



การพัฒนาระบวนการผลิตมะม่วงแช่อิมแห้ง

The Development of Process for Mango Glacé Production

ภัทราพร ยุทธาชิต

Pattharaporn Yuthachit

วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาเทคโนโลยีอาหาร

มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์

Master of Science Thesis in Food Technology

Prince of Songkla University

2541

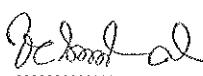
R

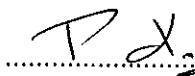
เลขหนัง	TP411.M36 763 2541	ผู้รับ
Bib Key	119641	

(1)

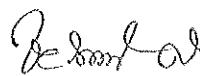
ชื่อวิทยานิพนธ์ การพัฒนากระบวนการผลิตมะม่วงแซ้มแห้ง
ผู้เขียน นางสาวภัทรพร ยุทธชีต
สาขาวิชา เทคโนโลยีอาหาร

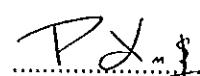
คณะกรรมการที่ปรึกษา

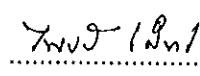
.....ประธานกรรมการ
(ดร. ชัยรัตน์ ศิริพัฒนา)

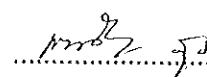
.....กรรมการ
(อาจารย์ปิยรัตน์ หนูสุก)

คณะกรรมการสอบ

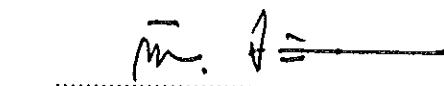
.....ประธานกรรมการ
(ดร. ชัยรัตน์ ศิริพัฒนา)

.....กรรมการ
(อาจารย์ปิยรัตน์ หนูสุก)

.....กรรมการ
(รองศาสตราจารย์ ดร. ไพรัตน์ ສกโนดร)

.....กรรมการ
(รองศาสตราจารย์กนกอมจิต สุภาวดี)

บันทึกวิทยาลัย มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ อนุมัติให้นับวิทยานิพนธ์ฉบับนี้เป็น^๑
ส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรวิทยาศาสตรบัณฑิต สาขาวิชาเทคโนโลยีอาหาร

.....
(รองศาสตราจารย์ ดร. ก้าน จันทร์พรหมมา)
คณบดีบันทึกวิทยาลัย

ชื่อวิทยานิพนธ์ การพัฒนากระบวนการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้ง
ผู้เขียน นางสาวภัทรพร ยุทาชิต
สาขาวิชา เทคโนโลยีอาหาร
ปีการศึกษา 2541

บทคัดย่อ

การศึกษาเพื่อพัฒนากระบวนการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้ง พบร่องรอยใน การเตรียมมะม่วงก่อนการเชื่อม ควร เชื่อมมะม่วงหลังการตัดแห้ง ในสารละลายน้ำของ โซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์เข้มข้นร้อยละ 0.1 กับแคลเซียมคลอไรด์ร้อยละ 0.7 เป็นเวลา 6 ชั่วโมง เพื่อยับยั้งการเกิดสีน้ำตาล และรักษาเนื้อสัมผัส

การศึกษาผลของปัจจัยที่มีต่อการถ่ายโอนมวลสารของน้ำ น้ำตาล และกรด พบร่องรอยใน การกวนไม่ทำให้มีการถ่ายโอนมวลสารเพิ่มขึ้นในระหว่างการเชื่อม ในขณะที่การ ปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ\text{บริกซ์}$ (ปรับเพิ่มทุก 4 ชั่วโมง) ให้คุณภาพดีกว่าการเชื่อมแบบ 70°บริกซ์ ($p<0.05$) แต่ไม่แตกต่างจากการปรับเพิ่ม ความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 60 \rightarrow 70^\circ\text{บริกซ์}$ ($p>0.05$) โดยวิธีการปรับเพิ่ม ความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ\text{บริกซ์}$ ใช้เวลาเชื่อมสั้นกว่าการปรับเพิ่มความเข้ม ข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 60 \rightarrow 70^\circ\text{บริกซ์}$ ($p<0.05$) การสูญเสียน้ำที่อุณหภูมิ $50-70^\circ\text{ซี}\text{ม}$ ไม่มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$) แต่ที่อุณหภูมิ $50^\circ\text{ซี}\text{ม}$ มีการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล มากที่สุด ($p<0.05$) เนื่องจากที่อุณหภูมิสูงกว่า $50^\circ\text{ซี}\text{ม}$ มีผลทำลายสารเพคตินเกิดการละลาย คุณค่าของว่างภายในเซลล์ขัดขวางการแพร่เข้าของน้ำตาล สำหรับการเปรียบเทียบขนาด ของชิ้นมะม่วงที่ใช้ในการทดลองไม่มีความแตกต่างของ การถ่ายโอนมวลสาร เนื่องจาก ความหนาของชิ้นมะม่วงมีขนาดใกล้เคียงกัน

การอบแห้งมะม่วงเชื่อมที่อุณหภูมิ $60^\circ\text{ซี}\text{ม}$ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง พบร่องรอยใน ผลิตภัณฑ์สุดท้ายมีปริมาณร้อยละ 19.39 ค่าออเดอร์แอคติวิตี้ 0.60 ซึ่งเป็นระดับ ความชื้นมีความเหมาะสมในการเก็บรักษา ในระหว่างการอบแห้งจะไม่พบช่องอัตราการอบ แห้งคงที่

การศึกษาเปรียบเทียบการถ่ายโอนมวลสาร คุณภาพของผลิตภัณฑ์ ปริมาณผลผลิต และต้นทุนการผลิต ระหว่างกระบวนการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้งแบบช้าและแบบพัฒนา พบว่าการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้งแบบพัฒนามีการถ่ายโอนมวลสารสูงกว่าแบบช้า เนื่องจากมีปัจจัยส่งเสริมในการถ่ายโอนมวลสาร ดังนั้นการเชื่อมแบบพัฒนาจึงมีค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรดซูง การสูญเสียน้ำมาก แต่การเพิ่มน้ำของน้ำตาลน้อยกว่า ในขณะการเชื่อมแบบช้ามีการถ่ายโอนมวลสารต่ำ การสูญเสียน้ำน้อย จึงเกิดการเรียวย่นน้อยกว่า มะม่วงเชื่อมแบบพัฒนามีสีเหลืองอ่อนกว่ามะม่วงเชื่อมแห้งแบบช้า ($p<0.05$) แต่การยอมรับของผู้บริโภคไม่แตกต่างกันอยู่ในระดับชอบปานกลาง การผลิตมะม่วงเชื่อมแห้งจะสูญเสียผลผลิตมากในการตัดแต่งตึงร้อยละ 52.99 และระหว่างการเชื่อมมีการสูญเสียร้อยละ 10.91 และ 7.01 สำหรับการผลิตแบบพัฒนาและแบบช้า ตามลำดับ เมื่อพิจารณาผลผลิตโดยรวมพบว่าการผลิตแบบช้าและการผลิตแบบพัฒนามีปริมาณร้อยละ 34.96 และ 32.58 ตามลำดับ สำหรับต้นทุนการผลิตพิจารณาเฉพาะวัตถุดิบที่ใช้ในการผลิตมีราคา 148.56 และ 144.43 บาทต่อ กิโลกรัมของผลิตภัณฑ์ สำหรับการผลิตแบบช้าและแบบพัฒนาตามลำดับ

Thesis Title The Development of Process for Mango Glacé Production.
Author Miss Pattharaporn Yuthachit
Major Program Food Technology
Academic Year 1998

Abstract

The study on the process development for mango glacé production was carried out. In the preparation stage, raw material should be soaked in the mixing solution of 0.1% sodium metabisulphite and 0.7% calcium chloride for 6 hours in order to prevent browning reaction and improve the texture.

Variables affecting mass transfer of water sugar and acid were studied. During the syruping process of mango, the agitation had a minor effect on mass transfer. The syruping by a step-wise process of 30→50→70 °Brix (4 hours interval) was better than syruping in 70 °Brix solution ($p<0.05$), but no differences were obtained when compared to syruping by a step-wise of 30→40→50→60→70 °Brix ($p>0.05$). In addition, the syruping by a step-wise of 30→50→70 °Brix rendered the minimum immersion time. There were no differences in water loss in the temperature range of 50 - 70 °C, but the treatment of 50 °C showed the maximum solid gained ($p<0.05$). At the higher temperature (more than 50 °C), pectin was probably dissolved and blocked in the intracellular passage, resulting in low sugar diffusion. Size of mango piece did not affect mass transfer ($p>0.05$) due to the similar thickness.

Moisture content of mango glacé dried at 60 °C for 5 hours was 19.39%. Water activity was 0.60, which is suitable for storage. The constant rate period was not found during the drying process.

The comparison of mass transfer, product quality, yield and cost between the slow process and developed process was conducted. Mass transfer of developed process was better than slow process because of the enhancing factors in the mass transfer. As a result, the diffusion coefficient of water, sugar, and acid as well as water loss of developed process were higher, while sugar gained was lower. The slow process gave the lower water loss because of lower mass transfer, resulting in less shrinkage. The lighter yellow color of final product from developed process was observed, compared with the slow one ($p<0.05$). No differences in the overall acceptability were found. During preparation raw material, the loss of 52.99% was observed and during the syruping process, the loss was 10.91% and 7.01% for developed process and slow process, respectively. The total yield of slow process and developed process were 34.96% and 32.58%, respectively. The product costs of slow process and developed process were estimated to be 148.56 and 144.43 baht/Kg product, respectively.

กิตติกรรมประกาศ

ขอขอบพระคุณ ดร. ขัยรัตน์ ศิริพันะ ประธานกรรมการที่ปรึกษา อาจารย์ปียรัตน์ หนูสุก กรรมการที่ปรึกษา ที่กรุณาให้คำแนะนำในการค้นคว้าวิจัยและการเขียนวิทยานิพนธ์ ตลอดจนตรวจสอบความถูกต้อง และความสมบูรณ์ของวิทยานิพนธ์ฉบับนี้ และขอขอบพระคุณรองศาสตราจารย์ ดร. ไพรัตน์ โสภโณดรา กรรมการผู้แทนคณะกรรมการอุดสาหกรรมเกษตร รองศาสตราจารย์มนอมใจ ศุภาวิดา กรรมการผู้แทนบังคับพิธีวิทยาลัย ที่กรุณาให้คำแนะนำและแก้ไขวิทยานิพนธ์ให้สำเร็จสมบูรณ์ยิ่งขึ้น

ขอขอบคุณบันพิธีวิทยาลัย มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์ ที่สนับสนุนเงินทุนใน การวิจัย และบุคลากรในคณะอุดสาหกรรมเกษตรทุก ๆ ท่านที่ให้ความช่วยเหลือในด้านต่าง ๆ ตลอดจนมักศึกษานิรណามาให้ทุกท่านที่ให้ความร่วมมือในการทดสอบชิม

และผู้เขียนขอกราบขอบพระคุณ คุณพ่อ คุณแม่ ด้วยความเคารพกราบอย่างที่สุด ที่ให้การสนับสนุนและเป็นกำลังใจในการศึกษามาโดยตลอด ขอขอบคุณเพื่อน ๆ และน้อง ๆ ทุกคน สำหรับกำลังใจและการช่วยเหลือต่าง ๆ ที่มีส่วนช่วยให้วิทยานิพนธ์ฉบับนี้สำเร็จสมบูรณ์ ด้วยดี

ภัทรพร ยุธารชิต

สารบัญ	หน้า
บทคัดย่อ	(3)
Abstract	(5)
กิตติกรรมประกาศ	(7)
สารบัญ	(8)
รายการตาราง	(9)
รายการตารางภาคผนวก	(11)
รายการรูป	(12)
รายการรูปภาคผนวก	(17)
ตัวย่อและสัญลักษณ์	(18)
บทที่	
1. บทนำ	1
บทนำต้นเรื่อง	1
ตรวจเอกสาร	3
วัตถุประสงค์	33
2. วัสดุ อุปกรณ์ และวิธีการ	34
3. ผลและวิจารณ์	48
4. สูป	112
เอกสารซึ่งอิง	116
ภาคผนวก	126
ภาคผนวก ก วิธีการวิเคราะห์	126
ภาคผนวก ข การหาค่าพารามิเตอร์ต่างๆ ในกระบวนการเชื้อim	133
ภาคผนวก ค การหาผลผลิตมะม่วงเชื้อimแบบช้าและแบบพัฒนา	144
ภาคผนวก ง ข้อมูลเบื้องต้น และค่าพารามิเตอร์ที่ได้จากการคำนวณ	145
ในระหว่างการเชื้อim	
ประวัติผู้เขียน	147

รายการตาราง

ตารางที่	หน้า
1. องค์ประกอบทางอาหารของมะม่วงต่อ 100 กรัมส่วนที่บริโภคได้	5
2. ชุดการทดลองการยับยั้งการเกิดสีน้ำตาล และการรักษาเนื้อส้มผัสด้วยชีวนะมะม่วงเบา	41
3. ความชื้นสัมพัทธ์ (%) เหนือสารละลายอิมตัวของเกลือสำหรับการดูดและ การดูดและความชื้นที่อุณหภูมิ 30°C	45
4. องค์ประกอบทางกายภาพและเคมีของเนื้อมะม่วงเบา	49
5. ผลของความเข้มข้นของสารละลายโซเดียมเมตตาไปซัลไฟต์ผสมกับ แคลเซียมคลอไรด์ และเวลาในการแข็งต่อลักษณะปรากฏของมะม่วง หลังการแข็งสำรลละลาย	52
6. ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่อสัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำและน้ำตาล	59
7. ค่า WL_{∞} , SG_{∞} , AL_{∞} , C_1 , และ B ที่ฟิตได้จากสมการที่ (30)	68
8. การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมต่อค่า สัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรด ที่เชื่อมมะม่วงด้วยอัตราส่วน มะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่อุณหภูมิ 50°C ในสภาวะที่มีค่าเรโนลด์นัมเบอร์ 200	71
9. ผลของอุณหภูมิที่มีต่อค่า WL_{∞} , SG_{∞} , AL_{∞} , C_1 , และ B ที่ฟิตได้ตามสมการที่ (30)	77
10. ผลของอุณหภูมิต่อสัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรด ในการ เชื่อมมะม่วงโดยปรับเพิ่มความเข้มข้นน้ำเชื่อม แบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^{\circ}$ บริกชเป็น เวลา 5 ชั่วโมงด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะค่าเรโนลด์ นัมเบอร์ 200	82
11. ผลของขนาดชิ้นทึบต่อค่า WL_{∞} , SG_{∞} , AL_{∞} , C_1 , และ B ที่ฟิตได้ตามสมการ ที่ (30)	88
12. การเปรียบเทียบผลของขนาดต่อค่าสัมประสิทธิ์ การแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรด ที่เชื่อมมะม่วงในน้ำเชื่อมด้วยอัตราส่วน 1 : 3 ที่อุณหภูมิ 50°C สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200	91

รายการตาราง (ต่อ)

ตารางที่	หน้า
13. การเปรียบเทียบค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ข่องน้ำ น้ำตาล และกรด ของมะม่วงในกระบวนการเชื่อมแบบช้าและพัฒนา	105
14. การเปรียบเทียบองค์ประกอบทางเคมีและกายภาพของมะม่วงเชื่อมแห้ง ที่ผ่านการเชื่อมแบบช้า และแบบพัฒนา	107
15. คะแนนการยอมรับทางประสาทสมองของมะม่วงเชื่อมแห้งที่ผ่านการเชื่อม แบบช้าและแบบพัฒนา	109
16. ราคาวัตถุดิบที่ใช้ในการผลิตผลิตภัณฑ์	110
17. ปริมาณการใช้วัตถุดิบ และราคาต้นทุนในการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้ง จำนวน 1 กิโลกรัมที่ผ่านการเชื่อมแบบพัฒนาและแบบช้า	111

รายการตารางภาคผนวก

ตารางผนวกที่	หน้า
ก.1 น้ำหนักตัวอย่างสำหรับวิเคราะห์หาปริมาณชัลเฟอร์	131
ข.1 ปริมาณความชื้นของชิ้นมะม่วงในการทดสอบผลของค่าเรโนลด์	137
ข.2 ผลการคำนวนปริมาณความชื้นที่สภาวะสมดุลจากสมการที่ (ข8.3)	138
ข.3 ผลการคำนวนค่า E และ ln E ในการทดสอบผลของค่าเรโนลด์	139
ข.4 ผลการคำนวนความลาดชัน ในการทดสอบผลของค่าเรโนลด์	140
ค. การเปรียบเทียบปริมาณการสูญเสียในการผลิตมะม่วงแซมิ่งแห้งแบบพัฒนา และแบบซ้ำ	144
ง.1 ข้อมูลและพารามิเตอร์สำหรับคำนวนค่าสัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรด	145

รายการรูป

รูปที่	หน้า
1. กราฟแสดงการพัฒนาของผลมะม่วงเบาโดยเฉลี่ยตั้งแต่เริ่มแห้งซึ่งด้วยกัน	3
2. ปฏิกิริยาการเกิดสีน้ำตาลเมื่อจากเอนไซม์	7
3. การต่อเชื่อมกันระหว่างเกลือแคลเซียมกับสารเพคติน	9
4. ลักษณะเนื้อเยื่อแบบเป็นผืนสอด หลังแข็งในสารละลาย PEG200 1 ชั่วโมง และหลังแข็งในสารละลาย PEG6000 1 ชั่วโมง ระดับความเข้มข้นร้อยละ 60 ที่อุณหภูมิ 40°C	13
5. ผลของรูปร่างที่มีต่อการถ่ายโอนมวลสารของชิ้นแบบเปลี่ยนในสารละลาย ซูครัสที่อุณหภูมิ 30°C	15
6. ผลของอุณหภูมิต่ออัตราการสูญเสียน้ำ และน้ำตาลที่เพิ่มขึ้นของสับปะรด ที่ทำแห้งด้วยวิธีอุ่นไมโครสไนติกในสารละลายน้ำตาลซูครัส 50°C กิ๊ฟ	17
7. อิทธิพลของน้ำหนักไม่เลกุลของสารละลายและเวลา ต่อการเพรื่อกองของน้ำ และการเพรื่อเข้าของตัวถุงละลายในชิ้นแบบเปลี่ยนเยื่อกระเบื้องรูปทรงลูกบาศก์ ที่แข็งในสารละลายเข้มข้นร้อยละ 55 อุณหภูมิ 50°C	18
8. เปรียบเทียบความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln E$ กับเวลา (t) จากทฤษฎีการเพร่แบบจำลองการเพร่อย่างง่าย และผลการทดลอง	20
9. สมดุลของน้ำและน้ำตาลระหว่างการทำแห้งแบบอบไมโครส	22
10. การเปลี่ยนแปลงเศษส่วนเชิงมวลเฉลี่ยขององค์ประกอบของผลไม้ ที่แข็งในสารละลายเข้มข้น 60 องศาบริกค์ ที่อุณหภูมิ 50°C ที่ระยะเวลาต่าง ๆ	23
11. แผนภาพการตัดแบบ ก และการตัดแบบ สวนทาง	29
12. ภาพตัดตามขวางและตามยาวของแข็งรูปทรงวีร์	32
13. มะม่วงเบา	34
14. ผังอบไมโครส	36
15. ตู้อบลมร้อน	37

รายการรูป (ต่อ)

รูปที่	หน้า
16. ขวดดัดความหนาแน่น	37
17. เครื่องวัดปริมาณของเชิงที่ละลายได้	38
18. เครื่องทดสอบเนื้อสัมผัส	38
19. ปริมาณของเชิงที่ละลายได้ภายในไนโตรามีระดับในน้ำเชื่อม ผลต่าง ของความเข้มข้นภายในและภายนอกชิ้นมะม่วงที่เวลาต่างกัน	54
20. อัตราการสูญเสียน้ำ และอัตราการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลในสารละลาย ซูโครสเข้มข้น 70°บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 50°ซ	55
21. ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่อการสูญเสียน้ำ และการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล ในสารละลายซูโครสเข้มข้น 70°บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 50°ซ	56
22. ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่อการลดตัวของชิ้นมะม่วงในสารละลายซูโครส เข้มข้น 70°บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 50°ซ	57
23. ความสัมพันธ์ระหว่างการสูญเสียน้ำกับการลดตัวของชิ้นมะม่วงเชื่อมใน สารละลายซูโครสเข้มข้น 70°บริกซ์ ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อ น้ำเชื่อม 1:3 ที่อุณหภูมิ 50°ซ สภาพที่มีค่าเรโนลด์นัมเบอร์ 200	58
24. การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม ต่อการสูญเสียน้ำ การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการลดลงของกรด ในชิ้นมะม่วงที่อุณหภูมิ 50°ซ มีการกวน 118 รอบต่อนาที	62
25. การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม ต่ออัตราการแพร์เซ็นต์ น้ำตาล และกรดในชิ้นมะม่วงที่อุณหภูมิ 50°ซ มีการกวน 118 รอบต่อนาที	65
26. การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม ต่อสัดส่วนการสูญเสียน้ำ การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการลดลงของกรด ในชิ้นมะม่วงที่อุณหภูมิ 50°ซ มีการกวน 118 รอบต่อนาที	67

รายการรูป (ต่อ)

รูปที่	หน้า
27 การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมที่มีต่อการลดตัวของชิ้นมะม่วง	70
28. ความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การแพร์จากผลการทดลองกับการทำนาย	73
29. ผลของอุณหภูมิต่อการสูญเสียน้ำ การเพิ่มชี้นของน้ำตาล และการลดลงของกรด ในชิ้นมะม่วงที่เชื่อมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200	75
30. ผลของอุณหภูมิต่ออัตราการแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรดในชิ้นมะม่วงที่เชื่อมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200	78
31. ผลของอุณหภูมิต่อสัดส่วนการสูญเสียน้ำ การเพิ่มชี้นของน้ำตาล และการลดลงของกรดในชิ้นมะม่วงที่เชื่อมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200	79
32. ผลของอุณหภูมิต่อการลดตัวของชิ้นมะม่วงที่เชื่อมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200	80
33. ความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การแพร์จากผลการทดลองกับจากการทำนายที่อุณหภูมิต่าง ๆ	83
34. ผลของขนาดต่อการสูญเสียน้ำ การเพิ่มชี้นของน้ำตาล และการลดลงของกรด ในชิ้นมะม่วงที่เชื่อมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 50°ซ. เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3	85

รายการรูป (ต่อ)

รูปที่	หน้า
ที่สภาวะเรโนล์ด์นัมเบอร์ 200	
35. ผลของขนาดต่ออัตราการแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรดในชั้นมะม่วงที่เชื่อมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ์ที่อุณหภูมิ 50°ช เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนล์ด์นัมเบอร์ 200	86
36. ผลของขนาดต่อสัดส่วนการเพรชของน้ำ การเพิ่มชั้นของน้ำตาล และกรดในชั้นมะม่วงเชื่อมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ์ที่อุณหภูมิ 50°ช เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนล์ด์นัมเบอร์ 200	87
37. ผลของขนาดต่อการลดตัวของชั้นมะม่วงเชื่อม โดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ์ที่อุณหภูมิ 50°ช เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนล์ด์นัมเบอร์ 200	89
38. ความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด จากผลการทดลองกับค่าจากการทำนายที่ขนาดความหนาแตกต่างกัน โดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ์ที่อุณหภูมิ 50 ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนล์ด์นัมเบอร์ 200	92
39. ความสัมพันธ์ระหว่างความชื้นของมะม่วงที่ผ่านการเชื่อมโดยการปรับน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ์กับเวลา เมื่อใช้อุณหภูมิ 60°ช เป็นเวลา 5 ชั่วโมง	94
40. ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการอบแห้งของมะม่วงที่ผ่านการเชื่อมโดยการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ์กับเวลา เมื่อใช้อุณหภูมิ 60°ช เป็นเวลา 5 ชั่วโมง	94
41. ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการอบแห้งและความชื้นในชั้นมะม่วงที่ผ่านการเชื่อมโดยการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ์ กับเวลา เมื่อใช้อุณหภูมิ 60°ช เป็นเวลา 5 ชั่วโมง	95

รายการรูป (ต่อ)

รูปที่	หน้า
42. ขอร์พชันไอโซเทอมของมะม่วงเชื่อมแห้ง จากการทดลองที่ 30°ซ	97
43. การเปลี่ยนแปลงของน้ำตาลและกรดในชั้นมะม่วง ระหว่าง เช่น สารละลายผสมโซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์กับแคลเซียมคลอไรด์ และ เช่น ในสารละลายเกลือที่เวลาต่าง ๆ	99
44. การเปลี่ยนแปลงปริมาณของเชิงที่ละลายได้ทั้งหมดภายในชั้นมะม่วง ในระหว่างการเชื่อมในน้ำเชื่อมที่มีการปรับความเข้มข้น $30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 60$ $\rightarrow 70^{\circ}\text{บริกซ์}$	100
45. การเปรียบเทียบการสูญเสียน้ำ การเพิ่มชั้นของน้ำตาล การหดตัว และการสูญเสียน้ำหนักของมะม่วงเชื่อมแบบช้าและแบบพัฒนา	102
46. การเปรียบเทียบลักษณะปราภูมิของชั้นมะม่วงหลังการเชื่อมในแต่ละชั้นของ การปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบช้าและแบบพัฒนา	103
47. การเปรียบเทียบการลดลงของกรดในชั้นมะม่วงที่ผ่านการเชื่อมแบบช้าและ การเชื่อมแบบพัฒนา	104
48. ผลิตภัณฑ์มะม่วงเชื่อมแห้งที่ผ่านการเชื่อมแบบช้าและแบบพัฒนา	108

รายการรูปภาคผนวก

รูปที่	หน้า
ข.1 กราฟหาความชันที่สภาวะสมดุลจากการแข่งขันมะม่วงที่มีค่าเรโนลด์ นัมเบอร์เป็น 0 และ 200	138
ข.2 กราฟหาความลาดชันจากการแข่งขันมะม่วงที่มีค่าเรโนลด์นัมเบอร์ เป็น 0 และ 200	140

ตัวย่อและสัญลักษณ์

A	=	พื้นที่ผิวของแข็ง (เมตร ²)
AL	=	การลดลงของกรด (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
AL_f	=	การลดลงของกรดที่สภาวะสุดท้าย (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
AL_∞	=	การลดลงของกรดที่สภาวะสมดุล (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
A'	=	สัดส่วนของขนาด
a	=	ครึ่งของความหนาของพื้นที่หน้าตัดตามยาว (ตามรูปที่ 12) (เมตร)
B'	=	สัดส่วนของขนาด
B_0	=	ความเข้มข้นของแข็งที่ละลายได้ที่สภาวะเริ่มต้น (° บริกซ์, โดยน้ำหนัก)
B_t	=	ความเข้มข้นของแข็งที่ละลายได้ที่เวลา t (° บริกซ์, โดยน้ำหนัก)
Bi	=	จำนวนไบอุท (Biot number) (ไม่มีหน่วย)
b	=	ครึ่งของความยาวพื้นที่หน้าตัดตามยาว (ตามรูปที่ 12) (เมตร)
C	=	ความเข้มข้นของสารละลาย (° บริกซ์)
C_n	=	พารามิเตอร์ขั้นเนื่องจากสภาวะเริ่มต้นของการกระจายความ เข้มข้นของตัวถุกละลายในเฟสของแข็ง (ไม่มีหน่วย)
c	=	ครึ่งของความยาวพื้นที่หน้าตัดตามยาว (ตามรูปที่ 12) (เมตร)
d	=	เส้นผ่าศูนย์กลางของใบพัด (เมตร)
D_a	=	สัมประสิทธิ์การแพร่ของกรดในของแข็ง (เมตร ² . วินาที ⁻¹)
D_s	=	สัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำตาลในของแข็ง (เมตร ² . วินาที ⁻¹)
D_w	=	สัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำในของแข็ง (เมตร ² . วินาที ⁻¹)
E	=	สัดส่วนที่เหลืออยู่ของตัวถุกละลาย (ไม่มีหน่วย)
E_a	=	สัดส่วนที่เหลืออยู่ของกรด (ไม่มีหน่วย)
E_s	=	สัดส่วนที่เหลืออยู่ของน้ำตาล (ไม่มีหน่วย)

ตัวย่อและสัญลักษณ์ (ต่อ)

E_w	=	สัดส่วนที่เหลืออยู่ของน้ำ (ไม่มีหน่วย)
j	=	จุดตัดบนแกน Y ในรูป ที่ 8 และสมการ (1)
K	=	สัมประสิทธิ์การถ่ายโอนมวลที่ผิวน้ำเฟสของแข็ง (นาที ⁻¹)
L	=	ปริมาตรของสารละลายในเฟสของเหลว (ลูกบาศก์เมตร)
M_0	=	สัดส่วนความชื้นที่สภาวะเริ่มต้น (ร้อยละ)
M_t	=	สัดส่วนความชื้นที่เวลาได ๆ (ร้อยละ)
M_w	=	น้ำหนักน้ำที่เวลาได ๆ (กิโลกรัม)
M_{w0}	=	น้ำหนักน้ำเริ่มต้น (กิโลกรัม)
M_s	=	น้ำหนักน้ำตาลที่เวลาได ๆ (กิโลกรัม)
M_{so}	=	น้ำหนักน้ำตาลเริ่มต้น (กิโลกรัม)
ML	=	ความชื้นสูญเสีย (ร้อยละ)
m	=	สัมประสิทธิ์การกระจายสมดุล (ไม่มีหน่วย)
N	=	ความเร็วรอบของใบพัด (รอบ . นาที ⁻¹)
N_{re}	=	ค่าเรโนเลต์นัมเบอร์ (ไม่มีหน่วย)
q_n	=	eigenvalue ลำดับที่ n มีค่าเป็นบวก (ไม่มีหน่วย)
r	=	ระยะจากจุดกึ่งกลางของแข็ง (เมตร)
RSG	=	อัตราการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (กิโลกรัม . นาที ⁻¹)
RWL	=	อัตราการสูญเสียน้ำ (กิโลกรัม . นาที ⁻¹)
S	=	ปริมาตรสารละลายในเฟสของแข็ง (ลูกบาศก์เมตร)
SCD	=	ความแตกต่างของความเข้มข้นน้ำเชื่อม
SG	=	การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (Sugar gain) (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
SG_f	=	การเพิ่มขึ้นของน้ำตาลสภาวะสุดท้าย (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
SG_∞	=	การเพิ่มขึ้นของน้ำตาลสภาวะสมดุล (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
Sh	=	จำนวนเชอร์วูด (ไม่มีหน่วย)
SK	=	การหดตัวของชิ้นมะม่วง (ร้อยละ)

ตัวย่อและสัญลักษณ์ (ต่อ)

t	=	เวลาในการแพร์ (วินาที)
t_p	=	เวลาล่าช้าเนื่องจากพลาสมอลิซิส (วินาที)
V	=	ปริมาตรของแข็ง (ลูกบาศก์เมตร)
W_0	=	น้ำหนักเริ่มต้น (กิโลกรัม)
W_t	=	น้ำหนักที่เวลาได ๆ (กิโลกรัม)
WL	=	ปริมาณน้ำที่สูญเสีย (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
WL_f	=	ปริมาณน้ำที่สูญเสียที่สภาวะสุดท้าย (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
WL_∞	=	ปริมาณน้ำที่สูญเสียที่สมดุล (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
W_{p_t}	=	น้ำหนักน้ำที่สูญเสีย หรือ น้ำตาลเพิ่มขึ้นที่เวลาได ๆ (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
W_{p_∞}	=	น้ำหนักน้ำที่สูญเสีย หรือ น้ำตาลเพิ่มขึ้นที่สภาวะสมดุล (ร้อยละโดยน้ำหนัก)
X	=	ความเข้มข้นของตัวถุกละลายในเฟสของแข็ง (กิโลกรัม . เมตร ³)
\bar{X}	=	ความเข้มข้นของตัวถุกละลายเฉลี่ยในเฟสของแข็ง (กิโลกรัม . เมตร ³)
X_0	=	ความเข้มข้นของตัวถุกละลายเริ่มต้น ในเฟสของแข็ง (กิโลกรัม . เมตร ³)
\bar{X}	=	ความเข้มข้นของตัวถุกละลายสมดุล ในเฟสของแข็ง (กิโลกรัม . เมตร ³)
Y	=	ความเข้มข้นของตัวถุกละลายในเฟสของเหลว (กิโลกรัม . เมตร ³)
\bar{Y}	=	ความเข้มข้นของตัวถุกละลายเฉลี่ยในเฟสของเหลว (กิโลกรัม . เมตร ³)
Y_0	=	ความเข้มข้นของตัวถุกละลายเริ่มต้น ในเฟสของเหลว

ตัวย่อและสัญลักษณ์ (ต่อ)

	(กิโลกรัม . เมตร ³)
γ	ความเข้มข้นของตัวถุกละลายสมดุล ในเฟสของเหลว (กิโลกรัม . เมตร ³)
α	ดรีاف (อัตราส่วนระหว่างปริมาตรของเหลวต่อปริมาตรของสารละลายในของแข็ง) (ไม่มีหน่วย)
γ	แฟกเตอร์การสกัดสมมูล (ไม่มีหน่วย) ($\gamma = \alpha$ กรณีการแพร่แบบคง และ $\gamma = -\alpha$ กรณีการแพร่แบบต่อเนื่อง) (ไม่มีหน่วย)
ν	แฟกเตอร์รูปทรงของของแข็ง (shape factor) (ไม่มีหน่วย)
τ	จำนวนฟิกค์ (Fick number)
∞	อนันต์ (infinity)
μ	ความหนืด (กิโลกรัม . เมตร ⁻¹ . วินาที ⁻¹)
ρ	ความหนาแน่น (กิโลกรัม . ลูกบาศก์เมตร)

บทที่ 1

บทนำ

บทนำต้นเรื่อง

มะม่วงนับเป็นผลไม้เศรษฐกิจที่สำคัญชนิดหนึ่งของประเทศไทยสามารถจำหน่ายเป็นสินค้าในชุมชนและผลิตภัณฑ์มะม่วงต่าง ๆ เช่น มะม่วงคง มะม่วงคงเค็มตากแห้ง มะม่วงเชื่อมตากแห้ง มะม่วงเชื่อมอบแห้งหรือระเหยน้ำ มะม่วงแห็นตากแห้ง มะม่วงคงในน้ำปูງรสด มะม่วงสมารสด มะม่วงแห่น้ำผึ้ง มะม่วงกวน แย้มมะม่วง มะม่วงบรรจุกระป่อง และน้ำมะม่วงบรรจุกระป่อง ทั้งตลาดภายในประเทศและภายนอกประเทศ ตลาดภายในประเทศยังครบถ้วน ๆ ที่มีการผลิตออกจำหน่ายกันมานานแล้ว เนื่องจาก คนไทยโดยทั่วไปนิยมบริโภคมะม่วงในชุมชนผลตั้งประนาทดิบ และสูกมากกว่าจะบริโภคผลิตภัณฑ์มะม่วง นอกจากราคาถูกแล้วมีคุณค่าทาง營โภคต่อร่างกาย จึงเป็นสาเหตุให้ผลิตภัณฑ์มะม่วงชนิดต่าง ๆ "ไม่ขยายตัวเท่าที่ควร" ส่วนตลาดต่างประเทศสามารถส่งไปจำหน่ายได้ปีละหลายร้อยตัน โดยมีตลาดสำคัญได้แก่ ญี่ปุ่น ไต้หวัน สิงคโปร์ มาเลเซีย อ่องกง สาธารณรัฐประชาชนจีน และมีประเทศคู่แข่งที่สำคัญคือ พิลิปปินส์ (อัตราข้อ แก้ววัฒนะ, 2533)

การผลิตมะม่วงเชื่อมอบแห้ง โดยการใช้กระบวนการการดึงน้ำออกด้วยแรงดันออกไมติกโดยใช้ชิ้นผลไม้ในสารละลายที่มีแรงดันออกสมโนติกสูง (Hypertonic solution) และมีค่า ratio เอคติวิตี้ต่ำ (Water activity) จะทำให้เกิดการแพร่ของน้ำออกจากภายในเซลล์ผ่านเยื่อหุ้มเซลล์ที่ทำหน้าที่เป็นเยื่อเลือกผ่าน (semipermeable membrane) ออกสู่สารละลายภายนอก ทำให้ปริมาณน้ำในชิ้นผลไม้ลดลง และปริมาณของแข็งเพิ่มขึ้น ทำให้ชิ้นผลไม้มีค่า ratio เอคติวิตี้ต่ำลงสามารถป้องกันการเสียเนื้องจากจุลินทรีย์ (สุวิช ศิริวัฒน์ ใจมิน, 2530 ; ราภูดิ ครุษ, 2538) และยังรักษาคุณภาพทางประสาทสัมผัสของผลิตภัณฑ์ได้ เมื่อจากเป็นเวิร์กที่ใช้อุณหภูมิไม่สูง จึงเกิดการสูญเสียสี กลิ่นรส และเนื้อสัมผัสน้อย (อ่อนวี รัตนานพนธุ์, 2533) แต่ยังพบปัญหาผลิตภัณฑ์มีลักษณะเหลวอยู่หลังการแข่

อิ่มอับแห้ง ซึ่งเป็นผลเนื่องจากการเปลี่ยนแปลงมวลสารภายในชิ้นผลไม้ โดยกลไกการเปลี่ยนแปลงที่เกิดขึ้นยังไม่มีการอธิบายให้อよดีงชัดเจน

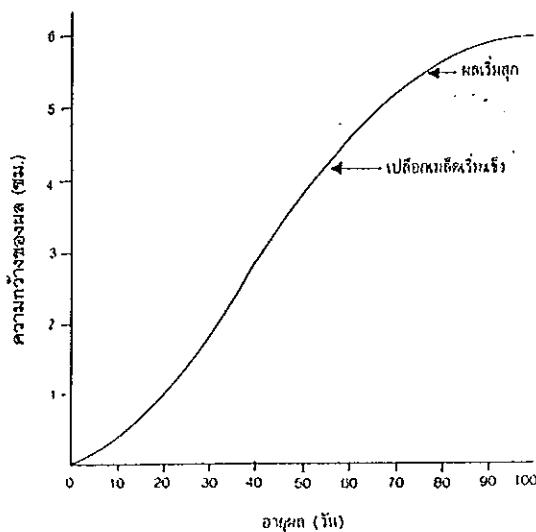
ดังนั้นงานวิจัยนี้จึงได้ศึกษากลไกการเปลี่ยนแปลงมวลสารที่เกิดขึ้นในชิ้นผลไม้ เพื่อนำเทคนิค และแนวทางในการปรับปัจจุบันกระบวนการผลิตและคุณภาพของผลิตภัณฑ์ให้เหมาะสมกับความต้องการของผู้บริโภคและอุตสาหกรรมมะม่วงเชื่อมอับแห้ง รวมทั้งเพื่อเป็นการประยุกต์ลงงาน พลังงาน ต้นทุน และระยะเวลาในการผลิต นอกจากนี้ยังนำมะม่วงเบาซึ่งเป็นพันธุ์มะม่วงที่มีมากทางภาคใต้ ให้ผลผลิตตลอดทั้งปี มาประยุกต์เป็นผลิตภัณฑ์เพื่อจำหน่ายเป็นสินค้ามูลค่าเพิ่มในสภาวะที่ผลผลิตล้นตลาดและมีราคาตกต่ำ และเป็นแนวทางเพื่อสามารถนำไปใช้อよดีงจริงจังในระดับอุตสาหกรรมต่อไป ในครรภ์ศึกษาครั้งนี้ได้นำแบบจำลองทางคณิตศาสตร์อย่างง่ายของสมการการแพร่ ซึ่งได้รับการพัฒนามาใช้ในการวิเคราะห์เพื่อจ่ายต่อการศึกษาการเปลี่ยนแปลงมวลสารที่เกิดขึ้นในกระบวนการเชื่อม

ตรวจสอบสาร

1. มะม่วง

1.1 ความรู้ทั่วไปเกี่ยวกับมะม่วง

มะม่วงที่ปรากฏในประเทศไทยมีประมาณ 105 พันธุ์ (อภิส น้ำยสุวรรณ, 2523) สามารถจำแนกเป็น 3 ประเภทตามการใช้ประโยชน์ คือ มะม่วงรับประทานดิบ เช่น มะม่วง มัน มะม่วงรับประทานสุก เช่น มะม่วงอกร่อง ทองคำ และมะม่วงแปรรูป สำหรับมะม่วงประเภทสุดท้ายต้องมีเนื้อแน่น มีผลดก ราคาถูก ขนาดโตปานกลาง เช่น มะม่วงแก้ว หมายความว่าต้องมีความคงทนและมีคุณภาพดีที่สุด มะม่วงสามปีเหมาะสมสำหรับทำน้ำมะม่วง และมะม่วงพิมเสนเหมาะสมสำหรับทำมะม่วงกวนให้กลิ่นรสและลักษณะเนื้อดีที่สุด (ณรงค์ นิยมวิทย์, 2529) มะม่วงเบา (*Mangifera indica L.* อัญชัญวงศ์ Anacardiaceae) เป็นมะม่วงที่กล腴พันธุ์และเป็นพันธุ์พื้นเมืองทางภาคใต้ พับมากบริเวณจังหวัดสงขลาและปัตตานี มีลักษณะผลขนาดเล็กประมาณเท่าไข่ไก่ ติดผลมากบ้างน้อยบ้างเกือบตลอดปี จึงได้ชื่อว่ามะม่วงเบาตามระยะเวลาการออกผล ติดผลมากในช่วงเดือนพฤษภาคมถึงเดือนมิถุนายนแต่ในเดือนธันวา จะมีผลอยู่ประจำ การพัฒนาการของมะม่วงเบา(รูปที่ 1)



รูปที่ 1 กราฟแสดงการพัฒนาของผลมะม่วงเบาโดยเฉลี่ยตั้งแต่เริ่มแหงจนดอก

จำนวนผลสุก

ที่มา : นพวัฒน์ บำรุงรักษ์ (2533)

พบว่ามีระยะเวลาตั้งแต่การออกฤกษ์จนผลสุกหล่นประมาณ 90 วัน และหลังจากมะม่วงแห้งซึ่งประมาณ 10 วันไปแล้ว จะเห็นผลมะม่วงเบามีขนาดเท่าน้ำเข็มหมุด เมื่อผลพัฒนาไปเรื่อยๆ จะมีอายุประมาณ 60 วันเปลือกเมล็ดหรือกระลาภเริ่มแข็ง ขณะนี้การรับประทานมะม่วงดิบจึงควรมีก่อนระยะนี้ ต่อมาเมื่อผลมีอายุประมาณ 70 วัน ผิวผลจะเปลี่ยนสีจากสีเขียวเป็นส้ม และสุกเมื่ออายุได้ 90 วัน (นพรัตน์ บำรุงรักษ์, 2533)

1.2 ประโยชน์ของมะม่วงเบา

มะม่วงเบาสามารถใช้รับประทานได้ทั้งผลดิบและสุก มะม่วงที่ยังดิบคืออายุผลน้อยกว่า 60 วัน ให้รับประทานสดกับน้ำปลาหวาน เนื่องจากมีรสเปรี้ยวพอตี มีความกรอบและไม่มีกลิ่นฉุน จึงเหมาะสมให้ทำยำมะม่วง แกงซัมมะม่วง มะม่วงดอง มะม่วงกวน และมะม่วงเชื่อม นอกจากนี้ยังรับประทานสุก เพราะมีส่วนหวานอร่อย (นพรัตน์ บำรุงรักษ์, 2533)

1.3 คุณค่าทางอาหารของมะม่วง

องค์ประกอบหลักที่สำคัญของมะม่วงประกอบด้วย น้ำ และคาร์บอไฮเดรต มะม่วงค่อนจะมีสารให้รสเผ็ด (Astringent) กรด และวิตามินซีในปริมาณที่สูง ในขณะมะม่วงสุกมีส่วนหวาน มีปริมาณโปรตีนมาก และสารให้กลิ่นมีปริมาณสูง (Singh, 1968 ; Lakshminarayana, 1980) แสดงดังตารางที่ 1 การเปลี่ยนแปลงขององค์ประกอบทางเคมีในช่วงการเจริญเติบโตของมะม่วง คือ ความชื้นจะเพิ่มขึ้นจากร้อยละ 70 ในระยะผลอ่อนเป็นร้อยละ 86 เมื่ออายุประมาณ 6 สัปดาห์หลังออกผล ปริมาณแป้งจะเพิ่มขึ้นจากร้อยละ 1 เป็นร้อยละ 13 และถลាយตัวเป็นน้ำตาลเมื่อเข้าสู่ระยะสุก ในระยะมะม่วงดิบพบน้ำตาลรีดิวชั่ง (กรูโคส และฟรูโคโตส) มาก แต่ในระยะสุกจะพบน้ำตาลนอนรีดิวชั่ง (ฟูโคโรส) เพิ่มขึ้น กรดที่พบส่วนมาก คือกรดซิตริกหรือกรดมาลิก ในมะม่วงดิบมีปริมาณกรดทั้งหมดอยู่ร้อยละ 4-5 และลดลงเหลือร้อยละ 0.5-1.0 เมื่อสุก ปริมาณโปรตีนอยู่ในช่วงร้อยละ 0.5-1.0 ในระยะผลสุก ปริมาณวิตามินซีในผลดิบมีสูงเมื่อผลแก่วิตามินซีจะลดลง สารประกอบพื้น柢ที่มีผลทำให้เกิดรสเผ็ดจะพบมากในระยะแรกของการเจริญและลดลงอย่างรวดเร็วในสัปดาห์ที่ 8 และจะค่อยๆ คงที่ ส่วนประกอบของผนังเซลล์ คือเซลลูโลส และสารประกอบเพคตินทำให้เนื้อมะม่วงแข็งแรงในขณะดิบ จึงมีลักษณะเนื้อแน่นมากกว่ามะม่วงสุก เพราะในระหว่างการสุกจะมีเอนไซม์มายอยถลាយสารเพคตินลงคัตถุที่พบในมะม่วงได้แก่ คลอโรฟิลล์ แครอทีนอยด์ และแชนโธฟิลล์ ผลมะม่วงใน

ขณะจะสูญเสียของคลอโรฟิลล์ที่เปลือกจะหายไป และมีสีเหลืองเกิดขึ้น สีเหลืองที่ผิวของมะม่วงคือองค์วัตถุแครโตรีนอยู่ซึ่งมีทั้งแอลฟ่าและบีต้าแครโตรีน (นิชัย รัตนานนท์ และ ดนัย บุณยเกียรติ, 2533 ; Singh, 1968; Lakshminarayana, 1980)

ตารางที่ 1 องค์ประกอบทางอาหารของมะม่วงต่อ 100 กรัมส่วนที่บริโภคได้

องค์ประกอบ	ปริมาณ		
	มะม่วงดิบ	มะม่วงห้ำม	มะม่วงสุก
ความชื้น (กรัม)	82.90	81.10	82.60
พลังงาน (กิโลแคลอรี่)	60.00	69.00	62.00
ไขมัน (กรัม)	0.40	0.60	0.30
คาร์บอไฮเดรททั้งหมด (กรัม)	15.50	17.50	15.90
สารเยื่อยในอาหาร (กรัม)	0.40	0.20	0.50
โปรตีน (กรัม)	0.60	0.40	0.60
แคลเซียม (มิลลิกรัม)	10.00	10.00	10.00
ฟอสฟอรัส (มิลลิกรัม)	15.00	15.00	15.00
เหล็ก (มิลลิกรัม)	0.20	0.30	0.30
เรตินอล (ไอ.ยู.)	183.00	392.00	3,133.00
ไ tha ามีน (มิลลิกรัม)	0.06	0.06	0.06
ไรโบฟลาวิน (มิลลิกรัม)	0.05	0.05	0.05
ไนอะซีน (มิลลิกรัม)	0.60	0.60	0.60
กรดแอกโซคอร์บิก (มิลลิกรัม)	62.00	48.00	36.00

ที่มา : กองนโยบายการ กรมอนามัย (2530)

2. ผลไม้เชื่อมอบแห้งเป็นผลิตภัณฑ์จากการแปรรูปผลไม้ที่นิยมมากวิธีหนึ่งและทำกันมาบานในประเทศไทย

โดยใช้หลักการลดปริมาณน้ำไปพร้อม ๆ กับการทำให้น้ำตาลแทรกซึมเข้าไปในเนื้อเยื่อผลไม้ในระดับที่พอเหมาะสมแล้วทำให้แห้งเพื่อให้ความชื้นต่ำ มีอายุการเก็บรักษายาวนาน เนื่องจากน้ำตาลที่มีความเข้มข้นสูงจะดึงหัวอยู่ดีเด็กเอาไว้ที่มีอยู่ในผลไม้ออกไปจนทำให้เกิดสภาพที่มีความดันออกไม่ติดสูง และในกระบวนการเชื่อมจะมีการสูญเสียน้ำบางส่วนออกจากเนื้อเยื่อผลไม้ จึงทำให้มีปริมาณน้ำอิสระเหลืออยู่ภายใต้อาหารปริมาณต่ำ ไม่เพียงพอต่อการเจริญของจุลินทรีย์จึงสามารถอนุมัติได้ (สุวิช ศิริวัฒน์ โยธิน, 2530; ราษฎร์ คุณส์, 2538) การผลิตผลไม้เชื่อมอบแห้งประกอบด้วยขั้นตอนที่สำคัญดังนี้

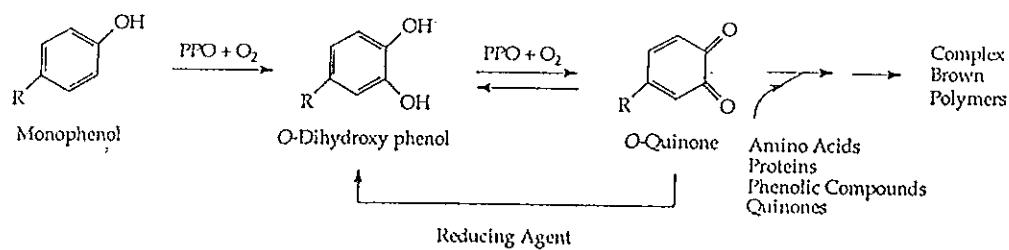
2.1) การเตรียมผลไม้ก่อนการเชื่อม

ผลไม้ที่นำมาเชื่อมควรมีลักษณะไม่ดิบหรือสุกมากก่อนเก็บไปความนิ่ือแน่น ถ้าดิบเกินไปสีจะไม่สวย และถ้าสุกเกินไปเนื้อจะเหลว (ประสิทธิ์ อติวิระกุล, 2527 ; บุญมา ชิงสินธิพง, 2528 ; อ่อนรี รัตนพันธุ์, 2533) วิธีการเตรียมผลไม้ก่อนการเชื่อมมีดังนี้

1. การบังกันและยับยั้งปฏิกิริยาการเกิดสีน้ำตาล

การเกิดสีน้ำตาลในผลภัณฑ์นั้นจัดแบ่งเป็น 2 อย่างคือ อย่างแรกเกิดจากเอนไซม์ เป็นผลมาจากการเนื้อเยื่อผลไม้ถูกทำลายในระหว่างการแปรรูป ทำให้สารประกอบจำพวกโมโนฟีนอล (Monophenol) อยู่ในสภาพที่มีออกซิเจน และเอนไซม์โพลีฟีนอลออกซิเดส (Polyphenol oxidase : PPO) จะเติมหมู่ไออกซิลแล้วเกิดเป็นสารออกไซด์ฟีนอล (*o*-Diphenols) ซึ่งจะถูกออกซิไดซ์ต่อไปเป็นออกไซควินิน (*o*-Quinones) สารควินินที่เกิดขึ้นจะเปลี่ยนแปลงและทำปฏิกิริยาต่อไปกับสารประกอบฟีนอล กรดอะมิโน และสารอื่น ๆ โดยไม่ใช้เอนไซม์แล้วเกิดเป็นสารที่มีสีเมืองสีขาวซึ่งช้อน ดังแสดงในรูปที่ 2 ส่วนการเกิดสีน้ำตาลที่ไม่ใช้เอนไซม์เป็นผลมาจากการปฏิกิริยาของหมู่คาร์บอนิล (carbonyl group) และหมู่อะมิโนที่เป็นอิสระทำให้เกิดเม็ดสีเมลานอยดิน (melanoidin) ซึ่งเรียกการเกิดปฏิกิริยาเมลาร์ด (Sapers, 1993) ชัลเฟอร์ไดออกไซด์เป็นวัตถุเชื่อปนอาหารที่มีผลต่อคุณภาพของผลไม้ เชื่อมอบแห้ง ช่วยบังกันการเกิดปฏิกิริยาสีน้ำตาล (Browning reaction) ทั้งที่เกิดจากเอนไซม์โดยยับยั้งเอนไซม์โพลีฟีนอลออกซิเดสและยังทำปฏิกิริยากับสารตัวกลาง (intermediates) ของปฏิกิริยาเพื่อป้องกันการเกิดเม็ดสีน้ำตาล รวมทั้งยับยั้งการเกิดสี

น้ำตาลแบบไม่ใช้เอนไซม์ โดยทำปฏิกิริยากับสารตัวกลางที่มีกลุ่มคาร์บอนิล (carbonyl intermediate) คือน้ำตาลรีดิวส์ที่เป็นองค์ประกอบอยู่ในผลไม้ เช่น อิม จึงสามารถยับยั้งไม่ให้ปฏิกิริยาดำเนินต่อไปแล้วเกิดเป็นสารสีน้ำตาล (ประลิทธี อดีรະกุล, 2527 ; รัชนี ตันตะ พานิชกุล, 2536 ; วราภรณ์ ครุษنج, 2538 ; ไฟโรจน์ วิริยะจารี, 2539)



รูปที่ 2 ปฏิกิริยาการเกิดสีน้ำตาลเนื่องจากเอนไซม์

ที่มา : McEvily และคณะ (1992 จ้างโดย Sapers, 1993)

ไฟโรจน์ วิริยะจารี และคณะ (2539) พบว่า การรวมครัวน้ำด้วยกำมะถัน 10 กรัม ในตู้อบ 1 ชั่วโมง นาน 20 นาที ก่อนแล้วหลังการผลิตพลับกึ่งแห้ง สามารถป้องกันการเกิดปฏิกิริยาสีน้ำตาลได้ดีทำให้ผลมีสีสวยใกล้เคียงกับธรรมชาติ

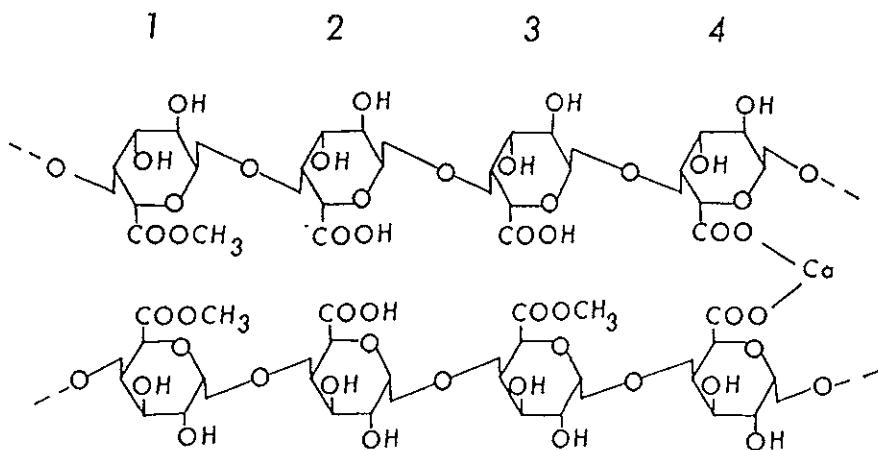
รุ่งภา พงศ์สวัสดิ์มานิต (2538) ทดลองเปลี่ยนเที่ยบผลของการยับยั้งการเกิดสีน้ำตาลในสับปะรดเชื่อมอบแห้ง ระหว่างการเติมกรดแอกโซร์บิคร้อยละ 0.75 ในส่วนผสมของสับปะรดและน้ำตาล กับการเติมโซเดียมเมต้าไบอัซอลไฟฟ์ 500 พีพีเอ็ม และชุดการทดลองที่ไม่ใส่สารยับยั้งการเกิดสีน้ำตาล หลังจากทั้งได้ 16 - 18 ชั่วโมง นำสับปะรดที่ได้จากส่วนผสมทั้งสามไปอบแห้งที่ 65° ช นาน 6 ชั่วโมง พบว่าชุดการทดลองที่มีการเติมโซเดียมเมต้าไบอัซอลไฟฟ์แสดงค่าการเกิดสีน้ำตาลต่ำที่สุด

