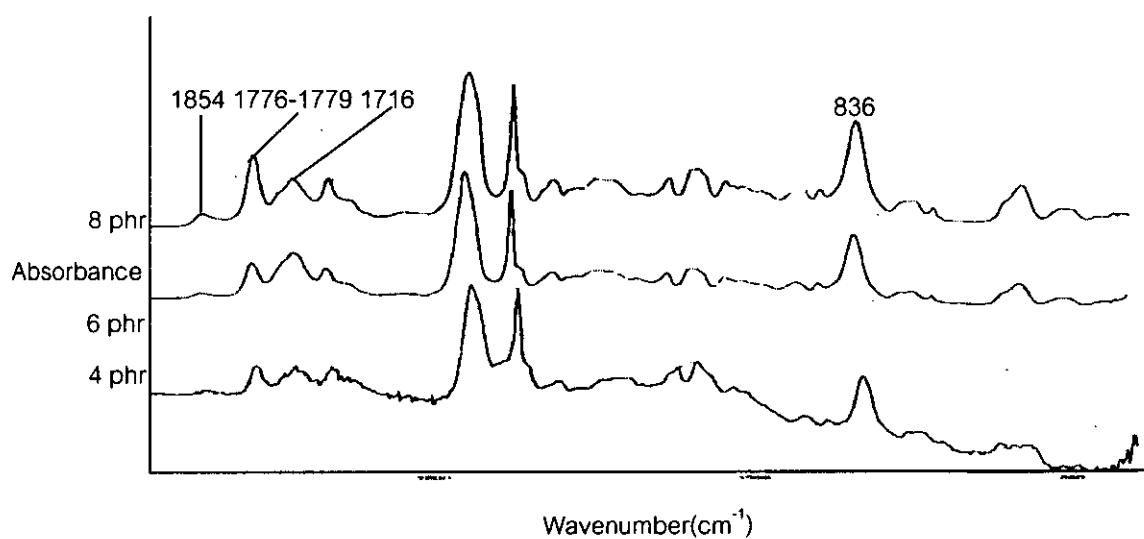


រូបពី 2.9 : การតុចកលីនិនិរករោគនៃយោងធម្មាគិមាលេរួន។ ថាមការដំឡើងនៅក្នុងនិរករោគនៃការក្រោក 4, 6 និង 8 phr, BPO 3 phr ពីវេលា 2.0 ម៉ោង



รูปที่ 2.10 : การคุณภาพสีอินฟราเรดของยางธรรมชาติตามเลือกเมื่อใช้มาเลอิกแอนไฮไครค์ 4, 6 และ 8 phr, BPO 3 phr ที่เวลา 2.5 ชั่วโมง

จากรูปที่ 2.10 จะเห็นได้ว่าเมื่อใช้ความเข้มข้นของมาเลอิกแอนไฮไครค์เพิ่มขึ้นเป็น 4, 6 และ 8 phr แบบการสั่นของ C=O แบบสมมาตร (เข้ม) และไม่สมมาตร (อ่อน) ในวงโคจรเลี้ยงแอนไฮไครค์ปรากฏที่ตำแหน่งเลขคู่ 1776-1779 cm⁻¹ และ 1854 cm⁻¹ ตามลำดับ จะปรากฏขึ้น



รูปที่ 2.11 : การคุณภาพสีอินฟราเรดของยางธรรมชาติตามเลือกเมื่อมาเลอิกแอนไฮไครค์ 4.0, 6.0 และ 8 phr, BPO 3 phr ที่เวลา 3.0 ชั่วโมง

นำกรีฟต์โคพอลิเมอร์มาเบริชเทียนอัตราส่วนพื้นที่ให้พิกระหว่างพีค 1854, 1776-1779 และ 1716 cm⁻¹ กับพีค 836 cm⁻¹ ($A_{1854} + A_{1776-1779} + A_{1716} / A_{836}$) เพื่อหาปริมาณการกรีฟต์ของมาเลอิกแอนไฮไครค์บนโน้ตกลบยางธรรมชาติ แสดงดังตารางที่ 2.3 และรูปที่ 2.12

ตารางที่ 2.3 : อัตราส่วนพื้นที่ได้พีค $A_{1854} + A_{1776-1779} + A_{1716} / A_{836}$ กับการเกิดปฏิกิริยาที่เวลาต่าง ๆ เมื่อใช้มาเลอิกแอนไฮไครด์ 4, 6 และ 8 phr

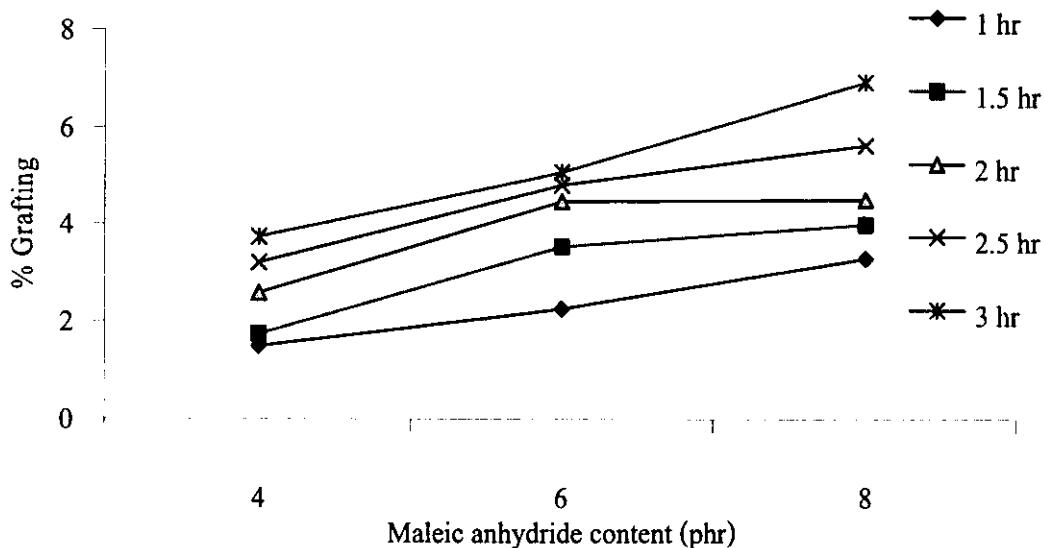
Time (hr)	$A_{1854} + A_{1776-1779} + A_{1716} / A_{836}$		
	MAH 4 phr	MAH 6 phr	MAH 8 phr
1	0.116	0.175	0.255
1.5	0.135	0.274	0.309
2.0	0.200	0.346	0.349
2.5	0.248	0.373	0.436
3.0	0.289	0.393	0.536

หาเปอร์เซ็นต์การกร้าฟต์จากสมการที่ 3 ได้ดังตารางที่ 2.4

ตารางที่ 2.4 : % Grafting กับการเกิดปฏิกิริยาที่เวลาต่าง ๆ เมื่อใช้มาเลอิกแอนไฮไครด์ 4, 6 และ 8 phr

Time (hr)	% Grafting		
	MAH 4 phr	MAH 6 phr	MAH 8 phr
1.0	1.50	2.26	3.30
1.5	1.75	3.54	4.00
2.0	2.59	4.48	4.51
2.5	3.21	4.82	5.64
3.0	3.74	5.08	6.93

จากตารางที่ 2.4 สามารถเขียนกราฟความสัมพันธ์ระหว่างเปอร์เซ็นต์การกร้าฟต์กับความเข้มข้นของมาเลอิกแอนไฮไครด์ที่เวลาต่าง ๆ ได้ดังรูปที่ 2.12



รูปที่ 2.12 : % Grafting ที่เวลาต่าง ๆ ใช้มาเลอิกแอนไฮดрид 4, 6 และ 8 phr

จากรูปที่ 2.12 % Grafting ที่เวลาต่าง ๆ เมื่อใช้มาเลอิกแอนไฮดрид 4, 6 และ 8 phr จะเห็นว่าเมื่อปริมาณมาเลอิกแอนไฮดридเพิ่มขึ้นค่า % Grafting จะมีค่าสูงขึ้น และมีค่าสูงสุดเมื่อใช้มาเลอิกแอนไฮดрид 8 phr ทำปฏิกิริยา 3 ชั่วโมง มีค่า % Grafting เท่ากับ 6.93 % ซึ่งอธิบายได้ว่าประสิทธิภาพการกราฟฟ์มาเลอิกแอนไฮดридบนไมเลกุลของยางธรรมชาติขึ้นอยู่กับการกระจายตัวของมาเลอิกแอนไฮดридในยางธรรมชาติ เมื่อปริมาณมาเลอิกแอนไฮดридมากขึ้นการกระจายตัวของมาเลอิกแอนไฮดридเข้าไปในไมเลกุลยางธรรมชาติได้มากขึ้นมาเลอิกแอนไฮดридจึงสามารถทำปฏิกิริยากับ reactive sites บนไมเลกุลยางธรรมชาติสูงขึ้น เมื่อเปรียบเทียบผลการทดลองที่ได้กับงานวิจัยของ Nakason *et al.* (2004) ซึ่งทำการทดลองโดยกราฟฟ์มาเลอิกแอนไฮดридบนไมเลกุลยางธรรมชาติโดยใช้ BPO 3 phr MAH 1.0-12.0 phr ทำปฏิกิริยาที่ 80 °C 2 ชั่วโมง พบว่า $A_{1776-1779}/A_{836}$ เพิ่มขึ้น เมื่อความเข้มข้นของ MAH เพิ่มขึ้นในช่วง 1.0-10.0 phr เมื่อความเข้มข้น MAH มากกว่า 10 phr $A_{1776-1779}/A_{836}$ จะลดลง และเมื่อเปรียบเทียบกับการทดลองของ Grigoryeva *et al.* (2000) ซึ่งกราฟฟ์ MAH บน EPDM ใช้ MAH 0-10 % โดยน้ำหนัก Trigonox 101 0.04% โดยน้ำหนัก เวลาในการทำปฏิกิริยา 15 นาที อุณหภูมิในการผสม 180 °C พบว่าเมื่อปริมาณ MAH เพิ่มขึ้น %การกราฟฟ์สูงขึ้นด้วย และจากการทดลองของ Saelao และ Phinyocheep (2004) ซึ่งศึกษาอิทธิพลของจำนวนมาเลอิกแอนไฮดридต่อปรอร์เซ็นต์การกราฟฟ์ โดยใช้มาเลอิกแอนไฮดрид 5, 10, 20 และ 25 เปอร์เซ็นต์โดยไมล ยางธรรมชาติที่ใช้มีน้ำหนักไมเลกุล 47000 กรัม/ไมล BPO 1 เปอร์เซ็นต์โดยไมล ทำปฏิกิริยาที่ 80 °C พบว่าเปอร์เซ็นต์การกราฟฟ์เพิ่มขึ้นเมื่อใช้มาเลอิกแอนไฮดрид 5 – 10 เปอร์เซ็นต์โดยไมลและเมื่อความเข้มข้นเพิ่มขึ้นเป็น 20 – 25 เปอร์เซ็นต์โดยไมล เปอร์เซ็นต์การกราฟฟ์เพิ่มขึ้นเล็กน้อย

2.3.3 การทำเปอร์เซนต์เจล

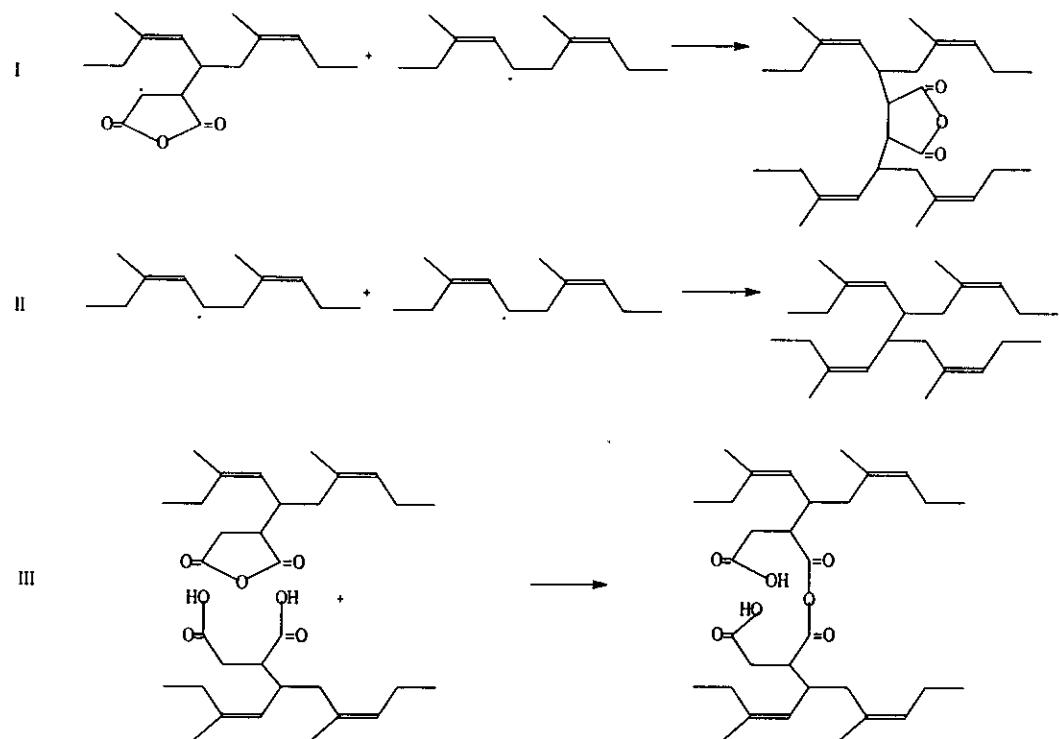
จากการทำเปอร์เซนต์เจลโดยนำกรีฟ์โโคพอลิเมอร์ที่เตรียมได้โดยนำโโคพอลิเมอร์ที่ได้รีฟลักซ์ในโถสูญญากาศที่อุณหภูมิ 110°C เวลา 10 ชั่วโมง จากนั้นกรองส่วนที่ไม่ละลายออก อบที่ 40°C เป็นเวลา 24 ชั่วโมง

เมื่อเปรียบเทียบเปอร์เซนต์เจลกับปริมาณมาเลอิกแอนไฮไดรค์ 4, 6 และ 8 phr ที่เวลาต่างๆ แสดงดังตารางที่ 1.5 จะเห็นว่าเจลเกิดเพิ่มขึ้น เมื่อปริมาณมาเลอิกแอนไฮไดรค์เพิ่มขึ้น และที่ MAH 4 และ 6 phr ไม่มีเจลเกิดขึ้น

ตารางที่ 1.5 : % เจลที่เกิดขึ้นเมื่อใช้ปริมาณมาเลอิกแอนไฮไดรค์ 4, 6 และ 8 phr ที่เวลาต่างๆ

Maleic anhydride content (phr)	Reaction time (hr)				
	1.0	1.5	2.0	2.5	3.0
4	0	0	0	0	0
6	0	0	0	0	0
8	0	0	0	0.81	1.62

