รหัสโครงการ [SUT7-710-54-12-68]



ได้รับทุนอุดหนุนการวิจัยจาก มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี

ผลงานวิจัยเป็นความรับผิดชอบของหัวหน้าโครงการวิจัยแต่เพียงผู้เดียว

รหัสโครงการ [SUT7-710-54-12-68]



การเตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนจากผงเปลือกไข่เพื่อใช้เป็น สารตัวเติมในวัสดุพอลิเมอร์ (Preparation of Precipitated Calcium Carbonate from

Eggshell Powder for Use as Filler in Polymeric Materials)

คณะผู้วิจัย

หัวหน้าโครงการ รองศาสตราจารย์ ดร. วิมลลักษณ์ สุตะพันธ์ สาขาวิชาวิศวกรรมพอลิเมอร์ สำนักวิชาวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี

มหาวทย เดองการของ อาลายเกมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี ปีงบประมาณ 2554 ผลงานวิจัยเป็นความรับผิดชอบของหัวหน้าโครงการวิจัยแต่เพียงผู้เดียว ตุลาคม 2559

กิตติกรรมประกาศ

ในการดำเนินการวิจัยโครงการ "การเตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนจากผงเปลือกไข่เพื่อใช้ เป็นสารตัวเติมในวัสดุพอลิเมอร์ (Preparation of Precipitated Calcium Carbonate from Eggshell Powder for Use as Filler in Polymeric Materials)" ในชุดโครงการ "การพัฒนาวัสดุเพื่อความยั่งยืน ด้านสิ่งแวดล้อมและพลังงาน" คณะผู้วิจัยขอขอบคุณ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี ผู้สนับสนุนทุนวิจัย (ปีงบประมาณ 2554) และ ขอขอบคุณศูนย์เครื่องมือวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยี มหาวิทยาลัยเทคโนโลยี สุรนารี สำหรับการสนับสนุนการดำเนินงานของโคร<mark>งกา</mark>รวิจัย



บทคัดย่อ

ผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP) ประกอบด้วยแคลเซียมคาร์บอเนต ประมาณร้อยละ 98 โดย น้ำหนัก มีรูปผลึกแคลไซท์และวาเทอร์ไรท์ ขนาดอนุภาคอยู่ในช่วง 0.34 - 34.32 ไมโครเมตร และขนาด อนุภาคเฉลี่ย เท่ากับ 14.54 ไมโครเมตร และผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีพื้นที่ผิวจำเพาะสูงกว่าของผงเปลือก ไข่บด การตกตะกอนทำให้ปริมาณสารอินทรีย์ในเปลือกไข่ลดลงเมื่อเปรียบเทียบกับเปลือกไข่ก่อน ตกตะกอน แคลเซียมคาร์บอเนตของผงเปลือกไข่ตกตะกอนจะเสื่อมสลายด้วยความร้อนที่อุณหภูมิต่ำกว่า แคลเซียมคาร์บอเนตของผงเปลือกไข่บด

พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทมีดัชนีการไหลลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน เพิ่มขึ้น การเปลี่ยนแปลงพฤติกรรมการแตกหักแบบเหนียวไปเป็นการแตกหักแบบเปราะเกิดขึ้นที่ปริมาณ ผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก ความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดคราก และความทนทาน-ต่อ แรงดึง ณ จุดขาด ลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น มอดุลัสของยังก์และมอดุลัสแรงดัดของ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทเพิ่มขึ้นเล็กน้อยเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น ความ ทนทานต่อแรงดัดของพอลิเมอร์คอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนต่างๆ ไม่แตกต่างกันอย่างมี นัยสำคัญ ความทนทานต่อแรงกระแทกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทลดลงเมื่อปริมาณผง เปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น อุณหภูมิการเสื่อมสลายเนื่องจากความร้อนของเมทริกซ์-พอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูงเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ การเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนไม่ส่งผลอย่างมีนัยสำคัญต่ออุณหภูมิการ หลอมเหลวของเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง อุณหภูมิการตกผลึกของเมทริกซ์-พอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูงเพิ่มขึ้น ปริมาณผลึกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอนเพิ่มขึ้น บารทำให้พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอนเพิ่มขึ้น อุญาการเลิมคาวามหนาแน่นสูงคอมพอสิท ลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอนเพิ่มขึ้น อารทำให้ขอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ ตองเร็มที่มี อย่างไรกัดกลงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก อัตราการทำให้เย็นตัวไม่มีผล อย่างมีนัยสำคัญต่อการเพิ่มของปริมาณผลึก

พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทมีดัชนีการใหลเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น และดัชนีการไหลของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทสูงกว่า ดัชนีการไหลของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต การ เปลี่ยนแปลงพฤติกรรมการแตกหักแบบเหนียวไปเป็นการแตกหักแบบเปราะเกิดขึ้นที่ปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอน ร้อยละ 5 โดยน้ำหนัก ความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดขาด และร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด ลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น มอดุลัสของยังก์ ความทนทานต่อแรงดัด และมอดุลัสแรง-ดัดของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น ความทนทานต่อ-แรงกระแทกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทน้อยกว่าของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต

บทคัดย่อ (ต่อ)

การเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนส่งผลต่อการเสื่อมสลายเนื่องจากความร้อนของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีน ชัคซิเนต การเสื่อมสลายเนื่องจากความร้อนของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเกิดขึ้นในสองขั้นตอนคือ ขั้นตอนแรกจะเสื่อมสลายที่อุณหภูมิต่ำกว่าอุณหภูมิการเสื่อมสลายของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเล็กน้อย และ การเสื่อมสลายขั้นที่สองเกิดขึ้นที่อุณหภูมิสูงกว่าอุณหภูมิการเสื่อมสลายของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเล็กน้อย และ การเสื่อมสลายขั้นที่สองเกิดขึ้นที่อุณหภูมิสูงกว่าอุณหภูมิการเสื่อมสลายของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต การเติม ผงเปลือกไข่ตกตะกอนทำให้อุณหภูมิการหลอมเหลวของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตไม่แตกต่างจาก อุณหภูมิการหลอมเหลวของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตอย่างมีนัยสำคัญ อุณหภูมิการเกิดผลึกของเมทริกซ์พอลิ-บิวทิลีนซัคซิเนตต่ำกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับอุณหภูมิการเกิดผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต อย่างไรก็ตามการ ทำให้เย็นตัวอย่างช้า ทำให้ได้รูปผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต 2 รูปแบบ แต่รูปผลึกของเมทริกซ์พอลิบิวทิ-ลีนซัคซิเนตเกิดขึ้นเพียงรูปผลึกเดียว การเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนทำให้ปริมาณผลึกลดลง การทำ ให้พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเย็นต่ออย่างช้า ๆ ไม่มีผลต่อการเพิ่มปริมาณผลึกของพอลิบิวทิลีนซัค-ซิเนตคอมพอสิท แต่ปริมาณผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทสูงกว่าปริมาณผลึกพอลิบิวทิลีนซัค-ซิเนต



Abstract

Precipitated eggshell powder (PESP) composed of 98 wt.% calcium carbonate in crystal forms of both calcite and vaterite. Its particle size range was 0.34 – 34.32 μ m and the average particle size was 14.54 μ m of which its specific surface area was higher than that of ground eggshell powder (ESP). By precipitation, PESP contained less organic composition than ESP did. The thermal decomposition temperature of precipitated eggshell calcium carbonate was lower than that of eggshell calcium carbonate

Composite of high density polyethylene and PESP was low in melt flow index with increasing PESP composition. Ductile to brittle fracture behavior of the composite occurred at PESP content of 20 wt.%. Tensile stress at yield and at break, and impact strength decreased whereas Young's modulus and flexural modulus increased as increasing PESP content. In addition, flexural strength was not significantly affected by PESP content. Thermal decomposition temperature of polyethylene matrix was higher than that of neat polyethylene. Melting temperature of polyethylene matrix did not differ from that of polyethylene however, crystallization temperature of the matrix was higher than that of the neat polyethylene. Degree of crystallinity of polyethylene composite was lower than that of neat polyethylene. Furthermore, crystallinity of the composite decreased with more added PESP. Under slow cooling rate from the melt, the polyethylene composite gained more degree of crystallinity.

Composite of poly (butylene succinate) and PESP was high in melt flow index with increasing PESP composition. Ductile to brittle fracture behavior of the composite occurred at PESP content of 5 wt.%. Tensile stress and elongation at break, and impact strength decreased whereas Young's modulus, flexural modulus, and flexural strength increased as increasing PESP content. With presence of PESP, poly (butylene succinate) matrix thermally decomposed into two steps. Firstly, the matrix decomposed at slight lower temperature and secondly, decomposed at higher temperature than single thermal decomposition temperature of neat poly (butylene succinate).

Abstract (Continued)

Melting temperature of poly (butylene succinate) matrix was not noticeably different from that of neat poly (butylene succinate). In addition, poly (butylene succinate) matrix crystallized from the melt at lower temperature than neat poly (butylene succinate) did. Under slow cooling rate from the melt, two crystal forms of neat poly (butylene succinate) occurred whereas only one crystal form obtained from poly (butylene succinate) composite. Degree of crystallinity of poly (butylene succinate) composite did not much differ from that of neat poly (butylene succinate) however, the the composite crystallinity decreased with more inclusion of PESP. Under slow cooling rate, the poly (butylene succinate) composite did not gain more degree of crystallinity however, the composite crystallinity was higher than that of neat poly (butylene succinate).



สารบัญ

9	v
หเ	เา

กิตติกรรมประกาศ	ก
บทคัดย่อภาษาไทย	. ข
บทคัดย่อภาษาอังกฤษ	٩
สารบัญ	. ฉ
สารบัญตาราง	ณ
สารบัญรูป	. ຐ
คำอธิบายคำย่อที่ใช้ในการวิจัย	. จึ
บทที่ 1 บทนำ	1
1.1 ความสำคัญ ที่มาของปัญหาที่ทำการวิจัย	1
1.2 ทฤษฎีและกรอบแนวความคิดของโครงกา <mark>ร</mark> วิจัย (Conceptual Framework)	1
1.3 การทบทวนวรรณกรรม (Reviewed Literature) ที่เกี่ยวข้อง	. 2
1.3.1 สารตัวเติมแคลเซียมคาร์บอเ <mark>นต</mark>	. 2
1.3.2 กรรมวิธีการผลิตแคลเซ <mark>ียมค</mark> าร์บอเนตตกตะกอน (Production of Precipitated	
Calcium Carbonate)	. 3
1.3.3 เปลือกไข่ไก่และผงเป <mark>ลื</mark> อกไข่	. 4
1.3.4 การวิเคราะห์ต้นทุ <mark>นเ</mark> ชิงเปรียบเทียบในการเตรียมแคลเซีย <mark>ม</mark> คาร์บอเนตตกตะกอน	
(PCC) จากผงเปลือกไข่	. 6
1.3.5 พอลิบิวทิลีนซัคซิเนท (Poly (butylene succinate), PBS)	. 6
1.4 วัตถุประสงค์ของโครงการวิจัย	. 9
1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	. 9
1.6 ขอบเขตของโครงการวิจัย	. 9
เอกสารอ้างอิง	10
บทที่ 2 การศึกษาสมบัติของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน	12
2.1 ระเบียบวิธีวิจัย	12
2.2 วัตถุดิบและสารเคมี	12
2.3 วิธีการทดลอง	12
2.3.1 การเตรียมผงเปลือกไข่บด	12
2.3.2 การเตรียมผงเปลือกไข่ตกตะกอน	12
2.3.3 การทดสอบสมบัติทางกายภาพของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน	13

สารบัญ (ต่อ)

2.4	ผลการทดลองและการวิเคราะห์ผล	14
	2.4.1 ขนาดอนุภาค การกระจายตัว และพื้นที่ผิวจำเพาะของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือก	
	ไข่ตกตะกอน	14
	2.4.2 รูปแบบผลึกของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน	16
	2.4.3 ลักษณะสัณฐานวิทยาของอนุภาคผงเป <mark>ลือก</mark> ไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน	16
	2.4.4 องค์ประกอบทางเคมีของผงเปลือกไข่บ <mark>ดแ</mark> ละผงเปลือกไข่ตกตะกอน	18
	2.4.5 อุณหภูมิการเสื่อมสลายของผงเปลือ <mark>กไข่บดแล</mark> ะผงเปลือกไข่ตกตะกอน	19
2.5	สรุปผลการศึกษา	21
เอก	สารอ้างอิง	22
บทเ	ที่ 3 การศึกษาพอลิเมอร์คอมพอสิท <mark>จาก</mark> พอลิเอทิ <mark>ลีนค</mark> วามหนาแน่นสูงและผงเปลือกไข่	
	ตกตะกอน	23
3.1	ระเบียบวิธีวิจัย	23
3.2	วัตถุดิบ	23
3.3	วิธีการทดลอง	23
	3.3.1 การเตรียมพอลิเอทิล <mark>ีน</mark> ความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่เติมผง <mark>เ</mark> ปลือกไข่ตกตะกอน	23
	3.3.2 การทดสอบสมบัติทางกา <mark>ยภาพขอ</mark> งพอลิ <mark>เอทิลีนความ</mark> หนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีน	
	ความหนาแน่นส <mark>ูงค</mark> อม <mark>พอสิทที่เติ</mark> มผงเปลือกไข่ตกตะกอน	23
3.4	ผลการทดลองและก <mark>ารวิเ</mark> คราะห์ผล	25
	3.4.1 สมบัติการไหล	25
	3.4.2 สมบัติทางกล	25
	3.4.3 ลักษณะสัณฐานวิทยา	32
	3.4.4 สมบัติทางความร้อน	33
3.5	สรุปผลการศึกษา	39
เอก	สารอ้างอิง	40
บทเ	¹ ี่ 4 การศึกษาพอลิเมอร์คอมพอสิทจากพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตและผงเปลือกไข่ตกตะกอน	41
4.1	ระเบียบวิธีวิจัย	41
4.2	วัตถุดิบ	41
4.3	วิธีการทดลอง	41
	4.3.1 การเตรียมพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่เติมผงเปลือกไข่ตกตะกอน	43
	4.3.2 การทดสอบสมบัติทางกายภาพของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตและพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต	
	คอมพอสิทที่เติมผงเปลือกไข่ตกตะกอน	41

สารบัญ (ต่อ)

4.4 6	มลการทดลองและการวิเคราะห์ผล	13
Ĺ	4.4.1 สมบัติการไหล	13
Ĺ	4.4.2 สมบัติทางกล	13
Ĺ	4.4.3 ลักษณะสัณฐานวิทยา	19
Ĺ	4.4.4 สมบัติทางความร้อน	51
4.5 á	สรุปผลการศึกษา	57
เอกส	ารอ้างอิง	58
บทที่	5 บทสรุปการวิจัย	59
5.1 í	การเตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอน <mark>จ</mark> ากเปลือ <mark>ก</mark> ไข่ (ผงเปลือกไข่ตกตะกอน)	59
5.2 í	การใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นสารตัวเ <mark>ติ</mark> มเสริมแรง <mark>สำห</mark> รับพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง5	59
5.3 f	การใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นสาร <mark>ตัวเติ</mark> มเสริมแรง <mark>สำหรั</mark> บพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต	50
บรรถ	มานุกรม	51
ประวั	ติผู้วิจัย	54
ผลงาเ	แผยแพร่ของโครงการ	65



สารบัญตาราง

ตารา	งที่	หน้า
1.1	ราคาและผลิตภัณฑ์แคลเซียมคาร์บอเนตในประเทศไทย จำแนกตามคุณภาพและราคา	3
1.2	องค์ประกอบของไข่ไก่และเปลือกไข่ไก่	5
1.3	สมบัติทางกายภาพ ของ PBS (poly (butylene succinate)) และ PE (polyethylene)	7
2.1	ขนาดอนุภาคและการกระจายขนาดและพื้น <mark>ที่ผิ</mark> วจำเพาะของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือก ไข่ตกตะกอน	. 14
2.2	ธาตุองค์ประกอบของผงเปลือกไข่บดและ <mark>ผงเปลือก</mark> ไข่ตกตะกอน	. 18
2.3	อุณหภูมิการเสื่อมสลายทางความร้อนและน้ำหนักที่สูญเสียของผงเปลือกไข่บดและผง เปลือกไข่ตกตะกอน	. 19
3.1	ดัชนีการไหล (melt flow index) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีน ความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริ <mark>มาณ</mark> ผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	. 25
3.2	มอดุลัสของยังก์ ร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด ความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดคราก มอดุลัสแรงดัดและความทนทานต่อแรงดัด ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่น-สูง และพอลิ เอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดย น้ำหนัก	. 30
3.3	ความทนทานต่อแรงกระแทก (impact strength) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	. 31
3.4	อุณหภูมิการเสื่อมสลาย (Td) อุณหภูมิการหลอมเหลว (T _m) อุณหภูมิการเกิดผลึก (T _c) ความร้อนของการหลอมละลาย (<i>ΔH_f</i>) และปริมาณผลึก (X _c) ของ พอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	. 38
4.1	ดัชนีการไหล (melt flow index) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต คอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	. 43

สารบัญตาราง

ตาราง	ที่	หน้า
4.2	ความทนทานต่อแรงดึง มอดุลัสของยังก์ ร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด มอดุลัสแรงดัด และความทนทานต่อแรงดัดของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอ สิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	48
4.3	ความทนทานต่อแรงกระแทก (impact strength) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตและพอลิบิวทิ ลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	49
4.4	อุณหภูมิการเสื่อมสลาย (T _d) อุณหภูมิการหลอมเหลว (T _m) อุณหภูมิการเกิดผลึก (T _c) ความร้อนของการหลอมละลาย (ΔH_f) และปริมาณผลึก (X _c) ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดย	
	น้าหนัก	. 56



สารบัญรูป

รูปที่		หน้า
1.1	แผนภาพแสดงโครงสร้างของไข่ไก่ (a) และ และการกระจายตัวของโปรตีนในชั้น เปลือก ไข่ (SM = Shell Membrane) (b)	5
2.1	กราฟระหว่างปริมาตร (%) และขนาดอนุภาค ของผงเปลือกไข่บด (a) และผงเปลือกไข่ ตกตะกอน (b)	. 15
2.2	รูปแบบการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ของ ผ <mark>งเป</mark> ลือกไข่บด ผงเปลือกไข่ตกตะกอน และ แคลเซียม-คาร์บอเนต	. 17
2.3	ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็คตรอนแบบส่องกราด (x300 และ x2000) และกราฟ การกระจายของขนาดอนุภาคของผงเปล <mark>ือ</mark> กไข่บด (a) และผงเปลือกไข่ตกตะกอน (b)	. 17
2.4	กราฟ TGA (a) และ DTGA (b) ของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน	. 20
3.1	กราฟระหว่างความเค้นดึง (tensil <mark>e st</mark> ress) และร้ <mark>อยล</mark> ะการยืดออก (elongation) ของ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง แล <mark>ะพอ</mark> ลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผง เปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	26
3.2	กราฟระหว่างมอดุลัสของยั <mark>งก์ (</mark> Young's modulus) และปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอ <mark>ลิ</mark> เอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท	. 27
3.3	กราฟระหว่างความ <mark>ทน</mark> ทานต่อแรงดึง ณ จุดคราก (yield strength) และ ปริมาณผง เปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท	. 28
3.4	กราฟระหว่างมอดุ <mark>ลัสแรง</mark> ดัด (flexural modulus) และความทนทานต่อแรงดัด (flexural strength) และ ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูงคอมพอสิท	. 29
3.5	ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (×1000) ของ พอลิเอทิลีนความ หนา-แน่นสูง (a) และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ที่ผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 (b), ร้อยละ 10 (c) และ ร้อยละ 20 (d) โดยน้ำหนัก	. 32
3.6	กราฟ TGA (a) และ DTGA (b) ของ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	. 34
3.7	กราฟ DSC thermogram ที่ได้จากกระบวนการให้ความร้อนครั้งแรก (first heating scan) (a) และครั้งที่สอง (second heating scan) (b) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	. 36