นอกจากนี้ชัลเฟอร์ไดออกไซด์มีผลในการป้องกันการเจริญของจุลินทรีย์ โดยไปทำลายกระบวนการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ ด้วยการเข้าไปจับสารคาร์บอโนxyde เตรต ทำให้จุลินทรีย์นำไปเป็นอาหารไม่ได้ และมีผลต่อพันธุ์ชาลไฟฟ์ของเอนไซม์ในจุลินทรีย์ทำให้เมตาบอลิซึมเกิดขึ้นไม่ได้ การทำปฏิกิริยาระหว่างชัลเฟอร์ไดออกไซด์กับน้ำศีโตนทำให้ได้ไฮดรอกซิลชัลไฟเนท (Hydroxylsulfonates) ซึ่งมีผลต่อการหายใจของจุลินทรีย์ที่เกี่ยวข้องกับนิโคตินามิดไดนิวคลีโอไทด์ (Nicotinamide dinucleotide) (Tanner and Chiechester, 1983) ปฏิกิริยาของชัลไฟฟ์ที่ก่อให้เกิดผลเสียต่อผู้บริโภคที่ไวต่อสารนี้จะพบในผู้บริโภคส่วนน้อย โดยก่อให้เกิดปฏิกิริยาการแพ้ที่รุนแรง ทำให้เกิดอาการหอบหืดอย่างรุนแรงหรือเกิดปฏิกิริยาการแพ้ เช่นเดียวกับโรคภูมิแพ้หรือแพ้ยา ดังนั้น FDA ได้กำหนดปริมาณชัลเฟอร์ไดออกไซด์ที่ตกค้างในผลิตภัณฑ์จำพวกผัก และผลไม้ไม่เกิน 2,000 พีพีเอ็ม (ประเทศไทย สวัสดิ์ชิตตัง, 2538) ส่วนมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรมผลไม้แห้งในประเทศไทยต้องมีตาก้างไม่เกิน 1,000 พีพีเอ็ม (มอก., 2532)

2. การรักษาเนื้อส้มผัสด

การเปลี่ยนแปลงของลักษณะเนื้อส้มผัสด เกิดจากการสลายตัวของสารพากเพคติน ซึ่งเป็นองค์ประกอบของผนังเซลล์ และอยู่ในมิดเดิลลาเมลลา (middle lamella) หน้าที่ยึดเซลล์ไว้ด้วยกัน ผลไม้ดีบจะมีความแข็งกรอบ ความแน่นเนื้อสูง เนื่องจากสารเพคตินอยู่ในชูปโปรโตเพคติน (protopectin) มีโครงสร้างชั้นชั้น และไม่ละลายน้ำเนื้อผลไม้เริ่มสุกprotoเพคตินจะถูกสลายโดยเอนไซม์protoเพคตินase ได้เป็นกรดเพคตินิกที่ละลายน้ำได้บ้าง เอนไซม์เพคตินเมทธิลเอสเทอเรส (pectin methylesterase) จะทำการแยกกลุ่มเมทธอคซิล (methoxyl group) ออกจากโมเลกุลของกรดเพคตินิกเป็นกรดเพคติก และโพลีกาแลคทูโรเนส (polygalacturonase) จะตัดความยาวของโมเลกุลกรดเพคติกเป็นกรดกาแลคทูโนนิก ทำให้ผลไม้สุกมีเนื้อนุ่มขึ้น นอกจากนี้ในระหว่างการแปรรูปผลไม้จะทำให้เกิดการฉีกขาดของเนื้อเยื่อ สารละลายสามารถผ่านเข้าออกจากร่องด้วยการทำให้เซลล์สูญเสียความตึง ผลไม้ไม่กรอบ การรักษาเนื้อส้มผัสดให้ได้โดยแซ่บไม้ในสารละลายที่มีแคลเซียมอ่อน โดยกลุ่มของกรดคาร์บอชิลิกอิสระซึ่งติดอยู่บนสายของกรดเพคติกจะจับกับแคลเซียมอ่อนเป็นสารประกอบแคลเซียมเพคติกไม่ละลายน้ำ(รูปที่ 3) ทำให้โครงสร้างของเซลล์คงรูปอยู่ได้ เนื้อผลไม้มีความแข็งกรอบขึ้น (ประสิทธิ์ อดิวะกุล,

2527 ; รัชนี ตัณฑพานิชกุล, 2536) แต่ถ้าใช้เวลาในการแข่นงานเกินไปอาจทำให้ปริมาณแคลเซียมคลอไรด์เกาที่ผิวผลไม้มากเกิน จะเกิดคราบสีขาวของแคลเซียมบนผลิตภัณฑ์ให้รสชาติเสื่อมและมีเนื้อสัมผัสแข็งเกินไป (สุวิช ศิริวัฒน์ไยธิน, 2530)



รูปที่ 3 การต่อเชื่อมกันระหว่างเกลือแคลเซียมกับสารเพคติน

ที่มา : Bourne (1976)

2.2 แซ่ในสารละลายน้ำเกลือ

สำหรับผลไม้ที่มีรสเปรี้ยว หรือฝาดมาก เช่น กระท้อน มะยม มะม่วง ตะลิงปลิง ควรนำมาแซ่ในน้ำเกลือเพื่อลดความฝาด ความเปรี้ยว และทำให้รสชาติดีขึ้น (ฉลองชัย จันทร์เพ็ญ, 2532) Glosso (1965 อ้างโดย สุวิช ศิริวัฒน์ไยธิน, 2530) แนะนำวิธีการผลิตผลไม้แซ่อมเพื่อทำให้ผลไม้มีความแน่นแข็งไม่นหดตัวเมื่อผ่านกระบวนการแซ่อม แต่ก็มีผลเสียอาจทำให้เกิดรสเดิม

2.3 การลวกน้ำร้อน

ควรลวกผักหรือผลไม้ก่อนนำไปแปรรูปเพื่อยับยั้งเอนไซม์ ทำได้โดยการต้มที่อุณหภูมิสูงถึง 88°C 2 - 3 นาที สามารถทำลายเอนไซม์ทุกชนิดในอาหาร (ประสิทธิ์ อติวีระกุล, 2527) หรือนึ่งด้วยไอน้ำที่อุณหภูมิสูง 100°C ที่ความดัน 1 บรรยากาศ (รัชนี ตัณฑพานิชกุล, 2536) นอกจากนี้ยังทำให้ตุ่นดิบลดลง ลดปริมาณเชื้อราลินทรีลิ่ง เป็นการล่ออาหารออกจากเซลล์พืชทำให้ลดปฏิกิริยาออกซิเดชัน และช่วยปรับปูนลักษณะ

เนื้อของอาหาร ทำให้นุ่มนวลหลังการคีบูปในกรณีของอาหารแห้ง และยังทำให้เนื้อยื่น
ให้มีการซึมผ่านของสารได้ดีขึ้นทำให้เกิดการแพร่ของสารเข้าออกจากการเซลล์ได้เร็วขึ้น
(ประสาทชีว อดิวะรากุล, 2527 ; สุวิช ศิริวัฒน์โยธิน, 2530)

2.4 การ เชื่อมไม้ ในน้ำเชื่อม

การเชื่อมไม้ในน้ำเชื่อมถือว่าเป็นขั้นตอนหลักในการตีน้ำออก และเพิ่มน้ำตาล
ให้กับผลไม้ ส่วนใหญ่ผลิตภัณฑ์นินิดนี้จะมีน้ำตาลปริมาณสูงสามารถเก็บรักษาไว้ได้นาน
น้ำตาลที่มากกว่าร้อยละ 65 จึงมีรสหวานจัด น้ำหนักของผลิตภัณฑ์จะลดลงไปประมาณ
ร้อยละ 40 - 50 (สมบัติ ขอทวีวัฒนา, 2529 ; อ่อนรี รัตนพันธุ์, 2533) วิธีการเชื่อมมีทั้ง
แบบเร็ว คือ การเตรียมน้ำเชื่อมหวานปานกลาง (ความเข้มข้นร้อยละ 30 - 40) และนำ
ผลไม้ปอกเปลือก ตัด หั่น เก้าเมล็ดและแกะออก แช่ลงในน้ำเชื่อม นำไปตั้งไฟอ่อน ๆ
ค่อยๆ เคี่ยวจนน้ำเชื่อมคงด (ความเข้มข้นร้อยละ 60 - 70) วิธีนี้ใช้เวลาสั้น ทำได้เร็ว แต่
ไม่เป็นที่นิยมเนื่องจากผลิตภัณฑ์มีลักษณะเยี่ยวย่น หดตัวมาก ความหวานไม่สม่ำเสมอ
มักมีสีน้ำตาลเกิดจากการเคี่ยวน้ำตาล และอาจมีกลิ่นไหมข่องน้ำตาล วิธีนี้นิยมใช้กับผัก
และเปลือกต้มโถ (สมบัติ ขอทวีวัฒนา, 2529 ; อนวรรณ บุญบัน, 2537) และการเชื่อม
แบบช้า คือ การนำผลไม้ที่เตรียมไว้แล้วแช่ในน้ำเชื่อมหวานปานกลาง (ความเข้มข้นร้อยละ
30 - 40) เป็นการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมเพิ่มขึ้นร้อยละ 10 ทุก ๆ 24 ชม. หรือ 48 ชม.
ทำแบบนี้เป็นเวลา 6 - 7 วัน ลักษณะของผลิตภัณฑ์ที่ได้จะดีกว่าวิธีแรก ผลไม้ค่อนข้างคง
รูป มีความหวานสม่ำเสมอ และสีไม่คล้ำ แต่ยังมีขีดจำกัดในกระบวนการผลิต จึงต้องใช้
เวลานานกว่า น้ำตาลจะซึมผ่านเข้าไปยังเนื้อผลไม้ได้มากพอ ดังนั้น才ไม่มีการควบคุมการ
ผลิตให้ดีแล้วอาจเกิดการเปลี่ยนแปลงคุณภาพของผลิตภัณฑ์ได้ง่าย เช่น การมีกลิ่นเหม็น
และการเน่าเสีย เป็นต้น (สุวิช ศิริวัฒน์โยธิน, 2530 ; อนวรรณ บุญบัน, 2537)

สุวิช ศิริวัฒน์โยธิน (2530) ได้ศึกษาวิธีการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมที่มีผล
ต่อการเปลี่ยนแปลงน้ำหนัก และคุณภาพของมะละกอ เชื่อมอบแห้งพบว่ามะละกอที่ผ่าน
การปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมเพิ่มขึ้นร้อยละ 5 ทุก ๆ 12 ชม. มีการเปลี่ยนแปลงน้ำหนัก
ลดลงน้อยกว่า และให้ลักษณะผลิตภัณฑ์ดีกว่ามะละกอที่ผ่านการปรับความเข้มข้นของน้ำ
เชื่อมเพิ่มขึ้นร้อยละ 10 ทุก ๆ 24 ชม. และเพิ่มขึ้นร้อยละ 20 ทุก ๆ 48 ชม. เมื่อจากเกิด

ความแตกต่างของความเข้มข้นของน้ำตาลในน้ำเชื่อมกับในมะละกอน้อยกว่า ทำให้อัตราเร็วและปริมาณของน้ำที่สูญเสียน้อยกว่า

2.5 การล้างครานน้ำตาล

นำผลไม้ที่ผ่านการ เชื่อมล้างในน้ำร้อน (ประมาณ $70 - 80^{\circ}\text{C}$) และเอาชิ้นหันที่เพื่อล้างน้ำตาลที่เคลือบผิวออกแล้วผึ่งบนตะแกรงให้แห้ง (บุญมา ซึ่งสนธิพร, 2528 ; อ่อนรีรัตน์พันธุ์, 2533 ; ชนวรรณ บุญปั้น, 2537 ; Wongkrajang, 1996)

2.6 การอบแห้ง

การอบแห้งควรใช้อุณหภูมิต่ำเพื่อป้องกันไม่ให้เกิดการไหม้ของน้ำตาล (Caramelization) อุณหภูมิที่ใช้ในการทำแห้งจะอยู่ในช่วง $50 - 70^{\circ}\text{C}$ ส่วนเวลาที่ใช้ในการอบแห้งจะแตกต่างกันออกไป (สุวิช ศิริวัฒน์โยธิน, 2530) แต่จุดที่สำคัญคือต้องอบผลไม้เชื่อมให้มีค่าความชื้นร้อยละ $15 - 30$ หรือลดประมาณน้ำที่เป็นประโยชน์ต่อการเจริญเติบโตของจุลินทรีย์ (Water activity) ให้อยู่ในช่วง $0.60 - 0.85$ จึงสามารถเก็บรักษาได้นาน (ไฟโจน์ วิจิรา, 2539)

3. ปัญหาคุณภาพทางเคมี และภัยภาพของผลไม้เชื่อมแห้ง

ลักษณะทั่วไปของผลไม้อบแห้งนิดปุ่งแต่งรสหวานที่ดีคือ ต้องคงลักษณะเนื้อที่ดีตามชนิดของผลไม้ที่ทำผลิตภัณฑ์ ไม่จับตัวเป็นก้อน ลักษณะภายนอกไม่เปลี่ยนชื้น เนื้อไม่กระด้าง มีสีปูร่าและขนาดสม่ำเสมอ มีความชื้นไม่เกินร้อยละ 18 มาตรฐานเบียกปริมาณน้ำตาลทั้งหมด (น้ำตาลอินเวอร์ต) ต้องไม่ต่ำกว่าร้อยละ 65 ของน้ำหนักอบแห้ง สามารถเติมวัตถุกันเสียได้โดยใช้ชัลเฟอร์ไดออกไซด์ และควรมีตอกค้างในผลิตภัณฑ์ได้ไม่เกิน 1,000 มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม (มอก., 2532) แต่ในกระบวนการผลิตผลไม้เชื่อมแห้งในปัจจุบันพบทั้งปัญหาด้านคุณภาพทางเคมี และภัยภาพหลายอย่างที่ต้องทำการป้องปั้นปูนแก้ไข เพื่อให้เป็นไปตามความต้องการของผู้บริโภค และตามมาตรฐานของผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม คือ

3.1 ปัญหาการเกิดสีน้ำตาลในผลิตภัณฑ์

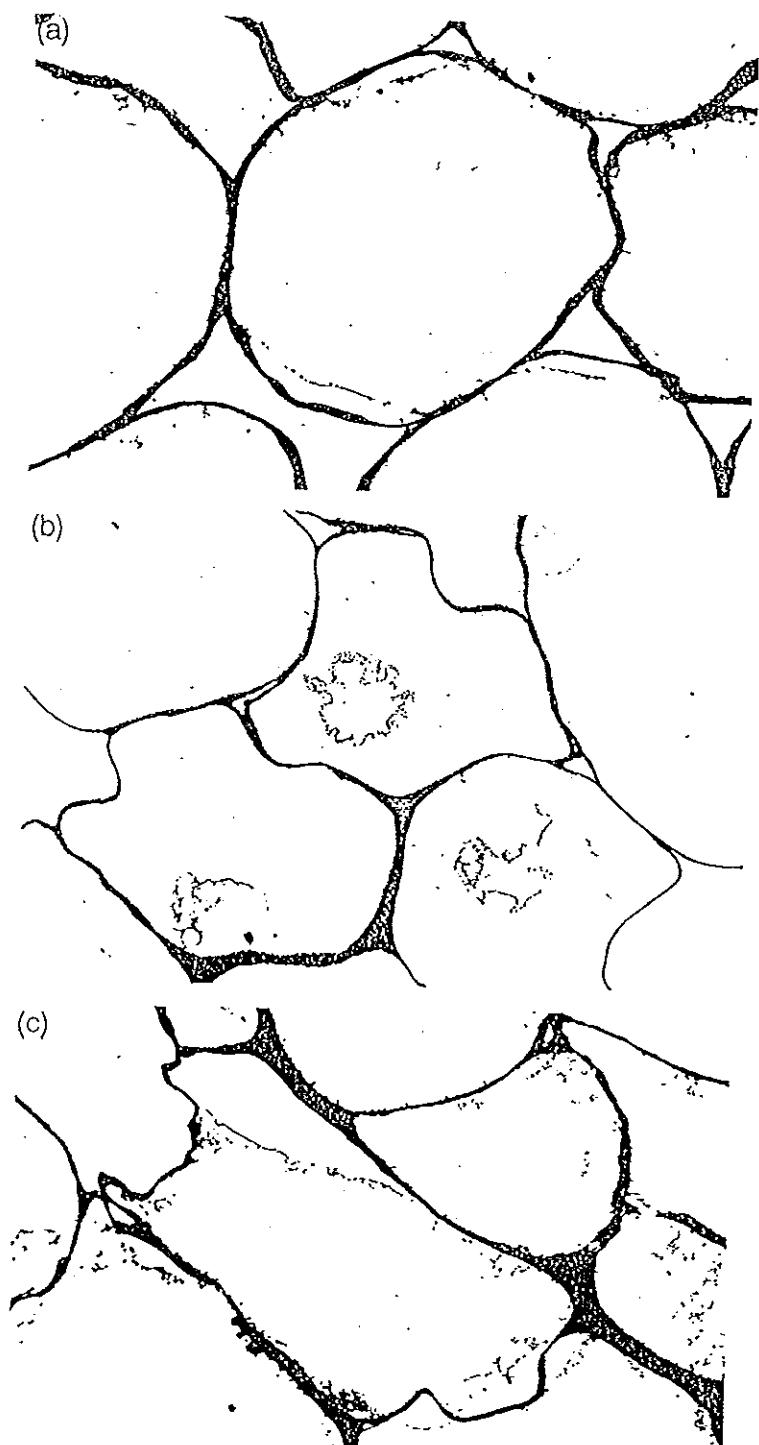
การเกิดสีน้ำตาลเกิดจากเอนไซม์และปฏิกิริยาทางเคมี สามารถป้องกันได้โดยการลวก เพื่อทำลายเอนไซม์ โดยใช้เวลา และอุณหภูมิที่เพียงพอในการทำลายเอนไซม์เพอร์ออกซิเดส (peroxidase) และการเติมสารปะกอนช้ำไฟฟ์ซึ่งนิยมใช้ในรูปของสารละลาย

โซเดียมหรือโพแทสเซียมเมต้าไบซัลไฟต์ ที่ระดับไม่เกิน 2,000 ส่วนในล้านส่วน โดยจะสูญเสียในระหว่างกระบวนการผลิตเหลือปริมาณต่ำค้างในผลิตภัณฑ์สุดท้ายเพียง 50 - 100 พีพีเอ็ม ถ้าใช้ในปริมาณสูงมากเกินไปจะทำให้ผลิตภัณฑ์มีสีเขียว มีกลิ่นของซัลเฟอร์ ทำลายวิตามินบี และทำให้เกิดการแพ้ในบางคน (รัชนี ตันตะพาณิชกุล, 2536 ; ประสาร สวัสดิ์ชิตตัง, 2538 ; สุคนธ์ชื่น ศรีงาม, 2539)

3.2 ลักษณะเหี่ยวย่น

เกิดจากการห้มหรือลวกผลไม้นานเกินไปจนทำให้ผลไม้นิ่ม เมื่อนำมาแช่เย็นเนื้อผลไม้จะหดตัวมากจนเหี่ยวย่น นอกเหนือนี้ยังเป็นผลเนื่องมาจากการใช้น้ำเชื่อมในการแช่เย็น ครั้งแรกเข้มข้นสูงมาก ควรใช้น้ำเชื่อมที่ความเข้มข้น 30 °บริกซ์ ในครั้งแรกของการแช่เย็น (ประสาร์ อติวะระกุล, 2527 ; สุวิช ศิริวัฒน์ไชยชน, 2530 ; ธนาวรรณ บุญบัน, 2537)

Saurel และคณะ (1994) ได้ศึกษาการถ่ายโอนมวลสารและลักษณะปراภูของเนื้อเยื่อในระหว่างการทำแห้งแบบเปลี่ยนผ่านในสารละลายโพลีอิ�ิลีนไอกลคอล (polyethylene glycols : PEG) น้ำหนักโมเลกุลขนาด 200 และ 6000 ดัลตันความเข้มข้น ร้อยละ 60 โดยเนื้อเยื่อที่อุณหภูมิ 40 ° ฯ พบร่วด้วยสารละลายที่มีน้ำหนักโมเลกุลสูงจะส่งผลทำให้ปริมาณน้ำแพร่ออกจากการซึ้นผลไม้ได้สูงมากกว่าสารละลายที่มีน้ำหนักโมเลกุลต่ำ เนื่องจากสารละลายที่มีน้ำหนักโมเลกุลสูงมีการแพร่ผ่านช่องว่างเข้าสู่เซลล์ได้น้อยและมีการอุดตันอยู่ที่บริเวณผิวของชั้นผลไม้ จึงทำให้ความแตกต่างของความเข้มข้นภายในและภายนอกสูงเกิดแรงขับ (driving force) ของน้ำสูง การสูญเสียน้ำจึงเกิดขึ้นมากทำให้เนื้อเยื่อเหี่ยวยหดตัว แต่สารละลายที่มีน้ำหนักโมเลกุลต่ำมีโอกาสแพร่ผ่านช่องว่างระหว่างเซลล์ได้มากกว่า และค่อย ๆ เข้าไปที่ลับน้อยจึงลดความแตกต่างของความเข้มข้นภายในและภายนอกชั้นผลไม้ ทำให้เกิดการแพร่ของน้ำออกจากเซลล์เป็นไปอย่างช้า ๆ จึงทำให้เซลล์คงรูปอยู่ได้เนื้อเยื่อเหี่ยวยหดตัวน้อยลง ดังรูปที่ 4



รูปที่ 4 ลักษณะเนื้อเยื่อ胞壁 (a) สด, (b) หลังแช่ในสารละลาย PEG200 1 ชั่วโมง และ (c) หลังแช่ในสารละลาย PEG6000 1 ชั่วโมง ระดับความ
เข้มข้นจอยละ 60 ที่อุณหภูมิ 40°C กำลังขยาย $\times 400$, 1 เซ็นติเมตร
= 20 ไมโครเมตร

ที่มา : Saurel และคณะ (1994)

3.3 การเกิดผลลัพธ์ตามน้ำหนาของผิวผลไม้

เกิดเนื่องจากน้ำเชื่อมมีความเข้มข้นสูงมากเป็นผลลัพธ์ตามน้ำหนา ควรเติมน้ำเล็กน้อย ต้มให้เดือดอีกครั้ง มีการปรับกรดซิติริก็อยละ 0.1 จะสามารถป้องกันน้ำหนาลดลงผลลัพธ์ (อนุวรรณ บุญปั้น, 2537)

3.4 ผลไม้มีผิวเยื่อ

เนื่องจากการเติมกรดในน้ำเชื่อมมากเกินไป ทำให้เกิดปฏิกิริยาอินเวอร์ชันมาก ผลไม้จะซึมจะดูดความชื้นสูงเกิดลักษณะนิ่ม และเหนียวเหนอะมึน้ำเยื่อของกามา จึงควรลดปริมาณกรด และควรเก็บในภาชนะบรรจุปิดสนิทในระหว่างการเก็บรักษา (อนุวรรณ บุญปั้น, 2537)

3.5 ผลไม้แข็งเกินไป

แสดงว่าอาจต้มผลไม้ในน้ำเชื่อมน้อยเกินไป หรือเติมกรดในน้ำเชื่อมน้อยไป หรือใช้เวลาในการเชื่อมนานเกินไป ควรใช้เวลาเชื่อมยาวนานขึ้นโดยเพิ่มความเข้มข้นของน้ำตาลให้มาก ประสีทธิ์ อติวีระกุล, 2527)

3.6 ผลไม้แข็งเกิดการเสื่อมเสียเนื่องจากเชื้อรา

เกิดจากผลิตภัณฑ์มีความชื้นสูง และกระบวนการผลิตไม่สะอาด การทำการทำอบผลิตภัณฑ์ให้แห้ง ก่อนการบรรจุในภาชนะที่แห้ง สะอาด และปิดสนิท (อนุวรรณ บุญปั้น, 2537)

4. ปัจจัยที่มีผลต่อกระบวนการแพร่ของน้ำ และตัวถูกกละถาย

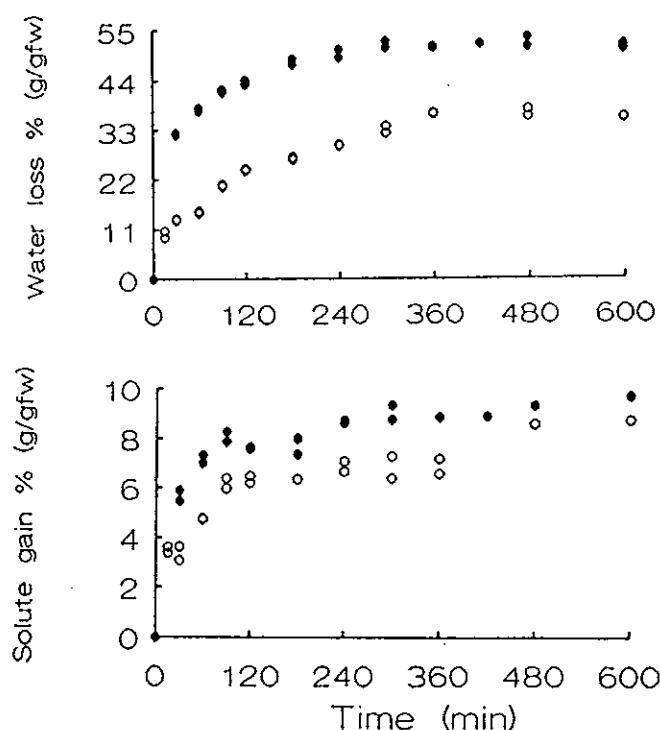
4.1 ชนิดของผลไม้ พันธุ์ และความสุก

กระบวนการแพร่ของน้ำ และตัวถูกกละถายในผลไม้แต่ละชนิดจะมีความแตกต่าง กัน ขึ้นอยู่กับองค์ประกอบทางเคมีและโครงสร้างของผังเซลล์ และเยื่อหุ้มเซลล์ ผลไม้สุก จะเกิดการถ่ายโอนมวลสารได้เร็วกว่าผลไม้ดิบ (อ่อนรี รัตนพันธุ์, 2533) เนื่องจากในผลไม้สุกมีสารประกอบเพคตินที่อยู่ในรูปไม่ละลายน้ำถูกย่อยสลายเป็นสารประกอบเพคตินที่ละลายน้ำได้ ทำให้มีเนื้อพุ่มขึ้น สารละลายสามารถผ่านเข้าออกจากการเซลล์ได้ง่าย (ประสีทธิ์ อติวีระกุล, 2527)

4.2 รูป่างและขนาดของผลไม้

รูป่างและขนาดของผลไม้มีผลต่ออัตราการแพร่ชื้นขึ้นอยู่กับอัตราส่วนระหว่างพื้นที่ผิวสัมผัสด้วยปริมาตร อัตราส่วนนี้สูงน้ำจะซึมออกได้เร็ว ผลไม้ที่มีรูป่างกลมน้ำจะซึมออกได้น้อย เพราะหั้งสองกรณีมีพื้นที่ผิวต่อปริมาตรน้อย (อนงวีรัตนานพนธุ์, 2533)

Monsálvez-González และคณะ (1993) อนินายถึงอัตราส่วนของพื้นที่ผิวต่อปริมาตรมีผลโดยตรงกับการถ่ายโอนมวลสาร พบว่าแอปเปิลที่มีรูป่างแวนมีอัตราส่วนพื้นที่ผิวต่อปริมาตรเป็น 3.5 (เส้นผ่าศูนย์กลางรวม 7 ซม. เส้นผ่าศูนย์กลางภายใน 2.4 ซม. และหนา 1 ซม.) จะมีการสูญเสียน้ำและตัวถูกละลายน้อยกว่าในเชิงรูป่างทรงกระบอกที่มีอัตราส่วนพื้นที่ผิวต่อปริมาตรเป็น 5.64 (เส้นผ่าศูนย์กลาง 1.1 ซม. และหนา 1 ซม.) ดังรูปที่ 5



รูปที่ 5 ผลของรูป่างที่มีต่อการถ่ายโอนมวลสารของชิ้นแอปเปิลในสารละลาย ชูโครงสร้างที่อุณหภูมิ 30° ๊ (บ) ร้อยละของน้ำที่สูญเสีย (กรัมของน้ำต่อน้ำหนักแอปเปิลสด) (ล่าง) ร้อยละของน้ำตาลที่เพิ่มขึ้น (กรัมของน้ำตาลต่อน้ำหนักแอปเปิลสด) (○ แวน, ● ทรงกระบอก)

ที่มา : Monsálvez-González และคณะ (1993)

4.3 การเตรียมชิ้นผลไม้ก่อนการออสไมซ์ส

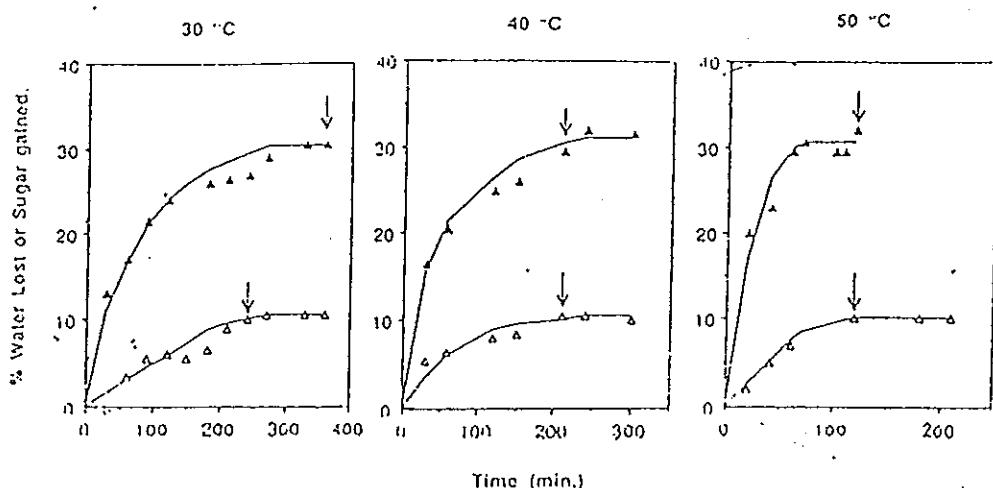
การใช้อุณหภูมิสูงในการนึ่ง หรือลวกจะทำให้เนื้อเยื่อของผลไม้ก่อนตัวลง เกิดการเปลี่ยนแปลงคุณสมบัติของเซลลเมมเบรนในการคัดเลือกสารพานเข้าออกจากเซลล์ ทำให้เนื้อเยื่อยอมให้มีการซึมผ่านได้มากขึ้น น้ำตาลจึงถูกดูดซึมเข้าสู่เซลล์ได้มากกว่าสภาวะปกติ (อ่อนรี รัตนพันธุ์, 2533 ; ทนาย ภัครพันธุ์, 2539 ; Mauro and Menegalli, 1995)

สุวิช ศิริวัฒน์โยธิน (2530) ได้ศึกษาการสูญเสียน้ำของมะละกอในน้ำเชื่อม เช่นเดียวกับน้ำมะละกอที่มีการลวกด้วยน้ำร้อนมากเกินไปจะสูญเสียน้ำมากกว่ามะละกอที่มีการลวกในน้ำร้อนพอประมาณ (15-30 นาที) และที่ไม่ผ่านการลวก นอกจากนี้การใช้ชัลไฟฟ์เพื่อช่วยยับยั้งปฏิกิริยาการเกิดสีน้ำตาลทั้งที่เกิดจากเอนไซม์ (Enzymatic browning reaction) และปฏิกิริยาการเกิดสีน้ำตาลที่ไม่ได้เกิดจากเอนไซม์ (Nonenzymatic browning reaction) และยังมีผลในการป้องกันการเจริญของจุลินทรีย์ (ประสีทธิ์ อติวีระกุล, 2527 ; ไพบูลย์ ธรรมรัตน์วาราสิก, 2529 ; รัชนี ตันตะพาณิชกุล, 2536) การใช้แคลเซียมคลอไรด์ กับผลไม้ก่อนการเชื่อม และการทำแห้งเป็นการปรับปรุงคุณลักษณะทางเนื้อสัมผัส ในการผลิตมะละกอเชื่อมอบแห้งความมีการเชื่อมสารละลายชัลเฟอร์โดยอุ่นชื้อร้อยละ 0.2 - 0.3 และแคลเซียมคลอไรด์ร้อยละ 1-2 เป็นเวลา 2 สัปดาห์จะทำให้โครงสร้างของเซลล์ผลไม้แข็งแรงพร้อมที่จะไม่เกิดการหดตัวเมื่อนำไปผ่านการแปรรูป เนื่องจากปฏิกิริยาของแคลเซียมคลอไรด์กับสารเพคติน เป็นปฏิกิริยาที่เกิดขึ้นได้ช้า ต้องใช้เวลานานเพื่อให้โครงสร้างเซลล์แข็งแรงพร้อมที่จะทนต่อความดันเนื่องจากความแตกต่างของความเข้มข้นของน้ำตาล ซึ่งจะทำให้น้ำตาลสามารถเข้าไปแทนที่น้ำในมะละกอได้ เป็นผลให้มะละกอมีน้ำหนักเพิ่มขึ้น และคุณภาพของผลิตภัณฑ์ที่ได้มีลักษณะดี ไม่หลุดตัว (สุวิช ศิริวัฒน์โยธิน, 2530)

4.4 อุณหภูมิ

อุณหภูมิในน้ำเชื่อมที่ใช้ชัลไฟฟ์ไม้สูงขึ้น น้ำจะซึมออกจากเซลล์ได้เร็วขึ้น (อ่อนรี รัตนพันธุ์, 2533) โดยอุณหภูมิจะมีผลต่อ率และการพاตามธรรมชาติ ทำให้ความต้านทานภายนอกลดน้อยลง มีผลต่อการเคลื่อนที่ของโมเลกุลของน้ำตาลและน้ำเร็วขึ้น ทำให้สัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำตาล และน้ำเร็วขึ้น (จิราภรณ์ สอดดิตร์, 2535) ดังนั้นแรงดันออสไมติกที่เกิดขึ้นจะมีค่าสูงขึ้นเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น

Beristain และคณะ (1990) ได้ทดลองทำแห้งสับปะรดด้วยวิธีอสโนมติก และศึกษาผลของอุณหภูมิที่ระดับ 30 40 และ 50 °C พบร่วมกันว่า เมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นจะทำให้การเคลื่อนย้ายของน้ำออกจากชั้นผลไม้ได้เร็วขึ้น (ดังรูปที่ 6) โดยการสูญเสียน้ำ และการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลมีลักษณะเพิ่มขึ้นแบบเอ็กพONENTIAL (exponential) กับเวลา



รูปที่ 6 ผลของอุณหภูมิต่ออัตราการสูญเสียน้ำ (\blacktriangle) และน้ำตาลที่เพิ่มขึ้น (Δ)
ของสับปะรดที่ทำแห้งด้วยวิธีอสโนมติกในสารละลายน้ำตาลซูครอส
50°บริกซ์ จุดละลายคืออุดสมดุลการแพร

ที่มา : Beristain และคณะ (1990)

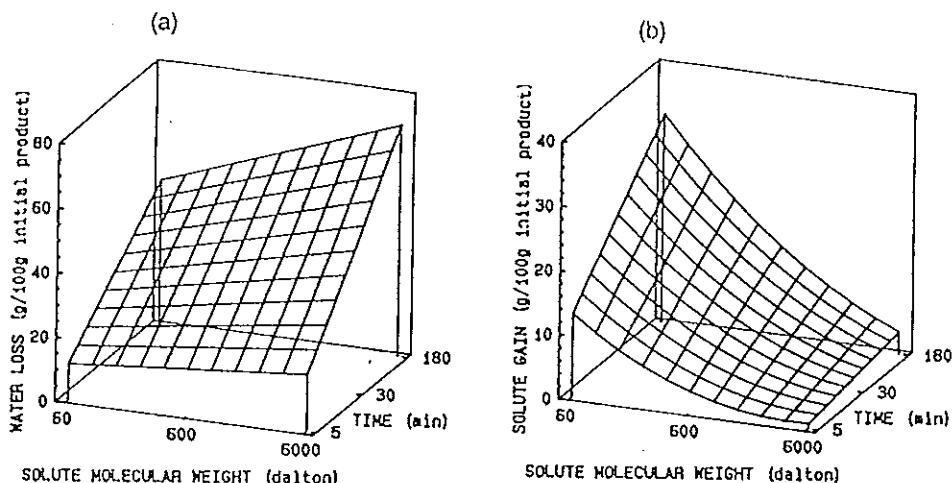
Yang และ Maguer (1992) อธิบายว่าที่ระดับอุณหภูมิสูง (50 °C) มีผลไปหลายโครงสร้างของเยื่อหุ้มเซลล์ ทำให้คุณสมบัติการคัดเลือกสารของเซลล์ถูกทำลาย แต่ที่อุณหภูมิ 25 °C ไม่มีผลต่อการทำลายคุณสมบัติการคัดเลือกสารของเยื่อหุ้มเซลล์ จึงยังคงมีการควบคุมการผ่านเข้าออกของสารที่เกิดขึ้นภายในเซลล์ผลไม้

4.5 ความเข้มข้นและชนิดของสารอสโนมติก

สารอสโนมติกเป็นสารที่ทำให้เกิดแรงขับเคลื่อนอสโนมติก (osmotic driving force) ในสารละลายน้ำอสโนมติกชนิดเดียวกัน เช่น น้ำเชื่อม เมื่อมีการเพิ่มความเข้มข้นสูงขึ้นจะทำให้น้ำซึมออกจากผลไม้ได้เร็วขึ้นเนื่องจากเกิดความแตกต่างระหว่างความเข้มข้นของน้ำตาล และน้ำภายในเซลล์ผลไม้กับภายนอกเซลล์สูงมากจนเกิดแรงขับขี้น ในขณะที่มีการซึมออก

ของน้ำเงี้ยวขึ้น น้ำตาลก็จะซึมเข้าสู่เซลล์ผลไม้ได้มากขึ้นเพียงเล็กน้อยเท่านั้น จึงเป็นข้อดีที่ทำให้ผลิตภัณฑ์ที่ได้ไม่นานมากจนเกินไป (อ่อนรี รัตนพันธุ์, 2533 ; จิราภรณ์ ศอดดิจิตร, 2535) นอกจากนี้สารออกซิโนติกแต่ละชนิดจะมีผลต่อกระบวนการของการออกซิเจนที่แตกต่างกัน

Saurel และคณะ (1994) ศึกษาผลของน้ำหนักไม่เลกุลของตัวถูก İslaly ที่ใช้ใน การแข่งขันที่มีต่อการเพรื่อออกซิเจนน้ำ และการเพรื้อเข้าของตัวถูก İslaly ในชีวะเปลี่ยน ผ่านการแข่งขันเพลไม้ได้สูงมากกว่าตัวถูก İslaly ที่มีน้ำหนักไม่เลกุลสูงจะส่งผลทำให้ปริมาณน้ำ เพรื้อออกจากการแข่งขันเพลไม้ได้สูงมากกว่าตัวถูก İslaly ที่มีน้ำหนักไม่เลกุลต่ำ แต่ปริมาณตัวถูก İslaly ที่เพรื์อเข้าสู่ชิ้นผลไม้ไม่มีปริมาณต่ำ เนื่องจากตัวถูก İslaly ที่มีน้ำหนักไม่เลกุลสูงมีการ แพร่ผ่านช่องทางเข้าสู่เซลล์ได้อย่างดีและมีการอุดตันอยู่ที่บริเวณผิวของชิ้นผลไม้ จึงทำให้ ความแตกต่างของความเข้มข้นภายในและภายนอกสูงเกิดแรงขับ (driving force) ของน้ำสูง การสูญเสียน้ำจึงเกิดขึ้นมาก เนื่องจากเกิดการเหี่ยวยดตัวจึงทำให้ตัวถูก İslaly ที่มีน้ำหนัก ไม่เลกุลสูงมีการเพรื์อเข้าสู่ชิ้นผลไม้ได้น้อยลง (รูปที่ 7)



รูปที่ 7 อิทธิพลของ (a) น้ำหนักไม่เลกุงของสารละลาย และเวลา ต่อการเพรียบเทียบของน้ำ และ (b) การเพรียบเทียบตัวถ่วงสารละลายในชั้นแยกเปลี่ยนเชื้อออก เชิงรูปทรงลูกบาศก์ที่แขวนในสารละลายเข้มข้นร้อยละ 55 อุณหภูมิ 50°C

ที่มา : Saurel และคณะ (1994)

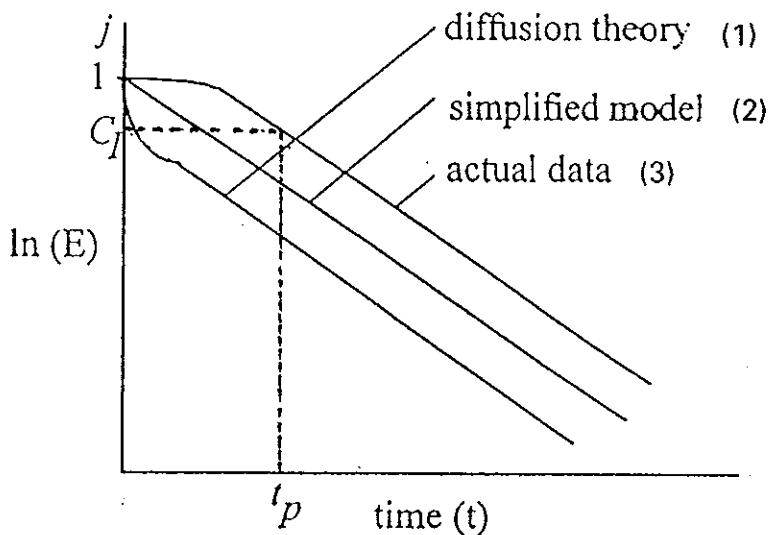
4.6 เวลาล่าช้าเนื่องจากพลาสมอลิซิส (Plasmolysis)

การเพร่ของตัวละลายจากภายในเซลล์ของผลไม้ไปสู่ตัวทำละลายภายนอกจะเกิดขึ้นได้ต้องรอให้เซลล์แตกก่อน ซึ่งการแตกของเซลล์อาจทำได้โดยวิธีเชิงกล เช่น การบีบอัด หรืออาจใช้ความร้อนในการลวกเพื่อทำให้เซลล์แตกออก เราเรียกว่าเวลาที่รอให้เซลล์แตกออก เพื่อให้สารละลายสามารถแพร่ออกสู่ตัวทำละลายได้ด้วย เวลาล่าช้าเนื่องจากพลาสมอลิซิส (time delay due to plasmolysis : t_p) (Siripatana, 1997)

Siripatana (1997) ได้อธิบายวิธีการหาค่า t_p โดยเปรียบเทียบผลการทดลองกับการทำนายโดยใช้ทฤษฎีการแพร่ พบร่วมกันว่าเวลาล่าช้าจะลดลงอย่างเร็วไปเมื่ออุณหภูมิเพิ่มขึ้น และไม่มีขึ้นกับความเร็วในการกวนตั้งรูปที่ 8 เส้นกราฟ (1) เป็นเส้นกราฟของการสกัดที่ได้จากการคำนวณโดยใช้ทฤษฎีการแพร่ จากทฤษฎีการแพร่ถ้าสมมติให้การกระจายของความเข้มข้นเริ่มต้นของตัวถูกละลายทุกจุดในผลไม้เท่ากัน ตัวถูกละลายที่อยู่ในเซลล์ผลไม้จะเกิดการแพร่ทันทีที่ผลไม้สัมผัสนอกจากสารละลาย (ไม่ว่าเวลาล่าช้าเนื่องจากพลาสมอลิซิส) ทำให้ความเข้มข้นในเฟสของแข็งลดลงอย่างรวดเร็วในช่วงแรกของการสกัด (ค่า E ลดลงอย่างรวดเร็ว) เส้นกราฟ (3) เป็นเส้นโค้งที่ได้จากการทดลองจริง คือในการสกัดตัวถูกละลายออกจากเซลล์ผลไม้จะต้องให้ความร้อนหรือวิธีทางกลไปทำลายโครงสร้างของเซลล์เพื่อทำให้เกิดอัตราการแพร่สูงสุดหลังจากเซลล์แตก จะพบว่าเกิดเวลาล่าช้าเนื่องจากพลาสมอลิซิส เส้นกราฟ (2) เป็นข้อมูลที่ได้จากการทำนายโดยใช้แบบจำลองการแพร่อย่างง่ายโดยกำหนดให้ C₁ คือค่าพารามิเตอร์ของกระบวนการเข้มข้นของตัวถูกละลายในเฟสของแข็งมีค่าเท่ากับ 1 ซึ่งไม่คิดถึงภาวะเริ่มต้น ดังนั้นตามสมมติฐานข้างต้นเราสามารถหาเวลาล่าช้าเนื่องจากพลาสมอลิซิสได้ดังนี้ สมมติฐาน

$$t_p = \frac{\ln C_1 - \ln j}{S} \quad (1)$$

โดย j คือ จุดตัดบนแกน y และ S คือความชันของเส้นตรงในกราฟรูปที่ 8



ຮູບທີ 8 ເປົ້າຍເທິ່ນຄວາມສັນພັນຮ່ວ່າງ $\ln E$ ກັບເວລາ (t) ຈາກທຸຜູ້ກົງກະພາວ
ແບບຈຳລອງການພາວອຍາງງາຍ ແລະ ຜົດການທຳລອງ

ທຶນາ : Siripatana (1997)

4.7 ອັດຕາສ່ວນຮ່ວ່າງປົມານັ້ນເຊື່ອມຕ່ອຂພລໄມ້

ກຣົມທີ່ນ້ຳເຊື່ອມມີຄວາມເຂັ້ມຂັ້ນມາຈະມີແຮງຂັບ (driving force) ດີຄວາມແຕກຕ່າງ
ຮ່ວ່າງປົມານັ້ນກາຍໃນເຊັລລື ແລະ ກາຍນອກເຊັລລືມີຄ່າສູງອຸໝ່ຕລອດເວລາ (ອ່ອນຮີ ວັດນາ
ພັນຖຸ, 2533)

Conway ແລະ ຄະນະ (1983 ອ້າງໂດຍຈົກກຣົມ ສອດຈິຕົກ, 2535) ໄດ້ເສັນອແນະວ່າກາງ
ເລືອກອັດຕາສ່ວນນ້ຳເຊື່ອມຕ່ອຂພລໄມ້ ກວດເລືອກຕາມການເປົ້າຍແປ່ງຄວາມເຂັ້ມຂັ້ນຂອງນ້ຳເຊື່ອມ
ດ້າຍອັດຕາສ່ວນມາກເກີນໄປຈະວັດການເປົ້າຍແປ່ງຄວາມເຂັ້ມຂັ້ນຂອງນ້ຳເຊື່ອມຍາກ ແຕ່ດ້ານຍອຍ
ເກີນໄປກະບວນການພາວຈະເກີດຫ້າ ສໍາໜັບອັດຕາສ່ວນ 1 ຕ່ອ 4 ເປັນອັດຕາສ່ວນທີ່ນີ້ຍົມໃຫ້ໃນກາງ
ແຂ້ອມພລໄມ້ (Bolin,et al., 1983 ; Lenart and Flink, 1984 ; Beristain,et al., 1990 ;
Monsalve-González,et al., 1993)

4.8 ກາຮກວນ

ກາຮກວນຫ້ວຍໄໝໃໝ່ເກີດກາຮະສມຂອງນ້ຳທີ່ເຊີ່ມອອກມາອຸໝ່ຄົມຮອບພລໄມ້ ນອກຈາກ
ວິທີກາຮກວນແລ້ວໃນຄຸຕສາທກຮ່ວມຈາຈໃຫ້ວິທີຮະເໝນນ້ຳທຳໃໝ່ນ້ຳເຊື່ອມເຂັ້ມຂັ້ນເຂັ້ນແລ້ວທຳໃໝ່ໃໝ່ພ່ານ
ພລໄມ້ອ່າງຕ່ອນເນື່ອງ (continuous re-concentration) (ອ່ອນຮີ ວັດນາພັນຖຸ, 2533) ກາຮກວນຈະ

ทำให้เกิดการไหลเวียนของสารละลายได้ดีหรือไม่ จะขึ้นอยู่กับปัจจัยใบพัด 升力 升力 การกว้าง

ค่าเรโนลด์นัมเบอร์ (Reynold number : $N_{Re} = \frac{d^2 N_p}{\mu}$) ความหนืด และความหนาแน่น

Dickey และ Fenic (1976) กล่าวว่าค่าเรโนลด์นัมเบอร์เป็นพารามิเตอร์ที่สำคัญที่ใช้วัดความแรงของการกว้าง ซึ่งมีความสัมพันธ์กับความเร็วในการกว้าง (N) และเส้นผ่าศูนย์กลางของใบพัด (d)

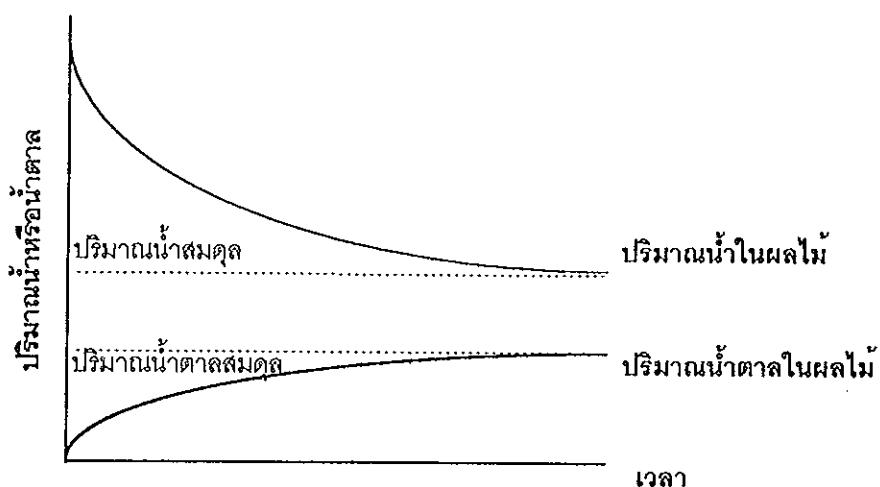
5. กระบวนการดึงน้ำออกจากการผลไม้ด้วยกระบวนการขอสมิติก ดีไซเดรชัน (Osmotic dehydration)

กระบวนการขอสมิติกดีไซเดรชัน เป็นกระบวนการดึงน้ำออกจากการผลไม้โดยใช้ชั้นผลไม้ในของเหลวที่มีค่าอุตสาหกรรมต่ำกว่าค่าอุตสาหกรรมตัวตัวในผลไม้ จะทำให้ผลไม้มีค่าอุตสาหกรรมต่ำลง สามารถบังคับการเสื่อมเสียของอาหารเนื่องจากกรดทรีฟ์ได้ (สุวิช ศิริวัฒน์โยธิน, 2530) การกำจัดน้ำออกจากการเนื้อเยื่อผลไม้โดยวิธีนี้น้ำจะพร่องผ่านเยื่อเลือกผ่าน จากภายในเซลล์ที่มีสารละลายเจือจางไปสู่สารละลายที่เข้มข้นสูงภายนอกเซลล์ ผลของความแตกต่างระหว่างความเข้มข้นของสารละลายภายในและภายนอกเซลล์ จะทำให้เกิดความแตกต่างของแรงดันขอสมิติกเกิดแรงขันให้มีการถ่ายโอนมวลสาร โดยจะเกิดการเคลื่อนที่ของโมเลกุลของน้ำ และสารธรรมชาติ เช่น น้ำตาล กรดอินทรีฟ์ เกลือแร่ จากภายในเซลล์ออกสู่ภายนอกเซลล์ ในขณะเดียวกันก็มีการแพร่ของตัวละลายที่นิยมใช้คือ น้ำตาล หรือเกลือแร่ (อ่อนรี รัตนพันธุ์, 2533 ; ชลดา มนະ kut, 2537 ; Lenart and Flink, 1984 ; Saurel, et al., 1994 ; Mauro and Menegalli, 1995 ; Rastogi and Raghavarao, 1995) แพร่เข้าสู่ภายนอกเซลล์ กระบวนการขอสมิติกเป็นที่นิยม และมีความเหมาะสมในการดึงน้ำบางส่วนออกจากผลไม้ก่อนนำไปอบแห้ง กระบวนการนี้ใช้อุณหภูมิไม่สูงจึงช่วยรักษาคุณลักษณะทางธรรมชาติของผลไม้ไว้ได้ดีกว่ากระบวนการอื่น มีการศูนย์เสียกลินน้อยเนื่องจากน้ำตาลหรือน้ำเชื่อมที่ใช้เป็นสารละลายขอสมิติก (osmotic agent) สามารถบังคับการศูนย์เสียกลินของผลไม้สด ซึ่งมักจะศูนย์เสียในขณะที่ทำการอบแห้ง นอกจากนี้ยังช่วยป้องกันปฏิกิริยาการเกิดสีน้ำตาลเนื่องจากเอนไซม์ ทำให้ผลไม้มีสีสวยงามโดยใช้สารเคมี เช่น ซัลเฟอร์ไดออกไซด์ลดลงหรือไม่ใช้เลย (อ่อนรี รัตนพันธุ์, 2533 ; ชลดา มนະ kut, 2537 ; Beristain, et al., 1990)

6. การแพร่ของมวลสารในเนื้อเยื่อผลไม้

การส่งผ่านมวลสารในเนื้อเยื่อผลไม้เป็นการเคลื่อนที่ของโมเลกุลแบบสุ่มจากส่วนหนึ่งของระบบที่มีความเข้มข้นสูงไปยังอีกส่วนหนึ่งของระบบที่มีความเข้มข้นต่ำ (จิราภรณ์ สดุดิตร์, 2535) เมื่อบริเวณซ่องว่างระหว่างเซลล์มีความเข้มข้นสูงกว่าภายในเซลล์จะเกิดกลไกการแพร่แบบอิสระ (molecular diffusion) ของน้ำตาลผ่านเยื่อหุ้มเซลล์เข้าสู่ภายในเซลล์ โดยอัตราการแพร่ของน้ำที่หลอดออกจากการแพร่ของน้ำตาลเข้าสู่ภายในเซลล์ ก驷โคสเข้าสู่เซลล์ (ชลดา มนະ kut, 2537)

Wongkrajang (1996) และ Ponting (1973 อ้างโดย Rastogi and Raghavarao, 1995) พบว่าช่วงเวลาแรกของการแพร่ผลไม้ในน้ำเริ่มปริมาณการแพร่ของน้ำออกจากเซลล์ จะสูงมากกว่าการแพร่ของน้ำตาลเข้าสู่เซลล์ เนื่องจากการแพร่ของน้ำตาลเข้าสู่เนื้อเยื่อผลไม้จะช้ากว่าการแพร่ของน้ำ (ตามรูปที่ 9)

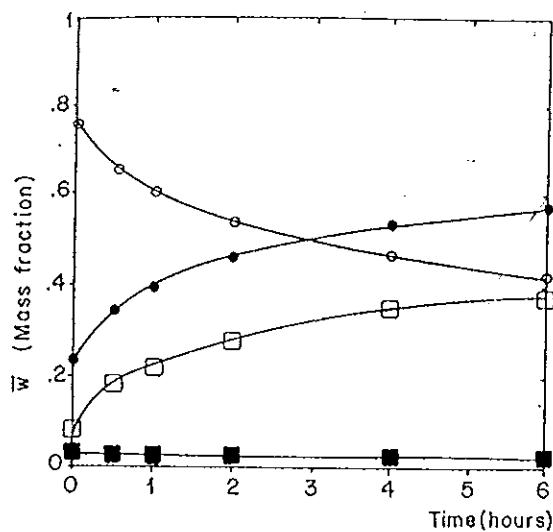


รูปที่ 9 สมดุลของน้ำและน้ำตาลระหว่างการทำแห้งแบบօโซโนซิส

ที่มา : Wongkrajang (1996)