เนื่องจากปฏิกริยาการเตรียมยางมาเลอิกผ่านกลไกแบบอนุมูลอิสระ (รูปที่ 2.13) การเกิดเจลของเกิดได้ดังนี้คือ อนุมูลใหญ่ของยางธรรมชาติสามารถทำปฏิกริยากับอนุมูลใหญ่ของ succinic anhydride ที่เกาะอยู่บนยางธรรมชาติตั้งรูปที่ 2.13 (I) อนุมูลใหญ่ของยางธรรมชาติทำปฏิกริยากับอนุมูลใหญ่ของ ยางธรรมชาติอนุมูลอื่น แสดงดังรูปที่ 2.13 (II) ขั้นตอนทั้งสองขึ้นอยู่กับความ เข้มข้นของอนุมูลที่เกิดขึ้นและความเข้มข้นของตัวกลางปฏิกริยา รวมทั้งปฏิกริยาระหว่างหมู่กรดที่เกิดจากการเปิดวงแหวน แอนไฮไดรค์สามารถทำปฏิกริยากับส่วนของแอนไฮไดรค์ที่เหลือได้แสดงดังรูปที่ 2.13 (III) จากที่กล่าวมาแล้วข้างต้นเป็นสาเหตุของการเกิดการเชื่อมโยงกันระหว่างโนเรกุลซึ่งทำให้เกิดเจลขึ้น (Saelao and Phinyocheep, 2004)

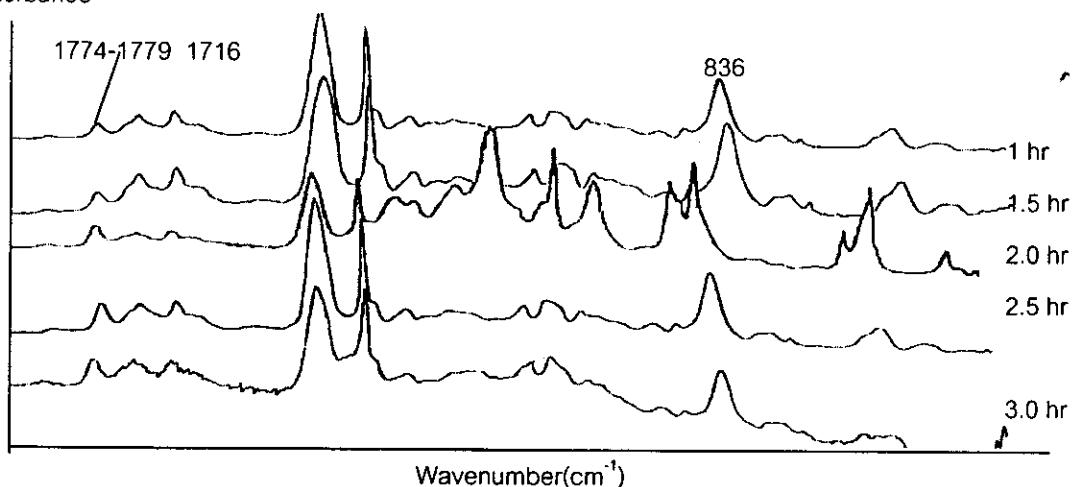


รูปที่ 2.13 : กลไกปฏิกิริยาที่เป็นไปได้ในการเกิดการเชื่อมโยง (การเกิดเจล) ระหว่างอนุมูลอิสระ

2.4 ศึกษาผลของเวลาในการทำปฏิกิริยาต่อปริมาณการกร้ำฟ์

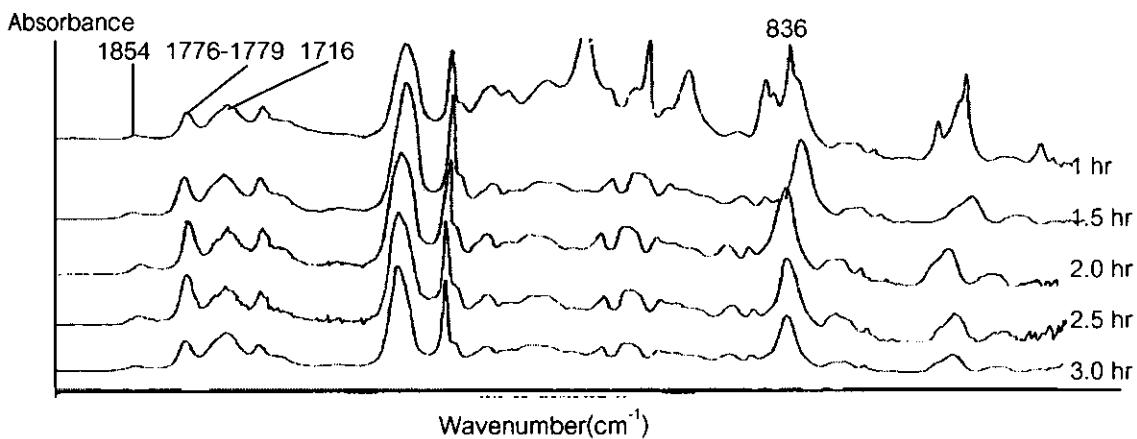
จากการวิเคราะห์ด้วย FTIR แสดงคั่งรูปที่ 2.14, 2.15 และ 2.16

Absorbance

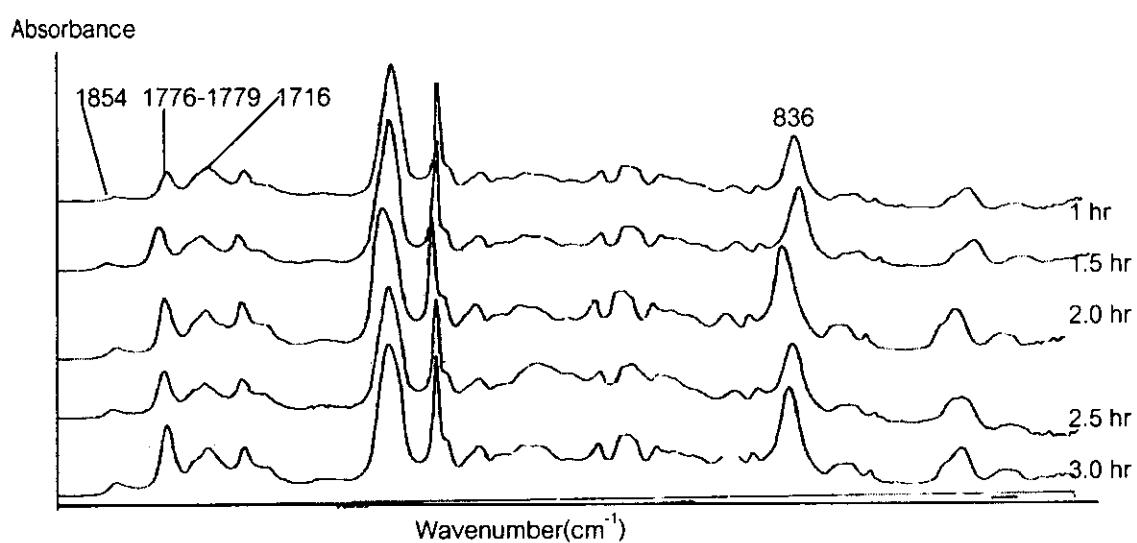


รูปที่ 2.14 : การคุณลักษณะของธรรมชาติยางนาเมล็ด (Maleated Natural Rubber) ใช้ BPO 3 phr มาเลอิกแอนไอก็อร์ด 4 phr ที่เวลาในการทำปฏิกิริยา 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 ชั่วโมง

รูปที่ 2.14 พนวณแผนกรสั่นของ C=O ในห้าเหลี่ยมแอนไอกอเรต์ปราการที่ตำแหน่งเลขคู่ 1776-1779 cm^{-1} จะปราการชัดขึ้นเมื่อเวลาในการทำปฏิกิริยานานขึ้น



รูปที่ 2.15 : การคุณค่าอินฟราเรดของธรรมชาติยางนาเลอท (Maleated Natural Rubber) ใช้ BPO 3 phr มาเลอิกแอนไอกอเรต์ 6 phr ที่เวลาในการทำปฏิกิริยา 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 ชั่วโมง



รูปที่ 2.16 : การคุณค่าอินฟราเรดของธรรมชาติยางนาเลอท (Maleated Natural Rubber) ใช้ BPO 3 phr มาเลอิกแอนไอกอเรต์ 8 phr ที่เวลาในการทำปฏิกิริยา 1.0, 1.5, 2.0, 2.5 และ 3.0 ชั่วโมง

จากรูปที่ 2.14-2.16 จะเห็นว่าเมื่อเวลาในการทำปฏิกิริยานานขึ้นการคุณค่าอินฟราเรดของหน่วยการบอนิลในแอนไอกอเรต์ที่ตำแหน่งเลขคู่ 1776-1779 cm^{-1} และเลขคู่ 1854 cm^{-1} ของ C=O

stretching แบบ symmetric(strong) และ asymmetric(weak) ตามลำดับ จะปรากฏขึ้นและค่า % grafting มีค่าสูงขึ้น

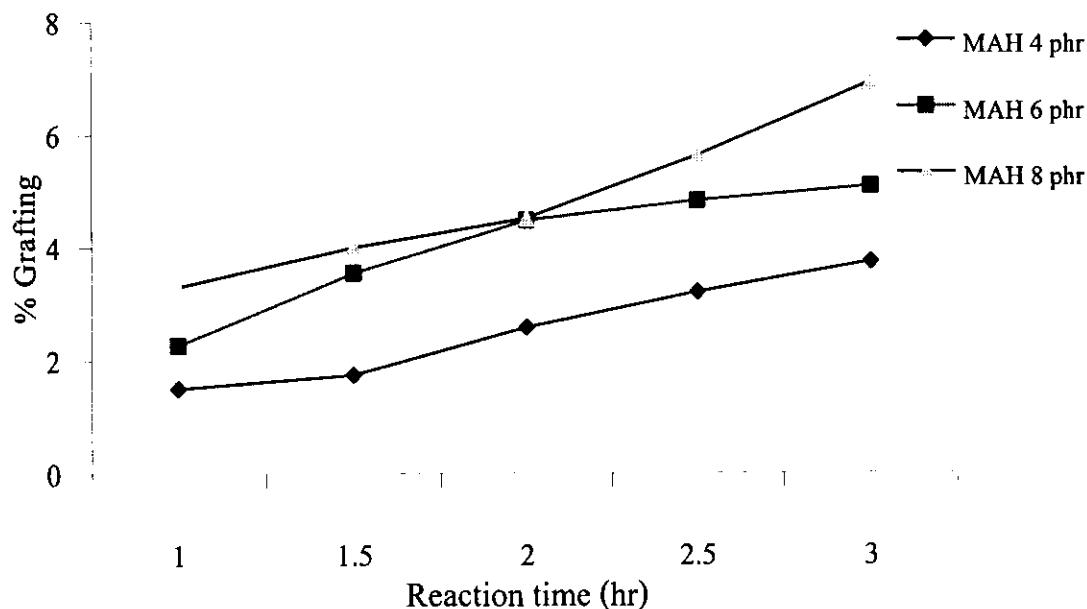
2.4 การศึกษาผลของเวลาในการทำปฏิกิริยาต่อปริมาณการกรีฟต์

ผลของเวลาในการทำปฏิกิริยาต่ออัตราส่วนพื้นที่ได้พีค $A_{1776-1779} + A_{1854} + A_{1716} / A_{836}$ แสดงดังตารางที่ 2.6 และรูปที่ 2.17 พบว่าเมื่อเวลาในการทำปฏิกิริยาเพิ่มขึ้น ค่าเปอร์เซ็นต์การกรีฟต์มีค่าสูงขึ้น เมื่อจากไม่เลกุลของมาเลอิกแอนไอก็คร์สามารถจับกับไมเลกุลของยางธรรมชาติได้มากขึ้น

ตารางที่ 2.6 : ผลของเวลาในการทำปฏิกิริยาต่ออัตราส่วน $A_{1776-1779} + A_{1854} + A_{1716} / A_{836}$ เมื่อใช้มาเลอิกแอนไอก็คร์ 4, 6 และ 8 phr

Reaction time (hr)	$A_{1776-1779} + A_{1854} + A_{1716} / A_{836}$		
	MAH 4 phr	MAH 6 phr	MAH 8 phr
1.0	0.116	0.175	0.255
1.5	0.135	0.274	0.309
2.0	0.200	0.346	0.349
2.5	0.248	0.373	0.436
3.0	0.289	0.393	0.536

จากตารางที่ 2.6 สามารถเขียนกราฟความสัมพันธ์ระหว่างเปอร์เซ็นต์การกรีฟต์กับเวลาในการทำปฏิกิริยาเมื่อใช้มาเลอิกแอนไอก็คร์ 4, 6 และ 8 phr ได้ดังรูปที่ 2.17



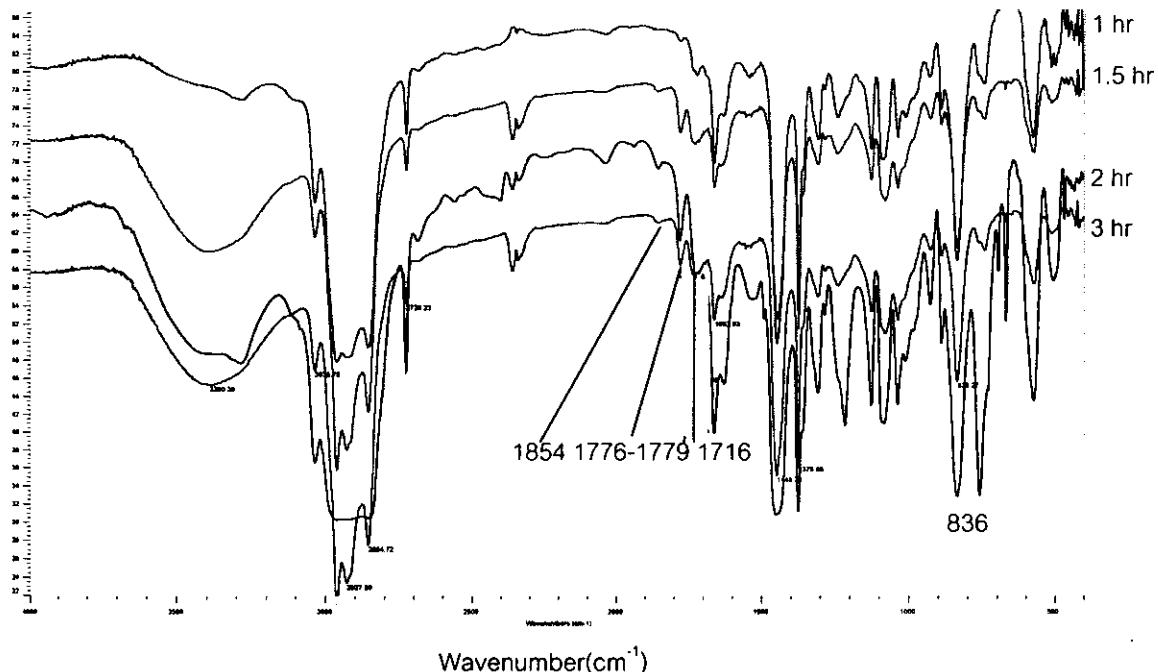
รูปที่ 2.17: เปรียบเทียบเปอร์เซ็นต์การกราฟต์กับเวลาในการทำปฏิกิริยาเมื่อใช้มาเลอิกแอกไนไครด์ 4, 6 และ 8 phr

จากรูปที่ 2.17 กราฟความสัมพันธ์ระหว่างเปอร์เซ็นต์การกราฟต์ เมื่อแบ่งเวลาในการทำปฏิกิริยาที่ปริมาณมาเลอิกแอกไนไครด์ 4, 6 และ 8 phr พบร่วมกันว่าเปอร์เซ็นต์การกราฟต์เพิ่มขึ้นเมื่อเวลาในการทำปฏิกิริยานานขึ้นแนวโน้มนี้เกิดขึ้นเช่นเดียวกันทั้ง 3 ความเข้มข้นของมาเลอิกแอกไนไครด์

