

สำนักหอสมุดกลาง พระจอมเกล้าลาดกระบัง

ชุดอุปกรณ์ห่อขนมกล้วยข้าว

Khanom Kuichai Packing Equipment



โดย
นาย วรพงษ์ เหล่าจารุพงศ์
นาย ธีระชัย ชู่นสกุล

เลขหม.....
เลขทะเบียน.....33972.....
วัน, เดือน, ปี 23 ก.ย. 2542

ปริญญานิพนธ์นี้เป็นส่วนหนึ่งของการศึกษาตามหลักสูตรปริญญาวิศวกรรมศาสตรบัณฑิต
สาขาวิศวกรรมเกษตร
สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง
ปีการศึกษา 2541

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ปริญญาโท ประจำปีการศึกษา 2541

ภาควิชา วิศวกรรมเกษตร


คณะวิศวกรรมศาสตร์ สถาบันเทคโนโลยีพระจอมเกล้าเจ้าคุณทหารลาดกระบัง

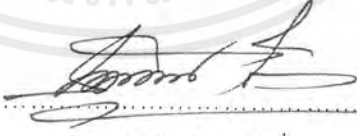
เรื่อง ชุดอุปกรณ์เพื่อขมก๊วยซ่า

ผู้จัดทำ

1. นาย วรพงษ์ เหล่าจรรุ่งรังค์
2. นาย ชีระชัย ชุ่มสกุล




.....อาจารย์ที่ปรึกษา
(อาจารย์ กันตักนินธุ์ รณศิริวัฒนา)


.....อาจารย์ที่ปรึกษา
(อาจารย์ สักุลักษณ์ กิ่งทอง)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย

บรรณาธิการ	เพ็ญใจ รุ่งเรือง	
รีวิซเซอร์	ชานันท์	
นักศึกษานิเทศศาสตร์	ธนศิริวัฒนา	อาจารย์ที่ปรึกษา
ศึกษานิเทศศาสตร์	กิ่งทอง	อาจารย์ที่ปรึกษา

บทคัดย่อ

วัตถุประสงค์ของงานวิจัยนี้เพื่อสร้างและศึกษาชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย เพื่อเป็นการลดระยะเวลาในการทำและประหยัดแรงงานในการผลิตขนมกุยช่าย โดยชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย แบ่งออกเป็น 3 ส่วน ประกอบด้วย ส่วนการป้อน ส่วนของการบดและส่วนใส่ไส้ โดยส่วนแรก ส่วนการป้อนจะใช้ตัวบดที่มีทางออกของแป้งกว้าง 1 เซนติเมตร ส่วนที่สองเป็นส่วนการบด ประกอบด้วยตัวบด 2 ตัว โดยระยะห่างระหว่างลูกกลิ้งตัวบดที่ 1 และ 2 เป็น 1 เซนติเมตร และ 0.3 เซนติเมตร ตามลำดับ และสามารถปรับระยะห่างระหว่างลูกกลิ้งได้ ส่วนที่สาม ส่วนใส่ไส้ ประกอบด้วย ตัวใส่ไส้ สายพานลำเลียง และตัวตัด อุปกรณ์จำเป็นต้องมีการทาน้ำมันพืชด้วยทุกครั้ง ที่ทำการใช้เครื่องเพื่อป้องกัน การติดของแป้งกับอุปกรณ์

การศึกษาชุดอุปกรณ์จะทำการทดลองเพื่อหาความเร็วรอบที่เหมาะสม และ หาค่าอัตราส่วนความสามารถระหว่างการผลิตด้วยชุดอุปกรณ์กับการผลิตด้วยแรงงานคน จากการทดลองพบว่าความเร็วรอบที่เหมาะสม คือ 1123 รอบต่อนาที โดยมีอัตราการผลิตโดยเฉลี่ย 8 ชิ้น/นาที และ คัดราส่วนความสามารถระหว่างการผลิตด้วยเครื่องและด้วยแรงงานคนเท่ากับ 1.6

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

Khanom Kuichai Packing Equipment

Worapong Lyojalupong

Teerachai Sunsakul

Kankanit Tanasiriwatana Adviser

Sanluck Kingthong Adviser

Abstract

The objective of this project was to produce and studies Khanom Kuichai packing equipment. To decreased working time and decreased labour cost. In this equipment consisted of three section. In first section was feed unit that the width of exit die was 1 centrimeter. Second section was kneader unit. This unit consisted of two kneaders which had the clearance 1 centrimeter and 0.3 centrimeter respectively. And the last section was filler unit that consisted of hopper , belt conveyer and cutter. This equipment was need to be oily surface to prevent sticky between flour sheet and equipment.