Mauro และ Menegalli (1995) อธิบายถึงลักษณะการเปลี่ยนแปลงของน้ำน้ำตาลซูโครส และน้ำตาลรีดิวซ์ ในสูปเศษส่วนเชิงมวลของผลไม้ที่ทำการแช่ในน้ำเริ่มที่มีความเข้มข้น 60 °บริกซ์ที่อุณหภูมิ 50 °ช พบร่วางคึ่งชั่วโมงแล้วความเข้มข้นของน้ำตาลซูโครสจะเพิ่มสูงขึ้นมาก ส่วนน้ำตาลรีดิวซ์จะมีปริมาณต่ำและมีการเปลี่ยนแปลง

น้ำอย่างมาก ในขณะเดียวกันน้ำมีอัตราการสูญเสียค่อนข้างสูง และอัตราการสูญเสียน้ำค่อยๆ ลดลงจนเข้าสู่สภาวะคงตัว (รูปที่ 10)



รูปที่ 10 การเปลี่ยนแปลงเศษส่วนของมวลเหลวขององค์ประกอบของผลไม้ที่แช่ในสารละลายเข้มข้น 60 องศาบริกต์ ที่อุณหภูมิ 50°ซี ที่ระยะเวลาต่างๆ (○ : น้ำ ● : ของแข็งทั้งหมด □ : ซูโครัส ■ : น้ำตาลรีดิวาร์)

ที่มา : Mauro และ Menegalli (1995)

7. แบบจำลองในการศึกษากระบวนการแพร่ของตัวถุกลະลายในผลไม้

การศึกษาผลไม้จากการถ่ายโอนมวลสารที่เกิดขึ้นในการผลิตผลไม้แห้ง ส่วนใหญ่จะศึกษาการทำแห้งผลไม้โดยอาศัยปรากฎการอัดอสโนเมชิล คือ การแข็งผลไม้ลงในสารละลายที่ความเข้มข้นได้ความเข้มข้นหนึ่งโดยไม่มีการเพิ่มความเข้มข้นของสารละลายนั้นซึ่งแตกต่างจากขั้นตอนการผลิตผลไม้แห้งอ้อมอบแห้ง แตกต่างจากการแพร่ที่เกิดขึ้นเมื่อกษณะคล้ายคลึงกันและมีปัจจัยที่เกี่ยวข้องเหมือนกัน นักวิทยาศาสตร์หลายท่านได้หาวิธีการศึกษาผลไม้ที่เกิดขึ้นในระหว่างการถ่ายโอนมวลสาร โดยพิจารณาจากการเปลี่ยนแปลงของมวลสาร เช่น การเพิ่มขึ้นของปริมาณน้ำตาลหรือของเชิง (sugar or solids gain) การลดลงของปริมาณน้ำ (water loss) การสูญเสียน้ำหนัก ซึ่งมีผลเกี่ยวข้องกับเวลารวมไปถึงการทำนายค่าสมประสิทธิ์การแพร่ของมวลสารโดยใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์ (ชลดา มนະ kut, 2537 ; Azuara, et al., 1992)

Yao และ Maguer (1992) ศึกษาผลของอุณหภูมิ และชนิดของสารละลายที่มีต่อการสูญเสียน้ำ น้ำหนัก และการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลในสตอร์เบอร์รี่ 2 สายพันธุ์พบว่าการทำแห้งแบบอัดอสโนเมชิลในสภาวะความเข้มข้นของสารละลายร้อยละ 63 ของน้ำตาล ที่อุณหภูมิ 25 ° ซึ่งเป็นเวลา 2 ชั่วโมง ในระบบที่มีการหมุนเวียนของน้ำเชื่อมสามารถกำจัดน้ำในผลไม้ได้มากกว่าร้อยละ 40 และมีน้ำตาลเพิ่มขึ้นในเนื้อผลไม้เพียงร้อยละ 1 โดยการศึกษาหากการแพร่ของน้ำและน้ำตาลในสตอร์เบอร์รี่สามารถหาได้จากสมการ

$$WL = \frac{(M_0 - M)}{M_0} \times 100\% \quad (2)$$

$$ML = \frac{(M_{wo} - M_w)}{M_0} \times 100\% \quad (3)$$

$$SCD = \frac{(MW_s - MW_{so})}{M_0} \times 100\% \quad (4)$$

โดย WL คือน้ำหนักที่สูญเสีย ML คือความชื้นที่สูญเสีย SCD คือความแตกต่างของความเข้มข้นของน้ำตาล M_0 และ M คือน้ำหนักผลไม้เริ่มต้นและหลังการแข็ง M_{wo} และ M_w คือน้ำหนักน้ำเริ่มต้น และที่เวลาใด ๆ MW_{so} , MW_s คือปริมาณน้ำตาลในสารละลายเริ่มต้นก่อนและต่อไปนี้จะแสดงถูกท้ายหลังเอกสารอย่างอกรอก

Monsálvez-González และคณะ (1993) ศึกษาปรากฏการณ์ถ่ายโอนมวลของน้ำและน้ำตาลระหว่างการแข็งแยบเป็นรูปทรงแผ่นบางและทรงกระบอก ในสารละลายกลูโคสเข้มข้น 41° บริกซ์ และสารละลายซูโคราสเข้มข้น 52° บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 30 40 และ 50° สามารถอธิบายอัตราการแพร่ของน้ำและน้ำตาลจากโมเดลของ Crank (1975) โดยนำการสูญเสียน้ำและการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลมาฟิตเข้ากับโมเดลได้ผลโดยของสมการการแพร่สำหรับรูปทรงแผ่นบางตามสมการที่ (5) และสมการการแพร่สำหรับรูปทรงกระบอกตามสมการที่ (6)

$$\frac{Wp_t}{Wp_\infty} = 1 - \sum_{n=1}^{\infty} \left(\frac{2\alpha(1+\alpha)}{1+\alpha + \alpha^2 q_n^2} \cdot \exp(-Dq_n^2 t / l^2) \right) \quad (5)$$

$$\frac{Wp_t}{Wp_\infty} = 1 - \sum_{n=1}^{\infty} \left(\frac{4\alpha(1+\alpha)}{4+4\alpha + \alpha^2 q_n^2} \cdot \exp(-Dq_n^2 t / l^2) \right) \quad (6)$$

เมื่อ Wp_t , Wp_∞ คือน้ำหนักของน้ำที่สูญเสียหรือการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลในชั้นผลไม้ที่เวลา t และที่สภาวะสมดุล α คืออัตราส่วนของสารละลายน้ำตาลต่อปริมาตรของชั้นผลไม้ q_n คือรากของสมการ : $\tan q_n = -\alpha q_n$ ($q_n > 0$) สำหรับชั้นแผ่นบาง หรือ $\alpha q_n J_0(q_n) + 2J_1(q_n) = 0$ ($q_n \neq 0$) สำหรับรูปทรงกระบอก D คือสมประสิทธิ์การแพร่ (เมตร²/นาที) $|$ คือระยะครึ่งของความหนาของชั้นแผ่นบางหรือระยะครึ่งของการตัดตามยาวของรูปทรงกระบอก (เมตร) t คือเวลา (นาที)

ค่าการสูญเสียน้ำ (Water loss : WL) และการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (SG) หาได้จากสมการที่ (7) และ (8)

$$SG = (W_t \times B_t) - (W_0 \times B_0) \quad (7)$$

โดย SG คือการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (กรัม) W_t และ W_0 คือน้ำหนักของชั้นแข็งแยบที่เวลา t และที่สภาวะเริ่มต้น (กรัม) B_t และ B_0 คือความเข้มข้นของแข็งที่ละลายได้ในชั้นแข็งแยบที่เวลา t และที่สภาวะเริ่มต้น (Brix; w/w)

$$\%WL = \frac{(W_0 \times M_0) - (W_t \times M_t)}{W_0} \quad (8)$$

โดย % WL คือร้อยละของปริมาณน้ำที่ถูกเสียในหน่วยกรัม (ฐานเปียก) M_t และ M_0 คือความชื้นที่เวลาได ๆ และที่สภาวะเริ่มต้น (ร้อยละฐานเปียก)

Lenard และ Flink (1984) ได้พัฒนาโมเดลเพื่อใช้ศึกษาการถ่ายโอนมวลสาร และค่าอัตโนมัติ ในการถ่ายโอนมวลสาร 10 ถึง 70 และพบว่าโมเดลนี้สามารถใช้ในการคำนวณข้อมูลของการถ่ายโอนมวลสาร และค่าอัตโนมัติ ในสภาวะที่ไม่สมดุลและช่วงระยะเวลาสั้น ๆ

การแพร่ผ่านวัสดุที่เป็นของแข็งตามทฤษฎีการแพร่ในของแข็ง ซึ่งมีสมมติฐานว่า การถ่ายโอนมวลของตัวถูกจะถ่ายผ่านพื้นที่หน้าตัดขนาดหนึ่งหน่วยเป็นสัดส่วนโดยตรงกับ ความแตกต่างความเข้มข้นของตัวถูกจะถ่ายในเฟสของแข็ง ในกระบวนการถ่ายโอนมวลสาร ซึ่งความเข้มข้นที่จุด ๆ หนึ่ง เปลี่ยนไปกับเวลาในกระบวนการถ่ายโอนมวลสารที่ สภาวะไม่คงตัว อธิบายได้โดยสมการกฎข้อที่สองของฟิกค์ (Fick's second law) (รัตนฯ จิระวัฒนานนท์, 2538 ; Crank, 1975)

Spanink (1979 อ้างโดย Schwartzberg and Chao, 1982) ได้เสนอสมการทั่วไป จากกฎข้อที่สองของฟิกค์เพื่อใช้ในการอธิบายการแพร่ในของแข็งที่สมมาตรในสภาวะไม่คงตัว

$$\frac{\partial c}{\partial t} = \frac{1}{x^{v-1}} \frac{\partial}{\partial x} \left[x^{v-1} D_s \frac{\partial c}{\partial x} \right] \quad (9)$$

โดยที่ C คือความเข้มข้นของสารละลาย t คือเวลาที่เกิดการแพร่ และ D_s คือ สมประสิทธิ์การแพร่ในของแข็ง v คือแฟกเตอร์รูปทรงของแข็ง (shape factor)

$$v = \frac{Ax}{V} \quad (10)$$

เมื่อ A คือพื้นที่ผิวของแข็ง V คือปริมาตรของแข็ง X คือระยะทางที่วัดจากจุดกึ่งกลางของแข็ง แฟกเตอร์รูปทรงสำหรับแผ่นแบบราบยาวไม่จำกัด (infinite flat slab) คือ 1 ทรงกระบอกยาวไม่จำกัด (infinite cylinder) คือ 2 ทรงกลม (sphere) คือ 3

การนำกฎข้อที่สองของฟิกค์มาใช้เพื่อวิเคราะห์การแพร่ร้อนก็จะมีการกำหนดสมมติฐานเบื้องต้น (Siripatana, 1997) คือ

1. สัดส่วนระหว่างความเข้มข้นของตัวถุกลະลายในสารละลายภายนอก และความเข้มข้นของตัวละลายภายนอกของแข็งที่สภาวะสมดุลมีค่าคงที่ ไม่ขึ้นอยู่กับความเข้มข้นหรือปัจจัยอื่น ๆ

2. สมประสิทธิ์การแพร่ในเฟสของแข็งมีค่าคงที่

3. มีส่วนประกอบเดียวเท่านั้นที่มีการแพร่ และการแพร่เกิดในทิศทางเดียว

Siripatana (1997) และ Schwartzberg และ Chao (1982) ได้ตั้งสมมติฐานเพิ่มเติมเกี่ยวกับสภาวะเริ่มต้น และสภาวะขอบเขตสำหรับการสกัดแบบแกะ และการสกัดแบบหล่อส่วนทาง คือ

1. $C = C_0$ สำหรับ $0 < X < l$ เมื่อ $t = 0$

2. เมื่อ $X = 0$

3. $Y = mX$ ที่ $X = l$

เมื่อ Y คือความเข้มข้นของตัวถุกลະลายในเฟสของเหลว X คือความเข้มข้นของตัวถุกลະลายในเฟสของแข็ง m คือสมประสิทธิ์การกระจายสมดุล (distribution coefficient)

4. ค่าด้วย (draft) หรือแฟกเตอร์ของการสกัด (α) มีค่าคงที่

$$\alpha = \frac{Lm}{S} \quad (11)$$

เมื่อ L คือปริมาตรของสารละลายในเฟสของเหลว S คือปริมาตรของสารละลายในเฟสของแข็ง m คือสมประสิทธิ์การกระจายสมดุล (equilibrium distribution coefficient)

5. ภายในเฟสของเหลวมีการผสมกันอย่างสมบูรณ์ (well-mixed) ไม่มีความต้านทานการถ่ายโอนมวลจากภายนอกเฟสของแข็ง ($K \rightarrow \infty$, $B_i \rightarrow \infty$) การถ่ายโอนเกิดขึ้นเนื่องจากการแพร่เพียงอย่างเดียวโดย B_i คือจำนวนในอุตสาหกรรมที่แสดงสัดส่วน

ระหว่างความต้านทานการถ่ายโอนมวลภายในเฟสของแข็งต่อความต้านทานการถ่ายโอนมวลจากภายนอกเฟสของแข็ง

$$Bi = \frac{K \cdot m \cdot l}{D_s} \quad (12)$$

เมื่อ m คือสัมประสิทธิ์การกระจายสมดุล (equilibrium distribution coefficient)

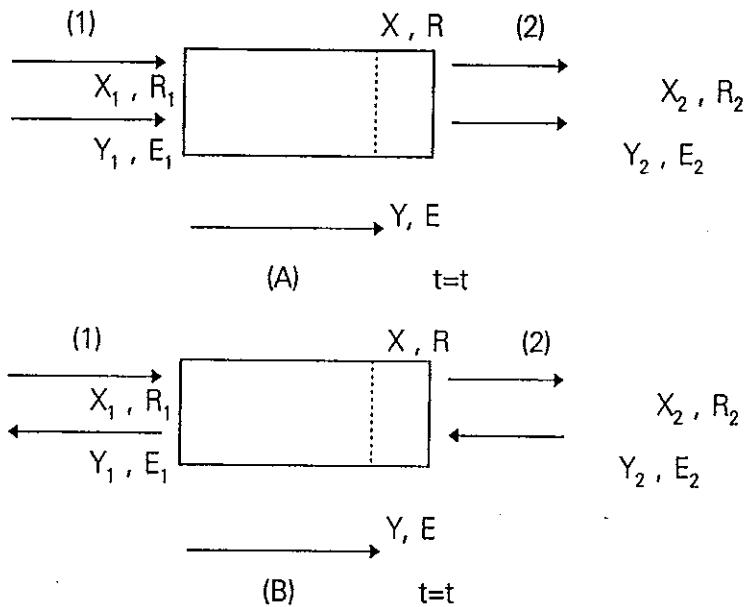
l คือความยาวเชิงลักษณะของเฟสของแข็ง (characteristic length) D_s คือสัมประสิทธิ์การแพร่ในเฟสของแข็ง K คือสัมประสิทธิ์การถ่ายโอนมวลที่ผิวน้ำเฟสของแข็ง

Loncin (1980 อ้างโดย Schwartzberg and Chao, 1982) รายงานว่าการหาสัมประสิทธิ์การแพร่ในสภาวะที่กำหนดให้ $Bi > 200$ (ถือว่าไม่มีความต้านทานการถ่ายโอนมวลภายนอกเฟสของแข็ง) พบร้าค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ที่วัดได้จะมีความคลาดเคลื่อนไม่เกินร้อยละ 1 ยกเว้นในกรณีที่มีอนุภาคแขวนลอยขนาดเล็กมาก หรือที่สกัดได้ในผ่านเบดที่ถูกอัดแน่น หรือ m มีค่าน้อยมากจะทำให้ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ที่วัดได้มีความคลาดเคลื่อนมากยิ่งขึ้น สำหรับกระบวนการการสกัดแบบในลส่วนทาง สมมติฐานที่เกี่ยวข้องกับสภาวะเริ่มต้น และสภาวะขอบเขตจะเป็นไปตามสมมติฐานที่ 1 ถึง 4 ใน การศึกษาความสามารถของตัวละลายในการแพร่ภายนอกเฟสของแข็งจะนิยมศึกษาค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ (diffusion coefficient or diffusivity) เป็นพารามิเตอร์ที่บ่งบอกถึงความสามารถของเนื้อเยื่อ หรือตัวกลางที่ยอมให้ตัวละลายผ่านได้มีความสำคัญต่ออัตราการแพร่ จากสมดุลมวล (รูปที่ 11) สามารถหาผลเฉลยของสมการการแพร่ (Siripatana, 1997) ดังนี้

$$E = \frac{\bar{X} - X^*}{X_0 - X^*} = \frac{\bar{Y} - Y^*}{Y_0 - Y^*} = \sum_{n=1}^{\infty} C_n \exp[-q_n^2 \tau], \quad \tau = \frac{Dt}{a^2} \quad (13)$$

$$\text{โดย } X^* = \frac{1}{1+\gamma} \left(\bar{X}_1 + \gamma \frac{Y_1}{m} \right) = \frac{1}{1+\gamma} \left(\bar{X}_2 + \gamma \frac{Y_2}{m} \right) \quad (14)$$

$$Y^* = \frac{1}{1+\gamma} (m\bar{X}_1 + \gamma \cdot Y_1) = \frac{1}{1+\gamma} (m\bar{X}_2 + \gamma \cdot Y_2) \quad (15)$$



รูปที่ 11 แผนภาพ (A) การสกัดแบบ楷 และ (B) การสกัดแบบสวนทาง
ที่มา : Siripatana (1997)

โดย τ คือจำนวนพิกร์ t คือระยะเวลาที่ของเข็งอยู่ในการสกัด a คือความ
ยาวเชิงลักษณะของเฟสของเข็ง E คือสัดส่วนที่เหลืออยู่ของตัวถุกละลาย X' และ Y' คือ
ความเข้มข้นของตัวถุกละลายในเฟสของเข็งและของเหลวที่สภาวะสมดุลท้ายของการสกัด
แบบสวนทาง และที่สภาวะความเข้มข้นสมดุลของตัวถุกละลายในเฟสของเข็งสม
ดุล (X_0) และเฟสของเหลวสมดุล (Y_0) ในการสกัดแบบ楷 γ คือแฟกเตอร์การสกัดสมมูล
(equivalent extraction factor) ในกรณีการสกัดแบบ楷 γ คือ α ส่วนกรณีการสกัดแบบ
สวนทาง γ คือ $-\alpha$ X, X_1, X_2, Y, Y_1 และ Y_2 คือความเข้มข้นของตัวถุกละลายที่ตำแหน่ง
ต่าง ๆ ดังรูปที่ 11 สำหรับกรณีการสกัดแบบ楷 X_1, Y_1 เท่ากับความเข้มข้นของตัวถุกละลาย
ในเฟสของเข็ง (X_0) และในเฟสของเหลว (Y_0) ตามลำดับ ส่วน X_2, Y_2 เท่ากับความเข้มข้น
ของตัวถุกละลายที่สภาวะสมดุลในเฟสของเข็ง (X_0) และเฟสของเหลว (Y_0) ตามลำดับ
 q_n คือ eigenvalue ลำดับที่ n ซึ่งมีค่าเป็นบวก สำหรับ q_1 หาได้จากสมการ

$$q_1^2 = g(\alpha, \eta, Bi) q_n^2 \approx Sh_{\infty} \frac{\sqrt{\gamma+1}}{2} = g(\alpha, \eta, Bi) Sh_{\infty} \frac{\sqrt{\gamma+1}}{2} \quad (16)$$

$$\text{เมื่อ } g(\alpha, \eta, Bi) = \frac{1}{1 + \frac{P}{Bi^k}} \quad \text{โดย} \quad P = 2.293 - \frac{0.4036}{\alpha} + (0.2409 - \frac{0.1237}{\alpha})\eta$$

$$K = 1.069 + 0.0404\eta, \eta = v - 1$$

Sh คือจำนวนเชอร์ด หาได้จากสมการ

$$Sh = 2g(\alpha, \eta, Bi) \left[u(\alpha, \eta) - \frac{v(\alpha, \eta)}{\alpha} + \frac{w(\alpha, \eta)}{\alpha^2} \right] \quad (17)$$

$$u(\alpha, \eta) = 2.460 + 0.3770\eta \quad v(\alpha, \eta) = 0.4015 + 0.248\eta$$

$$w(\alpha, \eta) = 0.0270 + 0.3531\eta$$

ในกรณี $Bi > 1$ และ $\alpha > 0.3$

$$Sh = 2(2.0591 + 0.41309v) \left(1 + \frac{2.0011 + 0.3215v}{Bi^{(1.0177 + 0.02762v)}} \right)^{-1} \quad (18)$$

ในกรณี $Bi < 1$ และ $\alpha > 0.3$

สมการที่ (17) และ (18) ได้จากการพิจารณาของรูปทรงอย่างง่าย (แผ่นราบ, ทรงกระบอก และทรงกลม) ซึ่งอาจนำไปใช้กับรูปทรงไม่แน่นอนที่มีแฟลกเตอร์รูปทรงอยู่ระหว่าง 1 ถึง 3

C_n คือค่าพารามิเตอร์อันเนื่องจากสภาวะเริ่มต้นของการกระจายความชื้นของตัวถูกละลายในเฟสของแข็ง

$$C_n = \frac{2v\gamma(\gamma+1)}{\gamma^2 \left[\left(\frac{q_n^2}{Bi} - \frac{v}{\gamma} \right)^2 + q_n^2 \left(1 - \frac{1}{Bi} \right) - \frac{v^2}{\gamma} \right]} \quad (19)$$

ในสมการ (15) สามารถนำไปใช้ได้ทั้งการสกัดแบบกระแสและแบบสวนทาง ในกรณีที่จำนวนฟิกค์ (τ) มีค่ามากกว่า 0.1 เรายสามารถใช้เทอมแรกเพียงเทอมเดียวในการคำนวณค่า X และ Y ซึ่งค่าที่คำนวณได้มีความคลาดเคลื่อนน้อยกว่าร้อยละ 1 (Wang and Sastry, 1993)

ดังนั้นการหาค่าสัมประสิทธิ์การเพร่จะใช้ค่า C_1 และ a , ในการคำนวณเท่านั้น การประยุกต์ใช้ทฤษฎีการเพร่ในการศึกษาการแปรรูปอาหารที่เป็นของแข็งที่มีรูปทรงไม่ปกติ (ไม่ใช่แผ่นราบ, ทรงกระบอก และทรงกลม) โดยปกติแล้วนักวิจัยจะใช้วิธีเชิงเลขที่เหมาะสมในการแก้ปัญหา

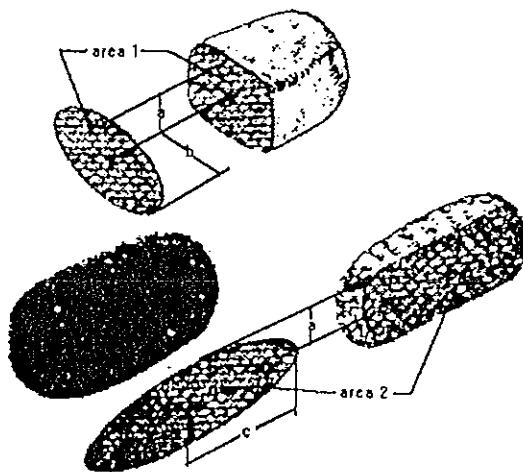
Siripatana(1997) ได้พัฒนาผลเฉลยอย่างง่ายของสมการการเพรซึ่งสามารถใช้ใน การคำนวณการเปลี่ยนแปลงเข้มข้นเฉลี่ยของตัวถูกละลายในการเพรแบบภาคและแบบไอล ส่วนทางสำหรับของแข็งรูปทรงซับซ้อนในช่วง $0.1 < \text{เลขไบออด}(Bi) < 10$, $1 < \text{แฟกเตอร์รูปทรง} (v) < 3$ และ $0.3 < \text{คราฟ} (\alpha) < 10$ จะต้องพิจารณาลักษณะเฉพาะของความเยาว์เชิงลักษณะ ของเพสของแข็ง เช่น ในของแข็งรูปทรงร่องร่องที่ใช้ครึ่งหนึ่งของด้านกว้างของพื้นที่หน้าตัดตามยาวเทียบเท่าความเยาว์เชิงลักษณะ (α)

$$A' = \frac{b}{a} = \frac{\text{area}1}{\pi a^2} \quad \text{และ} \quad B' = \frac{c}{a} = \frac{\text{area}2}{\pi a^2} \quad (20)$$

โดย $\text{area} 1$ คือพื้นที่หน้าตัดตามยาว และ b คือครึ่งหนึ่งของความเยาว์ของพื้นที่หน้าตัดตามยาวจะเป็นตามด้านกว้าง ส่วน c คือครึ่งหนึ่งของความเยาว์ของพื้นที่หน้าตัดตามยาวของของแข็ง หากได้จากปริมาตรของของแข็ง และ $\text{area} 2$ คือพื้นที่หน้าตัดตามยาว ตามรูป 12 สำหรับสมการการเพรในของแข็งรูปทรงซับซ้อนหาได้จากสมการ

$$E = C_1 \exp \left[\left(-\frac{Sh}{2} \frac{(\gamma+1)}{\gamma} \frac{v}{3v-1} \left[2 + \frac{3}{A'^2} + \frac{3}{B'^2} \right] \right) \frac{Dt}{a^2} \right] = C_1 \exp \left[\left(-\frac{Sh}{2} \frac{(\gamma+1)}{\gamma} v \right) \frac{Dt}{a^2} \right] \quad (21)$$

$$\text{โดย} \quad v = 1 + \frac{1}{A'^2} + \frac{1}{B'^2} \quad (22)$$



รูปที่ 12 ภาพตัดตามขวางและตามยาวของของแข็งรูปทรงกรวย
ที่มา : Siripatana (1997)

สัมประสิทธิ์การแพร่ (diffusion coefficient or diffusivity) เป็นพารามิเตอร์ที่บ่งบอกถึงความสามารถของเนื้อเยื่อหรือตัวกลางที่จะยอมให้ตัวละลายผ่านได้ มีความสำคัญต่ออัตราการแพร่ จากสมการที่ (22) ในกรณีที่จำนวนฟิกค์ (τ) มีค่ามากกว่า 0.1 สามารถหาค่าสัมประสิทธิ์การแพร่โดยใช้ค่า C_1 ในการคำนวณเท่านั้น (Wang and Sastry, 1993) เมื่อเขียนกราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่า $\ln E$ กับเวลาในการแช่คิมจะได้

$$\text{slope} = -\frac{Sh(\gamma+1)}{2\gamma} \cdot \gamma \frac{D}{a^2} \quad (23)$$

หากค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ในของแข็งได้จาก สมการ

$$D = -\text{slope} \cdot \frac{a^2}{v} \left(\frac{\gamma}{\gamma+1} \right) \frac{Sh}{2} \quad (24)$$

เมื่อ D คือสัมประสิทธิ์การแพร่ (เมตร²/วินาที) slope คือความชันของเส้นตรงในกราฟ $\ln E$ กับเวลา a คือความยาวเชิงลักษณะ (ครึ่งหนึ่งความหนา : เมตร) v คือแฟกเตอร์รูปทรง γ คือแฟกเตอร์การแช่คิม Sh คือค่าเชอร์กูด

วัตถุประสงค์

1. เพื่อหาสภาวะที่เหมาะสมในการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้ง
2. ศึกษาการถ่ายโอนมวลของน้ำ น้ำตาล และกรด ในกระบวนการเชื่อม โดยนำแบบจำลองทางคณิตศาสตร์มาอธิบายกลไกการถ่ายโอน และทำนายการเปลี่ยนแปลง
3. เพื่อนำความเข้าใจที่ได้จากการศึกษากลไกการถ่ายโอนมวล มาใช้เป็นข้อมูลเบื้องต้นในการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้งต่อไป

บทที่ 2

วัสดุ อุปกรณ์ วิธีการ

วัสดุ

1. มะม่วงเบาผลดิบอายุไม่เกิน 60 วันหลังจากออกดอกออก เปลือกเมล็ดยังไม่แข็ง มีน้ำหนักโดยเฉลี่ย 50 - 70 กรัมต่อผล (รูปที่ 13) จากตลาดในอำเภอหาดใหญ่ จังหวัด สงขลา
2. สารเคมีที่ใช้ในการทดลอง เป็นระดับ Food grade ได้แก่ กรดซิตริก แคลเซียมคลอไรด์ โซเดียมเมทดาบีพชัลไฟฟ์ เกลือแร่ และน้ำตาลซูครัส



รูปที่ 13 มะม่วงเบา

อุปกรณ์

1. อุปกรณ์ที่ใช้ในการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้ง

1.1 ถังออกซิเจน (รูปที่ 14) ประกอบด้วยถังไม้รูปสี่เหลี่ยมพื้นผ้า กว้าง 30 เซนติเมตร ยาว 90 เซนติเมตร หุ้มด้วยสแตนเลส สำหรับใส่น้ำประปาเพื่อควบคุม อุณหภูมิในการเชื่อมตามต้องการ โดยมีเครื่องทำน้ำร้อนหมุนเวียน ภายในถังมีท่อสำหรับ ปล่อยน้ำที่ใช้แล้วทิ้ง และมีถังรูปทรงกรวยบอกเมล็ดขณะเป็นกรวยมีกอกเปิดปิดได้สำหรับ ถ่ายน้ำเข้ามหลังการเชื่อมออก ส่วนด้านบนของถังมีแกนเหล็กสำหรับติดตั้งมอเตอร์เพื่อใช้ สำหรับหมุนใบพัดทั้ง 4 โดยที่ใบพัดทั้ง 4 จุ่มอยู่ในถังทรงกรวยออก ออกแบบโดย ดร. ชัยรัตน์ ศิริพันะ และคุณพรชัย ศรีไพบูลย์ คณะอุตสาหกรรมเกษตร มหาวิทยาลัย สงขลานครินทร์

1.2 ตู้อบชนิดไซล์มาร์ชัน (Hot air dryer) (รูปที่ 15)

2. อุปกรณ์ที่ใช้ในการวิเคราะห์

2.1 ขวดวัดความหนาแน่นขนาด 25 มิลลิลิตร (รูปที่ 16)

2.2 เครื่องวัดพื้นที่ระบบดิจิตอล (Planimeter) รุ่น KP-92N ยี่ห้อ Placom

2.3 เครื่องวัดความเร็วตอบแบบมือถือ ระบบดิจิตอลแบบใช้ล้ำแสง (Digital Techometer) รุ่น DT - 240P ยี่ห้อ Digicon

2.4 เครื่องวัดความเร็วลม (Anemometer) รุ่น AM - 4201 ยี่ห้อ Lutron

2.5 เครื่องชั่งแบบตัวเลขความละเอียดตำแหน่งที่ 3 รุ่น PG5002 ยี่ห้อ Mettler Teledo

2.6 เครื่องชั่งแบบตัวเลขความละเอียดตำแหน่งที่ 4 รุ่น BP210S ของบริษัท Satorius

2.7 เครื่องวัดปริมาณของแข็งที่ละลายได้ (Abbe Refractometer) รุ่น 3L ของ บริษัท Bausch & Lomb (รูปที่ 17)

2.8 เครื่องวัดค่าสี JUKI รุ่น JP 7100 F

2.9 เครื่องวัดความหนืด Brookfield รุ่น RVDVII+

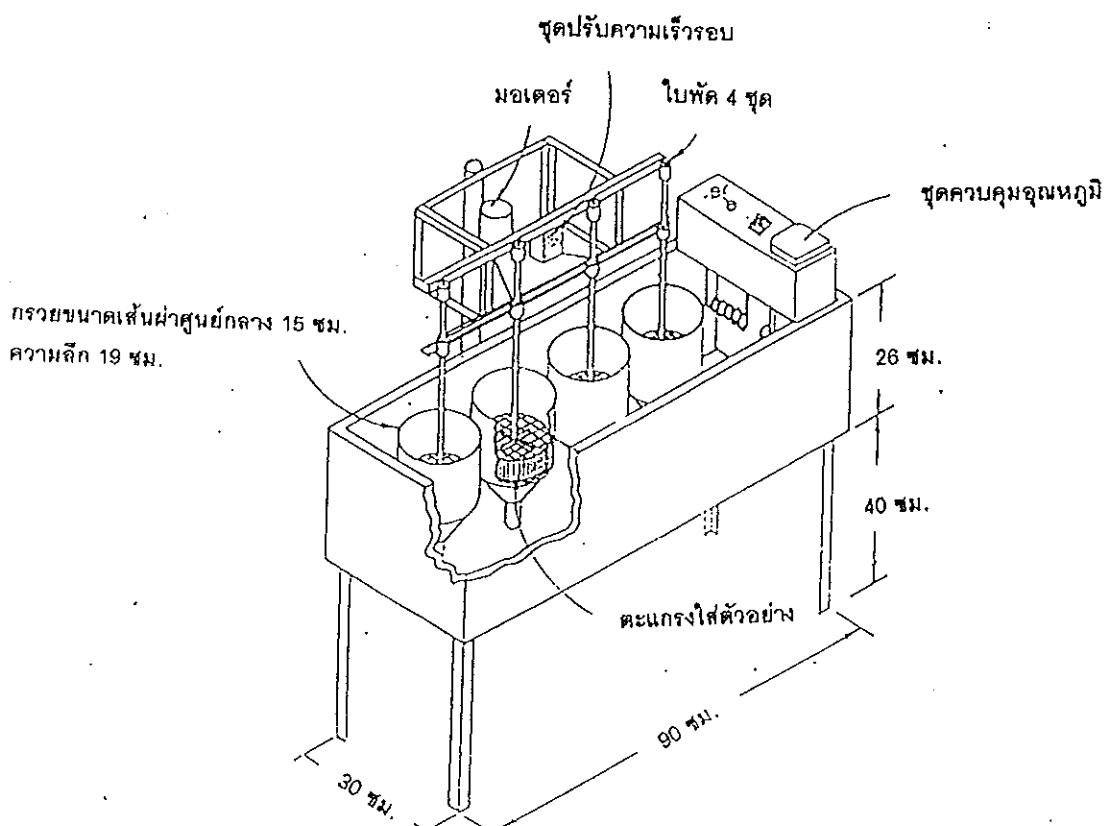
2.10 เครื่องวัดความเป็นกรดด่าง รุ่น model 15 ยี่ห้อ Denver

2.11 เครื่องทดสอบเนื้อสัมผัส (Texture Analyser) รุ่น TA-TX 2i ยี่ห้อ Stable Micro system (รูปที่ 18)

2.12 เครื่องอบแห้งแบบการระเหิด (Freeze dryer) รุ่น Dura - DryTm μP ยี่ห้อ FTS System

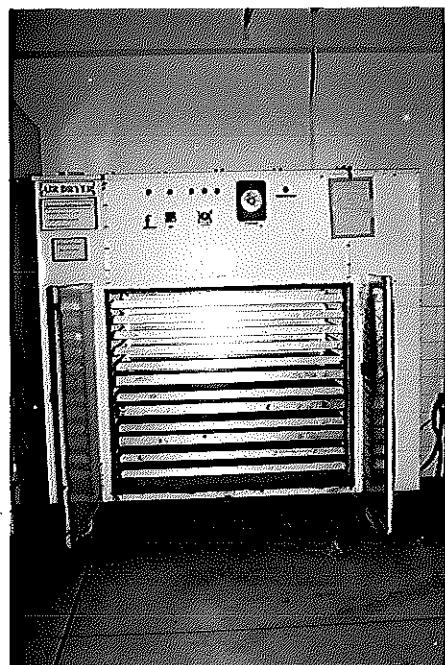
2.13 ตู้อบไฟฟ้า (Hot air oven) รุ่น TV 406 ยี่ห้อ Memmert

2.14 อุปกรณ์และเคมีภัณฑ์สำหรับวิเคราะห์ คุณภาพทางกายภาพ คุณภาพทางเคมี และคุณภาพทางประสานสัมผัส

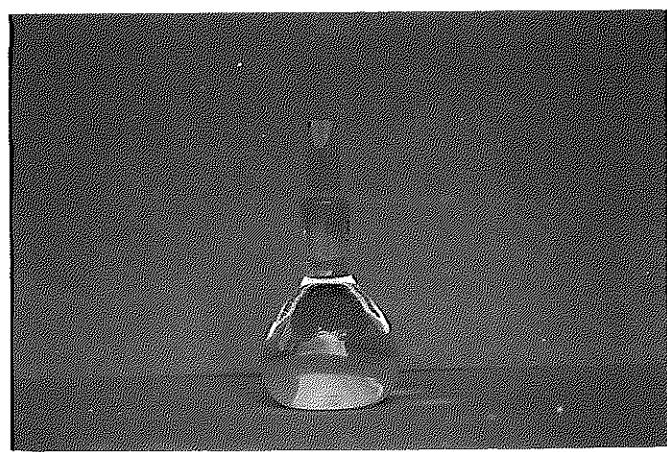


รูปที่ 14 ถังอบสโนไวซ์

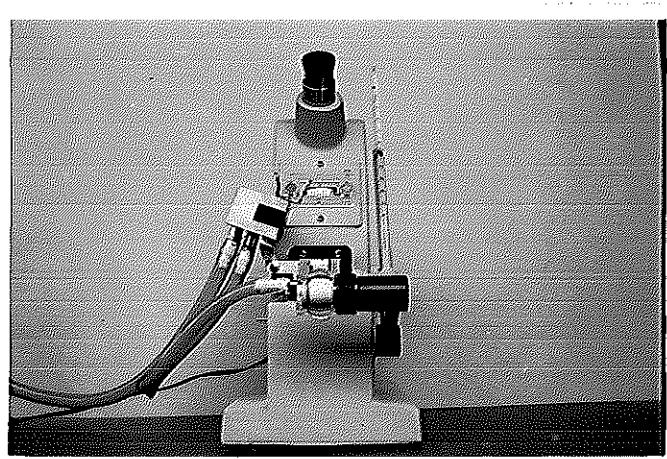
ออกแบบโดย : ดร. ชัยรัตน์ ศิริพันธุ์ และครุพรชัย ศรีเพนุลย์



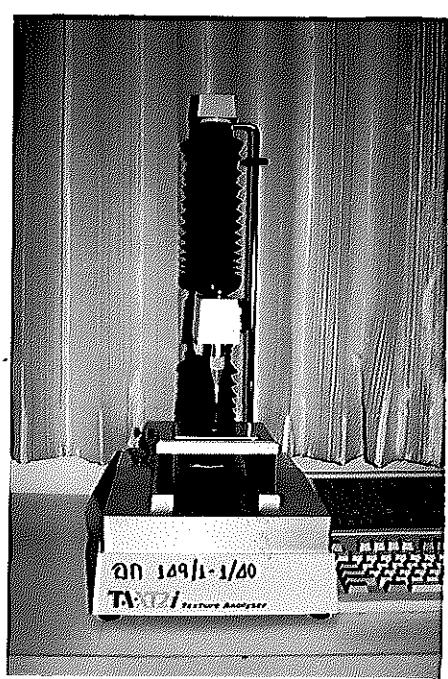
รูปที่ 15 ตู้อบลมร้อน (Hot air dryer)



รูปที่ 16 ชุดดัดความหนาแน่น



รูปที่ 17 เครื่องวัดปริมาณของแข็งที่ละลายได้ (Abbe refractometer)



รูปที่ 18 เครื่องทดสอบเนื้อสัมผัส (Texture Analyser)

วิธีการ

1. การตรวจสอบคุณภาพวัตถุดิน

นำมาระบุเบาระยะผลิตมีอายุไม่เกิน 60 วันหลังจากออกดอกออกเปลือกเมล็ดยังไม่แข็ง มีน้ำหนักโดยเฉลี่ย 50 - 70 กรัมต่อผล นำมาล้างทำความสะอาด ปอกเปลือก เก็บเมล็ดออก และหั่นตามยาวของผลมะม่วง โดยแบ่งขนาดเท่า ๆ กันจำนวน 6 ชิ้นต่อผล นำมาตรวจสอบคุณภาพทางด้านเคมีและการแยกเป็นองค์ประกอบดังนี้

1.1 คุณภาพทางกายภาพ ได้แก่

- ค่าสี ตามระบบ Hunter (L, a, b) โดยเครื่องวัดสี JUKI วัดค่าสีชิ้นตัวอย่างทั้งทางด้านผิวดิบเปลือกและด้านติดเมล็ด แล้วนำค่าที่ได้มาหาค่าเฉลี่ย
- ค่าความแน่นเนื้อ (Firmness) โดยเครื่องทดสอบเนื้อสัมผัส (Texture analyser) ใช้วัดทรงกระบอกเส้นผ่าศูนย์กลางขนาด 2 มิลลิเมตร (P/2) กดทะลุผิwtัวอย่างด้านผิวดิบเปลือกไปยังด้านผิวดิบเมล็ด เป็นระยะทาง 5 มิลลิเมตร ด้วยแรงกด (Compression) ขนาด 5 กิโลกรัม ที่ความเร็ว 1.5 มิลลิเมตรต่อวินาที
 - ค่าความหนาแน่น คำนวณได้จากน้ำหนักและปริมาตร โดยใช้ขั้นวัดความหนาแน่น (ตามวิธีการในภาคผนวกข.4)

1.2 คุณภาพทางเคมี ได้แก่

- ปริมาณของเย็นที่ละลายได้ทั้งหมด โดยใช้ Abbe refractometer
- ปริมาณกรดทั้งหมดในรูปกรดซิตրิก (A.O.A.C., 1990)
- ปริมาณความชื้น (A.O.A.C., 1990)
- ปริมาณน้ำตาลรีดิวช์ และน้ำตาลทั้งหมด (A.O.A.C., 1990)

2. การศึกษาผลของสารละลายน้ำเดี่ยมเมตตาไบซัลไฟต์ และแคลเซียมคลอไรด์

ต่อลักษณะการเกิดสีน้ำตาลและเนื้อสัมผัสของมะม่วงบาน

เพื่อหาแนวทางยับยั้งการเกิดสีน้ำตาล และการรักษาเนื้อสัมผัสของชิ้นมะม่วง เพื่อคัดเลือกความเข้มข้นของสารเคมี ระยะเวลา และสภาวะที่เหมาะสมในการบาน จึงได้คัดเลือกมะม่วงเบาที่อยู่ในระยะผลดิน มีน้ำหนักโดยเฉลี่ย 50 - 70 กรัมต่อผล มาล้างทำความสะอาด ปอกเปลือก และหั่นตามยาวของผลมะม่วง โดยหั่นเป็นชิ้น

ขนาดเท่าๆกันจำนวน 6 ชิ้นต่อผล มีรูปทรงเที่ยบเท่าวงรี (ตามรูปที่ 12) โดยความยาวเฉลี่ย ด้าน a, b และ c เท่ากับ 0.3, 1 และ 3 เซ็นติเมตร ตามลำดับ นำชิ้นมะม่วงเข้าในสาร ละลายผสมโซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์กับแคลเซียมคลอไรด์ ด้วยอัตราส่วน 1:3 โดยน้ำหนัก ที่อุณหภูมิห้อง โดยมีปัจจัยที่ศึกษาดังต่อไปนี้

- โซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์ มี 2 ระดับคือ ร้อยละ 0.1 และ 0.2
- แคลเซียมคลอไรด์ มี 2 ระดับคือ ร้อยละ 0.4 และ 0.7
- เวลาที่ใช้สารละลายผสม เป็น 6 12 และ 24 ชั่วโมง

โดยวางแผนการทดลองแบบสุ่มอย่างสมบูรณ์ (Completely Randomized Design : CRD) และจัดชุดการทดลองแบบแฟกทอร์เรียล ดังตารางที่ 2 หลังจากนั้นเข้มงวดในสาร ละลายผสมครบตามเวลาที่กำหนด วิเคราะห์คุณภาพทางกายภาพ ได้แก่ ค่าสี (L, a, b) ความแห้งเนื้อ และประเมินคุณภาพทางประสานสัมผัส ทางด้านสี และเนื้อสัมผัส โดยวิธีพารามาเชิงปริมาณ (Quantitative Descriptive Analysis : QDA) (เพรจัน วิริยะจารี, 2535) ข้อมูลที่ได้นำมาวิเคราะห์ความแปรปรวน (Anova) และความแตกต่างระหว่างชุดการ ทดลองแบบ DMRT (Duncan's Multiple Range Test) เพื่อคัดเลือกชุดการทดลองที่เหมาะสม สมในการยับยั้งการเกิดสีน้ำตาลและรักษาเนื้อสัมผัสของชิ้nmะม่วง

ตารางที่ 2 ชุดการทดลองการยับยั้งการเกิดสีน้ำตาล และการรักษาเนื้อสัมผัสของชิ้นมะม่วงเบา

ชุดการทดลอง	เวลาที่แช่ในสารละลาย (ชั่วโมง)	ความเข้มข้น (ร้อยละ)	
		โซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์	แคลเซียมคลอไรด์
1	6	0.1	0.4
2	6	0.1	0.7
3	6	0.2	0.4
4	6	0.2	0.7
5	12	0.1	0.4
6	12	0.1	0.7
7	12	0.2	0.4
8	12	0.2	0.7
9	24	0.1	0.4
10	24	0.1	0.7
11	24	0.2	0.4
12	24	0.2	0.7

3. การศึกษาปัจจัยที่มีผลต่อการถ่ายโอนมวลสารที่เกิดขึ้นระหว่างการแช่มะม่วงในสารละลายazuโครส

3.1 ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ (Reynold number : N_{Re})

เตรียมชิ้นมะม่วงและแช่ในสารละลายผสมของโซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์กับแคลเซียมคลอไรด์ที่ความเข้มข้นและระยะเวลาตามที่คัดเลือกได้จากข้อ 2 หลังจากนั้นนำไปแช่ในสารละลายเกลือเข้มข้นร้อยละ 10 เป็นเวลา 90 นาที ลอกในน้ำเดือดเป็นเวลา 1 นาที และทำให้เย็นทันที โดยนำมาแช่ในน้ำ และแช่ในสารละลายazuโครสเข้มข้น 70° บริการปรับพีโซเท่ากับ 3.5 ด้วยกรดซิตริก ในอัตราส่วนชิ้นมะม่วงต่อสารละลายเป็น 1 ต่อ 3 โดยน้ำหนัก ศึกษาผลของการกวนโดยปรับเปลี่ยนค่าเรโนลด์ 2 ระดับคือ 0 และ 200

(จิราภรณ์ สอดจิตต์, 2536) ซึ่งมีความเร็ว 0 และ 118 รอบต่อนาทีตามลำดับ (สั่นผ่าศูนย์กลางใบพัด 8 เซ็นติเมตร ความหนาแน่นของน้ำเชื่อม 1.36×10^3 กิโลกรัมต่อลูกบาศก์เมตร ความหนืด 85.9×10^{-3} กิโลกรัมต่อมเมตรนาที) ควบคุมอุณหภูมิที่ 50°C สูมตัวอย่างชิ้นมะม่วงทุก ๆ 30 นาที ขับสารละลายส่วนเกินบริเวณผิวให้แห้ง ซึ่งน้ำหนัก วัดขนาดความหนาแน่น ปริมาณความชื้น และปริมาณของเย็นที่ละลายได้ทั้งหมด จนกระทั่งความเข้มข้นของน้ำตาลภายในชิ้นมะม่วงมีค่าเท่ากับร้อยละ 90 ของน้ำตาลในน้ำเชื่อม วางแผนการทดลองแบบ CRD นำผลการทดลองที่ได้มาวิเคราะห์ความแปรปรวน และการทดสอบ เพื่อหาเวลาและค่าเรโนลด์นัมเบอร์ที่เหมาะสมสำหรับการแข็ง โดยพิจารณาจาก การวัดและการคำนวณ (ตามภาคผนวก ๑) ดังนี้

- สัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำ และน้ำตาล (Siripatana, 1997)
- การสูญเสียน้ำ และการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (Monsalve-González, et al, 1993)
- อัตราการแพร์ของน้ำ น้ำตาล (Siripatana, 1997)
- การทดสอบตัวของชิ้นมะม่วง (Baillon, 1990)

3.2 ผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของสารละลายซูโครส

เตรียมชิ้นมะม่วงและแข็งในสารละลายผสมของโซเดียมเมตตาไปชัลไฟต์กับแคลเซียมคลอไรด์ที่ความเข้มข้นและระยะเวลาตามที่คัดเลือกได้จากข้อ 2 หลังจากนั้นนำไปแข็งในสารละลายเกลือเข้มข้นร้อยละ 10 เป็นเวลา 90 นาที ลอกในน้ำเดือดเป็นเวลา 1 นาที และทำให้เย็นทันที โดยนำมาแข็งในน้ำ หลังจากนั้นแข็งในสารละลายซูโครสที่มีการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม 3 แบบ คือ แบบปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมเพิ่มขึ้นครั้งละ 10° บริกซ์ ($30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 60 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์) ทุก 4 ชั่วโมง รวมเวลาทั้งหมด 20 ชั่วโมง/ปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมครั้งละ 20° บริกซ์ ($30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์) ทุก 4 ชั่วโมง/รวมเวลาทั้งหมด 12 ชั่วโมง และแข็งในสารละลายซูโครสเข้มข้นร้อยละ 70° บริกซ์ เป็นเวลา 4 ชั่วโมง ปรับพีโซ่เท่ากับ 3.5 ด้วยการซิตริก ในอัตราส่วนชิ้นมะม่วงต่อสารละลายเป็น 1 ต่อ 3 โดยน้ำหนัก กวนที่ระดับค่าเรโนลด์นัมเบอร์ที่เลือกได้จากข้อ 3.1 ควบคุมอุณหภูมิ 50°C สูมตัวอย่างชิ้นมะม่วงที่เวลา 0, 10, 20, 40, 60, 100, 140, 210 และ 240 นาทีในแต่ละความเข้มข้นของน้ำเชื่อม ขับสารละลายส่วนเกินบริเวณผิวให้แห้ง ซึ่งน้ำหนัก วัดขนาดความหนาแน่น ปริมาณความชื้น ปริมาณกรดในรูปกรดซิตริก และปริมาณของเย็นที่

ละลายได้ทั้งหมด วางแผนการทดลองแบบ CRD นำผลการทดลองที่ได้มามีเคราะห์ความประป่วน และการลดถอย เพื่อคัดเลือกขั้นตอนการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื้อมที่เหมาะสมต่อการผลิต โดยพารามิเตอร์ที่ได้จากการวัดและการคำนวณ (ตามภาคผนวก ๑) คือ

- สัมประสิทธิ์การเพริ่งของน้ำ น้ำตาล และกรด (Siripatana, 1997)
- การสูญเสียน้ำ การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการลดลงของกรด (Monsalve-González, et al, 1993)
- อัตราการเพริ่งของน้ำ น้ำตาล และกรด (Siripatana, 1997)
- การحدตัวของชั้นมะม่วง (Baillon, 1990)

3.3 ศึกษาผลของอุณหภูมิ

เตรียมชิ้นมะม่วงและแข็งในสารละลายผสมของโซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์กับแคลเซียมคลอไรด์ที่ความเข้มข้นและระยะเวลาตามที่คัดเลือกได้จากข้อ 2 หลังจากนั้นนำไปแข็งในสารละลายเกลือเข้มข้นร้อยละ 10 เป็นเวลา 90 นาที ลวกในน้ำเดือดเป็นเวลา 1 นาที และทำให้เย็นทันที โดยนำมาแข็งในน้ำ หลังจากนั้นแข็งในสารละลายโซเดียมที่มีการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื้อมและสภาวะการแข็งตามวิธีที่คัดเลือกได้จากข้อ 3.2 จำนวนคราวในลดลงเบอร์ที่คัดเลือกได้จากข้อ 3.1 และควบคุมอุณหภูมิ 3 ระดับคือ 50, 60 และ 70 °C ใช้เวลา 100 นาทีในแต่ละความเข้มข้นของน้ำเชื้อม รวมเวลา 5 ชั่วโมง สมด้วยอย่างชั้นมะม่วงที่เวลา 0, 10, 20, 40, 60 และ 100 นาที ตรวจสอบชิ้นมะม่วง และคำนวนค่าตัวแปรเข่นเดียวกับข้อ 3.2 วางแผนการทดลองแบบ CRD นำผลการทดลองที่ได้มามีเคราะห์ความประป่วน และการลดถอย เพื่อคัดเลือกอุณหภูมิที่ดีที่สุดต่อกระบวนการผลิต

3.4 ศึกษาผลของขนาดและรูปทรง

เตรียมชิ้นมะม่วงที่มีขนาดแตกต่างกันโดยหั่นตามยาวของผลมะม่วง คือ หั่น 4 ชิ้นต่อผล และหั่น 6 ชิ้นต่อผล แข็งในสารละลายผสมของโซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์กับแคลเซียมคลอไรด์ที่ความเข้มข้นและระยะเวลาตามที่คัดเลือกได้จากข้อ 2 หลังจากนั้นนำไปแข็งในสารละลายเกลือเข้มข้นร้อยละ 10 เป็นเวลา 90 นาที ลวกในน้ำเดือดเป็นเวลา 1 นาที และทำให้เย็นทันที โดยนำมาแข็งในน้ำ หลังจากนั้นแข็งในสารละลายโซเดียมที่มีการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื้อมและสภาวะการแข็งตามวิธีที่คัดเลือกได้จากข้อ 3.2 จำนวนคราว

ในลดนัมเบอร์ที่คัดเลือกได้จากข้อ 3.1 และควบคุมอุณหภูมิที่ระดับที่คัดเลือกได้จากข้อ 3.3 ใช้เวลา 100 นาทีในแต่ละความเข้มข้นของน้ำเชื่อม รวมเวลา 5 ชั่วโมง สูตรตัวอย่างชิ้นมะม่วงที่เวลา 0, 10, 20, 40, 60 และ 100 นาที ตรวจสอบชิ้นมะม่วง และคำนวนค่าตัวแปรเช่นเดียวกับข้อ 3.2 วางแผนการทดลองแบบ CRD นำผลการทดลองที่ได้มาวิเคราะห์ความแปรปรวน และการทดสอบ เพื่อคัดเลือกขนาดของชิ้นมะม่วงที่เหมาะสมในผลิต

นำทฤษฎีการแพร์เม่าของบายกลไกการแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรด และผลของค่าเรโนลดนัมเบอร์ ความเข้มข้นและวิธีการปรับสารละลาย อุณหภูมิ และขนาดและรูปร่างต่อพารามิเตอร์ต่าง ๆ ในทฤษฎีการแพร์

4. ศึกษาสภาพการอบแห้งของมะม่วงเชื่อม

4.1 อัตราการอบแห้ง

นำมะม่วงที่ผ่านการเตรียมที่คัดเลือกได้จากข้อ 2 และเชื่อมตามวิธีการที่คัดเลือกสภาพได้จากข้อ 3 มาอบแห้งโดยใช้ตู้อบลมร้อนที่อุณหภูมิ 60°C ด้วยความเร็วลม 1.03 เมตรต่อวินาที อบให้ความชื้นลดลงเหลือประมาณ 18 มาตรฐานเปียก ระหว่างการทดลองทำการวัดอุณหภูมิกระแสเป่าเปียก อุณหภูมิกระแสเป่าแห้ง เก็บตัวอย่างเพื่อหาปริมาณความชื้น และบันทึกความสัม�ล่องพลังงานที่อ่านได้จากมิเตอร์ไฟฟ้าทุก 30 นาที

4.2 การหาความชื้นสมดุล

เตรียมมะม่วงเชื่อมแห้งตามวิธีการในข้อ 4.1 ตัดให้มีขนาด $5 \times 5 \times 5$ ลูกบาศก์เซ็นติเมตร หากความชื้นสมดุลแบบดูดความชื้น (Adsorption) โดยทำให้ความชื้นลดต่ำลงด้วยการทำแห้งแบบระเหิด (freeze drying) ที่อุณหภูมิ -50 ถึง -54°C ในระบบสูญญากาศ 25 ถึง 130 มิลลิ托ร์ ชั่งตัวอย่างมะม่วงเชื่อมแห้ง 3 - 5 กรัมวางบนตะแกรงอะลูминเนียม แขวนไว้ในชุดที่บรรจุสารละลายเกลืออิมตัว (ตารางที่ 3) นำชุดบรรจุตัวอย่างหันหน้าในตู้อบ ควบคุมอุณหภูมิ 30°C ชั่งน้ำหนักตัวอย่างจนน้ำหนักคงที่ จากนั้นนำตัวอย่างมาหาความชื้น และหาความชื้นสมดุลแบบดูดความชื้น (Desorption) โดยหันมะม่วงเชื่อมแห้งให้มีขนาด $5 \times 5 \times 5$ ลูกบาศก์เซ็นติเมตร ชั่งตัวอย่างมะม่วงเชื่อมแห้ง 3 - 5 กรัมวางบน