2.5 ศึกษาสมบัติการเป็นกาวติดไม้

จากการนำยางธรรมชาตินามาเลอทที่เตรียมจากการใช้ยางธรรมชาติ 5.0 กรัม ในโถสูญญากาศ 100 มิลลิลิตร เบนโซโอลิกลีเบอร์ออกไซด์ BPO 3 phr มาเลอิกแอกไนไครด์ 8 phr ทำปฏิกิริยาภายใต้สภาวะในโตรเรนที่อุณหภูมิ 80 °C เป็นเวลา 1.0, 1.5, 2.0 และ 3.0 ชั่วโมง นำยางธรรมชาตินามาเลอทที่สังเคราะห์ได้ไว้เคราะห์ด้วยเครื่อง FTIR และคงดังรูปที่ 2.18

% Transmittance



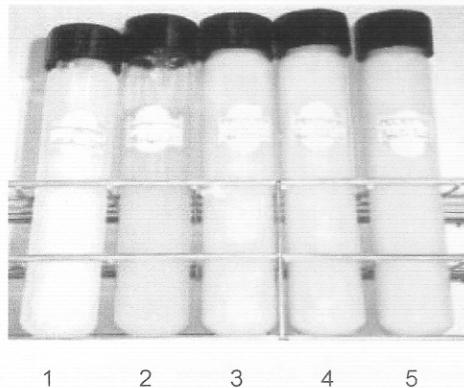
รูปที่ 2.18 : อินฟราเรดสเปกตรของยางธรรมชาติมาเลอทที่เวลาในการทำปฏิกิริยาต่าง ๆ

ยางธรรมชาติมาเลอทที่สังเคราะห์ได้ประกอบด้วยการสัมประสิทธิ์ C=O แบบไม่สมมาตรและสมมาตรในวงหาเหลี่ยมแอนไฮไดรค์ ปราภูที่ตำแหน่งเลขคู่ 1854 (อ่อน) และ 1776-1779 cm^{-1} (เข้ม) ตามลำดับ และที่ตำแหน่งเลขคู่ 1716 cm^{-1} เป็นการแสดงการสัมประสิทธิ์ของหมู่คาร์บอนนิลในรูปของกรดคาร์บอนิกและที่ตำแหน่งเลขคู่ 836 cm^{-1} เป็นการแสดงการสัมประสิทธิ์ของ =CH ใน *cis*-1,4-polyisoprene หากเปอร์เซ็นต์การกราฟต์ของมาเลอิกแอนไฮไดรค์บนไม้เลกุลยางธรรมชาติได้จากการที่ 3 ผลการคำนวณแสดงดังตารางที่ 2.7

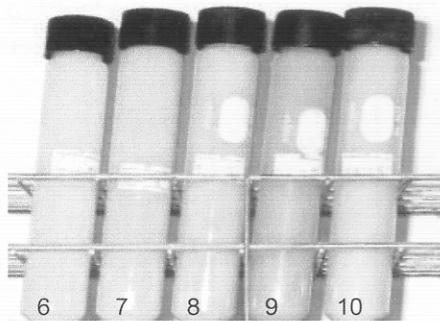
ตารางที่ 2.7 : เปอร์เซ็นต์การกราฟต์ของยางธรรมชาติมาเลอทที่ใช้เตรียมกว่า

Reaction time (hr)	$(A_{1854} + A_{1779} + A_{1716})/A_{836}$	% Grafting
1.0	0.113	1.46
1.5	0.196	2.54
2.0	0.275	3.56
3.0	0.341	4.41

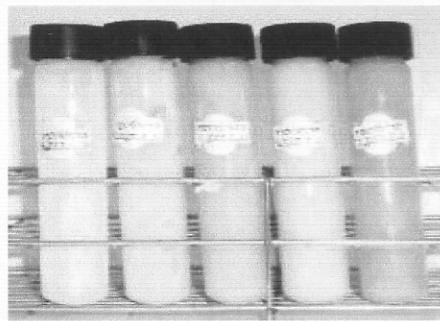
จากการนำยางธรรมชาติมาเลอทมาสังเคราะห์การโดยใช้ 5.0 กรัม โพಡีสเซชัน โอลเดอต 5 phr ไคฟีนิลเอมีน 1 phr ละลายในโกลูอิน 50 มิลลิลิตร เดิน wood rosin เพื่อเพิ่มความเหนียวโดยแบรปริมาณ wood rosin 0, 10, 20, 30, และ 40 phr ลักษณะของการที่สังเคราะห์ได้แสดงดังรูปที่ 2.19, 2.20, 2.21 และ 2.22



รูปที่ 2.19 : ลักษณะของการที่สังเคราะห์จากยาง
ธรรมชาติมาเลอท (1.46% grafting) 1) 0 %
wood rosin 2) 10 % wood rosin 3) 20 %
wood rosin 4) 30 % wood rosin 5) 40 %
wood rosin

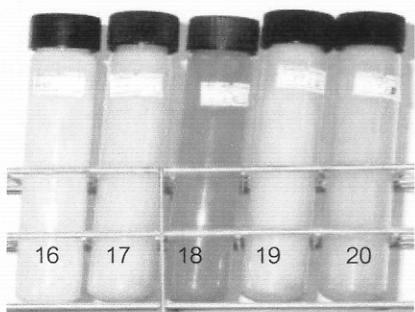


รูปที่ 2.20 : ลักษณะของการที่สังเคราะห์จากยาง
ธรรมชาติมาเลอท (2.54% grafting) 6) 0 %
wood rosin 7) 10 % wood rosin 8) 20 % wood
rosin 9) 30 % wood rosin 10) 40 % wood rosin



รูปที่ 2.21 : ลักษณะของการที่สังเคราะห์จากยาง
ธรรมชาติมาเลอท (3.56 % grafting) 11) 0 %
wood rosin 12) 10 % wood rosin 13) 20 %
wood rosin 14) 30 % wood rosin 15) 40 %
wood rosin

11 12 13 14 15



รูปที่ 4.22 : ลักษณะของการที่สังเคราะห์จากยางธรรมชาติมาเลเซีย (4.41 % grafting) 16) 0 % wood rosin 17) 10 % wood rosin 18) 20 % wood rosin 19) 30 % wood rosin 20) 40 % wood rosin

2.5.1 ศึกษาผลของ wood rosin ต่อสมบัติของการ

2.5.1.1 ค่า pH ต่ออายุการเก็บกาวสูตรต่างๆ

ตารางที่ 2.8 : ค่า pH ต่ออายุการเก็บกาวสูตรต่างๆ

Formulation Codes	Storage duration (days)				
	1	7	14	21	28
1	6.87	7.87	6.83	6.94	7.04
2	6.91	6.56	6.74	7.08	7.74
3	6.46	6.86	6.71	6.81	6.53
4	6.02	6.56	6.61	6.53	7.84
5	6.18	6.56	6.18	6.74	6.37
6	7.87	6.71	7.03	7.56	6.41
7	7.43	7.06	7.37	7.84	7.93
8	6.20	6.80	6.18	6.53	7.57
9	6.74	6.31	6.47	7.38	8.03
10	6.11	6.66	6.83	6.47	7.54
11	6.84	6.51	6.67	7.05	7.01
12	7.24	7.04	7.23	7.57	6.47
13	6.48	7.05	6.81	6.37	6.51
14	6.34	7.38	6.37	7.84	7.97
15	6.44	6.50	6.55	7.01	8.37
16	8.11	7.45	7.38	7.29	6.04
17	7.01	6.48	6.56	6.87	6.53
18	7.27	6.29	6.71	6.38	6.84
19	6.82	7.11	6.98	6.42	6.87
20	6.28	7.44	6.37	6.47	7.83

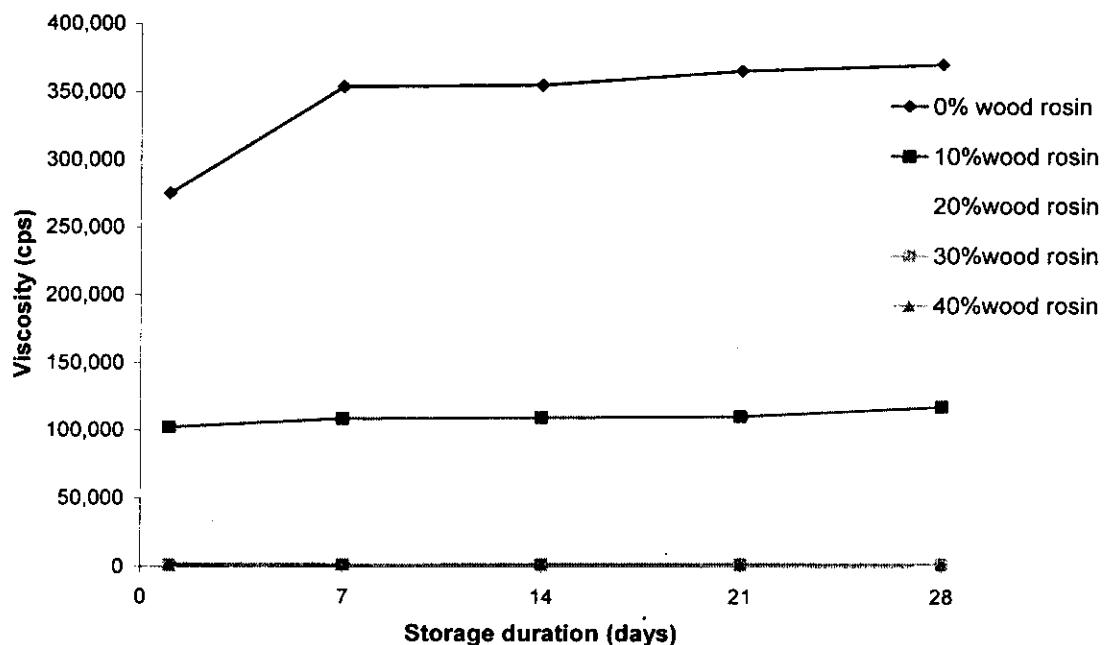
จากตารางที่ 2.8 จะเห็นว่าเมื่อแปรปริมาณ wood rosin ค่า pH ของกาวไม่เปลี่ยนแปลงมากนัก ค่า pH ของกาวมีค่าใกล้เคียงกัน อยู่ในช่วง 6.02–8.37 และเมื่อเวลาผ่านไปค่า pH ของกาวมีค่าไม่เปลี่ยนแปลง แสดงว่าการเปลี่ยนแปลง pH ของกาวไม่ขึ้นกับปริมาณ wood rosin และอายุการเก็บของ กาวที่เป็นเช่นนี้อาจมีผลมาจาก การที่ wood rosin จัดเป็น Aliphatic hydrocarbon resin ซึ่งมีความเข้ากันได้ดีกับยางธรรมชาติและ wood rosin มีสภาพเป็นกรด เช่นเดียวกับยางธรรมชาตินามาเลอททำให้ pH ของ กาวไม่เปลี่ยนแปลงมากนัก

2.5.1.2 ค่าความหนืดต่ออายุการเก็บกาว

ตารางที่ 2.9 : ค่าความหนืด (viscosity, cPs) ต่ออายุการเก็บกาวสูตรต่าง ๆ

Formulation Codes	Storage duration (days)				
	1	7	14	21	28
1	275,300	354,100	355,600	366,000	371,000
2	102,400	108,800	109,700	110,600	117,800
3	2,800	4,200	4,700	5,100	5,680
4	1,700	1,800	2,100	2,280	2,310
5	1,400	1,660	1,700	1,900	2,090
6	139,500	159,400	167,000	170,800	173,400
7	49,700	56,800	59,800	60,400	62,400
8	19,700	22,200	23,600	24,700	25,000
9	80	150	170	180	200
10	60	120	150	160	190
11	1,470	1,800	2,600	2,970	3,140
12	110	170	200	240	250
13	100	110	140	160	230
14	90	130	160	190	230
15	70	110	130	150	200
16	1,200	1,230	1,600	1,800	2,300
17	1,120	1,150	1,200	1,250	1,580
18	310	360	410	430	470
19	100	120	130	150	180
20	80	100	110	130	150

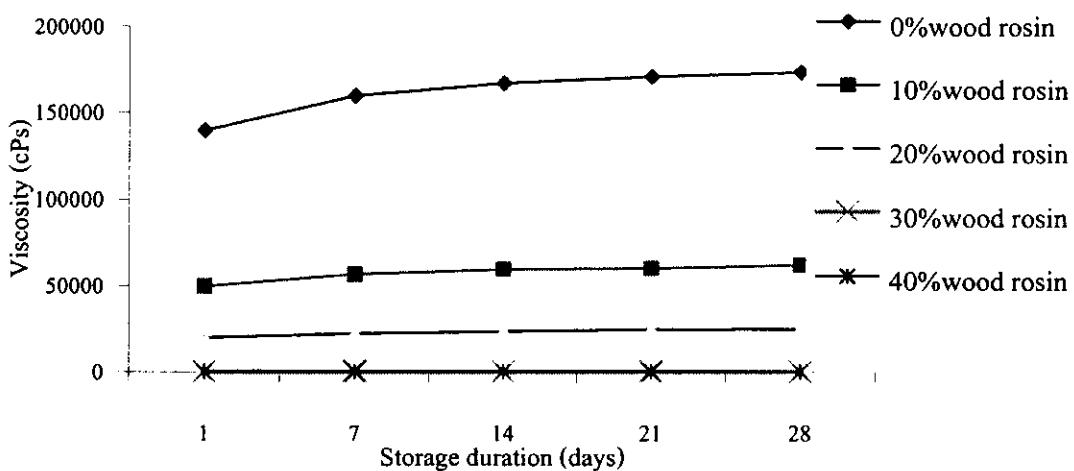
จากตารางที่ 2.9 สามารถเขียนกราฟความสัมพันธ์ระหว่างความหนืดของกาวกับอายุการเก็บกาว สูตรต่าง ๆ แปรปริมาณ wood rosin แสดงดังรูปที่ 2.23 -2.24



รูปที่ 2.23 : ความหนืดต่ออายุการเก็บการเมื่อแปรงปริมาณ wood rosin (ใช้ MNR)

1.46 % การกราฟต์

จากรูปที่ 2.23 พบร่วมกันว่าความหนืดของการเพิ่มขึ้นเมื่อเวลาการเก็บการงานขึ้น และการสูตรที่ไม่เติม wood rosin ความหนืดจะเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วเมื่อเก็บการได้ 1 อาทิตย์ ส่วนสูตรการที่เติม wood rosin ความหนืดของภาครอย ๆ เพิ่มขึ้นเพียงเล็กน้อยเมื่อเทียบกับการเพิ่มเวลา 4 อาทิตย์แล้ว