สารบัญรูป

รูปที่		หน้า
3.8	กราฟ DSC thermogram จากกระบวนการทำให้เย็นตัวครั้งแรก (first cooling scan) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณ ผง- เปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	37
4.1	กราฟระหว่างความเค้นดึง (tensile stress) และร้อยละการยืดออก (elongation) ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเ <mark>นท</mark> คอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	44
4.2	กราฟระหว่างมอดุลัสของยังค์ (Young's modulus) และร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด (elongation at break) และปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิ บิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท	45
4.3	กราฟระหว่างความทนทานต่อแรงดึง (tensile strength) และปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอน (PESP content) ของพ <mark>อลิบิ</mark> วทิลีนซัคซิเนตค <mark>อ</mark> มพอสิท	46
4.4	กราฟระหว่างมอดุลัสแรงดัด (flexural modulus) และความทนทานต่อแรงดัด (flexural strength) และ ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิ เนตคอมพอสิท	47
4.5	ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (x1000 (a) และ x2000 (b)) ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต (1), พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอน ร้อยละ 5 (2), ร้อยละ 10 (3) และ ร้อยละ 20 (4) โดยน้ำหนัก	50
4.6	กราฟ TGA (a) แ <mark>ละ DTG</mark> A (b) ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอม พอสิทที่ปริมาณผงเป <mark>ลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก</mark>	52
4.7	กราฟ DSC thermogram ของการให้ความร้อนครั้งแรก (a) และการให้ความร้อนครั้งที่ สอง (b) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผง เปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	54
4.8	กราฟ DSC thermogram จากการทำให้เย็นตัวครั้งแรก (first cooling scan) ของพอลิ บิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก	55

คำอธิบายคำย่อที่ใช้ในการวิจัย

- ESP Eggshell Powder
- HDPE High Density Polyethylene
- PBS Poly (Butylene Succinate)
- PESP Precipitated Eggshell Powder



บทที่ 1 บทนำ

1.1 ความสำคัญ ที่มาของปัญหาที่ทำการวิจัย

เปลือกไข่ไก่เป็นวัสดุเหลือใช้ที่หาได้ง่ายภายในประเทศ ได้จากอุตสาหกรรมการเลี้ยงไก่ แต่เปลือก ไข่ทั้งจากการฟักลูกไก่และจากการใช้เป็นอาหารถูกทิ้งเป็นขยะอย่างหนึ่งซึ่งมีต้นทุนในการกำจัด เปลือกไข่ที่ ถูกทิ้งเป็นขยะเหล่านี้ยังมีมูลค่าในตัวเองเนื่องจากองค์ประกอบหลักของเปลือกไข่คือ แคลเซียมคาร์บอเนต ร้อยละ 95 โดยน้ำหนัก ในรูปผลึกแบบแคลไซท์ (calcite) ซึ่งแคลเซียมคาร์บอเนตที่ใช้เป็นสารตัวเติม (filler) สำหรับพอลิเมอร์นั้นมีความบริสุทธิ์ประมาณร้อยละ 98 โดยน้ำหนัก มีรูปผลึกแบบแคลไซท์ เช่นเดียวกัน ดังนั้นเปลือกไข่มีความเป็นไปได้สูงที่จะเป็นแหล่งของแคลเซียมคาร์บอเนตสำหรับใช้เป็นสาร ตัวเติมสำหรับพอลิเมอร์ เนื่องจากมีความบริสุทธิ์ใกล้เคียงกันและรูปผลึกเป็นแบบเดียวกัน จากงานวิจัย เบื้องต้นก่อนหน้านี้พบว่าผงเปลือกไข่และเปลือกไข่ที่ผ่านการดัดแปรด้วยความร้อนสามารถใช้เป็นสารตัว-เติมสำหรับพอลิเอร์ เนื่องจากมีความบริสุทธิ์ใกล้เคียงกันและรูปผลึกเป็นแบบเดียวกัน จากงานวิจัย เบื้องต้นก่อนหน้านี้พบว่าผงเปลือกไข่และเปลือกไข่ที่ผ่านการดัดแปรด้วยความร้อนสามารถใช้เป็นสารตัว-เติมสำหรับพอลิเอทิลีนชนิดความหนาแน่นสูงได้เป็นอย่างดี มีประสิทธิภาพเทียบเคียงกับแคลเซียม คาร์บอเนตเมื่อเปรียบเทียบด้วยขนาดที่ใกล้เคียงกัน อย่างไรก็ตามผงเปลือกไข่ที่ได้ในงานวิจัยที่ผ่านมามี ขนาดใหญ่กว่าขนาดของแคลเซียมคาร์บอเนตที่ปกติใช้เป็นสารตัวเติมในอุตสาหกรรมพลาสติก และมีการ กระจายของขนาดค่อนข้างกว้าง ขนาดอนุภาคเฉลี่ยของแคลเซียมคาร์บอเนตที่ใช้เป็นสารตัวเติมในปัจจุบัน นี้อยู่ที่ประมาณ 2 ไมโครเมตร

แคลเซียมคาร์บอเนตเป็นสารตัวเติมที่ใช้แพร่หลายในพอลิเอทิลีน พอลิเอทิลีนเป็นพลาสติกที่ใช้ใน ชีวิตประจำวัน (commodity plastic) ซึ่งย่อยสลายยาก ทำให้มีขยะพลาสติกตกค้างเป็นจำนวนมหาศาลใน สภาพแวดล้อม ปัจจุบันนี้ได้มีการนำพอลิเมอร์ที่ย่อยสลายได้ในสภาพธรรมชาติมาใช้เป็นส่วนผสมหรือ แทนที่พอลิเมอร์ที่ย่อยสลายยาก ส่วนพอลิบิวทิลีนชัคซิเนตเป็นพอลิเมอร์ที่ย่อยสลายได้ในสภาพธรรมชาติ และมีสมบัติทางกายภาพใกล้เคียงกับพอลิเอทิลีน มีแนวโน้มการใช้งานในทางพาณิชย์มากขึ้น และมีโอกาส ที่จะใช้แทนที่พอลิเอทิลีนได้ในอนาคต

ดังนั้นในงานวิจัยนี้มีเป้าหมายที่การเตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนจากผงเปลือกไข่ ซึ่งจะ ทำให้ได้แคลเซียมคาร์บอเนตที่มีขนาดเล็กกว่าและมีการกระจายของขนาดแคบกว่าในกรณีที่เตรียมโดยการ บด และ แคลเซียมคาร์บอเนตที่ได้จะนำไปใช้เป็นสารตัวเติมสำหรับพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง (high density polyethylene, HDPE) และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต (poly (butylene succinate), PBS)

1.2 ทฤษฎีและกรอบแนวความคิดของโครงการวิจัย (Conceptual Framework)

ในการใช้ผงเปลือกไข่เป็นแหล่งของแคลเซียมคาร์บอเนตเพื่อใช้เป็นสารตัวเติมสำหรับวัสดุพอลิ-เมอร์ เปลือกไข่จะต้องอยู่ในรูปของผงขนาดเล็กควรมีขนาดอนุภาคใกล้เคียงกับแคลเซียมคาร์บอเนตที่ใช้ เป็นสารตัวเติมสำหรับพอลิเอทิลีน ซึ่งสมบัติทางกายภาพของแคลเซียมคาร์บอเนตที่มีอิทธิพลต่อสมบัติทาง กายภาพของวัสดุพอลิเมอร์ คือ ขนาดอนุภาค รูปร่างของอนุภาค และความเป็นกลุ่มก้อน (agglomerates)

ในการผลิตแคลเซียมคาร์บอเนตชนิดบด (ground calcium carbonate) ไม่สามารถลดขนาดของ แคลเซียมคาร์บอเนตให้เล็กกว่า 1 ไมโครเมตร แต่การเตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตด้วยกระบวนการ ตกตะกอนจะทำให้ได้อนุภาคที่เล็กลงและเป็นการทำให้มีความบริสุทธิ์มากขึ้น ลักษณะทางกายภาพและสมบัติทางกายภาพของแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนขึ้นกับสภาวะของ การตกผลึก เช่น pH, การเติมและชนิดของสารเติมแต่ง (additives) อุณหภูมิ ลักษณะการผสม (batch หรือ continuous) อัตราเร็วของการผสมสารตั้งต้น และ ความอิ่มตัวยิ่งยวด (supersaturation) ของ ระบบ

ในการวิจัยนี้ใช้วิธีการลดขนาดของเปลือกไข่โดยการบดด้วยเครื่อง ball mill โดยก่อนการบด เมมเบรนจะถูกลอกออกจากเปลือกไข่ก่อนเพื่อลดปริมาณของเมมเบรนตกค้างหลังจากการบด ในขั้นของ การตกตะกอนนั้นจะละลายผงเปลือกไข่ที่ได้ด้วยกรดไฮโดรคลอริค ได้เป็นแคลเซียมคลอไรด์ และทำให้ แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนด้วยสารละลายโซเดียมคาร์บอเนต (สมการ (1.1)) โดยได้ศึกษาขนาด อนุภาคและการกระจายขนาดอนุภาค สัณฐานวิทยา องค์ประกอบ สมบัติทางความร้อน และรูปผลึกของ แคลเซียมคาร์บอเนตที่ได้จากการตกตะกอนผงเปลือกไข่ที่ได้ และงานวิจัยนี้เลือกศึกษาใช้แคลเซียม คาร์บอเนตตกตะกอนจากผงเปลือกไข่กับพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิบิวทิลีนซัค เนื่องจากสาร ตัวเติมหนึ่งที่นิยมใช้ในพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคือแคลเซียมคาร์บอเนต ส่วนพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเป็น พอลิเมอร์ที่ย่อยสลายได้ในทางชีวภาพ ขึ้นรูปได้ง่าย และมีสมบัติทางกายภาพและทางกลใกล้เคียงกับพอลิ-เอทิลีน และเริ่มมีการผลิตเป็นวัสดุพอลิเมอร์ในเชิงพาณิชย์มากขึ้น

1.3 การทบทวนวรรณกรรม (Reviewed Literature) ที่เกี่ยวข้อง

1.3.1 สารตัวเติมแคลเซียมคาร์บอ<mark>เ</mark>นต

แคลเซียมคาร์บอเนต ใช้เป็นวัตถุดิบในอุตสาหกรรมต่าง ๆ เช่น อุตสาหกรรมพลาสติก ยาง และสี อุตสาหกรรมกระดาษ อุตสาหกรรมวัสดุก่อสร้าง เช่น กระเบื้องมุงหลังคา คอนกรีตผสมเสร็จ รวมไปถึงใน อุตสาหกรรมหนังสือพิมพ์ และผ้าอ้อมเด็ก อัตราเติบโตของการใช้แคลเซียมคาร์บอเนตในประเทศไทย ปัจจุบันอยู่ในอัตราร้อยละ 10 ต่อปี มีบริษัทผลิตแคลเซียมคาร์บอเนตเพิ่มขึ้น 9 ราย ในจำนวนนี้เป็นบริษัท จากต่างชาติ 2 ราย บริษัทสุรินทร์ ออมย่า เป็นผู้ผลิตและจำหน่ายแคลเซียมคาร์บอเนตที่มีกำลังการผลิต มากที่สุดในประเทศไทย ด้วยกำลังการผลิต 3.6 แสนตันต่อปี ปัจจุบันแคลเซียมคาร์บอเนตที่มีกำลังการผลิต มากที่สุดในประเทศไทย ด้วยกำลังการผลิต 3.6 แสนตันต่อปี ปัจจุบันแคลเซียมคาร์บอเนตมีตลาดรวมอยู่ที่ 8 แสนตันต่อปี คิดเป็นร้อยละ 95 ของกำลังการผลิตป้อนให้กับอุตสาหกรรมในประเทศ มีมูลค่าตลาดรวม 2,000 ล้านบาท [1] ราคาแคลเซียมคาร์บอเนตประมาณ 1000 - 8000 บาท/ตัน ทั้งนี้ขึ้นกับคุณภาพและ ขนาดของอนุภาค [2]

แคลเซียมคาร์บอเนตที่ใช้ในอุตสาหกรรมพลาสติกส่วนใหญ่เป็นชนิด GCC (Ground Calcium Carbonate) ที่ได้จากการบด และ PCC (Precipitated Calcium Carbonate) ที่ได้จากการบด และ PCC (Precipitated Calcium Carbonate) ที่ได้จากการตกตะกอน การผลิตแคลเซียมคาร์บอเนตชนิดบด (GCC) ในประเทศไทย ส่วนใหญ่ใช้แร่จากธรรมชาติเป็นวัตถุดิบ เช่น แร่แคลไซท์ (calcite) หินปูน (limestone, หินตะกอนซึ่งมีส่วนประกอบส่วนใหญ่เป็นแคลเซียมคาร์บอเนตชนิดบด ต้อง หินอ่อน (marble, หินปูน (limestone, หินตะกอนซึ่งมีส่วนประกอบส่วนใหญ่เป็นแคลเซียมคาร์บอเนตชนิดบดต้อง มีองค์ประกอบของแคลเซียมคาร์บอเนตมากกว่าร้อยละ 95 โดยน้ำหนัก และมีความขาว (brightness) มากกว่าร้อยละ 97 กรรมวิธีการผลิตมีหลายขั้นตอน เช่น การลดขนาดแร่ (size reduction) และการคัด-แยกขนาด ซึ่งถือเป็นหัวใจสำคัญของการแต่งแร่ในการผลิตแคลเซียมคาร์บอเนต โดยมีเป้าหมายเพื่อให้ได้ ผลิตภัณฑ์ที่มีขนาดอนุภาคต่าง ๆ ตามที่ตลาดต้องการ โดยที่แคลเซียมคาร์บอเนตที่ใช้เป็นสารตัวเติม สำหรับอุตสาหกรรมพลาสติกราคาประมาณ 5-30 บาท/กก. ขึ้นอยู่กับขนาดอนุภาค ความบริสุทธิ์และการ ปรับแต่งพื้นผิว [2] แคลเซียมคาร์บอเนตที่ใช้สำหรับปรับปรุงเนื้อพลาสติกให้มีสมบัติที่ดีขึ้นควรมีสมบัติดังนี้ มีความ บริสุทธิ์สูง ไม่มีโลหะที่ก่อให้เกิดปฏิกิริยา มีความขาวสูง ไม่เกาะกันเป็นกลุ่มก้อน ไม่ดูดกลืนสารเติมแต่ง มี พื้นผิวจำเพาะตัว ไม่กัดกร่อนชิ้นงานของเครื่องจักร กระจายตัวได้ดี ไม่เป็นพิษ ไม่มีกลิ่น ทนความร้อนได้สูง ถึง 600 องศาเซลเซียส [2] ราคาและผลิตภัณฑ์แคลเซียมคาร์บอเนตของไทย จำแนกตามคุณภาพและราคา แสดงดังตารางที่ 1.1

Particle	CaCO ₃	Whiteness	Applications	Price
Size (µm)	(Wt.%)			(Bant/Ton)
			<mark>อุต</mark> สาหกรรมกระดาษเกรดสูง	3000-5000
1-2	98.5	>95	<mark>อุต</mark> สาหกรรมสีเกรดสูง	2500-5000
			<mark>อุตสาห</mark> กรรมพลาสติกเกรดสูง	
			อุตส <mark>าห</mark> กรรมสี	1500-2000
			อุตสา <mark>ห</mark> กรรมพลาสติก และพีวีซี	
2-3	98.5	>95	้อุตสาห <mark>กรร</mark> มยาง	1000-15000
			ู เสื่อน้ำม <mark>ัน w</mark> all paper	
			กระสอบปุ๋ <mark>ย ถุงพ</mark> ลาสติก	
5	98	>94	อุตสาหกรรม <mark>สีเกร</mark> ดต่ำ	1000-15000
45	98	>94	ผงซักฟอก ยาส <mark>ีฟัน</mark> อุตสาหกรรมยาง	800-1000
147	98	>94	อาหารสัตว์และปุ๋ย	400-600

ตารางที่ 1.1 ราคาและผลิตภัณฑ์แคลเซียมคาร์บอเนตในประเทศไทย จำแนกตามคุณภาพและราคา [2]

1.3.2 กรรมวิธีการผลิตแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอน (Production of Precipitated Calcium Carbonate)

แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนได้จากการนำแคลเซียมคาร์บอเนตจากธรรมชาติมาตกผลึกใหม่ ซึ่ง มีลักษณะเป็นผงขนาดเล็ก ขนาดอนุภาค 0.01 - 15 ไมโครเมตร มีสีขาว ไม่มีกลิ่น ไม่มีรส ไม่ละลายน้ำ มี น้ำหนักเบา และเสถียรในอากาศ รูปร่างผลึกอาจแตกต่างกันตามวิธีการผลิต แคลเซียมคาร์บอเนต ตกตะกอนมีความขาวและความบริสุทธิ์สูงกว่า แคลเซียมคาร์บอเนตชนิดบด (GCC) เพราะมีการตกผลึก กำจัดมลทินออกไปแล้ว นอกจากนี้จะมีโครงสร้างผลึกที่แข็งแรงกว่า โครงสร้างและรูปผลึกมีขนาดและ รูปร่างใกล้เคียงกัน [2] แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนสามารถผลิตได้จาก 3 กระบวนการที่แตกต่างกัน คือ ได้จาก

แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนสามารถผลิตได้จาก 3 กระบวนการที่แตกต่างกัน คือ ได้จาก carbonation process, calcium chloride process, และ lime soda process [3]

Carbonation Process [3]

กระบวนการ carbonation process เป็นกระบวนการที่นิยมสำหรับผลิตแคลเซียมคาร์บอเนต ตกตะกอนเนื่องจากใช้วัตถุดิบราคาถูก ในขั้นแรกจะทำการบดหินปูน (limestone) ให้มีขนาดเล็กแล้วนำไป เผาที่อุณหภูมิสูงกว่า 900 องศาเซลเซียส ซึ่งแคลเซียมคาร์บอเนตที่เป็นองค์ประกอบหลักของหินปูนจะ กลายเป็น แคลเซียมออกไซด์ (lime) และมีคาร์บอนไดออกไซด์เป็นผลพลอยได้ หลังจากนั้นแคลเซียม-ออกไซด์ที่ทำให้แห้งแล้วจะถูกเปลี่ยนเป็นแคลเซียมไฮดรอกไซด์โดยใช้น้ำ ที่อุณหภูมิ 30-50 องศาเซลเซียส ผลิตภัณฑ์ที่ได้เรียกว่า "slaked lime" ในขั้นตอนนี้เรียกว่า slurry production แล้วให้แคลเซียมไฮดรอก-ไซด์ทำปฏิกิริยากับคาร์บอนไดออกไซด์ภายใต้ความดันบรรยากาศหรือภายใต้ความดัน จะได้ตะกอน แคลเซียมคาร์บอเนต ปฏิกิริยาของกระบวนการ carbonation process แสดงดังแผนภาพที่ 1.1



แผนภาพที่ 1.1 สมการเคมีแสดงขั้นตอนของกระบ<mark>วน</mark>การผลิตแบบ carbonation process [4]

Calcium Chloride Process [3]

ในขั้นแรกแคลเซียมไฮดรอกไซด์ทำปฏิกิริยากับแอมโมเนียมคลอไรด์ ได้สารละลายแคลเซียมคลอ-ไรด์และก๊าซแอมโมเนีย แล้วทำให้สารละลายที่ได้บริสุทธิ์ก่อนทำปฏิกิริยากับโซเดียมคาร์บอเนตได้เป็น แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนและสารละลายโซเดียมคลอไรด์ ดังแสดงในสมการที่ (1.1) [5]

$$CaCl_{2} + Na_{2}CO_{3} = CaCO_{3} \downarrow + 2NaCl$$
(1.1)

Lime Soda Process [3]

ในกระบวนการ lime soda process เป็นกระบวนการผลิตโซเดียมไฮดรอกไซด์ จากการทำ ปฏิกิริยาระหว่างแคลเซียมไฮดรอกไซด์และโซเดียมคาร์บอเนต โดยมีตะกอนแคลเซียมคาร์บอเนตเป็นผล พลอยได้

1.3.3 เปลือกไข่ไก่และผงเปลือ<mark>กไข่</mark>

ไข่ไก่หนึ่งใบประกอบด้วยไข่ขาว ไข่แดง และเปลือกไข่ร้อยละ 60, 30 - 33 และ 9 - 12 โดย น้ำหนักตามลำดับ เปลือกไข่ไก่เป็นเซรามิกคอมโพสิททางชีวภาพ (biocomposite ceramic) โครงสร้าง ของเปลือกไข่ไก่มีส่วนประกอบที่สำคัญคือ รูปผลึกแคลไซท์ของแคลเซียมคาร์บอเนต (calcium carbonate) และ สารอินทรีย์ในปริมาณเล็กน้อย [6-8] โดยทั่วไปเปลือกไข่ไก่มีปริมาณแคลเซียม คาร์บอเนตประมาณร้อยละ 95 โดยน้ำหนัก ส่วนประกอบต่าง ๆ ของเปลือกไข่แสดงในตารางที่ 1.2 สำหรับเปลือกไข่นกกระจอกเทศมีปริมาณแคลไซท์สูงถึงร้อยละ 95 โดยน้ำหนัก [9] ด้านในของเปลือกไข่ ประกอบด้วยชั้นเมมเบรน (shell membrane) สองชั้น ซึ่งเป็นสารจำพวกโปรตีน คือ เมมเบรนชั้นนอก (outer shell membrane) และ เมมเบรนชั้นใน (inner shell membrane) [10] ดังแสดงในรูปที่ 1.1 ใน แต่ละชั้นของแคลเซียมคาร์บอเนตจะประกอบด้วยโปรตีนชนิดต่าง ๆ เช่น Ovocleidin (OC) Osteopontin และ ไกลโคสอมิโนไกลเคน (slycosaminoslycans) ดังแสดงในรูปที่ 1.1 เป็นต้น

เปลือกไข่มีส่วนประกอบที่สำคัญคือ ผลึกแคลไซท์ของแคลเซียมคาร์บอเนต (calcium carbonate) และสารอินทรีย์ในปริมาณน้อย โดยทั่วไปเปลือกไข่ประกอบด้วยชั้นของแคลเซียมคาร์บอเนต 3 ชั้น ดังแสดงในรูปที่ 1.1 ดังนี้ [11]

- 1. Mamilary Layer (ML) เป็นชั้นในสุด มีความหนาประมาณ 100 ไมโครเมตร
- 2. Palisade Layer (PL) เป็นชั้นที่หนาที่สุด มีความหนาโดยประมาณ 200 ไมโครเมตร
- 3. Vertical Layer เป็นชั้นบนสุด มีความหนาประมาณ 5-8 ไมโครเมตร ผิวหน้าบนสุดถูกเคลือบ ด้วยสารอินทรีย์จำพวก cuticle

ตารางที่	1.2	องค์ประกอเ	มของไข่ไก่และ	เปลือกไข่ไก่	[12]
----------	-----	------------	---------------	--------------	------

Eggshell Compositions	Content (wt.%)			
Hen Egg:				
Albumen or white	60			
Yolk	30-33			
Shell	9-12			
Hen Eggshell:				
Calcium carbonate	94-95			
Magnesium carbonate	1			
Calcium phosphate	1			
Organic matter (chi <mark>efly</mark> protein)	3-4			



รูปที่ 1.1 แผนภาพแสดงโครงสร้างของไข่ไก่ (a) [13] และ และการกระจายตัวของโปรตีนในชั้นเปลือกไข่ (SM = Shell Membrane) (b) [14].