ตะแกรงอะกูมิเนียม แขวนไว้ในขวดที่บรรจุสารละลายน้ำอิมตัว และนำไปหาความชื้น เช่นเดียวกับวิธีการหาความชื้นสมดุลแบบดูดความชื้น

ตารางที่ 3 ความชื้นสัมพัทธ์ (%) เนื่องสารละลายน้ำอิมตัวของเกลือสำหรับการดูดและการ
คายความชื้น ที่อุณหภูมิ 30 °C

สารละลายน้ำอิมตัว	LiCl	MgCl ₂ .6H ₂ O	Mg(NO ₃) ₂ .6H ₂ O	NaCl	KNO ₃
อุณหภูมิ 30 °C	13.3	32.4	51.4	75.0	92.3

ที่มา : Palipane และ Driscoll (1992)

5. การศึกษาเปรียบเทียบกระบวนการผลิตมะม่วงแซ่บอิมแห้งแบบช้า และแบบ พัฒนา

5.1 ศึกษาการถ่ายโอนมวลสารของชิ้นมะม่วงในขั้นตอนการเตรียมมะม่วงก่อนการแซ่บอิม
ขั้นตอนการเตรียมมะม่วงก่อนการแซ่บอิมของกระบวนการผลิตมะม่วงแซ่บอิมแห้ง
แบบช้าและแบบพัฒนา มีวิธีการเหมือนกัน โดยหันให้ชิ้นมะม่วงมีขนาดตามที่คัดเลือกจาก
ข้อ 3.4 แซ่บในสารละลายน้ำซึ่งได้เตรียมเมตตาใบชัลไฟต์กับแคลเซียมคลอไรด์ที่ความเข้มข้น
และเวลาตามที่คัดเลือกจากข้อ 2 แซ่บในสารละลายน้ำอิมเข้มข้นร้อยละ 10 เป็นเวลา 90
นาที นำมาลวกในน้ำเดือด 1 นาที และทำให้เย็น ดูดตัวอย่างชิ้นมะม่วงที่เวลา 0, 10, 30,
70, 150, 310 และ 360 นาที ในระหว่างการแซ่บสารละลายน้ำซึ่งได้เตรียมเมตตาใบชัลไไฟต์
กับแคลเซียมคลอไรด์ และที่เวลา 0, 10, 20, 40, 60 และ 90 นาที ในระหว่างการแซ่บสาร
ละลายน้ำอิม ขับสารละลายน้ำออกโดยการปั่นในเครื่องปั่นหางาน 10 นาที เพื่อวิเคราะห์การเปลี่ยนแปลงน้ำ
ตาด และกรดภายนอกในชิ้นมะม่วง

5.2 การเชื่อม

5.2.1 การหาระยะเวลาของการเชื่อมในกระบวนการผลิตมะม่วงแซ่บแบบช้า

นำชิ้นมะม่วงที่ผ่านการเตรียมตามข้อ 5.1 แซ่บในสารละลายน้ำตาลที่มีการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 06 \rightarrow 70^\circ$ บริกร ปรับพื้นที่เชื่อมเป็น 3.5 ด้วยกรดซิตริกเฉพาะในน้ำเชื่อมความเข้มข้นแรก (30° บริกร) ระยะเวลาในการเชื่อมชิ้นมะม่วงในน้ำเชื่อมความเข้มข้นละ 24 ชั่วโมง รวมเวลาทั้งหมด 5 วัน ในอัตราส่วนเนื้อมะม่วงต่อสารละลายโซเดียมคลอโรส $1:3$ สูมตัวอย่างวิเคราะห์การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งที่ละลายได้ที่เวลา $0, 1/2, 1, 2, 4, 8, 16$ และ 24 ชั่วโมง และระยะเวลาเชื่อมในแต่ละความเข้มข้น โดยกำหนดจุดยุติเมื่อความเข้มข้นของน้ำตาลภายในชิ้นมะม่วงมีค่าเท่ากับร้อยละ 90 ของความเข้มข้นของน้ำตาลในน้ำเชื่อม

5.2.2 การเปรียบเทียบการเปลี่ยนแปลงมวลสารในชิ้นมะม่วง ระหว่างการเชื่อม

แบบช้า และแบบพัฒนา

ทดลองแซ่บชิ้นมะม่วงในสารละลายโซเดียมคลอโรส 2 วิธี คือ การเชื่อมแบบช้า โดยเตรียมมะม่วงภายใต้สภาวะเช่นเดียวกับข้อ 5.1 นำมาแซ่บในสารละลายโซเดียมคลอโรสมีชั้นตอนการผลิตและใช้เวลาที่คัดเลือกได้ตามข้อ 5.2.1 และการเชื่อมแบบพัฒนามีชั้นตอนการผลิตตามข้อ 3.3 โดยการเชื่อมทั้ง 2 วิธีใช้ชิ้นมะม่วงขนาดชิ้นที่คัดเลือกได้จากข้อ 3.4 วางแผนการทดลองแบบ CRD สูมตัวอย่างที่เวลา $0, 10, 30, 70, 150, 310$ และ 630 นาที สำหรับการเชื่อมแบบช้า และที่เวลา $0, 10, 20, 40, 60$ และ 100 นาที สำหรับการเชื่อมแบบพัฒนา ตรวจสอบชิ้นมะม่วง และคำนวณค่าตัวแปรเช่นเดียวกับข้อ 3.2 นำผลการทดลองที่ได้เปรียบเทียบข้อแตกต่างของการถ่ายโอนมวลสารในชิ้นมะม่วง

5.3 ตรวจสอบคุณภาพผลิตภัณฑ์หลังการอบแห้ง

นำมะม่วงที่ผ่านการเชื่อมแบบช้าและแบบพัฒนาตามวิธีการในข้อ 5.2.2 อบแห้งตามวิธีในข้อ 4.1 วิเคราะห์คุณภาพของผลิตภัณฑ์หลังการอบแห้ง ดังนี้

- คุณภาพด้านเคมี ได้แก่ ปริมาณความชื้น ปริมาณน้ำตาลรีดิวซ์และน้ำตาลทั้งหมด ปริมาณกรดในรูปกรดซิตริก ปริมาณชัลเฟอร์ไดออกไซด์
- คุณภาพทางกายภาพ ได้แก่ ค่าสี (L, a, b) ค่าความแน่นเนื้อ
- คุณภาพทางประสาทสัมผัส โดยใช้การทดสอบชิ้นแบบพรวณาเชิงปริมาณ

สำหรับคุณลักษณะ สี เนื้อสัมผัส รสชาติ การนดตัวของผลิตภัณฑ์ สำหรับการยอมรับรวมใช้การทดสอบชิมแบบ Hedonic scale ประกอบด้วย 9 ระดับคะแนน เมื่อระดับคะแนน 1 หมายถึง ไม่ชอบมากที่สุด และระดับคะแนน 9 หมายถึงชอบมากที่สุด (เพโกราน วิริยะจารี, 2535) ใช้ยูททดสอบชิมจำนวน 10 คน วางแผนการทดลองแบบ CRD นำข้อมูลมาวิเคราะห์ความแปรปรวนและความแตกต่างระหว่างชุดการทดลองแบบ LSD (Least Significant Difference)

5.4 การวิเคราะห์นำไปริมาณผลผลิต

ทำการผลิตมะม่วงแซ่บแห้งแบบซ้ำและแบบพัฒนา บันทึกน้ำหนักของวัตถุดิบที่ได้และสูญเสียไปในแต่ละขั้นตอนของการผลิต นำมาคำนวณหาร้อยละของการสูญเสียในแต่ละขั้นตอนจากการกระบวนการผลิตจนถึงผลิตภัณฑ์ และเปรียบเทียบร้อยละโดยน้ำหนักของผลิตภัณฑ์กับวัตถุดิบเริ่มต้น เพื่อหาร้อยละของผลผลิตที่ได้จากการผลิต

5.5 การประเมินต้นทุนการผลิตเบื้องต้น

ศึกษาต้นทุนการผลิตมะม่วงแซ่บแห้งแบบซ้ำ และแบบพัฒนา โดยรวมข้อมูลราคารวัตถุดิบดังนี้

- มะม่วงเบา
- น้ำตาลซูโคส
- สารเคมี ได้แก่ กรดซิตริก แคลเซียมคลอไรด์ และโซเดียมเมตตาไบบีซัลไฟต์

บทที่ 3

ผลและวิจารณ์

1. การตรวจสอบคุณภาพวัตถุดิน

ผลมะม่วงเบาที่นำมาใช้ในการศึกษาเป็นมะม่วงดิบที่มีอายุน้อยกว่า 60 วัน ซึ่งเป็นระยะที่นิยมนำมา บริโภคสด (นพรัตน์ บำรุงรักษ์, 2533) และแปรรูปเป็นผลิตภัณฑ์ เพราะเป็นระยะที่เปลือกหุ้มเมล็ดยังไม่แข็ง จึงสะดวกต่อการตัดแต่ง และผลมะม่วงเบาที่ใช้มีน้ำหนักประมาณ 50 - 70 กรัมต่อผล โดยมีน้ำหนักเนื้อเปลือก และเมล็ดโดยเฉลี่ยคิดเป็นร้อยละประมาณ 47.00 23.36 และ 29.63 ตามลำดับ ซึ่งสัดส่วนน้ำหนักเนื้อต่อผล ต่ำมากเมื่อเปรียบเทียบกับมะม่วงชนิดอื่นที่นิยมนำมาแปรรูป เช่น มะม่วงแก้ว มะม่วงสามปี และมะม่วงสายพันธุ์ต่างประเทศ (บุหลัน พิทักษ์ผล และคณะ, 2523; ภาณุชี วงศ์และพงษ์, 2532; สมฤทธิ์ เพื่องจันทร์ และคณะ, 2536; Teotia, et al., 1987)

องค์ประกอบทางเคมีและกายภาพของมะม่วงเบา (ตารางที่ 4) ที่ใช้ศึกษามีปริมาณความชื้นสูงถึงร้อยละ 90.36 ซึ่งสูงกว่ามะม่วงดิบทั่วๆ ไปที่มีความชื้นอยู่ในช่วงร้อยละ 86.0 - 90.9 (Teotia, et al., 1989) โดยแตกต่างกันในแต่ละสายพันธุ์และอายุ (บุหลัน พิทักษ์ผล และคณะ, 2523) มะม่วงเบาดิบมีปริมาณของแป้งที่คล้ายไดร์ร้อยละ 6.51 ซึ่งต่ำกว่ามะม่วงสุก เนื่องจากในมะม่วงดิบมีปริมาณแป้งเพียงบางส่วนเท่านั้นที่เปลี่ยนแปลงเป็นน้ำตาล (อารีย์ ใจเพชร และคณะ, 2530) ปริมาณน้ำตาลทั้งหมด และน้ำตาลรีดิวช์มีปริมาณร้อยละ 4.34 และ 2.96 ตามลำดับ มะม่วงดิบจะมีปริมาณน้ำตาลรีดิวช์ (กลูโคส และฟรุคโตส) มาก ในขณะที่มะม่วงสุกจะพนน้ำตาลงอนรีดิวช์ (ซูโคโรส) มาก (นิธิยา รัตนานันท์ และ ดนัย บุญยเกียรติ, 2533) มะม่วงเบามีปริมาณกรดซีตริกสูงถึงร้อยละ 3.27 จึงมีรสเปรี้ยวมากเมื่อเปรียบเทียบกับมะม่วงแก้ว (ภาณุชี วงศ์และพงษ์ และคณะ, 2532)

สำหรับคุณภาพทางกายภาพจะใช้เป็นตัวชี้ที่บอกรถึงอายุ และลักษณะของมะม่วงที่เหมาะสมในการแปรรูป การเก็บเกี่ยวสามารถดูจากความถ่วงจำเพาะ มะม่วงเบาที่ใช้ในการทดลองมีความหนาแน่น 0.983 กรัมต่อลูกบาทกิโลเมตร (ความถ่วงจำเพาะ 0.983) การเลือกใช้มะม่วงเบาที่ความหนาแน่นดังกล่าว เป็นระยะที่เปลือกหุ้มเมล็ดยังไม่แข็งตัว

จึงตัดแต่งได้ง่าย เมื่อวัดความแน่นเนื้อ มีค่าโดยเฉลี่ย 7.08 นิวตัน ในขณะที่ดิบมีความแน่นเนื้อสูงกว่ามะม่วงสุก เพราะมีเพคตินซึ่งมีขนาดไม่เลกุตใหญ่และไม่ละลายน้ำอยู่เป็นปริมาณมาก ทำให้เซลล์เด็กกันแน่น (สายชุด เกตุฯ และสุนทร ปีท่า, 2535) สีเนื้อมะม่วงเปรากัดตามระบบ Hunter ค่าความสว่าง (L) 31.31 มีลักษณะสีเขียวอ่อน (ค่า a) ระดับ -1.48 ผสมกับสีเหลือง (ค่า b) ที่ระดับ 9.27

ตารางที่ 4 องค์ประกอบทางกายภาพและเคมีของเนื้อมะม่วงเบา

องค์ประกอบ	ค่าเฉลี่ย \pm ค่าเบี่ยงเบนมาตรฐาน
ทางเคมี*	
ความชื้น (ร้อยละ)	90.36 \pm 0.92
กรดทั้งหมดในน้ำประดิษฐิก (ร้อยละ)	3.27 \pm 0.91
ของแข็งที่ละลายได้ทั้งหมด (บริกร์)	6.51 \pm 0.53
น้ำตาลทั้งหมด (ร้อยละ)	4.34 \pm 0.19
น้ำตาลรีดิวช์ (ร้อยละ)	2.96 \pm 0.07
ทางกายภาพ**	
ความแน่นเนื้อ (นิวตัน)	7.08 \pm 1.54
ความหนาแน่น (กิโลกรัมต่อลูกบาศก์เมตร)	983.1 \pm 0.02
ค่า L	31.06 \pm 1.16
ค่า a	-1.48 \pm 0.28
ค่า b	9.27 \pm 1.48

หมายเหตุ * จากการทดลอง 3 ชั้้ง วิเคราะห์โดยน้ำหนักเบี่ยง

** จากการทดลอง 10 ชั้้ง

2. การศึกษาผลของสารละลายโซเดียมเมต้าไบชัลไฟต์ และแคลเซียมคลอไรด์ต่อ ลักษณะการเกิดสิ่น้ำตาลและเนื้อสัมผัสของมะม่วงเบา

ลักษณะการเกิดสิ่น้ำตาล จากผลการทดลองทางที่ 5 พบว่าความเข้มข้นของสารละลายผสม แต่เวลาในการแช่ไม่มีผลต่อคุณภาพด้านสีของมะม่วงหลังการแช่สารละลาย โดยค่า L และค่า a ที่วัดได้จากเครื่อง JUKI ให้ผลไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p > 0.05$) แต่ค่า b มีแนวโน้มลดลง ($p < 0.05$) เมื่อใช้เวลามากขึ้น แสดงให้เห็นว่าสีของเนื้อมะม่วงมีสีเหลืองซีด และจากการประเมินคุณภาพทางประสาทสัมผัส โดยใช้วิธีพรรณานิรภัยมาตรวัดจับยักษ์ 1 หมายถึงสีเหลืองอ่อน 10 หมายถึงสีน้ำตาล ให้ผลสอดคล้องกับค่าสีที่วัดจากเครื่อง JUKI พบว่าคะแนนของค่าสีค่อนไปทางสีเหลืองอ่อน ไม่ปรากฏสิ่น้ำตาลในทุกชุดการทดลอง และผลไม่แตกต่างกันในระหว่างชุดการทดลองที่ใช้สารละลายผสมโซเดียมเมตตาไบชัลไฟต์เข้มข้นร้อยละ 0.1 และ 0.2 และการปรับเพิ่มความเข้มข้นของแคลเซียมคลอไรด์จากร้อยละ 0.4 เป็น 0.7 ที่ระยะเวลาแตกต่างกัน ดังนั้นที่ความเข้มข้นของโซเดียมเมตตาไบชัลไฟต์ร้อยละ 0.1 สามารถป้องกันการเกิดสิ่น้ำตาล ซึ่งเกิดจากเอนไซม์โพลิฟินออกซิเดเชสที่เกิดขึ้นระหว่างการตัดแต่งชั้นผลไม้ และมีผลส่งเสริมจากแคลเซียมคลอไรด์ โดยคลอไรด์ช่วยสามารถยับยั้งการทำงานของเอนไซม์ (ประสารสวัสดิ์ชีตัง, 2538) จึงไม่พบลักษณะการเกิดสิ่น้ำตาลกับชิ้นมะม่วง

ลักษณะเนื้อสัมผัส จากผลการตรวจสอบความแน่นื้อโดยใช้เครื่องมือ พบว่า ที่ระดับความเข้มข้นของแคลเซียมคลอไรด์ต่ำ (ร้อยละ 0.4) เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของโซเดียมเมตตาไบชัลไฟต์จากร้อยละ 0.1 เป็นร้อยละ 0.2 มีผลทำให้ความแน่นื้อของมะม่วงเพิ่มขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ ($p < 0.05$) สอดคล้องกับการทดลองของ Levi และคณะ (1980) ซึ่งได้ศึกษาผลของการแช่สารละลายชั้ลเพอร์โซดาที่มีต่อความแน่นของกลวยอบแห้ง พบว่ากลวยอบแห้งที่ผ่านและไม่ผ่านการลวกให้ค่าความแน่นื้อมีแนวโน้มสูงขึ้น หลังจากการแช่กลวยในสารละลายโซเดียมไบชัลไฟต์ที่ความเข้มข้นร้อยละ 0 ถึง 0.25 เนื่องจากชัลไฟต์สามารถยับยั้งเอนไซม์เพคติไลดิก แต่ที่ระดับความเข้มข้นของแคลเซียมคลอไรด์สูงขึ้น (ร้อยละ 0.7) การเพิ่มความเข้มข้นของโซเดียมเมตตาไบชัลไฟต์ไม่มีผลต่อความแน่นื้อของมะม่วง ($p < 0.05$) แสดงว่าแคลเซียมคลอไรด์ที่ความเข้มข้นสูงมีอิทธิพลต่อความแน่นื้อของชิ้นมะม่วงมากกว่าโซเดียมเมตตาไบชัลไฟต์ ส่วนผลการประเมินคุณภาพทางประสาทสัมผัสโดยวิธีพรวนนาเชิงปริมาณ ชนิดบายลักษณะเนื้อสัมผัส 1

หมายถึง ความแเปลี่ยนแปลงเฉลี่ยของชุด การทดลองที่ใช้ในสารละลายผสมแคลเซียมเข้มข้นร้อยละ 0.7 มีค่าสูงกว่าความเข้มข้นร้อยละ 0.4 อย่างมีนัยสำคัญ ($p<0.05$) จากผลการทดลองดังกล่าวแสดงว่าที่ระดับความเข้มข้นของโซเดียมเมต้าไบซัลไฟต์เข้มข้นร้อยละ 0.1 เมื่อเพิ่มความเข้มข้นของแคลเซียมคลอไรด์มีผลทำให้ความแเปลี่ยนแปลงเพิ่มขึ้น ดังนั้นสารละลายผสมโซเดียมเมต้าไบซัลไฟต์เข้มข้นร้อยละ 0.1 และแคลเซียมคลอไรด์ร้อยละ 0.7 จึงเหมาะสมต่อการผลิตเพื่อให้ได้ชั้นมะม่วงที่มีความแเปลี่ยนแปลงสูงสุด

สำหรับเวลาที่ใช้ในการเข้ามีผลต่อลักษณะการเกิดสีน้ำตาล และความแเปลี่ยนแปลงของชั้นมะม่วง การเข้มมะม่วงในสารละลายผสมเป็นเวลานานไม่ส่งเสริมให้ลักษณะทางกายภาพของชั้นมะม่วงดีขึ้น จึงไม่จำเป็นต้องแข็งมะม่วงในสารละลายผสมเป็นเวลานาน ดังนั้นระยะเวลาที่เหมาะสมในการแข็งคือ 6 ชั่วโมง

จากผลการทดลองดังกล่าว โซเดียมเมต้าไบซัลไฟต์ความเข้มข้นร้อยละ 0.1 ถูกเพียงพอในการยับยั้งการเกิดสีน้ำตาล และการผลิตเพื่อให้ชั้นมะม่วงมีความแเปลี่ยนแปลงสูงสุด ควรใช้สารละลายผสมโซเดียมเมต้าไบซัลไฟต์เข้มข้นร้อยละ 0.1 และแคลเซียมคลอไรด์ร้อยละ 0.7 โดยใช้เวลาในการแข็งชั้นมะม่วง 6 ชั่วโมง

ตารางที่ 5 ผลของการเพิ่มปริมาณสารละลายน้ำเดือนเมษายน ปี พ.ศ.๒๕๖๓ ผสมกับแคลเซียมคลอไรด์ และเวลาในการแข็งต่อลักษณะปรากฏของมะม่วงหลัง การแปรสสารละลายน้ำ

ความเข้มข้น (ร้อยละ)		เวลา (ชม.)	ค่าวัดสีจากเครื่อง JUKI			ความแน่นเนื้อ (นิวตัน)	คะแนนทางประสิทธิภาพ	
Na ₂ S ₂ O ₅	CaCl ₂		L	a	b		สี	ความแน่นเนื้อ
0.1	0.4	6	30.520 ^{ns}	-1.760 ^{ns}	6.060 ^a	5.991 ^b	0.715 ^{ns}	5.900 ^{ab}
0.1	0.4	12	31.420	-1.895	6.690 ^a	5.790 ^b	0.585	5.655 ^b
0.1	0.4	24	29.775	-1.660	4.910 ^b	5.758 ^b	0.580	5.450 ^b
0.1	0.7	6	31.075	-1.860	6.015 ^a	7.547 ^a	0.715	6.680 ^a
0.1	0.7	12	30.630	-1.725	5.545 ^{ab}	6.796 ^a	0.595	6.330 ^a
0.1	0.7	24	31.110	-1.620	5.160 ^b	6.449 ^b	0.505	5.375 ^b

ตารางที่ 5 (ต่อ)

ความเข้มข้น (รอยละ)		เวลา (ชม.)	L	ค่ารัศสีจากเครื่อง JUKI		ความแน่นเนื้อ (นิวตัน)	คะแนนทางประสานผ้า	
Na ₂ S ₂ O ₅	CaCl ₂			a	b		ลี	ความแน่นเนื้อ
0.2	0.4	6	30.220	-1.805	5.715 ^{ab}	6.570 ^{ab}	0.625	5.315 ^b
0.2	0.4	12	30.540	-1.775	5.130 ^b	6.449 ^b	0.525	4.895 ^{bc}
0.2	0.4	24	31.070	-1.630	4.280 ^b	6.653 ^{ab}	0.460	4.490 ^c
0.2	0.7	6	31.570	-1.925	6.150 ^a	6.713 ^{ab}	0.590	5.595 ^b
0.2	0.7	12	30.970	-1.845	5.655 ^{ab}	6.367 ^b	0.495	5.605 ^b
0.2	0.7	24	30.970	-1.765	5.050 ^b	6.446 ^b	0.475	4.770 ^{bc}

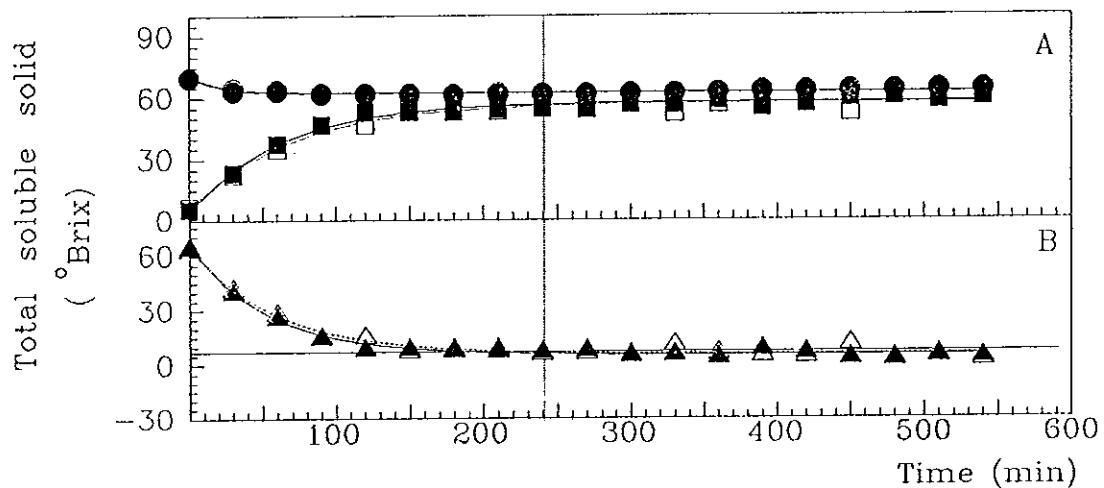
หมายเหตุ : ตัวอักษรที่เหมือนกันในกลุ่มปัจจัยเดียวกัน ไม่มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p > 0.05$)

ns : ไม่มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p > 0.05$)

3. การศึกษาปัจจัยที่มีผลต่อการถ่ายโอนมวลสารที่เกิดขึ้นในระหว่างการแข็ง化 มะม่วงในสารละลายน้ำตาลซูครอส

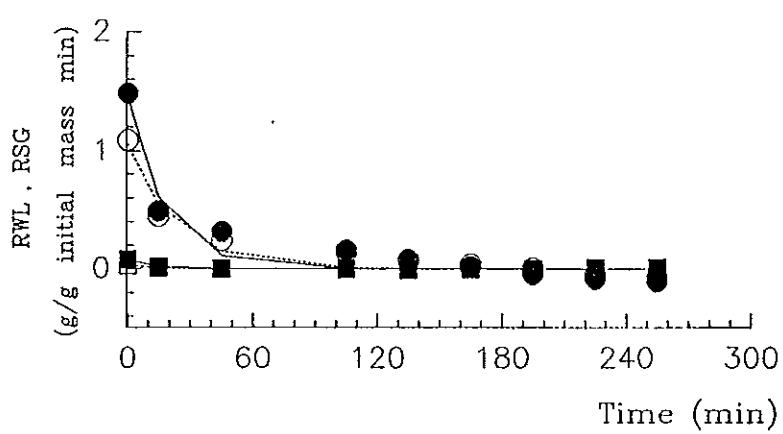
3.1 ลักษณะทั่วไปของการถ่ายโอนมวลในระหว่างการแข็ง化มะม่วงในสารละลายน้ำตาล

จากการวิเคราะห์ผลต่างระหว่างปริมาณของเข็งที่ละลายได้ทั้งหมดภายในชิ้นมะม่วงกับน้ำเชื่อม(driving force) ที่เวลาแตกต่างกัน สามารถกำหนดเวลาโดยตัวแปรที่สำคัญในการแข็ง化คือเวลาที่ความเข้มข้นของน้ำตาลภายในชิ้นมะม่วงมีค่าเท่ากับร้อยละ 90 ของน้ำตาลในน้ำเชื่อม (คือผลต่างระหว่างปริมาณของเข็งที่ละลายได้ทั้งหมดภายในชิ้นมะม่วงกับน้ำเชื่อมมีค่าแตกต่างกันไม่เกินร้อยละ 7) จากรูปที่ 19 (A) พบว่าปริมาณของเข็งที่ละลายได้ทั้งหมดในน้ำเชื่อมลดลงอย่างรวดเร็วในเวลา 1 ชม. แรกของการแข็ง化 และเข้าสู่สภาวะคงที่ได้เร็วกว่าปริมาณของเข็งที่ละลายได้ทั้งหมดในชิ้นมะม่วง หลังจากแข็ง化ประมาณ 240 นาที การเปลี่ยนแปลงของปริมาณของเข็งที่ละลายได้ทั้งหมดเข้าสู่สภาวะคงที่ เมื่อเพิ่มเวลาแข็ง化เป็น 270 นาที พบว่าไม่มีความแตกต่างของผลของการแตกต่างของความเข้มข้นภายในและภายนอกชิ้นมะม่วงอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$) ดังรูปที่ 19 (B) ซึ่งให้ผลเหมือนกันทั้งสภาวะที่มีการกวนและไม่มีการกวน ดังนั้นการพิจารณาคัดเลือกจุดยุติของการแข็ง化เพื่อใช้ศึกษาในลำดับต่อไปจึงใช้เวลา 240 นาทีเป็นบรรทัดฐานตามกำหนดไว้ข้างต้น



รูปที่ 19 (A) ปริมาณของเข็งที่ละลายได้ภายในชิ้นมะม่วงเบา (■ : N_{Re} 200, □ : N_{Re} 0)
และในน้ำเชื่อม (● : N_{Re} 200, ○ : N_{Re} 0), (B) ผลต่างของความเข้มข้นภายใน
และภายนอกชิ้นมะม่วงเบาที่เวลาต่างกัน (▲ N_{Re} 200, △ : N_{Re} 0)

เมื่อพิจารณาอัตราเร็วของสูญเสียน้ำและอัตราการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลจะลดลงในช่วง 1 ชั่วโมงแรกของการแข็ง หลังจากนั้นอัตราการสูญเสียน้ำและอัตราการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลจะลดลง (รูปที่ 20) ซึ่งเป็นผลมาจากการในช่วง 1 ชั่วโมงแรกความแตกต่างระหว่างความเข้มข้นของสารละลายน้ำตาลทุ่นโครงสร้างที่ใช้ และความเข้มข้นของสารละลายภายในเนื้อเยื่อมะม่วงมีมาก จึงทำให้เกิดแรงขับ (driving force) ในการถ่ายโอนของน้ำและน้ำตาลสูง แต่เมื่อน้ำได้ซึมผ่านออกจากการซึ่นมะม่วงและน้ำตาลได้ เพราะเข้าไปในชั้นมะม่วงแล้วทำให้ความแตกต่างของความเข้มข้นดังกล่าวลดลง แรงขับในการถ่ายโอนของน้ำและน้ำตาลจึงลดลง ทำให้อัตราการถ่ายโอนของน้ำและน้ำตาลลดลง จากผลปริมาณน้ำที่สูญเสียไปมากกว่าปริมาณการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และอัตราเร็วในการสูญเสียน้ำสูงมากกว่าอัตราการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลแสดงให้เห็นว่าสามารถแพร่ผ่านออกจากการเนื้อเยื่อผลไม้ได้ดีกว่าน้ำตาลแพร่เข้าสู่เนื้อเยื่อผลไม้ (อ่อนรี รัตนานพนธุ์, 2533 ; สงวนศรี เจริญเรือง และ วิชาญ วงศ์สิทธิ์, 2534 ; Wongkrajang, 1996)

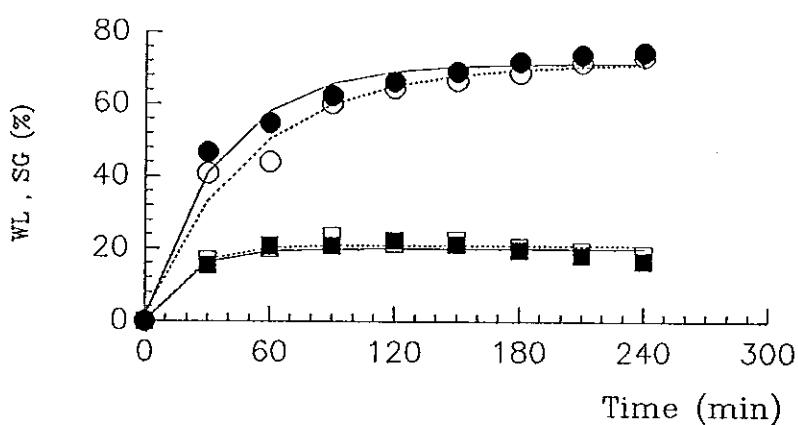


รูปที่ 20 อัตราการสูญเสียน้ำ ($\bullet : N_{Re} 200, \circ : N_{Re} 0$) และอัตราการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล ($\blacksquare : N_{Re} 200, \square : N_{Re} 0$) ในสารละลายทุ่นโครงสร้างเข้มข้น 70° บริกก์ ที่อุณหภูมิ 50° ซ

3.2 ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่อการถ่ายโอนมวลสาร

3.2.1 ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่ออัตราการเพร

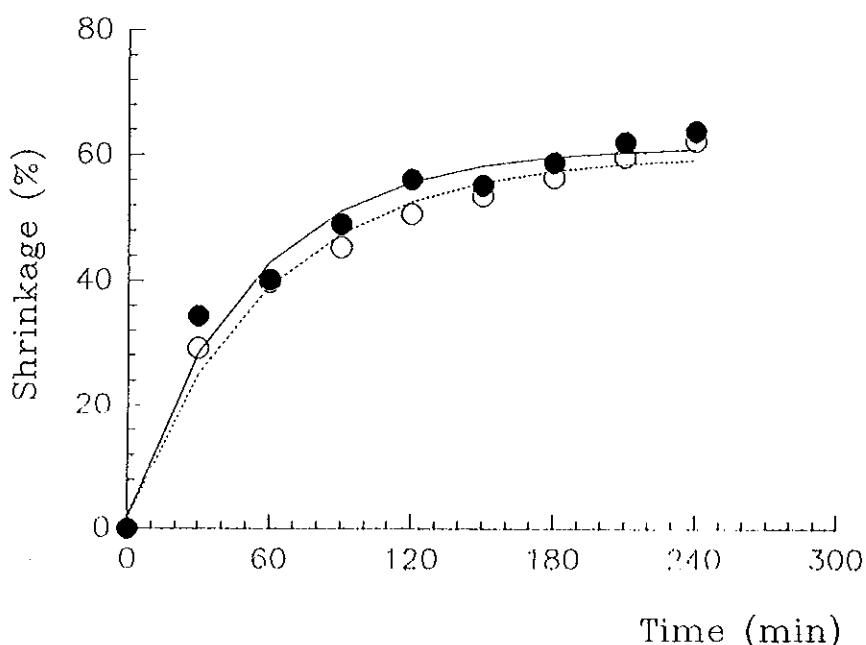
จากรูปที่ 21 แสดงปริมาณน้ำที่สูญเสียและปริมาณน้ำตาลที่เพิ่มขึ้นในชั่วโมงห้าม่วงหลังการแข็ง化ในสารละลายซูโคร์สความเข้มข้น 70° บริกซ์ ปรับพีเอช 3.5 ด้วยกรดซิตริก ในอัตราส่วนม่วงต่อสารละลาย 1 ต่อ 3 โดยน้ำหนัก ที่อุณหภูมิ 50° ซ และกำหนดสภาวะการกวนที่ค่าเรโนลด์นัมเบอร์ (N_{Re}) เป็น 0 และ 200 คือมีการกวนที่ระดับ 0 และ 118 รอบต่อนาทีตามลำดับ เป็นระยะเวลาต่าง ๆ รวมเวลา 4 ชม. จะเห็นว่าที่สภาวะค่าเรโนลด์ เป็น 0 จะสูญเสียน้ำไปประมาณร้อยละ 73.24 และมีน้ำตาลเพิ่มขึ้นร้อยละ 16.63 โดยน้ำหนักตามลำดับ ในขณะที่สภาวะค่าเรโนลด์นัมเบอร์ 200 จะสูญเสียน้ำประมาณร้อยละ 74.61 โดยน้ำหนักและมีน้ำตาลเพิ่มขึ้นร้อยละ 18.57 โดยน้ำหนักตามลำดับ แสดงให้เห็นว่าการเพิ่มค่าเรโนลด์นัมเบอร์จาก 0 เป็น 200 ไม่ทำให้การสูญเสียน้ำและการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลมีปริมาณสูงขึ้นอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$)



รูปที่ 21 ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่อการสูญเสียน้ำ (● : N_{Re} 200, ○ : N_{Re} 0)

และการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (■ : N_{Re} 200, □ : N_{Re} 0) ในสารละลายซูโคร์สเข้มข้น 70° บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 50° ซ

สำหรับการหดตัวของมะม่วงเป็นพารามิเตอร์ที่บ่งบอกถึงลักษณะปรากฏทางกายภาพโดยวัดปริมาตรของมะม่วงทั้งหมดที่เชื่อมต่อในน้ำเชื่อม พบร่วมกับการเพิ่มค่าเรโนลด์นัมเบอร์ไม่มีผลต่อการหดตัวของชิ้นมะม่วง เมื่อสิ้นสุดการแข็งพับค่าร่วมกับการหดตัวอยู่ที่ 63.88 และ 62.34 (รูปที่ 22) ที่ค่าเรโนลด์นัมเบอร์ 0 และ 200 ตามลำดับ



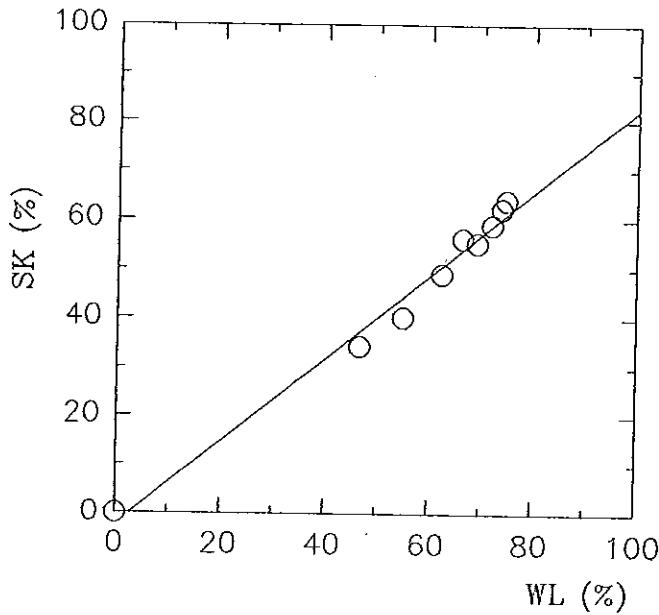
รูปที่ 22 ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่อการหดตัวของชิ้นมะม่วง (● : N_{Re} 200,
○ : N_{Re} 0) ในสารละลายน้ำโดยร้อนขึ้น 70° บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 50° ซ.

การลดลงของชิ้นมะม่วงเป็นผลมาจากการสูญเสียน้ำออกจากชิ้นมะม่วง เมื่อวิเคราะห์การลดด้วยจะได้ความสมพนธ์ตามรูปที่ 23 ซึ่งอธิบายได้ดังสมการที่ (25)

$$SK = 0.81 \times WL \quad (R^2 = 0.98) \quad (25)$$

เมื่อ SK คือ การหดตัวของชิ้นมะม่วง (ร้อยละ)

WL คือ ปริมาณน้ำที่สูญเสียจากชิ้นมะม่วง (ร้อยละ)



รูปที่ 23 ความสัมพันธ์ระหว่างการสูญเสียน้ำกับการลดตัวของชิ้นมะม่วงแห้งอี้มในสารละลายน้ำมันเบอร์ 70° บริกร์ด ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำอี้ม 1:3 ที่อุณหภูมิ 50° ซ สภาวะที่มีค่าเรโนลด์นัมเบอร์ 200

3.2.2 ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร์

สัมประสิทธิ์การแพร์เป็นคุณสมบัติที่เกี่ยวข้องกับโครงสร้างภายในเนื้อเยื่อผลไม่โดยตรง ปัจจัยหนึ่งที่มีผลต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร์คือการกวาน โดยการกวานทำให้น้ำอี้มในผลเดียนได้ดีและมีความเข้มข้นสม่ำเสมอเป็นผลให้ความต้านทานภายในลดลง การสังผ่านมวลสารระหว่างผิวชิ้นผลไม่สูงเพิ่มขึ้น จากผลการทดลอง (ตารางที่ 6) พบว่าการเพิ่มค่าเรโนลด์จาก 0 เป็น 200 "ไม่ทำให้ค่าสัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำและน้ำตาลเพิ่มขึ้น ($p>0.05$) เนื่องจากในการทดลองนี้ใช้อุณหภูมิค่อนข้างสูงในการเชือมจึงเกิดกระแทกการพาตามธรรมชาติอย่างเพียงพอ ทำให้น้ำที่เคลื่อนออกจากการเซลล์ผลไม้เข้าไปฉะลายน้ำกับน้ำอี้มได้อย่างรวดเร็ว เป็นผลให้ความต้านทานการถ่ายโอนมวลสารภายในออกที่เกิดขวางการแพร์ภายในชิ้นผลไม่มีค่าข้อยัด จึงทำให้ตัวการณ์น้ำอยู่โอนมวลสารในเนื้อเยื่อมะม่วงที่สภาวะมีการกวานไม่แตกต่างกับสภาวะที่ไม่มีการกวาน (จิราภรณ์ สอดสูตร, 2536 ;

Siripatana, 1997) เมื่อเปรียบเทียบระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำและน้ำตาลพบว่า ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำจะสูงมากกว่าอย่างมีนัยสำคัญ ($p<0.05$) แสดงให้เห็นว่า เนื้อเยื่อมะม่วงยอมให้น้ำแพร่ออกได้ดีกว่าการแพร่เข้าของน้ำตาลเนื่องจากน้ำมีขนาด ไม่เล็กเล็กกว่าน้ำตาลจึงแพร่ผ่านเนื้อเยื่อได้ดีกว่า (สงวนครี เจริญเรียณ และวิชาญ วงศ์สิทธิ์, 2534 ; Saurel, et al., 1994)

ตารางที่ 6 ผลของค่าเรโนลด์นัมเบอร์ต่อสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำและน้ำตาล

ค่าเรโนลด์นัมเบอร์	สัมประสิทธิ์การแพร่ ($\times 10^{10}$ เมตร 2 /วินาที)	
	น้ำ	น้ำตาล
0	3.037 ^{aA}	2.859 ^{aB}
200	3.220 ^{aA}	2.957 ^{aB}

หมายเหตุ : ตัวอักษรพิมพ์เล็กที่เหมือนกันหมายในคอลัมน์เดียวกันไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$)

ตัวอักษรพิมพ์ใหญ่ที่เหมือนกันหมายในແຕวเดียวกัน ไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$)

การวิเคราะห์การถ่ายโอนมวลสารสำหรับการทดลองนี้ได้นำแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ของ Siripatana (1997) ในการคำนวณหาค่าสัมประสิทธิ์การแพร่สามารถใช้ได้กับกรณีศึกษาที่มีการกวนอย่างเพียงพอ ($B_i \rightarrow \infty$) ดังนั้นถึงแม้ว่าการกวนจะไม่มีผลอย่างมีนัยสำคัญต่ออัตราการแพร่ขององค์ประกอบต่าง ๆ เพื่อให้แนวใจความต้านทานการถ่ายโอนมวลสารภายนอกขึ้นผลไม่มีค่าน้อยมากสามารถตัดทิ้ง ดังนั้นในการทดลองต่อไปจึงต้องเชื่อมในสภาวะที่มีค่าเรโนลด์นัมเบอร์เป็น 200 แต่สำหรับการผลิตในอุตสาหกรรมนั้น ไม่จำเป็นต้องมีการกวนแต่อย่างใดถ้าใช้สภาวะดังในการทดลองนี้

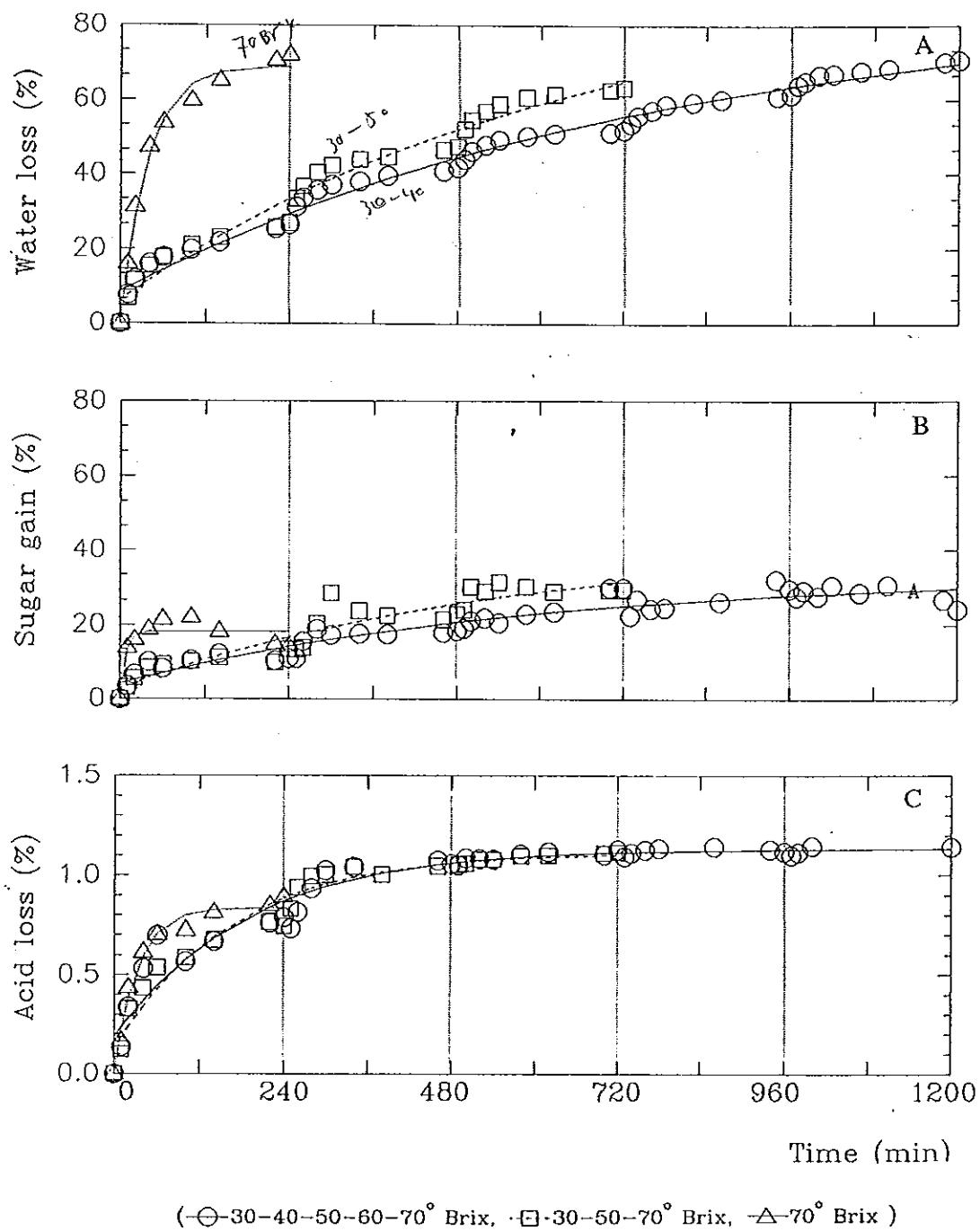
3.3 ผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเสื่อม

เชื้อเพลิงมีระดับความเข้มข้นของน้ำเสื่อมที่มีรูปแบบการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเสื่อม 3 แบบ คือ แบบแรกไม่ปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเสื่อมโดยใช้ในน้ำเสื่อมความเข้มข้นสูง 70° บริกซ์ แบบปรับเพิ่มความเข้มข้นน้ำเสื่อม 10° บริกซ์ทุก 4 ชั่วโมงโดยมีการปรับความเข้มข้น 70° ของน้ำเสื่อมเป็นระดับแบบ $30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 60 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ และแบบที่สามปรับเพิ่มความเข้มข้นน้ำเสื่อม 20° บริกซ์ บริกซ์ทุก 4 ชั่วโมงโดยความเข้มข้นของน้ำเสื่อมเพิ่มแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ ศึกษาการถ่ายโอนมวลสารโดยพิจารณาการสูญเสียน้ำและกรด การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล การลดตัวของเชื้อเพลิง และคำนวนหาค่าสัมประสิทธิ์การเพร่งของน้ำ น้ำตาล และกรด ได้ผลการทดลองดังนี้

3.3.1 ผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเสื่อมต่ออัตราการแพร่

จากผลการทดลอง (รูปที่ 24) พบว่าการเชื้อเพลิงมีระดับความเข้มข้นสูง 70° บริกซ์ทำให้เกิดการเพร่งของน้ำ น้ำตาลและกรดอย่างรวดเร็วในเวลา 1 ชั่วโมงแรกของการเชื้อเพลิงเท่านั้น และการถ่ายโอนมวลสารมีค่าคงที่ในช่วงหลังของการเชื้อเพลิง เมื่อสิ้นสุดการเชื้อเพลิงน้ำและกรดออกจากการเชื้อเพลิงมีค่าร้อยละ 72.19 และ 1.141 ตามลำดับ และการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลมีปริมาณร้อยละ 14.31 ทั้งนี้ก็เพราะในช่วงต้น ๆ นั้น ความแตกต่างระหว่างความเข้มข้นของมวลสารภายในเชื้อเพลิงกับภายนอกนั้นต่างกันมากทำให้เกิดแรงขับ (driving force) ของการถ่ายโอนมวลสารสูง (Yang and Maguer, 1997) ในขณะที่การเชื้อเพลิงมีระดับความเข้มข้นของน้ำเสื่อมเป็นลำดับชั้นตลอดกระบวนการผลิตพบว่าการสูญเสียน้ำมีค่าต่ำกว่า ค่าการสูญเสียน้ำค่อนอย ๆ เพิ่มขึ้นทีละนิด เป็นลำดับขั้น และมีค่าสูงเมื่อใช้เวลานานขึ้น โดยการปรับน้ำเสื่อมเป็นระดับแบบ $30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 60 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ ใช้ระยะเวลา 20 ชั่วโมง ให้ค่าการสูญเสียน้ำร้อยละ 26.31, 41.48, 51.79, 61.60 และ 70.80 ภายหลังการเชื้อเพลิงในน้ำเสื่อมเข้มข้นจาก 30 ถึง 70° บริกซ์ ตามลำดับ ส่วนการปรับน้ำเสื่อมเป็นระดับแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ ใช้เวลา 12 ชั่วโมง ให้ค่าการสูญเสียน้ำร้อยละ 26.97, 47.41 และ 72.19 บริกซ์ภายหลังการเชื้อเพลิงในน้ำเสื่อมเข้มข้นจาก 30 ถึง 70° บริกซ์ตามลำดับ เมื่อเทียบค่าการสูญเสียน้ำที่ความเข้มข้นของน้ำเสื่อมเหมือนกัน (50° และ 70° บริกซ์) ของทั้งสองแบบการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเสื่อม พบว่า ค่าการสูญเสียน้ำของการปรับเพิ่มครั้งละ 10° บริกซ์ มีค่าสูงกว่าอย่างมีนัยสำคัญ

($p<0.05$) เมื่อเปรียบเทียบกับการปรับเพิ่มครั้งละ 20° การสูญเสียกรดจะมีลักษณะเช่นเดียว กับการสูญเสียน้ำออกจากการขึ้นมะ่่วง แต่กรดแพร่องจาก การขึ้นมะ่่วงได้อย่างรวดเร็วกว่าน้ำ โดยการลดลงของกรด ในแต่ละขั้นของการปรับน้ำเขื่อมไม่แตกต่างกัน ($p>0.05$) เมื่อสิ้นสุด การแข็งพบร่วมมีค่าร้อยละ 1.14 และ 1.12 สำหรับการปรับน้ำเขื่อมแบบ $30\rightarrow40\rightarrow50\rightarrow60\rightarrow70^\circ$ บริกซ์และแบบ $30\rightarrow50\rightarrow70^\circ$ บริกซ์ตามลำดับ สาเหตุการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลมีค่าเพิ่มขึ้น เป็นลำดับขั้นที่ลดนิดอย่างต่อเนื่อง โดยลักษณะการแพร่องน้ำตาลเข้าสู่ขั้นมะ่่วงเป็นไป อย่างช้า ๆ ตามแรงขับ (driving force) เมื่อสิ้นสุดการแข็งมีปริมาณน้ำตาลเพิ่มขึ้นร้อยละ 10.90, 18.30, 24.83, 24.54 และ 24.10 สำหรับการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเขื่อมครั้งละ 10° บริกซ์จากน้ำเขื่อมเข้มข้น 30 ถึง 70° บริกซ์ตามลำดับ ซึ่งให้ผลไม่แตกต่างอย่างมีนัย สำคัญ ($p>0.05$) กับการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเขื่อมครั้งละ 20° บริกซ์มีค่าร้อยละ 13.45, 22.71 และ 29.31 ที่ความเข้มข้นของน้ำเขื่อม 30, 50 และ 70° บริกซ์ตามลำดับ จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าการแพร่องน้ำตาลผ่านเข้าสู่เนื้อเยื่อมะ่่วงค่อนข้างยาก และเป็นไปได้ยากกว่าการแพร่องน้ำและกรด เนื่องจากมีน้ำหนักไม่เลกตสูงกว่า จึงต้อง อาศัยเวลามากขึ้นเพื่อให้น้ำตาลมีโอกาสแพร่องเข้าสู่เนื้อเยื่อได้สูง ดังนั้นเพื่อส่งเสริมให้มีการ แพร่องน้ำตาลเข้าสู่ขั้นมะ่่วงมากขึ้นจึงต้องมีการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเขื่อมโดย อาศัยเวลาอย่างเพียงพอ



รูปที่ 24 การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม
ต่อการสูญเสียน้ำ (A) การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล(B) และการลดลงของกรด
(C) ในขั้นมะม่วงที่อุณหภูมิ 50° ซึมีการกวน 118 รอบต่อนาที

การแพร่ของโมเลกุลในสภาวะที่ไม่คงที่สามารถอธิบายได้โดยอาศัยกฎข้อที่สองของฟิกค์ (Fick's second law) จากความสัมพันธ์ของข้อมูลการถ่ายเสียงน้ำหรือการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลกับเวลาที่เป็นไปตามสมการลดด้อยแบบเชิงโนเมเนชียล สามารถหาอัตราการแพร่ได้โดยนำความสัมพันธ์ของข้อมูลดังกล่าวมาฟิต (fit) กับแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ โดยต้องคำนึงถึงรูปทรงของชิ้นผลไม้ที่ใช้ศึกษาภายใต้สภาวะที่มีการกวนและปริมาณของสารละลายคงที่ (Crank, 1975) สำหรับในการศึกษาครั้งนี้ลักษณะของชิ้นมะม่วงมีรูปทรงวงรีจึงใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์ซึ่งได้รับการพัฒนาโดย Siripatana (1997) มีความสัมพันธ์ดังสมการ (26) (27) และ (28)

จากสมการการแพร่ของมวลสาร

$$\text{น้ำ } E_w = 1 - \left(\frac{WL_t}{WL_\infty} \right) = C_1 \exp \left(-\frac{Sh(\gamma+1)}{2\gamma} \sqrt{\frac{Dt}{a^2}} \right) \quad (26)$$

$$\text{น้ำตาล } E_s = 1 - \left(\frac{SG_t}{SG_\infty} \right) = C_1 \exp \left(-\frac{Sh(\gamma+1)}{2\gamma} \sqrt{\frac{Dt}{a^2}} \right) \quad (27)$$

$$\text{กรด } E_a = 1 - \left(\frac{AL_t}{AL_\infty} \right) = C_1 \exp \left(-\frac{Sh(\gamma+1)}{2\gamma} \sqrt{\frac{Dt}{a^2}} \right) \quad (28)$$

$$\text{หรือรูปทั่วไป } E = C_1 \exp \left[-\frac{Sh(\gamma+1)}{2\gamma} \sqrt{\frac{Dt}{a^2}} \right]$$

ดังนั้นอัตราการแพร่

$$\frac{d(1-E)}{dt} = EC_1 \left[\frac{Sh(\gamma+1)}{2\gamma} \sqrt{\frac{D}{a^2}} \right] \quad (29)$$

เมื่อ WL_t, WL_∞ = ปริมาณน้ำที่แพร่จากชิ้นมะม่วงที่เวลา t และที่เวลาอนันต์ (♾️) และ SG_t, SG_∞ = ปริมาณน้ำตาลที่แพร่เข้าชิ้นมะม่วงที่เวลา t และที่เวลาอนันต์ (♾️)