In experiment, to find the optimum speed and ratio of equipment and labour performance. The result indicated that the optimum speed was 1123 rev/min. At this speed, the average production rate was 8 pieces/min and performance ratio was 1.6

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญ

	หน้า
สารบัญ	ก
สารบัญรูปภาพ	ก
สารบัญตาราง	จ
บทที่ 1 บทนำ	
1.1 บทนำ	1
1.2 วัตถุประสงค์	2
1.3 ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ	๒
บทที่ 2 ทฤษฎี	
2.1 ขนมกึ่งชาย	3
2.1.1 ขั้นตอนการทำขนมกึ่งชาย	4
2.1.2 คุณสมบัติของแป้ง	5
2.2 การสร้างชุดอุปกรณ์ห้องขนมกึ่งชาย	
2.2.1 โถหะ	7
2.2.2 เฝือก	9
2.2.3 โรตึงเบร็ง	19
2.2.4 ชิ้นส่วนต่อเชื่อม	27
บทที่ 3 การออกแบบและการสร้างชุดอุปกรณ์ห้องขนมกึ่งชาย	
3.1 หลักการทำงาน	38
3.2 การออกแบบชุดอุปกรณ์ห้องขนมกึ่งชาย	38
3.3 การประเมินการประกอบชุดอุปกรณ์	40
บทที่ 4 การทดสอบชุดอุปกรณ์	
4.1 วิธีการตรวจสอบ	47
4.2 ผลการทดลอง	50
4.3 บทวิจารณ์ผลการทดลอง	51
บทที่ 5 การทำนวัตกรรมการพัฒนาทางเศรษฐศาสตร์วิศวกรรม	
5.1 ต้นทุนในการสร้าง	53
5.2 การทำนวัตกรรมการพัฒนา	54
บทที่ 6 สรุปผลและข้อเสนอแนะ	

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การบัญชี(ต่อ)

	หน้า
6.1 สรุป	55
6.2 ข้อเสนอแนะ	55
เอกสารอ้างอิง	56
ภาคผนวก	57
กิตติกรรมประกาศ	58



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญรูปถ่าย

รูปที่	หน้า
2.1 รูปร่างทั่วไปของเฟืองคอกจอก	10
2.2 เฟืองคอกจอกขบกัน	11
2.3 การเรียกชื่อส่วนของฟันเฟือง	13
2.4 การทำงานของเฟืองที่ขบกัน	16
2.5 ส่วนต่างๆของบอลเบริง	20
2.6 บอลเบริงชนิดต่างๆ	22
2.7 โรตเตอร์เบริงชนิดต่างๆ	24
2.8 แสดงการขบเพลาหลายเพลาโดยการใช้โซ่เพียงหนึ่งเส้น	32
2.9 โซ่โรตเตอร์	32
2.10 โซ่โรตเตอร์สองชั้นและสามชั้น	33
2.11 ข้อต่อสำหรับโซ่โรตเตอร์	33
2.12 โซ่บูช	34
2.13 โซ่ฟัน	35
2.14 โซ่ชนิดอื่นๆ	36
2.15 เฟืองโซ่สำหรับโซ่โรตเตอร์และโซ่บูช	36
2.16 การเคลื่อนที่ของโรตเตอร์ขณะส่งกำลัง	37
2.17 เฟืองโซ่สำหรับโซ่ฟัน	37
3.1 ชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุ่มช่วย	41
3.2 เครื่องป้อนและตัวกลับทิศ	41
3.3 ชุดตัวบดสองชุด	42
3.4 สายพาน , ส่วนทำการใส่ได้ และส่วนการตัด	42
3.5 ส่วนกลับทิศและมอเตอร์	43
3.6 แสดงขนาดของชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุ่มช่วย	44
3.7 แสดงขนาดของตัวบด	45
3.8 แสดงขนาดส่วนสายพาน , ส่วนใส่ได้ และส่วนการตัด	46
4.1 แสดงการผ่านของแผ่นเบี่ยงผ่านออกจากตัวบดทั้งสองชุด	47

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญรูปภาพ(ต่อ)

รูปที่	หน้า
4.2 แสดงการผ่านของแผ่นแป้งไปยังส่วนไส้ไส้โดยสายพาน	48
4.3 แสดงแผ่นแป้งเมื่อผ่านตัวพับ	48
4.4 การตัดแผ่นแป้งด้วยตัวตัดเมื่อแผ่นแป้งผ่านการพับ	49
4.5 รูปร่างของขนมกุยช่ายที่ได้จากการทำด้วยชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย	49