ในปัจจุบัน ได้มีการนำผงเปลือกไข่ไปใช้เป็นสารเติมแต่งอาหาร (food additive) [15] และใช้เป็น ส่วนผสมของวัสดุฉาบผนังอาคาร ได้มีการศึกษาวิจัยที่เกี่ยวข้องกับเปลือกไข่ได้แก่ การศึกษาผลของการใช้ ผงเปลือกไข่ (Eggshell Powder, ESP) เป็นแหล่งของแคลเซียมสำหรับการบริโภคต่อความหนาแน่นของ กระดูก (Bone Mineral Density, BMD) [15, 16] และใช้เป็นสารตั้งต้นในการเตรียมวัสดุเซรามิกทาง ชีวภาพพวกแคลเซียมฟอสเฟต (calcium phosphate bioceramics) [17] นอกจากนี้ได้มีการศึกษาการแยกโปรตีนไกลโคสอมิโนไกลเคนจากเปลือกไข่ไก่ [18] การศึกษาวิธีการ ทำบริสุทธิ์โอโวแคลลิสซิน-32 (ovocalysxin-32) ซึ่งเป็นสารที่สกัดได้จากเปลือกไข่ [19] และการใช้เปลือก ไข่ในการสังเคราะห์ไฮดรอกซีอะปาไทต์ (hydroxyapatite) และ ไตรแคลเซียมฟอสเฟต (tricalcium phosphate) เพื่อใช้ในการทำวัสดุทดแทนกระดูก [20]

การผลิตไข่ไก่ในประเทศไทย

ในปี 2552 จากตัวเลขผลผลิตไข่ไก่และไข่เปิด รวมกันประมาณ 10,500 ล้านฟอง (ที่มา: ศูนย์ สารสนเทศการเกษตร สำนักงานเศรษฐกิจการเกษตร) ใช้บริโภคภายในประเทศร้อยละ 98 ส่วนที่เหลือ ร้อยละ 2 ส่งไปจำหน่ายต่างประเทศซึ่งมีตลาดหลักคือ ฮ่องกง ดังนั้นปริมาณเปลือกไข่คงเหลืออยู่ใน ประเทศประมาณ 8400 (10,500 × 0.8) ล้านฟอง คิดเป็นปริมาณเปลือกไข่ เท่ากับ 56 พันตัน (8400 × 0.105 × 70 กรัม/ฟอง) จึงเท่ากับแคลเซียมคาร์บอเนตที่ถูกทิ้งไป 62 พันตัน คิดเป็นร้อยละ 1 - 2 ของ ความต้องการในประเทศ

1.3.4 การวิเคราะห์ต้นทุนเชิงเปรียบเทียบในการเตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอน (PCC) จากผงเปลือกไข่

ในการเตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนจากผงเปลือกไข่ประกอบด้วย 2 ขั้นตอนที่สำคัญคือ การบดเปลือกไข่เพื่อลดขนาดและการตกตะกอนแคลเซียมคาร์บอเนตจากผงเปลือกไข่ ดังนั้นในด้านต้นทุน ของ operating cost เมื่อเทียบในสเกลเดียวกันไม่น่าจะแตกต่างจากการบวนผลิตแคลเซียมคาร์บอเนต ตกตะกอนแบบcarbonation process หรือ calcium chloride process ข้อแตกต่างน่าจะมาจากแหล่ง ของวัตถุดิบซึ่งการผลิตในเชิงพาณิชย์ในปัจจุบันใช้หินปูนหรือแร่แคลไซท์จากแหล่งธรรมชาติ ที่นับวันแต่ใช้ แล้วจะลดลงและหมดไปในที่สุด ในขณะที่ต้นทุนวัตถุดิบ (material cost) ของเปลือกไข่ไม่น่าจะสูงกว่าการ ใช้วัตถุดิบจากแหล่งธรรมชาติ อีกประเด็นที่ต้องคำนึงถึงในปัจจุบันนี้ คือเทคโนโลยีสะอาด (green technology) เพื่อลดภาวะโลกร้อน ต้นทุนทางสิ่งแวดล้อม และการพัฒนาที่ยั่งยืน ซึ่งการใช้เปลือกไข่เป็น วัสดุทางเลือกสำหรับเป็นสารตัวเติมนั้นน่าจะสอดคล้องกับประเด็นดังกล่าวเป็นอย่างดี เนื่องจากเป็นการ ส่งเสริมการใช้วัสดุเหลือใช้ให้เกิดประโยชน์สูงสุดและเป็นทรัพยากรที่ใช้แล้วไม่หมดไป ลดขยะตกค้างใน สิ่งแวดล้อม

1.3.5 พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต (Poly (butylene succinate), PBS)

พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเป็นอลิฟาติคพอลิเอสเทอร์ที่ย่อยสลายได้ในทางชีวภาพ (biodegradable aliphatic polyesters) ชนิดหนึ่ง ผลิตโดย Showa Highpolymer ภายใต้ชื่อทางการค้าคือ Bionolle® # 1000 series สังเคราะห์ได้จากปฏิกิริยาควบแน่นระหว่าง ,4-butanediol และ succinic acid มีโครงสร้างทางเคมีดังแสดงในแผนภาพที่ 1.2 [21] สำหรับผลิตภัณฑ์อื่น ๆ ภายใต้ชื่อ ทางการค้า Bionolle® ได้แก่ Bionaolle® # 3000 series(poly (ethylene succinate), PES), Bionaolle® # 7000 series(poly (ethylene succinate adipate), PESA) เป็นต้น

พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตมีจุดหลอมเหลวอยู่ระหว่างจุดหลอมเหลวของ LDPE และ HDPE และมี อุณหภูมิทรานซิชันแก้ว (-45 ถึง -10 องศาเซลเซียส) อยู่ระหว่างทรานซิชันแก้วของ PE และ PP มีความ-หนาแน่นใกล้เคียงกับ PET (1.2 g/cm³) ความทนทานต่อแรงดึง (tensile strength) ของพอลิบิวทิลีนซัค- ซิเนตมีค่าสูงแต่ความทนทานต่อแรงดัด (flexural strength) ค่อนข้างต่ำ การกระจายของน้ำหนักโมเลกุล (M_w/M_n) อยู่ในช่วง 3.0 - 5.0 สมบัติทางกายภาพโดยทั่วไป ของ PBS แสดงในตารางที่ 1.3

พอลิ้บิวทิลีนซัคซิเนตเป็นพอลิเมอร์กึ่งผลึก ที่มีรูปผลึก 2 ฟอร์ม คือ อัลฟา-ฟอร์ม (α-form) และ เบต้า-ฟอร์ม (β-form) โครงสร้างของผลึกนี้สามารถเกิดการเปลี่ยนฟอร์มภายใต้แรงเค้น มอดุลัสของ โครงสร้างผลึกแบบเบต้า-ฟอร์มจะมีค่าสูงกว่าแบบอัลฟา-ฟอร์มเล็กน้อย

	1,4-Butanediol						Succinic acid						
~[-	0 -	CH₂	CH₂	CH₂	СН₂	-	0	-	C II	CH₂	СH₂	C II	-] ∾ ~
									ö			ö	

แผนภาพที่ 1.2 โครงสร้างเคมีของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต [21]

ตารางที่ 1.3 สมบัติทางกายภาพ ของ PBS (poly (butylene succinate)) และ PE (polyethylene) [22]

Dreperties	PBS (Bic	onolle#1000) s <mark>erie</mark> s)	General Purpose Resins			
Properties	# 1001	# 1020	<mark># 19</mark> 03	PP	HDPE	LDPE	
Density (g/cm³)	1.26	-	-	0.90	0.95	0.92	
Melt mass-flow rate	E						
(g/10min)	0.8-3	20-34	3-9	4 (230°C)	2	2	
(190°C, 2.16 kg-load)							
Melting point (°C)	114	115	115	164	130	108	
Glass transition (°C)	-32	-		5	-120	-120	
Peak crystallization temp. (°C)	75.0	76.0	88.0 120		104	80	
Crystallinity (%)	3-34	-		56	69	49	
HDT (°C)	97	-	-	110	82	49	
Flexural modulus (MPa)	656	580	690	1400	1100	180	
Tensile stress at break/yield (MPa)	57.0/32.0	21.0/34.0	35.0/39.0	45.0/32.0	40.0/28.0	36.0/12.0	
Tensile elongation at break (%)	700	320	50	800	650	400	
Chain structure	linear	linear	long-chain branched	linear	-	long-chain branched	

การขึ้นรูปพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต

พอ[์]ลิบิวทิลีนซัคซิเนตสามารถขึ้นรูปได้ง่ายโดยใช้เครื่องขึ้นรูปประเภทเดียวกับที่ใช้ขึ้นรูปพอลิ-โอเลฟินส์ (polyolefins) อุณหภูมิการขึ้นรูปจะใกล้เคียงกับการขึ้นรูปพอลิเอทิลีน คือ 140 - 230 องศา เซลเซียส [23] ถ้าสูงกว่านี้จะเกิดการขาดของสายโซ่โมเลกุล (chain scission) [21] อย่างไรก็ตามการขึ้น รูปพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตมีข้อควรระวังคือ [22]:

- ถ้าขึ้นรูปโดยการอัดรีด (extrusion) ทอร์คจะต้องสูงกว่าปกติเนื่องจากการกระจายของน้ำหนัก โมเลกุลค่อนข้างกว้าง (M_w/M_n = 3 - 5) เมื่อเปรียบเทียบกับพอลิเมอร์โดยทั่วไป
- ในขั้นตอนของการหล่อเย็น ต้องมีระยะเวลาที่พอเพียงสำหรับการตกผลึกเนื่องจากอัตราเร็ว ของการตกผลึกค่อนข้างช้า
- ต้องควบคุมปริมาณความชื้นให้อยู่ในระดับต่ำเนื่องจากจะทำให้เกิดการขาดของสายโซ่เนื่องจาก ปฏิกิริยาไฮโดรไลซิส (hydrolysis) ของสายโซในขณะขึ้นรูป

การย่อยสลายทางชีวภาพ (Biodegradab<mark>il</mark>ity) ขอ<mark>ง</mark>พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต

อัตราการเสื่อมสลาย (degradation) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต ในของเสียแบบ municipal sewage sludge และstandard activated sludege. เป็นไปอย่างช้ามาก ส่วนการย่อยสลายทางชีวภาพ ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตในดินแบบต่าง ๆ จะแตกต่างกัน โดยดินแบบ sand dune regosol มี ประสิทธิภาพในการย่อยสลายพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตได้ดีที่สุด ใช้เวลาในการย่อยสลายเหลือร้อยละ 50 ภายใน 2 สัปดาห์ รองลงมาคือดินเถ้าภูเขาไฟ (volcanic ash soil) ใช้เวลาย่อยสลายร้อยละ 50 ภายใน 12 สัปดาห์ แต่ถ้าเป็นดิน grey soil และ red-yellow soil ใช้เวลาในการย่อยสลายมากกว่า 12 สัปดาห์ จึงจะได้ร้อยละ 50 ของการย่อยสลายทั้งหมด สำหรับการย่อยสลาย ใน ดิน/บุ๋ย (compost) จะมีอัตราเร็ว เทียบเคียงได้กับการย่อยสลายของกระดาษหนังสือพิมพ์ [24]

พอลิบิวทิลีนนาโนคอ<mark>มโพ</mark>สิท (PBS (Nano) Composites)

Sinha Ray และผู้ร่วมงานได้เป็นกลุ่มแรกที่รายงานเกี่ยวกับโครงสร้างและสมบัติต่าง ๆ ของ PBSlayered silicate nanocomposite (PBSCN) ที่เตรียมโดยวิธี melt intercalation [25, 26] โดยได้ศึกษา สมบัติการไหล (rhelogical properties) และ การย่อยสลายทางชีวภาพของ PBSCN

นอกจากนี้ได้มีการศึกษาเกี่ยวกับ PBS – (multiwalled) carbon nanotube nanocomposites [27, 28] ในเรื่องสมบัติทางความร้อน สมบัติการไหล การเสื่อมสลายทางความร้อน และการศึกษาเกี่ยวกับ PBS-agro flour biocomposites โดยศึกษาการเสื่อมสลายทางชีวภาพและสมบัติทางกล [29]

1.4 วัตถุประสงค์ของโครงการวิจัย

- พื่อให้ได้แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนจากเปลือกไข่ (ผงเปลือกไข่ตกตะกอน) ที่มีขนาด ใกล้เคียงกับขนาดผงแคลเซียมคาร์บอเนตที่ใช้ในอุตสาหกรรมพลาสติก
- พื่อใช้แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนที่ได้เป็นสารตัวเติมในพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต

1.5 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

- เป็นการพัฒนาการใช้แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนจากวัสดุทางเลือกใหม่คือเปลือกไข่ไก่ที่เป็น วัสดุเหลือทิ้งให้เกิดประโยชน์สูงสุด โดยเป็นแหล่งของแคลเซียมคาร์บอเนตที่ใช้แล้วไม่หมดไป สามารถนำไปสู่การผลิตเชิงพาณิชย์ได้
- ลดปริมาณขยะจากไข่ไก่ และ เป็นกา<mark>รสร้างมูล</mark>ค่าเพิ่มให้แก่เปลือกไข่ไก่
- เป็นการพัฒนาทางด้านวิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีวัสดุของประเทศ และเป็นการพัฒนานักวิจัย รุ่นใหม่ให้สามารถเริ่มการวิจัยและพัฒนาได้อย่างต่อเนื่อง
- บริการความรู้แก่ภาคธุรกิจอุตสาหกรรมวัสดุพอลิเมอร์

1.6 ขอบเขตของโครงการวิจัย

- ตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนจากผงเปลือกไข่ด้วยกระบวนการ calcium chloride process และตรวจสอบขนาดอนุภาคและการกระจายขนาดอนุภาค สัณฐานวิทยา องค์ประกอบ สมบัติทางความร้อน และรูปผลึกของแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนที่ได้
- ใช้แคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนที่ได้เป็นสารตัวเติมสำหรับพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงใน ปริมาณร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก
- ใช้แคลเซียมคาร์บอเนตตุกตะกอนที่ได้เป็นสารตัวเติมสำหรับพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตในปริมาณร้อย ละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก
- ตรวจสอบสมบัติทางกลและสมบัติทางกายภาพอื่น ๆ ของพอลิเมอร์ที่เติมแคลเซียมคาร์บอเนต ตกตะกอน
 กอาการกลาง

เอกสารอ้างอิง

- 1. ที่มา: กรุงเทพธุรกิจ วันศุกร์ที่ 2 มิถุนายน พ.ศ. 2549.
- กรมอุตสาหกรรมพื้นฐานและการเหมืองแร่. แคลเซียมคาร์บอเนต. พิมพ์ครั้งที่ 1. กรุงเทพฯ. 2547.
- 3. R. Pöykiö, H. Nurmesniemi. (2008). *Calcium carbonate waste from an integrated pulp and paper mill as a potential liming agent*. Environ. Chem. Lett. 6: 47-51.
- 4. http://www.specialchem4polymers.com.
- 5. A. R. Kobeleva, V. Z. Poilov. (2007). *Technology for production of calcium carbonate with prescribed properties*. Russian J. Appl. Chem. 80: 1447-1452.
- 6. S. E. Solomon. (1997). Egg and Eggshell Quality. Manson Publishing: London.
- A. Heredia, A. G. Rodriguez-Hernandez, L. F. Lozano, M. A. Pena-Rico, R. Velazquez, V. A. Basiuk, L. Bucino. (2005). *Microstructure and thermal change of texture of calcite crystals in ostrich eggshell Struthio camelus*. Mater. Sci. Eng. C25: 1-9.
- 8. M. S. Fernandez, M. Araya, J. L. Arias. (1997). Eggshells are shaped by a precise spatiotemporal arrangement of sequentially deposited macromolecules. Matrix Biol. 16: 13-20.
- A. Heredia, L. F. Lozano, C. A. Martinez-Matias, M. A. Pena-Rico, A. G. Rodriguez-Hernandez, E. Villarreal, A. Martínez, M. V. Garcia-Garduno, V. A. Basiuk, L. Bucino, E. Orozco. (2002). *Microstructure and thermal expansion properties of ostrich eggshell*. MRS Symposium Proceeding. 724: N7.5.
- 10. http://www.exploratorium.edu/cooking/eggs/eggcomposition.html.
- 11. L. Dobiasova, R. Kuzel, H. Sichova, J. Kopecek. *The Egg-shell Microstructure Studied by Powder Diffraction*. published on the web.
- W. J. Stadelman. (1995). Quality Identification of Shell Eggs in W. J. Stadelman, O. J. Cotterill. Egg Science and Technology: 4th Ed. Food Product Press: New York.
- 13. http://www.EnchantedLearning.com.
- 14. http://www.scielo.br/img/revistas/rbca/v7n2/a01fig05.gif.
- 15. A. Schaafsma, I. Pakan, G. J. H. Hofstede, F. A. J. Muskiet, E. Van Der Veer, P. J. F. De Vries. (2000). *Mineral, amino acid, and hormonal composition of chicken eggshell powder and the evaluation of its use in human nutrition*. **Poultry Sci. 79**: 1833-1838.
- A. Schaafsma, J. J. van Doormaal, F. A. J. Muskiet, G. J. H. Hofstede, I. Pakan, E. van der Veer. (2002) Positive effects of a chicken eggshell powder - enriched vitamin-mineral supplement on femoral neck bone mineral density in healthy late post-menopausal Dutch women. Br. J. Nutr. 87: 267-275.