AL_t, AL_∞ = ปริมาณกรดที่แพร่จากชิ้นมะม่วงที่เวลา t และที่เวลาอนันต์ (♾️)

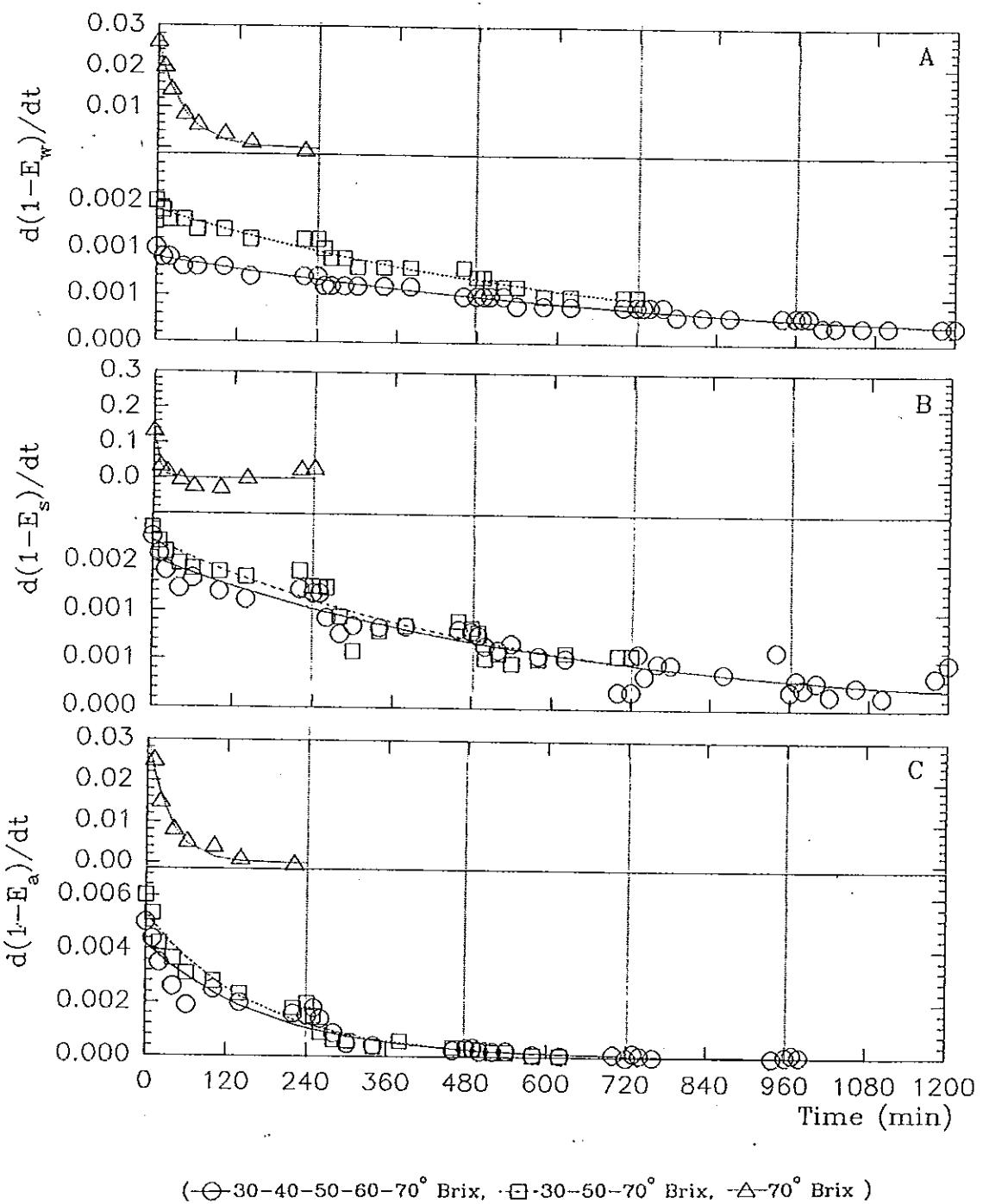
D_w, D_s, D_a = สัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด ($\text{เมตร}^2/\text{วินาที}$)

t = เวลา เช่น นาที

C_1 = พารามิเตอร์อันเนื่องจากสภาวะเริ่มต้นของการกระจายความเข้มข้นของตัวภูมิละลายในเฟสของแข็ง

Sh	= จำนวนเชื้อรูด
γ	= แฟกเตอร์การสกัดสมมูล
v	= แฟกเตอร์ปัจจุบันของแข็ง
a	= ความยาวเชิงลักษณะ (เมตร)

อัตราการแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด (รูปที่ 25) สามารถอธิบายได้จากสมการที่ (29) จากผลการทดลองพบว่าอัตราการแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด ในชั้นมะม่วงเมื่อเชื้ออมในน้ำเชื่อมที่ความเข้มข้น 70° บริกซ์ มีค่าสูงกว่าชุดการทดลองอื่น ๆ แสดงว่าชั้นมะม่วงซึ่งแช่ในน้ำเชื่อมที่ระดับความเข้มข้นดังกล่าวมีโอกาสสูญเสียน้ำและกรดสูงในระยะเวลาสั้น แต่ในระยะเวลาดังกล่าวน้ำตาลมีโอกาสแพร่เข้าสู่ชั้นมะม่วงได้น้อย ส่วนการเชื้ออมแบบปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมเป็นลำดับขั้นมีอัตราการแพร่ของมวลสารต่ำ โดยอัตราการแพร่ลดลงน้อยในช่วงต้นของการเชื้ออม และลดลงมากเป็นลำดับขั้น ซึ่งเป็นผลมาจากการแรงขับ (driving force) และในกระบวนการผลิตต้องใช้เวลานานจึงทำให้น้ำตาลมีโอกาสแพร่เข้าสู่ชั้นมะม่วงได้มากขึ้น สำหรับการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมขั้นละ 10° บริกซ์ ให้อัตราการแพร่ของมวลสารไม่แตกต่างจากการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมขั้นละ 20° บริกซ์ เนื่องจากในสภาวะการเชื้ออมที่อุณหภูมิ 50°C และมีการกวนตลอดเวลาทำให้เกิดการหมุนเวียนของน้ำเชื่อมอย่างสม่ำเสมอจึงทำให้ค่าความแตกต่างระหว่างความเข้มข้นของมวลสารภายในชั้นมะม่วงกับภายนอกของห้องสองรูปแบบการปรับน้ำเชื่อมไม่ค่อยแตกต่างกัน ซึ่งสามารถทำนายได้โดยใช้ทฤษฎีการแพร่



รูปที่ 25 การเปรียบเทียบผลของกฎแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม
ต่ออัตราการแพ้อของน้ำ (A) น้ำตาล (B) และกรด (C) ในชั้นมะม่วงที่
อุณหภูมิ 50°ซี มีการกวน 118 รอบต่อนาที

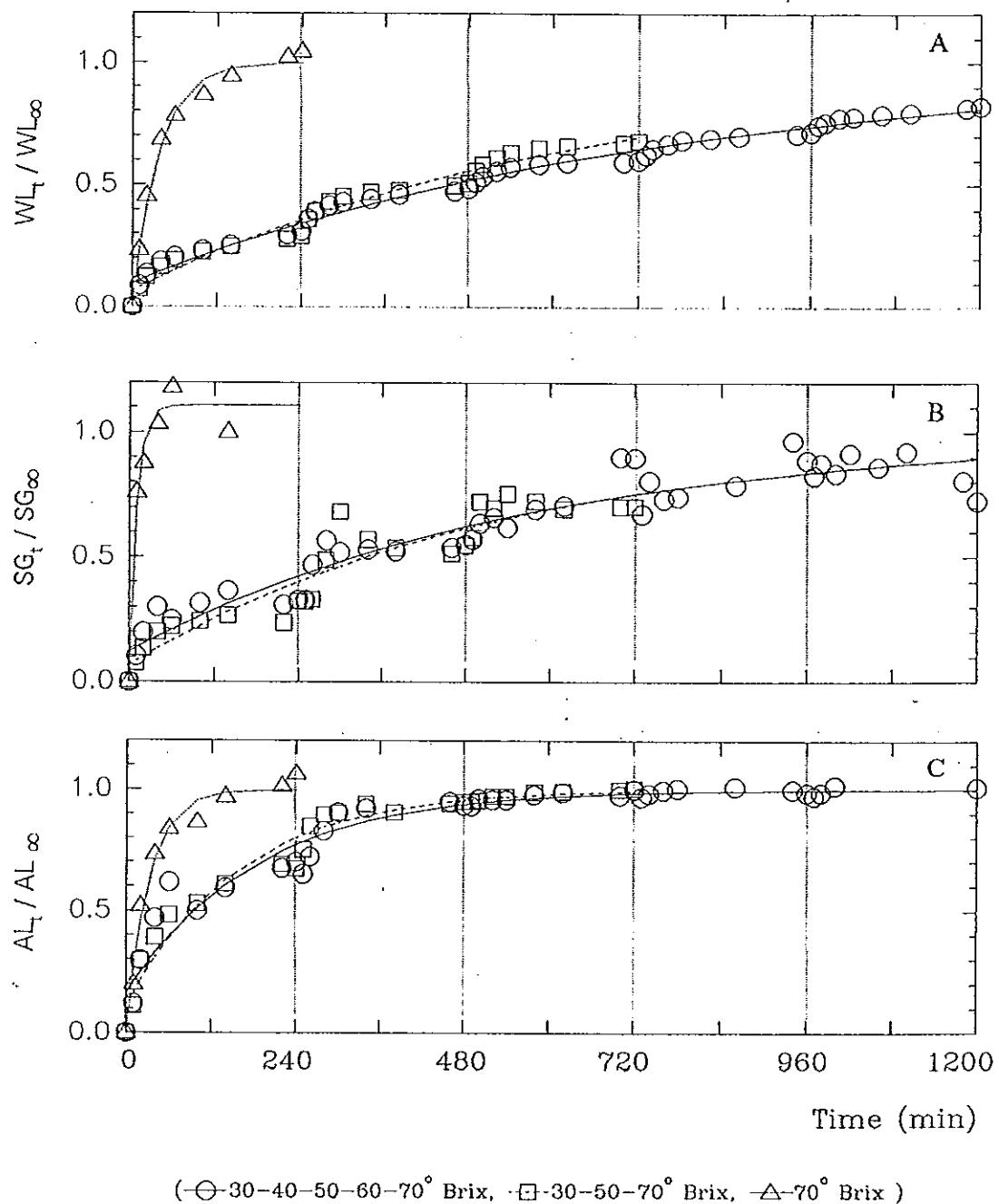
เมื่อนำข้อมูลรวมการสูญเสียน้ำ และการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลที่เวลาต่างๆ มาวิเคราะห์การลดโดยตามสมการ (29) เพื่อหา WL_{∞} , SG_{∞} , AL_{∞} , C_1 และ B (ตารางที่ 7) โดยกำหนดให้

$$B = \left(-\frac{Sh}{2} \frac{\gamma+1}{\gamma} \nu \frac{Dt}{a^2} \right)$$

สมการ (26), (27) และ (28) อาจเขียนอยู่อีกในรูปแบบหนึ่งดังนี้

$$\frac{WL_t}{WL_{\infty}} \text{ หรือ } \frac{SG_t}{SG_{\infty}} \text{ หรือ } \frac{AL_t}{AL_{\infty}} = 1 - C_1 \exp(-Bt) \quad (30)$$

สมการที่ (30) แสดงสัดส่วนการสูญเสียน้ำ การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการลดลงของกรด สัดส่วนดังกล่าวสอดคล้องกับอัตราการแพร์ โดยมวลสารมีอัตราการแพร์สูงถ้าสามารถเข้าสู่จุดสมดุลได้เร็ว จากผลการทดลอง (รูปที่ 26) พบรากурсแพร์ค่อนข้างในน้ำเชื่อมเข้มข้นรอยละ 70° บริกซ์ มีค่าสัดส่วนการแพร์สูง ในขณะที่การแพร์ค่อนข้างในน้ำเชื่อมเข้มข้นที่ต้องใช้เวลานานเพื่อให้ความเข้มข้นของน้ำตาล และกรดเข้าใกล้ภาวะสมดุล



รูปที่ 26 การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม
ต่อสัดส่วนการสูญเสียน้ำ (A) การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (B) และการลด
ลงของกรด (C) ในชั้นมะม่วงที่อุณหภูมิ 50°ซี มีการกวน 118 รอบ
ต่อนาที

ตารางที่ 7 ค่า WL_{∞} , SG_{∞} , AL_{∞} , C_1 และ B ที่ได้จากการคำนวณ (30)

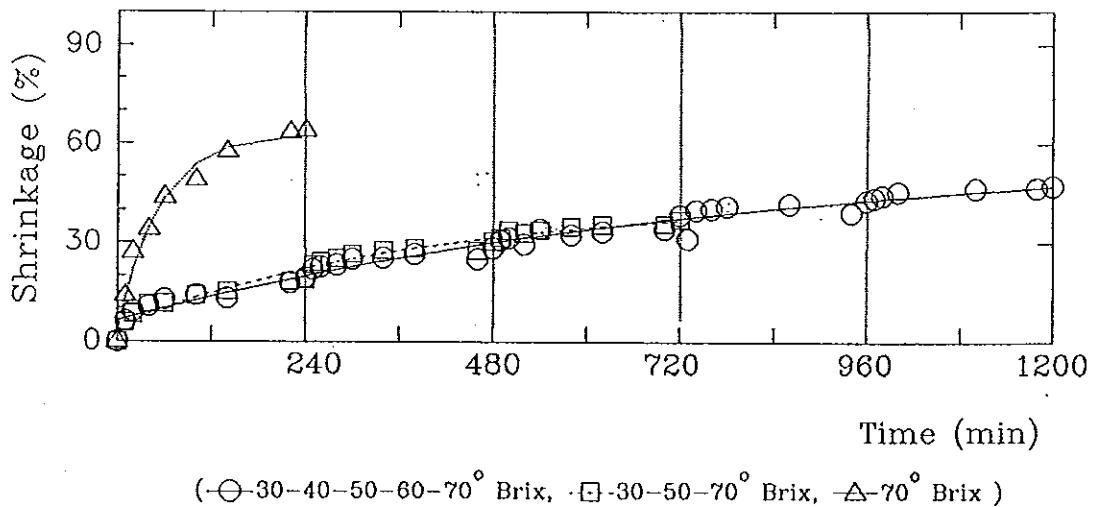
สมการ	การปรับน้ำเชื่อม	WL_t	WL_{∞}^*	SG_t	SG_{∞}^*	AL_t	AL_{∞}^*	B	C_1
การสูญเสียน้ำ	30→40→50→60→70°บริกร์ช	70.80	82.58	-	-	-	-	0.0014	0.900
	30→50→70°บริกร์ช	63.40	73.49	-	-	-	-	0.0024	0.930
	70°บริกร์ช	72.19	69.10	-	-	-	-	0.0264	0.990
การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล	30→40→50→60→70°บริกร์ช	-	-	24.10	33.21	-	-	0.0018	0.880
	30→50→70°บริกร์ช	-	-	29.31	41.64	-	-	0.0018	0.930
	70°บริกร์ช	-	-	14.31	18.21	-	-	0.1323	1.000
การสูญเสียกรด	30→40→50→60→70°บริกร์ช	-	-	-	-	1.14	1.13	0.0053	0.840
	30→50→70°บริกร์ช	-	-	-	-	1.12	1.11	0.0060	0.890
	70°บริกร์ช	-	-	-	-	0.89	0.84	0.0310	1.010

หมายเหตุ : WL_t , SG_t , AL_t ปริมาณน้ำที่สูญเสีย ปริมาณน้ำตาลที่เพิ่มขึ้น และปริมาณกรดลดลง ที่เวลาสุดท้ายของการทดลอง

* เป็นพารามิเตอร์ที่ได้จากการทดสอบ ซึ่งไม่ใช่ค่าสุดท้ายที่เกิดจากการถ่ายโอนจริง

3.3.2 ผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นต่อการหดตัวของชิ้นมะม่วง

สำหรับการหดตัวของชิ้นมะม่วง เป็นผลมาจากการเปลี่ยนแปลงมวลสารที่เกิดขึ้นภายในเนื้อเยื่อผลไม้ จากภูที่ 27 แสดงให้เห็นว่ามะม่วงแข็งในน้ำเชื่อมเข้มข้นสูง 70° บริกร มีการหดตัวมากที่สุดถูกตั้งร้อยละ 64 ($p<0.05$) เนื่องจากการแข็งในน้ำเชื่อมความเข้มข้นสูงเกิดการสูญเสียน้ำมาก โดยน้ำจะแพร่ออกจากการหันมะม่วงด้วยอัตราที่สูงในระยะเวลาสั้น ทำให้เกิดการหดตัวของเนื้อเยื่ออย่างรวดเร็ว แม้ว่าในเวลาเดียวกันจะมีการแพร่ของน้ำตาลเข้าสู่เนื้อเยื่อมะม่วง แต่มีปริมาณน้อยเพรน้ำตาลแพร่เข้าสู่ชิ้นมะม่วงค่อนข้างมากและมีการแพร่ช้า เมื่อมีการหดตัวของเนื้อเยื่อก็ยิ่งเป็นอุปสรรคต่อการแพร่ของน้ำตาล แพร่เข้าสู่ชิ้นมะม่วง ส่วนมะม่วงที่แข็งโดยวิธีการปรับความเข้มข้นเพิ่มขึ้นละ 10 และ 20° บริกร มีการหดตัวร้อยละ 19.37, 28.31, 38.42, 42.90 และ 47.24 ที่ความเข้มข้นของน้ำเชื่อมจาก 30 ถึง 70° บริกรตามลำดับ ซึ่งไม่แตกต่าง ($p<0.05$) จากการปรับความเข้มข้นเพิ่มขึ้นละ 20° บริกร มีการหดตัวร้อยละ 18.74, 30.36 และ 37.01 ที่ความเข้มข้นของน้ำเชื่อมจาก 30 ถึง 70° บริกรตามลำดับ ที่เป็นเช่นนี้เนื่องจากการแพร่ของน้ำออกจากการหันมะม่วงดำเนินไปอย่างช้า ๆ ผลให้เกิดการสูญเสียน้ำน้อย การหดตัวของเนื้อเยื่อที่เกิดขึ้นเป็นไปอย่างช้า ๆ พร้อมกับการสูญเสียน้ำ และในขณะเดียวกันมีการแพร่ของน้ำตาลเข้าสู่เนื้อเยื่อมะม่วงทันท่วงทีก่อนที่จะมีการสูญเสียน้ำมาก ทำให้ระดับน้ำตาลในชิ้นมะม่วงมีสูงขึ้น ผลให้เกิดการหดตัวของชิ้นมะม่วงเพียงเล็กน้อย มะม่วงจึงมีลักษณะการหดตัวอย่างกว่าการแข็งในน้ำเชื่อมที่มีความเข้มข้น 70° บริกร จากผลการทดลองดังกล่าวมีความสอดคล้องกับผลการศึกษาของ สุวิช ศิริวัฒน์ยิธิน (2530) พบว่าการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม เป็นลำดับขั้นสามารถลดการสูญเสียน้ำหนัก ซึ่งเป็นผลมาจากการสูญเสียน้ำออกจากชิ้นผลไม้ จากการปรับเพิ่มความเข้มข้นร้อยละ 5 ทุก 12 ชั่วโมงสามารถลดการสูญเสียน้ำหนักได้มากกว่าการปรับเพิ่มความเข้มข้นร้อยละ 20 ทุก 24 ชั่วโมง แต่ในงานวิจัยนี้ไม่มีข้อแตกต่างของระดับการปรับเพิ่มความเข้มข้นต่อการลดลงของปริมาตร อาจเป็นผลเนื่องจากเวลาที่ใช้ในการแข็งไม่เท่ากันจึงทำให้ไม่เห็นความแตกต่างของผลการทดลอง ซึ่งในเชิงทฤษฎีแล้วการเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมครั้งละ 20° บริกร น่าจะมีการหดตัวมากกว่าการเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมครั้งละ 10° บริกร



รูปที่ 27 การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมที่มีต่อการหดตัวของชิ้นมะม่วง

3.3.3 ผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมต่อสัมประสิทธิ์การแพร์สัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรด ที่ได้จากการทดลองเป็นค่าเฉลี่ยในแต่ละช่วงของความเข้มข้นของแต่ละรูปแบบการแพร์ อิม พบร่วมค่าสัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรดในมะม่วงที่ถูกแพร์ในน้ำเชื่อมความเข้มข้นต่ำ (30° บริกซ์) มีค่าสูงกว่าความม่วงที่ถูกแพร์ในน้ำเชื่อมความเข้มข้นสูง 70° บริกซ์ ($p<0.05$) ในช่วงต้นของการแพร์อิม (4 ชั่วโมงแรก) และเมื่อพิจารณาเฉพาะมะม่วงที่แพร์อิมโดยวิธีปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมเป็นลำดับอย่างต่อเนื่องค่าสัมประสิทธิ์การแพร์ของน้ำ น้ำตาล และกรด มีแนวโน้มลดลงอย่างมีนัยสำคัญ ($p<0.05$) เมื่อปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมสูงขึ้น ซึ่งให้ผลเหมือนกันในแต่ละรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม (ตารางที่ 8)

ตารางที่ 8 การเปรียบเทียบผลของรูปแบบการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด ที่เชื่อมมะม่วงด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่อุณหภูมิ 50 °C ในสภาวะที่มีค่าเรโนลด์นัมเบอร์ 200

การปรับ น้ำเชื่อม	ความเข้มข้น		ครึ่งของ ความหนา	สัมประสิทธิ์การแพร ($\times 10^{10}$ เมตร ² /วินาที)		
	น้ำเชื่อม	ในชิ้นมะม่วง		น้ำ	น้ำตาล	กรด
(°บริกซ์)	(°บริกซ์)	(°บริกซ์)	(เมตร)			
ชั้นละ 10	30	14.08	0.0036	5.19 ^a	3.30 ^a	6.02 ^a
	40	25.71	0.0033	4.78 ^{ab}	3.04 ^a	2.41 ^b
	50	35.99	0.0028	2.81 ^{cd}	1.29 ^{cd}	2.72 ^b
	60	44.45	0.0022	2.58 ^{cd}	0.54 ^d	0.07 ^c
	70	52.25	0.0019	1.46 ^d	0.37 ^d	0.27 ^c
ชั้นละ 20	30	13.45	0.0035	5.02 ^{ab}	3.67 ^a	5.93 ^a
	50	27.81	0.0031	5.15 ^a	1.76 ^{bc}	3.10 ^b
	70	40.56	0.0026	3.40 ^{bc}	1.17 ^{cd}	1.66 ^{bc}
-	70	27.69	0.0027	3.06 ^{cd}	2.61 ^{ab}	3.45 ^b

หมายเหตุ : ตัวอักษรเหมือนกันในคอลัมน์เดียวกันไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$)

จากค่าสัมประสิทธิ์ที่ได้จากการทดลองอาจอธิบายได้ว่า ในสภาวะที่ภายในชิ้นมะม่วงมีความเข้มข้นของสารละลายน้ำตาลมากยิ่งขึ้น ทำให้ค่าสัมประสิทธิ์ที่ปราฏมีค่าต่ำลงและตัวมากเกิดการถ่ายโอนมวลสารได้น้อยจึงทำให้ค่าสัมประสิทธิ์ที่ปราฏมีค่าต่ำลงและเช่นนี้เกิดขึ้นได้มากยิ่งขึ้นเมื่อเชื่อมมะม่วงในสารละลายน้ำเชื่อมเข้มข้น 70 °บริกซ์ ซึ่งมีการสูญเสียน้ำมากในเวลาอันรวดเร็ว ในขณะเดียวกันความเข้มข้นของน้ำตาลภายในชิ้นมะม่วงมีค่าสูงขึ้น เนื่องจากการแพร่ของน้ำตาลจากน้ำเชื่อมและการลดลงของน้ำออกจากชิ้นมะม่วง ยิ่งทำให้ความเข้มข้นของน้ำตาลภายในชิ้นมะม่วงมีค่าสูงขึ้น จึงเกิดการลด

ตัวของเมื่อเยื่อ ซึ่งว่างภายในเซลล์ลดขนาดลงอย่างรวดเร็ว ทำให้การแพร่ของมวลสารภายในเมื่อยேกิดขึ้นมากกว่าสภาพปกติ จึงส่งผลให้ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่โดยเฉลี่ยทั้งระบบมีค่าต่ำ แต่การแข็งแบบปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเสื้อมเป็นการค่อย ๆ เปลี่ยนแปลงความเข้มข้นภายในชั้นมะม่วง โดยสภาวะเจ้มตันของการแข็งความเข้มข้นของน้ำตามภายในชั้นมะม่วงมีค่าต่ำ การลดลงของน้ำในชั้นมะม่วงเป็นไปอย่างช้า ๆ ขณะเดียวกันก็มีการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล โดยน้ำตาลสามารถแพร่เข้าสู่ชั้นมะม่วงได้มากพอก่อนที่จะมีการสูญเสียน้ำมาก ลักษณะของเมื่อยேอมะม่วงจึงเกิดการหดตัวต่ำในช่วงแรกของการแข็งและค่อย ๆ หดตัวมากขึ้นเมื่อใช้เวลานานขึ้น ทำให้มีการถ่ายโอนมวลสารสูงส่งผลให้ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่โดยเฉลี่ยทั้งระบบมีค่าสูง และลดลงตามลำดับขั้นของการปรับน้ำเสื้อม ดังนั้นเมื่อนำมาข้อมูลความเข้มข้นของสารละลาย และความหนาของชั้นมะม่วงมาวิเคราะห์การลดโดยจะได้ความสัมพันธ์ตามรูปที่ 28 ซึ่งอธิบายได้จากสมการ (31), (32) และ (33)

$$D_w = 4.82 - 0.02 X - 2730 \text{ a} \quad (R^2 = 0.87) \quad (31)$$

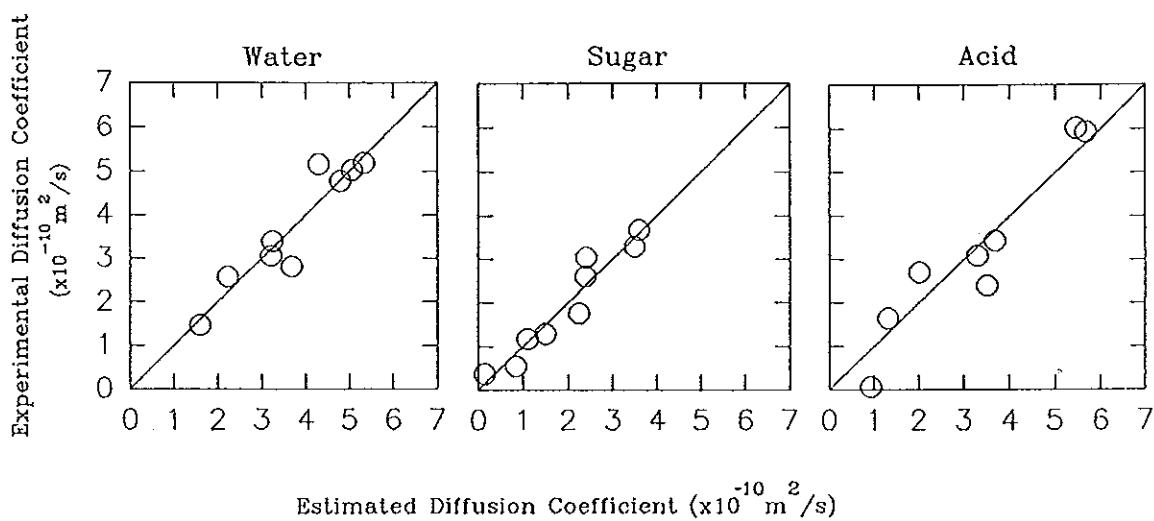
$$D_s = 6.16 - 0.10 X - 335.82 \text{ a} \quad (R^2 = 0.92) \quad (32)$$

$$D_a = 11.42 - 0.19 X - 909.10 \text{ a} \quad (R^2 = 0.91) \quad (33)$$

เมื่อ D_w , D_s , D_a = สัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด (เมตร²/วินาที)

X = ความเข้มข้นของน้ำตาลในชั้นมะม่วง (°บริกก์)

a = ครีบของความหนาของชั้นมะม่วง (เมตร)



รูปที่ 28 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การแพร่จากผลการทดลอง กับการทำนาย

จากผลการทดลองพบว่าวิธีการปรับความเข้มข้นเป็นลำดับขั้น สามารถลดการสูญเสียน้ำ โดยการเพิ่มน้ำออกจากการซึมจะมีผลต่อการเปลี่ยนแปลงของปริมาณน้อย แต่หากมีโอกาสเพื่อเข้าสู่ชั้นมะวงมากขึ้น ผลให้ชั้นมะวงมีลักษณะเหี่ยวย่นอย่างกว้างขวางและเชื่อมในน้ำ เชื่อมที่ความเข้มข้นสูง และการปรับน้ำเชื่อมครั้งละ 20°บริกซ์ใช้เวลาอย่างกว่าการปรับน้ำเชื่อมแบบครั้งละ 10°บริกซ์ ดังนั้นจึงเลือกวิธีการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมเป็นระดับแบบ 30→50→70°บริกซ์ เพื่อใช้เป็นวิธีการผลิตในการศึกษาปัจจัยอื่น ๆ ต่อไป

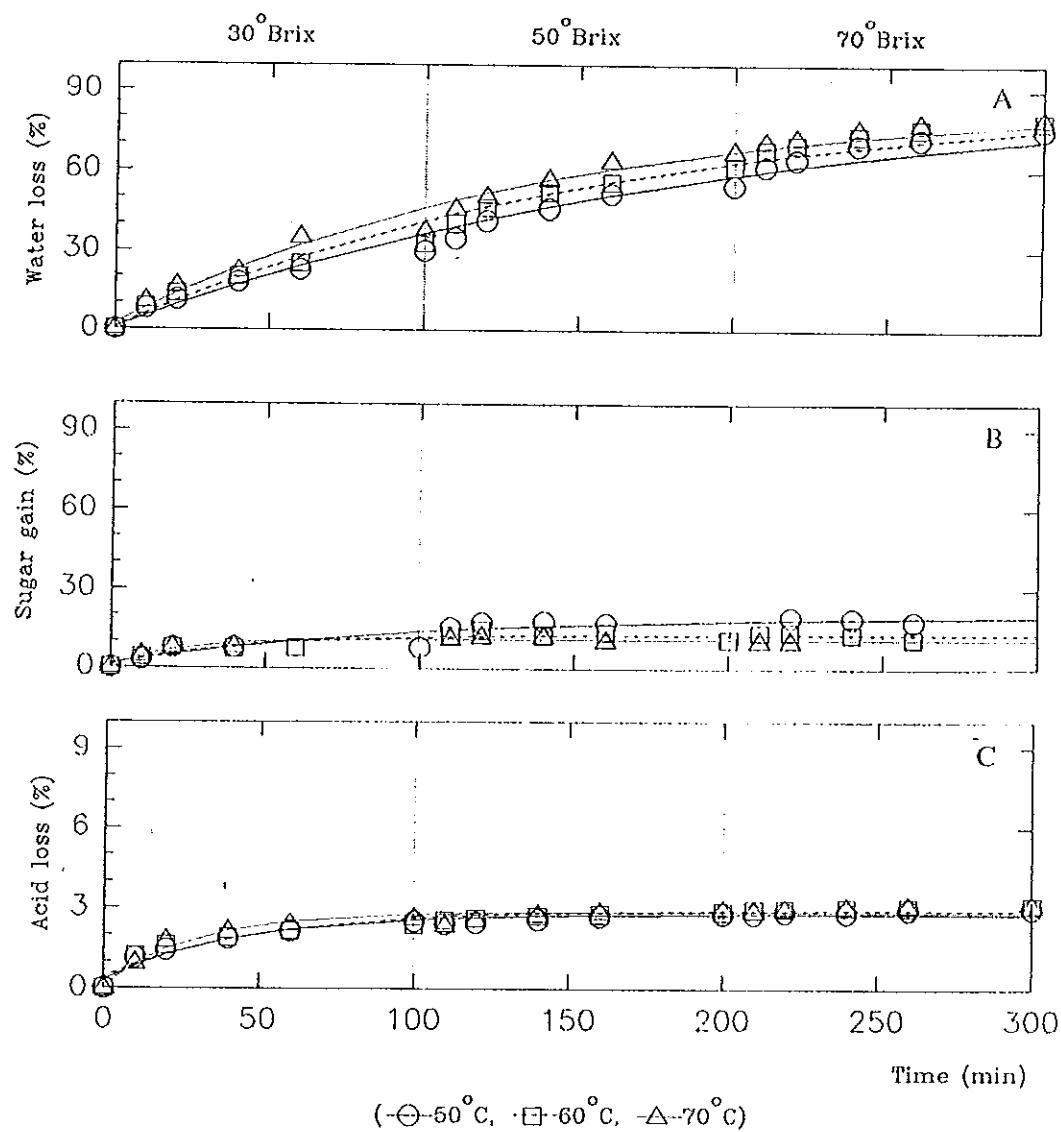
3.4 ผลของอุณหภูมิ

แฟ้มมะม่วงในน้ำเขื่อมที่อุณหภูมิ 3 ระดับ คือ 50 60 และ 70 °ซ ปรับความเข้มข้นของน้ำเขื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง (แต่ละความเข้มข้นของน้ำเขื่อมใช้เวลา 100 นาที) ติดตามการเปลี่ยนแปลงการสูญเสียน้ำ กรด การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการลดลงของปริมาตร นำข้อมูลมาหาค่าอัตราการแพร่องน้ำ น้ำตาล กรด และสัมประสิทธิ์การแพร่องมวลสาร ได้ผลดังนี้

3.4.1 ผลของอุณหภูมิต่ออัตราการแพร

จากผลการทดลอง (รูปที่ 29) พนวจการเพิ่มอุณหภูมิจาก 50 ถึง 70 °ซ ทำให้มีการสูญเสียน้ำออกจากการซึมมะม่วงขึ้นเพียงเล็กน้อย ($p>0.05$) โดยมีการสูญเสียน้ำร้อยละ 75.21 78.48 และ 79.44 โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ 50 60 และ 70 °ซ ตามลำดับ การเพิ่มอุณหภูมิให้สูงขึ้นช่วยส่งเสริมแรงขับให้สูงขึ้นทำให้ไม่เกิดขอน้ำมีการเคลื่อนที่มากขึ้นกว่าเดิม (จิราภรณ์ สดุดิตร์, 2535) และมีผลทำลายคุณสมบัติการคัดเลือกสารของเซลล์ เมมเบรนจึงเกิดการถ่ายโอนมวลสารตื้น (Liu, 1992) ในผลการทดลองนี้ไม่มีความแตกต่างของการสูญเสียน้ำเนื่องจากอุณหภูมิ เพราะว่าก่อนการแซ่บมีการลวกซึมมะม่วงจึงทำให้เนื้อเยื่อยอมให้มีการซึมผ่านของสารเข้าออกจากเซลล์ได้ดีในช่วงการแซ่บทุกระดับอุณหภูมิ ซึ่งแตกต่างจากการทดลองของ Lenart และ Lewicki (1990) แสดงให้เห็นว่าอุณหภูมิมีผลต่อการสูญเสียน้ำพบว่าการแซ่บมีชั้นแรกที่อุณหภูมิ 70 และ 90 °ซ ทำให้เกิดการสูญเสียน้ำสูงมากกว่าการแซ่บมีชั้นที่อุณหภูมิ 30 และ 50 °ซ เนื่องจากชั้นแรกที่ไม่ผ่านการลวกก่อนการแซ่บมีเนื้อเยื่ายังคงมีคุณสมบัติในการคัดเลือกสารผ่านเข้าออกจึงส่งผลให้เกิดการสูญเสียน้ำน้ำหนักที่อุณหภูมิต่ำ สำหรับการแพรของน้ำตาลเข้าสู่ชั้นมะม่วงพบว่าการเพิ่มอุณหภูมิสูงขึ้นไม่ทำให้น้ำตาลแพรเข้าสู่ชั้นมะม่วงเพิ่มขึ้น โดยการแซ่บมีชั้นที่อุณหภูมิ 50 °ซ ให้ค่าการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลร้อยละ 13.99 โดยน้ำหนักซึ่งมีค่าสูงกว่าที่อุณหภูมิ 60 (ร้อยละ 7.82) และ 70 °ซ (ร้อยละ 7.79) เพียงเล็กน้อย ($p>0.05$) เมื่ow การเพิ่มอุณหภูมิให้สูงจะช่วยให้ไม่เกิดสารมีการเคลื่อนที่สูงขึ้นกว่าปกติแต่ในขณะเดียวกันมีผลทำให้สารเพคตินที่ผันผวนเกิดการละลายอุดตันช่องว่างภายในเซลล์ ซึ่งไปขัดขวางการแพรของน้ำตาลเข้าสู่ชั้นมะม่วง จากผลการทดลองมีความสอดคล้องกับ Rahmati และ Lamb (1990) ได้ทดลองแซ่บสับปะรดในน้ำเขื่อมเข้มข้น 30 °บริกซ และปรับอุณหภูมิจาก 20 ถึง 65 °ซ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง

พบว่าที่อุณหภูมิ 50°C ให้ค่าการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลสูงที่สุดและมีค่าลดลงอย่างรวดเร็วเมื่อเพิ่มอุณหภูมิสูงขึ้น สำหรับการเพรชของกรดออกจากชิ้นมะม่วงให้ค่าการลดลงของกรดใกล้เคียงกันคือร้อยละ 3.01, 3.10 และ 3.11 โดยน้ำหนักที่อุณหภูมิ $50, 60$ และ 70°C ตามลำดับ



รูปที่ 29 ผลของอุณหภูมิต่อการสูญเสียน้ำ (A) การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (B) และ การลดลงของกรด(C) ในชิ้นมะม่วงที่แช่คริ่มโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^{\circ}\text{Brix}$ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะในลดนมเบอร์ 200

จากผลการทดลอง (รูปที่ 30) พบว่าอุณหภูมิสูงขึ้นจาก 50 ถึง 70°C ไม่ส่งผลทำให้อัตราการแพร์ของน้ำลดลงอย่างเด่นชัด ในขณะที่อัตราการแพร์ของน้ำตาลลดลงมากที่อุณหภูมิ 70°C เนื่องจากต้นของการเชื่อมเท่านั้น ส่วนช่วงหลังมีอัตราการแพร์คงที่เนื่องจากการเพิ่มอุณหภูมิสูงขึ้นทำให้เพคตินในผนังเซลล์ละลายอุดตันและขัดขวางการแพร์เข้าข่องน้ำตาล ซึ่งให้ผลแตกต่างจากที่อุณหภูมิ 50°C แม้ว่าในช่วงต้นมีอัตราการแพร์ลดลงต่ำ แต่ในช่วงหลังอัตราการแพร์ยังสูงกว่าจึงเป็นผลทำให้น้ำตาลแพร์เข้าสู่ชั้นมะม่วงได้มาก และมีปริมาณสูงกว่าที่อุณหภูมิสูง (60 และ 70°C) ส่วนอัตราการแพร์ของกรดจะลดลงมากที่อุณหภูมิ 70°C เนื่องจากต้นของการเชื่อม แสดงให้เห็นว่าอุณหภูมิมีอิทธิพลต่อการแพร์ของน้ำตาล และกรดมากกว่าน้ำ

เมื่อนำมาข้อมูลการสูญเสียน้ำ การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการสูญเสียกรดจากชั้นมะม่วงที่อุณหภูมิต่าง ๆ มากิเคราะห์การทดลองได้สมการสัดส่วนการแพร์ตามความสัมพันธ์ดังสมการที่ (30) และสามารถทำนายค่าการสูญเสียน้ำและกรด การเพิ่มขึ้นของน้ำตาลที่เวลาอนันต์ได้ดังตารางที่ 9

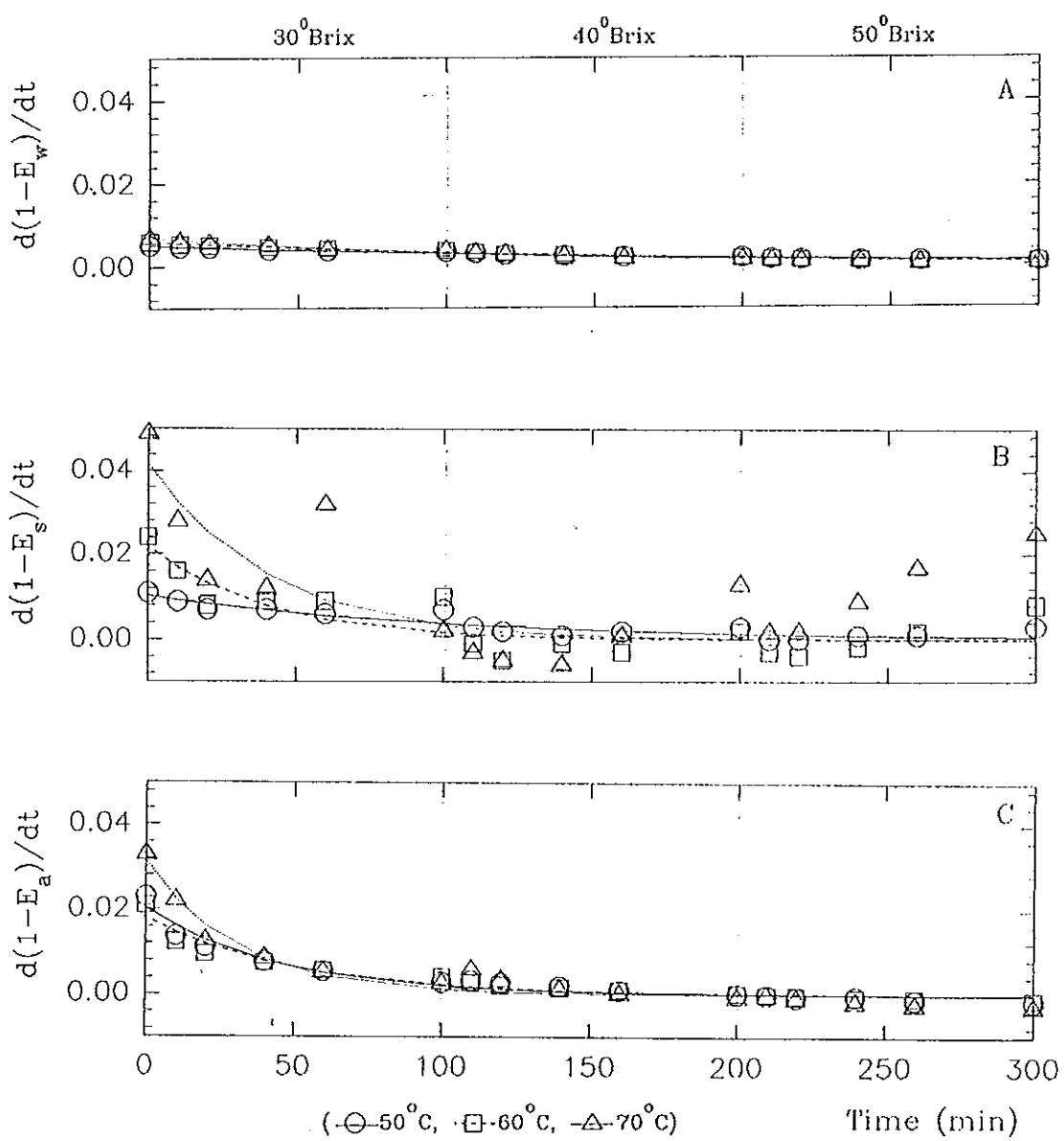
เมื่อพิจารณาสัดส่วนการแพร์ (รูปที่ 31) โดยดูจากความสามารถของสารเข้าสู่สมดุลตามสมการที่ (30) พบว่าเมื่อเพิ่มอุณหภูมิสูงขึ้นจาก 50 ถึง 70°C จะทำให้สัดส่วนการสูญเสียน้ำสูงขึ้นแต่ไม่เด่นชัด โดยสูงขึ้นอย่างต่อเนื่อง ในขณะที่สัดส่วนการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลสูงมากที่อุณหภูมิ 60 และ 70°C เนื่องจากต้นของการเชื่อมเท่านั้น ส่วนช่วงหลังมีสัดส่วนการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลคงที่ ในขณะที่อุณหภูมิ 50°C มีสัดส่วนการเพิ่มขึ้นต่ำในช่วงแรก และยังคงมีค่าสูงขึ้นอย่างต่อเนื่อง ซึ่งเป็นผลมาจากการเพิ่มอุณหภูมิสูงขึ้นทำให้เพคตินในผนังเซลล์ละลายอุดตันและขัดขวางการแพร์เข้าของน้ำตาล ส่วนสัดส่วนการสูญเสียกรดสูงมากเฉพาะช่วงต้นของการเชื่อม เนื่องจากปริมาณกรดที่เหลือตกค้างในชั้นมะม่วงมีปริมาณต่ำจึงเข้าสู่สภาพสมดุลได้อย่างรวดเร็วในช่วงเวลาสั้น ๆ เท่านั้น

ตารางที่ 9 ผลของอุณหภูมิที่มีต่อค่า WL_{∞} SG_{∞} AL_{∞} C_1 และ B ที่พิสูจน์ได้ตามสมการที่ (30)

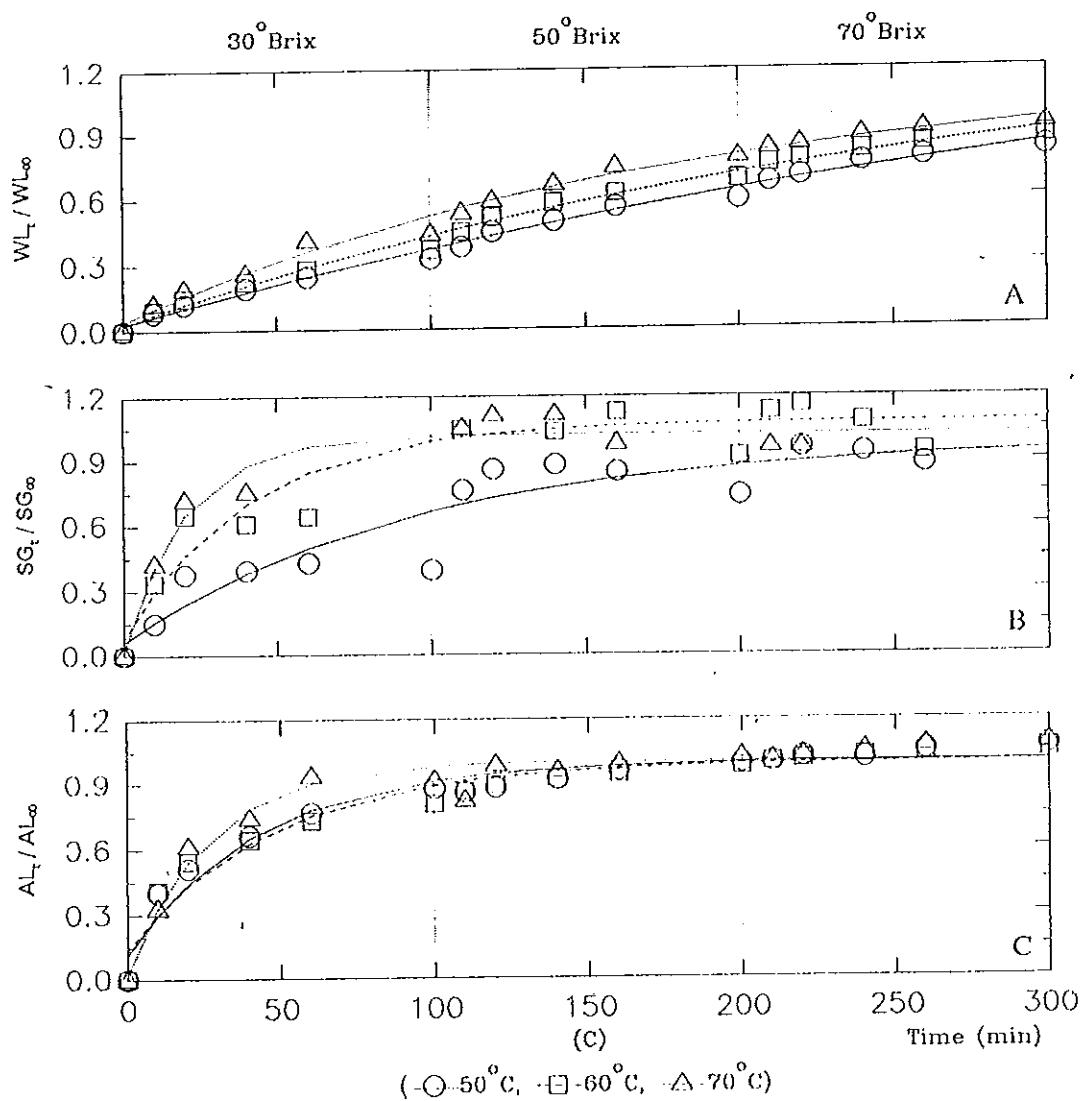
สมการ	อุณหภูมิ ($^{\circ}\text{ช}$)	WL_f	WL_{∞}^*	SG_f	SG_{∞}^*	AG_f	AL_{∞}^*	B	C_1
การสูญเสียน้ำ	50	75.54	92.48	-	-	-	-	0.005	0.99
	60	78.48	90.33	-	-	-	-	0.006	0.99
	70	79.44	87.58	-	-	-	-	0.007	0.98
การเพิ่มน้ำของ น้ำตาล	50	-	-	13.99	18.90	-	-	0.011	0.94
	60	-	-	7.82	11.90	-	-	0.024	0.93
	70	-	-	7.79	10.75	-	-	0.049	0.98
การสูญเสียกรด	50	-	-	-	-	3.01	2.80	0.023	0.89
	60	-	-	-	-	3.10	2.94	0.021	0.86
	70	-	-	-	-	3.11	2.87	0.033	0.95

หมายเหตุ : WL_f , SG_f , AL_f ปริมาณน้ำที่สูญเสีย ปริมาณน้ำตาลที่เพิ่มน้ำ และปริมาณกรดลดลง ที่เวลาสุดท้ายของการทดลอง

* เป็นพารามิเตอร์ที่ได้จากการทดสอบ ซึ่งไม่ใช่ค่าสุดท้ายที่เกิดจากการถ่ายโอนจริง



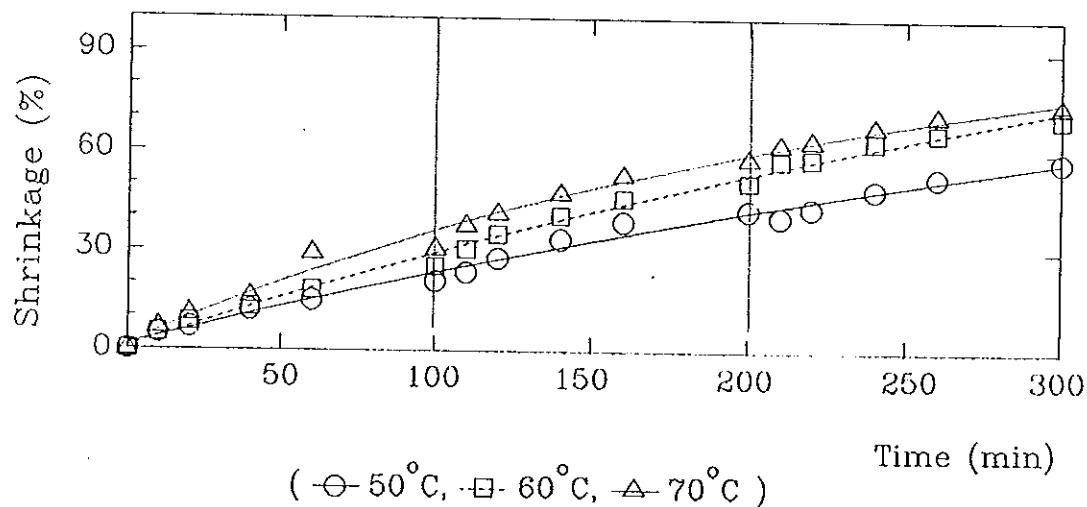
รูปที่ 30 ผลของอุณหภูมิต่ออัตราการแพร่ของน้ำ (A) น้ำตาล (B) และกรด (C)
ในชิ้นมะม่วงที่แช่อิ่มโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ\text{C}$
บริการเป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3
ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200



รูปที่ 31 ผลของอุณหภูมิต่อสัดส่วนการสูญเสียน้ำ (A) การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (B) และการลดลงของกรด (C) ในชั้นมะม่วงแช่อิมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ\text{Brix}$ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200

3.4.2 ผลของอุณหภูมิต่อการหดตัวของขึ้นมะม่วง

เมื่อพิจารณาผลของอุณหภูมิต่อลักษณะเนื้อเยื่อผลไม้ โดยศึกษาจากการหดตัวของขึ้นมะม่วง (รูปที่ 32) พบว่าที่อุณหภูมิ 50°C ให้ค่าการลดลงของปริมาตรอยู่ละ 57.43 ต่ำกว่าที่อุณหภูมิ 60°C และ 70°C ร้อยละ 70.49 และ 73.95 ตามลำดับอย่างมีนัยสำคัญ ($p < 0.05$) การลดลงของปริมาตรเป็นผลมาจากการสูญเสียน้ำ โดยที่ระดับอุณหภูมิสูง (60°C และ 70°C) ทำให้เกิดการสูญเสียน้ำมากและในขณะเดียวกันการแพะเข้าของน้ำตามมีปริมาณน้อย จึงมีผลต่อรูปร่างของเซลล์เกิดการหดตัวมาก การลดลงของปริมาตรจึงมีค่าสูงมากกว่าที่อุณหภูมิ 50°C



รูปที่ 32 ผลของอุณหภูมิต่อการหดตัวของในขึ้นมะม่วงที่แข็งโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^{\circ}\text{C}$ บริการ เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200

3.4.3 ผลของอุณหภูมิต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร่

สำหรับผลของอุณหภูมิต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรดแสดงดังตารางที่ 10 พบว่าค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรดที่อุณหภูมิ 50°C มีค่าสูงอย่างมีนัยสำคัญ ($p<0.05$) ส่วนช่วงหลังค่าสัมประสิทธิ์การแพร่มีแนวโน้มลดลงและไม่แตกต่างจากอุณหภูมิ 60 และ 70°C ($p>0.05$) อันเนื่องมาจากผลของความหนาของชั้นมะม่วง ซึ่งที่อุณหภูมิ 50°C นั้นชั้นมะม่วงหนาตัวน้อยกว่าที่อุณหภูมิ 60°C และ 70°C ทำให้เกิดการอุดตันในโครงสร้างของมะม่วงน้อยกว่า ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ที่ปรากฏสูงกว่าที่อุณหภูมิ 60 และ 70 ที่อุณหภูมิสูง (60 และ 70°C) จะส่งเสริมให้มีอัตราการแพร่ลดลงจึงมีผลทำให้ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ที่พิจารณาโดยเฉลี่ยทั้งระบบมีค่าลดลง จากผลอัตราการแพร่ของน้ำต่ำที่ระดับอุณหภูมิ 50°C จึงทำให้น้ำแพร่ออกจากการชั้นมะม่วงในปริมาณน้อยเนื่องเยื่อเมือกหดตัวต่ำทำให้น้ำตาลมีโอกาสแพร่เข้าสู่เนื้อมะม่วงได้มากขึ้น ส่วนที่อุณหภูมิสูงจากการแพร่ออกของน้ำจากชั้นมะม่วงอย่างรวดเร็วและมีปริมาณมากในช่วงต้นจึงทำให้เนื้อเยื่อหดตัวอย่างรวดเร็วเช่นกัน น้ำตาลจึงแพร่เข้าสู่ชั้นมะม่วงในปริมาณต่ำแม้ว่าการเพิ่มอุณหภูมิจะช่วยให้เกิดการแพร่สูงขึ้นแต่แพร่เข้าสู่เนื้อมะม่วงได้ยากขึ้น นอกจากนี้ในสภาวะที่มีอุณหภูมิสูงยังมีผลต่อการสลายตัวของเพคตินและเป็นตัวชี้ขาดของการแพร่ของน้ำตาลในเนื้อมะม่วงดังที่กล่าวแล้วในเบื้องต้น สำหรับค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของกรดมีผลเช่นเดียวกับค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ โดยมีค่าสูงมากเฉพาะช่วงแรกเท่านั้นเนื่องจากมีกรดเหลือตกค้างในชั้นมะม่วงเพียงเล็กน้อย