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

สารบัญตาราง

ตารางที่	หน้า
2.1 คุณลักษณะที่ต้องการของแป้งมันสำปะหลัง	5
2.2 คุณสมบัติอื่นๆของแป้งข้าวเจ้า	6
4.1 ผลการทดลองเปรียบเทียบลักษณะความห่างและรูปร่างของขนมก๋วยช่ายที่ผ่านตัวตัด ที่ ความเร็วรอบต่างๆ	50
4.2 อัตราการผลิตขนมก๋วยช่ายที่ความเร็วรอบ 1123.2 รอบต่อวินาที	50
5.1 ค่าใช้จ่ายที่ใช้ในการประกอบชุดอุปกรณ์ห่อขนมก๋วยช่าย	53



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 1

บทนำ

ประเทศไทยเป็นประเทศเกษตรกรรม มีวัตถุดิบ เช่น ผัก และผลไม้ มากมาย ได้มีการนำมาบริโภคทั้งที่เป็นผักสด และในรูปของอาหารซึ่งเกิดจากการแปรรูปของผักและผลไม้ต่างๆ และยังได้มีการส่งออก ไปขายยังต่างประเทศเป็นปริมาณมาก

อาหารที่เกิดจากการแปรรูปของผักและผลไม้ชนิดต่างๆ เช่น ขนหมูยอ ซึ่งจะกล่าวถึงดังต่อไปนี้ รวมทั้งอาหารจำพวกขนมปังซึ่งได้จากการซึ่งได้จากการแปรรูปจากแป้งที่ทำจากข้าว หรือเครื่องเทศชนิดต่างๆ ที่นำมาใช้ในการถนอมอาหาร เป็นต้น

ขนหมูยอได้มาจากการแปรรูปแป้งข้าวเจ้า นำมาทำให้มีลักษณะเป็นรูปกลม และมีการใส่ไส้ด้วยผักชนิดต่างๆ เช่น ผักกูด ขมิ้น แก้ว หน่อไม้ และอื่นๆ ซึ่งอาหารชนิดนี้เป็นอาหารว่าง ที่คนไทยรับประทานมาเป็นเวลานาน วิธีการทำโดยจะนำแป้งมานวดให้เป็นลูกกลมๆ แล้วทำให้มีลักษณะแบน เพื่อที่จะนำมาใส่ไส้ด้วยผักชนิดต่างๆ หลังจากใส่ไส้แล้ว จะมาห่อและทำจีบเพื่อให้ไส้ที่อยู่ด้านในไม่หลุดออกมา เมื่อทำไส้เสร็จนำมาเรียงและ พร้อมทั้งจะรับประทานได้ต่อไป แต่ด้วยเหตุผลที่ในการทำขนมชนิดนี้จะต้องใช้แรงงานมาช่วยในการทำโดยจะแปรผันกับจำนวนคนงาน คือเมื่อมีการทำเป็นจำนวนมาก ก็จะต้องใช้แรงงานมาทำมากขึ้น ด้วยเหตุผลนี้จึงได้มีการประดิษฐ์ชุดอุปกรณ์ห่อขนหมูยอขึ้น เพื่อที่จะช่วยในด้านแรงงานและจะลดค่าใช้จ่ายด้านแรงงานลงได้ ทั้งนี้ยังรวมถึงการผ่อนคลายความล้าอันเนื่องมาจากการทำในเวลานานลงได้

วัตถุประสงค์

1. สร้างชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย
2. ศึกษาความเร็วรอบที่เหมาะสมในการผลิตขนมกุยช่ายจากความเร็วรอบ 5 ระดับ คือ 842 , 983 , 1123 , 1264 , 1404 รอบต่อนาที
3. ศึกษาความสามารถของชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย เมื่อเปรียบเทียบกับแรงงานคน
4. ศึกษาจุดคุ้มทุนทางเศรษฐศาสตร์วิศวกรรม

ประโยชน์ที่คาดว่าจะได้รับ

1. เพื่อเป็นการประหยัดแรงงานคนที่ใช้ในการทำขนมกุยช่าย
2. เพิ่มประสิทธิภาพและความเร็วในการทำขนมกุยช่าย
3. ลดค่าใช้จ่ายแรงงานคน โดยการนำเครื่องจักรเข้ามาแทนที่ และช่วยให้คนงานสามารถที่จะไปประกอบ กิจการอื่นซึ่งเป็นการเพิ่มรายได้
4. เพื่อเป็นเครื่องต้นแบบในการศึกษาและพัฒนา เครื่องห่อขนมกุยช่าย ให้มีประสิทธิภาพสูงขึ้นในอนาคต