- E. M. Rivera, M. Araiza, W. Brostow, V. M. Castano, J. R. Diaz-Estrada, R. Hernandez, J. R. Rodriguez. (1999). Synthesis of hydroxyapatite from eggshells. Mater. Lett. 41: 128-134.
- 18. T. Nakano, N. Ikawa, L. Ozimek. (2001). *Extraction of glycosaminoglycans from chicken eggshell*. **Poultry Sci. 80**: 681-684.
- M. T. Hincke, J. Gautron, K. Mann, M. Panheleux, M. A. McKee, M. Bain, S. E. Solomon, Y. Nys. (2003). *Purification of ovocalyxin - 32, a novel chicken eggshell matrix protein*. Connective Tissue Res. 44: 16-19.
- N. S. Oh, Y. H. Na, S. W. Ji, S. W. Song, S. H. Oh, S. J. Lee, M. H. Lee. (2007). Biocompatibility of calcium phosphate ceramics synthesized from eggshell. Bioceramics 19: 23-26.
- 21. T. Fujimaki. (1998). Processability and properties of aliphatic polyesters, 'BIONOLLE', synthesized by polycondensation reaction. Polym. Degrad. Stab. 59: 209-214.
- 22. R. Ishioka, E. Kitakuni, Y. Ixhikawa. (2002). in **Biopolymers vol 4**. Edited by Y. Doi, A. Steinbüchel. 275-297. Wiley-VCH: Weinheim.
- 23. A. K. Mohanty, M. Misra, G. Hinrichsen. (2000). *Biofibres, biodegradable polymers and biocomposites: An overview*. Macromol. Mater. Eng. 276/277: 1-24.
- 24 M. Nishioka, T. Tuzuki, Y. Wanajyo, H. Oonami, T. Horuchi. (1994). in **Biodegradable Plastics and Polymers. E**dited by Y. Doi, K. Fukuda. 584-590. Elsevier: Amsterdam.
- S. S. Ray, K. Okamoto, P. Maiti, M. Okamoto. (2002). New poly (butylenes succinate)/layered silicate nanocomposites: preparation and mechanical properties. J. Nanosci. Nanotech. 2: 171-176.
- K. Okamoto, S. S. Ray, M. Okamoto. (2003). New poly (butylene succinate)/layered silicate nanocomposites II. Effect of organically modified layered silicates on structure, properties, melt rheology, and biodegradability. J. Polym. Sci. Part B 41: 3160-3172.
- Y. -F. Shih. (2009). Thermal degradation and kinetic analysis of biodegradable PBS/multiwalled carbon nanotube nanocomposites. J. Polym. Sci. Part B 47: 1231-1239.
- F. B. Ali, R. Mohan. (2010). Thermal, mechanical, and rheological properties of biodegradable poly (butylene succinate)/carbon nanotubes nanocomposites. Polym. Compos. 31: 1309-1314.
- 29. H. -S. Kim, H. -S. Yang, H. -J. Kim. (2005). *Biodegradability and mechanical properties* of agro-flour–filled poly (butylene succinate) biocomposites. J. Appl. Polym. Sci. 97: 1513-1521.

บทที่ 2 การศึกษาสมบัติของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน

2.1 ระเบียบวิธีวิจัย

- เปลือกไข่ไก่ที่ใช้ในงานวิจัยได้จากฟาร์มมหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี
- ตรียมผงเปลือกไขโดยการบดและตรวจสอบลักษณะจำเพาะ
- เตรียมผงเปลือกไข่ตกตะกอนและตรวจสอบลักษณะจำเพาะ
- ตรวจสอบคุณลักษณะจำเพาะเชิงเปรียบเทียบระหว่างเปลือกไข่ไก่บดและเปลือกไข่ตกตะกอน

2.2 วัตถุดิบและสารเคมี

- เปลือกไข่ไก่จากฟาร์มมหาวิทยาลัยเท<mark>คโนโลยีสุ</mark>รนารี
- กรดไฮโดรคลอริค (hydrochloric acid, analytical grade, Carlo Erba Reagent) ความเข้มข้น
 37 เปอร์เซ็นต์
- โซเดียมไฮดรอกไซด์ (sodium hydroxide, analytical grade, Carlo Erba Reagent)
- โซเดียมคาร์บอเนต (sodium carbonate, analytical grade, Carlo Erba Reagent)

2.3 วิธีการทดลอง

2.3.1 การเตรียมผงเปลือ<mark>กไข่บ</mark>ด

ทำความสะอาดเปลือกไข่ด้วยน้ำสะอาด ลอกเยื่อเมมเบรน (membrane) เปลือกไข่ออก แล้วตาก เปลือกไข่ให้แห้ง นำมาบดให้เป็นผงละเอียดด้วยเครื่องบด ball mill โดยใช้ภาชนะกระเบื้องเคลือบ ทรงกระบอกขนาด 5.8 ลิตร ภายใต้ความเร็วในการหมุน 40 รอบต่อนาที เป็นเวลา 24 ชั่วโมง ลูกบอลที่ใช้ สำหรับการบดเป็นลูกบอลที่มีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 25 มิลลิเมตร จำนวน 30 ลูก ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 20 มิลลิเมตร จำนวน 40 ลูก และขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 15 มิลลิเมตร จำนวน 60 ลูก แล้วจึงนำผงเปลือก ไข่บด (eggshell powder: ESP) ที่ได้ไปคัดแยกขนาดโดยใช้ตะแกรงหมายเลข 325 และ 230 mesh

2.3.2 การเตรียมผงเปลือกไข่ตกต<mark>ะกอน</mark>

ในการเตรียมผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP) จะละลายผงเปลือกไข่บดที่ผ่านการคัดแยกขนาดแล้ว 100 กรัม ในสารละลายกรดไฮโดรคลอริกความเข้มข้น 1 โมลาร์ ปริมาตรสารละลายกรดที่ใช้ คือ 1,000 มิลลิลิตร เมื่อผงเปลือกไข่บดละลายหมดแล้ว ทำการปรับค่า pH ของสารละลายเปลือกไข่ให้เป็นกลางโดย ใช้สารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์ความเข้มข้น 0.5 โมลาร์ แล้วจึงกรองสารละลายเปลือกไข่โดยใช้กรวย กรองแยกแบบ Buchner funnel นำสายละลายเปลือกไข่ที่กรองได้ไปทำการตกตะกอน โดยหยด สารละลายโซเดียมคาร์บอเนตความเข้มข้น 1 โมลาร์ ด้วยอัตราเร็ว 2 มิลลิลิตรต่อนาที พร้อมกับกวนอย่าง ต่อเนื่องที่ความเร็ว 800 รอบต่อนาที โดยใช้แท่งกวนแม่เหล็กเคลือบเทฟล่อนยาว 3.5 เซนติเมตร หลังจาก ที่สารละลายโซเดียมคาร์บอเนตถูกหยดอย่างสมบูรณ์แล้ว ปริมาตรโดยประมาณ เท่ากับ 1,000 มิลลิลิตร ยังคงต้องกวนอย่างต่อเนื่องที่ความเร็วเดิมเพื่อให้เกิดการตกตะกอนแคลเซียมคาร์บอเนตจากเปลือกไข่เสร็จ สมบูรณ์ หลังจากนั้นผงเปลือกไข่ตกตะกอน(precipitated eggshell powder, PESP) ถูกแยกจาก ของเหลวโดยใช้กรวยกรองแยกแบบ Buchner funnel และล้างผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่ได้จากการกรอง ด้วยน้ำกลั่นปราศจากไอออน (deionized water) หลาย ๆ ครั้งเพื่อกำจัดสารเคมีตกค้าง ต่อมานำผง เปลือกไข่ตกตะกอน ที่ได้ไปอบแห้งในเตาอบลมร้อน ที่อุณหภูมิ 70 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 24 ชั่วโมง. หลังจากนั้นนำไปเก็บไว้ในโถดูดความชื้นสำหรับนำไปตรวจสอบสมบัติทางกายภาพ และเพื่อเตรียมพอลิเอ ทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท และ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ต่อไป

2.3.3 การทดสอบสมบัติทางกายภาพของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน

ตรวจสอบขนาดอนุภาคและการกระจายขนาดอนุภาค โดยใช้เครื่องวิเคราะห์ขนาดอนุภาค (particle size analyzer, Malvern model Mastersizer S) ขนาดของ range lens เท่ากับ 300RF และ beam length เท่ากับ 2.40 mm

ตรวจสอบพื้นที่ผิวจำเพาะโดยใช้เครื่องวิเคราะห์พื้นที่ผิวจำเพาะโดยการดูดซับไนโตรเจน (BET surface analyzer, Micromeritics model ASAP 2010) ก่อนที่จะวิเคราะห์ ตัวอย่างได้รับการกำจัด ความชื้นที่ 110 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 24 ชั่วโมง ในระบบสุญญากาศ

ตรวจสอบโครงสร้างผลึกโดยใช้เครื่อ<mark>ง</mark>วัดการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ (X - ray diffractometer, Bruker model AXS, D5005) ค่าของมุม 20 อยู่ในช่วง 5 - 70° ภายใต้ scan step 0.02°, scan speed 0.5 s/step, accelerating voltage 40 kV และ กระแส 40 mA

ตรวจสอบองค์ประกอบทางเคมีโดยใช้เครื่องเอกซเรย์ฟลูออเรสเซนต์สเปกโตรมิเตอร์ (X - ray fluorescence spectrometer, Philips model PW2400) ภายใต้ accelerating voltage 80 - 100 kV และ กระแส 24 - 30 mA

ตรวจสอบสมบัติทางความร้อนด้วยเครื่องวิเคราะห์น้ำหนักภายใต้ความร้อน (Thermogravimetric Analyzer (TGA), Mettler Toledo model TGA/DSC1) โดยให้ความร้อนในอัตราเร็วคงที่ 20 องศา-เซลเซียสต่อนาที จากอุณหภูมิห้องจนถึง 900 องศาเซลเซียส ภายใต้บรรยากาศก๊าซไนโตรเจน

ตรวจสอบสัณฐานวิทยาโดยใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (Scanning Electron Microscope (SEM), JEOL model JSM 6010LV) ที่ศักย์ไฟฟ้า 14 kV ชิ้นตัวอย่างจะถูกเคลือบด้วยทอง เพื่อเพิ่มความแตกต่างระหว่างเฟสมีดและเฟสสว่าง (phase contrast) และช่วยป้องกันชิ้นตัวอย่างจากการ ถูกทำลายด้วยลำอิเล็กตรอน

2.4 ผลการทดลองและการวิเคราะห์ผล

2.4.1 ขนาดอนุภาค การกระจายขนาด และพื้นที่ผิวจำเพาะของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ ตกตะกอน

ขนาดอนุภาค การกระจายขนาดและพื้นที่ผิวจำเพาะ (BET specific area) ของผงเปลือกไข่บด (ESP) และผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP) แสดงในตารางที่ 2.1 ผงเปลือกไข่บดมีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง เฉลี่ย 35.3 ไมโครเมตร มีขนาดอนุภาคในช่วง 0.3 - 100.6 ไมโครเมตร และผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีขนาด เส้นผ่าศูนย์กลางเฉลี่ย 14.5 ไมโครเมตร มีขนาดอนุภาคในช่วง 0.3 - 34.3 ไมโครเมตร อนุภาคที่มีขนาด น้อยกว่าหรือเท่ากับ 26.3 ไมโครเมตร มีอยู่ร้อยละ 90 ผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่มีขนาดอนุภาคไม่เกิน 10 ไมโครเมตร มีอยู่ประมาณร้อยละ 30

กราฟแสดงการกระจายตัวของขนาดอนุภาคของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน ในรูปที่ 2.1 แสดงให้เห็นว่าผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีการกระจายขนาดน้อยกว่าผงเปลือกไข่บด และร้อยละ 50 ของ ผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีขนาดอนุภาคอยู่ระหว่าง 0.34 – 13.47 ไมโครเมตร และพื้นที่ผิวจำเพาะของผง เปลือกไข่ตกตะกอนสูงกว่าพื้นที่ผิวจำเพาะของผงเปลือกไข่บด ดังแสดงในตารางที่ 2.1

4				a a a			1 AL 1	1	<u>ו</u> בש אי
ตารางท 2.1 ขนาดอนุม	กาค การกระจาย	ขนาด	าและ	พนทผ	เวจา	เเพาะของ	ผงเปลอกเ	ขบดและผง	เปลอกเข
ч									
ตกตะกอเ	l								

Eggshell	Partic	le Size Di	stribution	Particle	BET Specific	
	D [4,3]	D [0,1]	D [0,5]	D [0,9]	Range (µm)	Area (m²/g)
ESP	35.30	2.33	33.69	74.41	0.34-100.57	3.7073
PESP	14.54	4.46	13.47	26.26	0.34-34.32	4.4729





รูปที่ 2.1 กราฟระหว่างปริมาตร (%) และขนาดอนุภาค ของผงเปลือกไข่บด (a) และผงเปลือกไข่ ตกตะกอน (b)

2.4.2 รูปแบบผลึกของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน

รูปแบบการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ของผงเปลือกไข่บดสอดคล้องกับรูปแบบการเลี้ยวเบนของรังสี-เอ็กซ์ของแคลเซียมคาร์บอเนต ดังแสดงในรูปที่ 2.2 รูปแบบดังกล่าวแสดงถึงลักษณะของรูปผลึกแคลไซท์ (calcite) และมีระบบโครงสร้างผลึกแบบรอมโบฮีดรอล เฮกซะโกนอล (rhombohedral hexagonal, อ้างอิงจาก JCPD หมายเลข 01-083-0577) รูปแบบการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ของผงเปลือกไข่บดแสดงพีค ความเข้มสูงสุดที่ตำแหน่ง 20 เท่ากับ 29.5° ซึ่งสอดคล้องกับพีคความเข้มสูงสุดของแคลเซียมคาร์บอเนต [1]

รูปแบบการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ของผงเปลือกไข่ตกตะกอนในรูปที่ 2.2 แสดงให้เห็นว่าผงเปลือก ไข่ตกตะกอนมีรูปผลึก 2 แบบ คือ รูปผลึกแคลไซท์ ที่มีระบบโครงสร้างผลึกแบบรอมโบฮีดรอล (อ้างอิงจาก JCPD หมายเลข 01-072-1652) และรูปผลึกวาเทอร์ไรท์ (vaterite) ที่มีระบบโครงสร้างผลึกแบบเฮกซะ โกนอล (hexagonal, อ้างอิงจาก JCPD หมายเลข 01-072-6506) นอกจากนี้รูปแบบการเลี้ยวเบนของรังสี เอ็กซ์แสดงพีคความเข้มสูงสุดที่ตำแหน่ง 2θ เท่ากับ 29.5° ซึ่งเป็นลักษณะจำเพาะของรูปผลึกแคลไซท์ และ พีคที่ตำแหน่ง 2θ เท่ากับ 24.9° 27.0° และ 32.8° เป็นลักษณะจำเพาะของรูปผลึกวาเทอร์ไรท์ นอกจากนี้ รูปแบบการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็กซ์ของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอนสอดคล้องกับลักษณะ จำเพาะทางสัณฐานวิทยาของรูปผลึกแคลไซท์และรูปผลึกวาเทอร์ไรท์ ดังแสดงในรูป 2.3 (a) และ (b) โดย จะกล่าวถึงในหัวข้อที่ 2.4.3

2.4.3 ลักษณะสัณฐานวิทยา<mark>ของ</mark>อนุภาคผงเปลือกไข่บ<mark>ดและ</mark>ผงเปลือกไข่ตกตะกอน

ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ ตกตะกอนในรูปที่ 2.3 แสดงให้เห็นว่ารูปร่างของอนุภาคเปลือกไข่บดเป็นแบบทรงลูกบาศก์ รูปร่างทรง ลูกบาศก์เป็นลักษณะของรูปผลึกแคลไซท์ของแคลเซียมคาร์บอเนต พื้นผิวของอนุภาคเปลือกไข่บดมี ลักษณะที่ขรุขระอาจเนื่องมาจากเมทริกซ์โปรตีนของเปลือกไข่ที่คงเหลืออยู่ที่พื้นผิวของอนุภาคเปลือกไข่บด ขนาดอนุภาคมีการกระจายตัวที่กว้างและมีการรวมตัวกัน ดังแสดงเปรียบเทียบกับกราฟการกระจายขนาด อนุภาค ในรูปที่ 2.3 (a)

ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดแสดงสัณฐานวิทยาของอนุภาคเปลือกไข่ ตกตะกอนในสองลักษณะ คือ รูปร่างทรงลูกบาศก์และรูปร่างทรงกลม รูปร่างทรงกลมของอนุภาคเปลือกไข่ ตกตะกอนเป็นลักษณะเฉพาะของรูปผลึกวาเทอร์ไรท์ และมีรายงานโดย Kirboga และ Oner [2] ว่าการ ตกตะกอนแคลเซียมคาร์บอเนตจากการผสมของแคลเซียมคลอไรด์และโซเดียมคาร์บอเนตจะได้อนุภาค แคลเซียมคาร์บอเนตที่มีรูปร่างทรงกลม นอกจากนี้ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด แสดงให้เห็นว่าผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีอนุภาคขนาดเล็กจำนวนมากและอนุภาครวมตัวกัน อนุภาคมีขนาด ไม่แตกต่างกันมาก พื้นผิวอนุภาคของเปลือกไข่ตกตะกอนมีความราบเรียบมากกว่าอนุภาคเปลือกไข่บด



รูปที่ 2.2 รูปแบบการเลี้ยวเบนของรังสีเอ็<mark>กซ์ข</mark>อง ผงเปลือ<mark>กไข</mark>่บด ผงเปลือกไข่ตกตะกอน และแคลเซียม-คาร์บอเนต



รูปที่ 2.3 ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (x300 และ x2000) และกราฟการ-กระจายของขนาดอนุภาคของผงเปลือกไข่บด (a) และผงเปลือกไข่ตกตะกอน (b)

2.4.4 องค์ประกอบทางเคมีของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน

ธาตุองค์ประกอบของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอนจากการตรวจสอบโดยใช้เครื่อง เอ็กซเรย์ฟลูออเรสเซนต์สเปกโตรมิเตอร์แสดงในตารางที่ 2.2 ร้อยละของธาตุแคลเซียมในผงเปลือกไข่บด และผงเปลือกไข่ตกตะกอน เท่ากับ 38.04 และ 39.37 โดยน้ำหนัก ตามลำดับ ซึ่งมากกว่าองค์ประกอบ อื่นๆ แสดงให้เห็นว่าผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีปริมาณแคลเซียมคาร์บอเนตสูงขึ้น มีความบริสุทธิ์เพิ่มขึ้น

Beelen [3] และ Schaafsma และคณะ [4] ได้รายงานว่าปริมาณธาตุแคลเซียมของผงเปลือกไข่ บดมีประมาณร้อยละ 38.0-39.0 โดยน้ำหนัก นอกจากนี้ Mijan และ คณะ [5] ได้รายงานว่าปริมาณธาตุ แคลเซียมของผงเปลือกไข่บดมีประมาณร้อยละ 38.6 โดยน้ำหนัก อย่างไรก็ตามผงเปลือกไข่ตกตะกอนมี ปริมาณธาตุแคลเซียมสูงกว่าผงเปลือกไข่บดเพียงเล็กน้อย นอกจากนี้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนประกอบด้วย ธาตุองค์ประกอบอื่น ได้แก่ Mg, Na, P, Sr, S เป็นต้น โดยแต่ละธาตุมีปริมาณน้อยกว่าร้อยละ 1 โดยน้ำหนัก และ ประกอบด้วยธาตุอื่น ๆ ในปริมาณน้อยกว่าร้อยละ 0.05 ได้แก่ Cl, K, Si, Al, Fe, Ba, Zn ซึ่งสอดคล้อง กับรายงานของธาตุองค์ประกอบของเปลือกไข่ก่อนหน้านี้โดย Jai และ คณะ [6]

Flomonto	Content (wt.%)						
Etements	ESP	PESP					
Ca	38.04	39.37					
Na	0.87	0.42					
Р	0.40	0.34					
S	0.37	0.11					
Cl	0.22	<0.01					
Mg	0.11	0.75					
К	0.11	<0.01					
Sin	0.06	0.04					
Sr	G S I <0.01	0.16					
Al, Fe, Ba, Zn	<0.01	<0.01					

ตารางที่ 2.2 ธาตุองค์ประกอบของผงเปลือกไข่บดและผง<mark>เ</mark>ปลือกไข่ตกตะกอน

2.4.5 อุณหภูมิการเสื่อมสลายของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน