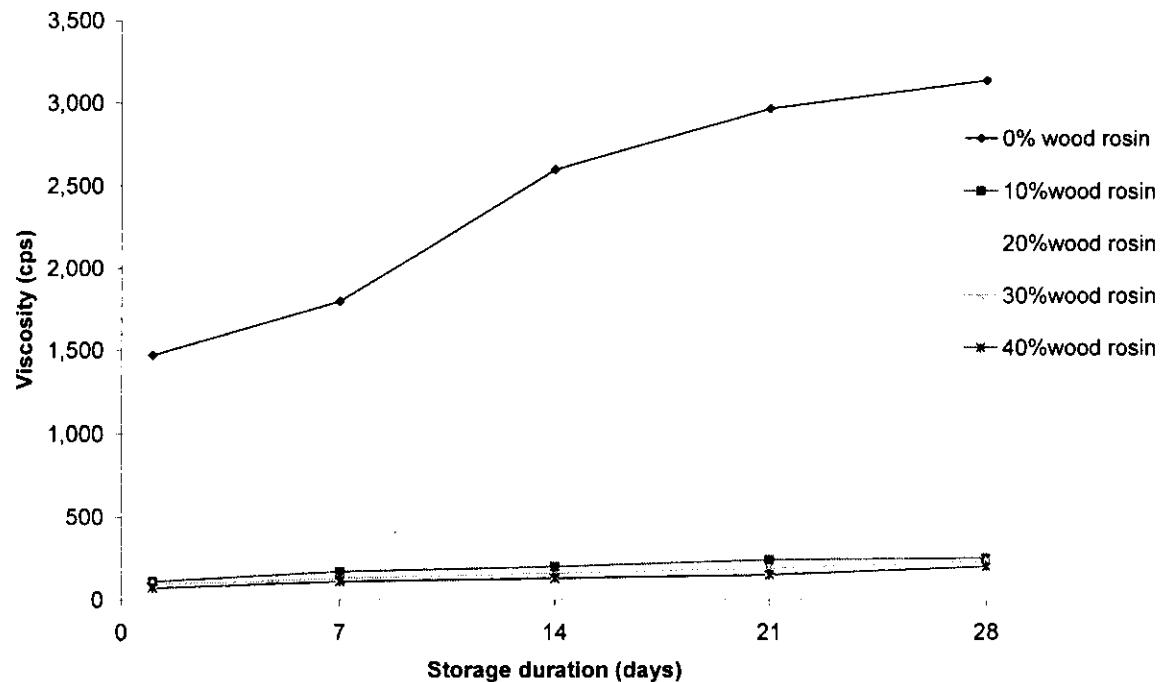


รูปที่ 2.24 : ความหนืดต่ออายุการเก็บการเมื่อแปรงปริมาณ wood rosin (ใช้ MNR)

2.54 % การกราฟต์

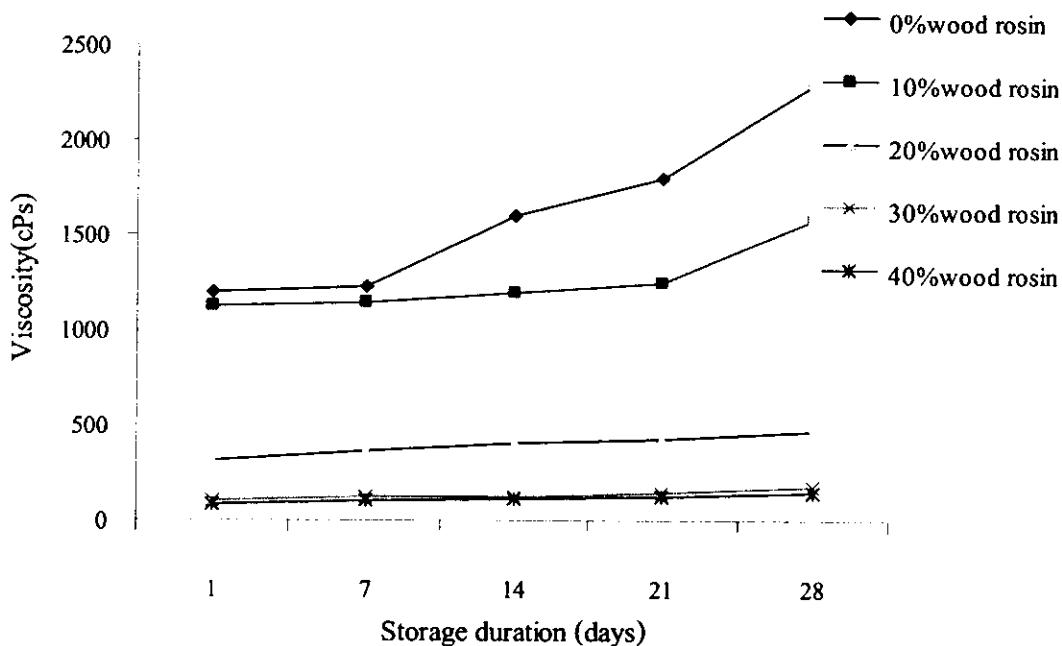
จากรูปที่ 2.24 พบร่วมกันว่าความหนืดของการเพิ่มขึ้นเมื่อเวลาการเก็บการงานขึ้น การสูตรที่ไม่เติม wood rosin ความหนืดจะเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วเมื่อเก็บการ 1 อาทิตย์ ส่วนสูตรการที่เติม wood rosin 10, 20, 30

และ 40 phr เมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้นความหนืดไม่เปลี่ยนแปลงมากนัก แม้จะเก็บกวน 4 อาทิตย์ และ การที่เติม wood rosin มากขึ้นความหนืดของกาวจะลดลง



รูปที่ 2.25 : ความหนืดต่ออายุการเก็บกวนเมื่อแปรรูปมาลว wood rosin (ใช้ MNR 3.56 % การกร้ำฟต์)

จากรูปที่ 2.25 พบร่วมกันว่าความหนืดของกาวเพิ่มขึ้นเมื่อเวลาการเก็บกวนนานขึ้น การสูตรที่ไม่เติม wood rosin ความหนืดจะเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วเมื่อเก็บกวน 1 อาทิตย์และมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ ส่วนการสูตรที่เติม wood rosin 10, 20, 30 และ 40 phr เมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้นความหนืดไม่เปลี่ยนแปลงมากนัก แม้จะเก็บกวน 4 อาทิตย์ และการที่เติม wood rosin มากขึ้นความหนืดของกาว จะลดลง



รูปที่ 2.26 : ความหนืดต่ออายุการเก็บกาวเมื่อแบนปริมาณ wood rosin (ใช้ MNR 4.41% การกร้ำฟ์)

จากรูปที่ 2.26 พบร้ากาวทุกสูตรเมื่อกีบไว้นานค่าความหนืดจะเพิ่มขึ้นเรื่อยๆ แต่จะเห็นว่ากาวในสูตรที่ไม่ใส่ wood rosin เป็น tackifier นั้นค่าความหนืดเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็ว ส่วนกาวที่ใส่ wood rosin ความหนืดจะค่อนข้างคงที่

2.5.1.3 Shear strength และ Cleavage peel strength ต่ออายุการเก็บ

จากการทดสอบสมบัติของการต้าน Shear Strength ด้วยเครื่อง tensometer ค่าที่ได้แสดงดังตารางที่

ตารางที่ 2.10 : ค่า Shear strength (lb/in^2) ของกาวสูตรต่างๆ ในช่วงการเก็บ 35 วัน

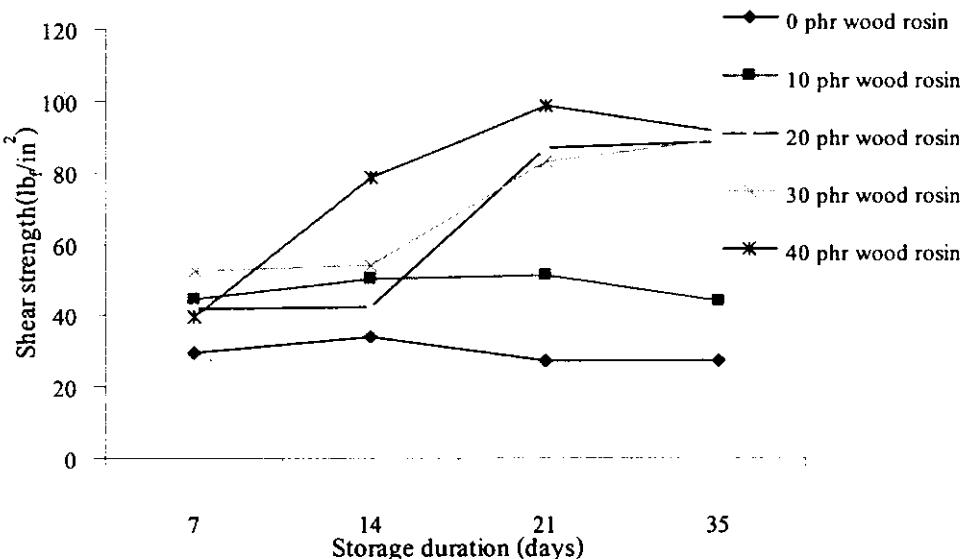
Formulation Codes	Storage duration (days)			
	7	14	21	35
1	29.70 ± 2.51	33.86 ± 4.90	48.91 ± 3.00	27.48 ± 13.55
2	44.78 ± 7.18	50.18 ± 5.58	51.10 ± 5.96	44.28 ± 11.94
3	41.69 ± 6.67	42.66 ± 2.14	87.05 ± 12.34	88.79 ± 16.44
4	52.68 ± 6.21	53.92 ± 7.54	82.98 ± 7.26	89.33 ± 16.18
5	39.42 ± 7.07	78.91 ± 13.63	98.54 ± 12.24	91.41 ± 6.65
6	9.59 ± 0.92	34.58 ± 4.03	53.95 ± 5.22	28.27 ± 6.43
7	84.25 ± 18.88	97.32 ± 10.18	107.55 ± 10.37	83.82 ± 4.88
8	89.48 ± 9.53	93.73 ± 17.85	98.04 ± 19.27	95.20 ± 16.22
9	7.18 ± 3.43	13.93 ± 4.98	20.37 ± 3.71	20.48 ± 2.10
10	9.72 ± 2.13	11.11 ± 3.12	11.66 ± 1.91	26.87 ± 5.97
11	0.85 ± 0.45	5.78 ± 1.68	11.55 ± 1.47	11.49 ± 0.84
12	5.69 ± 1.12	5.71 ± 1.23	5.71 ± 0.78	10.78 ± 2.80
13	0.77 ± 0.39	5.67 ± 0.50	5.67 ± 1.44	14.14 ± 2.28
14	0.44 ± 0.13	5.63 ± 0.71	5.9 ± 0.97	15.52 ± 1.23
15	5.67 ± 0.94	17.08 ± 3.08	37.09 ± 10.46	18.97 ± 6.51
16	5.67 ± 1.46	11.55 ± 1.63	19.25 ± 2.69	4.55 ± 1.18
17	0.6 ± 0.10	2.90 ± 0.52	5.69 ± 0.87	17.43 ± 1.89
18	0.61 ± 0.21	1.26 ± 0.15	9.38 ± 2.09	88.79 ± 19.13
19	0.65 ± 0.19	4.16 ± 0.23	5.86 ± 1.47	32.65 ± 2.05
20	1.40 ± 0.66	5.67 ± 0.75	6.40 ± 1.90	29.56 ± 3.56

ส่วนการทดสอบสมบัติของกาวด้าน Cleavage peel strength ด้วยเครื่อง tensometer ค่าที่ได้แสดงดังตารางที่ 2.11

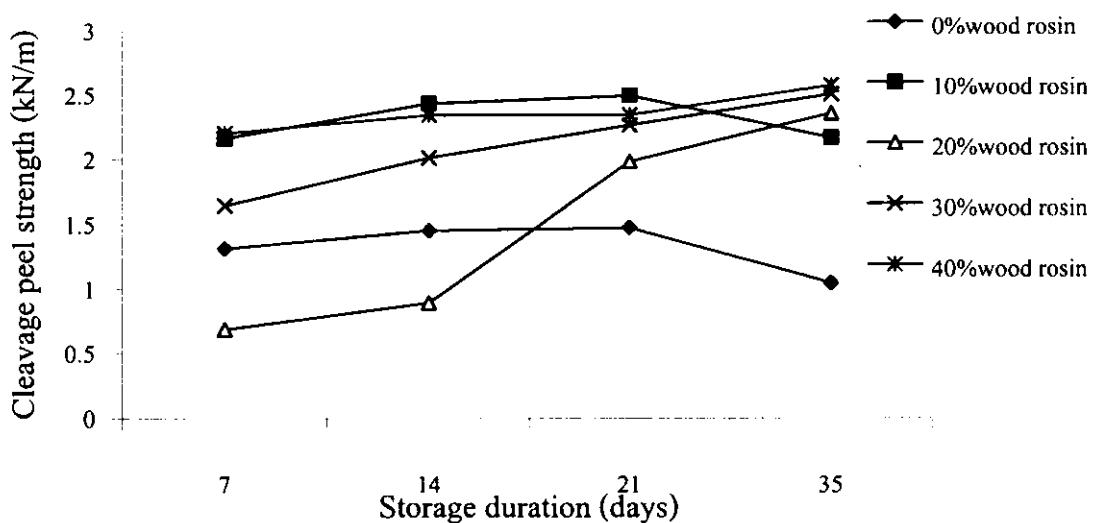
ตารางที่ 2.11 : ค่า Cleavage peel strength(kN/m) ของกาวสูตรต่างๆ ในช่วงเวลาการเก็บ 35 วัน

Formulation Codes	Storage duration (days)			
	7	14	21	35
1	1.31 ± 0.67	1.45 ± 0.25	1.47 ± 0.23	1.04 ± 0.15
2	2.16 ± 0.31	2.43 ± 0.40	2.49 ± 0.12	2.16 ± 0.29
3	0.68 ± 0.26	0.89 ± 0.17	1.98 ± 0.33	2.35 ± 0.30
4	1.64 ± 0.37	2.01 ± 0.24	2.26 ± 0.26	2.50 ± 0.08
5	2.20 ± 0.19	2.34 ± 0.14	2.34 ± 0.17	2.57 ± 0.25
6	0.88 ± 0.35	0.91 ± 0.11	1.21 ± 0.14	1.37 ± 0.28
7	2.44 ± 0.40	2.48 ± 0.55	2.69 ± 0.18	2.75 ± 0.88
8	2.26 ± 0.50	2.46 ± 0.37	2.83 ± 0.19	1.80 ± 0.36
9	0.08 ± 0.05	0.32 ± 0.18	1.15 ± 0.19	0.97 ± 0.25
10	0.05 ± 0.05	0.33 ± 0.05	0.72 ± 0.19	0.92 ± 0.33
11	0.68 ± 0.21	0.79 ± 0.11	0.93 ± 0.37	1.17 ± 0.70
12	0.43 ± 0.21	0.76 ± 0.16	1.01 ± 0.46	1.14 ± 0.22
13	0.84 ± 0.22	0.94 ± 0.20	0.97 ± 0.16	1.08 ± 0.09
14	0.53 ± 0.14	0.97 ± 0.22	1.05 ± 0.25	1.34 ± 0.26
15	0.65 ± 0.13	1.06 ± 0.21	1.46 ± 0.86	1.46 ± 0.33
16	0.11 ± 0.03	0.27 ± 0.06	0.71 ± 0.15	0.86 ± 0.16
17	0.47 ± 0.06	0.58 ± 0.09	0.62 ± 0.14	1.46 ± 0.33
18	0.23 ± 0.03	0.49 ± 0.020	0.75 ± 0.25	1.29 ± 0.22
19	0.31 ± 0.13	0.45 ± 0.08	1.20 ± 0.28	1.47 ± 0.19
20	0.14 ± 0.05	0.74 ± 0.21	1.26 ± 0.18	1.63 ± 0.20