ในทางทฤษฎีแล้วค่าสัมประสิทธิ์การแพร่จะเพิ่มขึ้นเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้น(Bird, et al., 1960) ในระดับไม่เกินซึ่งก็คงใช้ได้ สำหรับในการนี้การแพร่ในมะม่วงถ้าไม่มีผลของการอุดตันในโครงสร้างเนื้อเยื่อเข้ามาเกี่ยวข้อง จากสมการลดตอน (34), (35) และ (36) จะเห็นว่าค่าสัมประสิทธิ์ของเทอมที่เป็นอุณหภูมนั้นเป็นมาก แต่เนื่องจากผลของความหนา (การอุดตันในระดับโครงสร้าง) มีอิทธิพลมากกว่าจึงทำให้ดูเหมือนว่าค่าสัมประสิทธิ์การแพร่มีค่าต่ำลงเมื่ออุณหภูมิสูงขึ้นจาก 50°C ไปเป็น 70°C

ตารางที่ 10 ผลของอุณหภูมิต่อสัมประสิทธิ์การแพร่องน้ำ น้ำตาล และกรด ในการ เชื่อมมะม่วงโดยปรับเพิ่มความเข้มข้นน้ำเชื่อมแบบ 30→50→70 °บริกซ์ เป็น เวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาพภาชนะในลวดแมง เปอร์ 200

ความเข้มข้น ของน้ำเชื่อม	อุณหภูมิ	คุณภาพของ ความหวาน ของมะม่วง	สัมประสิทธิ์การแพร					
			ความหวาน	(×10 ¹⁰ เมตร ² /วินาที)				
			(°บริกซ์)	(°叙)	(เมตร)	น้ำ	น้ำตาล	กรด
30	50	0.0037	8.97 ^a	9.70 ^a	10.34 ^a			
	60	0.0029	6.79 ^b	8.65 ^a	7.61 ^b			
	70	0.0026	5.31 ^c	3.84 ^b	4.65 ^c			
50	50	0.0024	5.80 ^b	2.90 ^b	4.25 ^{cd}			
	60	0.0017	3.66 ^d	3.25 ^b	2.32 ^{de}			
	70	0.0018	2.81 ^{de}	2.18 ^b	2.62 ^{de}			
70	50	0.0018	1.88 ^{ef}	1.72 ^b	2.33 ^{de}			
	60	0.0013	1.22 ^f	1.33 ^b	0.79 ^g			
	70	0.0012	1.12 ^f	0.82 ^b	1.05 ^e			

หมายเหตุ : ตัวอักษรเหมือนกันในคอลัมน์เดียวกันไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$)

จากผลการทดลองจะเห็นได้ว่า อุณหภูมิมีผลต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร โดยมีผลต่อ การเปลี่ยนแปลงลักษณะเนื้อเยื่อ เมื่อนำข้อมูลมาวิเคราะห์การถดถอยจะได้ความสัมพันธ์ รวมกันตามรูปที่ 33 ซึ่งอธิบายได้ดังสมการ (34) (35) และ (36)

$$D_w = -2.93 + 0.001 \times T + 3256.6 \times a \quad (R^2 = 0.95) \quad (34)$$

$$D_s = -5.46 + 0.025 \times T + 3583.7 \times a \quad (R^2 = 0.81) \quad (35)$$

$$D_a = -5.20 + 0.015 \times T + 3803.4 \times a \quad (R^2 = 0.95) \quad (36)$$

จากการทดลองจะเห็นได้ว่าอุณหภูมิมีผลต่ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ โดยมีผลต่อการเปลี่ยนแปลงลักษณะเนื้อเยื่อ เมื่อนำข้อมูลมาวิเคราะห์การทดลองจะได้ความสัมพันธ์เชิงกันตามรูปที่ 33 ซึ่งอธิบายได้ดังสมการ (34) (35) และ (36)

$$D_w = -2.93 + 0.001 \times T + 3256.6 \times a \quad (R^2 = 0.95) \quad (34)$$

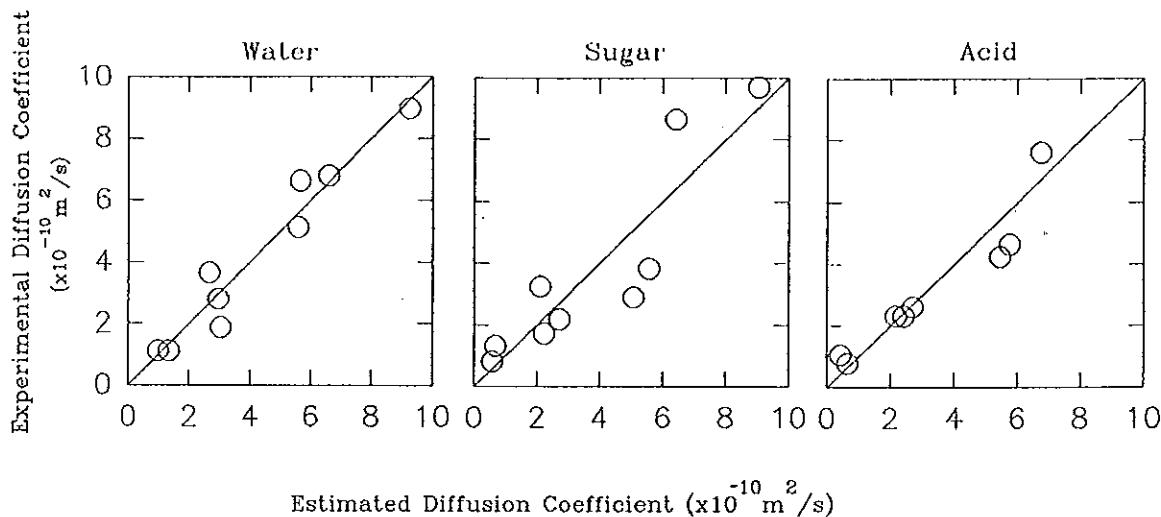
$$D_s = -5.46 + 0.025 \times T + 3583.7 \times a \quad (R^2 = 0.81) \quad (35)$$

$$D_a = -5.20 + 0.015 \times T + 3803.4 \times a \quad (R^2 = 0.95) \quad (36)$$

เมื่อ D_w , D_s , D_a = สัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด (เมตร²/วินาที)

T = อุณหภูมิในการแข็ง (°C)

a = ครึ่งของความหนา (มิติที่แคบที่สุด) ของชิ้นมะม่วง (เมตร)



รูปที่ 33 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การแพร่จากการทดลองกับจากการทำนายที่อุณหภูมิต่าง ๆ

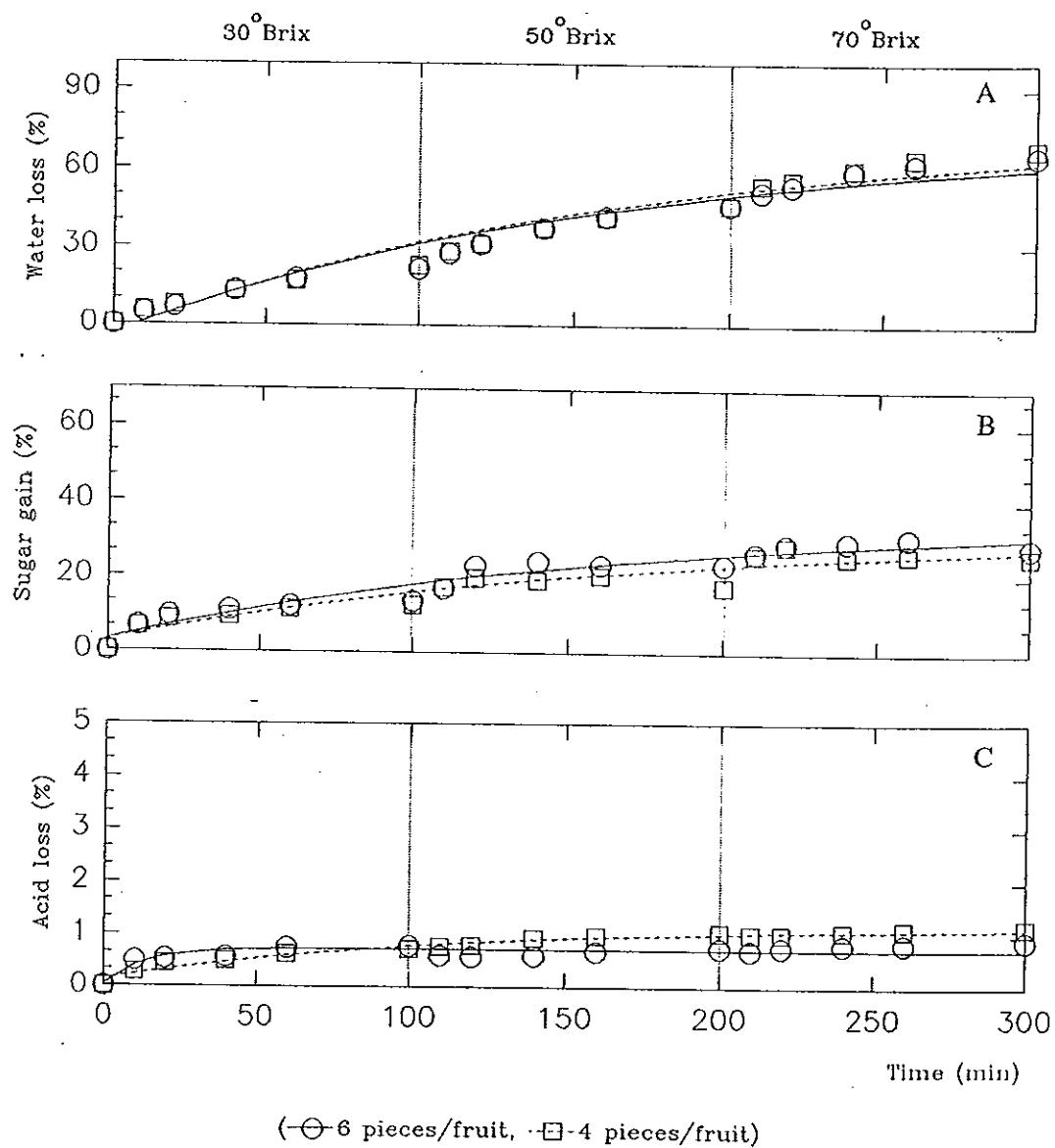
จากการทดลองพบว่าการใช้อุณหภูมิในการแข็งที่ 50°C แสดงให้ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรดสูงกว่าที่อุณหภูมิสูง ซึ่งสภาพของเนื้อเยื่อมีอิทธิพลสูงต่อการถ่ายโอนมวลสาร โดยการสูญเสียน้ำจะเป็นปัจจัยหลักที่ส่งผลต่อการ

3.5 ผลของขนาดและรูปร่าง

จากการทดลองใช้ชิ้นมะม่วงหุ่งรี 2 ขนาดแตกต่างกันคือ ชิ้นเล็กทั้น 4 ชิ้นต่อผล โดยมีรูปทรงเทียบเท่ากัน (ตามรูปที่ 12) ความยาวโดยเฉลี่ยด้าน a, b และ c เท่ากับ 0.6, 1.3 และ 2.5 เซ็นติเมตรตามลำดับ และทั้ง 6 ชิ้นต่อผล มีความยาวโดยเฉลี่ยด้าน a, b และ c เท่ากับ 0.6, 0.8 และ 2.5 เซ็นติเมตรตามลำดับ แท่นในน้ำเชื่อมที่ปรับความเข้มข้นแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ที่อุณหภูมิ 50°C ในสภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200 เป็นเวลา 5 ชั่วโมง นำผลการทดลองมาหาอัตราการแพร่ของน้ำ น้ำตาล กรด และค่าสมประสิทธิ์ การแพร่ของน้ำ น้ำตาล กรด ได้ผลดังนี้

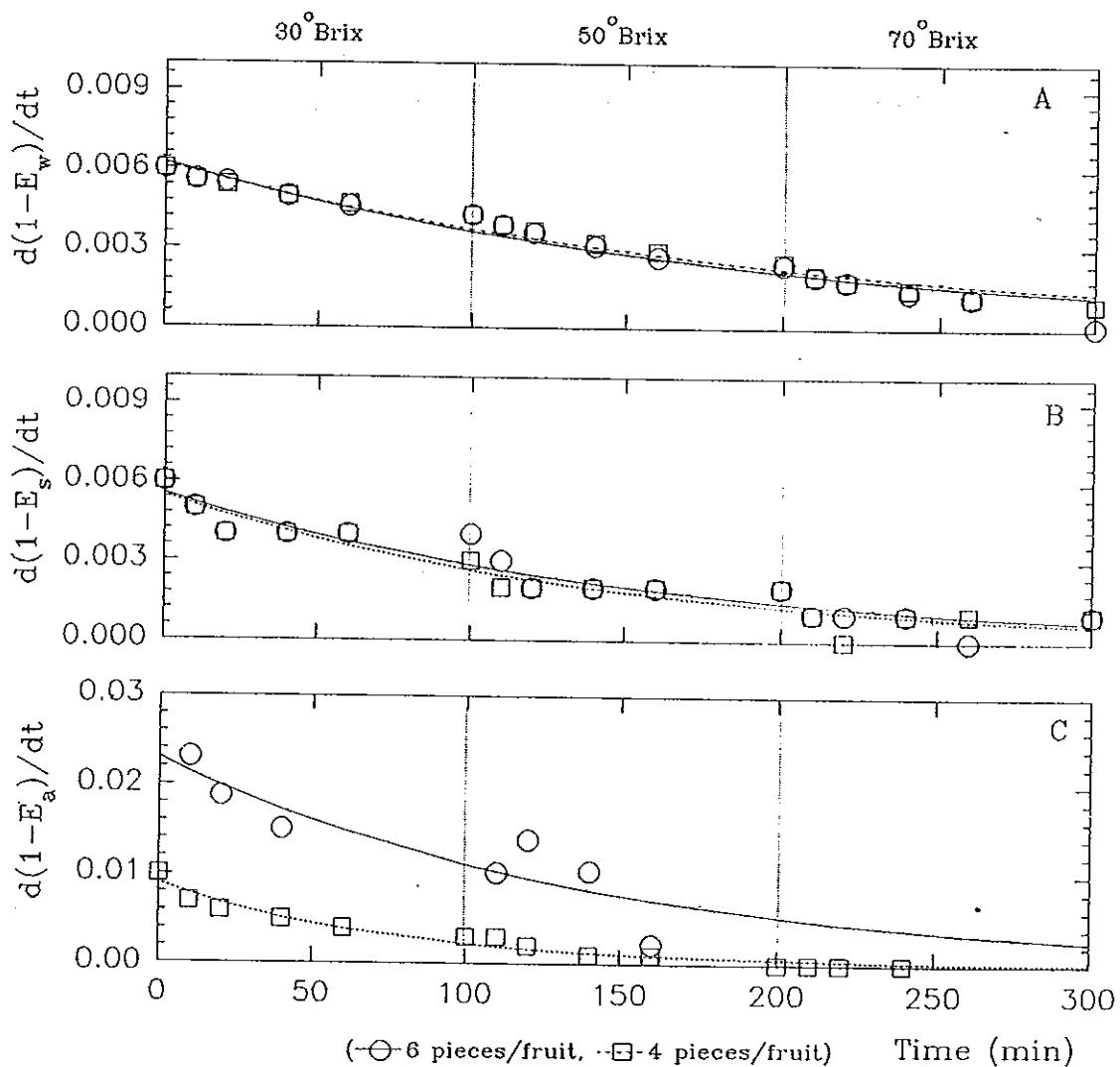
3.5.1 ผลของขนาดและรูปร่างต่ออัตราการแพร่

จากการทดลอง (รูปที่ 34) พบว่าเมื่อสิ้นสุดการแพร่อง茫กว่างทั้งสองขนาดมีค่าการสูญเสียน้ำ การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการลดลงของกรดไม่แตกต่างกัน ($P>0.05$) เนื่องจากมะม่วงมีมิติที่แคบที่สุดคือความยาวด้าน a (ความหนา) ใกล้เคียงกัน และขนาดของชิ้นมะม่วงที่ใช้ในการทดลองมีขนาดแตกต่างกันไม่ใช้เด่นจึงทำให้ลักษณะการแพร่องน้ำ น้ำตาล และกรด ไม่ต่างกัน ซึ่งต่างจากผลการทดลองของ Lerici และคณะ (1985) ได้ใช้ชิ้นแอปเปิลรูปทรงแตกต่างกันคือ รูปร่างเป็นแท่ง (stick) รูปร่างชิ้นบาง (slide) รูปร่างสี่เหลี่ยมลูกบาศก์ (cube) และรูปร่างเป็นแหวน (ring) ในไชร์ฟเฟฟ (ประกอบด้วยกลูโคส ร้อยละ 52 พรูคโตส ร้อยละ 42 มอลติส์ร้อยละ 3 และโพลีแซกคาไคร็อกซ์ร้อยละ 3) ความเข้มข้น 70° บริกซ์ ในอัตราส่วนแอปเปิลต่อไชร์ฟ 1:5 ที่อุณหภูมิห้อง (20°C) พบว่ารูปร่างเป็นแท่งมีการสูญเสียน้ำสูงสุดในขณะรูปร่างสี่เหลี่ยมลูกบาศก์มีการสูญเสียน้ำลดลง เนื่องจากสัดส่วนของพื้นที่ผิวต่อคริ่งของความหนาของชิ้นผลไม้มีผลโดยตรงกับการถ่ายโอนมวลสาร เมื่อสัดส่วนของพื้นที่ผิวต่อคริ่งของความหนาของชิ้นผลไม้เพิ่มขึ้นค่าการสูญเสียน้ำลดลง ทำให้การเพิ่มขึ้นของน้ำตาลมีค่าสูงซึ่งพบในรูปร่างสี่เหลี่ยมลูกบาศก์ นอกจากอาจเป็นผลจากลักษณะของเนื้อเยื่อผลไม้โดยแบบเป็นลักษณะรูปทรงเป็นรูพolygonal ให้ผลของขนาดและรูปร่างต่อการถ่ายโอนมวลสารสูงกว่ามะม่วงที่มีเนื้อเยื่อค่อนข้างแน่นทึบ

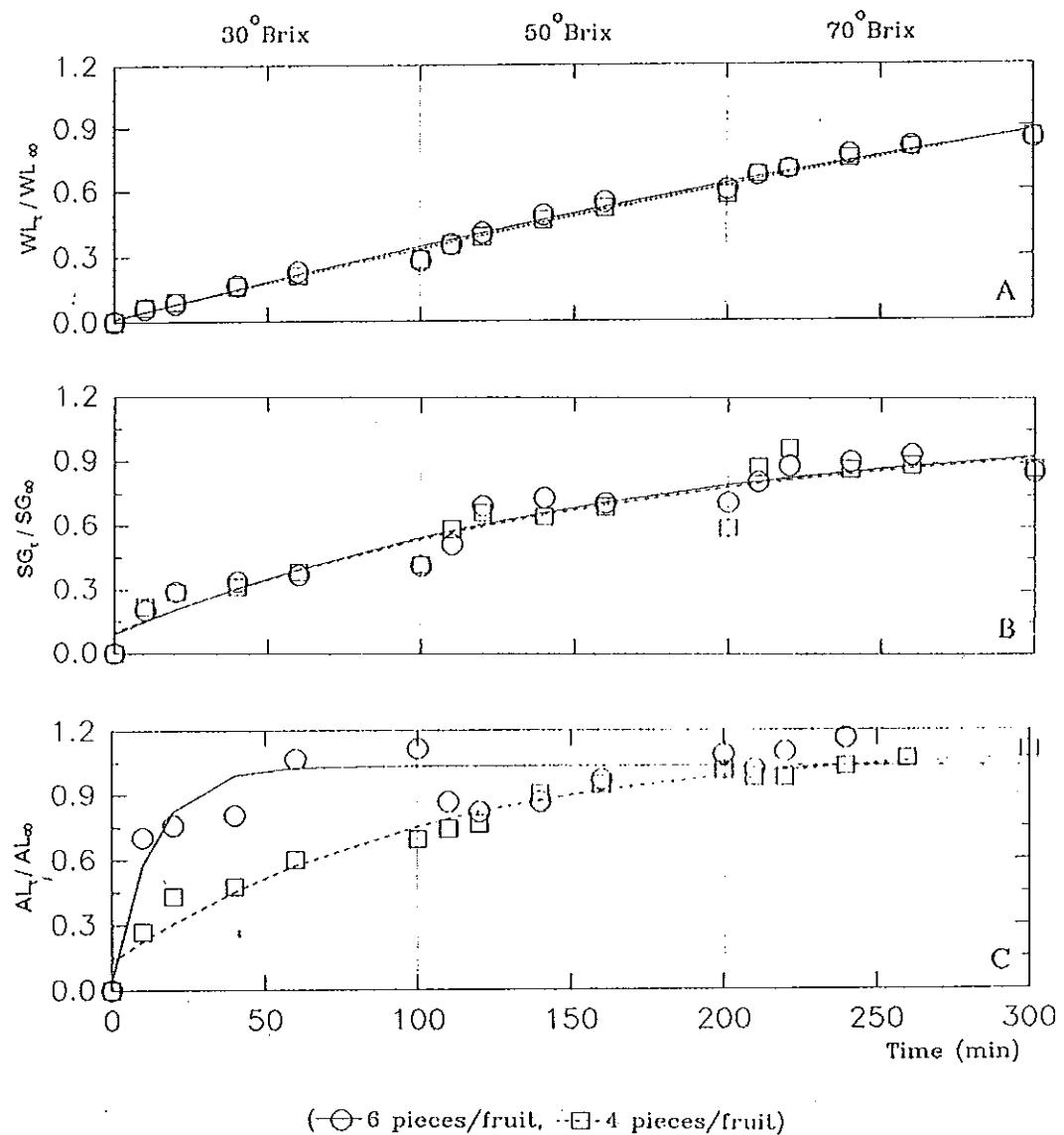


รูปที่ 34 ผลของขนาดต่อการสูญเสียน้ำ (A) การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล (B)
และการลดลงของกรด (C) ในชั้นมะม่วงแซลมอนโดยปรับความเข้มข้นของ
น้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^{\circ}$ บริการที่อุณหภูมิ 50°C เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วย
อัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200

เมื่อนำผลของการสูญเสียน้ำ การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการลดลงของกรดมาหาอัตราการแพร์ตามรูปสมการที่ (29) และสัดส่วนการแพรตามสมการที่ (30) พบร่วางน้ำดของชิ้นมะม่วงไม่มีผลต่ออัตราการแพร (รูปที่ 35) และสัดส่วนการแพร (รูปที่ 36) จากสมการที่ (30) สามารถทำนายการถ่ายโอนมวลสารที่เวลาอนันต์ดังตารางที่ 11



รูปที่ 35 ผลของขนาดต่ออัตราการแพรของน้ำ (A) น้ำตาล (B) และกรด (C) ในชิ้นมะม่วงแข็งโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^{\circ}$ บริกซ์ที่อุณหภูมิ 50°C เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200



รูปที่ 36 ผลของขนาดต่อสัดส่วนการแพร์ของน้ำ (A) น้ำตาล (B) และกรด (C) ในชิ้นมะม่วงแช่คัมโดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 50°C เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลด์นัมเบอร์ 200

ตารางที่ 11 ผลของขนาดชิ้นที่มีต่อค่า WL_{∞} SG_{∞} AL_{∞} C_1 และ B ที่ฟิตได้ตามสมการที่ (30)

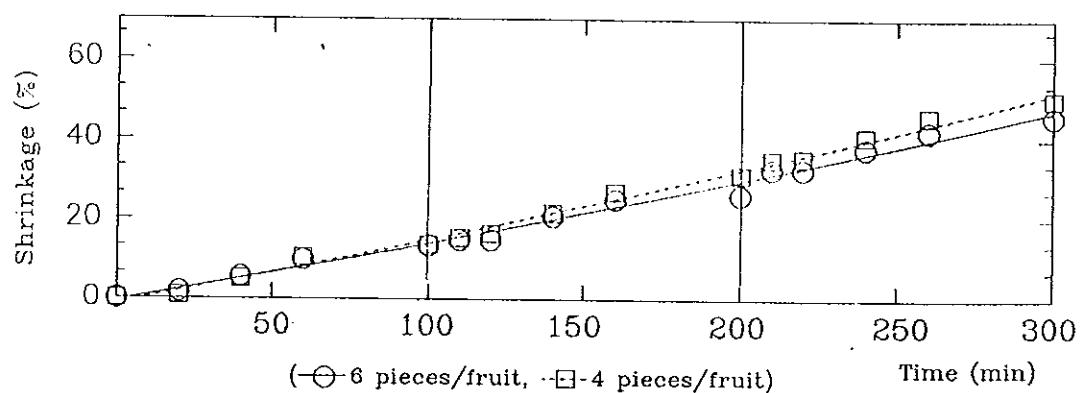
สมการ	ขนาดหัน (จำนวนชิ้น/ผล)	WL_t	WL_{∞}	SG_f	SG_{∞}	AL_t	AL_{∞}	C_1	B
การสูญเสียน้ำ	6	64.95	73.19	-	-	-	-	1.05	0.006
	4	67.82	76.25	-	-	-	-	1.05	0.006
การเพิ่มชิ้น ของน้ำตาล	6	-	-	28.27	36.00	-	-	0.92	0.006
	4	-	-	25.85	32.62	-	-	0.91	0.006
การสูญเสียกรด	6	-	-	-	-	0.90	0.73	0.96	0.078
	4	-	-	-	-	1.15	1.20	0.87	0.010

หมายเหตุ : WL , SG , AL ปริมาณน้ำที่สูญเสีย ปริมาณน้ำตาลที่เพิ่มขึ้น และปริมาณกรดลดลง ที่เวลาสุดท้ายของการทดลอง
 * เป็นพารามิเตอร์ที่ได้จากการทดสอบอย่างไม่ใช่ค่าสุดท้ายที่เกิดจากการถ่ายโอนจริง

จากผลการทำนายในสมการที่ (30) พบว่าขนาดไม่มีผลต่อการด้วยโอนมวลสาร ถ้า มิติที่แคบที่สุดของชิ้นมะม่วงมีค่าใกล้เคียงกัน โดยที่เวลาอนันต์ให้ค่าการสูญเสียน้ำ การ เพิ่มขึ้นของน้ำตาล และการลดลงของกรดใกล้เคียงกัน

3.5.2 ผลของขนาดและรูปทรงต่อการหดตัวของชิ้นมะม่วง

จากผลของการเปลี่ยนแปลงมวลสารไม่ต่างกัน จะสอดคล้องกับผลของการเปลี่ยน แปลงปริมาตรซึ่งให้ผลไม่ต่างกัน ($p>0.05$) (รูปที่ 36) เนื่องจากรูปทรงของชิ้นมะม่วงที่ใช้ใน การศึกษามีลักษณะเป็นวงรีเหมือนกัน และมีขนาดแตกต่างกันไม่มาก โดยเฉพาะความ หนาของชิ้นผลไม้มีขนาดเกือบทุกตัวมีขนาดทำให้ผลของการสูญเสียน้ำไม่ต่างกัน (Lericci, et al., 1985)



รูปที่ 37 ผลของขนาดต่อการหดตัวของชิ้นมะม่วงแซ็มโดยปรับความเข้มข้นของ น้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ$ บริกซ์ที่อุณหภูมิ 50°C เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ด้วย อัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลสตันมีบอร์ 200

3.5.3 ผลของขนาดและรูปทรงต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร่

จากผลการทดลองในตารางที่ 12 พบร่วมกันของชั้นมะม่วงที่แตกต่างกันในการทดลองนี้ให้ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรดไม่แตกต่างกันอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$) ในทุกความเข้มข้นของน้ำเชื่อม โดยสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล กรดมีค่าสูงมากในช่วงต้น (น้ำเชื่อม 30° บริ๊ด) ของการแข็ง แล้วมีค่าลดลงเมื่อปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมสูงขึ้น (50° และ 70° บริ๊ด) จึงส่งผลให้อัตราการแพร่สูงมากในช่วงแรก และต่อมาเมื่อตัวลดต่ำลง ซึ่งเป็นผลมาจากการเปลี่ยนแปลงความเข้มข้นของสารละลายภายในชั้นมะม่วงที่กล่าวมาแล้วในหัวข้อ 3.3.2 ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล กรดมีค่าใกล้เคียงกัน ($p>0.05$) ในแต่ละความเข้มข้นของน้ำเชื่อม แสดงว่า น้ำ น้ำตาล และกรดสามารถแพร่ผ่านเนื้อเยื่อมะม่วงได้ใกล้เคียงกัน ซึ่งในสภาวะปกติน้ำตาลจะแพร่ผ่านเนื้อเยื่อได้ต่ำกว่าเนื้องามมีน้ำหนักไม่เกลูลูง แต่ในการทดลองนี้ได้ลากชั้นมะม่วงเบื้องต้นก่อนการแข็ง และการใช้อุณหภูมิสูงในระหว่างการผลิตก็ช่วยส่งเสริมให้มีการแพร่สูงขึ้น นอกจากนี้ยังพบว่าความหนาของชั้นมะม่วงลดลงตามค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ ซึ่งสอดคล้องกับแบบจำลองทางคณิตศาสตร์ของ Siripatana (1997) ที่ใช้ในการศึกษาครั้งนี้ โดยปัจจัยหลักที่มีผลต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร่สูงคือ ระยะด้านหนาของชั้นผลไม้ (a) การลดลงของความหนาเป็นผลเนื่องมาจากการสูญเสียน้ำออกจากชั้นมะม่วงมากกว่าการเพิ่มขึ้นของน้ำตาล ทำให้เนื้อเยื่อของชั้นมะม่วงเกิดการหดตัว

ตารางที่ 12 การเปรียบเทียบผลของขนาดต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด ที่เข้มข้นในน้ำเทื่อมด้วยอัตราส่วน 1:3 ที่อุณหภูมิ 50°ฯ
สภาวะเรโนลด์数值เบอร์ 200

ความเข้มข้น ของน้ำเทื่อม (°บริกซ์)	ขนาดมะม่วง (จำนวนชิ้น/กล)	ครึ่งของความหนา ของชิ้นมะม่วง (เมตร)	สัมประสิทธิ์การแพร่ ($\times 10^{10}$ เมตร ² /วินาที)		
			น้ำ	น้ำตาล	กรด
30	6	0.0041 ^a	11.48 ^{abA}	9.02 ^{aA}	11.93 ^{abA}
	4	0.0039 ^{ab}	11.94 ^{aA}	9.51 ^{aA}	12.49 ^{aA}
50	6	0.0036 ^{cd}	8.02 ^{cda}	6.99 ^{abA}	11.14 ^{aA}
	4	0.0034 ^{cd}	9.02 ^{bca}	7.09 ^{abA}	8.22 ^{abA}
70	6	0.0032 ^d	5.88 ^{da}	4.55 ^{bA}	3.64 ^{bA}
	4	0.0031 ^d	7.17 ^{cda}	4.70 ^{bA}	4.70 ^{bA}

หมายเหตุ : ตัวอักษรพิมพ์เล็กเหมือนกันในคอลัมน์เดียวกันไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ
($p>0.05$)

ตัวอักษรพิมพ์ใหญ่เหมือนกันในແລກเดียวกันไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ
($p>0.05$)

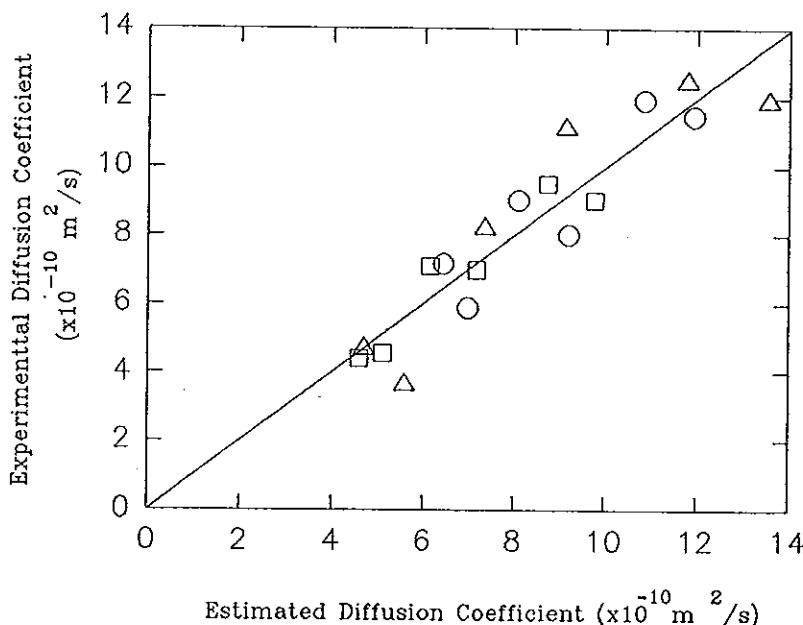
เมื่อนำผลของสัมประสิทธิ์การแพร่มาหาการถดถอยร่วมกับความหนาของชิ้นมะม่วง
ได้ความสัมพันธ์ (รูปที่ 38) เชิงเส้นชี้อธิบายได้ดังสมการที่ (37) (38) และ (39)

$$D_w = -10.58 + 5492.20 a \quad (R^2 = 0.81) \quad (37)$$

$$D_s = -11.43 + 5170.90 a \quad (R^2 = 0.89) \quad (38)$$

$$D_a = -22.77 + 8861.80 a \quad (R^2 = 0.84) \quad (39)$$

เมื่อ D_w , D_s , D_a = สัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด (เมตร²/วินาที)
a = ครึ่งของความหนาของชิ้นมะม่วง (เมตร)



รูปที่ 38 ความสัมพันธ์ระหว่างค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ (O) น้ำตาล (□)

และกรด (Δ) จากผลการทดลองกับค่าจากการทำงานที่ขนาดความหนาแนกต่างกัน โดยปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ \text{ บริกซ์ }$ ที่อุณหภูมิ 50° ซ ด้วยอัตราส่วนมะม่วงต่อน้ำเชื่อม 1:3 ที่สภาวะเรโนลต์นัมเบอร์ 200

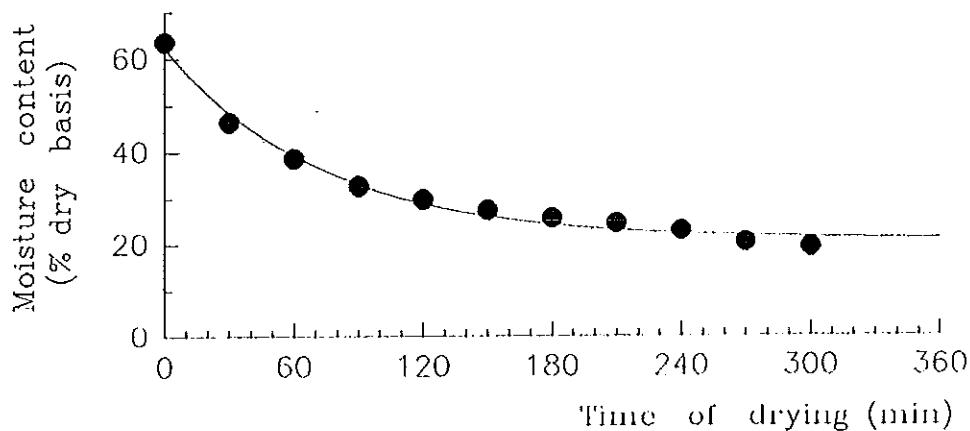
จากผลการทดลองแสดงให้เห็นว่าขนาดของชิ้นมะม่วงที่แบ่งตามจำนวนชิ้นต่อผลให้ค่าการถ่ายโอนมวลสาร และการเปลี่ยนแปลงปริมาตรไม่ต่างกัน เนื่องจากกฎปร่างของชิ้นผลไม่ได้ใช้ในการทดลองเป็นกฎทั่วไปเมื่อนอก แต่มีขนาดแตกต่างกันไม่ชัดเจน ซึ่งต่างจากการวิจัยของ Monsalve-Gonzalez และคณะ (1993) พบว่ากฎปร่างและขนาดของชิ้นผลไม่มีผลต่อการถ่ายโอนมวลสาร โดยพิจารณาจากอัตราส่วนของพื้นที่ผิวต่อปริมาตร ถ้าอัตราส่วนนี้สูงน้ำจะซึมออกได้เร็ว ในขณะที่ผลไม้ชิ้นใหญ่หรือมีกฎปร่างกลมน้ำจะซึมออกได้น้อย เพราะมีอัตราส่วนของพื้นที่ผิวต่อปริมาตรต่ำ (อ่อนนี้ รัตนพันธุ์, 2533) ดังนั้นจึงใช้ชิ้นมะม่วงที่หัน 4 ชิ้นต่อผลเพื่อความสะดวกและรวดเร็วในการตัดแต่ง

4. ศึกษาสภาวะการอบแห้งของมะม่วงเชื่อม

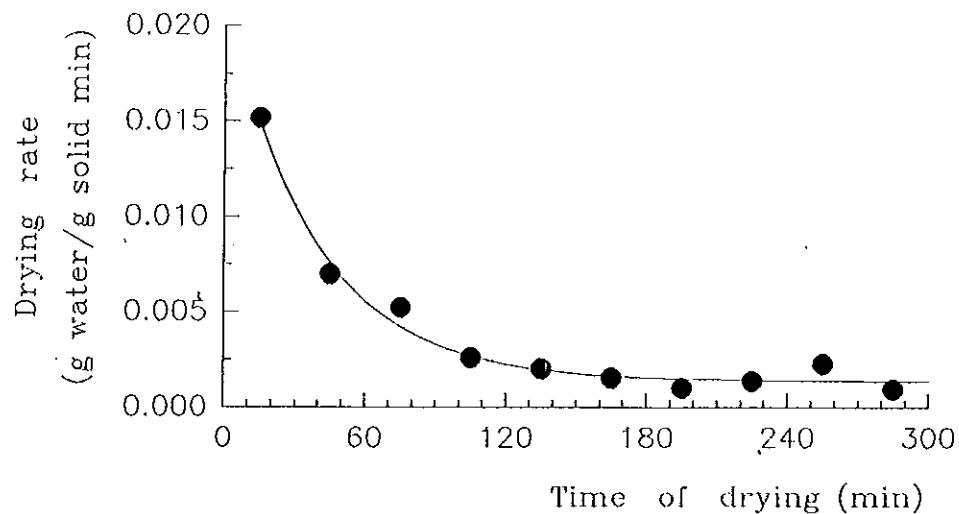
4.1 อัตราการอบแห้ง

จากการศึกษาผลการอบแห้งมะม่วงที่ผ่านการเชื่อม โดยปรับน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^\circ\text{บริกซ์}$ ที่อุณหภูมิ 50°ซี กวนด้วยความเร็ว 118 รอบต่อนาที เป็นเวลา 5 ชั่วโมง ซึ่งมีความชื้นร้อยละ 63.51 (มาตรฐานแห้ง) และนำไปอบแห้งโดยใช้ลมร้อนที่อุณหภูมิ 60°ซี ความเร็วลมร้อน 1.03 เมตรต่อวินาที ความชื้นสัมพัทธ์ของอากาศภายในกรวยละ 30 ใช้เวลาและพลังงานในการอบแห้ง 5 ชั่วโมง และ 6.4 กิโลวัตต์ต่อชั่วโมงตามลำดับ พนวจ (รูปที่ 39) ในช่วงแรกของการอบแห้งความชื้นลดลงอย่างรวดเร็ว เนื่องจากในช่วงแรก เป็นการระเหยของน้ำหรือความชื้นที่บริโภคผิวน้ำ ซึ่งลมร้อนจะถูกถ่ายเทให้กับน้ำโดยตรง และน้ำที่ระเหยออกมาก็จะถูกพัดพาออกจากผิวน้ำไปเรื่อย ๆ เมื่อเวลาผ่านไปการระเหย ของน้ำจะลดลงอย่างช้า ๆ ในชั่วโมงที่ 4 ถึง 5 เพราะน้ำที่อยู่ผิวน้ำได้ระเหยหมดไป แล้ว เหลือแต่น้ำที่อยู่ภายในชิ้นมะม่วง ดังนั้นการถ่ายเทความร้อนและการถ่ายเทมวลของ น้ำเกิดขึ้นภายในชิ้นมะม่วง ซึ่งการเคลื่อนที่ของน้ำจากภายในชิ้นมะม่วงมายังผิวซากว่าการ เคลื่อนที่ของน้ำจากผิวน้ำไปยังอากาศ จึงทำให้อัตราการอบแห้งลดลง

สำหรับอัตราการอบแห้ง (รูปที่ 40) พนวจว่าอัตราการอบแห้งจะลดลงอย่างรวดเร็วใน ช่วง 2 ชั่วโมงแรก หลังจากนั้นอัตราการอบแห้งจะค่อย ๆ ลดลงอย่างสม่ำเสมอ และจาก การสังเกตเห็นโครงของอัตราการอบแห้งพบว่าไม่ปรากฏช่วงอัตราการอบแห้งคงที่ คงมี เนพะช่วงอัตราการอบแห้งลดลงเท่านั้น ซึ่งให้ผลสอดคล้องกับการทดลองของ ศิริ อาทิตย์วิริยะ และ สมชาย ไสวณรงค์ (2531) ได้ศึกษาการอบแห้งมะลอกเชื่อม และ จิราภรณ์ สดุดิตร์ (2536) ศึกษาการอบแห้งสับปะรดที่ผ่านการอุ่นไมซิส แสดงว่า ในกระบวนการอบแห้งมะม่วงเชื่อมมีความชื้นเริ่มต้นต่ำกว่าความชื้นวิกฤติ (Critical moisture content) คือ ความชื้นในช่วงอัตราการอบแห้งลดลง (Falling rate period) จนสิ้นสุดการ อบแห้ง

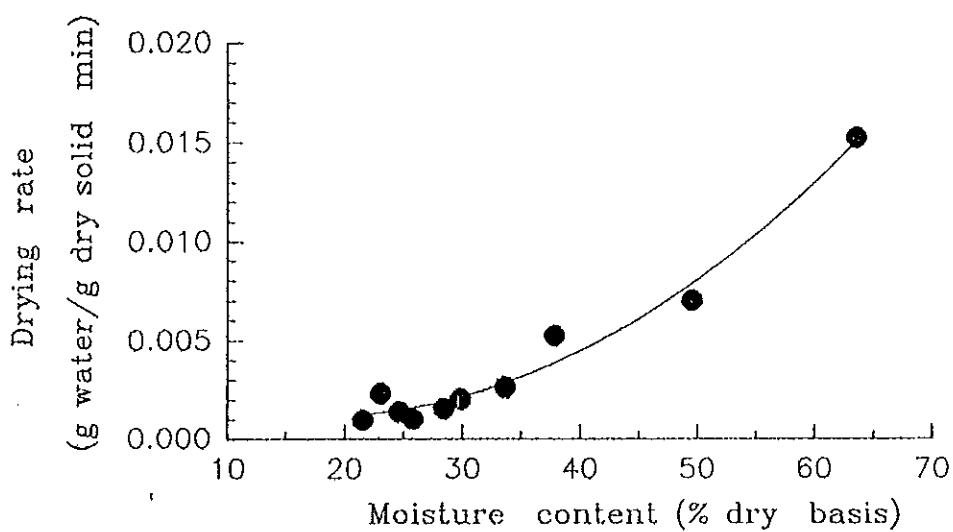


รูปที่ 39 ความสัมพันธ์ระหว่างความชื้นของมะม่วงที่ผ่านการแช่涼โดยการปรับ
ความเข้มข้นของน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^{\circ}$ บริกซ์ กับเวลา เมื่อใช้อุณหภูมิ
 60°C เป็นเวลา 5 ชั่วโมง



รูปที่ 40 ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการอบแห้งของมะม่วงที่ผ่านการแช่涼 โดย
การปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^{\circ}$ บริกซ์ กับเวลา เมื่อใช้
อุณหภูมิ 60°C เป็นเวลา 5 ชั่วโมง

นอกจากนี้ยังพบว่าอัตราการอบแห้งลดลงเมื่อความชื้นของชิ้นมะม่วงมีค่าลดลง (รูปที่ 41) ซึ่งอธิบายได้ว่า การอบแห้งที่สภาวะเริ่มต้นความชื้นมีการกระจายอย่างสม่ำเสมอในชิ้นมะม่วง ความแตกต่างของความดันไอของน้ำที่ผิวชิ้นมะม่วงกับความดันไอของน้ำในบรรจุภัณฑ์มีค่าสูงสุด ทำให้เกิดแรงขับของการแพรวสูงสุด เมื่อเวลาผ่านไป ความชื้นในชิ้นมะม่วงมีปริมาณลดลงจนถึงจุด ๆ หนึ่งซึ่งไม่เปลี่ยนแปลง ในขณะนั้น ความชื้นในชิ้นมะม่วงมีความดันไอเท่ากับความดันไอของบรรจุภัณฑ์ จึงทำให้อัตราการอบแห้งลดลง

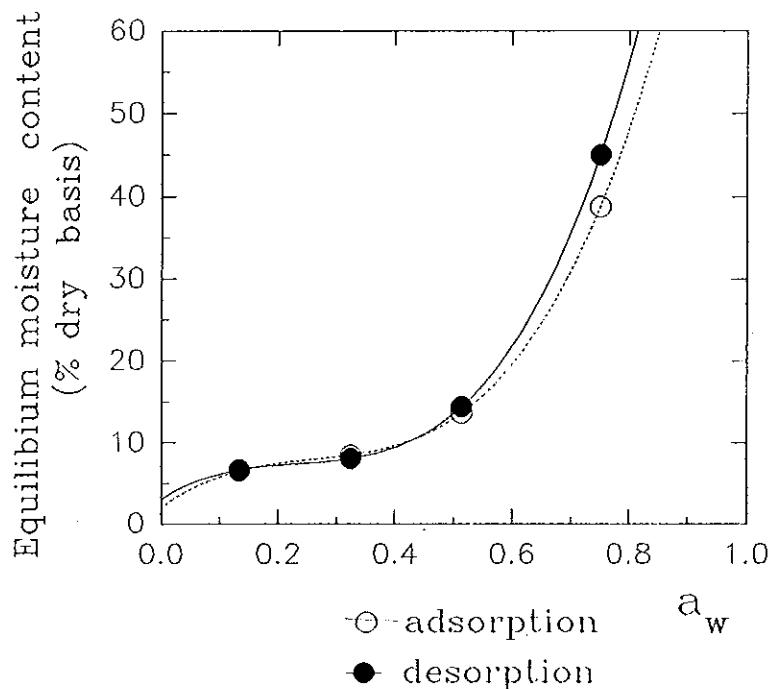


รูปที่ 41 ความสัมพันธ์ระหว่างอัตราการอบแห้งและความชื้นในชิ้นมะม่วงที่ผ่านการเชือม โดยการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70$ °บริกซ์ กับเวลา เมื่อใช้อุณหภูมิ 60°C เป็นเวลา 5 ชั่วโมง

4.2 การหาความชื้นสมดุล

จากการทดลองหาความชื้นสมดุลเพื่อนำร่องใช้เทอม (Sorption isotherm) ของมะม่วงเชื่อมแบบการดูดความชื้น (adsorption) และการรายความชื้น (desorption) ที่อุณหภูมิกที่ 30°C โดยใช้สารละลายเกลืออิมตัวเป็นสารควบคุมความชื้นสัมพัทธ์จากผลกระทบวัยละ 10 - 90 การศึกษาของร่องใช้เทอมของอาหารมีประโยชน์ในการทำนายสภาวะการอบแห้ง การบรรจุ และการเก็บรักษาของผลิตภัณฑ์ (Isse, et al., 1992) สำหรับในการทดลองนี้พิจารณาเฉพาะการเก็บรักษา ผลิตภัณฑ์ โดยเลือกความชื้นที่ให้ค่าอัตราเอนไซคติวิตีที่มีการเปลี่ยนแปลงคุณภาพน้อยที่สุด จากผลการทดลอง (รูปที่ 42) พบว่าที่ช่วงความชื้นสัมพัทธ์ของอากาศสูง ๆ มีการเพิ่มขึ้นของความชื้นสัมดุลอย่างรวดเร็ว เนื่องจากมะม่วงเชื่อมมีน้ำตาลสูงมาก ดังนั้นผลึก น้ำตาลจะดูดความชื้นได้มาก (สมชาย ไสกันรณฤทธิ์, 2535) และที่ช่วงความชื้นสัมพัทธ์ของอากาศต่ำ เส้นร่องใช้เทอมของการดูดความชื้น (adsorption isotherm) และการรายความชื้น (desorption isotherm) ข้อนับเป็นเส้นเดียวกัน แต่เมื่อความชื้นสัมพัทธ์สูงขึ้นเส้นร่องใช้เทอมการรายความชื้นสูงมากกว่าการดูดความชื้น ซึ่งเป็นปรากฏการเกิดไฮสเตโรเรซิส (Hysteresis) จากเส้นร่องใช้เทอม(รูปที่ 42) พบว่าเมื่อผลิตภัณฑ์สุดท้ายมีความชื้นร้อยละ 19.39 (มาตรฐานแห้ง) การดูดความชื้น (adsorption isotherm) มีค่าอัตราเอนไซคติวิตี 0.60 ซึ่งที่ค่าอัตราเอนไซคติวิตีดังกล่าวมีโอกาสเกิดการเสื่อมเสียเนื่องจากจุลทรรศน์อย่างมาก แต่ยังคงดูดความชื้นในที่ ๆ มีน้ำตาลสูง (Osmophilic yeast) และราซึ่งชอบเจริญในที่แห้ง (Xerophilic fungi) จะสามารถเจริญได้ที่ค่าอัตราเอนไซคติวิตีนี้ แต่ถ้าลดค่าอัตราเอนไซคติวิตีให้ต่ำกว่านี้จะทำให้มะม่วงมีเนื้อสัมผัสเหนียว และแข็ง ซึ่งไม่เป็นที่ต้องการของผู้บริโภค ดังนั้นในการรักษาผลิตภัณฑ์ให้ได้นานอาจเก็บผลิตภัณฑ์นี้ในสภาพสูญญากาศและออกซิเจนซึ่งผ่านไม่ได้ หรืออาจใช้สารเคมีเพื่อช่วยในการลดปริมาณเชื้อยีสต์และเชื้อรา เช่นกรดเบโนโซิก (Benzoic acid) โพแทสเซียมชอร์บेट (Potassium sorbate) และกรดซอร์บิก (Sorbic acid) เป็นต้น (ไฟโรวัน วิริยะจารี, 2539) นอกจากนี้ยังพบที่ค่าอัตราเอนไซคติวิตี 0.60 - 0.70 มีโอกาสเกิดการเสื่อมเสียเนื่องจากปฏิกิริยาเคมีคือ การเกิดสีน้ำตาล (Maillard reaction) ซึ่งสามารถเกิดได้ตั้งแต่ในอาหารที่มีความชื้นปานกลาง (Erickson, 1982) สำหรับในการทดลองนี้ได้มีการป้องกันการเกิดปฏิกิริยา การเกิดสีน้ำตาล โดยใช้โซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์ ดังนั้นการพิจารณาปัจจัยที่มีผลต่อ

การเสื่อมเสียของอาหารและ คุณภาพของผลิตภัณฑ์แล้วความต่อรับออกติวิตีที่เหมาะสม
ในการเก็บรักษาความมีค่า 0.60 ความชื้นไม่เกินร้อยละ 19 มาตรฐานแห่ง ซึ่งไม่เกินข้อ^{*}
กำหนดของมาตรฐานอุตสาหกรรมผลไม้แห้ง (มอก., 2532)

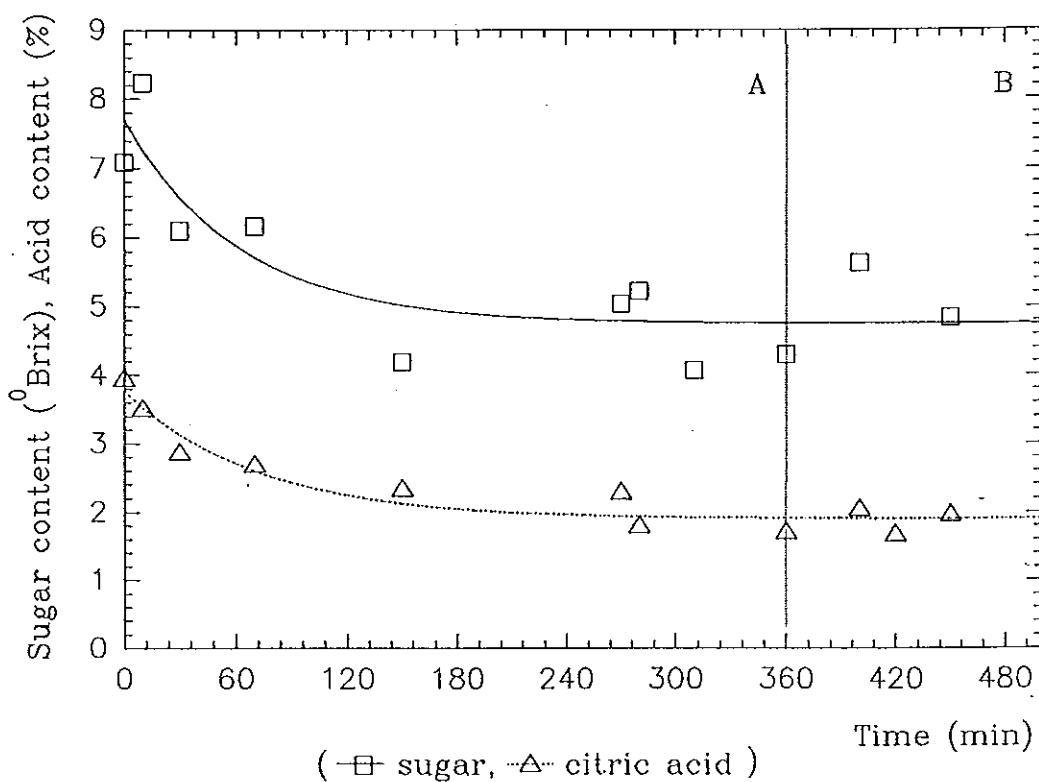


รูปที่ 42 ข้อรพชันไม่อโซเทอมของมะม่วงแห็งแห้ง จากการทดลองที่ 30°ฯ

5. การศึกษาเปรียบเทียบกระบวนการผลิตมะม่วงแซ่บอีมแห้งแบบช้า และแบบที่พัฒนา

การศึกษาการเปลี่ยนแปลงมวลสารในระหว่างการผลิตและเปรียบเทียบกระบวนการผลิตมะม่วงแซ่บอีมแห้งแบบช้า และแบบที่พัฒนา

5.1 ศึกษาการถ่ายโอนมวลสารของชิ้นมะม่วงในขั้นตอนการเตรียมมะม่วงก่อนการแซ่บจากผลการทดลอง (รูปที่ 43) พบว่าความเข้มข้นของน้ำตาลและกรดลดลงมากในช่วงการแซ่บชิ้นมะม่วงในสารละลายผสมโซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์เข้มข้นร้อยละ 0.1 กับแคลเซียมคลอไรด์เข้มข้นร้อยละ 0.7 เป็นเวลา 6 ชั่วโมง เพื่อยับยั้งการเกิดสีน้ำตาลและรักษาลักษณะเนื้อส้มผั้ส โดยความเข้มข้นของน้ำตาลและกรดในวัตถุดิบเริ่มต้นลดลงจาก 7.09° บริกซ์เหลือ 4.76° บริกซ์ และกรดลดลงจากร้อยละ 3.77 เหลือบริมาณร้อยละ 1.91 จากนั้นนำไปเผาในสารละลายเกลือเข้มข้นร้อยละ 10 เพื่อปรับปรุงรสชาติโดยลดความเปรี้ยวของผลไม้ลง (ทดลองชัย จันทร์เพ็ญ, 2532) และนำไปลวกในน้ำเดือดเป็นเวลา 1 นาทีเพื่อทำให้เนื้อยื่อมในมีการซึมผ่านของสารเข้าออกจากการเนื้อยื่อมได้ดี (ประสิทธิ์ อติวีระกุล, 2527 ; สุวิช ศิริวัฒน์ไยธิน, 2530) สำหรับในการทดลองนี้พบว่าขณะแซ่บสารละลายเกลือความเข้มข้นของกรดลดลงเพียงเล็กน้อยเท่านั้น อาจตัดขั้นตอนการแซ่บเกลือเพื่อลดความเปรี้ยวของมะม่วงลง เนื่องจากความเข้มข้นของกรดลดลงมากแล้วก่อนการแซ่บสารละลายเกลือ