กราฟ TGA และ DTGA ของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน ในรูปที่ 2.4 (a) และ (b) ตามลำดับ แสดงให้เห็นว่าผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีทรานซิชันทางความร้อน 2 ขั้น ทรานซิชันขั้นแรกเกิดขึ้นที่อุณหภูมิ 324 - 327 องศาเซลเซียส เกิดจากการเสื่อมสลายด้วยความร้อนของ สารประกอบอินทรีย์ที่เป็นองค์ประกอบของเมทริกซ์ของเปลือกไข่ [7] ซึ่งน้ำหนักที่สูญเสียไปในการเสื่อม สลายทางความร้อนในขั้นแรกของเปลือกไข่ตกตะกอนน้อยกว่าน้ำหนักที่สูญเสียไปของผงเปลือกไข่บด ซึ่ง กราฟ DTGA ของผงเปลือกไข่ตกตะกอนเกือบจะเป็นเส้นตรงแบนราบในช่วงอุณหภูมิของการเสื่อมสลาย ทางความร้อนของสารประกอบอินทรีย์มากกว่าเมื่อเปรียบเทียบกับกราฟ DTGA ของผงเปลือกไข่บด ซึ่ง แสดงให้เห็นว่าองค์ประกอบอินทรีย์ของเมทริกซ์ของเปลือกไข่ถูกกำจัดออกเกือบทั้งหมด ทรานซิชันทาง ความร้อนขั้นที่สองเกิดขึ้นที่อุณหภูมิ 814 องศาเซลเซียส และ 789 องศาเซลเซียส ซึ่งเกิดจากการเสื่อม สลายทางความร้อนของแคลเซียมคาร์บอเนตของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน ตามลำดับ

สถายทางหาวามรอนของแหลเชยมหารบอเนตของผรเบลอกเซบตและผงเบลอกเขตกตะกอน ตามลาตบ Freire และ Holanda [8] ได้รายงานอุณหภูมิการเสื่อมสลายของสารประกอบอินทรีย์เปลือกไข่ และแคลเซียมคาร์บอเนตของเปลือกไข่ประมาณ 324 องศาเซลเซียส และ 765 องศาเซลเซียส ตามลำดับ นอกจากนี้ Hassan และ คณะ [9] ได้รายงานว่าอุณหภูมิการเสื่อมสลายของเปลือกไข่ปรากฏที่ประมาณ 310 องศาเซลเซียส และ 700 - 800 องศาเซลเซียส ซึ่งเป็นผลมาจากการสลายตัวของสารอินทรีย์ที่มีอยู่ใน เมทริกซ์เปลือกไข่และแคลเซียมคาร์บอเนตของเปลือกไข่ ตามลำดับ Mohamed และ คณะ [10] พบว่า อนุภาคขนาดเล็กซึ่งมีพื้นผิวจำเพาะสูงมีผลทำให้ประสิทธิภาพของการถ่ายเทความร้อนสูงจึงเสื่อมสลายด้วย ความร้อนที่อุณหภูมิต่ำกว่าอนุภาคที่มีขนาดใหญ่ ดังนั้นผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่มีพื้นผิวจำเพาะสูงกว่าผง เปลือกไข่บดจึงเสื่อมสลายที่อุณหภูมิต่ำกว่าการเสื่อมสลายของผงเปลือกไข่บด Popescu และ คณะ [11] ได้รายงานการเสื่อมสลายทางความร้อนของผลึกวาเทอร์ไรท์ของแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอน (precipitated calcium carbonate) อยู่ในช่วงประมาณ 459 ถึง 553 องศาเซลเซียส

อุณหภูมิการเสื่อ<mark>มสล</mark>ายท<mark>างความร้อนและน้ำหนักที่สูญเสี</mark>ยของ<mark>ผงเป</mark>ลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ ตกตะกอนได้สรุปไว้ในตา<mark>รางที่</mark> 2.3

6 UPITIPI	211012				
Eggshell	Organic Dec	composition	Calcium Carbonate Decomposition		
	Temp (°C)	Weight Loss (wt.%)	Temp (°C)	Weight Loss (wt.%)	
ESP	324 - 327	4	814	44	
PESP	324 - 327	2	789	42	

4	9	4		ะ	้ ย ส	a		14
ตารางท 2.3	อณหภมการ	เสอมสลา	ายทางควา	ามรอนและเ	เาหนกทส	ณเสยของ	ง ผงเปลอกไขบดแ	.ละผงเปลอก-
	จ				୍ ଏ	0		
	ไข่ตกตะกอน	Į Z					4.	



ร**ูปที่ 2.4** กราฟ TGA (a) และ DTGA (b) ของผงเปลือกไข่บดและผงเปลือกไข่ตกตะกอน

2.5 สรุปผลการศึกษา

- ผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP) ประกอบด้วยแคลเซียมคาร์บอเนต ประมาณร้อยละ 98 โดย น้ำหนัก ในรูปผลึกแคลไซท์และวาเทอร์ไรท์ มีรูปทรงแบบลูกบาศก์และทรงกลม ตามลำดับ
- ธาตุองค์ประกอบของผงเปลือกไข่ตกตะกอนนอกเหนือจากแคลเซียมคาร์บอเนต ได้แก่ Mg, Na,
 P, Sr, S เป็นต้น อย่างไรก็ตามมีปริมาณอย่างละน้อยกว่าร้อยละ 1 โดยน้ำหนัก
- ผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีขนาดอนุภาคอยู่ในช่วง 0.34 34.32 ไมโครเมตร และขนาดอนุภาค เฉลี่ย เท่ากับ 14.54 ไมโครเมตร และผงเปลือกไข่ตกตะกอนมีพื้นที่ผิวจำเพาะสูงกว่าของผง เปลือกไข่บด
- การตกตะกอนทำให้ปริมาณสารอินทรีย์ในเปลือกไข่ลดลงเมื่อเปรียบเทียบกับเปลือกไข่ก่อน ตกตะกอน
- แคลเซียมคาร์บอเนตของผงเปลือกไข่ตุกตะกอนจะเสื่อมสลายด้วยความร้อนที่อุณหภูมิต่ำกว่า แคลเซียมคาร์บอเนตของผงเปลือกไข่บด


เอกสารอ้างอิง

- 1. T. Witoon (2011). Characterization of calcium oxide derived from waste eggshell and its application as CO₂ sorbent. Ceram. Inter. 37: 3291-3298.
- 2. S.Kirboga and M. Oner (2013). *Effect of the experimental parameters on calcium carbonate precipitation.* Chem. Eng. Trans. 32: 2119-2124.
- 3. A. Schaafsma and G. M. Beelen (1999). *Eggshell powder, a comparable or better source of calcium than purified calcium carbonate: piglet studies.* J. Sci. Food Agric. 79: 1596-1600.
- 4. A. Schaafsma, G. J. H.Hofstede, F. A. J. Muskiet, E. Van Der Veer, and P. J. F. De Vries (2000). *Mineral, amino acid, and hormonal composition of chicken eggshell powder and the evaluation of its use in human nutrition.* **Poultry Sci. 79**: 1833–1838.
- 5. M. Al Mijan, D-H. Kim, and H.-S. Kwak (2014). *Physicochemical properties of nanopowdered eggshell*. Int. J. Food Sci. Techol. 49: 1751-1757.
- 6. P. H. Jai, S. W. Jeong, J. K. Yang, B. G. Kim, and S. M. Lee, (2007). *Removal of heavy metals using waste eggshell.* J. Env. Sci. 19: 1436-1441.
- W. Sutapun, P. Pakdeechot, N. Suppakarna, and Y. Ruksakulpiwata (2013). Application of calcined eggshell powder as functional filler for high density polyethylene. Polym. Plast. Technol. Eng. 52: 1025-1033.
- 8. M. N. Freire and J. N. F. Holanda (2006). *Characterization of avian eggshell waste aiming its use in a ceramic wall tile paste.* Cerâmica 52: 240-244.
- 9 S. B. Hassan, V.S. Aigbodion, and S. N. Patrick (2012). *Development of polyester/eggshell particulate composites*. Trib. Ind. 34: 217-225.
- 10. M. Mohamed, S. Yusup, et al. (2012). *Decomposition study of calcium carbonate in cockle shell.* J. Eng. Sci. technol. 7: 1-10.
- 11. M. A. Popescu, C. Matei, G. Fagarasan, and V. Plesu (2013). Thermal decomposition of calcium carbonate polymorphs precipitated in the presence of ammonia and alkylamines. Adv. Powder Technol. 1: 1-8.

บทที่ 3

การศึกษาพอลิเมอร์คอมพอสิทจากพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและผงเปลือกไข่ตกตะกอน

3.1 ระเบียบวิธีวิจัย

- ตรียมพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงที่เติมผงเปลือกไข่ไก่ตกตะกอนที่ร้อยละ 5 10 และ 20 โดย น้ำหนัก
- ตรวจสอบคุณลักษณะจำเพาะเชิงเปรียบเทียบระหว่างพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงที่ไม่เติมและ เติมผงเปลือกไข่ไก่ตกตะกอน

3.2 วัตถุดิบ

- ผงเปลือกไข่ตกตะกอน (precipitated eggshell powder, PESP) ที่ใช้มีขนาดอนุภาคอนุภาค เฉลี่ย เท่ากับ 14.5 ไมโครเมตร และขนาดอนุภาคอยู่ในช่วงเท่ากับ 0.3 – 34.3 ไมโครเมตร
- พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง (High density polyethylene (HDPE), EL Lene[™] H5814J)

3.3 วิธีการทดลอง

3.3.1 การเตรียมพอลิเอทิลีนความ<mark>ห</mark>นาแน่นสูงคอมพ<mark>อสิท</mark>ที่เติมผงเปลือกไข่ตกตะกอน

ผสมพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงกับผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP) ในอัตราส่วนผงเปลือกไข่ ตกตะกอน ร้อยละ 5, 10, และ 20 โดยน้ำหนัก โดยใช้เครื่องผสมภายใน (internal mixer, HAAKE model Rheomix 3000p) ที่อุณหภูมิการผสม 190 องศาเซลเซียส ภายใต้ความเร็วโรเตอร์ 70 รอบต่อนาที ระยะเวลาผสม 15 นาที ขั้นแรกทำการหลอมพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง (high density polyethylene, HDPE) เป็นเวลา 5 นาที จากนั้นเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนลงไป เมื่อได้พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอม พอสิทแล้วจึงนำไปบดโดยใช้เครื่องบดเพื่อย่อยขนาด ก่อนที่จะนำไปขึ้นรูปเป็นชิ้นทดสอบโดยใช้เครื่องฉีด เข้าแบบ (injection molding machine, Chuan Lih Fa model CLF80T) โดยอุณหภูมิขึ้นรูปเท่ากับ 200 องศาเซลเซียส ความเร็วรอบของสกรู 130 รอบต่อนาที ความเร็วของการฉีดเข้าแบบ 19.5 มิลลิเมตร-ต่อวินาที ความดันคงค้าง 840 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร และอุณหภูมิแม่พิมพ์เท่ากับ 30 องศาเซลเซียส

3.3.2 การทดสอบสมบัติทางกายภาพของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูงคอมพอสิทที่เติมผงเปลือกไข่ตกตะกอน

ตรวจสอบดัชนีการไหล (Melt Flow Index, MFI) ตามมาตรฐาน ASTM D1238 โดยใช้เครื่องวัด ดัชนีการไหล (melt flow indexer, Kayeness model D4004HV) ที่อุณหภูมิ 190 องศาเซลเซียส และ น้ำหนักกด 2.16 กิโลกรัม

ทดสอบความทนต่อแรงดึง (tensile test) ตามมาตรฐาน ASTM D638 โดยใช้เครื่อง Universal Testing Machine (UTM, Instron model 5565) เซลล์วัดแรง (load cell) 5 กิโลนิวตัน, และ อัตราเร็ว ของการดึง (cross head speed) 10 มิลลิเมตรต่อนาที ทดสอบความทนต่อแรงดัดโดยใช้เครื่อง Universal testing machine (Instron model 5565) ตามมาตรฐาน ASTM D790 อัตราเร็วของการทดสอบ 14 มิลลิเมตรต่อนาที ภายใต้เซลล์วัดแรงขนาด 5 กิโลนิวตัน และ ระยะระหว่างจุดค้ำยัน (span length) เท่ากับ 53 มิลลิเมตร

ทดสอบความทนต่อแรงกระแทกของชิ้นทดสอบที่ไม่มีรอยบาก (unnotched specimen) แบบ Izod impact test ตามมาตรฐาน ASTM D256 โดยใช้เครื่องทดสอบความทนต่อแรงกระแทก (impact tester, Atlas model BPI) และใช้ค้อนตีขนาด 5.4 จูล

ตรวจสอบลักษณะสัณฐานวิทยา โดยใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (Scanning Electron Microscope (SEM), JEOL model JSM 6010LV) ที่ศักย์ไฟฟ้า 20 kV ชิ้นตัวอย่างจะถูกเคลือบ ด้วยทองเพื่อเพิ่มความแตกต่างระหว่างเฟสมีดและเ<mark>พส</mark>สว่าง (phase contrast)

ตรวจสอบสมบัติทางความร้อนด้วยเครื่องวิเคราะห์น้ำหนักภายใต้ความร้อน (Thermogravimetric Analyzer (TGA), Mettler Toledo model TGA/DSC1) โดยให้ความร้อนในอัตราเร็วคงที่ 20 องศา เซลเซียสต่อนาที ภายใต้บรรยากาศก๊าซไนโตรเจ<mark>น จากอุณ</mark>หภูมิห้องจนถึง 900 องศาเซลเซียส

ตรวจสอบอุณหภูมิการหลอมเหลว อุณหภูมิการเกิดผลึก และปริมาณผลึก ตามมาตรฐาน ASTM D3417 ด้วยเครื่องวิเคราะห์พลังงานภายใต้ความร้อน (Differential Scanning Calorimeter (DSC), Perkin Elmer model UNIX DSC-7) ภายใต้บรรยากาศก๊าซไนโตรเจน ในกระบวนการให้ความร้อนครั้ง แรก (first heating scan) อัตราการเพิ่มอุณหภูมิเท่ากับ 10 องศาเซลเซียสต่อนาที จากอุณหภูมิห้องจนถึง 180 องศาเซลเซียส และคงอุณหภูมิไว้ที่ 180 องศาเซลเซียส เป็นเวลา 5 นาที แล้วจึงลดอุณหภูมิ (first cooling scan) ลงมาที่ 30 องศาเซลเซียส ด้วยอัตราเร็วคงที่ 10 องศาเซลเซียสต่อนาที แล้วจึงให้ความ ร้อนครั้งที่สอง (second heating scan) ด้วยอัตราเร็ว 10 องศาเซลเซียสต่อนาที จากอุณหภูมิห้องจนถึง 180 องศาเซลเซียส

ปริมาณผลึก (X_c) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท คำนวณได้จาก สมการ (3.1):

$$X_c(\%) = \frac{\Delta H_f}{\Delta H_f^*} w_f \times 100 \tag{3.1}$$

 ΔH_f = เอนทาลปีของการหลอมเหลว (enthalpy of fusion) ของตัวอย่าง

- Δ*H*_f * = เอนทาลปีของการ<mark>หลอมเหลวของพอลิเอทิลีนคว</mark>ามหนาแน่นสูงที่มีปริมาณผลึกร้อยละ 100 (292.6 จูลต่อกรัม) [1]
 - w_f = สัดส่วนน้ำหนัก (weight fraction) ของเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง

3.4 ผลการทดลองและการวิเคราะห์ผล

3.4.1 สมบัติการไหล

ดัชนีการไหล (melt flow index) ณ อุณหภูมิ 190 องศาเซลเซียส ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่น สูงและพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนต่างๆ แสดงในตารางที่ 3.1 จะเห็นได้ว่า ดัชนีการไหลของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทน้อยกว่าของพอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูง นอกจากนี้ดัชนีการไหลของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทลดลงเมื่อสัดส่วนผง-เปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น

ตารางที่ 3.1 ดัชนีการไหล (melt flow index) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

5 M 11 M 1	
PESP Content	Melt Flow Index
(wt.%)	(190°C, g/10 min)
0	11.47
5	10.80
10	10.25
20	7.61

3.4.2 สมบัติทางกล

3.4.2.1 พฤติ<mark>กรรมความเค้น - ความเครีย</mark>ด (Stress - Strain Behavior)

กราฟระหว่างความเค้นและความเครียดจากการทดสอบสมบัติความท_ุนต่อแรงดึงของพอลิเอทิลีน ความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท แสดงในรูปที่ 3.1 ขึ้นทดสอบพอลิเอทิลีน ความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่มีผงเปลือกไข่ตกตะกอนเท่ากับร้อยละ 5 และ 10 โดยน้ำหนัก ไม่ขาดเนื่องจากขีดจำกัดของเครื่องมือทดสอบ และพฤติกรรมความเค้น – ความเครียดในช่วงของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่มีผง เปลือกไข่ตกตะกอนเท่ากับร้อยละ 5 และ 10 โดยน้ำหนัก ที่แสดงในรูปที่ 3.1 ไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ความล้มเหลวของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทเป็นความล้มเหลวแบบเหนียว (ductile failure) อย่างไรก็ตามกราฟระหว่างความเค้น – ความเครียดของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่มีผง เปลือกไข่ตกตะกอนเท่ากับร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก แสดงให้เห็นว่าชิ้นทดสอบเกิด cold drawing หรือเกิด การเสียรูปแบบพลาสติก (plastic deformation) แต่ร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด (ultimate elongation) ลดลงเหลือ 320 ซึ่งน้อยกว่าพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง คอมพอสิทที่เติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 20 ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่เพิ่มขึ้นนี้ไปขัดขวางการ เคลื่อนไหวของสายโซ่พอลิเมอร์ ในขณะเกิดการเสียรูปแบบพลาสติก [2]



รูปที่ 3.1 กราฟระหว่างความเค้นดึง (tensile stress) และร้อยละการยืดออก (elongation) ของพอลิ-เอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก



3.4.2.2 สมบัติความทนต่อแรงดึง (Tensile Properties)

มอดุลัสของยังก์ (Young's modulus) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทเพิ่มขึ้น เล็กน้อย เมื่อเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ดังแสดงในรูปที่ 3.2 ซึ่งเป็นผลมาจากอนุภาคแข็งของผง-เปลือกไข่ตกตะกอน





ความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดคราก (yield strength) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท น้อยกว่าของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และลดลงเมื่อเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ดังแสดงในรูป ที่ 3.3 พอลิเอทิลีนคอมพอสิทแสดงค่าความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดขาด (tensile stress at break) ลดลง ซึ่งอาจเป็นเพราะการรวมตัวกันของอนุภาคผงเปลือกไข่ตกตะกอน ซึ่งการรวมตัวของอนุภาคนี้ทำให้ความ-ทนทานต่อแรงดึง ณ จุดครากของพอลิเมอร์คอมพอสิทลดลง เช่นเดียวกัน

สมบัติความทนต่อแรงดึงของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอม-พอสิทได้สรุปไว้ในตารางที่ 3.2



รูปที่ 3.3 กราฟระหว่างความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดคราก (yield strength) และ ปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท



3.4.2.3 สมบัติความทนต่อแรงดัด (Flexural Properties)

มอดุลัสแรงดัด (flexural modulus) และความทนทานต่อแรงดัด (flexural strength) ของพอลิ-เอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท แสดงในรูปที่ 3.4 มอดุลัสแรงดัด เพิ่มขึ้นด้วยการเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอน และมอดุลัสแรงดัดของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท เพิ่มขึ้นเล็กน้อยเมื่อเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน อย่างไรก็ตามความทนทานต่อแรงดัดของพอลิเอ ทิลีนความ-หนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่างๆ ไม่มีความแตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ นอกจากนี้สมบัติความทนต่อแรงดัดของพอลิเอทิลีนความ หนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมทอสิทได้สรุปไว้ในตารางที่ 3.2



รูปที่ 3.4 กราฟระหว่างมอดุลัสแรงดัด (flexural modulus) และความทนทานต่อแรงดัด (flexural strength) และ ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิเอทิลีนความหนา-แน่นสูงคอมพอสิท

ตารางที่ 3.2 มอดุลัสของยังก์ ร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด ความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดคราก มอดุลัสแรงดัด และความทนทานต่อแรงดัด ของพอลิเอทิลีนความ-หนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

PESP Content	Young's Modulus	Elongation at Break	Yield Strength		Yield Strength Flexural Modulus		Flexural Strength
(wt.%)	(MPa)	(%)		(MPa) (MPa)		(MPa)	
0	474.4±42.0	> 800		19.6±0.1	634.5±31.0	28.8±0.6	
5	482.6±26.0	> 800		19.0±0.4	757.7±22.1	29.0±0.8	
10	489.6±37.9	> 800		18.8±0.4	761.7±9.3	29.1±0.7	
20	540.8±33.6	353.3±87.4		18.5±0.2	841.5±13.3	29.5±0.5	



3.4.2.4 ความทนต่อแรงกระแทก (Impact Resistance)