จากตารางที่ 2.10 และ 2.11 สามารถเขียนกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง Shear strength และ Cleavage peel strength ของกาวกับอายุการเก็บกาวเมื่อเปรียบเทียบ wood rosin ได้แสดงดังรูปที่ 2.27-



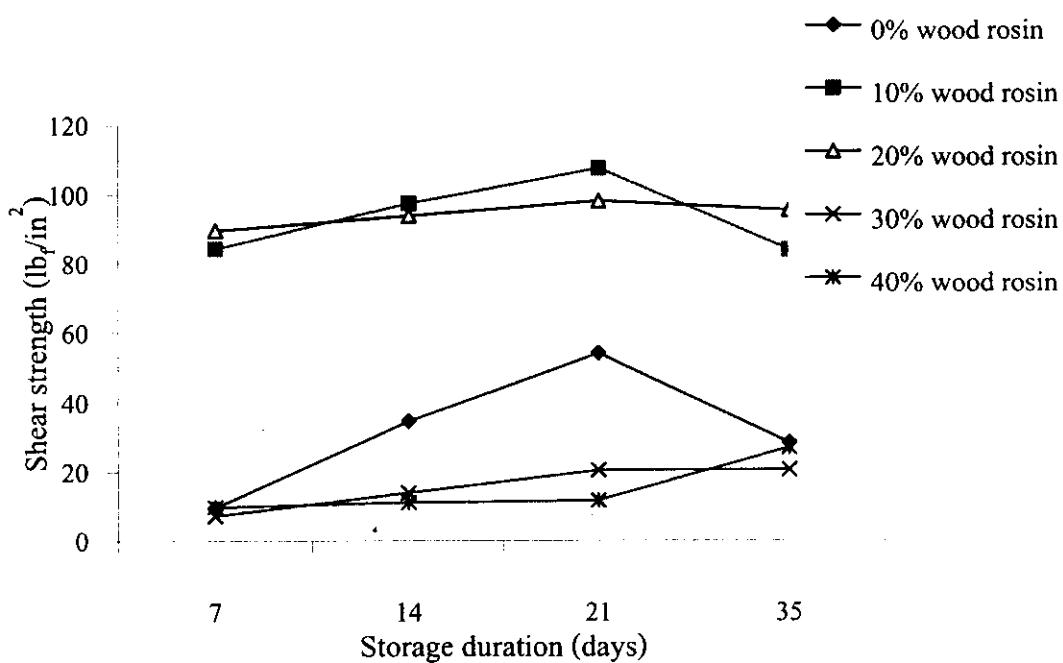
รูปที่ 2.27 : Shear strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรงปริมาณ wood rosin (ใช้ MNR 1.46 % การกร้าฟ์)



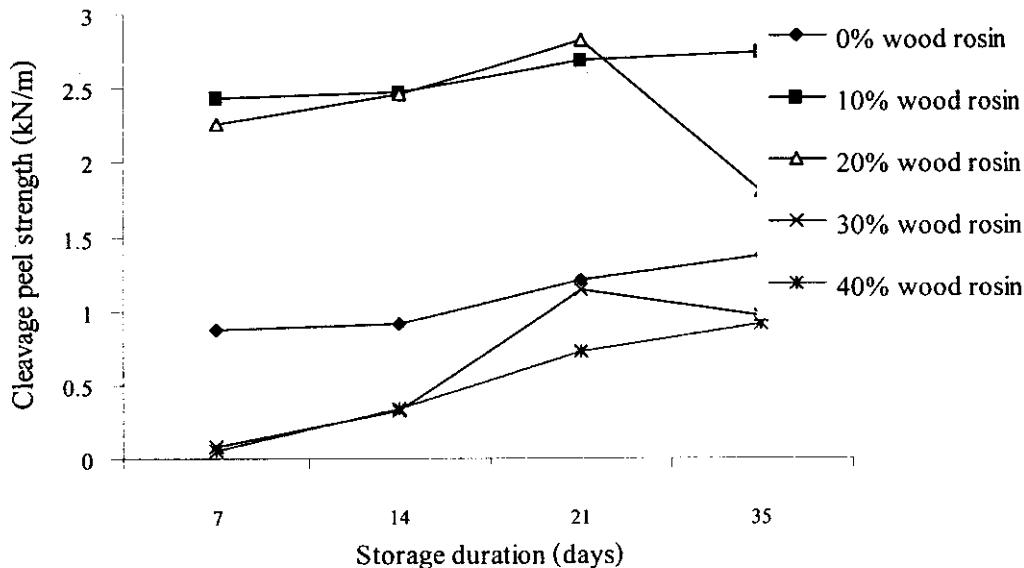
รูปที่ 2.28 : Cleavage Peel Strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรงปริมาณ wood rosin (ใช้ MNR 1.46 % การกร้าฟ์)

จากรูปที่ 2.27 และ 2.28 ค่า Shear strength และ Cleavage peel strength ของการที่เตรียมโดยใช้ยางธรรมชาตินามเดลออก 1.46 % การกร้าฟ์พบว่าค่า Shear strength และ Cleavage peel strength ของงานเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณ wood rosin เพิ่มขึ้นในช่วง 10-40 phr ซึ่งอาจเป็นผลมาจากการใช้ wood rosin เป็น tackifier ทำหน้าที่เพิ่มความเหนียวของแผ่นพื้นที่ลึกการ นอกจากนี้อายุการเก็บยังมีผลต่อสมบัติของความด้าน Shear strength และ Cleavage peel strength ด้วยพบว่าเมื่ออายุการเก็บนานขึ้นค่า Shear strength และ

Cleavage peel strength จะมีค่าสูงขึ้นและพบว่าค่า Shear strength และ Cleavage peel strength เพิ่มขึ้นเมื่อเก็บไว้ได้ภายใต้ภายใน 5 สัปดาห์ ทั้งนี้อาจเป็นผลมาจากการเมื่อยาวยการเก็บกวนนานขึ้นค่าความหนืดของเพิ่มขึ้นอยู่ในช่วงที่เหมาะสมทำให้แรงยึดติดของสูงขึ้น ส่วนการที่ไม่เติม wood rosin ค่า Shear strength ของกลดลงเมื่อเก็บกวนนานกว่า 3 สัปดาห์ และจากมาตรฐานอุตสาหกรรมผลิตภัณฑ์กาวยาง มอก. 521-2527 (ตารางที่ 2.1) ค่า Shear strength ของกาวคือ 31.9 lb/in^2 พนบว่ากาวที่ไม่เติม wood rosin ค่าที่ได้ไม่ผ่านเกณฑ์มาตรฐานเมื่อยาวยการได้ 1 สัปดาห์

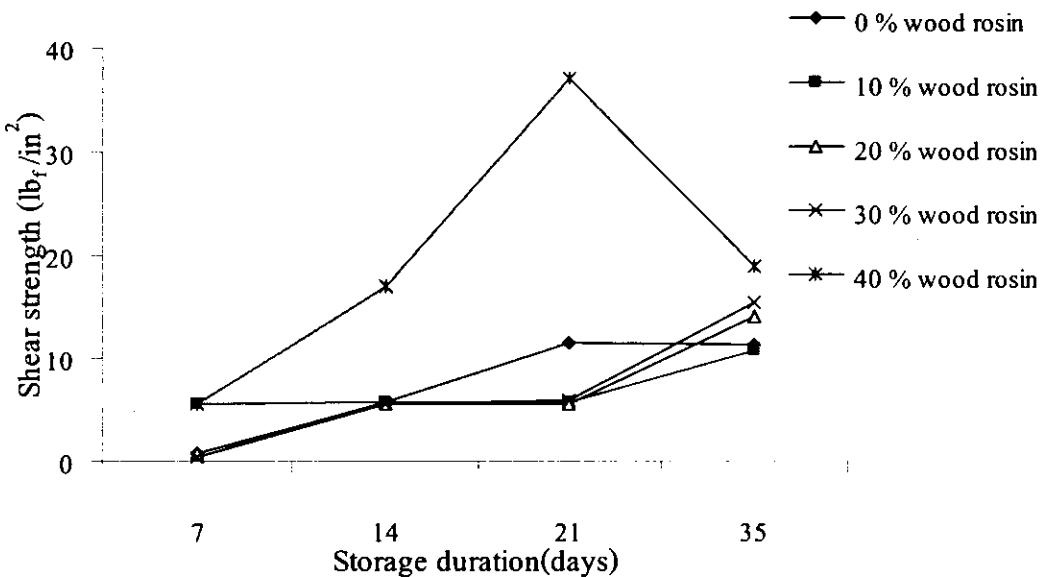


รูปที่ 4.29 : Shear strength ต่ออายุการเก็บเมื่อปรับปรุงมาร์ค wood rosin (ใช้ MNR 2.54 % การกรีฟต์)

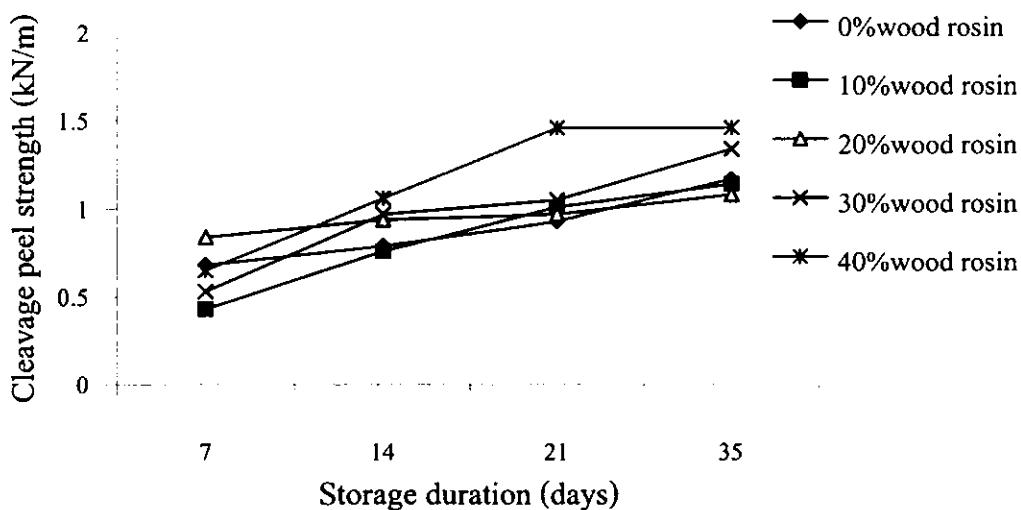


รูปที่ 2.30 : Cleavage peel strength ต่ออายุการเก็บเมื่อปริมาณ wood rosin (ใช้ MNR 2.54 % การกร้ำฟ์)

จากรูปที่ 2.29 และ 2.30 พบว่าค่า Shear strength และ Cleavage peel strength ของการเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณ wood rosin เพิ่มขึ้นไม่เกิน 20 phr แต่เมื่อเพิ่มปริมาณ wood rosin เป็น 30 และ 40 phr ค่า Shear strength และ Cleavage peel strength ของอาจจะลดลง ซึ่งแสดงว่า wood rosin จะทำให้การมีสมบัติด้าน Shear strength และ Cleavage peel strength ของกาวสูงขึ้นจนถึงจุด ๆ หนึ่ง แล้วสมบัติดังกล่าวจะค่อย ๆ ลดลงเมื่อปริมาณ wood rosin เพิ่มขึ้น และพบว่าเมื่ออายุการเก็บกาวนานขึ้นถึง 5 สัปดาห์ ค่า Shear strength และ Cleavage peel strength ของกาวจะสูงขึ้นส่วนกาวที่ไม่เติม wood rosin ค่า Shear strength ของการลดลงเมื่อเก็บกาวนานกว่า 3 สัปดาห์ และจากมาตรฐานอุตสาหกรรมผลิตภัณฑ์กาวยาง มอก. 521-2527 (จากตารางที่ 2.1) ค่า Shear strength ของการคือ 31.9 lb/in^2 Cleavage peel strength คือ 2.0 kN/m พบว่ากาวที่เติม wood rosin 10 และ 20 phr ผ่านเกณฑ์มาตรฐานเมื่อเก็บกาวได้ 1 สัปดาห์

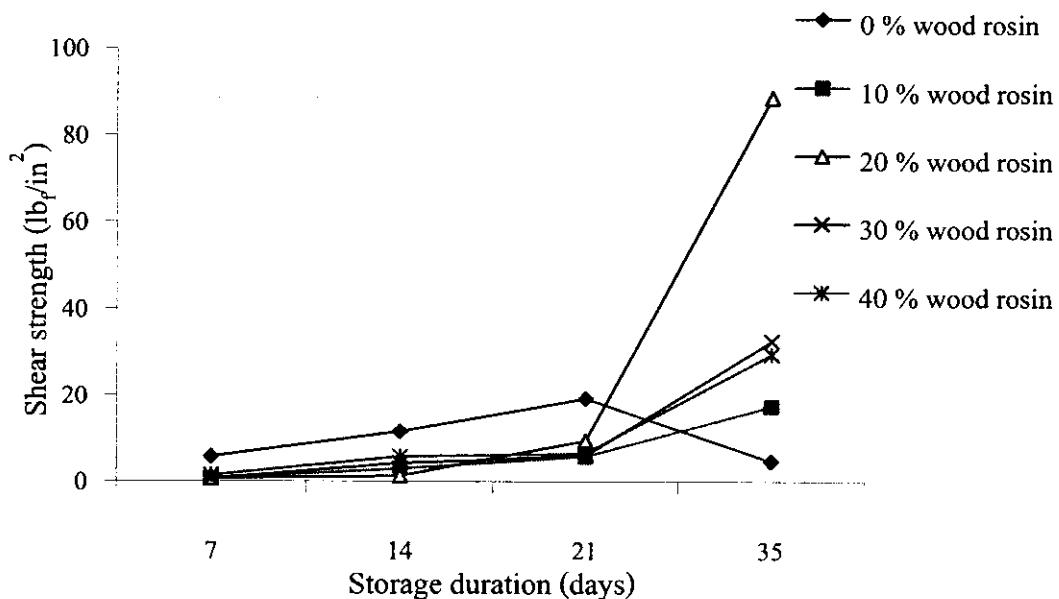


รูปที่ 2.31 : Shear strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรปริมาณ wood rosin (ให้ MNR 3.56 % การกร้ำฟ์)

