

บทที่ 1

บทนำ

1.1 บทนำต้นเรื่อง

ยางพาราเป็นพืชเศรษฐกิจที่สำคัญของไทย โดยมีผลผลิตรวมคิดเป็นร้อยละ 42.11 ของผลผลิตรวมของโลก (สถิติเมื่อปี 2547) โดยทำรายได้เข้าประเทศ 245,000 ล้านบาท ในจำนวนนี้ประมาณ 55% ของรายได้เข้าประเทศไทยจากการขายวัตถุคิบยาง และประมาณ 30% มาจากผลิตภัณฑ์ยาง ที่เหลือเป็นรายได้จากการผลิตภัณฑ์ไม้ยาง จากตัวเลขของข้อมูลรายได้จากยางพารานี้ จะเห็นได้ว่ายังมีการใช้ยางธรรมชาติเปรรูปเป็นผลิตภัณฑ์น้อยมาก ผลิตภัณฑ์พวกชิ้นส่วนรถชนิดที่ต้องการความแข็งแรงและด้านงานการเปลี่ยนรูปที่ดี หรือชิ้นส่วนที่เกี่ยวกับระบบไฟฟ้าในรถยนต์ซึ่งต้องการวัสดุที่ทนต่ออุณหภูมิสูงๆ จะทำมาจากยางสังเคราะห์ เนื่องจากยางธรรมชาติมีความแข็งแรงและการคงรูปดีเมื่อได้รับความร้อน ทำให้ไม่สามารถ捺ยางธรรมชาติไปใช้ประโยชน์อย่างแพร่หลายดังเช่นยางสังเคราะห์มากนัก การใช้ประโยชน์จากชิ้นส่วนยางธรรมชาติกายในประเทศไทย เช่น พื้นรองเท้า ยางรองกันกระแทกและดูดซับแรงสั่นสะเทือน ท่อและแผ่นยางชนิดต่างๆ ที่ใช้ในอุตสาหกรรมทั่วไป และยางรถชนิดในอุตสาหกรรมยานยนต์ซึ่งเป็นอุตสาหกรรมที่บริโภคยางธรรมชาตินานที่สุด การปรับปรุงสมบัติเชิงกลและเชิงความร้อนของยางในอุตสาหกรรมเหล่านี้ ทำได้โดยการเสริมแรง (reinforcement) ด้วยสารตัวเติม (fillers)

โดยทั่วไปการปรับปรุงสมบัติของยางธรรมชาติตามการทดลองได้ 3 วิธี คือ การทำยางวัลค่าไนซ์ (vulcanized rubber) การทำยางผสมจากยางธรรมชาติและยางสังเคราะห์ (rubber blends) และการทำยางคอมโพสิตจากยางคอมปาวด์ (rubber compound) โดยใส่สารเคมีและสารตัวเติมลงไปในยาง การผลิตยางวัลค่าไนซ์จะทำให้ยางธรรมชาติคงรูปมากขึ้น เมื่อจากเกิดการเชื่อมขวางระหว่างโมเลกุลหรือใช้ของพอลิเมอร์ด้วยชลเพอร์ อย่างไรก็ดี ยางวัลค่าไนซ์ที่ได้ยังมีข้อด้อยในด้านสมบัติเชิงกลและเชิงความร้อนอยู่ จากปัญหาดังกล่าวข้างต้น การเตรียมยางคอมโพสิตจากยางธรรมชาติด้วยการเติมเล้าโลยลิกไนต์ ซึ่งหาได้ง่าย ราคาถูก และใช้กระบวนการการผสมกับยางธรรมชาติที่ใช้กันทั่วๆ ไป จึงเป็นอีกทางเลือกหนึ่งในการเพิ่มความแข็งแรงและการคงรูปได้ดีมากขึ้นเมื่อโคนความร้อน โดยผลที่ได้จากการศึกษา ทำให้ทราบศักยภาพในการนำเล้าโลยลิกไนต์มาใช้เป็นสารตัวเติมเพื่อทดแทนสารตัวเติมที่ใช้กันอยู่ในปัจจุบันซึ่งมีราคากาแพง และเป็นการเพิ่มนูลค่าของยางธรรมชาติได้อีกทางหนึ่ง จากการที่สามารถเลือกใช้สมบัติของยางคอมโพสิตมาประยุกต์ใช้กับผลิตภัณฑ์ต่างๆ ได้แพร่หลายมากขึ้น