ความทนทานต่อแรงกระแทก (impact strength) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิ-เอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท แสดงในตารางที่ 3.3 ผลที่ได้แสดงให้เห็นว่าการเติมผงเปลือกไข่ ตกตะกอน ในปริมาณร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก ส่งผลทำให้ความทนทานต่อแรงกระแทกของพอลิเอทิลีน-ความหนาแน่นสูงคอมพอสิทลดลง แต่ความทนทานต่อแรงกระแทกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ที่ประกอบด้วย ผงเปลือกไข่ตกตะกอน ในปริมาณร้อยละ 5 และ 10 โดยน้ำหนัก ไม่แตกหักเนื่องจากข้อจำกัดของเครื่องมือวัด อย่างไรก็ตามความทนทานต่อแรงกระแทก ของพอลิเมอร์คอมพอสิทที่ประกอบด้วย ผงเปลือกไข่ตกตะกอน ในปริมาณร้อยละ 5 และ 10 โดยน้ำหนัก ยังคงสูงกว่า 130 กิโลจูลต่อตารางเมตร

ตารางที่ 3.3 ความทนทานต่อแรงกระแทก (impact strength) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอ-ลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

5000 J - 20 600 10 10 101	
PESP Content	Impact Strength
(wt.%)	(kJ/m ²)
0	> 130.0
5	> 130.0
10	> 130.0
20	46.0±5.8



3.4.3 ลักษณะสัณฐานวิทยา

ลักษณะสัณฐานวิทยาของพื้นผิวแตกหักของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ที่ปริมาณ-ผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่างๆ แสดงในรูปที่ 3.5 จะเห็นได้ว่าพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท มีพื้นผิวที่ขรุขระและพื้นผิวแตกหักแสดงให้เห็นการกระจายตัวของผงเปลือกไข่ตกตะกอนในเมทริกซ์ของ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง เมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้นถึงร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก อนุภาค ผงเปลือกไข่ตกตะกอนรวมตัวกัน (agglomeration) ซึ่งสังเกตเห็นได้ชัดเจนจากพื้นผิวแตกหัก เป็นสาเหตุที่ นำไปสู่การลดลงของสมบัติทางกลของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่-ตกตะกอนร้อยละ 20 พื้นผิวแตกหักของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงที่มีปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 ไม่แสดงให้เห็นการกระจายตัวของอนุภาคผงเปลือกไข่ตกตะกอนในเฟสต่อเนื่องอย่างชัดเจน อย่างไรก็ตามพื้นผิวแตกหักของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท เป็นลักษณะพื้นผิวที่แตกหักแบบเหนียว (ductile fracture) ซึ่งสอดคล้องกับพฤติกรรมการล้มเหลวของ พอลิเมอร์เอทิลีนคอมพอสิทที่กล่าวในหัวข้อ 3.4.2.1



ร**ูปที่ 3.5** ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (x1000) ของ พอลิเอทิลีนความหนา-แน่นสูง (a) และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ที่ผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 (b), ร้อยละ 10 (c) และ ร้อยละ 20 (d) โดยน้ำหนัก

3.4.4 สมบัติทางความร้อน (Thermal Properties)

3.4.4.1 การเสื่อมสลายเนื่องจากความร้อน (Thermal Degradation)

กราฟ TGA และ DTGA ของ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง-คอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่างๆแสดงในรูปที่ 3.6 พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงแสดง ทรานซิชันทางความร้อนที่อุณหภูมิเดียวคือ 481 องศาเซลเซียส ในขณะที่พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง คอมพอสิท แสดงทรานซิชันทางความร้อนสองขั้น ทรานซิชันทางความร้อนขั้นแรก (the first transition) ที่อุณหภูมิ 484 486 และ 489 องศาเซลเซียส เกิดจากการเสื่อมสลายทางความร้อน (thermal degradation) ของเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง ที่ประกอบด้วยผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 10 และ 20 โดยน้ำหนัก ตามลำดับ จะเห็นว่าการมีผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นองค์ประกอบของพอลิเอทิ-ลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิททำให้อุณหภูมิการเสื่อมสลายทางความร้อนของเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความ-หนาแน่นสูงเพิ่มขึ้น ทรานซิชันทางความร้อนขั้นที่สอง (the second transition) ที่อุณหภูมิ 671 695 และ 722 องศาเซลเซียส เป็นการเสื่อมสลายภายใต้ความร้อนของแคลเซียมคาร์บอเนตที่เป็นองค์ประกอบหลัก ของผงเปลือกไข่ตกตะกอน ที่มีอยู่ในเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทในปริมาณร้อยละ 5 10 และ 20 โดยน้ำหนัก ตามลำดับ อุณหภูมิการเสื่อมสลายของผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่เป็นองค์ประกอบหลัก ของผงเปลือกไข่ตกสะกอน ที่มีอยู่ในเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทในปริมาณร้อยละ 5 10 และ 20 โดยน้ำหนัก ตามลำดับ อุณหภูมิการเสื่อมสลายของผงเปลือกไข่ตกสะกอนที่เป็นองค์ประกอบ ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทเพิ่มขึ้นมี่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกสะกอนเพิ่มขึ้น





รูปที่ 3.6 กราฟ TGA (a) และ DTGA (b) ของ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความ-หนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

3.4.4.2 อุณหภูมิการหลอมเหลวและอุณหภูมิการเกิดผลึก (Melting and Crystallization Temperature)

กราฟ DSC thermogram ที่ได้จากกระบวนการให้ความร้อนครั้งแรก (first heating scan) และ ครั้งที่สอง (second heating scan) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง คอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่าง ๆ แสดงในรูปที่ 3.7 (a) และ 3.7 (b) ตามลำดับ ใน ระหว่างกระบวนการให้ความร้อนครั้งแรก ทั้งพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีน-ความหนาแน่นสูงคอมพอสิท แสดงการเปลี่ยนสถานะเนื่องจากการหลอมเหลวของผลึกเพียงอย่างเดียว อุณหภูมิการหลอมเหลวของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงเท่ากับ 132.6 องศาเซลเซียส อย่างไรก็ตาม การใส่ผงเปลือกไข่ตกตะกอนลงไปในพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง ทำให้อุณหภูมิหลอมเหลวของเมทริกซ์-พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงลดลงเป็น 131.8 129.7 และ 128.7 องศาเซลเซียส เมื่อปริมาณร้อยละ โดยน้ำหนักของผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น จ<mark>าก 5 10</mark> และ 20 ตามลำดับ

สำหรับกระบวนการให้ความร้อนครั้งที่สอง ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนไม่ส่งผลอย่างมีนัยสำคัญ ต่อการเปลี่ยนแปลงของอุณหภูมิการหลอมเหลวของเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง เนื่องจากพอลิ-เอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทผ่านกระบวนการทำให้เย็นตัวอย่าง ข้า ๆ ด้วยอัตราการลดลงของอุณหภูมิเท่ากับ 10 องศาเซลเซียสต่อนาที โครงสร้างผลึกของเมทริกซ์ พอลิเมอร์เอทิลีนความหนาแน่นสูงและโครงสร้างผลึกของเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท จึงไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ

กราฟ DSC thermogram จากกระบวนการทำให้เย็นตัวครั้งแรก (first cooling scan) ของพอลิ-เอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ดังรูปที่ 3.8 แสดงให้เห็นว่าผง-เปลือกไข่ตกตะกอนเป็นตัวก่อเกิดนิวเคลียส (nucleating agent) ในกระบวนการเกิดผลึก (crystallization) ของเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง กระบวนการเกิดผลึกของเมทริกซ์พอลิ-เอทิลีนความหนาแน่นสูงจึงเกิดขึ้นที่อุณหภูมิที่สูงกว่ากระบวนการเกิดผลึกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่น สูง อย่างไรก็ตาม ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนไม่มีผลต่ออุณหภูมิการเกิดผลึก (crystallization temperature, T_c) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท

3.4.4.3 ปริมาณผลึก

ปริมาณผลึกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ที่ได้ จากกราฟ DSC thermogram จากกระบวนการให้ความร้อนครั้งแรกซี้ให้เห็นว่าปริมาณผลึกจาก กระบวนการขึ้นรูปของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท มีความ แตกต่างกัน ดังแสดงในตาราง 3.4 โดยที่ปริมาณผลึกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงมากกว่าปริมาณผลึก ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท และเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้นปริมาณผลึก ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทลดลงตามลำดับ

(a) 128.7°C 20 wt.% PESP 129.7°C Heat Flow (endo up) 10 wt.% PESP 131.8°C 5 wt.% PESP 132.6⁰C neat HDPE 129.7°C (b) 20 wt.% PESP 129.2°C Heat Flow (endo up) 10 wt.% PESP 129.7°C 5 wt.% PESP 130.3°C neat HDPE 40 60 80 120 140 160 180 100 Temperature (°C)

รูปที่ 3.7 กราฟ DSC thermogram ที่ได้จากกระบวนการให้ความร้อนครั้งแรก (first heating scan) (a) และครั้งที่สอง (second heating scan) (b) ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีน-ความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก





ในกระบวนการทำให้พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ หลอมเหลวเย็นตัวครั้งแรกเป็นการทำให้เย็นตัวลงอย่างช้า ๆ ด้วยอัตราการลดลงของอุณหภูมิเท่ากับ 10 องศาเซลเซียสต่อนาที ทำให้พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงและพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทมี ปริมาณผลึกสูงกว่าปริมาณผลึกที่ได้จาก DSC thermogram จากการให้ความร้อนครั้งแรก อย่างไรก็ตาม ปริมาณผลึกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทยังคงน้อยกว่าของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และเมื่อเพิ่มปริมาณเปลือกไข่ตกตะกอนปริมาณผลึกของพอลิเมอร์คอมพอสิทมีแนวโน้มลดลง

อุณหภูมิหลอมเหลว อุณหภูมิการเกิดผลึก และปริมาณผลึก ของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่างๆ ได้แสดงไว้ในตารางที่ 3.4

ตารางที่ 3.4 อุณหภูมิการเสื่อมสลาย (T_d) อุณหภูมิการหลอมเหลว (T_m) อุณหภูมิการเกิดผลึก (T_c) ความร้อนของการหลอมละลาย (ΔH_f) และปริมาณผลึก (X_c) ของ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง และพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

PESP Content	T _d (°C)		T _m (°C)			ΔH_{f} (J/g)		<i>X_c</i> (%)	
(wt.%) HDPE PESP 1 st scan 2 ^t	2 nd scan	$T_c(C)$	1 st scan	2 nd scan	1 st scan	2 nd scan			
0	481	-	130.3	132.6	112.8	206.3	227.9	70.5	77.9
5	484	671	131.8	129.7	114.5	205.1	226.6	66.6	73.6
10	486	695	129.7	129.2	114.6	210.8	224.7	64.8	69.1
20	489	722	128.7	129.7	114.6	220.7	223.5	60.4	61.1



3.1 สรุปผลการศึกษา

- ดัชนีการไหลของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงลดลงเล็กน้อยเมื่อปริมาณ ผงเปลือกไข่ตกตะกอน เพิ่มขึ้น
- การเปลี่ยนแปลงพฤติกรรมการแตกหักแบบเหนียวไปเป็นการแตกหักแบบเปราะเกิดขึ้นที่ปริมาณ ผงเปลือกไข่ตกตะกอน ที่ร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก
- ความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดคราก และความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดขาด ลดลงเมื่อปริมาณผง-เปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น
- มอดุลัสของยังก์และมอดุลัสแรงดัดของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทเพิ่มขึ้นเล็กน้อย เมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น
- ความทนทานต่อแรงดัดของพอลิเมอร์คอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนต่างๆ แตกต่าง กันอย่างไม่มีนัยสำคัญ
- ความทนทานต่อแรงกระแทกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิท ลดลงเมื่อปริมาณผง-เปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น
- การเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนทำให้อุณหภูมิการเสื่อมสลายเนื่องจากความร้อนของเมทริกซ์พอ-ลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ
- การเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนไม่ส่งผลอย่างมีนัยสำคัญต่ออุณหภูมิการหลอมเหลวของเมทริกซ์ พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง
- การเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนทำให้อุณหภูมิการเกิดผลึกของเมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่น สูงเพิ่มขึ้น
- ปริมาณผลึกของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอน เพิ่มขึ้น
- การทำให้พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอสิทเย็นตัวอย่างช้า ๆ ทำให้ปริมาณผลึกเพิ่มขึ้น อย่างไรก็ตามที่ปริมาณผลึกร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก อัตราการทำให้เย็นตัวไม่มีผลอย่างมีนัยสำคัญ ต่อปริมาณผลึก



เอกสารอ้างอิง

- S. Sahebian, S. M. Zebarjad, J. V. Khaki, and S. A. Sajjad (2009). The effect of nano sized calcium carbonate on thermodynamic parameters of HDPE, J. Mater. Process. Technol. 209: 1310-1317.
- 2. S-Y Fu, X-Q Feng, B. Lauke, and Y-W Mai (2008). *Effects of particle size, particle/matrix interface adhesion and particle loading on mechanical properties of particulate–polymer composites.* Composite Part B. 39: 933-961.



บทที่ 4

การศึกษาพอลิเมอร์คอมพอสิทจากพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตและผงเปลือกไข่ตกตะกอน

4.1 ระเบียบวิธีวิจัย

- เตรียมพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตที่เติมผงเปลือกไข่ไก่ตกตะกอนที่ร้อยละ 5 10 และ 20 โดยน้ำหนัก
- ตรวจสอบคุณลักษณะจำเพาะเชิงเปรียบเทียบระหว่างพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตที่ไม่เติมและเติมผง-เปลือกไข่ไก่ตกตะกอน

4.2 วัตถุดิบ

- ผงเปลือกไข่ตกตะกอน (precipitated eggshell powder, PESP) มีขนาดอนุภาคเฉลี่ย เท่ากับ
 14.5 ไมโครเมตร และขนาดอนุภาคอยู่ในช่วงเท่ากับ 0.3 34.3 ไมโครเมตร
- พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต (poly (butyle<mark>n</mark>e succ<mark>in</mark>ate) (PBS), GS Pla AZ91TN)

4.3 วิธีการทดลอง

4.3.2 การเตรียมพอลิบิวทิลีนซัคซิเ<mark>นตค</mark>อมพอสิทที่<mark>เติมผ</mark>งเปลือกไข่ตกตะกอน

ผสมพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตและผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP) อัตราส่วนผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5, 10, และ 20 โดยน้ำหนัก โดยใช้เครื่องผสมภายใน (internal mixer, HAKKE model Rheomix 3000p) ที่อุณหภูมิการผสม 120 องศาเซลเซียส ภายใต้ความเร็วโรเตอร์ 60 รอบต่อนาที ระยะเวลาผสม 3 นาที โดยขั้นแรกทำการหลอมพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต เป็นเวลา 2 นาที จากนั้นเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนลง ไป เมื่อได้พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทแล้วจึงนำไปบดเพื่อย่อยขนาดโดยใช้เครื่องบด และนำไปขึ้นรูป เป็นชิ้นทดสอบโดยใช้เครื่องฉีดเข้าแบบ (injection molding machine, Chuan Lih Fa model CLF80T) โดยอุณหภูมิขึ้นรูปเท่ากับ 190 องศาเซลเซียส ความเร็วรอบของสกรู 130 รอบต่อนาที ความเร็วของการ ฉีดเข้าแบบ 47 มิลลิเมตรต่อวินาที ความดันคงค้าง 617 กิโลกรัมต่อตารางเซนติเมตร และอุณหภูมิแม่พิมพ์ เท่ากับ 30 องศาเซลเซียส

4.3.2 การทดสอบสมบัติทางก<mark>ายภาพของพอ</mark>ลิบิวทิลีนซัคซิเนตและพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอ-สิทที่เติมผงเปลือกไข่ตกตะกอน

ตรวจสอบดัชนีการไหล (Melt Flow Index, MFI) ตามมาตรฐาน ASTM D1238 โดยใช้เครื่องวัด ดัชนีการไหล (melt flow indexer, Kayeness model D4004HV) ที่อุณหภูมิ 190 องศาเซลเซียส และ น้ำหนักกด 2.16 กิโลกรัม

ทดสอบความทนต่อแรงดึง (tensile test) ตามมาตรฐาน ASTM D638 โดยใช้เครื่อง Universal Testing Machine (UTM, Instron model 5565) เซลล์วัดแรง (load cell) 5 กิโลนิวตัน, และ อัตราเร็ว ของการดึง (cross head speed) 10 มิลลิเมตรต่อนาที

ทดสอบความทนต่อแรงดัดโดยใช้เครื่อง Universal testing machine (Instron model 5565) ตามมาตรฐาน ASTM D790 อัตราเร็วของการทดสอบ 14 มิลลิเมตรต่อนาที ภายใต้เซลล์วัดแรงขนาด 5 กิโลนิวตัน และ ระยะระหว่างจุดค้ำยัน (span length) เท่ากับ 53 มิลลิเมตร

ทดสอบความทนต่อแรงกระแทกของชิ้นทดสอบที่ไม่มีรอยบาก (unnotched specimen) แบบ Izod impact test ตามมาตรฐาน ASTM D256 โดยใช้เครื่องทดสอบความทนต่อแรงกระแทก (impact tester, Atlas model BPI) และใช้ค้อนตีขนาด 5.4 จูล

ตรวจสอบลักษณะสัณฐานวิทยา โดยใช้กล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (Scanning Electron Microscope (SEM) JEOL model JSM 6010LV) ที่ศักย์ไฟฟ้า 20 kV ชิ้นตัวอย่างถูกเคลือบ ด้วยทองเพื่อเพิ่มความแตกต่างระหว่างเฟสมืดและเฟสสว่าง (phase contrast)

ตรวจสอบสมบัติทางความร้อนด้วยเครื่องวิเคราะห์น้ำหนักภายใต้ความร้อน (Thermogravimetric Analyzer (TGA), Mettler Toledo model TGA/DSC1) โดยให้ความร้อนในอัตราเร็วคงที่ 20 องศา เซลเซียสต่อนาที ภายใต้บรรยากาศก้าซไนโตรเจน <mark>จาก</mark>อุณหภูมิห้องจนถึง 900 องศาเซลเซียส

ตรวจสอบอุณหภูมิการหลอมเหลว อุณหภู<mark>มิก</mark>ารเกิดผลึก และปริมาณผลึก ตามมาตรฐาน ASTM D3417 ด้วยเครื่องวิเคราะห์พลังงานภายใต้<mark>ความร้อ</mark>น (Differential Scanning Calorimeter (DSC), Perkin Elmer model UNIX DSC-7) ภายใต้บรรยากาศก้าซไนโตรเจน ในกระบวนการให้ความร้อนครั้ง แรก (first heating scan) อัตราการเพิ่มอุณหภู<mark>มิ</mark>เท่ากับ 10 องศาเซลเซียสต่อนาที จากอุณหภูมิห้องจนถึง 180 องศาเซลเซียส และคงอุณหภูมิไว้ที่ 180 องศาเซล<mark>เ</mark>ซียส เป็นเวลา 5 นาที แล้วจึงลดอุณหภูมิ (first cooling scan) ลงมาที่ 30 องศาเซลเซีย<mark>ส ด้ว</mark>ยอัตราเร็ว<mark>คงที่</mark> 10 องศาเซลเซียสต่อนาที แล้วจึงให้ความ ร้อนครั้งที่สอง (second heating scan) <mark>ด้วย</mark>อัตราเร็ว 10 อง</mark>ศาเซลเซียสต่อนาที จากอุณหภูมิห้องจนถึง 180 องศาเซลเซียส

้ปริมาณผลึก (X_c) ของพอล<mark>ิบิวท</mark>ิลีนซัคซิเนตและพอลิบ<mark>ิวทิล</mark>ีนซัคซิเนตคอมพอสิทคำนวณได้จาก สมการ (4.1):

$$X_c(\%) = \frac{\Delta H_f}{\Delta H_f^*} w_f \times 100 \tag{4.1}$$

 ΔH_f = เอนทา<mark>ลปีขอ</mark>งการหลอมเหลว (enthalpy of fusion) ของตัวอย่าง

 ΔH_f^* = เอนทา<mark>ลปีของการหลอมเหลวของ</mark>พอลิบิวทิลีนซัคซิเน<mark>ตที่มีปริ</mark>มาณผลึกร้อยละ 100

(110.3 จูลต่อกรัม) [1]

w_f = สัดส่วนน้ำหนั<mark>ก (weight fraction) ของเมทริกซ์พอลิบิว</mark>ทิลีนซัคซิเนต