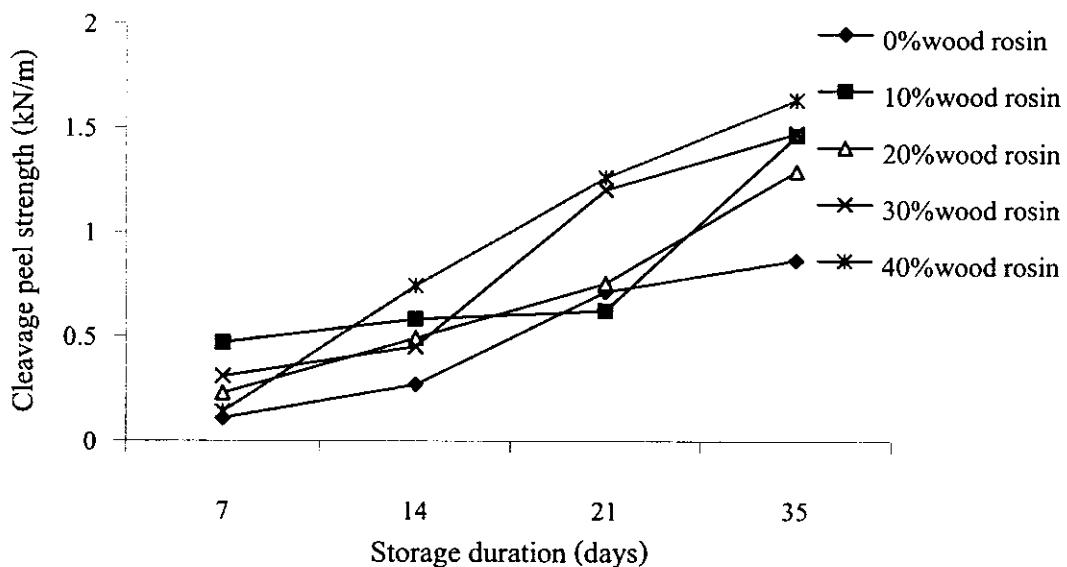


รูปที่ 2.32 : Cleavage Peel Strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรปริมาณ wood rosin (ให้ NR-g-MAH 3.56 % การกร้ำฟ์)

จากรูปที่ 2.31 และ 2.32 พนวณค่า Shear strength และ Cleavage peel strength ของการเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณ wood rosin เพิ่มขึ้น และเมื่ออายุการเก็บการนานขึ้นค่า Shear strength และ Cleavage peel strength ของการเพิ่มขึ้นแต่กาวสูตรที่ไม่ใส่ wood rosin เมื่อเก็บการนานกว่า 3 สัปดาห์ ค่า Shear strength ของการลดลง อาจเป็นผลมาจากการที่ไม่เติม wood rosin ความหนืดเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วทำให้การกระจายตัวของการ粘合ทากาวไม่ดีส่งผลให้แรงยึดติดของการลดลง



รูปที่ 2.33 : Shear strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรปริมาณ wood rosin (ใช้ MNR 4.41 % การกร้ำฟ์)



รูปที่ 2.34 : Cleavage peel strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรปริมาณ wood rosin (ใช้ MNR 4.41 % การกร้ำฟ์)

จากรูปที่ 2.33 และ 2.34 พบว่าค่า Shear strength ของความเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณ wood rosin เพิ่มขึ้น และเมื่ออายุการเก็บการนานขึ้นค่า Shear strength ของความเพิ่มขึ้นแต่กาวสูตรที่ไม่ใส่ wood rosin เมื่อเก็บการนานกว่า 3 สัปดาห์ ค่า Shear strength ของมวลคง อาจเป็นผลมาจากการที่ไม่เติม wood rosin ความหนืดเพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วทำให้การกระจายตัวของการผาทางการไม่ดีส่งผลให้แรงขัดติดของการลอกคง

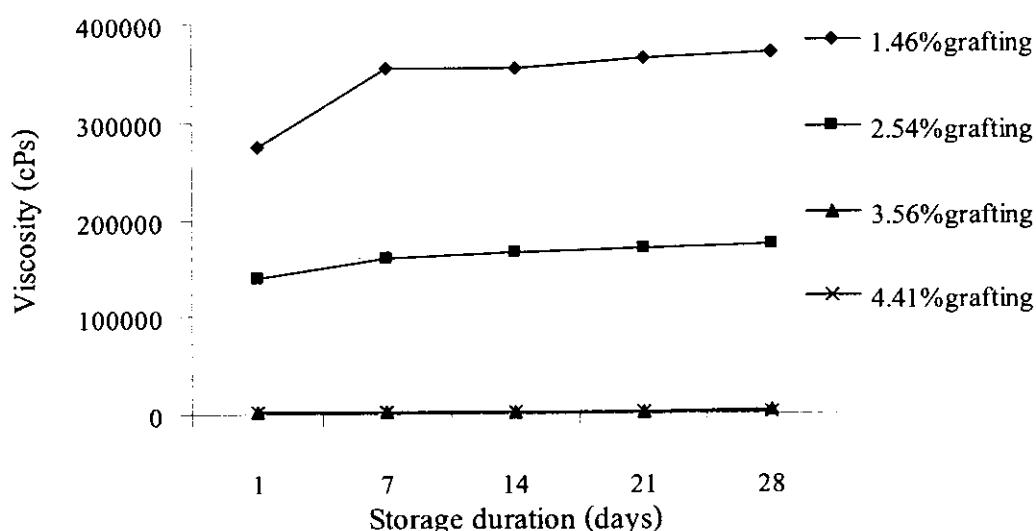
2.5.1.3 สมบัติในการทนทานต่อน้ำของกาว

จากการทดสอบการทนทานต่อน้ำของการโดยท่ากาวนี้ ไม่ที่เตรียมไว้ รอให้การเซตตัว 24 ชั่วโมง จากนั้นนำไปแช่น้ำให้ท่วมชิ้นไม้ ร่องกระถางไม้หลุดออกจากกันเองผลที่ได้แสดงดัง พบว่า กาวที่เตรียมได้ทุกสูตรสามารถทนทานต่อน้ำได้มากกว่า 30 วัน ซึ่งอธินายได้ว่ากาวที่เตรียมได้มีการเกิด พันธะเชื่อมโยงที่แข็งแรงขึ้นภายในเนื้อกาวทำให้กาวสามารถทนทานต่อน้ำสูง

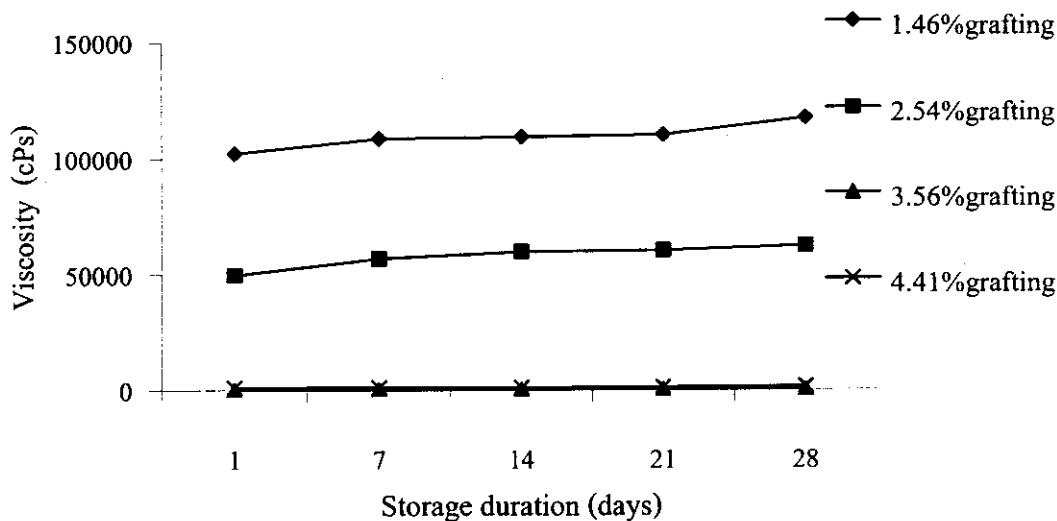
2.5.2 ศักยภาพของปริมาณการกร้าฟ์ต์ต่อสมบัติของกาว

2.5.2.1 ความหนืดต่ออายุการเก็บกาว

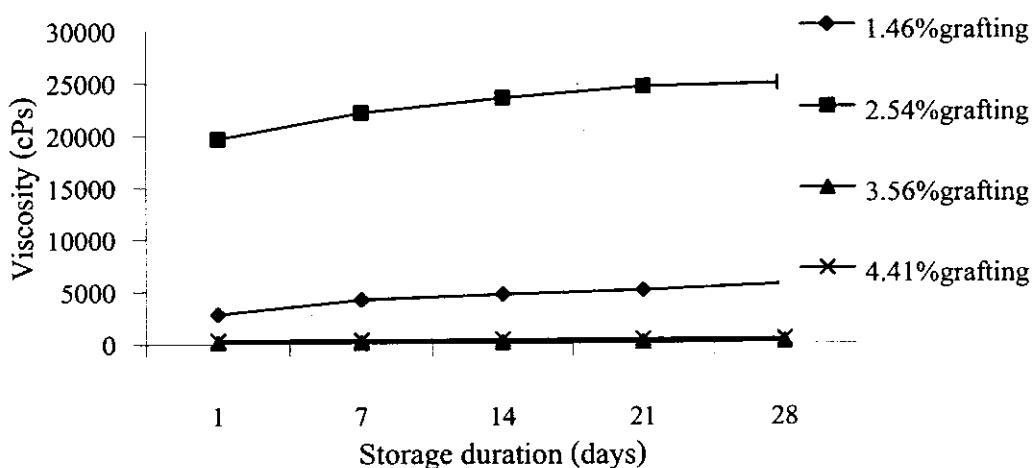
จากราคาที่ 2.9 สามารถสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่างความหนืดต่ออายุการเก็บกาวเมื่อเปรียบเทียบปริมาณการกร้าฟ์ต์ได้ดังรูป 2.35- 2.39



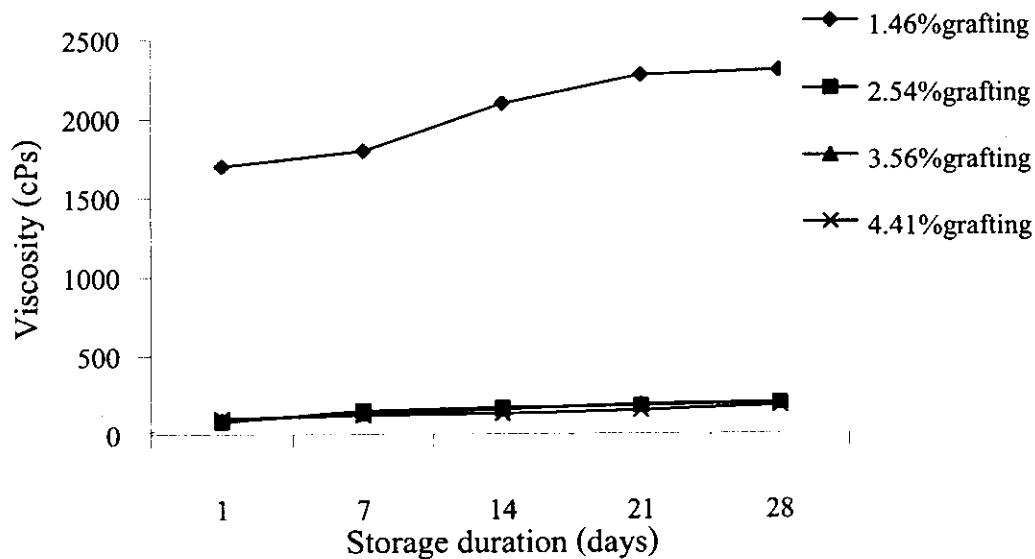
รูปที่ 2.35 : ความหนืดต่ออายุการเก็บกาวเมื่อเปรียบเทียบปริมาณการกร้าฟ์ต์ ใช้ wood rosin 0 phr



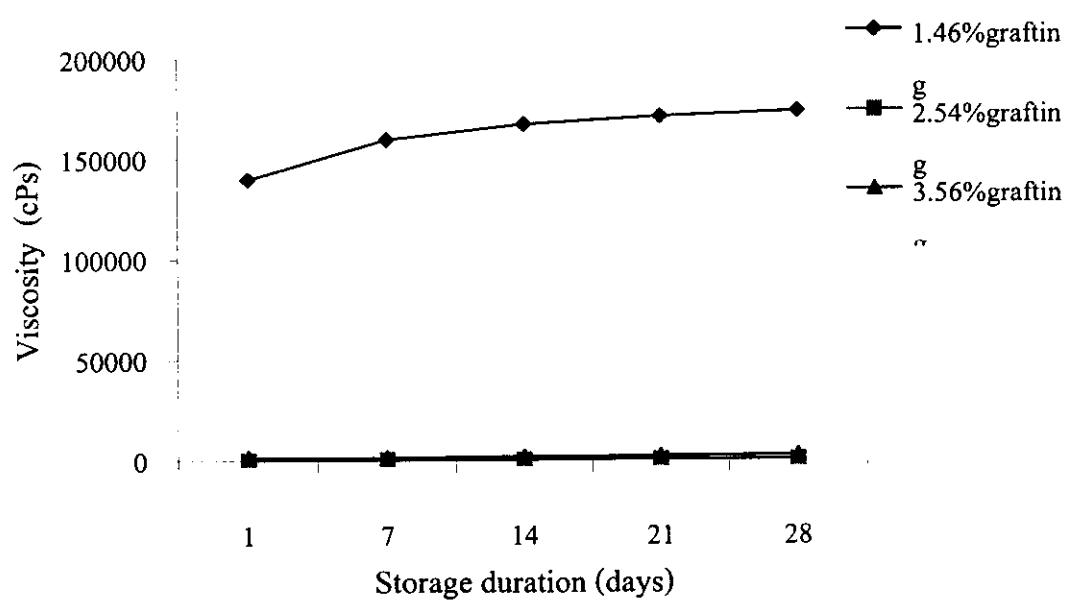
รูปที่ 2.36 : ความหนืดต่ออายุการเก็บกาวเมื่อแปรปริมาณการกรีฟ์ ใช้ wood rosin 10 phr



รูปที่ 2.37 : ความหนืดต่ออายุการเก็บกาวเมื่อแปรปริมาณการกรีฟ์ ใช้ wood rosin 20 phr