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 2

ทฤษฎี

2.1 ขนหมูยู่ซ่า

2.1.1 ขั้นตอนการทำขนหมูยู่ซ่า

ขนหมูยู่ซ่า เป็นผลิตภัณฑ์อาหารที่มีส่วนประกอบของ แป้งข้าวเจ้า แป้งมันสำปะหลัง และส่วนประกอบต่างๆที่เป็นไส้ เช่น ผักกุกุ่ยซ่า หรือจะเป็นหน่อไม้ ผือก หรือ ไส้ต่างๆ ในการทำขั้นแรกจะได้มีการนำแป้งทั้งสองชนิดคือ แป้งข้าวเจ้า และ แป้งมันสำปะหลัง มาขนาดด้วยกัน ซึ่งในตอนแรก จะนำแป้งข้าวเจ้าซึ่งเป็นส่วนประกอบหลักมาจนแห้งพอดี แล้วจึงนำมาขนาดกับแป้งมันสำปะหลัง ที่ได้เตรียมไว้ นำแป้งมาปั้นเป็นลูกกลม เพื่อจะสะดวกต่อการนำไปกดให้แบนต่อไป เมื่อเสร็จจากขั้นตอนนี้ จะได้มีการใส่ไส้ชนิดต่างๆที่ได้เตรียมไว้ เช่น ผักกุกุ่ยซ่าที่ได้นำไปคลุกเคล้ากับส่วนผสมชนิดต่างๆ หรือจะเป็น หน่อไม้ หรือ มันแกว ที่ได้มีการนำไปผัด พร้อมกับส่วนประกอบอื่นๆไว้แล้ว มาใส่ลงบนแป้ง ซึ่งก่อนที่แป้งพร้อมจะใส่ไส้ นั้น จะต้องนำมากดให้แบนลงก่อน โดยมีความหนาประมาณ 2-4 มิลลิเมตร แล้วจึงพร้อมที่จะใส่ไส้ลงไปเมื่อใส่ไส้เสร็จแล้วหลังจากนั้น ก็จะทำการห่อแป้งให้เรียบร้อย โดยการทำจับ เมื่อเสร็จจากขั้นตอนนี้ก็พร้อมที่จะนำไปนึ่งรับประทานได้

ข้อควรระวัง ในการกดลูกแป้งจากลักษณะกลม ให้แบนลงนั้น จำเป็นจะต้องมีแป้งมันหรือน้ำมันทาหรือคลุกไว้ที่ภายนอกของลูกแป้ง เพื่อในการกดจะไม่ทำให้แผ่นแป้งที่กดแล้วติดอยู่บนอุปกรณ์ที่ใช้ในการกด ในการที่เราจะเลือกใช้แป้งมันหรือน้ำมันมาใช้นั้น โดยทั่วไป แป้งมันและน้ำมัน จะมีหน้าที่ในการป้องกันการติดของแป้งบนภาชนะด้วยกันทั้งสองชนิด แต่ข้อดีและข้อเสียในการเลือกใช้แป้งมันหรือน้ำมันนั้น เมื่อเราใช้น้ำมันในการคลุกบริเวณภายนอกของลูกแป้งซึ่งส่วนใหญ่จะไม่มีปัญหาเพราะเนื่องจากน้ำมันนั้นเมื่อเวลาคลุกแป้งให้แบนลงนั้น น้ำมันจะกระจายตัวออกไปตลอดลูกแป้งส่วนเมื่อได้มีการใช้แป้งมันมาทำหน้าที่ในการป้องกันการติดกันของแป้งกับภาชนะแล้ว ข้อเสียคือ เมื่อได้มีการคลุกแป้งมัน กับ ลูกแป้งแล้ว ทำการกดลูกแป้ง แป้งมันที่ได้คลุกอยู่นอกจะไม่กระจายตัว และในการคลุกด้วยแป้งมันนั้น อาจจะมีบางบริเวณที่ไม่ได้มีการติดของแป้งมันที่คลุกไว้ เมื่อกดแป้ง แป้งตรงบริเวณนั้นจะติดกับอุปกรณ์ได้ แต่โดยทั่วไป ในการทำจะนิยมใช้ทั้งแป้งมันและน้ำมันในการทำเพื่อที่จะไม่ทำให้ เมื่อกดลูกแป้ง แป้งจะติดกับอุปกรณ์ที่ใช้ในการกด

2.1.2 คุณสมบัติของแป้ง

แป้งทั้งสองชนิดที่ใช้ในการทำขนมก๊วยช่ายนั้น มีแป้งมันสำปะหลัง และ แป้งข้าวเจ้าซึ่งแป้งทั้งสองชนิดมีลักษณะทางกายภาพดังนี้

2.1.2.1 แป้งมันสำปะหลัง [1]