⁵่า_{วักยา}ลัยเทคโนโลยีสุรุบ

4.4 ผลการทดลองและการวิเคราะห์ผล

4.4.1 สมบัติการไหล

ดัชนีการไหล (MFI) ณ อุณหภูมิ 190 องศาเซลเซียส ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีน-ซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่างๆ แสดงไว้ในตารางที่ 4.1 การเติมผงเปลือกไข่ ตกตะกอนลงไปในพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต ทำให้ดัชนีการไหลของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเพิ่มขึ้น นอกจากนี้ดัชนีการไหลของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเพิ่มขึ้นเมื่อเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน แสดงให้เห็นว่าเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเกิดการเสื่อมสลายจากความร้อนในสภาวะที่มีผงเปลือกไข่ ตกตะกอนผสมอยู่

	10 K (1 L)1 CUITEIIL) 10060 J - 20 60			
PESP Content	Melt Flow Index			
(wt.%)	(190°C, g/10 min)			
0	35.48			
5	36.35			
10	42.39			
20	45.26			

ตารางที่ 4.1 ดัชนีการไหล (melt flow index) <mark>ของ</mark>พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต คอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกต<mark>ะกอ</mark>น (PESP content) ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

4.4.2 สมบัติทางกล

4.4.2.1 พฤติกร<mark>รม</mark>ความ<mark>เค้น - ความเครียด (Stress</mark>-Strain Behavior)

กราฟระหว่างความเค้นและความเครียดของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต-คอมพอสิท แสดงในรูปที่ 4.1 กราฟระหว่างความเค้น-ความเครียดของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตแสดงให้เห็น จุดครากและลักษณะ cold drawing กับ strain hardening ก่อนที่ชิ้นทดสอบจะแตกหัก สำหรับพอลิ-บิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ประกอบด้วยผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 10 และ 20 โดยน้ำหนัก พฤติกรรมการแตกหักเป็นการแตกหักแบบเปราะ กราฟระหว่างความเค้นดึงและร้อยละการยืดออกของพอ ลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมโพสิทที่มีผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 และ 10 โดยน้ำหนัก แสดงจุดครากโดยไม่ ปรากฏลักษณะ cold drawing กับ strain hardening ก่อนที่ชิ้นทดสอบจะแตกหัก เมื่อเพิ่มปริมาณผง เปลือกไข่ตกตะกอนเป็นร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก พอลิเมอร์คอมโพสิทสามารถแตกหักก่อนที่จะถึง จุดคราก ทั้งนี้เป็นผลจากการที่อนุภาคของผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่เพิ่มขึ้นขัดขวางการเคลื่อนไหวของสาย-โซ่พอลิเมอร์ [2]



ร**ูปที่ 4.1** กราฟระหว่างความเค้นดึง (tensile stress) และร้อยละการยึดออก (elongation) ของพอลิบิวทิ-ลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนทคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 – 20 โดยน้ำหนัก



4.4.2.2 สมบัติความทนต่อแรงดึง (Tensile Properties)

มอดุลัสของยังก์ (Young's modulus) และร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด (elongation at break) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนต่างๆ แสดงในรูปที่ 4.2 มอดุลัสของ พอลิเมอร์คอมพอสิทมีแนวโน้มเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณของผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น การเพิ่มขึ้นของ มอดุลัสของยังก์นี้เกิดจากการเติมอนุภาคแข็งของผงเปลือกไข่ตกตะกอน แต่ร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทลดลงเมื่อปริมาณของผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้นและต่ำกว่าร้อยละ-การยืดออก ณ จุดขาดของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต อย่างเห็นได้ชัด



รูปที่ 4.2 กราฟระหว่างมอดุลัสของยังก์ (Young's modulus) และร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด (elongation at break) และปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิ-บิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ผลของปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่มีต่อความทนทานต่อแรงดึง (tensile strength) ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท แสดงในรูปที่ 4.3 ความทนทานต่อแรงดึงของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต คอมโพสิทน้อยกว่าของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต เมื่อเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ความทนทานต่อแรง ดึงของวัสดุคอมพอสิทลดลง นอกจากนี้ที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก พอลิบิวทิ-ลีนซัคซิเนตคอมโพสิทล้มเหลวแบบเปราะ



รูปที่ 4.3 กราฟระหว่างคว<mark>ามทนทานต่อแรงดึง (tensile strength) และปริ</mark>มาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท

⁵่าวักยาลัยเทคโนโลยีสุรบ

4.4.2.3 สมบัติความทนต่อแรงดัด (Flexural Properties)

มอดุลัสแรงดัด (flexural modulus) และความทนทานต่อแรงดัด (flexural strength) ของพอลิ-บิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่างๆ แสดงในรูปที่ 4.4 มอดุลัสแรงดัดของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ที่ประกอบด้วยผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 เพิ่มขึ้นอย่างมี นัยสำคัญ ซึ่งชี้ให้เห็นว่าการเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนในพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต สามารถปรับปรุงความ ต้านทานของการโค้งงอของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท นอกจากนี้ความทนทานต่อแรงดัดของคอมพอ-สิทไม่มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น เนื่องจากเป็นสมบัติทางกล ที่ขึ้นกับการยึดระหว่างพื้นผิวอนุภาคผงเปลือกไข่ตกตะกอนและพอลิเมอร์เมทริกซ์ การเพิ่มปริมาณผง เปลือกไข่ไม่มีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของการยึดติดร<mark>ะห</mark>ว่างสองเฟสที่กล่าวมา

ความทนทานต่อแรงดึง มอดุลัสของยังก์ ร้<mark>อย</mark>ละการยืดออก ณ จุดขาด มอดุลัสแรงดัด และความ-ทนทานต่อแรงดัด ได้สรุปไว้ในตารางที่ 4.2



รูปที่ 4.4 กราฟระหว่างมอดุลัสแรงดัด (flexural modulus) และความทนทานต่อแรงดัด (flexural strength) และ ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอม-พอสิท

ตารางที่ 4.2 ความทนทานต่อแรงดึง มอดุลัสของยังก์ ร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด มอดุลัสแรงดัด และความทนทานต่อแรงดัดของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

PESP Content	Tensile Strength	Young's Modulus	Elongation at Br	reak Flexural Modulus	Flexural Strength
(wt.%)	(MPa)	(MPa)	(%)	(MPa)	(MPa)
0	34.7±0.3	231.3±12.3	318.1±7.0	781.4±28.6	39.5±0.7
5	31.6±0.4	261.7±18.5	32.6±1.7	915.1±25.5	40.5±0.5
10	28.2±0.7	272.2±10.8	30.9±8.2	985.9±17.7	40.7±0.7
20	25.5±0.5	318.6±24.8	27.4±3.5	1182.6±33.8	41.9±1.2



4.4.2.4 ความทนต่อแรงกระแทก (Impact Resistance)

ความทนทานต่อแรงกระแทกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท แสดงในตารางที่ 4.3 เมื่อ ปริมาณ ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น ชิ้นงานทดสอบพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ที่ประกอบด้วย ผง-เปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 และ 10 โดยน้ำหนัก ไม่แตกหักภายใต้ข้อจำกัดของเครื่องมือวัดที่ 130 กิโลจูลต่อตารางเมตร เช่นเดียวกับพอลิบิวทิลียซัคซิเนต อย่างไรก็ตามที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อย ละ 20 โดยน้ำหนัก พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทนทานต่อแรงกระแทกได้ 31.7 กิโลจูลต่อตารางเมตร บ่งชี้ว่า ที่ปริมาณที่สูงขึ้นของ ผงเปลือกไข่ตกตะกอน พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทสูญเสียความสามารถ ในการดูดซับพลังงานการตกกระแทกก่อนที่จะแตกหัก

ตารางที่ 4.3 ความทนทานต่อแรงกระแทก (impact strength) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตและพอลิบิวทิลีน ซัคซิเนตคอมพอสิท ที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน (PESP content) ร้อยละ 5 - 20 โดย น้ำหนัก

a I/I a II	
PESP Content (wt.%)	Impact Strength (kJ/m²)
0	>130
5	>130
10	>130
20	31.7±1.0

4.4.3 ลักษณะสัณฐานวิทยา

ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราดของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ที่ ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่างๆ แสดงในรูปที่ 4.5 พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่แสดงลักษณะ พื้นผิวแตกหักที่มีอนุภาคผงเปลือกไข่ตกตะกอนเกาะกลุ่มกัน (agglomeration) เมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ ตกตะกอนเท่ากับร้อยละ 20 ซึ่งการกระจายตัวของอนุภาคผงเปลือกไข่ตกตะกอนในเมทริกซ์พอลิบิวทิลีน ซัคซิเนตไม่สม่ำเสมอ การเกาะกลุ่มและการกระจายตัวที่ไม่สม่ำเสมอของอนุภาคผงเปลือกไข่ตกตะกอน ส่งผลให้สมบัติทางกลด้อยลงเช่นความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดขาดและความทนทานต่อแรงกระแทก นอกจากนี้ลักษณะพื้นผิวแตกหักของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทแสดงให้เห็นลักษณะแตกหักแบบ-เปราะ ซึ่งแตกต่างจากพื้นผิวแตกหักของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต ซึ่งเป็นลักษณะพื้นผิวแตกหักแบบเหนียว



รูปที่ 4.5 ภาพถ่ายจากกล้องจุลทรรศน์อิเล็กตรอนแบบส่องกราด (x1000 (a) และ x2000 (b)) ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต (1), พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 (2), ร้อยละ 10 (3) และ ร้อยละ 20 (4) โดยน้ำหนัก

4.4.4 สมบัติทางความร้อน (Thermal Properties)

4.4.4.1 การเสื่อมสลายเนื่องจากความร้อน (Thermal Degradation)

กราฟ TGA และ DTGA ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท แสดงใน รูปที่ 4.6 พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตแสดงทรานซิชันทางความร้อนที่อุณหภูมิเดียวคือ 409 องศาเซลเซียส ส่วน พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท แสดงทรานซิชันทางความร้อนทั้งหมดสามขั้น ทรานซิชันทางความร้อนขั้น แรก (the first transition) เกิดขึ้นที่อุณหภูมิ 406 องศาเซลเซียส ซึ่งเป็นผลมาจากการเสื่อมสลายทาง ความร้อน (thermal degradation) ของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต ทรานซิชันทางความร้อนขั้นที่สอง (the second transition) เกิดขึ้นที่อุณหภูมิ 495 485 และ 477 องศาเซลเซียส อันเนื่องมาจากการเสื่อม-สลายของ bound PBS ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ประกอบด้วยผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 10 และ 20 โดยน้ำหนัก ตามลำดับ bound PBS หมายถึงส่วนของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตที่ยึดติด ได้ดีกับอนุภาคผลเปลือกไข่ตกตะกอน [3] ซึ่งคาดว่าเกิดจากอันตระกิริยาระหว่างเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตที่ยึดติด ได้ดีกับอนุภาคผลเปลือกไข่ตกตะกอน [3] ซึ่งคาดว่าเกิดจากอันตระกิริยาระหว่างเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตที่ยึดติด ได้ดีกับอนุภาคผลเปลือกไข่ตกตะกอน [3] ซึ่งคาดว่าเกิดจากอันตระกิริยาระหว่างเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตที่ยึดติด ได้ดีกับอนุภาคผลเปลือกไข่ตกตะกอน และทรานซิชันทางความร้อนขั้นที่สาม (the third transition) เกิดขึ้นที่อุณหภูมิ 710 727 และ 732 องศาเซลเซียส เกิดจากการเสื่อมสลายของผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่ กระจายอยู่ในเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทร์อยละ 5 10 และ 20 โดยน้ำหนัก ตามลำดับ เมื่อ ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น อุณหภูมิการเสื่อมสลายด้วยความร้อนของผงเปลือกไข่ตกตะกอน สูงขึ้น อย่างไรก็ตามการมีอยู่ของอนุภาคผงเปลือกไข่ตกตะกอนในเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตไม่มีผลทำ ให้อุณหภูมิการเสื่อมสลายด้วยความร้อนของมมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเมลาย





รูปที่ 4.6 กราฟ TGA (a) และ DTGA (b) ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต-คอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

4.4.4.2 อุณหภูมิการหลอมเหลวและอุณหภูมิการเกิดผลึก (Melting and Crystallization Temperature)

กราฟ DSC thermogram ที่ได้จากกระบวนการให้ความร้อนครั้งแรก (first heating scan) และ ครั้งที่สอง (second heating scan) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท แสดง ในรูปที่ 4.7 (a) และ 4.7 (b) ตามลำดับ จากกราฟการให้ความร้อนครั้งแรกแสดงให้เห็นว่า ในระหว่าง กระบวนการให้ความร้อนพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตแสดงพฤติกรรมการหลอมเหลวของผลึกเป็นหนึ่งเดียว ณ 112 องศาเซลเซียส ร่วมกับการเกิดผลึกเย็น (cold crystallization) ณ อุณหภูมิประมาณ 99 องศา เซลเซียส และปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนไม่ส่งผลต่ออุณหภูมิการหลอมละลายและอุณหภูมิการเกิด-ผลึกเย็นของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต ดังแสดงไว้ในรูปที่ 4.7 (a)

้จากกราฟการให้ความร้อนครั้งที่สอง ดัง<mark>รูป</mark>ที่ 4.7 (b) แสดงให้เห็นว่าพีคการหลอมละลายของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตมีสองพีค โดยมีพีคการหล<mark>อมละ</mark>ลายหลักที่ 111 องศาเซลเซียส และพีคการหลอม-้ละลายอีกพีคหนึ่งเกิดขึ้นที่อุณหภูมิต่ำกว่า คือที<mark>่ 97</mark> อ<mark>งศา</mark>เซลเซียส แสดงให้เห็นว่าในการทำให้เย็นตัวอย่าง ้ช้า ๆด้วยอัตราเร็ว 10 องศาเซลเซียสต่อนาที มี<mark>ผ</mark>ลึกพอ<mark>ลิ</mark>บิวทิลีนซัคซิเนตเกิดขึ้นสองรูปแบบ สำหรับพอลิ ้บิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทแสดงพีคการหลอม<mark>ล</mark>ะลายที่ 1<mark>1</mark>0 องศาเซลเซียส อย่างไรก็ตามปริมาณผงเปลือก ไข่ตกตะกอน ไม่มีผลต่อพฤติกรรมการหล<mark>อม</mark>ละลายขอ<mark>งเมท</mark>ริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต ซึ่งแสดงพีคการ หลอม-ละลายพีคเดียวที่อุณหภูมิ 110 <mark>องศ</mark>าเซลเซียส <mark>และ</mark>มีพีคการหลอมละลายในลักษณะไหล่พีค (shoulder peak) ปรากฏที่อุณหภูมิปร<mark>ะ</mark>มาณ 107 องศาเซลเซียส Phya และคณะ (2011) [1] ได้ศึกษา พฤติกรรมทางความร้อนของพอลิ<mark>บิวทิ</mark>ลีนซัคซิเนต และ พอล<mark>ิบิวทิ</mark>ลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่มี OMMT (organomontmorillonite) เป็นวัสดุเสริมแรงนาโน และ Phya และคณะ อธิบายว่าพีคการหลอมละลายที่ ้อุณหภูมิต่ำกว่าของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต ในระหว่างการให้ความร้อนเป็นผลมาจากความหนาของชั้นผลึก lamella ที่แตกต่างกัน ดังนั้นการที่<mark>พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพ</mark>อสิทแส<mark>ดง</mark>ไหล่พีคที่อุณหภูมิ 107 องศา เซลเซียส เป็นข้อบ่งชี้ว่า<mark>ชั้นผ</mark>ลึก <mark>lamella ของเมทริกซ์พอลิบิวทิ</mark>ลีนซั<mark>คซิเน</mark>ตมีความหนาที่แตกต่างกัน เนื่องจากการมีอนุภาคผง<mark>เปลือ</mark>กไข่ต_ึกตะกอนในขณะเกิดผลึก อุณหภูมิการเกิดผ</mark>ลึกเย็นของพอลิบิวทิลีนซัค ้ซิเนตและพอลิบิวทิลีน<mark>ซัคซิเนต</mark>คอมพอสิทเกิดขึ้นที่อุณหภูมิประมาณ 10</mark>0 และ 99 องศาเซลเซียส ตามลำดับ

จากกราฟ DSC thermogram จากการทำให้เย็นตัวครั้งแรก (first cooling scan) ของพอลิบิวทิ-ลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ดังรูปที่ 4.8 แสดงให้เห็นว่าการเติมผงเปลือกไข่ ตกตะกอนเป็นผลทำให้อุณหภูมิการเกิดผลึก (crystallization temperature, T_c) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิ-เนตคอมพอสิทลดลง การเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนส่งผลอย่างไม่มีนัยสำคัญต่ออุณหภูมิการเกิด ผลึกของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต

อุณหภูมิการหลอมเหลว อุณหภูมิการเกิดผลึก และปริมาณผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตและ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท ที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ต่าง ๆ ได้สรุปไว้ในตารางที่ 4.4



รูปที่ 4.7 กราฟ DSC thermogram ของการให้ความร้อนครั้งแรก (a) และการให้ความร้อนครั้งที่สอง (b) ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน ร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก



ร**ูปที่ 4.8** กราฟ DSC thermogram จากการทำให้เย็นตัวครั้งแรก (first cooling scan) ของพอลิบิวทิลีน-ซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก

4.4.4.3 ปริมาณผลึก

กราฟ DSC thermogram จากการให้ความร้อนครั้งแรกแสดงให้เห็นว่าปริมาณผลึกของพอลิ-บิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท จากกระบวนการขึ้นรูปแตกต่างกัน ดังแสดงในตาราง 3.4 ปริมาณผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตสูงกว่าปริมาณผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท และเมื่อ ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้นปริมาณผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทลดลง

ปริมาณผลึกจากการให้ความร้อนครั้งที่สองของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตน้อยกว่าปริมาณผลึกของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท และปริมาณผลึกลดลงเล็กน้อยเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น ปริมาณผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตที่ได้ลดลงเมื่อเทียบกับการให้ความร้อนครั้งแรก แต่ปริมาณผลึกของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทไม่แตกต่างจากปริมาณผลึกจากการให้ความร้อนครั้งแรก และสูงกว่า ปริมาณผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และเมื่อเพิ่มปริมาณเปลือกไข่ตกตะกอนทำให้ปริมาณผลึกของ พอลิเมอร์คอมพอสิทลดลง

(2.1											
ปริบากเ	T _d (°C)			T _m (°C)			ΔH_f (J/g)		X _c (%)		
PESP		Bound PBS PESP 1 st scan	DECD	4 st	2 nd scan		Т _с (°С)	4 st	and	4 st	and
(wt.%)	PB2		low	high		1 scan	∠ scan	1° scan	2 scan		
0	409	-	-	112	97	111	81	58.6	48.7	53.1	44.2
5	406	495	710	111	<i>H</i> - A	110	74	61.2	61.0	52.7	52.5
10	406	485	727	111	-	110	73	61.9	61.5	50.5	50.2
20	406	477	732	111		110	73	60.5	61.0	43.9	44.2

ตารางที่ 4.4 อุณหภูมิการเสื่อมสลาย (T_d) อุณหภูมิการหลอมละลาย (T_m), อุณหภูมิการเกิดผลึก (T_c) ความร้อนของการหลอมละลาย (Δ*H*f) และปริมาณผลึก (X_c) ของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต และพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทที่ปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนร้อยละ 5 - 20 โดยน้ำหนัก



4.5 สรุปผลการศึกษา

- ดัชนีการไหลของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน เพิ่มขึ้น และดัชนีการไหลของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทสูงกว่าของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต
- การเปลี่ยนแปลงพฤติกรรมการแตกหักแบบเหนียวไปเป็นการแตกหักแบบเปราะเกิดขึ้นที่ปริมาณ ผงเปลือกไข่ตกตะกอน ที่ร้อยละ 5 โดยน้ำหนัก
- ความทนทานต่อแรงดึง ณ จุดขาด และร้อยละการยืดออก ณ จุดขาด ลดลงเมื่อปริมาณผงเปลือก ไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น
- มอดุลัสของยังก์ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเพิ่มขึ้นเมื่อปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน เพิ่มขึ้น
- ความทนทานต่อแรงดัดและมอดุลัสแรงดัดของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเพิ่มขึ้นเมื่อ ปริมาณ ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเพิ่มขึ้น
- ความทนทานต่อแรงกระแทกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทน้อยกว่าพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต
- การเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนส่งผลต่อการเสื่อมสลายของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต การ เสื่อมสลายเนื่องจากความร้อนของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเกิดขึ้นในสองขั้นตอนคือ ขั้นตอนแรกจะเสื่อมสลายที่อุณหภูมิต่ำกว่าพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเล็กน้อย และการเสื่อมสลายขั้น-ที่สองเกิดขึ้นที่อุณหภูมิสูงกว่าพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต
- อุณหภูมิการหลอมเหลวของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตไม่แตกต่างจากอุณหภูมิการหลอมเหลว ของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตอย่างมีนัยสำคัญ แต่การเติมผงเปลือกไข่ตกตะกอนทำให้อุณหภูมิการ เกิดผลึกของเมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตลดลงเมื่อเปรียบเทียบกับอุณหภูมิการเกิดผลึกของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนต
- การทำให้เย็นตัวอย่างช้า ๆ ทำให้ได้รูปผลึกของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต 2 รูปแบบ แต่รูปผลึกของ เมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเกิดขึ้นเพียงรูปผลึกเดียว
- การเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนทำให้ปริมาณผลึกลดลง
- การทำให้พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเย็นตัวอย่างช้า ๆ ไม่มีผลต่อการเพิ่มปริมาณผลึกของ พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิท และการทำให้เย็นตัวอย่างช้า ๆ ทำให้พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอม-พอสิท มีปริมาณผลึกสูงกว่าพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต
เอกสารอ้างอิง

- 1. Y. J. Phya, W. S. Chow, and Z. A. Mohd Ishak (2011). *The hydrolytic effect of moisture* and hygrothermal aging on poly (butylene succinate)/organomontmorillonite nanocom-posites. **Polym. Degrad. Stab. 96**: 1194-1203.
- 2. S-Y Fu, X-Q Feng, B. Lauke, and Y-W Mai (2008). *Effects of particle size, particle/matrix interface adhesion and particle loading on mechanical properties of particulate polymer composites*. **Composite Part B. 39**: 933-961.
- 3. G. Ji, Z. Hongqi, Q. Chenze, and Z. Minfeng (2009). *Mechanism of interaction of eggshell microparticles with epoxy resins*. Polym. Eng. Sci. 49: 1383-1388.