รูปที่ 2.38 : ความหนืดต่ออายุการเก็บกาวเมื่อปริมาณการกร้ำฟ์ใช้ wood rosin 30 phr

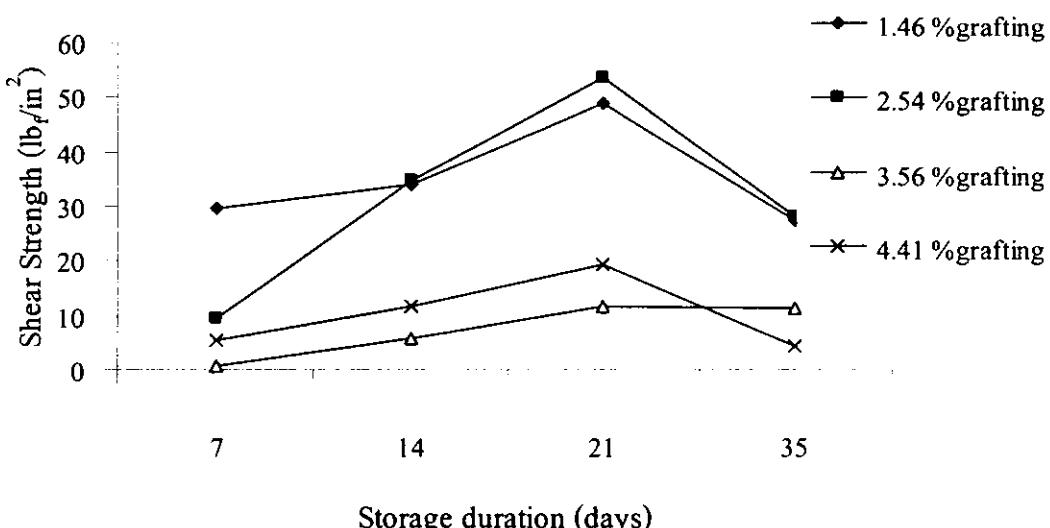


รูปที่ 2.39 : ความหนืดต่ออายุการเก็บกาวเมื่อปริมาณการกร้ำฟ์ใช้ wood rosin 40 phr

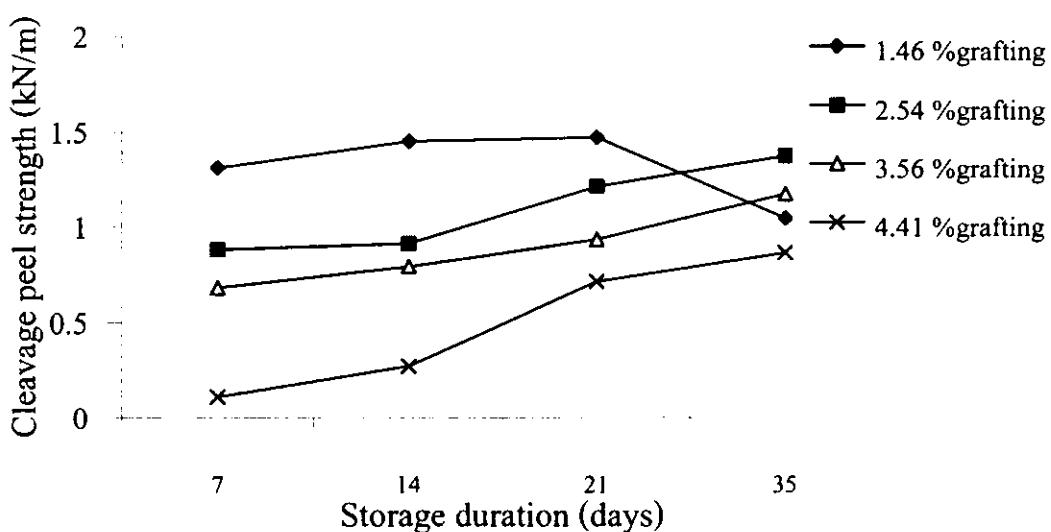
จากรูปที่ 2.35–2.39 จะเห็นว่าเมื่อปริมาณการกร้ำฟ์เพิ่มขึ้นความหนืดของกาวจะมีค่าลดลง กาวที่เติม wood rosin 10, 20, 30, 40 phr และไม่เติม wood rosin ก็มีแนวโน้มเช่นเดียวกัน ทั้งนี้อาจเป็นเพราะยางมาเลอตที่มีปริมาณการกร้ำฟ์สูงความเกลากของหมู่ succinic anhydride ในโมเลกุลยางมานาเลอตทำให้โมเลกุลของยางเกาะกันอย่างหลวม ๆ ดังนั้นเมื่อปริมาณการกร้ำฟ์เพิ่มขึ้นความหนืดของกาวจึงลดลง

2.5.2.2 Shear strength และ Cleavage peel strength ต่ออายุการเก็บ

จากตารางที่ 2.10 และ 2.11 สามารถสร้างกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง Shear Strength และ Cleavage peel strength ต่ออายุการเก็บกาวเมื่อปริมาณการกร้ำฟ์ได้ดังรูป 2.40 – 2.49

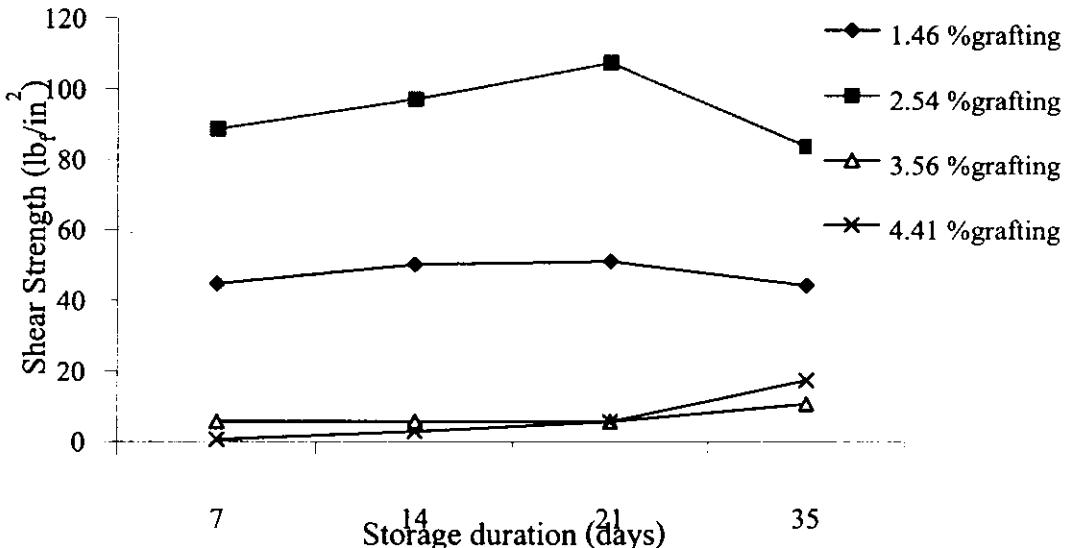


รูปที่ 2.40 : Shear strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรปริมาณการกรีฟต์ (ใช้ wood rosin 0 phr)

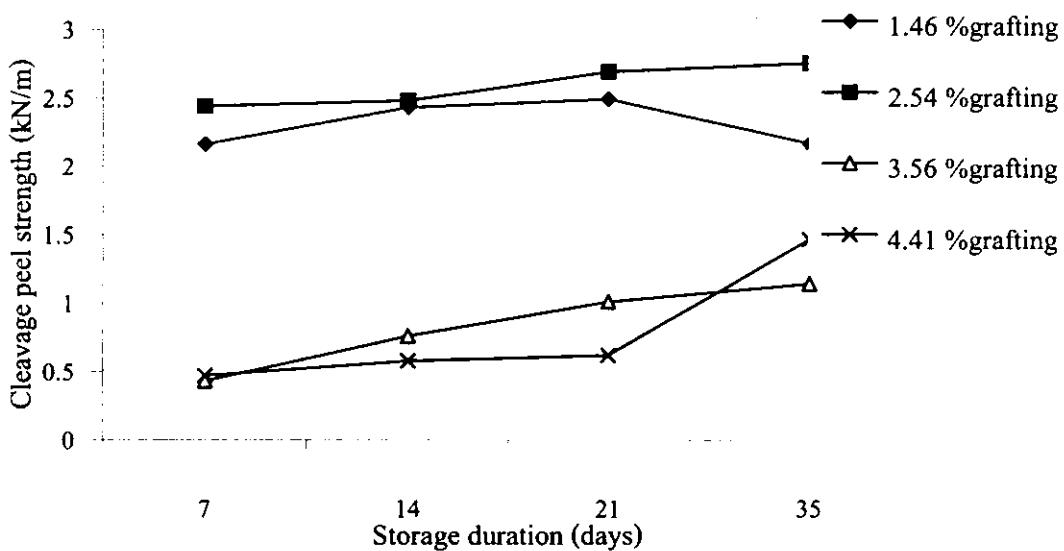


รูปที่ 2.41 : Cleavage Peel Strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรปริมาณการกรีฟต์ (ใช้ wood rosin 0 phr)

จากรูปที่ 2.40 และ 2.41 การที่ไม่เติม wood rosin พบว่าคุณสมบัติค่าน Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของมวลคงเมื่อปริมาณการกรีฟต์เพิ่มขึ้นและเมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้นค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของมวลเพิ่มขึ้นและพบว่าการที่เตรียมจาก MNR 1.46, 2.54, 3.56 และ 4.41 % การกรีฟต์เมื่ออายุการเก็บกวน 1 สัปดาห์ ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของมวลเมื่อเทียบกับมาตรฐานอุตสาหกรรม ผลิตภัณฑ์กาวยาง (ตารางที่ 2.1) พบว่าค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ไม่ผ่านเกณฑ์ที่กำหนด



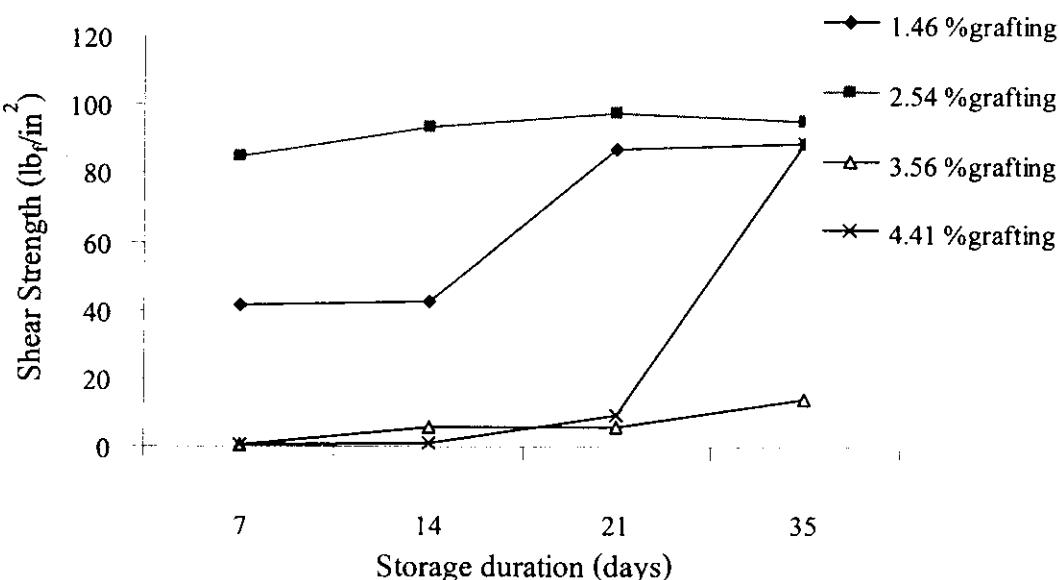
รูปที่ 2.42 : Shear strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรปริมาณการกร้าฟ์ (ใช้ wood rosin 10 phr)



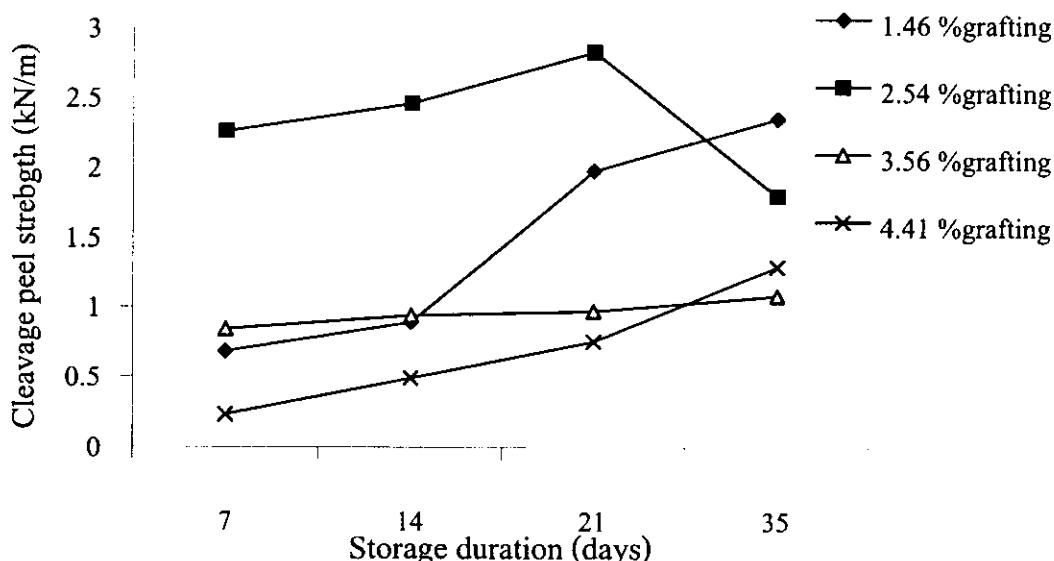
รูปที่ 2.43 : Cleavage Peel Strength ต่ออายุการเก็บเมื่อแปรปริมาณการกร้าฟ์ (ใช้ wood rosin 10 phr)

จากรูปที่ 2.42 และ 2.43 เมื่อเติม wood rosin 10 phr ในการที่แปรปริมาณการกร้าฟ์พบว่าการที่เตรียมจากยางธรรมชาตินามาเลอท 2.54 เปอร์เซ็นต์การกร้าฟ์ ทำให้ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength สูงที่สุดและค่าดังกล่าวจะลดลงเมื่อเปอร์เซ็นต์การกร้าฟ์เพิ่มขึ้นเป็น 3.56 และ 4.41 เปอร์เซ็นต์การกร้าฟ์ ซึ่งแสดงว่าปริมาณการกร้าฟ์ของยางธรรมชาตินามาเลอทเพิ่มขึ้นไม่เกิน 2.54 เปอร์เซ็นต์ทำให้ Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของสูงขึ้น แต่มีปริมาณการกร้าฟ์สูงมากขึ้นค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของจะลดลง ดังนั้นปริมาณการกร้าฟ์

ของยางธรรมชาตินาเลอทที่เหมาะสมในการใช้สังเคราะห์กาวคือ ยางธรรมชาตินาเลอท 2.54 % การกรีฟ์และพบว่าการที่เครื่องจากธรรมชาตินาเลอท 2.54 % การกรีฟ์เมื่ออายุการเก็บกาว 1 สัปดาห์ ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของกาวเมื่อเทียบกับมาตรฐานอุตสาหกรรมผลิตภัณฑ์ กาวยาง (ตารางที่ 2.1) พบว่าค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ผ่านเกณฑ์ที่กำหนดคือเมื่อค่า Shear strength $84.25 \text{ lb}_f/\text{in}^2$ Cleavage peel strength 2.44 kN/m

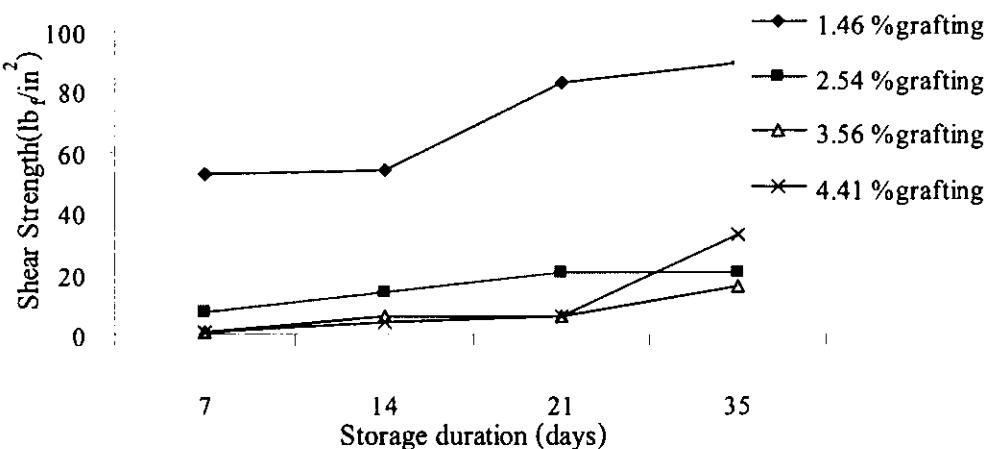


รูปที่ 2.44 : Shear strength ต่ออายุการเก็บเมื่อเปรียบเทียบการกรีฟ์ (ใช้ wood rosin 20 phr)