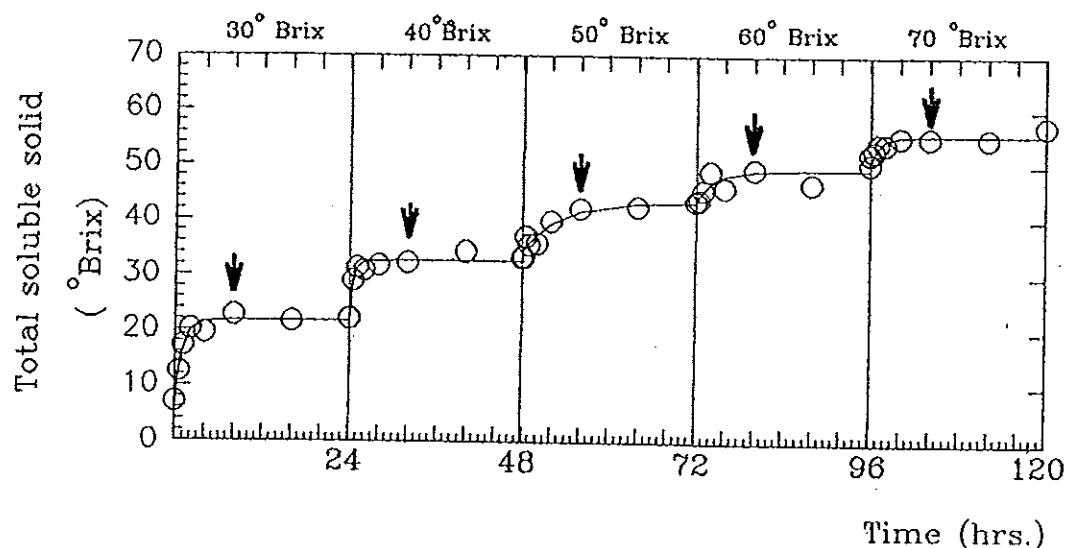
รูปที่ 43 การเปลี่ยนแปลงของน้ำตาลและกรดในขี้นมะม่วง ระหว่างแข็งในสารละลายผอมใช้เดี่ยมเมตตาไบซ์ลไฟต์กับแคลเซียมคลอไรด์ (A) และแข็งในสารละลายเกลือ (B) ที่เวลาต่าง ๆ

5.2 การแข็ง

5.2.1 การหักดิบเวลาของการแข็งในกระบวนการผลิตมะม่วงแข็งแบบช้า

เพื่อกำหนดคุณภาพในการแข็งในมะม่วงในสารละลายน้ำตาล โดยนำขี้นมะม่วงที่ผ่านการเตรียมภายใต้สภาวะในข้อ 5.1 แข็งในสารละลายน้ำตาลที่มีการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำแข็งเป็นขั้นแบบ $30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 60 \rightarrow 70$ °บริกซ์ ความเข้มข้นละ 24 ชั่วโมง ที่อุณหภูมิห้อง พบร้าปริมาณของแข็งที่ละลายได้เพิ่มขึ้นอย่างรวดเร็วในช่วงแรกของแต่ละขั้น การปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำแข็ง และมีค่าคงข้างคงที่หลังการแข็งเป็นเวลา 8 ชั่วโมง ซึ่งมีการเปลี่ยนแปลงของปริมาณของแข็งที่ละลายได้ไม่เกินร้อยละ 7 (รูปที่ 44) ในทุกระดับความเข้มข้นของสารละลายน้ำตาล ดังนั้นระยะเวลาที่ใช้ในช่วงการแข็งทั้งหมดใช้เวลาประมาณ 40 ชั่วโมง (1 - 2 วัน) ซึ่งเป็นเวลาที่สั้นกว่าระยะเวลาที่ใช้ในการแข็งทั่ว ๆ

ไปเป็นเวลา 6 - 7 วัน (กันวรวน บุญปั้น, 2537) จึงใช้เวลาดังกล่าวในกระบวนการเชื่อมแบบข้าสำหรับการทดลองต่อไป

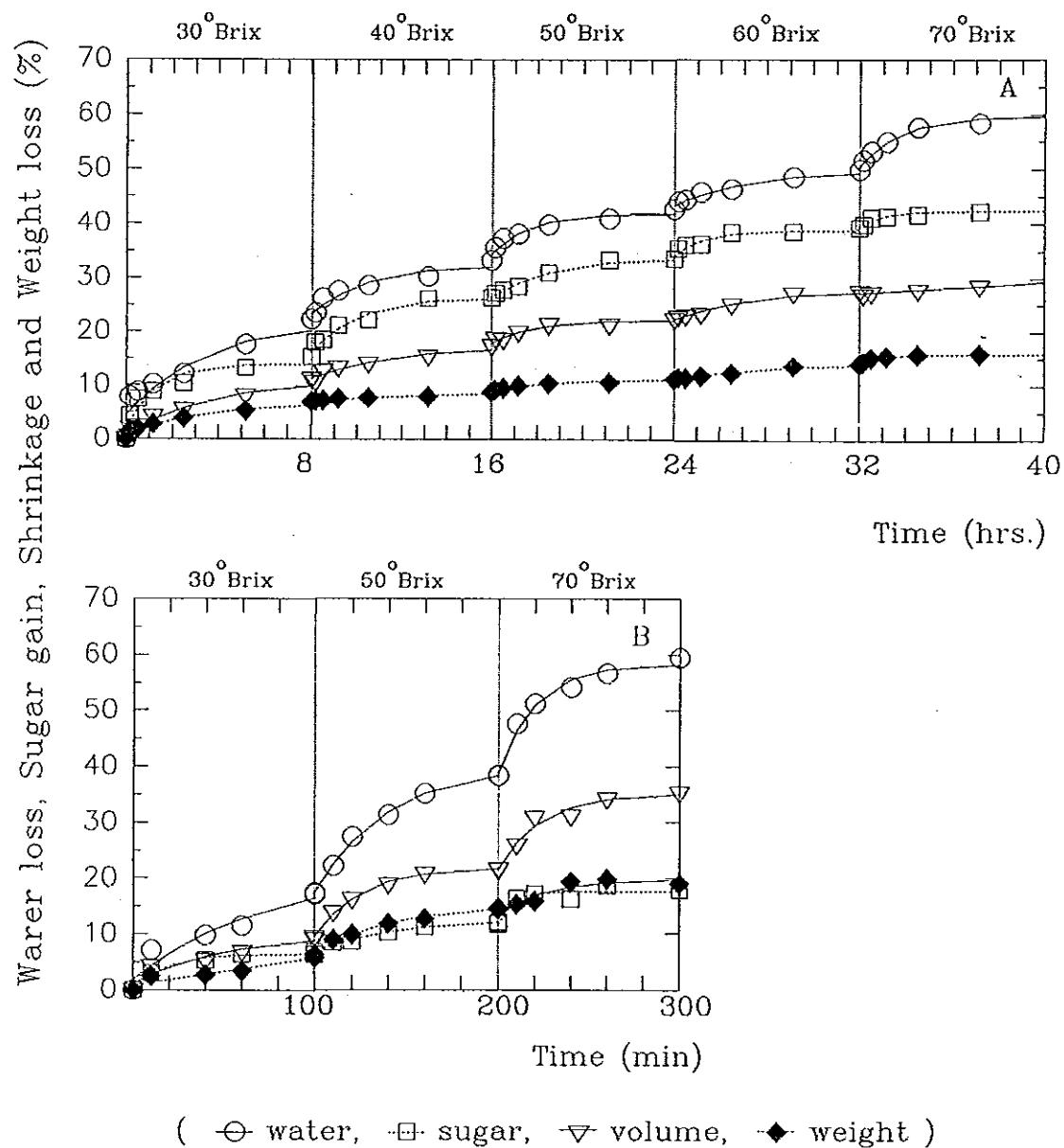


รูปที่ 44 การเปลี่ยนแปลงปริมาณของแข็งที่ละลายได้ทั้งหมดภายในชั้นมะม่วงระหว่างการเชื่อมในน้ำเชื่อมที่มีการปรับความเข้มข้นของน้ำเชื่อม $30 \rightarrow 40 \rightarrow 50 \rightarrow 60 \rightarrow 70^{\circ}$ บริกซ์

5.2.2 เปรียบเทียบการเปลี่ยนแปลงมวลสารในชั้นมะม่วง ระหว่างวิธีการเชื่อมแบบช้าและแบบพัฒนา

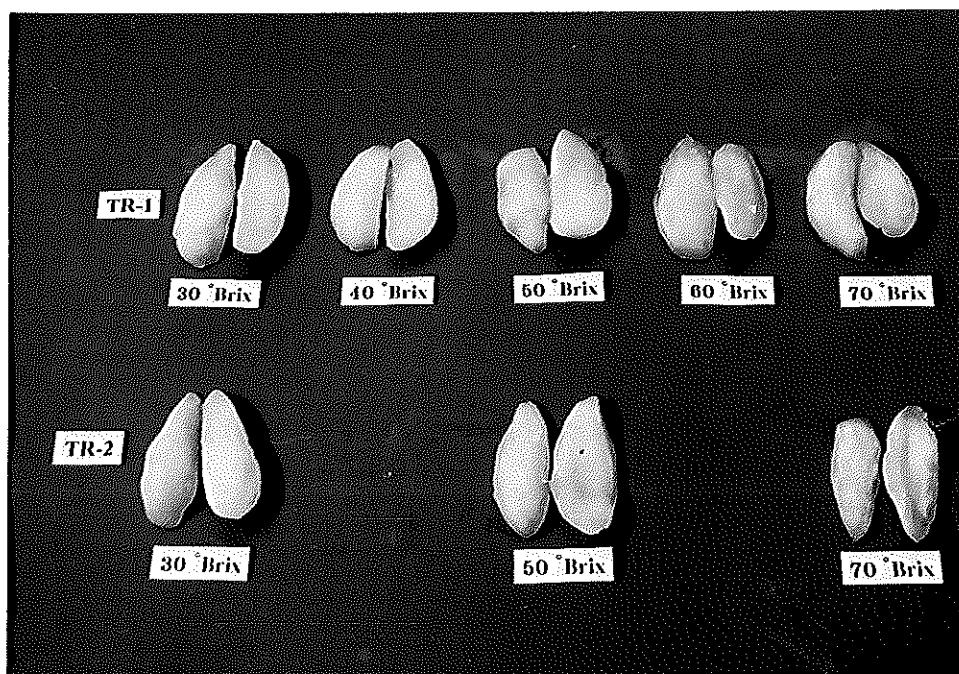
นำชั้นมะม่วงที่ผ่านการเตรียมภายในตัวภาชนะตามข้อ 5.1 มาเชื่อมในสารละลายซูโครஸโดยทำการเปรียบเทียบการผลิต 2 วิธี คือการเชื่อมแบบช้า ซึ่งมีขั้นตอนการผลิตตามข้อ 5.2.1 เป็นเวลา 40 ชั่วโมง และการเชื่อมแบบที่ได้พัฒนาขึ้น โดยเชื่อมในน้ำเชื่อมที่มีการปรับเพิ่มความเข้มข้นแบบ $30 \rightarrow 50 \rightarrow 70^{\circ}$ บริกซ์ ที่อุณหภูมิ 50°ช และกวนด้วยความเร็ว 118 รอบต่อนาที เป็นเวลา 5 ชั่วโมง เมื่อสิ้นสุดการเชื่อมพบว่า (รูปที่ 45) การเชื่อมแบบช้าให้ค่าการสูญเสียน้ำร้อยละ 59.49 ซึ่งไม่แตกต่างจากการเชื่อมแบบที่พัฒนาขึ้นมีค่าร้อยละ 59.48 ($p>0.05$) โดยลักษณะการสูญเสียน้ำออกจากชั้นมะม่วงของวิธีการเชื่อมแบบช้ามีแนวโน้มเพิ่มสูงขึ้นที่จะเป็นลำดับขั้นและมีค่าสูงมากเมื่อใช้เวลานานขึ้น ในขณะที่การเชื่อมแบบพัฒนาขึ้นให้ค่าการสูญเสียน้ำสูงมากในช่วงเวลาสั้นกว่า เมื่อจากในสภาวะการเชื่อมแบบพัฒนามีการใช้อุณหภูมิสูง (50°ช) มีการกวนในระหว่างการเชื่อมและการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมที่สูงมากกว่า (เพิ่มขั้นละ 20° บริกซ์) ทำให้ค่าความแตกต่างระหว่างความเข้มข้นของสารละลายที่อยู่ภายในชั้นมะม่วงกับน้ำเชื่อมสูงกว่าการเชื่อมแบบช้า จากปัจจัยดังกล่าวช่วยส่งเสริมทำให้เกิดแรงขับดัน (driving force) สูงจึงเกิดการแพร่ของน้ำออกจากชั้นมะม่วงในปริมาณมากอย่างรวดเร็ว

สำหรับการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลพบว่ามีความม่วงที่เชื่อมแบบพัฒนาขึ้นให้ค่าการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลต่ำกว่าการเชื่อมแบบช้า ($p<0.05$) ซึ่งมีค่าเพียงร้อยละ 17.96 ส่วนการเชื่อมแบบช้ามีค่าสูงถึงร้อยละ 42.58 เนื่องจาก การเชื่อมแบบพัฒนาทำให้มีการสูญเสียน้ำมากอย่างรวดเร็ว ทำให้ช่องว่างภายในเซลล์ผลไม้มีการหดตัวลงจึงทำให้น้ำตาลแพร่เข้าสู่เนื้อเยื่อด้วยกัน และใช้เวลาสั้นในการเชื่อมจึงทำให้น้ำตาลมีโอกาสแพร่เข้าสู่ชั้นมะม่วงได้ด้วย ซึ่งแตกต่างจากการเชื่อมแบบช้าที่น้ำแพร่ออกที่จะน้ำตาลคงสร้างของเนื้อเยื่อกวนการหดตัวอย่าง ทำให้น้ำตาลมีโอกาสแพร่เข้าสู่ชั้นมะม่วงได้มากขึ้น ดังนั้นเพื่อส่งเสริมให้มีการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลในชั้นมะม่วงมากขึ้นในการเชื่อมแบบพัฒนา จึงควรลดอุณหภูมิให้ต่ำกว่า 50°ช แต่ไม่ควรต่ำกว่า 30°ช เพื่อลดอัตราการแพร่ของน้ำออกจากชั้นมะม่วงลดการเปลี่ยนแปลงโครงสร้างของเนื้อเยื่อที่เป็นอุปสรรคต่อการแพร่เข้าของน้ำตาล



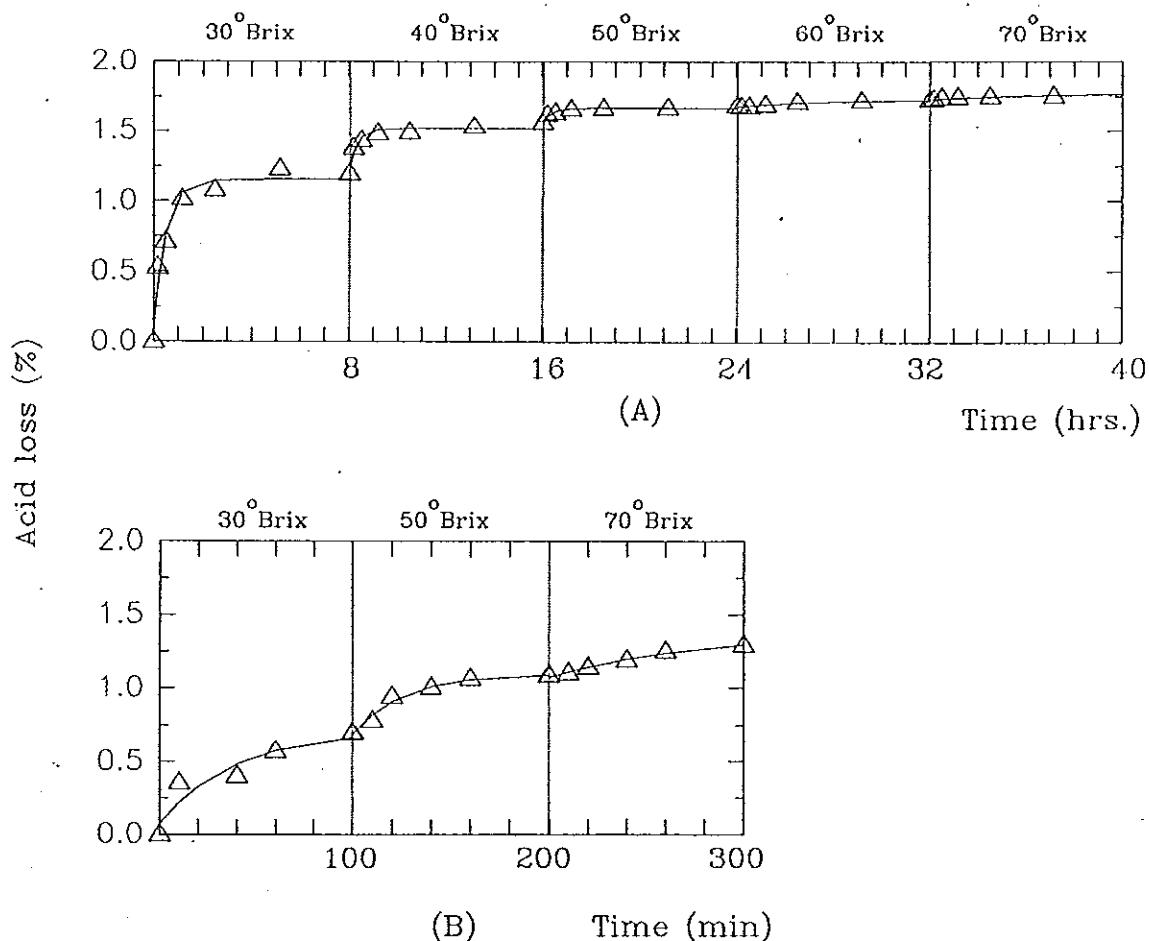
ภาพที่ 45 การเปรียบเทียบการสูญเสียน้ำ การเพิ่มขึ้นของน้ำตาล การหดตัว และการสูญเสียน้ำหนัก ของมะม่วงแขกอิมแบบชา (A) และแบบพัฒนา (B)

เมื่อพิจารณาการลดลงของปริมาตร (รูปที่ 45) เพื่อใช้อิฐไบลักษณะปูรากว่าที่เกิดขึ้นเมื่อสิ้นสุดการแข็ง化ที่มีพบร่วมกับม่วงที่ผ่านการแข็ง化แบบพัฒนาขึ้นมากการลดตัวของชิ้นมะวงถึงร้อยละ 35.28 ซึ่งแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p<0.05$) เมื่อเปรียบเทียบกับมะวงที่ผ่านการแข็ง化แบบช้ามีค่าร้อยละ 30.05 เมื่อจากการแข็ง化แบบพัฒนามีการสูญเสียน้ำสูงมาก ในขณะที่การเพิ่มขึ้นของน้ำตาลมีเพียงเล็กน้อยเท่านั้น จึงทำให้ชิ้นมะวงมีลักษณะเหี่ยวย่นมากหลังการแข็ง化 (รูปที่ 46) ส่วนมะวงที่ผ่านการแข็ง化แบบช้าแม้ว่ามีการสูญเสียน้ำไม่ต่างไปจากการแข็ง化แบบพัฒนา แต่มีการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลมากจึงทำให้ปริมาตรของมะวงลดลงน้อยกว่า เมื่อสังเกตลักษณะปูรากว่าของชิ้นมะวงพบว่าลักษณะเหี่ยวย่นเกิดขึ้นน้อยกว่ามะวงที่ผ่านการแข็ง化แบบพัฒนา นอกจากนี้ยังพบว่ามะวงที่ผ่านการแข็ง化แบบช้ามีการสูญเสียน้ำหนักร้อยละ 16.51 น้อยกว่าการแข็ง化แบบพัฒนามีการสูญเสียน้ำหนักร้อยละ 23.76 ($p<0.05$) ซึ่งให้ผลสอดคล้องกับการลดตัวของชิ้นมะวง โดยการแข็ง化แบบช้ามีการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลในชิ้นมะวงสูงมากกว่าจึงส่งผลให้มีการสูญเสียน้ำหนักต่ำกว่า



รูปที่ 46 การเปรียบเทียบลักษณะปูรากว่าของชิ้นมะวงหลังการแข็ง化ในแต่ละขั้นตอนของการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบช้า (TR-1) และแบบพัฒนา (TR-2)

การลดลงของกรด (รูปที่ 47) พบรากการเชื่อมแบบช้ามีค่าอยละ 1.77 สูงกว่า การเชื่อมแบบพัฒนาเพียงเล็กน้อย ($p<0.05$) ซึ่งมีค่าอยละ 1.29 ซึ่งการเชื่อมจะมีเวลา และถ้ามีปัจจัยที่ส่งเสริมให้เกิดการถ่ายโอนมวลสารมากก็เป็นผลทำให้มีการต្រួលเสียกรดมาก เช่นกัน โดยการลดลงของกรดมีผลกระหบต่อสชาติของผลิตภัณฑ์ทำให้ความเปรี้ยวลดลง



รูปที่ 47 แสดงการเปรียบเทียบการลดลงของกรดในชั้นมะม่วงที่ผ่านการเชื่อมแบบช้า (A) และการเชื่อมแบบพัฒนา (B)

จากผลการทดลอง (ตารางที่ 13) พบว่าค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด ของมะม่วงแซ่บอีมแบบพัฒนามีค่าสูงมากกว่ามะม่วงแซ่บแบบช้า ($p<0.05$) เนื่องจากสาเหตุที่ใช้ในแซ่บอีมแบบพัฒนามีปัจจัยส่งเสริมให้เกิดการถ่ายโอนมวลสารผ่านเนื้อเยื่อมะม่วงได้ดีกว่าการแซ่บแบบช้าดังเหตุผลที่กล่าวแล้วข้างต้น ดังนั้นการถ่ายโอนมวลของน้ำ น้ำตาล และกรดในกระบวนการแซ่บอีมแบบพัฒนาจะสูงมากกว่าในกระบวนการแซ่บแบบช้า

ตารางที่ 13 การเปรียบเทียบค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด ของมะม่วงในกระบวนการแซ่บอีมแบบช้าและแบบพัฒนา

การแซ่บ	ความเข้มข้น ของน้ำเชื่อม (^o บริก)	สัมประสิทธิ์การแพร่ ($\times 10^{-10}$ เมตร ² /วินาที)		
		น้ำ	น้ำตาล	กรด
แบบช้า	30	3.92 ^c	3.53 ^{cd}	4.69 ^c
	40	3.64 ^c	3.34 ^{bcd}	3.74 ^{cd}
	50	3.17 ^{de}	3.16 ^{de}	2.55 ^{cd}
	60	2.47 ^{de}	2.08 ^{de}	1.89 ^{cd}
	70	1.69 ^e	1.23 ^e	0.83 ^d
แบบพัฒนา	30	11.94 ^a	9.51 ^a	12.49 ^a
	50	9.03 ^b	7.09 ^b	8.22 ^b
	70	7.17 ^c	4.70 ^c	4.70 ^c

หมายเหตุ : ตัวอักษรเหมือนกันในคอลัมน์เดียวกันไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$)

5.3 ตรวจสอบคุณภาพผลิตภัณฑ์หลังการอบแห้ง

จากการวิเคราะห์องค์ประกอบทางเคมีของมะม่วงแห็งแห้งทั้งสองกระบวนการ (ตารางที่ 14) พบว่ามีความชื้นใกล้เคียงกัน ส่วนปริมาณน้ำตาลทั้งหมดและปริมาณน้ำตาลรีดิวซ์ในมะม่วงแห็งแห้งแบบพัฒนาขึ้นมีค่าสูงมากกว่าแบบพัฒนา ทั้งนี้เนื่องจากมะม่วงแห็งแห้งมีการปรับน้ำเชื่อมที่ลดน้อยและใช้เวลานานในการแข็งแห้งจึงทำให้น้ำตาลแพร่เข้าสู่ชินมะม่วงมาก เมื่อพิจารณาปริมาณชัลเฟอร์ไดออกไซด์ที่เหลือต่อก้าวในผลิตภัณฑ์พบว่ามีปริมาณต่ำมาก จากค่าการวิเคราะห์ทางเคมีทั้งหมด เมื่อนำไปเปรียบเทียบกับมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุดสาหกรรมของผลไม้แห้งพบว่าเป็นไปตามข้อกำหนดของมาตรฐาน (มอก., 2532)

สำหรับการวิเคราะห์คุณภาพทางกายภาพของมะม่วงแห็งแห้ง โดยวัดค่าสีด้วยระบบ Hunter พบร่วมมีความชื้นแห็งที่ผ่านการแข็งแห้งแบบพัฒนาขึ้นมีค่าสีเหลือง (ค่า b) และค่าความสว่าง (ค่า L) มากกว่า ($P<0.05$) มะม่วงแห็งแห้งที่ผ่านการแข็งแห้งแบบพัฒนาเนื่องจากมีปริมาณน้ำตาลต่ำกว่าจึงทำให้มีสีค่อนข้างสว่าง และจากค่า a แสดงถึงความเป็นสีเขียว ลักษณะสีของผลิตภัณฑ์จึงมีสีเหลืองเขียว (รูปที่ 48) เมื่อพิจารณาความแน่นเมื่อของผลิตภัณฑ์โดยใช้เครื่องทดสอบเนื้อสัมผัส มะม่วงแห็งแห้งที่ผ่านการแข็งแห้งแบบพัฒนาให้ค่าความแน่นเนื้อสูงกว่ามะม่วงแห็งแห้งที่ผ่านการแข็งแห้งแบบพัฒนา เนื่องจากในผลิตภัณฑ์มีการสูญเสียน้ำสูงและมีการเพิ่มชื้นของน้ำตาลต่ำในระหว่างการแข็งแห้งจึงทำให้เนื้อยื่นเมื่อการหดตัวอัดกันแน่น เมื่อผ่านการอบแห้งมีการสูญเสียน้ำมากขึ้นเนื่องจากมีลักษณะอัดตัวกันแน่นและเข็งมากกว่ามะม่วงแห็งแห้งที่ผ่านการแข็งแห้งแบบพัฒนา

ตารางที่ 14 การเปรียบเทียบองค์ประกอบทางเคมีและภัยภาพของมะม่วงเชื่อมแห้งที่ผ่านการเชื่อมแบบช้า และแบบพัฒนา

องค์ประกอบ	มาตรฐานผลไม้แห้ง (มอก.)	มะม่วงเชื่อมแห้ง	
		แบบช้า	แบบพัฒนา
ทางเคมี			
ความชื้น (ร้อยละมาตรฐานเบี่ยง)	≤ 18.00	16.15	16.24 ^{ns}
น้ำตาลทั้งหมด (ร้อยละ)	≥ 65.00	75.26 ^a	69.77 ^b
น้ำตาลรีดิวซ์ (ร้อยละ)	-	40.90 ^a	34.02 ^b
กรดทั้งหมดในรูปกรดอะซิติก (ร้อยละ)	-	0.58	0.98 ^{ns}
ซัลเฟอร์ไดออกไซด์(มก./กก.)	≤ 1000	0.35 ^b	5.24 ^a
ทางภัยภาพ			
ความแน่นแน่น (นิวตัน)	-	7.62 ^b	11.81 ^a
ค่า L	-	20.5 ^b	21.69 ^a
ค่า a	-	-0.31	-0.42 ^{ns}
ค่า b	-	1.29 ^b	2.46 ^a

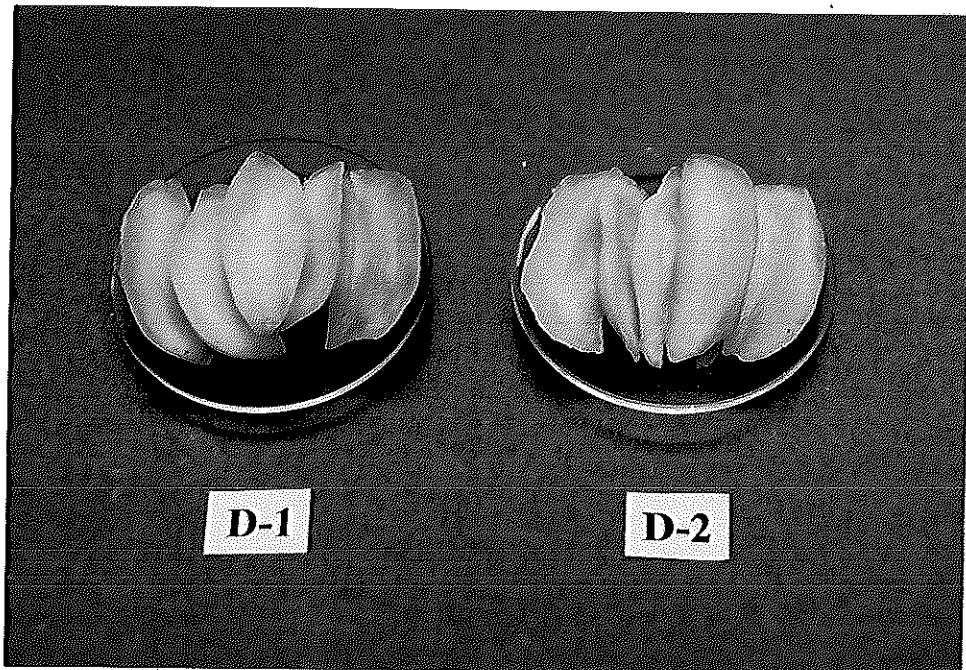
หมายเหตุ : ตัวอักษรที่เหมือนกันในแถวเดียวกันไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$)

ns : ไม่มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p>0.05$)

L : คือค่าความสว่างของสี ซึ่งมีค่าจาก 0 (สีดำ) ถึง 100 (สีขาว)

a : คือค่าที่ปั่นบวกความเป็นสีแดง (+ a) และสีเขียว (- a)

b : คือค่าที่ปั่นบวกความเป็นเหลือง (+ b) และสีน้ำเงิน (- b)



รูปที่ 48 ผลิตภัณฑ์มั่งว่างแซ็มแบงที่ผ่านการแซ็มแบบช้า (D-1) และแบบพัฒนา (D-2)

จากการเปรียบเทียบการยอมรับทางประสาทสัมผัสของมั่งว่างแซ็มแบงที่ผ่านการแซ็ม 2 วิชี (ตารางที่ 15) พบร่วมมั่งว่างแซ็มแบงแบบช้ามีคะแนนความชอบของสีสูงมากกว่าแบบพัฒนา ซึ่งให้ลักษณะสีเหลืองเข้มมากกว่าเป็นผลมาจากการมีปริมาณน้ำตาลสูงต่อนลักษณะกลิ่น รสชาติ และเนื้อสัมผัสมีคะแนนความชอบไม่แตกต่างกัน นอกจากนี้ยังพบว่าผลิตภัณฑ์ที่ผ่านการอบแห้งแบบช้ามีลักษณะเหี่ยวย่นน้อยกว่า เมื่อจากผลิตภัณฑ์มีปริมาณน้ำตาลสูงจึงทำให้โครงสร้างของชั้นมั่งว่างคงรูปมากกว่าในช่วงการแซ็ม และอบแห้ง เมื่อพิจารณาการยอมรับรวมของผลิตภัณฑ์ ผู้บริโภคให้การยอมรับผลิตภัณฑ์ที่ผ่านการแซ็มทั้ง 2 วิชี โดยคะแนนอยู่ในระดับขอบปานกลาง

ตารางที่ 15 คะแนนการยอมรับทางประสาทสัมผัสของมะม่วงแข็งที่ผ่านการแข็ง
แบบช้า และแบบพัฒนา

มะม่วงแข็งแห้ง	แบบช้า	แบบพัฒนา
สี	8.00 ^a	6.80 ^b
กลิ่น	6.70	7.10 ^{ns}
รสชาติ	6.50	7.60 ^{ns}
เนื้อสัมผัส	7.10	8.80 ^{ns}
ความเหลี่ยมยัน	7.20 ^a	6.10 ^b
การยอมรับรวม	7.20	6.90 ^{ns}

หมายเหตุ : ตัวอักษรที่เหมือนกันใน列เดียวกันไม่แตกต่างอย่างมีนัยสำคัญ ($p>0.05$)

ns : ไม่มีความแตกต่างอย่างมีนัยสำคัญทางสถิติ ($p>0.05$)

คะแนนความชอบจาก 1 (ไม่ชอบมากที่สุด) ถึง 9 (ชอบมากที่สุด)

5.4 การวิเคราะห์หาปริมาณผลผลิต

จากการเปรียบเทียบกระบวนการผลิตมะม่วงแข็งแห้ง 2 วิธี คือ มะม่วงแข็งแห้งที่ผ่านการแข็งแบบช้า และที่ผ่านการแข็งแบบพัฒนา (ตาราง ค. ในภาคผนวก) พบว่ามีการสูญเสียมากที่สุดในขั้นตอนการตัดแต่งวัตถุดิบสูงถึงร้อยละ 52.99 (การปอกเปลือกและเอามะลิดออก) เมื่อพิจารณาเฉพาะช่วงการแข็ง การแข็งแบบพัฒนามีการสูญเสียมากกว่าการแข็งแบบช้า โดยมีค่าร้อยละ 10.99 และ 7.84 ตามลำดับ เนื่องจากมีการสูญเสียน้ำสูงในระหว่างการผลิต ในขณะที่การเพิ่มน้ำของน้ำตาลมีเพียงเล็กน้อย ดังนั้นในกระบวนการผลิตทั้งสองวิธีให้ผลผลิตต่างกัน คือ มีค่าร้อยละ 34.96 และ 32.58 ของวัตถุดิบทั้งหมดสำหรับมะม่วงแข็งแห้งที่ผ่านการแข็งแบบช้า และแบบพัฒนาขึ้นตามลำดับ

5.5 การประเมินต้นทุนการผลิตมะม่วงแซ่บอิมแห้ง

จากการวิเคราะห์การผลิตมะม่วงแซ่บอิมแห้งที่ผ่านการแซ่บอิมแบบช้า และแบบพัฒนาขึ้น สามารถนำมาประมาณการต้นทุนการผลิต โดยรวมรวมราคาวัสดุดิบทั้งหมด (ตารางที่ 16) ในช่วงเดือนตุลาคม 2539 ถึงเดือนมิถุนายน 2541 ในการทดลองนี้คิดเฉพาะต้นทุนของวัสดุดิบที่เป็นส่วนประกอบ จากการวิเคราะห์ต้นทุนการผลิตดังตารางที่ 17 พบร่วมผลิตภัณฑ์มะม่วงแซ่บอิมแห้งที่ผลิตแบบพัฒนามีต้นทุนการผลิตต่ำกว่าแบบช้า แม้ว่าจะมีการใช้วัสดุดิบปริมาณสูง แต่ในขั้นตอนการแซ่บอิมใช้น้ำตาลปริมาณน้อยกว่า ดังนั้นวิธีการผลิตแบบพัฒนาสามารถช่วยลดการใช้ปริมาณน้ำตาลในช่วงการแซ่บ อีกทั้งเป็นวัสดุดิบที่สำคัญ ส่งผลให้ต้นทุนการผลิตสูง นอกจานอกกระบวนการผลิตยังเวลาสั้น และสะดวกต่อการปฏิบัติงานมากกว่า

ตารางที่ 16 ราคาวัสดุดิบที่ใช้ในการผลิตผลิตภัณฑ์

วัสดุดิบ	บาทต่อกิโลกรัม
มะม่วงเบา	24
น้ำตาลสูโครัส	14
เกลือ	10
กรดซิตริก	222.22
โซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์	266.67
แคลเซียมคลอไรด์	142.22

ตารางที่ 17 ปริมาณการใช้วัตถุดิบ และราคาต้นทุนในการผลิตมะม่วงแซ่บมึนแห้งจำนวน
1 กิโลกรัมที่ผ่านการแซ่บมึนแบบพัฒนาและแบบช้า

ส่วนประกอบ	แบบช้า		แบบพัฒนา	
	น้ำหนัก (กรัม)	ราคา (บาท)	น้ำหนัก (กรัม)	ราคา (บาท)
มะม่วงเบา	2,860.00	68.64	3,069.37	73.66
โซเดียมเมตตาไบซัลไฟต์	4.03	1.07	4.32	1.15
แคลเซียมคลอไรด์	28.23	4.01	30.30	4.31
เกลือแร่	407.14	4.07	428.81	4.29
กรดซิตริก	5.63	1.25	5.73	1.27
น้ำตาลฟูครัส	4,966.00	69.52	4,267.59	59.75
รวมราคา (บาท/กิโลกรัม)		148.56		144.43

บทที่ 4

สรุป

1. การศึกษาสภาวะเบื้องต้นสำหรับการเตรียมมะม่วงก่อนการแช่อิ่ม โดยแท็บนีน มะม่วงหลังการตัดแต่งในสารละลายน้ำและน้ำตาล ให้มีความชื้นร้อยละ 0.1 กับแคดเชียร์มคลอไพร็อดเข้มข้นร้อยละ 0.7 เป็นเวลา 6 ชั่วโมง สามารถยับยั้งการเกิดสีน้ำตาลในชั้นมะม่วงหลังการตัดแต่งและอบแห้ง และทำให้เนื้อสัมผัสมีความแน่นแข็งขึ้น

2. การศึกษาปัจจัยที่มีผลต่อการถ่ายโอนมวลสาร โดยพิจารณาค่าสัมประสิทธิ์การแพร์ การสูญเสียน้ำ การเพิ่มชั้นของน้ำตาล และการลดลงของกรด ภายใต้ชั้นมะม่วงระหว่างการแช่อิ่ม พบร้า การกวนด้วยค่าเรโนลด์นัมเบอร์ 200 ไม่ส่งเสริมการถ่ายโอนมวลสาร เนื่องจากในการทดลองใช้อุณหภูมิ 50°C ทำให้เกิดกระแสการพาดตามธรรมชาติอย่างเพียงพอ และชั้นมะม่วงมีการซ้อนทับกันแน่นอยในระหว่างการแช่อิ่ม จึงมีความด้านทานการถ่ายโอนมวลสารภายนอกที่ขัดขวางการแพร์ต่า จึงไม่จำเป็นต้องมีการกวนในระหว่างการผลิต แต่ในการทดลองนี้ใช้แบบจำลองทางคณิตศาสตร์มาอธิบายกลไกการถ่ายโอนมวลสารและเพื่อให้แน่ใจว่าไม่มีความด้านทานภายนอกเกิดขึ้นจึงต้องกวนในระหว่างการทดลอง

การปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบปรับเพิ่มครั้งละ 20°บริกซ์ มีผลทำให้เกิดการสูญเสียน้ำต่ำ ในขณะที่การเพิ่มชั้นของน้ำตาลมีค่าสูงกว่าการแช่อิ่มน้ำในน้ำเชื่อมเข้มข้น 70°บริกซ์ และไม่ต่างจากการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบปรับเพิ่มครั้งละ 10°บริกซ์ แต่ระยะเวลาในการแช่อิ่มตื้นกว่า จากการเปลี่ยนแปลงมวลสารมีผลต่อลักษณะการเหยียบย่นของชั้นมะม่วง โดยการปรับเพิ่มความเข้มข้นของน้ำเชื่อมแบบปรับเพิ่มครั้งละ 20°บริกซ์ ทำให้ชั้นมะม่วงเกิดการเหยียบย่นโดยกว่าการแช่อิ่มน้ำในน้ำเชื่อมเข้มข้น 70°บริกซ์

การใช้อุณหภูมิ 50°C ใน การแช่อิ่มให้ค่าการสูญเสียน้ำต่ำกว่าที่อุณหภูมิสูง และมีค่าการเพิ่มชั้นของน้ำตาลมากกว่าทุกอุณหภูมิ อาจเป็นผลเนื่องจากที่อุณหภูมิสูงกว่า 50°C ทำให้สารเพคตินภายในเซลล์เกิดการละลาย และอุดตันช่องว่างภายในเซลล์ขัดขวางการแพร์เข้าของน้ำตาล

ขนาดและรูปร่างของชิ้นมะม่วงไม่มีผลต่อการถ่ายโอนมวลสาร เนื่องจากขนาดของชิ้นที่ใช้ในการทดลองมีความหนาใกล้เคียงกัน และมีรูปร่างไม่แตกต่าง ดังนั้นในการพิจารณาเลือกขนาดของชิ้นมะม่วงเพื่อใช้ในกระบวนการผลิตจึงควรหันชิ้นมะม่วง 4 ชิ้นต่อผล ซึ่งสะดวกในการตัดแต่ง

3. การอบแห้งมะม่วงแซ่บim พบร่องรอยการอบแห้งที่ปราศจากมีเฉพาะในช่วงอัตราการอบแห้งลดลงเท่านั้น โดยผลิตภัณฑ์มะม่วงแซ่บimแห้งที่ผ่านการอบแห้งที่อุณหภูมิ 60°C เป็นเวลา 5 ชั่วโมงมีปริมาณความชื้นร้อยละ 19.39 (มาตรฐานแห้ง) และมีค่าวนเทอร์แอคติวิตี้ 0.60 ซึ่งมีความเหมาะสมในการเก็บรักษา

4. การเปรียบเทียบกระบวนการผลิต พบร่องรอยการผลิตมะม่วงแซ่บimแห้งแบบพัฒนาโดยแซ่บimในน้ำเชื่อมที่มีการปรับเพิ่มความเข้มข้นครั้งละ 20°บริกซ์ ควบคุมอุณหภูมิที่ 50°C ในสภาวะที่มีการกวน มีค่าสัมประสิทธิ์การถ่ายโอนมวลสารสูง ปริมาณการสูญเสียน้ำมาก เนื่องจากในกระบวนการผลิตแบบพัฒนามีปัจจัยส่งเสริมให้เกิดการถ่ายโอนมวลสาร แต่การเพิ่มน้ำของน้ำตาลในชิ้นมะม่วงมีค่าต่ำ เป็นผลจากในช่วงการแซ่บimมีระยะเวลาสั้นเพียง 5 ชั่วโมง ในขณะที่การผลิตมะม่วงแซ่บimแห้งแบบช้าใช้เวลามาก 1 - 2 วัน

คุณภาพทางเคมีพบว่า มะม่วงแซ่บimแห้งแบบพัฒนามีปริมาณน้ำตาลรีดิวซ์และน้ำตาลทั้งหมดต่ำกว่า และอยู่ในเกณฑ์มาตรฐานข้อกำหนดของมาตรฐานอุตสาหกรรมผลไม้แห้ง ส่วนลักษณะทางกายภาพของมะม่วงแซ่บimแห้งแบบพัฒนาจะมีลักษณะเหี่ยวย่นมากกว่า ซึ่งเป็นผลจากการสูญเสียน้ำออกจากชิ้นมะม่วงในปริมาณสูง มีสีเหลืองอ่อนและมีเนื้อสัมผัสแน่นแข็งมากกว่า เมื่อพิจารณาการยอมรับรวมของผู้บริโภค มีคะแนนในระดับชอบปานกลาง และไม่แตกต่างจากมะม่วงแซ่บimแห้งแบบช้า

ผลผลิตของมะม่วงแซ่บimแห้งแบบพัฒนามีปริมาณร้อยละ 32.58 ต่ำกว่าแบบช้า มีปริมาณร้อยละ 34.96 โดยทั้งสองกระบวนการมีการสูญเสียผลผลิตมากในช่วงการตัดแต่งถึงร้อยละ 52.99 และในระหว่างการแซ่บimมีการสูญเสียร้อยละ 10.91 และ 7.01 สำหรับแบบพัฒนา และแบบช้าตามลำดับ ต้นทุนในการผลิตโดยคิดเฉพาะวัสดุที่เป็นส่วนประกอบพบว่าแบบพัฒนาต้นทุนการผลิตต่ำกว่า คือ 144.43 บาทต่อกิโลกรัมของผลิตภัณฑ์อบแห้ง ส่วนแบบช้ามีราคาต้นทุน 148.56 บาทต่อกิโลกรัมของผลิตภัณฑ์อบแห้ง

จากข้อมูลในการศึกษานี้ได้นำมาพิจารณาเพื่อคัดเลือกหาสภาวะที่เหมาะสมในการนำไปใช้ในกระบวนการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้ง ในการพิจารณาจะขึ้นอยู่กับความต้องการของผู้บริโภคและผู้ผลิต สำหรับการทดลองนี้ผู้วิจัยสนใจลักษณะทางกายภาพของผลิตภัณฑ์ ซึ่งคำนึงถึงลักษณะเหี่ยวย่นที่ปรากฏเป็นหลัก พนวจการผลิตมะม่วงเชื่อมแห้งแบบพัฒนา โดยเชื่อมมะม่วงในน้ำเชื่อมที่มีการปรับความเข้มข้นครั้งละ 20° บริกซ์ ในลักษณะผลิตภัณฑ์อยู่ในเกณฑ์เป็นที่ยอมรับของผู้บริโภค เมื่อจะมีลักษณะเหี่ยวย่นมากกว่าแบบชา แต่ระยะเวลาในการผลิตสั้นเพียง 5 ชั่วโมง และสะดวกต่อการปฏิบัติงานดังนั้นวิธีการผลิตดังกล่าวจึงน่าที่จะนำไปพัฒนาเพื่อปรับปูจุให้ได้ผลิตภัณฑ์ตามความต้องการของผู้บริโภค และพัฒนากระบวนการให้มีความเหมาะสมสำหรับการผลิตในระดับอุตสาหกรรม

ข้อเสนอแนะ

1. ในภาคีกษาการถ่ายโอนมวลสารในช่วงการแข่งขัน พนักงานจากความไม่สม่ำเสมอของวัตถุดิบ จากความแก่ก่อนที่แตกต่างกันของมั่งม่วงสำหรับในแต่ละช่วงการศึกษา ควบคุมยากเพรำเป็นขีดจำกัดของฤทธิ์กาล และชิ้นมะม่วงมีขนาดไม่สม่ำเสมอ ซึ่งส่งผลทำให้ข้อมูลคลาดเคลื่อน นอกจากนี้ขนาดของชิ้นมะม่วงที่ใช้ในการศึกษามีขนาดเล็กเกินไปจึงทำให้เห็นผลไม่เด่นชัดในการทดลองบางหัวข้อ

2. การทดลองหาความชี้้นสมดุล ในระหว่างการหาน้ำหนักคงที่ในช่วงการเก็บชิ้นมะม่วงไว้ในขวดบรรจุสารละลายเกลืออิมต้าที่ปิดสนิท ควรมีการซั่งน้ำหนักหลังจากวันที่เริ่มเก็บรักษาเป็นเวลา 7 วันเป็นอย่างน้อย และไม่ควรซั่งบ่อยครั้ง เพราะในระหว่างการซั่งน้ำหนักชิ้นมะม่วงแข็งแรงมีโอกาสสัมผัสกับอากาศ จะสามารถลดความชื้นจากอากาศได้อย่างรวดเร็วทำให้น้ำหนักคลาดเคลื่อน และน้ำหนักของตัวอย่างควรสูงมากพอดี (ไม่ควรต่ำกว่า 5 กรัม) เพื่อให้เห็นการเปลี่ยนแปลงที่ชัดเจนในการทดลอง

3. ในการพัฒนาคุณภาพของผลิตภัณฑ์ต่อไป ควรมีการปรับปรุงทางด้านรสชาติโดยนำแนวทางการศึกษากลไกการเปลี่ยนแปลงมวลสารที่เกิดขึ้นมาใช้ในการปรับปรุงรสชาติของผลิตภัณฑ์ให้เป็นที่ต้องการของผู้บริโภค

เอกสารอ้างอิง

กองโภชนาการ. 2530. ตารางแสดงคุณค่าอาหารไทยในส่วนที่กินได้ 100 กรัม. กองโภชนาการ กรมอนามัย.

จิราภรณ์ สอดดิตร์. 2535. กลไกการเปลี่ยนแปลงทางเคมีและภายในภาพของสับปะรดแห้งด้วยวิธีอสโนมิติก. วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตร์มหาบัณฑิตสาขาวิชาเทคโนโลยีอาหารมหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

ฉัตรชัย แก้ววัฒน. 2533. อุตสาหกรรมมะม่วง. ข่าวเศรษฐกิจการเกษตร 36(399) : 7-21.

ฉลองชัย จันเพ็ญ, บรรณาธิการ. 2532. ครัวเกษตร. อาชีพชาวเกษตร 9 : 37-41.

ชลดา มนະฤทธ. 2537. การศึกษาอิทธิพลของปริมาณความชื้นในอาหารที่มีต่อค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ในกระบวนการดึงน้ำออกจากรากอาหารด้วยแรงดันอสโนมิติก. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต ภาควิชาศวกรรษณอาหาร สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.

ณรงค์ นิยมวิทย์. 2529. ผลิตภัณฑ์มะม่วง ตอน 1. ถั่นกำเนิดพันธุ์พื้นที่เพาะปลูก และผลผลิต. อาหาร 16(1) : 8-13.

ณิล ข่ายสุวรรณ. 2523. พันธุ์มะม่วง. กสิกร 53(1) : 12-29.

ทนง ภัครัชพันธุ์. 2539. ผัก ผลไม้ และผลิตภัณฑ์ ใน วิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีอาหาร. หน้า 314-347. กรุงเทพฯ : มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

ธนวรรณ บุญบัน. 2537. ผลไม้แข็ง. แนวเกษตร 10(10) : 139 -143.

นิธยา รัตนปนนท์ และคณะ บุณยเกียรติ. 2533. มะม่วง. ใน วิทยาการหลังการเก็บเกี่ยว
ผักและผลไม้เศรษฐกิจ. หน้า 314 - 347. กรุงเทพฯ : มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

นพรัตน์ บำรุงรักษ์. 2533. มะม่วงเบา. ฐาน 13(3) : 40 - 44.

บุญมา ชิงสิทธิพร. 2528. มะม่วงเชื่อมแห้ง. อาหาร 15(3) : 151 - 157.

บุหลัน พิทักษ์พล, สุจินดา นิมนานนิตย์, น้อย สาริกะปฏิ, วาณี วรัญญาณท์,
สุภาวดน์ เรืองมนีเพ็ญลย์ และ สุวัฒน์ ชวนะ. 2523. มะม่วงบรรจุกระป๋อง.
การอภิปัhyพิเศษเกี่ยวกับปัญหาต่าง ๆ ในการปลูกมะม่วง และเรื่องเกี่ยวกับ
การผลิตและการแปรรูป ณ. มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์ บางเขน กรุงเทพฯ.
18 กันยายน 2523. หน้า 87 - 100.

ประสาร สวัสดิ์ชิตต์. 2538. การเกิดสีน้ำตาลของอาหารและการควบคุมป้องกัน. อาหาร 25
(3) : 160 - 169.

ประสิทธิ์ อติกรีระกุล. 2527. เทคโนโลยีของผลไม้และผัก. ภาควิชาอุตสาหกรรมเกษตร คณะ
ทรัพยากรธรรมชาติ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

ไพบูลย์ ธรรมรัตน์วิศิก. 2529. ชั้ลเฟอร์ไดออกไซด์กับการถนอมอาหาร. ใน กระบวนการ
แปรรูปอาหาร. หน้า 168-204. ภาควิชาอุตสาหกรรมเกษตร คณะ
ทรัพยากรธรรมชาติ มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

ไฟโรมัน วิริยะจารี. 2535. การวางแผนและการวิเคราะห์ทางด้านประสิทธิภาพ. ภาควิชา
วิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีอาหาร คณะเกษตรศาสตร์ มหาวิทยาลัย
เชียงใหม่.

“เพโกราน์ วิริยะกุล. 2539. อาหารกึ่งแห้ง. ภาควิชาเทคโนโลยีการพัฒนาผลิตภัณฑ์ คณะอุตสาหกรรมเกษตร มหาวิทยาลัยเชียงใหม่.

“เพโกราน์ วิริยะกุล, ฐารา ศรีสกุล และสุจินดา ศรีวัฒนະ. 2539. การใช้สารชั้ลเฟอร์ได้ออกไซด์ในการผลิตพลับกึ่งแห้ง. ว.เกษตร 12 (2) : 187 - 202.

ภาคีนี อัครเวสสະพงศ์, พูนศักดิ์ ดิษฐ์กຈัน, ปัญจรัตน์ นันทพลด, ศศิธร วสุณันต์, กัลยาณี ตันติธรรม และ สุนันทา เกสรุรัย. 2532. ศึกษาอายุการเก็บเกี่ยว มะม่วงแก้วเพื่อการดอง. ว. วิชาการเกษตร. 7 : 9 - 15.

มอก. 2532. มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรมผลไม้แห้ง (มอก. 910) สำนักงานมาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม กระทรวงอุตสาหกรรม กรุงเทพฯ

รุ่งนภา พงศ์สวัสดิ์พานิช. 2538. การยับยั้งปฏิกิริยาการเกิดสีน้ำตาลในการผลิตสับปะรด เชือมอบแห้ง. ว.เกษตรพpac.com เกเล้า 13(3) : 50 - 55.

รัชนี ตันทะพาณิชกุล. 2536. ผักและผลไม้. ใน เคมีอาหาร. หน้า 127 - 210. ภาควิชาเคมี คณะวิทยาศาสตร์ มหาวิทยาลัยรามคำแหง.

รัตนา จิระวัฒนานนท์. 2538. การถ่ายเทมวัลสาร. ภาควิชาวิศวกรรมเคมี สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.

รวมุณิ คุณส่ง. 2538. จุลินทรีย์ที่เกี่ยวข้องในกระบวนการแปลงรูปอาหารโดยอาศัยการทำแห้ง. ใน จุลชีววิทยาในกระบวนการแปลงรูปอาหาร. หน้า 117-130. กรุงเทพฯ : สำนักพิมพ์ໂອเดียนສໂຕ.

ศิริภัชชา ขัจฉิริยะวิริยะ และ สมชาติ ไสภณรณฤทธิ์. 2531. การศึกษาหาพารามิเตอร์ที่จำเป็นสำหรับวิเคราะห์การอบแห้งมะลอกข้าวอิม. การประชุมสัมมนาทางวิชาการ “เครื่องมือและเทคโนโลยีหลังการเก็บเกี่ยวที่เหมาะสม”. มหาวิทยาลัยเชียงใหม่ 6 - 7 ตุลาคม 2531. หน้า 34 - 44.

สงวนศรี เจริญเหรี้ยญ และ วิชาญ วงศ์สิทธิ์. 2534. ผลการดึงน้ำทางส่วนอกก่อนการแห่เยื่อออกแข็งต่อคุณภาพของสับปะรดแห่เยื่อออกแข็ง. ว.วิจัยและส่งเสริมวิชาการเกษตร. 8 (3) : 44 - 52.

สมชาติ ไสภณรณฤทธิ์. 2535. การอบแห้งเมล็ดธัญญาหาร คุณภาพลังงาน และวัสดุสถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าอนุรุธ.

สมบัติ ขอทวีวัฒนา. 2529. หลักการอบแห้ง. ใน กรรมวิธีการอบแห้ง. หน้า 11 - 38.
กรุงเทพฯ : มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

สัมฤทธิ์ เพื่องจันทร์, ทวีเกียรติ ยิ่มสวัสดิ์ และ ไสร์ส จินดาประเสริฐ. 2536. การคัดเลือกพันธุ์มะม่วงเพื่อใช้เป็นพันธุ์รับประทานสด พันธุ์เปลี่ยนแปลงต้นอ. แก่นเกษตร 21 (3 - 4) : 131 - 140.

สายชล เกตุชา และ สุนทร ไปภา. 2535. คุณภาพของผลมะม่วงสุกและการเปลี่ยนแปลงหลังการเก็บเกี่ยวของผลมะม่วงพันธุ์น้ำดอกไม้ที่เก็บเกี่ยวอายุต่างกัน. ว. เกษตรศาสตร์ (วิทย.) 26 : 12 - 19.