1.2 การตรวจเอกสาร

ยางธรรมชาติ (natural rubber) ได้มีการค้นพบครั้งแรกในแถบลุ่มน้ำแม่น้ำเมซอน บนกรุงทั่งในปี ค.ศ. 1820 โธมัส แคนค็อก (Thomas Hancock) พบร้า เมื่อยางธรรมชาติถูกแรงกระทำในลักษณะเดือนจะเกิดการเปลี่ยนรูปได้ง่าย ต่อมาในปี ค.ศ. 1839 ชาร์ล กูดเยียร์ (Charles Goodyear) พบร้า ความเข็คหุ่นของยางลดลงเมื่อเพาเวอร์กำมะถัน ต่อมารู้จักกันทั่วไปว่า ยางวัลคาไนซ์ (vulcanized rubber) ข้อด้อยของยางธรรมชาติคือ มีความแข็งแรงและการคงรูปค่อนข้างไม่ดีรับความร้อน ทำให้ไม่สามารถใช้ยางธรรมชาติรับภาระและความร้อนสูงๆ ได้ ช่วงศตวรรษที่ผ่านมา ได้มีการปรับปรุงยางวัลคาไนซ์ให้มีสมบัติเชิงกลและเริ่มความร้อนที่ดีขึ้น การเสริมแรงยางธรรมชาติ โดยการทำยางคอมโพสิตที่เป็นอีกวิธีหนึ่ง ซึ่งทำได้โดยผสมยางหรือพอลิเมอร์ด้วยวัสดุเสริมแรง (reinforcing agents or fillers) ที่แข็งแรงกว่าประเภทต่างๆ เช่น เบnmàrda (carbon black) ซิลิกา (silica) ผงโลหะ (metals) และเส้นใย (fibers) ชนิดต่างๆ ซึ่งพบว่าทำให้สมบัติเชิงกลของยางดีขึ้น

1.2.1 การใช้เบnmàrda เป็นสารตัวเติม

เบnmàrda เป็นสารตัวเติมที่นิยมใช้กันมาก โดยเฉพาะในอุตสาหกรรมยางรถยนต์ การผสมยางกับเบnmàrda จะต้องบดยางให้นิ่มก่อน การที่ยางนิ่มทำให้ความหนืดลดลงและความเป็นพลาสติกเพิ่มขึ้น การใส่เบnmàrda จะทำให้ยางมีความหนืดเพิ่มขึ้น สมบัติของยางที่วัลคาไนซ์ ได้แก่ ความแข็งแรงดี ความด้านทานต่อการฉีกขาด และความด้านทานต่อการสึกหรอ จะขึ้นกับขนาดของอนุภาคของเบnmàrda ส่วนความแข็งของยางจะขึ้นกับโครงสร้างมากกว่าขนาดอนุภาค เบnmàrda ส่วนใหญ่จะทำให้ความแข็งแรงดีเพิ่มขึ้น ความแข็งแรงดีจะมีค่าสูงสุดเมื่อใช้เบnmàrda ปริมาณ 40-50 phr (part per hundred rubber) ความด้านทานต่อการสึกหรอและความด้านทานต่อการฉีกขาด จะคล้ายกันคือ จะขึ้นกับขนาดอนุภาคของเบnmàrda ถ้าขนาดอนุภาคเล็ก ความด้านทานต่อการสึกหรอและความด้านทานต่อการฉีกขาดจะสูง ความด้านทานต่อการสึกหรอจะมีค่าสูงสุดเมื่อใช้เบnmàrda ปริมาณ 60 phr ความแข็งของยางจะเพิ่มขึ้นตามปริมาณของเบnmàrda (พรพรวณ นิธิอุทัย, 2528) จากการศึกษาของ Bandyopadhyay, et al. พบร้า เบnmàrda มีผลต่อการคลายความเค็น (stress relaxation) ของยางและทำให้ตัวประกอนของการสูญเสีย (loss factor, tan δ) สูงสุดลดลง รวมทั้ง นิการขับดำเนินของ tan δ สูงสุดไปยังอุณหภูมิที่สูงกว่าซึ่งแสดงว่าการคงรูปของยางดีขึ้น (เมื่อ $\delta = \text{loss angle}$ และ $\tan \delta = G''/G'$; $G'' = \text{loss modulus}$, $G' = \text{storage modulus}$) อย่างไรก็ตาม การวัลคาไนซ์ยางที่เติมเบnmàrda ที่อุณหภูมิสูงกว่าอุณหภูมนิ่งปกติ (high temperature curing) และ การทำให้ยางสุกเกินไป (over cure) จะทำให้ความแข็ง นอคูลัส และความแข็งแรงดีลดลง แต่