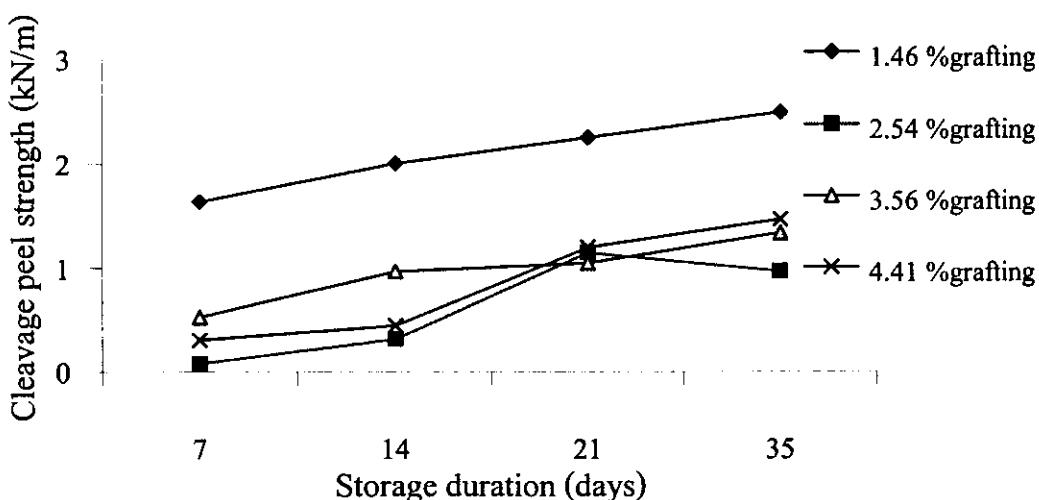


รูปที่ 2.45 : Cleavage peel strength ต่ออายุการเก็บเมื่อเปรียบเทียบการกรีฟ์ (ใช้ wood rosin 20 phr)

จากรูปที่ 2.44 และ 2.45 เมื่อเพิ่ม wood rosin 20 phr ในภาวะที่เปลี่ยนปริมาณการกราฟต์พบว่าภาวะที่เตรียมจาก MNR 2.54 % การกราฟต์ ทำให้กวาวมีค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength สูงที่สุด และค่าดังกล่าวจะลดลงเมื่อปริมาณการกราฟต์เพิ่มขึ้นเป็น 3.56 และ 4.41 % การกราฟต์ ซึ่งแสดงว่าปริมาณการกราฟต์ของยาง MNR เพิ่มขึ้นไม่เกิน 2.54 เปอร์เซ็นต์ทำให้ Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของกวาวสูงขึ้นแต่เมื่อปริมาณการกราฟต์สูงมากขึ้นค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของกวาวจะลดลง ดังนั้นปริมาณการกราฟต์ของยาง MNR ที่เหมาะสมในการใช้งานเคราะห์กวาวคือ 2.54 % การกราฟต์ และพบว่าภาวะที่เตรียมจาก MNR 2.54 % การกราฟต์ เมื่ออายุการเก็บกาว 1 สัปดาห์ ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของกวาวเมื่อเทียบกับมาตรฐานอุตสาหกรรมผลิตภัณฑ์กวาว ยาง (ตารางที่ 2.1) พบว่าค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ผ่านเกณฑ์ที่กำหนดคือเมื่อค่า Shear strength 89.48 lb/in^2 Cleavage peel strength 2.26 kN/m

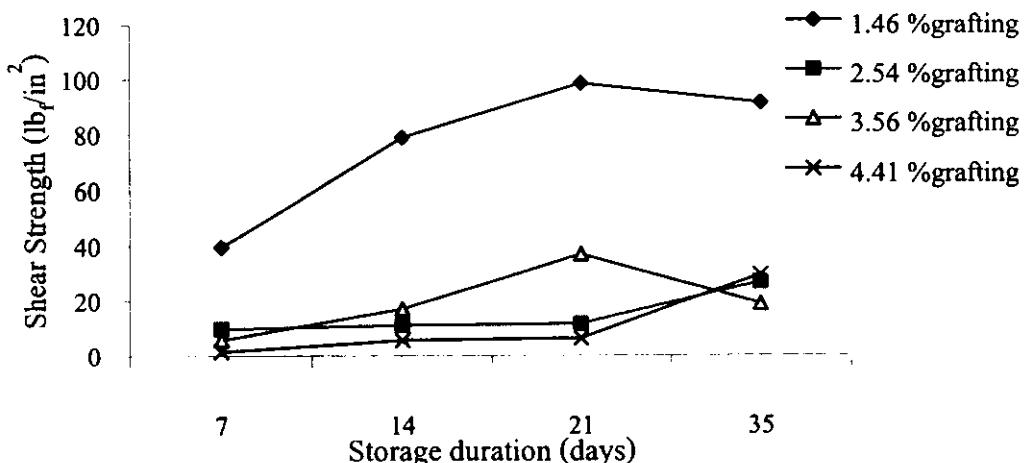


รูปที่ 2.46 : Shear strength ต่ออายุการเก็บเมื่อเปลี่ยนปริมาณการกราฟต์ (ใช้ wood rosin 30 phr)

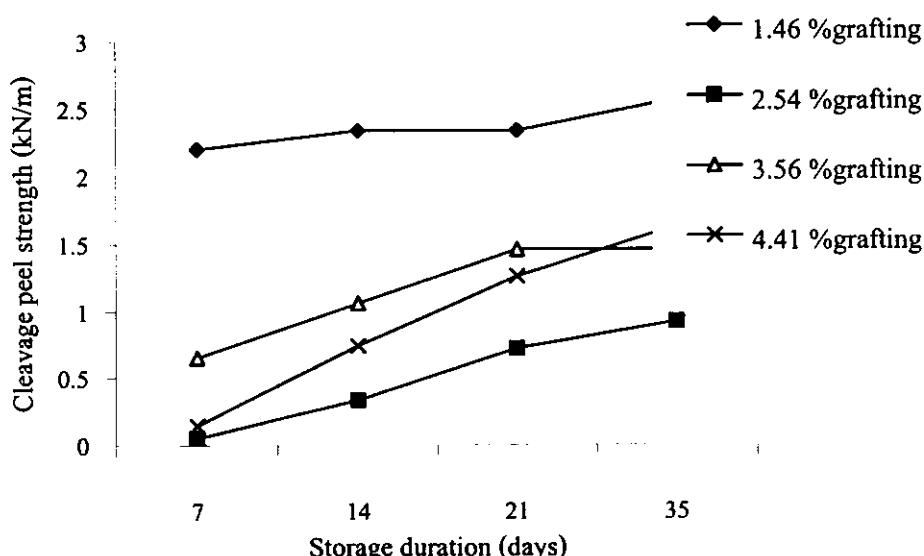


รูปที่ 2.47 : Cleavage Peel Strength ต่ออายุการเก็บเมื่อเปลี่ยนปริมาณการกราฟต์ (ใช้ wood rosin 30 phr)

จากรูปที่ 2.46 และ 2.47 ภาพที่เติม wood rosin 30 phr พนว่าคุณสมบัติด้าน Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของภาชนะเมื่อปริมาณการกรีฟต์เพิ่มขึ้นและเมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้นค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของภาชนะเพิ่มขึ้นและพนว่าภาชนะที่เตรียมจาก MNR 1.46, 2.54, 3.56 และ 4.41 เปอร์เซ็นต์การกรีฟต์เมื่ออายุการเก็บกวน 1 สัปดาห์ ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของภาชนะเมื่อเทียบกับมาตรฐานอุตสาหกรรม ผลิตภัณฑ์ภาวยาง (ตารางที่ 2.1) ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของภาชนะผ่านเกณฑ์มาตรฐาน



รูปที่ 2.48 : Shear strength ต่ออายุการเก็บกวนเมื่อเปลี่ยนปริมาณการกรีฟต์ (ใช้ wood rosin 40 phr)



รูปที่ 2.49 : Cleavage Peel Strength ต่ออายุการเก็บกวนเมื่อเปลี่ยนปริมาณการกรีฟต์ (ใช้ wood rosin 40 phr)

จากรูปที่ 2.48 และ 2.49 การที่เติม wood rosin 30 phr พบร่วมกับสมบัติด้าน Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของการลดลงเมื่อปริมาณการกรีฟต์เพิ่มขึ้นและเมื่ออายุการเก็บงานขึ้นค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของงานเพิ่มขึ้นและพบว่าการที่เตรียมจาก MNR 1.46, 2.54, 3.56 และ 4.41 % การกรีฟต์ เมื่ออายุการเก็บงาน 1 สัปดาห์ ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของงานเมื่อเทียบกับมาตรฐานอุตสาหกรรม ผลิตภัณฑ์กาวยาง (ตารางที่ 2.1) ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของกาวไม้ผ่านเกณฑ์มาตรฐาน

จากตารางที่ 2.10 และ 2.11 และรูปที่ 2.40-2.49 พบร่วมกับเมื่ออายุการเก็บงานขึ้นค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ของจะเพิ่มขึ้นด้วย การที่มีอายุการเก็บ 1 สัปดาห์และมีค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength ผ่านมาตรฐานอุตสาหกรรม มาก 521-2527 คือ การที่เตรียมจาก MNR 2.54 % การกรีฟต์ เติม wood rosin 10 และ 20 phr และพบว่าการที่เติม wood rosin 20 phr มีค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength สูงที่สุดคือ ค่า Shear strength 89.48 lb/in^2 และค่า Cleavage peel strength 2.26 kN/m เมื่อเทียบกับกาวทางการค้า (ตารางที่ 2.12) พบร่วมกับทางการค้ามีค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength สูงกว่ากาวที่สังเคราะห์ได้

ตารางที่ 2.12 : สมบัติของกาวทางการค้า (ATM Adhesive Latex No. A-9000)

Viscosity (cPs)	Shear strength (lb/in^2)	Cleavage peel strength (kN/m)
47,600	502.52 ± 54.02	1.41 ± 0.07

2.5.2 ศึกษาผลของความเข้มข้นเนื้อกาวต่อสมบัติของกาว

เตรียมความสูตรที่ให้ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength สูงที่สุดคือเตรียม MNR โดยใช้ BPO 3 phr MAH 8 phr ทำปฏิกิริยาที่ 80°C เป็นเวลา 1.5 ชั่วโมง จากนั้นนำ MNR ที่ได้มาเตรียมการให้มีความเข้มข้น 10, 20 และ 30 เปลอร์เซ็นต์เนื้อกาวเติม wood rosin 20 phr สมบัติของกาวที่เตรียมได้แสดงดังตารางที่ 2.13

ตารางที่ 2.13 : แสดงสมบัติของกาวเมื่อแปรความเข้มข้นเนื้อกาว

MNR content in toluene (%w/w)	Viscosity (cPs)	Shear strength (lb/in^2)	Cleavage peel strength (kN/m)
10	1,500	81.50 ± 6.25	2.40 ± 0.25
20	11,300	102.08 ± 6.86	3.88 ± 0.29
30	2,700	113.89 ± 13.31	4.92 ± 0.50

จากตารางที่ 2.13 เมื่อประปริมาณความเข้มข้นของเนื้อการพบว่าการที่มีความเข้มข้นของเนื้อการ 30 เบอร์เซ็นต์ มีค่า Shear strength 113.89 lb/in^2 และค่า Cleavage peel strength 4.92 kN/m ซึ่งเป็นค่าสูงที่สุด และจากการที่ความหนืดของภาวที่ 20 เบอร์เซ็นต์ความเข้มข้นมีความหนืดสูงมากทั้งนี้ เนื่องมาจากยางธรรมชาติตามาเลอทที่ใช้สังเคราะห์กาวละลายไม่ดีพอ ในขั้นตอนการสังเคราะห์กาวมีอัตโนมัติ K-oleate ทำให้ K-oleate กับยางธรรมชาติตามาเลอทผสมเข้าด้วยกัน ไม่ดึงมิผลต่อการที่สังเคราะห์กาวได้ในด้านความหนืด ค่า Shear strength และค่า Cleavage peel strength

3. สรุปผลการทดลอง

ปริมาณการกรีฟต์ของมาเลอิกแอนไทร์บัน โนเมลกูลของยางธรรมชาติ (ยางธรรมชาติตามาเลอท) หากอัตราส่วน ($A_{1854} + A_{1776-1779} + A_{1716}$) / A_{836} เทียบกับกราฟมาตรฐาน NR/MAH physical mixture พบว่าปริมาณการกรีฟต์ของมาเลอิกแอนไทร์บัน โนเมลกูลของยางธรรมชาติเพิ่มขึ้นเมื่อเวลาในการทำงานปฏิรูปและปริมาณมาเลอิกแอนไทร์เพิ่มขึ้น

เตรียมยางธรรมชาติตามาเลอทเพื่อใช้สังเคราะห์กาวคือ ใช้ยางธรรมชาติ 5.0 กรัมในโถอิน 100 มิลลิลิตร มาเลอิกแอนไทร์ 8.0 phr เป็นโซเดียมเบอร์ออกไซด์ 3.0 phr ทำปฏิรูปที่ 80°C เป็นเวลา 1.0, 1.5, 2.0 และ 3.0 ชั่วโมง ภายใต้บรรยายกาศในโตรเจน ได้เบอร์เซ็นต์การกรีฟต์เท่ากับ 1.46, 2.54, 3.56 และ 4.41% ตามลำดับ

การที่สังเคราะห์จากยางธรรมชาติตามาเลอทที่มีการกรีฟต์ 1.46, 2.54, 3.56 และ 4.41 % ที่ประปริมาณ wood rosin 0-40 phr พบว่าเมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้น ค่า pH ของกาวไม่เปลี่ยนแปลงมากนัก ส่วนความหนืดของกาวลดลงเมื่อประปริมาณ wood rosin เพิ่มขึ้น และเมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้นความหนืดของกาวเพิ่มขึ้น

ค่า Shear Strength และค่า Cleavage peel strength ของการเพิ่มขึ้นเมื่อประปริมาณ wood rosin เพิ่มขึ้น และเมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้นค่า Shear Strength และค่า Cleavage peel strength ของการเพิ่มขึ้น

การที่ไม่เติม wood rosin ค่า Shear Strength และค่า Cleavage peel strength ของการเพิ่มขึ้นเมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้นไม่เกิน 3 สัปดาห์ และมีค่าลดลงเมื่ออายุการเก็บกวนนานขึ้น

จากการทดสอบความสามารถทนทานต่อน้ำพบว่ากาวทุกสูตรสามารถทนทานต่อน้ำนานกว่า 30 วัน

การที่สังเคราะห์จากยางนาเลอท 2.54 เบอร์เซ็นต์การกรีฟต์ เติม wood rosin 20 phr ค่า Shear Strength และค่า Cleavage peel strength ของการมีค่าสูงสุดเท่ากับ 89.43 lb/in^2 และ 2.26 kN/m เมื่อเก็บกาวได้ 1 สัปดาห์

กาวที่ผ่านมาตรฐาน นอก.521-2527 เมื่อเก็บกาวได้ 1 สัปดาห์ คือการที่สังเคราะห์จากยางนาเลอท 2.54 % การกรีฟต์ เติม wood rosin 10 และ 20 phr

ศึกษาผลของความเข้มข้นเนื้อกาวต่อค่า Shear Strength และค่า Cleavage peel strength ของการพับว่าวเมื่อปริมาณเนื้อกาวเพิ่มขึ้นค่า Shear Strength และค่า Cleavage peel strength ของการเพิ่มขึ้น