แป้งมันสำปะหลัง (tapioca , cassava , manihot flour/starch) หมายถึง แป้งที่ทำมาจากหัวมันสำปะหลัง มานิสอต ยูติลิสซิม่า (Manihot utilissima) ลักษณะของแป้งเมื่อดูด้วยกล้องจุลทรรศน์ (Microscopic appearance) ประกอบด้วย เม็ดแป้งตั้งแต่ 2 ถึง 8 เม็ดมารวมกัน แต่ละเม็ดยาวตั้งแต่ 5 ถึง 35 ไมโครเมตร (0.005 ถึง 0.035 มิลลิเมตร) เส้นผ่านศูนย์กลางเฉลี่ยประมาณ 15 ไมโครเมตร เม็ดแป้งส่วนมากมีลักษณะเป็นรูปไข่ซึ่งปลายข้างหนึ่งถูกตัดออก และผิวตรงส่วนที่ตัดออกมีลักษณะเว้าเข้าข้างใน บางเม็ดอาจมีริมด้านหนึ่งโค้ง อีกด้านหนึ่งแบนไม่สม่ำเสมอกัน เม็ดแป้งเหล่านี้จะแสดงให้เห็นรอยบุ๋ม (Eccentric Hilum) อย่างชัดเจนและในบางครั้งอาจเห็นชั้นของแป้งด้วย

คุณลักษณะโดยทั่วไปของแป้ง คือ แป้งมันสำปะหลังต้องเป็นผงละเอียด มีสีขาว หรือสีครีมอ่อน ไม่เกิดการหมัก ไม่เหม็นอับหรือมีกลิ่นที่ไม่พึงประสงค์ ไม่มีแมลงและสารแปลกปลอมอื่นๆ ประปน

แป้งมันสำปะหลังแบ่งออกเป็น 3 ชั้นคุณภาพ คือ

- 1.ชั้นคุณภาพ 1
- 2.ชั้นคุณภาพ 2
- 3.ชั้นคุณภาพ 3

โดยการแบ่งชั้นคุณภาพ 1,2 และ 3 จะแบ่งตามคุณลักษณะต่างๆ เช่น %ความชื้น , %ของน้ำหนักเมื่ออบแห้งของแป้ง , %ของน้ำหนักเมื่ออบแห้งของเถ้า , %ของน้ำหนักเมื่ออบแห้งของเถ้าที่ไม่ละลายในกรด , %ของน้ำหนักเมื่ออบแห้งของโปรตีน , ปริมาณเถ้า , ความเป็นกรด-ด่าง และ ความละเอียดของแป้งซึ่งจะแบ่งได้ตามตาราง

ตารางที่ 2.1 คุณลักษณะที่ต้องการของแป้งมันสำปะหลัง

คุณลักษณะ	ชั้นคุณภาพที่ 1	ชั้นคุณภาพที่ 2	ชั้นคุณภาพที่ 3
% ความชื้น ไม่เกิน	13	14	14
% ของน้ำหนักเมื่ออบแห้งของแป้ง ไม่น้อยกว่า	97.5	96	94
% ของน้ำหนักเมื่ออบแห้งของเถ้า ไม่น้อยกว่า	0.15	0.3	0.5
% ของน้ำหนักเมื่ออบแห้งของเถ้าที่ ไม่ละลายในกรด ไม่เกิน	0.05	0.10	0.15
% ของน้ำหนักเมื่ออบแห้งของโปรตีน ไม่เกิน	0.3	0.3	0.3
เชื้อ กลูบาศก์เซนติเมตร ต่อ น้ำหนัก แป้ง 50 กรัมก่อนอบแห้งไม่เกิน	0.2	0.5	1.0
ความเป็นกรด-ด่าง (PH)	4.5 ถึง 7	3.5 ถึง 7	3.0 ถึง 7
ความละเอียด % แป้งที่ก้างบนตะแกรง ขนาด 150 ไมโครเมตรไม่เกิน	1	3	5

2.1.2.2 แป้งข้าวเจ้า[2]

แป้งข้าวเจ้า หมายถึง แป้งที่ได้จากข้าวขาว (ข้าวขาว หมายถึง ข้าวทั้งที่เป็นข้าวเต็มเมล็ด
สั้นข้าว ข้าวหักใหญ่ ข้าวหักหรือปลายข้าว ที่ได้จากการสีข้าวเปลือกเข้าของพืชที่มีชื่อทางพฤกษ
ศาสตร์ว่า *ออไรซา ซาติวา* แอล (*Oryza sativa* L.)