จะทำให้อุณหภูมิสภาพแก้ว (glass transition temperature, T_g) เพิ่มขึ้น เนื่องจากลักษณะและปริมาณของการเชื่อมข้างมีการเปลี่ยนแปลง (Fan, et al., 2001)

1.2.2 การใช้ชิลิกาเป็นสารตัวเติม

ชิลิกาเป็นสารตัวเติมที่ไม่ใช้สีดำที่ใช้กันแพร่หลายมากที่สุด ชิลิกามีขนาดพื้นที่ผิวเล็กมาก การผสมกับยางทำได้ไม่ง่ายนัก การผสมจะใช้เวลานานกว่าปกติ ซึ่งจะทำให้ไม่เกิดของขางเกิดการแตกได้ ทำให้คุณสมบัติของยางลดลง ดังนั้นการผสมยางกับชิลิกาจึงควรใช้เครื่องผสมแบบปีก (Internal Mixer) ผิวของชิลิกามีพื้นระไประดิรเจน จะเกิดการดูดสารตัวเร่งที่ผิวของชิลิกาได้ ทำให้ยางวัลคาไนซ์ช้าลง โดยทั่วไปแล้วชิลิกาจะมีขนาดอนุภาคเล็ก จึงทำให้ความแข็งแรงดี ระยะหักเมื่อขาตื้นค่าใกล้เคียงกับเน้ม่ำค่า แต่ความด้านทานการสึกหรอและมอคูลัสต่ำกว่ากรณีที่ใช้เน้ม่ำค่า เพราะชิลิกามีผิวเป็นสารอนินทรีย์มาก ทำให้มีแรงยึดกับยางไม่ดีนัก (พรพรรณ นิธิอุทัย, 2528) จึงได้มีการค้นคว้าพบว่า การเติมสารคู่ควนไชเลน (silane coupling agent) จะช่วยให้การยึดกันระหว่างสารตัวเติมกับยางดีขึ้น ทำให้สมบัติเชิงกลดีขึ้นด้วย (Soo-Jin and Ki-Sook, 2003) วิธีใช้สารคู่ควนไชเลนทำโดยผสมสารตัวเติมกับสารคู่ควนไชเลนแล้วจึงค่อยผสมกับยาง หรืออาจเอาสารคู่ควนไชเลนใส่เข้าไปในยางขณะผสมกับสารตัวเติมก็ได้

1.2.3 การใช้เส้นใยเป็นสารตัวเติม

ที่ผ่านมามีการศึกษาการนำเส้นใยนาใช้เป็นสารตัวเติมหลายชนิดด้วยกัน เช่น เส้นไชไฟ (bamboo fiber) เส้นไยกานะพร้าว (coir fiber) เส้นไจากปาเก็บที่ไม่ใช้แล้ว (recycled gasket fiber) พบว่า ระยะเวลาที่ยางเริ่มเกิดการคงรูป (scorch time) และระยะเวลาในการวัลคาไนซ์ (cure time) ของยางลดลงเมื่อปริมาณเส้นใยเพิ่มขึ้น (Ismail, Edyham, and Wirjosentono, 2002) สมบัติเชิงกลของยาง เช่น ความแข็งแรงดี ระยะหักเมื่อขาตื้น และความด้านทานต่อการฉีกขาดมีค่าลดลง แต่ความแข็งและมอคูลัสมีค่าเพิ่มขึ้นตามปริมาณเส้นใยที่เพิ่มขึ้น (เล็ก สีคง, ชนินทร์ คำรักการ และเฉลิมรัฐ ฐุพพนกุล, 2546; Ismail, Edyham and Wirjosentono, 2002) แต่การใช้เส้นใยเป็นสารตัวเติมก็มีข้อเสียคือ ยางคอมโพสิตที่ได้จะไม่สามารถรับแรงได้เท่ากันทุกทิศทาง (anisotropic) โดยยางคอมโพสิตจะรับแรงได้มากขึ้น ถ้าทิศทางของเส้นใยอยู่ในแนวเดียวกับทิศทางของแรงที่มากระทำ (Geethamma, et al., 1998) นอกจอกันนี้การเติมสารคู่ควนไชเลนจะช่วยปรับปรุงพื้นฐานระหว่างเส้นใยและยาง ทำให้สมบัติเชิงกลดีขึ้น (Ismail, Shuhelmy and Edyham, 2002)