บทที่ 5 บทสรุปการวิจัย

5.1 การเตรียมแคลเซียมคาร์บอเนตตกตะกอนจากเปลือกไข่ (ผงเปลือกไข่ตกตะกอน)

ผงเปลือกไข่ตกตะกอนที่เตรียมได้มีความบริสุทธิ์ 98% ซึ่งเป็นความบริสุทธิ์ใกล้เคียงกับแคลเซียม คาร์บอเนตตกตะกอน ที่มีความบริสุทธิ์ไม่น้อยกว่า 98.5% มีรูปผลึกทั้งแบบแคลไซท์และวาเทอร์ไรท์ ขนาด อนุภาคอยู่ในช่วง 0.34 – 34.32 ไมโครเมตร ซึ่งช่วงจะกว้างกว่าขนาดอนุภาคของแคลเซียมตกตะกอน ซึ่ง อยู่ในช่วง 0.01 – 15 ไมโครเมตร อย่างไรก็ตาม <mark>ร้อ</mark>ยละ 50 โดยปริมาตร ของผงเปลือกไข่ตกตะกอนมี ขนาดอนุภาคอยู่ระหว่าง 0.34 – 13.47 ไมโครเมตร อุณหภูมิการเสื่อมสลายทางความร้อนของผงเปลือกไข่-ตกตะกอนจะต่ำกว่าอุณหภูมิการเสื่อมสลายของ<mark>ผงเปลือก</mark>ไข่

5.2 การใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นสารตัวเ<mark>ติ</mark>มเสริมแรงสำหรับพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง

การใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นสารตัวเติมเสริมแรงในปริมาณร้อยละ 5 – 20 โดยน้ำหนัก มี ประสิทธิภาพในการเพิ่มมอดุลัสแรงดึงและมอดุลัสแรงดัดสำหรับพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง แต่มีผลต่อ การลดลงของสมบัติทางกลอื่น ได้แก่ ความทนทานต่อแรงดึง และความทนทานต่อแรงกระแทก โดยความ ทนทานต่อแรงดัดไม่เปลี่ยนแปลง อย่างไรก็ตามการใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนในปริมาณร้อยละ 20 โดย น้ำหนัก จะมีผลทำให้ความเหนียวและความทนทานต่อแรงกระแทกลดลงอย่างมีนัยสำคัญ และพฤติกรรม ความล้มเหลวจะเปลี่ยนจากความล้มเหลวแบบเหนียวไปเป็นความล้มเหลวแบบเปราะ ไม่เหมาะสำหรับการ นำไปใช้งานที่ต้องการความเหนียวสูง

นอกจากนี้ผงเปลือกไข่มีผลต่อพฤติกรรมทางความร้อนของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงคอมพอ-สิทเมื่อเปรียบเทียบกับพฤติกรรมทางความร้อนของพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง ดังนี้ ผงเปลือกไข่ ตกตะกอนทำให้อุณหภูมิ<mark>การห</mark>ลอมละลายลดลงเล็กน้อย เมทริกซ์พอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูงเกิดผลึกที่ อุณหภูมิสูงขึ้น และมีปริมาณผลึกลดลง การเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอนทำให้ปริมาณผลึกลดลง อย่างไรก็ตามการทำให้เย็นตัวอย่างช้า ๆ จะช่วยเพิ่มปริมาณผลึก

> ะ ราวักยาลัยเทคโนโลยีสุรุบาว

5.3 การใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นสารตัวเติมเสริมแรงสำหรับพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต

การใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นสารตัวเติมเสริมแรงจะทำให้พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเกิดการเสื่อม-สลายเนื่องจากความร้อนในขณะขึ้นรูป ส่งผลทำให้สมบัติการไหลเปลี่ยนไป

การใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นสารตัวเติมเสริมแรงสำหรับพอลิเอทิลีนความหนาแน่นสูง ใน ปริมาณร้อยละ 5 – 20 โดยน้ำหนัก มีประสิทธิภาพในการปรับปรุงสมบัติความทนต่อแรงดัด และมอดุลัส แรงดึง แต่มีผลต่อการลดลงของสมบัติทางกลอื่น ได้แก่ ความทนทานต่อแรงดึง และความทนทานต่อแรง กระแทก อย่างไรก็ตามการใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนในปริมาณร้อยละ 20 โดยน้ำหนัก จะมีผลทำให้ความ เหนียวและความทนทานต่อแรงกระแทกลดลงอย่างมีนัยสำคัญ และการใช้ผงเปลือกไข่ตกตะกอนเป็นสาร ตัวเติมเสริมแรงทำให้พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตมีพฤติกรรมความล้มเหลวแบบเปราะ ไม่เหมาะสำหรับการ นำไปใช้งานที่ต้องการความเหนียวสูง

พฤติกรรมทางความร้อนของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนตคอมพอสิทเมื่อเปรียบเทียบกับพฤติกรรมทาง ความร้อนของพอลิบิวทิลีนซัคซิเนต มีรายละเอียดดังนี้ อุณหภูมิการหลอมละลายไม่แตกต่างอย่างมี นัยสำคัญ เมทริกซ์พอลิบิวทิลีนซัคซิเนตเกิดผลึกที่อุณหภูมิต่ำกว่าและมีปริมาณผลึกต่ำกว่าของพอลิบิวทิ-ลีนซัคซิเนต ปริมาณผลึกลดลงเมื่อเพิ่มปริมาณผงเปลือกไข่ตกตะกอน อย่างไรก็ตามการทำให้เย็นตัวอย่าง ช้า ๆ ด้วยอัตราเร็ว 10 องศาเซลเซียสต่อนาที ไม่มีผลในการช่วยเพิ่มปริมาณผลึก



บรรณานุกรม

กรมอุตสาหกรรมพื้นฐานและการเหมืองแร่. แคลเซียมคาร์บอเนต. พิมพ์ครั้งที่ 1. กรุงเทพฯ. 2547. ที่มา: กรุงเทพธุรกิจ วันศุกร์ที่ 2 มิถุนายน พ.ศ. 2549.

- A. Heredia, A. G. Rodriguez-Hernandez, L. F. Lozano, M. A. Pena-Rico, R. Velazquez, V. A. Basiuk, L. Bucino. (2005). Microstructure and thermal change of texture of calcite crystals in ostrich eggshell Struthio camelus. Mater. Sci. Eng. C25: 1-9.
- A. Heredia, L. F. Lozano, C. A. Martinez-Matias, M. A. Pena-Rico, A. G. Rodriguez-Hernandez,
 E. Villarreal, A. Martínez, M. V. Garcia-Garduno, V. A. Basiuk, L. Bucino, E. Orozco. (2002).
 Microstructure and thermal expansion properties of ostrich eggshell. MRS Symposium
 Proceeding. 724: N7.5.
- A. K. Mohanty, M. Misra, G. Hinrichsen. (2000). Biofibres, biodegradable polymers and biocomposites: An overview. Macromol. Mater. Eng. 276/277: 1-24.
- A. R. Kobeleva, V. Z. Poilov. (2007). Technology for production of calcium carbonate with prescribed properties. Russian J. Appl. Chem. 80: 1447-1452.
- A. Schaafsma and G. M. Beelen (1999). Eggshell powder, a comparable or better source of calcium than purified calcium carbonate: piglet studies. J. Sci. Food Agric. 79: 1596-1600.
- A. Schaafsma, I. Pakan, G. J. H. Hofstede, F. A. J. Muskiet, E. Van Der Veer, P. J. F. De Vries.
 (2000). Mineral, amino acid, and hormonal composition of chicken eggshell powder and the evaluation of its use in human nutrition. Poultry Sci. 79: 1833-1838.
- A. Schaafsma, J. J. van Doormaal, F. A. J. Muskiet, G. J. H. Hofstede, I. Pakan, E. van der Veer. (2002) Positive effects of a chicken eggshell powder - enriched vitamin-mineral supplement on femoral neck bone mineral density in healthy late post-menopausal Dutch women. Br. J. Nutr. 87: 267-275.
- E. M. Rivera, M. Araiza, W. Brostow, V. M. Castano, J. R. Diaz-Estrada, R. Hernandez, J. R. Rodriguez. (1999). Synthesis of hydroxyapatite from eggshells. Mater. Lett. 41: 128-134.
- F. B. Ali, R. Mohan. (2010). Thermal, mechanical, and rheological properties of biodegradable poly (butylene succinate)/carbon nanotubes nanocomposites. Polym. Compos. 31: 1309-1314.
- G. Ji, Z. Hongqi, Q. Chenze, and Z. Minfeng (2009). Mechanism of interaction of eggshell microparticles with epoxy resins. Polym. Eng. Sci. 49: 1383-1388.
- H. -S. Kim, H. -S. Yang, H. -J. Kim. (2005). Biodegradability and mechanical properties of agroflour-filled poly (butylene succinate) biocomposites. J. Appl. Polym. Sci. 97: 1513-1521.

http://www.EnchantedLearning.com.

http://www.exploratorium.edu/cooking/eggs/eggcomposition.html.

http://www.scielo.br/img/revistas/rbca/v7n2/a01fig05.gif.

http://www.specialchem4polymers.com.

- K. Okamoto, S. S. Ray, M. Okamoto. (2003). New poly (butylene succinate)/layered silicate nanocomposites II. Effect of organically modified layered silicates on structure, properties, melt rheology, and biodegradability. J. Polym. Sci. Part B 41: 3160-3172.
- L. Dobiasova, R. Kuzel, H. Sichova, J. Kopecek. The Egg-shell Microstructure Studied by Powder Diffraction. published on the web.
- M. A. Popescu, C. Matei, G. Fagarasan, and V. Plesu (2013). Thermal decomposition of calcium carbonate polymorphs precipitated in the presence of ammonia and alkylamines. Adv. Powder Technol. 1: 1-8.
- M. Al Mijan, D-H. Kim, and H.-S. Kwak (2014). Physicochemical properties of nanopowdered eggshell. Int. J. Food Sci. Techol. 49: 1751-1757.
- M. Mohamed, S. Yusup, et al. (2012). Decomposition study of calcium carbonate in cockle shell. J. Eng. Sci. technol. 7: 1-10.
- M. N. Freire and J. N. F. Holanda (2006). Characterization of avian eggshell waste aiming its use in a ceramic wall tile paste. Cerâmica 52: 240-244.
- M. Nishioka, T. Tuzuki, Y. Wanajyo, H. Oonami, T. Horuchi. (1994). in Biodegradable Plastics and Polymers. Edited by Y. Doi, K. Fukuda. 584-590. Elsevier: Amsterdam.
- M. S. Fernandez, M. Araya, J. L. Arias. (1997). Eggshells are shaped by a precise spatiotemporal arrangement of sequentially deposited macromolecules. Matrix Biol. 16: 13-20.
- M. T. Hincke, J. Gautron, K. Mann, M. Panheleux, M. A. McKee, M. Bain, S. E. Solomon, Y. Nys. (2003). Purification of ovocalyxin 32, a novel chicken eggshell matrix protein. Connective Tissue Res. 44: 16-19.
- N. S. Oh, Y. H. Na, S. W. Ji, S. W. Song, S. H. Oh, S. J. Lee, M. H. Lee. (2007). Biocompatibility of calcium phosphate ceramics synthesized from eggshell. Bioceramics 19: 23-26.
- P. H. Jai, S. W. Jeong, J. K. Yang, B. G. Kim, and S. M. Lee, (2007). Removal of heavy metals using waste eggshell. J. Env. Sci. 19: 1436-1441.
- R. Ishioka, E. Kitakuni, Y. Ixhikawa. (2002). in Biopolymers vol 4. Edited by Y. Doi, A. Steinbüchel. 275-297. Wiley-VCH: Weinheim.
- R. Pöykiö, H. Nurmesniemi. (2008). Calcium carbonate waste from an integrated pulp and paper mill as a potential liming agent. Environ. Chem. Lett. 6: 47-51.
- S. B. Hassan, V.S. Aigbodion, and S. N. Patrick (2012). Development of polyester/eggshell particulate composites. Trib. Ind. 34: 217-225.
- S. E. Solomon. (1997). Egg and Eggshell Quality. Manson Publishing: London.

- S. Kirboga and M. Oner (2013). Effect of the experimental parameters on calcium carbonate precipitation. Chem. Eng. Trans. 32: 2119-2124.
- S. S. Ray, K. Okamoto, P. Maiti, M. Okamoto. (2002). New poly (butylenes succinate)/layered silicate nanocomposites: preparation and mechanical properties. J. Nanosci. Nanotech. 2: 171-176.
- S-Y Fu, X-Q Feng, B. Lauke, and Y-W Mai (2008). Effects of particle size, particle/matrix interface adhesion and particle loading on mechanical properties of particulate polymer composites. Composite Part B. 39: 933-961.
- T. Fujimaki. (1998). Processability and properties of aliphatic polyesters, 'BIONOLLE', synthesized by polycondensation reaction. Polym. Degrad. Stab. 59: 209-214.
- T. Nakano, N. Ikawa, L. Ozimek. (2001). Extraction of glycosaminoglycans from chicken eggshell. Poultry Sci. 80: 681-684.
- T. Witoon (2011). Characterization of calcium oxide derived from waste eggshell and its application as CO2 sorbent. Ceram. Inter. 37: 3291-3298.
- W. J. Stadelman. (1995). Quality Identification of Shell Eggs in W. J. Stadelman, O. J. Cotterill. Egg Science and Technology: 4th Ed. Food Product Press: New York.
- W. Sutapun, P. Pakdeechot, N. Suppakarna, and Y. Ruksakulpiwata (2013). Application of calcined eggshell powder as functional filler for high density polyethylene. Polym. Plast. Technol. Eng. 52: 1025-1033.
- Y. -F. Shih. (2009). Thermal degradation and kinetic analysis of biodegradable PBS/multiwalled carbon nanotube nanocomposites. J. Polym. Sci. Part B 47: 1231-1239.
- Y. J. Phya, W. S. Chow, and Z. A. Mohd Ishak (2011). The hydrolytic effect of moisture and hygrothermal aging on poly (butylene succinate)/organomontmorillonite nanocomposites. Polym. Degrad. Stab. 96: 1194-1203.

รับ รับ รักยาลัยเทคโนโลยีสุรบ

ประวัติผู้วิจัย

หัวหน้าโครงการ

นางวิมลลักษณ์ สุตะพันธ์ ดำรงตำแหน่ง ผู้ช่วยศาสตราจารย์ สาขาวิศวกรรมพอลิเมอร์ สำนักวิชา วิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี นครราชสีมา จบการศึกษา วิทยาศาสตรบัณฑิต (เคมี) มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ พ.ศ. 2532 วิทยาศาสตรมหาบัณฑิต (วิทยาศาสตร์พอลิเมอร์) จุฬาลงกรณ์ มหาวิทยาลัย พ.ศ. 2536 และ จบการศึกษาระดับปริญญาเอกสาขา Macromolecular Science จาก Case Western Reserve University มลรัฐโอไฮโอ ประเทศสหรัฐอเมริกา พ.ศ. 2543 สาขาวิชาการที่มี ความสนใจ สเปกโตรสโคปีของพอลิเมอร์ (spectroscopy of polymers) และคอมโพสิทอินเทอร์เฟส (composite interface/interphase) ผลงานทางวิชาการ ประกอบด้วย บทความทางวิชาการในฐานข้อมูล สากล 28 บทความ และรายงานวิจัยฉบับสมบูรณ์ 7 ฉบับ

ผู้ร่วมวิจัย

นางสาวนิธินาถ ศุภกาญจน์ ดำรงตำแหน่ง ผู้ช่วยศาสตราจารย์ สาขาวิศวกรรมพอลิเมอร์ สำนัก วิชาวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี นครราชสีมา จบการศึกษา วิทยาศาสตรบัณฑิต (เคมี) จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย พ.ศ. 2536 จบการศึกษาระดับปริญญาเอกสาขา Macromolecular Science จาก Case Western Reserve University มลรัฐโอไฮโอ ประเทศสหรัฐอเมริกา พ.ศ. 2542 มีความชำนาญ พิเศษในสาขา Biomaterials Polymer Characterization และ Polymer Composites มีผลงานวิจัยที่ ได้รับการตีพิมพ์เผยแพร่ในวาสารระดับนานาชาติ ผลงานทางวิชาการ ประกอบด้วย บทความทางวิชาการ 35 บทความ และรายงานวิจัยฉบับสมบูรณ์ 7 ฉบับ

ผู้ร่วมวิจัย

นางยุพาพร รักสกุลพิวัฒน์ ดำรงตำแหน่ง รองศาสตราจารย์ สาขาวิชาวิศวกรรมพอลิเมอร์ สำนัก วิชาวิศวกรรมศาสตร์ มหาวิทยาลัยเทคโนโลยีสุรนารี นครราชสีมา จบการศึกษา วิทยาศาสตรบัณฑิต (วัสดุ ศาสตร์) เกียรตินิยมอันดับสอง จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย พ.ศ. 2536 และ จบการศึกษาระดับปริญญาเอก สาขา Polymer Engineering จาก University of Akron มลรัฐโอไฮโอ ประเทศสหรัฐอเมริกา พ.ศ. 2542 สาขาวิชาการที่มีความสนใจ กระบวนการขึ้นรูปและตรวจสอบพอลิเมอร์ (polymer processing and characterization) และพอลิเมอร์ผสมและคอมโพสิท (polymer blends and composites) ผลงานทาง วิชาการ ประกอบด้วย บทความทางวิชาการ 35 บทความ และรายงานวิจัยฉบับสมบูรณ์ 8 ฉบับ

ผลงานเผยแพร่ของโครงการ

- 1. W. Buakaew, Y. Ruksakulpiwat, N. Suppakarn, and W. Sutapun (2013). *Mechanical, thermal and morphological properties of poly (butylene succinate) filled with bio functional filler from eggshell waste*. Advanced Materials Research. 747: 72-75.
- 2. W. Buakaew, Y. Ruksakulpiwat, N. Suppakarn, and W. Sutapun (2013). *Effect of filler* particle size on mechanical and thermal properties of high density polyethylene filled with bio filler from eggshell waste. **Pure and Applied Chemistry International Conference (PACCON 2013)**. Jan 23-25, Chonburi Thailand, 607-610.
- 3. M. H. Azarian, W. Sutapun, (2022). Biogenic calcium carbonate derived from waste shells for advanced material applications: a review. **Frontier in Materials**, 9:1024977. doi: 10.3389/fmats.2022.1024977.