คุณลักษณะไทยทั้งใบของแป้งข้าวเจ้า คือ จะต้องมียาฆวนวล มีกลิ่นตามธรรมชาติของ
แป้งข้าวเจ้า ไม่มีกลิ่นอับ หืน เหม็นเปรี้ยว หรือกลิ่นที่ไม่พึงประสงค์ ส่วนลักษณะของแป้งนั้น เมื่อ
ดูด้วยกล้องจุลทรรศน์ (Microscopic appearance) จะต้องไม่พบเม็ดแป้งอื่น นอกจากเม็ดแป้งข้าวเจ้า
ซึ่งจะมีลักษณะดังต่อไปนี้ คือ ประกอบด้วยเม็ดแป้งจับกันเป็นกลุ่มหรืออิสระแต่ละเม็ดมีขนาด 2
หรือ 9 ไมโครเมตรและมีลักษณะเป็นรูปทรงหลายเหลี่ยม (ดูรูปที่ 1) คุณสมบัติอื่นๆ จะดูได้จากตา
รางที่ 2.2

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ตารางที่ 2.2 คุณสมบัติอื่นๆ ของแป้งข้าวเจ้า

รายการที่	คุณลักษณะ	เกณฑ์ที่กำหนด
1	% ความชื้น ไม่เกิน	13.0
2	% ของน้ำหนักรอบแห้งของแป้ง ไม่น้อยกว่า	85.0
3	ความเป็นกรด-ด่าง	5.0 ถึง 7.0
4	% ของน้ำหนักรอบแห้งของเถ้า ไม่เกิน	0.50
5	% ของน้ำหนักรอบแห้งของเถ้าที่ไม่ละลายในกรด ไม่เกิน	0.030
6	% ของน้ำหนักรอบแห้งของอะมิโลส ไม่น้อยกว่า	15.0

คือ

สิ่งต่างๆ ที่เจือปนอยู่ในแป้งข้าวเจ้านั้น กระทรวงอุตสาหกรรมได้มีการกำหนดไว้ดังนี้

1. ปริมาณ ซัลเฟอร์ ไดออกไซด์ จะต้องไม่เกิน 30 มิลลิกรัมต่อกิโลกรัม
2. จุลินทรีย์จะต้องไม่เกินเกณฑ์ดังต่อไปนี้
 - 2.1 จุลินทรีย์ทั้งหมด ไม่เกิน 1×10^6 โคโลนีต่อกรัม
 - 2.2 รา ไม่เกิน 100 โคโลนีต่อกรัม

2.2 การสร้างชุดอุปกรณ์ห่อขนมก๊วยช่าย

การสร้างอุปกรณ์ห่อขนมก๊วยช่ายจะดัดแปลงจากกรรมวิธีในการทำขนมก๊วยช่ายด้วยมือ โดยเริ่มต้นจากการนำแป้งที่ใช้ทำขนมก๊วยช่าย หรือ แป้งข้าวเจ้ามาปั้นเป็นลูกกลม แล้วทำให้แบนเพื่อใส่ไส้ โดยจะใช้ตัว ป้อน แป้งให้ออกเป็นเส้นเพื่อนำมาผ่านตัวบดให้แบนเป็นแผ่นแป้ง ซึ่งแป้งที่ป้อนออกมานั้นจะมีเส้นผ่านศูนย์กลางประมาณ 2 เซนติเมตร จนผ่านตัวบดตัวที่ 2 จะทำให้แป้งที่ออกมานั้นเป็นแผ่นแป้งที่มีความหนาประมาณ 3 มิลลิเมตร และมีความกว้างประมาณ 16 เซนติเมตร หลังจาก ป้อน แป้งออกมาจนกระทั่งได้เป็นแผ่นแป้งแล้ว หลังจากนั้น จะใส่ไส้ผักก๊วยช่าย และ ทำการห่อแบบพับครึ่ง โดยการผ่านแผ่นสแตมเลสที่ทำให้โค้งเพื่อให้แผ่นแป้งที่ใส่ไส้แล้วออกมา เกิด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

การพับครึ่ง และในส่วนสุดท้ายจะทำหน้าที่ในการตัดให้เป็นลูกกลมต่อไป จนสำเร็จออกมาเป็นขนม กุ๋ยข่ายที่พร้อมจะนำไปทำให้สุกเพื่อที่จะนำไปรับประทานต่อไป

ในการสร้างชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุ๋ยข่ายได้มีการนำชิ้นส่วนต่างๆมาใช้ในการประกอบกัน โดยชิ้นส่วนต่างๆที่ได้นำมาใช้สร้างจะมีคุณสมบัติดังนี้

อุปกรณ์ที่ใช้ในการสร้างชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุ๋ยข่าย

2.2.1 โลหะ

โลหะสแตนเลสได้นำมาใช้ในส่วนต่างๆของชุดอุปกรณ์ที่มีการสัมผัสกับตัวอาหาร หรือ แป้ง โดยตรง ซึ่งคุณสมบัติของโลหะชนิดนี้มีดังนี้