1.2.4 การใช้ถ้าเกลนเป็นสารตัวเติม

การศึกษาสมบัติของยางที่ใช้ถ้าเกลนเป็นสารตัวเติมมีมากพอสมควร เนื่องจากถ้าเกลนมีองค์ประกอบหลักคือซิลิกา ซึ่งใช้เป็นสารตัวเติมในอุตสาหกรรมยางในปัจจุบัน การใช้ถ้าเกลนเป็นสารตัวเติมจะทำให้ระยะเวลาที่ยางเริ่มเกิดการคงรูปและระยะเวลาในการวัลภาไนซ์สั้นลง (Da Costa, et al., 2002; Sae-oui, Rakdee and Thanmathorn, 2002) ความแข็งแรงดึง ระยะยืดเมื่อขาด ความด้านทานต่อการฉีกขาด และความด้านทานต่อการสึกหรอมีค่าลดลง แต่มอคูลัสและความแข็งมีค่าเพิ่มขึ้น เมื่อปริมาณถ้าเกลนเพิ่มขึ้น (Sae-oui, Rakdee and Thanmathorn, 2002; Ismail, Mega and Abdul Khalil, 2001; Da Costa, et al., 2000) นอกจากนี้การเติมสารคู่กับไชเลนจะช่วยทำให้ความแข็งแรงดึง มอคูลัส และความด้านทานต่อการฉีกขาดมีค่าเพิ่มขึ้นด้วย (Ismail, Nasaruddin and Ishiaku, 1999; Da Costa, et al., 2000; Ismail, Mega and Abdul Khalil, 2001)

1.2.5 การใช้วัสดุอื่นๆ เป็นสารตัวเติม

มีการศึกษาการนำวัสดุอื่นๆ มาใช้เป็นสารตัวเติมในยางกันอย่างหลากหลาย เช่น พยางค์รีไซเคิล (recycled rubber powder) พบว่า จะช่วยลดระยะเวลาที่ยางเริ่มเกิดการคงรูปและระยะเวลาในการวัลภาไนซ์ มอคูลัสเพิ่มขึ้นเล็กน้อย แต่ระยะยืดเมื่อขาดมีแนวโน้มลดลงเมื่อปริมาณพยางค์รีไซเคิลเพิ่มขึ้น ขณะที่ความแข็งแรงดึงจะมีค่าสูงสุดเมื่อเติมพยางค์รีไซเคิลลงไป 10 phr (Ismail, Nordin and Noor, 2002) ผงไนป์ปาร์มจะทำให้มอคูลัสและความแข็งเพิ่มขึ้น แต่ความแข็งแรงดึง ระยะยืดเมื่อขาด และความด้านทานต่อการฉีกขาดมีค่าลดลง นอกจากนี้ยังพบว่า ค่า fatigue life ลดลงเมื่อความเครียดและปริมาณของผงไนป์ปาร์มเพิ่มขึ้น (Ismail and Jaffri, 1999) การใช้ organo-montmorillonite ซึ่งเป็นสารเติมสีขาว ปริมาณเพียง 10 phr จะทำให้ยางคอมโพสิตมีสมบัติเชิงกลใกล้เคียงกับยางคอมโพสิตที่เติมเข้มข้น 40 phr (Arroyo, López-Manchado and Herrer, 2003)

1.3 วัสดุประสงค์

1.3.1 ศึกษาผลของปริมาณถ้ากลอยลิกไนต์ต่อส่วนผสมการวัลภาไนซ์ของยางคอมโพสิต

1.3.2 ศึกษาผลของขนาด และปริมาณถ้ากลอยลิกไนต์ต่อสมบัติเชิงกล และเชิงพลวัตของยางคอมโพสิตจากยางธรรมชาติผสมถ้ากลอยลิกไนต์

1.3.3 ศึกษาผลของสารคู่กับไชเลน ต่อสมบัติเชิงกลและเชิงพลวัตของยางคอมโพสิต

1.3.4 หาองค์ประกอบที่เหมาะสมของยางคอมโพสิต และเปรียบเทียบสมบัติ เชิงกลและเชิงพลวัตกับยางที่เติมด้วยเขม่าดำในปริมาณ 30 phr

1.4 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1.4.1 สามารถปรับปรุงยางธรรมชาติให้มีความแข็งแรงและคงรูปมากขึ้น โดยมี เถ้าโลหิติกในต์เป็นวัสดุเสริมแรงที่มีราคาถูก

1.4.2 ได้ข้อมูลสมบัติของยางคอมโพสิตเพื่อการเลือกใช้ให้เหมาะสมกับประเภท ของการใช้งานหรือผลิตภัณฑ์มากขึ้น