สุคนธ์ชื่น ศรีงาม. 2539. กระบวนการทำแห้งอาหาร. ใน วิทยาศาสตร์และเทคโนโลยีอาหาร. หน้า 164-172. กรุงเทพฯ : มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

สุวิช ศิริวัฒน์โยธิน. 2530. การศึกษาการถ่ายเทmvls สารในการผลิตมะลกอเชื่อม. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต ภาควิชาวิศวกรรมอาหาร สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าฯ นบูรี.

อ่อนวงศ์ รัตนพันธุ์. 2533. หลักการทำแห้งผลไม้ด้วยวิธี osmotic. อาหาร 20(4) : 240-245.

อารีย์ ใจเพชร, สายชล เกตุชา, วิจิตร วงศ์ใน และฉลองชัย แบบประเสริฐ. 2530. การศึกษาเบรี่ยบเทียนคุณภาพของผลมะม่วงมัน. ว.เกษตรศาสตร์ (วิทย.) 21 : 249 - 254. อาหาร หน้า 164 - 172. กรุงเทพฯ : มหาวิทยาลัยเกษตรศาสตร์.

A.O.A.C. 1990. Official Method of Analysis of the Association of Official Analytical Chemist. 15th ed. Virginia : The Association of Official Analytical Chemists, Inc.

Azuara, E., Cortes, R., Garcia, H. S. and Beristain, C. I. 1992 Kinetic model for osmotic and its relationship with Fick's second law. Int. J. Food Sci. Technol. 27 : 409 - 418.

Bailon, G.L. 1990. Osmotic Dehydration of Mango and Its Effect on Quality. Thesis in Master of Science, Asian Institute of Technology.

Beristain, C. I., Azuara, E., Cortes, R. and Garcia, H. S. 1990. Mass transfer during osmotic dehydration of pineapple rings. Int. J. Food Sci. Technol. 25 : 576 - 582.

Bird, B.R., Stewart, E. W. and Lightfoot, N. E. 1960. Transport phenomena. New York. : John Wiley & Sons.

Bolin, H. R., Huxsoll, C. C., Jackson, R. and NG, K. C. 1983. Effect of osmotic agents and concentration on fruit quality. *J. Food Sci.* 48 : 202 - 205.

Bourne, M. C. 1976. Texture of fruits and vegetables. In *Rheology and Texture in Food Quality* (eds. I. M. Deman, et al.) pp. 255 - 307. Westport, Connecticut : The AVI Publishing Company Inc.

Conway, J., Castaigne, F., Picard, G. and Voran, X. 1983. Mass transfer consideration in the osmotic dehydration of apple. *Can. Inst. Food Sci. Technol.* 16 : 25-29. จ้างถึงในจีราภรณ์ สอดดิตร. 2535. กลไกการเปลี่ยนแปลงทางเคมีและกายภาพของสับปะรดแห้งด้วยวิธีอสโนมติก. วิทยานิพนธ์วิทยาศาสตร์มหาบัณฑิต สาขาวิชาเทคโนโลยีอาหาร มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์.

Crank, J. 1975. *The Mathematics of Diffusion*. London : Oxford University Press.

Dickey, D. S. and Fenic, J. G. 1976. Dimensional analysis for agitation system. *Chem. Eng.* 5(1) : 7 -13.

Erickson, L. E. 1982. Recent developments in intermediate moisture foods. *J. Food Protection*. 45(5) : 484 - 491.

Glosso, A. L. 1965. Candied and glazed fruit. Impresso el la, Argentina, จ้างถึงใน สวีซ ศิริวัฒน์โยธิน. 2530. การศึกษาการถ่ายเทمواลสารในการผลิตมะละกอแห้งอิม. วิทยานิพนธ์วิศวกรรมศาสตร์มหาบัณฑิต ภาควิชาชีวกรรมอาหาร สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าธนบุรี.

Isse, M. G., Schuchmann, H. and Schubert, H. 1992. Divided sorption isotherm concept : an alternative way to describe sorption isotherm data. *J. Food Pro. Eng.* 16 : 147 - 157.

Lakshminarayana, S. 1980. Mango. In *Tropical and Subtropical Fruits* (eds. S. Nagy and P. E. Shaw) pp. 184-257. Westport, Connecticut : The AVI Publishing Company Inc.

Lenart, A. and Flink, J. M. 1984. Osmotic concentration of potato. I. Criteria for the end-point of the osmosis process. *J. Food Technol.* 19 : 45 - 63.

Lénart, A. and Lewicki, P. P. 1990. Osmotic dehydration of carrot at high temperature. In *Engineer and Food Volume 2 Preservation Processes Related Techniques* (ed. W. E. L. Spiess and H. Schubert) pp. 731 - 739. Barking : Elsevier Sciense Publishers Ltd.

Lerici, C. R., Rosa, M. D. and Bartolucci, L. 1985. Osmotic dehydration of fruit : Influence of osmotic agent on drying behavior and product quality. *J. Food Sci.* 50 : 217 - 1219.

Levi, A., Ramirez-Martinez, J. R. and Padua, H. 1980. Influence of heat and sulphur dioxide treatments on some quality characteristics of intermediate - moisture banana. *J. Food Technol.* 15 : 557 - 566.

Liu, L. 1992. A kinetic study of salt diffusion in potato at high temperature. *Inter. J. Food Sci. and Technol.* 27 : 443 - 455.

- Loncin, M. 1980. Diffusion phenomena in solids, Quoted in Schwartberg, H. G. Chao, R. Y. 1982. Solute diffusivity in leaching process. *Food Technol.* 36(2) : 73 - 86.
- Mauro, M. A. and Menegalli, F. C. 1995. Evaluation of diffusion coefficients in osmotic concentration of bananas (*Musa cavendish* Lambert). *Int. J. of Food Sci. & Technol.* 30 : 199 - 213.
- Meade, G. P. and Chen, J. C. P. 1977. Cane Sugar handbook. New York : John Wiley & Sons.
- Monsálvez-González, A., Barbosa-Canovas, G. V. and Cavalieri, R. P. 1993. Mass transfer and textural changes during processing of apples by combined methods. *J. Food Sci.* 8(5) : 1118 - 1124.
- Palipane, K. B. and Driscoll, R. H. 1992. Moisture sorption characteristics of in-shell macadamia nut. *J. Food Eng.* 18 : 63 - 76.
- Ponting, J. D. 1973. Osmotic dehydration of fruits : Recent modifications and applications. *Proc. Biochem.* 8(12) : 12-20, quoted in Rastogi, N. K. and Raghavarao, K. S. M. S. 1995. Kinetics of osmotic dehydration of coconut. *J. Food Process Engineering*, 18 : 187 - 197.
- Rahman, M. S. and Lamb, J. 1990. Osmotic dehydration of pineapple. *J. Food Sci. Technol.* 27 (3) : 150 - 152.
- Rastogi, N. K. and Raghavarao, K. S. M. S. 1995. Kinetics of osmotic dehydration of coconut. *J. Food Process Engineering*, 18 : 187 - 197.

- Tanner, J. R. and Cheischester, D. F. 1983. Antimicrobial food additive. In Hanbook of Food Additive (ed. T. E. Furia) Florida : CRC Press.
- Teotia, M. S., Manan, J. K. and Saxena, A. K. 1987. Green mango processing. Indian Food Packer. 75 - 86
- Sapers, G. M. 1993. Browning of food : Control by sulfites, antioxidants and other means. Food Technol. 47 (10) : 75 - 84.
- Saurel, R., Raoult-Wack, A., Rios, G. and Guilbert, S. 1994. Mass transfer phenomena during osmotic dehydration of apple I. Fresh plant tissue. Int. J. Food Sci. Technol. 29 : 531 - 542.
- Schwartberg, H. G. Chao, R. Y. 1982. Solute diffusivity in leaching process. Food Technol. 36(2) : 73-86.
- Singh, L. B. 1968. Utilization. In The Mango Botany Cultivation and Utilization (ed. N. Polunin) pp. 359-394. London : Morgan-Grampian Books Ltd.
- Siripatana, C. 1997. Solute diffusion in fruit, vegetable and cereal processing I : Simplified solutions for diffusion in anomalous shapes. Songklanakarin J. Sci. Technol. 19 : 77-88.
- Spaninks, J. A. M. 1983. Calculation methods for solid-liquid extractors. In Progress in Food Engineering (eds. C. Canrarelli, and C. Peri) pp.109 - 126. Switzerland : Forster Publishing Ltd.

Wang, Wei-Chi and Sastry, K.S. 1993. Salt diffusion into vegetable tissue as a pretreatment for ohmic heating : Determination of parameters and mathematical model verification. *J. Food Eng.* 20 : 311 - 323.

Wongkrajang, K. 1996. Osmotic Dehydration of fruit. Training course on during and juicing for Bhutanese Officer Bangkok, IFRPD, pp. 1 - 11.

Yang, D. C. and Maguer, M. L. 1992. Osmotic dehydration of strawberries in batch recirculation system. *J. Food Quality*, 15 : 387 - 397,

ภาคผนวก

ภาคผนวก ก วิธีการวิเคราะห์

1. การวิเคราะห์หาความชื้น (A.O.A.C., 1990)

อุปกรณ์

1. ตู้อบไฟฟ้า
2. เดซิกเคเตอร์
3. ภาชนะอะลูมิเนียมสำหรับหาความชื้น
4. เครื่องซึ่งไฟฟ้าอย่างละเอียด

วิธีการวิเคราะห์

1. อบภาชนะสำหรับหาความชื้นในตู้อบไฟฟ้าอุณหภูมิ 90°C เป็นเวลา 2 - 3 ชั่วโมง นำออกจากตู้อบใส่ไว้ในเดซิกเคเตอร์จนกระทั่งอุณหภูมิของภาชนะเท่ากับอุณหภูมิห้องแล้วซึ่งน้ำหนัก

2. กระทำข้อ 1 ขั้นตอนได้ผลต่างของน้ำหนักที่ซึ่งสองครั้งติดต่อกันไม่เกิน 1 - 3 มิลลิกรัม

3. ซึ่งตัวอย่างให้ได้น้ำหนักแน่นอน 1 - 3 กรัม ใส่ลงในภาชนะหาความชื้นซึ่งทราบน้ำหนักนำไปอบในตู้อบไฟฟ้าที่อุณหภูมิ 90°C เป็นเวลา 48 ชั่วโมง

4. นำออกจากตู้อบใส่เดซิกเคเตอร์ และซึ่งน้ำหนักภาชนะพร้อมตัวอย่าง จากนั้นนำกลับไปเข้าตู้อบและกระทำการเช่นเดิม จนได้ผลต่างของน้ำหนักที่ซึ่งสองครั้งติดกันไม่เกิน 1 - 3 มิลลิกรัม

วิธีการคำนวณ

$$\text{ปริมาณความชื้น (ร้อยละ)} = \frac{(\text{น้ำหนักตัวอย่างก่อนอบ} - \text{น้ำหนักตัวอย่างหลังอบ}) \times 100}{\text{น้ำหนักตัวอย่างก่อนอบ}}$$

2. การวัดปริมาณของเชิงที่ละลายได้ทั้งหมด (โดยใช้ Abbe Refractometer)

วิธีการวิเคราะห์

นำตัวอย่างมะป่องที่ผ่านการ เชื่อมมาบีบและคั่นน้ำ วัดด้วย Abbe

Refractometer ช่านปริมาณของเชิงที่ละลายได้ทั้งหมดในหน่วยของศานติกรัม

3. ปริมาณกรดทั้งหมดในรูปกรดซิตริก (A.O.A.C., 1990)

วิธีการวิเคราะห์

นำตัวอย่างมะม่วง 10 กรัม เติมน้ำเล็กน้อย ต้มให้เดือด 2 - 3 นาที ทำให้เย็น ถ่ายใส่ขวดปริมาตร 50 มลลิลิตร ปรับปริมาตรด้วยน้ำกลันแล้วกรอง ปีเปตส่วนที่กรอง ได้ 10 มลลิลิตร ใส่ขวดขมพุ่มขนาด 50 มลลิลิตร เติมฟีโนอลฟ์ฟทาลีน (1% phenolphthalein ใน 95% ethanol) 2 หยด นำไปปั่นเทราทกับสารละลายน้ำตาลที่ใช้เดี่ยมไฮดรอกไซด์ 0.1 N

การคำนวณ

$$\text{ปริมาณกรดทั้งหมดในรูปกรดซิตริก (ร้อยละ)} = \frac{\text{ไฮดรอกไซด์} \times N \times n \times 100 \times 50}{\text{น้ำหนักตัวอย่าง} \times 10}$$

เมื่อ N = นอร์มอลของโซเดียมไฮดรอกไซด์

n = มิลลิคิวเคนท์ของกรดซิตริก = 0.07

4. ปริมาณน้ำตาลรีดิวช์และน้ำตาลทั้งหมด โดย Lane and Eynon volumetric method (A.O.A.C., 1990)

อุปกรณ์

1. ขวดขุมพุ่มขนาด 250 มล.
2. ปีเปตขนาด 10 และ 50 มล.
3. บีเวตต์ขนาด 50 มล.
4. ขวดปรับปริมาตรขนาด 250 และ 500 มล.
5. เตาให้ความร้อน (hot plate)
6. กระดาษกรอง

สารเคมีและการเตรียม

1. สารละลายน้ำ A
 - ชั้งคงปีเปอร์ซัลเฟต เพนตะไฮเดรต ($\text{CuSO}_4 \cdot 5\text{H}_2\text{O}$) 34.639 กรัม
 - ละลายน้ำกลันและปรับปริมาตรให้ได้ 500 มล.
 - กรองผ่านกระดาษกรอง

2. สารละลายน้ำฟลิ๊ง B

- ขังโป๊เทสเซี่ยมทาเกวต เตตราไซเดรต ($KNaC_4H_4O_6 \cdot 4H_2O$) หนัก 346 กรัม
และโซเดียมไอกโรกากาไซด์ 100 กรัม
- ปรับปริมาณด้วยน้ำกลันให้ได้ 1 ลิตร

3. Methylene blue 1%

ละลายน้ำ methylene blue 1 กรัม ในน้ำกลันและปรับปริมาณเป็น 100 มล.

4. Neutral lead acetate solution 10%

ละลายน้ำ neutral lead acetate 50 กรัม ในน้ำกลันและปรับปริมาณเป็น 500

มล.

5. Potassium oxalate solution 10%

ละลายน้ำ Potassium oxalate 50 กรัม ในน้ำกลันและปรับปริมาณเป็น 500

มล.

6. Standard dextrose 1%

ขัง dextrose ที่ปราศจากน้ำให้ได้น้ำหนักที่ແມ່ນອນ 3 กรัม ละลายน้ำกลันและปรับปริมาณเป็น 300 มล.

วิธีการวินิจฉัย

1. การหาค่ามาตรฐานในสารละลายน้ำฟลิ๊ง

การหาค่ามาตรฐานใช้ Incremental method หรือ Preliminary และ Standard method หรือ Accurate method ดังนี้

1.1 Preliminary method

- ปิดสารละลายน้ำฟลิ๊ง A และ B มาอย่างละ 5 มล. ใส่ในขวดรูปซมพูชนาด 250 มล.

- เติมสารละลายน้ำฟลิ๊ง A จากบิวเรตต์ประมาณ 15 มล. เขย่าให้เข้ากันและต้มให้เดือดโดยเร็ว นาน 15 วินาที

- เติม methylene blue 1% 1-2 หยด (ถ้าไม่มีน้ำเงินเกิดขึ้นแสดงว่า dextrose มากเกินไป) “ต่อจากน้ำเงินหายไป ขณะที่เตอร์กาอยในขวดรูปซมพูชนาดต้องเดือดและเขย่าให้เข้ากันตลอด บันทึกปริมาณ dextrose ที่ใช้ไป

1.2 Accurate method

- ปั๊ปเปตสารละลายน้ำ A และ B มาก่อนละ 5 มล. ใส่ในขวดรูปซมพูขนาด 250 มล.

- ใส่สารละลายน้ำ dextrose จากบิวเต็ตลงในขวดรูปซมพู ให้ปริมาณน้อยกว่าจุดยติประมาณ 1 มล.

- เขย่าต้มให้เดือดโดยเร็วสมำเสมอ 2 นาที

- เติม methylene blue 1-2 หยด

- ไถเทราทโดยปั๊ปอยครึ้งละ 2-3 หยด ให้ถึงจุดยติภายในเวลา 1 นาที

(ขณะไถเทราทสารละลายน้ำในขวดรูปซมพูต้องเดือดตลอดเวลาและเขย่าให้เข้ากันอย่างสมำเสมอ)

- ค่านปริมาณของ dextrose (มล.) ที่ใช้

- คำนวนค่า factor ของสารละลายน้ำ-ลิง

การคำนวน

$$\text{Factor (F)} = \frac{\text{ไถเทราท} \times \text{กิวมของ dextrose}}{\text{ในสารละลายน้ำ 1 มล.}}$$

2. การหาปริมาณน้ำตาลรีดิวช์ปริมาณน้ำตาลทั้งหมด

2.1 การหาปริมาณน้ำตาลรีดิวช์

- ชั่งตัวอย่างผสมเป็นเนื้อเดียวกันแล้ว หนัก 10 กรัม เติมน้ำกลัน 100 มล.

- ทำให้เป็นกากด้วยสารละลายน้ำเดี่ยมไฮดรอกไซด์เข้มข้น 0.1 นอร์มอล

- ต้มในถังน้ำร้อนอุณหภูมิ 70° ซ. นาน 1 ชั่วโมง

- ทำให้เย็น แล้วเทสารละลายน้ำในขวดปรับปริมาตรขนาด 250 มล.

- เติมสารละลายน้ำ Neutral lead acetate 2 มล. ตั้งทิ้งไว้ 10 นาที

- ตกตะกอนส่วนที่เกินพอด้วยสารละลายน้ำ Potassium oxalate 2 มล.

- ปรับปริมาตรด้วยน้ำกลันแล้วกรองผ่านกระดาษกรองเบอร์ 4 (ตัวอย่างที่กรอง

ได้แบ่งไว้ส่วนหนึ่งสำหรับวิเคราะห์ปริมาณน้ำตาลทั้งหมด)

- นำไปไถเทราตามวิธีในข้อ 1 ปริมาณของตัวอย่างที่ใช้

2.2 การหาปริมาณน้ำตาลทั้งหมด

- ปีเปตตัวอย่างที่กรองได้จากข้อ 2.1 มา 25 มล. เติมน้ำกลันเป็น 100 มล.
- เติมสารละลายกรดไฮโดรคลอโริกเข้มข้นร้อยละ 50 ลงไป 5 มล.
- ต้มให้เดือดเบา ๆ 10 นาที

- ทำให้เย็นแล้วถ่ายใส่ขวดปรับปริมาตรขนาด 250 มล. ทำให้เป็นกลางด้วย

สารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์เข้มข้น 1 นอร์มอล โดยใช้ฟีโนฟทาลีนเป็นอินดิเคเตอร์

- ปรับปริมาตรด้วยน้ำกลันให้ได้ 250 มล.
- นำไปติดเทวทตามวิธีในข้อ 1 บันทึกปริมาตรของตัวอย่างที่ใช้

การคำนวณ

ปริมาณน้ำตาลรีดิวซ์, น้ำตาลทั้งหมด = $\frac{Ex \text{ ปริมาณเจือจาง} \times 100}{\text{ไฮเดอร์} \times \text{ปริมาณตัวอย่าง}}$

5. การวิเคราะห์ปริมาณชัลเฟอร์ไดออกไซด์ (A.O.A.C., 1984)

วัสดุคุปกรณ์และสารเคมี

1. อุปกรณ์การกลั่น
2. ปีเปต
3. บิวเรต์
4. กรดฟอสฟอริก ร้อยละ 88 (ความหนาแน่น 1.75)
5. สารละลายไฮดรเจนแพอร์ออกไซด์ความเข้มข้น 0.01 นอร์มอล
6. เมธานอล (เกรดวิเคราะห์)
7. อินดิเคเตอร์พสม (สารละลาย methyl red ความเข้มข้นร้อยละ 0.03 ในสารละลาย ethanol 50 มล. ผสมกับสารละลาย methylene blue ความเข้มข้นร้อยละ 0.05 ในสารละลาย ethanol 50 มล. แล้วนำมารอ)

วิธีวิเคราะห์

1. ซึ่งหรือปีเปตตัวอย่างใส่ในขวดกลั่นตามปริมาณที่แสดงในตาราง

ตาราง ก.1 น้ำหนักตัวอย่างสำหรับวิเคราะห์หาปริมาณชัลเฟอร์

ปริมาณชัลเฟอร์ได้ ออกไซด์ (มก./กก.)	ปริมาณตัวอย่างที่ใช้ (กรัม หรือ มล.)	ปริมาณน้ำกลันที่เติม (มล.)
ที่คาดว่ามีในตัวอย่าง		
< 10	40 - 50	20
10 - 100	20 - 25	30
> 100	5 - 10	40

2. เติมน้ำกลันตามปริมาณที่กำหนดไว้ในตารางข้างบน
3. เติมเมธานอลปริมาณ 50 มล. และผสมให้เข้ากัน
4. เติมไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ปริมาณ 10 มล. น้ำกลัน 60 มล. อินดิเคเตอร์ ผสม 2 - 3 หยด เพื่อให้เกิดสีเขียวลงในขวดรองรับส่วนที่กลันได้
5. เติมสารละลายไฮโดรเจนเปอร์ออกไซด์ที่เป็นกลางแล้วปริมาณ 10 มล. ลงในขวดใบสุดท้ายของชุดกลัน
6. ประกอบคุปกรณ์กลันให้พร้อม
7. ผ่านก๊าซในต่อเรนลงในขวดกลันทางซ่องทางด้านข้างของขวด ให้ได้อัตราประมาณ 60 พองต่อนาที
8. เติมกรดฟอสฟอริก 15 มล. ลงทางซ่องด้านข้างของขวดกลัน
9. ให้ความร้อนเพื่อให้ของผสมเดือดอย่างรวดเร็วแล้วค่อย ๆ ลดความร้อนลงให้เวลาในการให้ความร้อนประมาณ 30 นาที
10. ถ่ายและล้างสารละลายจากขวดใบสุดท้ายลงในขวดรองรับส่วนที่กลันได้
11. ไต้เทราสารละลายในขวดรองรับส่วนที่กลันได้ทั้งหมด ด้วยสารละลายโซเดียมไฮดรอกไซด์จนกระแท้ได้สารละลายสีเขียว

การคำนวณ

ปริมาณชัลเฟอร์ไดออกไซด์ทั้งหมด (มก./กก. หรือ มก./ล.)

$$= a \times N \times 32 \times 100$$

Q

a = ปริมาณของสารละลายใช้เดี่ยมไส้กรองไชร์ทที่ใช้ในการตีต่อ (มล.)

N = ความเข้มข้นของสารละลายใช้เดี่ยมไส้กรองไชร์ท (นอร์มอล)

Q = น้ำหนักหรือปริมาตรที่ใช้ (กรัม หรือ มล.)

ภาคผนวก ข. การหาค่าพารามิเตอร์ต่าง ๆ ในกระบวนการแข็งอิม

ข.1 การสูญเสียน้ำ

คำนวณหาปริมาณน้ำที่เพรื่อออกจากชิ้นมะป่องที่ระยะเวลาต่าง ๆ จากสมการ

$$\%WL = \frac{(W_0 \times M_0) - (W_t \times M_t)}{W_0} \times 100 \quad (\text{ข1})$$

โดย WL = ปริมาณน้ำที่สูญเสียน้ำ (ร้อยละ)

W_0, W_t = น้ำหนักมะป่องที่เวลาเริ่มต้น และเวลาใด ๆ (กรัม)

M_0, M_t = ความชื้นที่เวลาเริ่มต้น และเวลาใด ๆ (ฐานเปียก)

ข.2 การเพิ่มชื้นของน้ำตาล

คำนวณหาปริมาณน้ำตาลที่เพรี่อเข้าสู่ชิ้นมะป่องที่ระยะเวลาต่าง ๆ จากสมการ

$$\%SG = \frac{(W_t \times B_t) - (W_0 \times B_0)}{W_0} \times 100 \quad (\text{ข2})$$

โดย SG = ปริมาณน้ำตาลที่เพิ่มชื้น (ร้อยละ)

B_0, B_t = ความเข้มข้นของของแข็งที่ละลายได้ทั้งหมดที่เวลาเริ่มต้น

และที่เวลาใด ๆ (°บริกช์)

ข.3 การลดลงของกรด

คำนวณหาปริมาณกรดที่เพรื่อออกจากชิ้นมะป่องที่ระยะเวลาต่าง ๆ จากสมการ

$$\%AL = \frac{(W_0 \times A_0) - (W_t \times A_t)}{W_0} \times 100 \quad (\text{ข3})$$

โดย AL = ปริมาณกรดซิตริกกรดลดลง (ร้อยละ)

A_0, A_t = กรดซิตริกที่เวลาเริ่มต้น และเวลาใด ๆ (กรัม/100 กรัมของ
มะป่อง)

ข.4 การเปลี่ยนแปลงของปริมาตร

คำนวณหาปริมาณการเปลี่ยนแปลงของปริมาตรรวมที่ระยะเวลาต่าง

จากการสมการ

$$\%VC = \frac{(V_0 - V_t)}{V_0} \times 100 \quad (\text{ข4.1})$$

โดย VC = การเปลี่ยนแปลงปริมาตรโดยรวม (ร้อยละ)

V_0, V_t = ปริมาตรที่เวลาเริ่มต้น และที่เวลาใด ๆ (ลูกบาศก์เซ็นติเมตร)

การคำนวณหาปริมาตรรวมของมะม่วงจากสมการ

$$V = \frac{W}{\rho} \quad (\text{ข4.2})$$

เมื่อ W = น้ำหนักของมะม่วง (กรัม)

ρ = ความหนาแน่นของมะม่วง (กรัม/ลูกบาศก์เซ็นติเมตร)

การหาความหนาแน่นของมะม่วง

1. ชั่งน้ำหนักของวัดความหนาแน่นที่บรรจุน้ำเต็มขวด
2. นำชิ้นมะม่วงที่ทราบน้ำหนักແเนื่องหันเป็นชิ้นเด็ก ๆ บรรจุในขวดวัดความหนาแน่น และชั่งน้ำหนักขวดที่บรรจุน้ำและมะม่วง
3. นำน้ำหนักในข้อ 2 หักลบจากข้อ 1 จะได้น้ำหนักของน้ำที่หายไปซึ่งเป็นส่วนที่ถูกแทนที่ด้วยชิ้นมะม่วง
4. จากความหนาแน่นของน้ำเท่ากับ 1 กรัมต่อลูกบาศก์เซ็นติเมตร ดังนั้นน้ำหนักน้ำที่หายไปคือปริมาตรของน้ำที่ถูกแทนที่ด้วยชิ้นมะม่วง และมีค่าเท่ากับปริมาตรของชิ้นมะม่วง

ข.5 การลดลงของน้ำหนัก

คำนวณหาการเปลี่ยนแปลงของน้ำหนักมะม่วงโดยรวมที่ระยะเวลาต่าง ๆ จาก

สมการ

$$\%Wt = \frac{(W_0 - W_t)}{W_0} \times 100 \quad (\text{ข5})$$

โดย Wt = น้ำหนักมะม่วงโดยรวมที่ลดลง (ร้อยละ)

W_0, W_t = น้ำหนักมะม่วงที่เวลาเริ่มต้น และเวลาใด ๆ (กรัม)

ข.6 อัตราการแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด

จากคำจำกัดความของอัตราการแพร่ในสมการที่ (29)

$$\frac{d(1-E)}{dt} = EC_1 \cdot \left(-\frac{Sh}{2} \frac{(\gamma+1)}{\gamma} v \frac{Dt}{a^2} \right)$$

สามารถหาอัตราการแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด ได้ดังนี้

ข.6.1 อัตราการแพร่ของน้ำ

$$\frac{d(1-E_w)}{dt} = E_w \cdot C_1 \cdot B \quad (\text{ข.6.1})$$

โดย E_w = การแพร่ของน้ำ

$$E_w = 1 - \frac{WL_t}{WL_\infty}$$

เมื่อ WL_t = ปริมาณน้ำที่สูญเสียน้ำที่เวลา t (ร้อยละ)

WL_∞, C_1, B = พารามิเตอร์ที่ฟิตได้จากการที่ (30)

ข.6.2 อัตราการแพร่ของน้ำตาล

$$\frac{d(1-E_s)}{dt} = Es \cdot C_1 \cdot B \quad (\text{ข.6.2})$$

โดย E_s = การแพร่ของน้ำตาล

$$E_s = 1 - \frac{SG_t}{SG_\infty}$$

เมื่อ SG_t = ปริมาณการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลที่เวลา t (ร้อยละ)

SG_∞, C_1, B = พารามิเตอร์ที่ฟิตได้จากการที่ (30)

ข.6.3 อัตราการแพร่ของกรด

$$\frac{d(1-E_a)}{dt} = Ea \cdot C_1 \cdot B \quad (\text{ข.6.2})$$

โดย E_a = การแพร่ของกรด

$$E_a = 1 - \frac{AL_t}{AL_\infty}$$

เมื่อ AL_t = ปริมาณการเพิ่มขึ้นของน้ำตาลที่เวลา t (ร้อยละ)

AL_∞, C_1, B = พารามิเตอร์ที่ฟิตได้จากการที่ (30)

ข.7 ค่าเรโนลด์นัมเบอร์

$$N_{Re} = \frac{d^2 \cdot N \cdot \rho}{\mu} \quad (\text{ข.7})$$

โดย N_{Re} = เรโนลด์นัมเบอร์ (เรียนรู้ว่าย)

d = เส้นผ่าศูนย์กลางใบพัด (เมตร)

N = จำนวนรอบใบพัดในการกวน (รอบ/วินาที)

ρ = ความหนาแน่นของน้ำเชื่อม (กิโลกรัม/ลูกบาศก์เมตร)

μ = ความหนืดของน้ำเชื่อม (กิโลกรัม/เมตร วินาที)

ข.8 ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด

กรณีขั้นมะ่่วงที่มีรูปทรงเทียบเท่าวงรี (equivalent) ค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ น้ำตาล และกรด หาได้จากสมการ (Siripatana, 1997)

$$D = -\text{slope} \times \frac{2}{Sh} \times \frac{\gamma}{(\gamma+1)} \times \frac{a_2}{v} \quad (\text{ข.8.1})$$

โดย D = สัมประสิทธิ์การแพร่ (เมตร/วินาที)

ข.8.1 slope

ความลาดชันของกราฟระหว่าง $\ln E$ กับเวลา โดย E คือสัดส่วนที่เหลืออยู่ของตัวคละลายในขั้นมะ่่วง หาได้จากสมการดังนี้

$$E = \frac{X_t - X_\infty}{X_0 - X_\infty} \quad (\text{ข.8.2})$$

โดย X_0, X_1, X_∞ = ความเข้มข้นเริ่มต้น ความเข้มข้นที่เวลาใด ๆ และความเข้มข้นที่สภาวะสมดุล ($^\circ\text{บริกซ์}$)

การหาความลาดชัน .

1. หาปริมาณความชื้นที่สภาวะสมดุล (กรณีหาสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำ)

เนื่องจากในการทดลองไม่สามารถทดลองจนถึงสภาวะสมดุล แต่สามารถหาจุดสมดุลได้จากการผลอัตราflow ที่ $(M_0 - M_t)$ กับ $1/t$ และพิธชี้อ้อมูลด้วยสมการดังอยอันดับที่ 2 จะได้จุดสมดุลที่เป็นจุดตัดบนแกน y ของกราฟ

ตัวอย่างการเขียนกราฟ

จากข้อมูลในตาราง ช.1

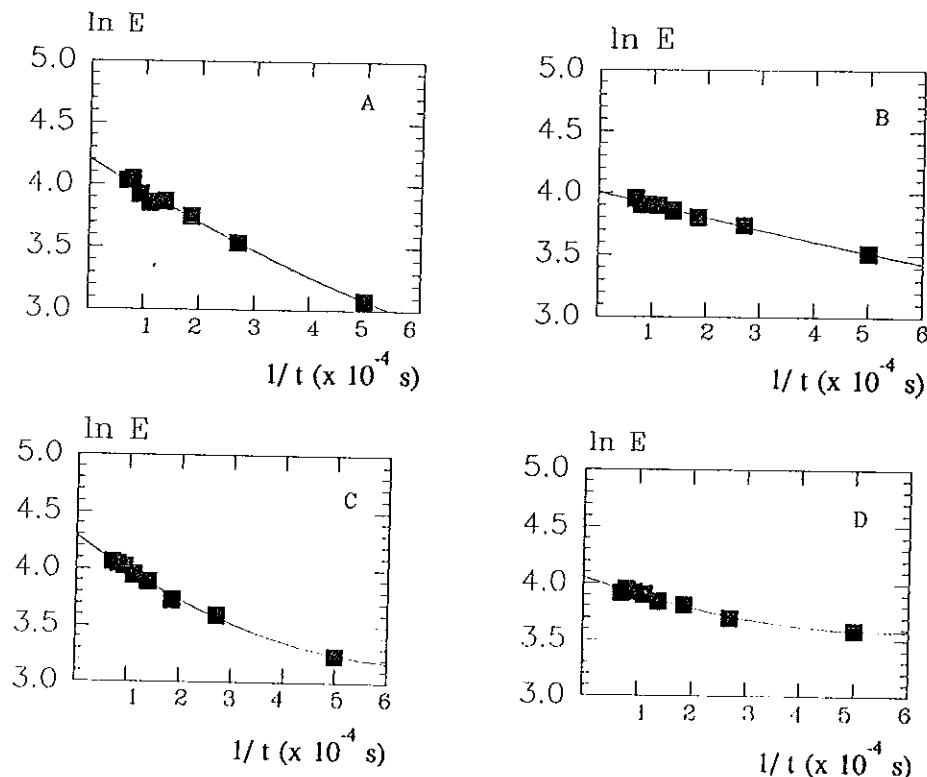
ตาราง ช.1 ปริมาณความชื้นของชั้นมะม่วงในการทดสอบผลของค่าเรโนล์ด

ชุดการทดสอบ $N_{Re} = 0$						
เวลา (นาที)	M_t	1		2		
		$M_0 - M_t$	$\ln(M_0 - M_t)$	$M_t (\%)$	$M_0 - M_t$	$\ln(M_0 - M_t)$
0	90.15	0.00		88.76	0.00	
30	68.40	21.75	3.08	55.13	33.63	3.52
60	55.71	34.44	3.54	46.57	42.19	3.74
90	47.65	42.50	3.75	43.87	44.89	3.80
120	42.32	47.83	3.87	41.49	47.27	3.86
150	42.76	47.39	3.86	39.44	49.32	3.90
180	39.52	50.63	3.93	39.15	49.61	3.90
210	32.82	57.33	4.05	39.11	49.65	3.91
240	33.78	56.37	4.03	36.57	52.19	3.96

ชุดการทดสอบ $N_{Re} = 200$						
เวลา (นาที)	M_t	1		2		
		$M_0 - M_t$	$\ln(M_0 - M_t)$	$M_t (\%)$	$M_0 - M_t$	$\ln(M_0 - M_t)$
0	91.38	0.00		89.36	0.00	
30	65.81	25.57	3.24	53.14	35.22	3.59
60	54.88	36.50	3.60	49.01	40.35	3.70
90	49.68	41.70	3.73	44.05	45.31	3.81
120	42.23	49.15	3.90	42.61	46.75	3.85
150	39.43	51.95	3.95	39.60	49.76	3.91
180	35.33	56.05	4.03	38.73	50.63	3.93
210	34.14	57.24	4.05	37.57	51.79	3.95
240	32.97	58.41	4.07	39.11	50.25	3.92

หมายเหตุ : M_0 , M_t คือปริมาณความชื้นที่สภาวะเริ่มต้น และเวลาใด ๆ (ร้อยละ)

จากข้อมูลได้กราฟความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln(M_0 - M_t)$ กับ $1/t$ ดังรูปที่ ๑.๑



รูป ๑.๑ กราฟหาความชันที่สภาวะสมดุลจากการแข็งมอม่วยที่มีค่าเรโนเดินนัมเบอร์เป็น ๐ (A : ข้า ๑, B : ข้า ๒) และ ๒๐๐ (C : ข้า ๑, D : ข้า ๒)

นำจุดตัดบนแกน y ไปหาค่าความชันที่สภาวะสมดุล (M_∞) จากสมการ

$$\ln(M_0 - M_\infty) = \text{จุดตัดบนแกน } y \quad (\text{๑.๓})$$

จากการคำนวณได้ปริมาณความชันที่สภาวะสมดุลดังตารางที่ ๑.๒

ตาราง ๑.๒ ผลการคำนวณปริมาณความชันที่สภาวะสมดุลจากสมการที่ (๑.๓)

N_{Re}	ข้า	จุดตัดบนแกน y	ความชันสมดุล (ร้อยละ)
0	1	4.20	23.46
	2	4.02	33.34
200	1	4.26	20.92
	2	4.05	31.96

2. ผลอตกราฟความสัมพันธ์ระหว่าง $\ln E$ กับเวลา (t)

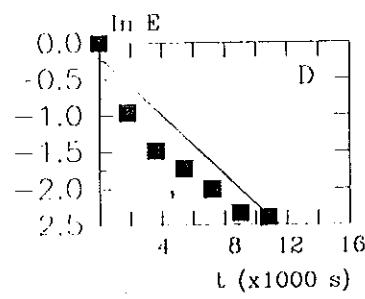
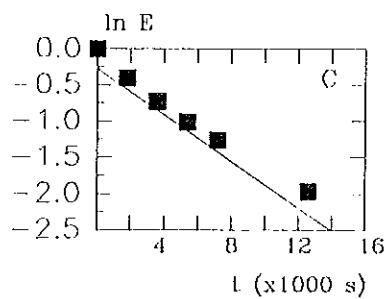
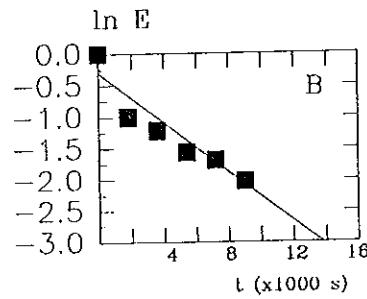
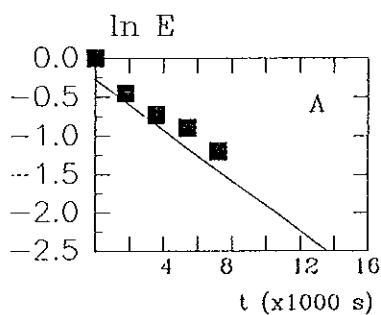
จากการข้อมูลการสูญตัวอย่างหาปริมาณความชื้นทุก 30 นาที และปริมาณความชื้นที่คำนวณได้ตามตารางที่ ข.2 สามารถคำนวณหาค่า E และ $\ln E$ ดังตารางที่ ข.3

ตารางที่ ข.3 ผลการคำนวณค่า E และ $\ln E$ ในการทดสอบของค่าเรโนล์ด

ขุดการทดสอบ $N_{Re} = 0$						
เวลา (นาที)	M_t	1		2		
		E	$\ln E$	M_t	E	$\ln E$
0	90.15	1.00	0.00	88.76	1.00	0.00
30	68.40	0.67	-0.40	55.13	0.38	-0.96
60	55.71	0.48	-0.73	46.57	0.23	-1.48
90	47.65	0.36	-1.01	43.87	0.18	-1.73
120	42.32	0.28	-1.26	41.49	0.13	-2.01
150	42.76	0.29	-1.24	39.44	0.10	-2.33
180	39.52	0.24	-1.42	39.15	0.09	-2.40
210	32.82	0.14	-1.97	39.11	0.09	-2.40
240	33.78	0.16	-1.86	36.57	0.04	-3.12

ขุดการทดสอบ $N_{Re} = 200$						
เวลา (นาที)	M_t	1		2		
		E	$\ln E$	M_t	E	$\ln E$
0	91.38	1.00	0.00	89.36	1.00	0.00
30	65.81	0.64	-0.45	53.14	0.37	-1.00
60	54.88	0.48	-0.73	49.01	0.30	-1.21
90	49.68	0.41	-0.90	44.05	0.21	-1.56
120	42.23	0.30	-1.20	42.61	0.19	-1.68
150	39.43	0.26	-1.34	39.60	0.13	-2.02
180	35.33	0.21	-1.59	38.73	0.12	-2.14
210	34.14	0.19	-1.67	37.57	0.10	-2.32
240	32.97	0.17	-1.77	39.11	0.13	-2.08

เขียนกราฟความสัมพันธ์ระหว่างค่า $\ln E$ ที่คำนวณได้จากตารางที่ ข.3 กับเวลา
ดังรูปที่ ข.2



รูป ข.2 กราฟหาความลดชนจากการเชื่อมมะมองที่มีค่าเรโนลต์นัมเบอร์เป็น
0 (A : ช้า 1, B : ช้า 2) และ 200 (C : ช้า 1, D : ช้า 2)

จากกราฟรูปที่ ข.2 คำนวณหาค่าความลดชน (slope) ได้ดังตารางที่ ข.4

ตาราง ข.4 ผลการคำนวณความลดชนในการทดสอบผลของค่าเรโนลต์

N_{Re}	ช้า	slope
0	1	-1.60×10^{-4}
	2	-2.03×10^{-4}
200	1	-1.60×10^{-4}
	2	-1.98×10^{-4}

ข.8.2 หาค่าแฟกเตอร์รูปทรง (v)

สำหรับชิ้นมะม่วงรูปทรงรีหากแฟกเตอร์รูปทรงจากสมการที่ (22)

$$v = 1 + \frac{1}{A'^2} + \frac{1}{B'^2} \quad (\text{ข.8.4})$$

โดย $A'^2 = \frac{b}{a} = \frac{\text{area1}}{\pi a^2}$ (ข.8.5)

เมื่อ area1 = พื้นที่หน้าตัดตามยาว (เมตร²)

a = ครึ่งหนึ่งของความกว้างด้านพื้นที่หน้าตัดตามยาว
(เมตร) (รูปที่ 12)

b = ครึ่งหนึ่งของความยาวด้านพื้นที่หน้าตัดตามยาว
(เมตร) (รูปที่ 12)

$$B'^2 = \frac{c}{a} = \frac{\text{area2}}{\pi a^2}$$

เมื่อ area 2 = ปริมาตรของของแข็ง (กรัมบาร์ก์เมตร)

c = ครึ่งหนึ่งของความยาวด้านพื้นที่หน้าตัดตามยาว
(เมตร) (รูปที่ 12)

ในการคำนวณหาแฟกเตอร์รูปทรงเฉลี่ย โดยนำชิ้นมะม่วงที่สูญเสียแต่ละเวลาตัดตามยาวและวัดพื้นที่หน้าตัดตามยาวบนกระดาษกราฟ หาค่า a โดยวัดพื้นที่หน้าตัดโดยเครื่องวัดพื้นที่ (Planimeter) และค่า b จากการวัดความยาวของพื้นที่หน้าตัดตามยาว ส่วนค่า c ได้จากการคำนวณสมการ (ข.8.4) โดยปริมาตรของมะม่วงหาได้ตามวิธีการในข้อ

ข.4

ข.8.3 หาค่าดีร์اف (α)

ดีร์اف คือ อัตราส่วนระหว่างปริมาตรของน้ำเชื่อมต่อปริมาตรของสารละลายในชิ้นมะม่วง ในการคำนวณเนื่องจากค่าดีร์افไม่คงที่ จึงหาค่าดีร์افเฉลี่ยจากสภาวะเริมต้นและสภาวะสมดุล

ตัวอย่างในการคำนวณ

สภาพะเริ่มต้น

$$\text{น้ำหนักเนื้อมะม่วง} = 700 \text{ กรัม}$$

$$\text{น้ำหนักน้ำเชื่อม} = 2,100 \text{ กรัม}$$

$$\begin{aligned} \text{องค์ประกอบของเนื้อ} &= \text{เฟสของแข็ง} - \text{น้ำ} - \text{ตัวละลาย} = 1 - 0.91 - 0.056 \\ &= 0.034 \end{aligned}$$

$$\text{สัดส่วนตัวละลายในชั้นมะม่วง} = 0.056 \quad (5.6^\circ \text{ บริกซ์})$$

$$\text{สัดส่วนตัวละลายในน้ำเชื่อม} = 0.712 \quad (71.2^\circ \text{ บริกซ์})$$

$$\text{สัดส่วนความชื้นของมะม่วง} = 0.9138$$

$$\text{ความหนาแน่นของมะม่วง} = 1.0460 \text{ กรัมต่อลูกบาศก์เซ็นติเมตร}$$

น้ำหนักสารละลายน้ำตาลทั้งหมดในชั้นมะม่วง

$$= 700 \times [0.9138 + (0.0561 \times 0.99)]$$

$$= 678.47 \text{ กรัม}$$

ความหนาแน่นของน้ำเชื่อมที่ $71.2^\circ \text{ บริกซ์}$ คำนวณโดยเปิดจากตารางความหนาแน่นของน้ำเชื่อม (Meade and Chen, 1977)

$$= \frac{1.4107 - 1.3462}{10} \times 1.2 + 1.3462$$

$$= 1.354 \text{ กรัมต่อลูกบาศก์เซ็นติเมตร}$$

$$\therefore \text{ค่าดีรัฟ} = \frac{\left(\frac{2100}{1.354} \right)}{\left(\frac{678.47}{1.046} \right)} = 2.39$$

สภาพะสุดท้าย

$$\text{น้ำหนักเนื้อมะม่วง} = 305 \text{ กรัม}$$

$$\text{น้ำหนักน้ำเชื่อม} = 2,361 \text{ กรัม}$$

$$\text{สัดส่วนตัวละลายในชั้นมะม่วง} = 0.5447 \quad (54.47^\circ \text{ บริกซ์})$$

$$\text{สัดส่วนตัวละลายในน้ำเชื่อม} = 0.616 \quad (61.60^\circ \text{ บริกซ์})$$

$$\text{สัดส่วนความชื้นของมะม่วง} = 0.3297$$

$$\text{ความหนาแน่นของมะม่วง} = 1.2728 \text{ กรัมต่อลูกบาศก์เซ็นติเมตร}$$

น้ำหนักสารละลายน้ำตาลทั้งหมดในชิ้นมะม่วง

$$= 305 \times [0.3297 + (0.5447 \times 0.99)] \\ = 265.03 \text{ กรัม}$$

ความหนาแน่นของน้ำเชื่อมที่ 61.6°บริกซ์ คำนวณโดยเปิดจากตารางความหนาแน่นของน้ำเชื่อม (Meade and Chen, 1977)

$$\begin{aligned} &= \frac{1.346 - 1.285}{10} \times 1.6 + 1.2854 \\ &= 1.286 \text{ กรัมต่อลูกบาศก์เซ็นติเมตร} \\ \therefore \text{ค่าดีร้าฟ} &= \frac{\left(\frac{2361}{1264} \right)}{\left(\frac{265.03}{12728} \right)} = 8.76 \end{aligned}$$

$$\text{ดังนั้นค่าดีร้าฟเฉลี่ย} = (2.39 + 8.76) / 2 = 5.58$$

๗.๘.๔ หาค่าเชอร์รูด (Sh)

จากสภาวะ $Bi > 1$ และ $\alpha > 0.3$ สามารถหาค่าเชอร์รูดได้จากสมการที่ (17)

$$Sh = 2 \times g \left(u - \frac{v}{\alpha} + \frac{w}{\alpha^2} \right)$$

$$\begin{aligned} \text{โดย } u &= 2.460 + 0.3770\eta; \eta = v - 1, \quad w = 0.0270 + 0.3531\eta \\ v &= 0.4015 + 0.248\eta \\ g &= 1 \end{aligned}$$

นำค่าพารามิเตอร์ต่าง ๆ แทนค่าในสมการที่ (๗.๘.๑) สำหรับค่าสัมประสิทธิ์การแพร่ของน้ำตาล และกรด สามารถหาได้เช่นเดียวกันกับน้ำ แยกต่างเฉพาะกราวาหา slope โดยผลอตกราฟระหว่างการความเข้มข้นในชิ้นมะม่วงที่เวลาต่าง ๆ ($\ln(X - X_0)$) กับเวลาสำหรับกราวาหา slope ของน้ำตาล ส่วนกรดใช้ปริมาณกรดในชิ้นมะม่วงที่เวลาต่าง ๆ ($\ln(X_0 - X)$) กับเวลา ส่วนพารามิเตอร์ต่าง ๆ มีค่าเหมือนกัน

ภาคผนวก ค การหาผลผลิตมะม่วงแข็งแบบช้าและแบบพัฒนา

ตาราง ค การเปรียบเทียบปริมาณการสูญเสียในการผลิตมะม่วงแข็งแข็งแบบพัฒนา และแบบช้า

Material in	Weight (Kg)	Operation	Weight (Kg)	Material out
มะม่วงสด	100.00	ปอกเปลือก	76.64	มะม่วงปอกเปลือก
			23.36	เปลือก (สูญเสีย)
มะม่วงปอกเปลือก	76.64	เข้าเม็ดดอง	47.01	เนื้อมะม่วง
			29.63	เม็ด (สูญเสีย)
เนื้อมะม่วง	47.01	แข่น $\text{Na}_2\text{S}_2\text{O}_5 + \text{CaCl}_2$	47.95	เนื้อมะม่วงแข็งสารละลาย
			0.94	สารละลาย + น้ำ (เพิ่มขึ้น)
เนื้อมะม่วงแข็งสารละลาย	47.95	แข่น NaCl	45.50	เนื้อมะม่วงแข็งเดือด
			2.45	น้ำ (สูญเสีย)
เนื้อมะม่วงแข็งเดือด	45.50	ลวก	46.25	มะม่วงลวกน้ำร้อน
			0.75	น้ำ (เพิ่ม)
มะม่วงลวกน้ำร้อน	46.25	แข็งแบบช้า	38.41	มะม่วงแข็ง
			7.84	น้ำ (สูญเสีย)
		แข็งแบบพัฒนา	35.26	มะม่วงแข็ง
			10.99	น้ำ (สูญเสีย)
มะม่วงแข็งแบบช้า	38.41	ลวกน้ำร้อน	37.23	มะม่วงแข็งลวกน้ำร้อน
			1.18	น้ำ (สูญเสีย)
มะม่วงแข็งแบบพัฒนา	35.26	ลวกน้ำร้อน	33.81	มะม่วงแข็งลวกน้ำร้อน
			1.45	น้ำ (สูญเสีย)
มะม่วงแข็งลวกน้ำร้อน	37.23	อบแห้ง	34.96	มะม่วงแข็งแบบช้าอบแห้ง
แบบช้า			2.27	น้ำ (สูญเสีย)
มะม่วงแข็งลวกน้ำร้อน	33.81	อบแห้ง	32.58	มะม่วงแข็งแบบพัฒนาอบแห้ง
แบบพัฒนา			1.23	น้ำ (สูญเสีย)

ภาคผนวก ๔. ข้อมูลเบื้องต้น และค่าพารามิเตอร์ที่ได้จากการคำนวณระหว่างการ
เชื่อม

ตาราง ๔.๑ ข้อมูลและพารามิเตอร์สำหรับคำนวณค่าสมดุลสิทธิ์การเผยแพร่องน้ำ น้ำตาล

ແລະກວດ

ปัจจัย	ชุดการทดลอง	ช่า	C	slope ($\times 10^{-4}$)	α	V	a ($\times 10^{-4}$ m)	Sh
			($^{\circ}$ Brx)					
1. ค่าเรโนลต์	$N_{Re} = 0$	1	70	-1.6	5.07	1.13	25	4.840
		2	70	-2.03	5.18	1.22	25	4.840
	$N_{Re} = 200$	1	70	-1.63	5.58	1.11	25	4.850
		2	70	-1.98	5.88	1.53	35	4.860
2. การปรับน้ำเชื่อม	คงคละ 10° บริกซ์	1	30	-1.97	3.35	1.72	37	4.758
			40	-2.27	3.54	1.58	33	4.770
			50	-1.39	3.67	1.53	31	4.778
			60	-1.82	3.74	1.50	25	4.782
			70	-1.82	3.76	1.43	21	4.783
	คงคละ 20° บริกซ์	2	30	-2.27	3.30	1.65	35	4.754
			40	-2.27	3.39	1.60	31	4.761
			50	-2.12	3.39	1.45	24	4.761
			60	-3.03	3.29	1.33	19	4.754
			70	-1.52	3.42	1.32	17	4.763
	ไม่ปรับ	1	30	-2.12	3.38	1.72	34	4.760
			50	-1.97	3.58	1.61	31	4.773
			70	-2.12	3.74	1.54	24	4.782
		2	30	-2.12	3.33	1.52	35	4.756
			50	-3.18	3.36	1.65	31	4.758
			70	-2.58	3.48	1.59	27	4.766
	50° ฯ	1	70	-1.97	5.73	1.54	27	4.856
		2	70	-1.67	5.37	1.48	27	4.847
3. อุณหภูมิ	50° ฯ	1	30	-3.00	4.46	1.58	36	4.816
			50	-3.90	6.02	1.37	24	4.763
			70	-2.10	7.49	1.27	18	4.890
		2	30	-3.10	3.84	1.47	37	4.788
			50	-4.10	5.58	1.47	28	4.853
			70	-2.30	7.54	1.32	17	4.891
	60° ฯ	1	30	-3.30	4.50	1.42	28	4.818
			50	-4.10	6.76	1.29	17	4.878
			70	-3.00	9.05	1.17	11	4.909
		2	30	-3.70	3.92	1.40	29	4.792
			50	-5.00	6.04	1.24	17	4.864
			70	-2.25	8.17	1.23	14	4.899

ตาราง ๑.๑ (ต่อ)

ปัจจัย	อุณหภูมิคงอยู่	ชั่วโมง	C (°Brix)	slope ($\times 10^{-4}$)	α	V	a	Sh ($\times 10^{-4}$ m)
70° ^๑	หน้าดิน	1	30	-3.20	4.27	1.37	25	4.808
			50	-3.50	6.42	1.28	18	4.872
			70	-2.40	8.62	1.18	12	4.904
	ทราย	2	30	-3.10	5.10	1.35	26	4.839
			50	-3.00	8.41	1.28	17	4.902
			70	-3.00	11.95	1.17	11	4.931
4. ขนาดชิ้นเม็ด	หน้าดิน/ผล	1	30	-3.25	4.33	1.62	42	4.784
			50	-3.00	4.63	1.58	38	4.732
			70	-2.75	5.42	1.47	32	4.848
		2	30	-3.25	4.01	1.49	39	4.797
			50	-2.50	5.51	1.33	33	4.851
			70	-3.25	6.03	1.30	30	4.863
	ทราย/ผล	1	30	-3.5	4.63	1.58	39	4.796
			50	-2.75	5.01	1.44	34	4.736
			70	-2.10	5.75	1.49	32	4.857
		2	30	-4.00	3.34	1.51	38	4.799
			50	-3.00	5.45	1.33	34	4.837
			70	-2.50	5.79	1.31	31	4.857
5. การเปลี่ยนตัวบ่งชี้	แม็คrogeneenร้า	1	30	1.00	3.16	1.43	43	4.744
			40	-1.00	3.16	1.40	42	4.744
			50	-1.00	3.60	1.33	36	4.731
			60	-1.06	2.97	1.33	30	4.728
			70	-0.88	2.95	1.30	30	4.726
		2	30	-0.88	3.07	1.40	42	4.737
			40	-1.00	2.80	1.39	38	4.713
	แม็คrogeneenหักเห	50	-0.94	3.02	1.34	37	4.733	
			60	-1.31	3.05	1.31	29	4.735
			70	-0.76	3.08	1.28	28	4.737
		1	30	-3.50	4.63	1.58	39	4.796
			50	-2.75	5.01	1.44	34	4.736
			70	-2.10	5.75	1.49	32	4.857
		2	30	-4.00	3.34	1.51	38	4.799
			50	-3.00	5.45	1.33	34	4.837
			70	-2.50	5.79	1.31	31	4.857

หมายเหตุ : C ความเข้มข้นของน้ำเชื่อม

ประวัติผู้เขียน

ชื่อ นางสาวภัทรพร ยุทธาชิต

วัน เดือน ปีเกิด 28 พฤศจิกายน 2510

วุฒิการศึกษา

วุฒิ

ชื่อสถาบัน

ปีที่สำเร็จการศึกษา

วิทยาศาสตร์บัณฑิต มหาวิทยาลัยสงขลานครินทร์
(ชีววิทยา) 2532