โลหะสแตนเลส (stainless steel) หรือ โลหะไร้สนิม[3]

โลหะสแตนเลสเป็นโลหะที่อยู่ในขอบข่ายของเหล็กกล้าผสมธาตุตัวสำคัญก็คือ โครเมียม ซึ่งมีปริมาณตั้งแต่ 13 % ขึ้นไป

โครเมียมที่อยู่ในเนื้อเหล็กชนิดนี้จะก่อให้เกิดฟิล์มโครเมียมออกไซด์ (Cr_2O_3) ซึ่งมีเสถียรภาพสูงที่ผิวของเหล็กกล้า ฟิล์มอันนี้จะมีความเงาม และป้องกันไม่ให้เกิดออกซิเดชัน กับเหล็กที่อยู่ภายใน โลหะสแตนเลสมีคุณสมบัติทนทานต่อการกัดกร่อนและมีความเงา

ประเภทของโลหะสแตนเลส

1.เหล็กกล้าไร้สนิมเฟอร์ริติก (0.05% C , 13% Cr , 0.5% Mn) โดยทั่วไปแล้วจะมีคุณสมบัติ นิ่ม มีความแข็งแรง ทำให้แข็งโดยการอบชุบไม่ได้ แต่จะทำให้แข็งได้โดยการรีดเย็น ส่วนใหญ่จะใช้กับงานทางด้านเคมี เครื่องใช้ภายในครัวเรือน และภาชนะใส่อาหาร

2.เหล็กกล้าไร้สนิมมาร์เทนซิติก (0.3% C , 13% Cr , 0.5% Mn)เหล็กกล้าประเภทนี้ชุบแข็งได้ โดยการเผาให้ถึงอุณหภูมิ 950-1000 °C แล้วทำให้เย็นจนเร็วจนได้โครงสร้าง มาร์เทนไซต์ (martensite) ข้อพึงระวังก็คือ อย่าปล่อยให้เย็นช้าๆ จนเกิดโครเมียมคาร์ไบด์ขึ้น มิฉะนั้นคุณสมบัติทางด้านต่อต้านการกัดกร่อนก็จะหมดไป โดยทั่วไปแล้ว เราจะใช้เหล็กกล้าชนิดนี้ทำมีด ไร่ เสนิม และอุปกรณ์ตัด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

3. เหล็กกล้าไร้สนิมออสเทนนิติก (0.05% C , 0.8% Mn , 18% Cr , 8% Ni) มีความงามและความต้านทานต่อการกัดกร่อนดีกว่าทั้งของเฟอร์ริติก และมาร์เทนไซต์ จุดอ่อนของเหล็กกล้าประเภทนี้ก็คือ weld decay หมายถึง การที่โครเมียมคาร์ไบด์ จะเกิดขึ้นตอนเชื่อม ทำให้ความต้านทานการกัดกร่อนลดน้อยลงไป วิธีแก้ weld decay มี 2 วิธีคือ วิธีแรกใช้กับชิ้นงานเล็ก หลักการเชื่อมให้นำชิ้นงานไปเผาที่ 1050 °C แล้วชุบน้ำมัน วิธีที่ 2 ให้เลือกเหล็กกล้า 18/8 ที่มี 0.6 Ti หรือ 1.0 Nb ตั้งแต่ต้น

ส่วนโลหะที่จะนำมาใช้ในการสร้างในส่วนที่มีการสัมผัสกับอาหาร เมื่อไม่มีโลหะสแตนเลส ก็สามารถใช้โลหะอะลูมิเนียมมาใช้แทนได้ โดยคุณสมบัติเด่นของโลหะชนิดนี้คือสามารถที่จะทำการงอหรือพับ ได้โดยง่าย ซึ่งคุณสมบัติของโลหะชนิดนี้มีดังนี้

อะลูมิเนียม (Aluminium) [4]

โลหะชนิดนี้ และ สแตนเลส เป็นที่นิยมในการนำมาใช้ทำภาชนะบรรจุอาหาร หรือ ใช้ในการทำอุปกรณ์ที่มีส่วนที่สัมผัสกับอาหาร ซึ่งโลหะอะลูมิเนียมมีคุณสมบัติที่เหมาะสมหลายประการที่นำมาใช้ คือ