1.5 ขอบเขตการวิจัย

งานวิจัยนี้เป็นการศึกษาลักษณะการวัลภาชนะ สมบัติเชิงกลและเชิงพลวัตของ ยางคอมโพสิตจากยางธรรมชาติเติมด้วยถ้าโลหิติกในต์ แล้วหาสูตรยางคอมโพสิตที่มีสมบัติเชิงกล ในภาพรวมเด่น ซึ่งในงานวิจัยนี้จะเน้นถึงสมบัติความต้านทานต่อการเปลี่ยนรูปหรือมอคูลัสเป็น สำคัญ จากนั้นนำมาเปรียบเทียบสมบัติกับยางคอมโพสิตเติมด้วยเขม่าดำในปริมาณ 30 phr ซึ่งการ เติมเขม่าดำในปริมาณ 30 phr จะทำให้เขม่าดำแสดงประสิทธิภาพของการเสริมแรงของมาอย่าง เด่นชัด โดยจะทำให้ความแข็งแรงคง นอคูลัส และความต้านทานต่อการฉีกขาดมีค่าเพิ่มขึ้น (พรหมรัตน์ นิธิฤทธิ์, 2528) นอกจากนี้การผสมยางกับเขม่าดำในปริมาณมากกว่า 30 phr ด้วยเครื่อง พสมยางสองลูกกลิ้งจะกระทำได้ยาก จึงเลือกยางคอมโพสิตที่เติมด้วยเขม่าดำในปริมาณ 30 phr มา ใช้ในการเปรียบเทียบ ยางธรรมชาติที่ใช้คือ ยางแท่ง STR SL ส่วนน้ำยางขันนำมาทำยางคอมโพสิต เพื่อใช้ในการศึกษาเรื่องการกระชายตัวของอนุภาคถ้าโลหิติกในต์ในเนื้อยางเทียบกับกรณีของยาง แท่ง ถ้าโลหิติกในต์ที่ใช้มีขนาดอนุภาคต่างกัน 4 ขนาดคือ ถ้าโลหิติกในต์ที่รับมา (As-received fly ash, AF) ถ้าโลหิติกในต์ที่น้ำยา (Large size fly ash, LF) ถ้าโลหิติกในต์ละเอียดปานกลาง (Medium size fly ash, MF) และถ้าโลหิติกในต์ละเอียดมาก (Small size fly ash, SF) ยางคอมโพสิต ที่ได้จะนำมาทำการทดสอบลักษณะการวัลภาชนะ สมบัติเชิงกล สมบัติเชิงพลวัต และวิเคราะห์การ กระจายตัวของอนุภาคถ้าโลหิติกในต์ที่น้ำยา ซึ่งสมบัติที่ศึกษา มีดังต่อไปนี้

1.5.1 ลักษณะการวัลภาชนะ ทำการศึกษาด้วยเครื่อง Moving Disc Rheometer (MDR) โดยศึกษาระยะเวลาที่ยางเริ่มเกิดการคงรูป (Scorch time) และระยะเวลาในการวัลภาชนะ (Cure time)

1.5.2 สมบัติเกี่ยวกับการดึง (Tensile properties) ทำการทดสอบตามมาตรฐาน ASTM D412-80 โดยสมบัติที่ศึกษาได้แก่ ความแข็งแรงดึง (Tensile strength) ระยะยืดเมื่อขาด (Elongation at break) และมอดุลัสที่ระยะยืด 300% และ 500% (moduli at 300% and 500% elongation)

1.5.3 ความต้านทานต่อการฉีกขาด (Tear resistance) ทำการทดสอบตามมาตรฐาน ASTM D624-81

1.5.4 ความแข็ง (Hardness) ทำการทดสอบตามมาตรฐาน ASTM D2240-81

1.5.5 ความต้านทานต่อการสึกหรอ (Abrasion resistance) ทำการทดสอบตาม มาตรฐาน B.S. 903 Part A 9, Method C

1.5.6 สมบัติเชิงพลวัต ทำการทดสอบด้วยเครื่อง Dynamic Mechanical Thermal Analyzer (DMTA) สมบัติที่ทำการศึกษาได้แก่ มอดุลัสสะสม (Storage modulus) ตัวประกอบของ การสูญเสีย (Loss factor, $\tan \delta$) และอุณหภูมิสภาพแก้ว (glass transition temperature, T_g)

1.5.7 การศึกษาการกระจายตัวของอนุภาคเดาลอยดิคในไนเน็อิยาง ด้วยกล้อง จุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (Scanning Electron Microscope, SEM)