1. น้ำหนักเบา โดยที่น้ำหนักของ อลูมิเนียม จะหนักเพียง 1/3 เท่าของเหล็กเท่านั้น
2. มีกำลังวัสดุ (Strength) สูง แต่เนื่องจากมีน้ำหนักเบา ดังนั้นค่ากำลังวัสดุต่อหนึ่ง หน่วยน้ำหนัก จึงมีค่าสูง
3. มีความเหนียวมาก สามารถขึ้นรูปได้ง่ายด้วยกรรมวิธีต่างๆ
4. ไม่เกิดสนิม เนื่องจากเมื่อถูกทิ้งไว้ในบรรยากาศจะเกิดฟิล์มบางๆ ของ Al_2O_3 ที่ผิวฟิล์มดังกล่าวนี้จะทำหน้าที่ป้องกันเนื้อ โลหะที่อยู่ลึกลงไปได้ผิวไม่ให้เกิดปฏิกิริยากับ O_2 อีกต่อไป
5. มีจุดหลอมเหลวต่ำประมาณ 860 °C ซึ่งทำให้ง่ายต่อการหลอม
6. คงทนต่อการกัดกร่อนในบรรยากาศที่ใช้งานโดยทั่วไป แต่ไม่ทนต่อการกัดกร่อนของกรดและด่างบางชนิด จึงไม่ควรใช้กับงานที่ต้องการความคงทนต่อการสึกกร่อน
7. เป็นตัวนำไฟฟ้าที่ดีพอสมควร แต่เนื่องจากน้ำหนักเบา จึงมักใช้เป็นตัวนำไฟฟ้าที่ต้องคำนึงถึงเรื่องน้ำหนักเบาเป็นสำคัญ
8. มีค่าการนำความร้อนสูง จึงเหมาะในการทำภาชนะหุงต้มบางชนิด
9. ไม่เป็นพิษต่อร่างกายมนุษย์ มักใช้เป็นภาชนะบรรจุอาหารบางต่างๆ
10. ผิวของโลหะจะมีดัชนีการสะท้อนกลับของแสงสูงมาก มักใช้ทำแผ่นสะท้อนแสงในงานต่างๆ
11. ราคาถูก หาซื้อได้ง่าย

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ข้อดีและคุณสมบัติทางกายภาพของโลหะทั้งสองชนิดนั้น จะเหมาะสมต่อการนำไปใช้ในการทำอุปกรณ์ที่เกี่ยวข้องกับอาหารเนื่องจากเป็นโลหะที่ไม่เกิดสนิม แต่ในการใช้โลหะสแตนเลสนั้น จะทำให้ภาชนะมีความคงทน แข็งแรง และมีลักษณะที่สวยงามกว่าการใช้โลหะอลูมิเนียม แต่อลูมิเนียมจะขึ้นรูปได้ดีกว่าโลหะสแตนเลส

2.2.2 เฟือง

เฟืองที่ใช้ในการสร้างชุดอุปกรณ์แบ่งออกเป็น 2 ชนิดคือ เฟืองดอกจอก และ เฟืองตรง เฟืองดอกจอกได้นำมาใช้ในส่วนทำการกลับทิศในแนวตั้งฉาก ซึ่งได้ติดตั้งอยู่ตรงส่วนด้านหลังของตัวป้อน และในส่วนของเฟืองตรงจะใช้ในส่วนกลับทิศที่อยู่ทางด้านล่างของชุดอุปกรณ์เพื่อการกลับทิศการหมุนในแนวตรงข้ามของตัวตัด โดยคุณสมบัติของเฟืองทั้งสองชนิดนี้จะได้กล่าวดังต่อไปนี้

2.2.2.1 เฟืองดอกจอก[5]

เฟืองดอกจอก (bevel gears) ใช้สำหรับส่งกำลังผ่านเพลลาที่ทำมุมใดๆต่อกัน เฟืองดอกจอก อาจเรียกว่า เป็นเฟืองกรวยตัด ทั้งนี้เพราะเฟืองชนิดนี้ผลิตขึ้นมาจากแบบรูปกรวย การรับแรงของเฟืองดอกจอกก็มีส่วนคล้ายกับเฟืองตรงและเฟืองเฉียง ดังนั้นหลักในการคำนวณจึงมีส่วนคล้ายกับเฟืองชนิดที่ได้กล่าวมาแล้ว เฟืองดอกจอกจะต้องผลิตมาเป็นคู่เพื่อใช้เฉพาะงาน และไม่สามารถจะสลับการใช้งานกับเฟืองอันอื่นๆได้เหมือนกับเฟืองตรง การคำนวณออกแบบเฟืองดอกจอกอาจจะใช้วิธีการคำนวณได้หลายวิธี เช่นเกี่ยวกับการคำนวณชิ้นส่วนเครื่องจักรกลอื่นๆ ในที่นี้จะแสดงถึงวิธีการคำนวณเช่นเดียวกับเฟืองตรง และวิธีการของสมาคมผู้ผลิตเฟือง ซึ่งในการคำนวณจะกล่าวถึงเฟืองที่ทำมุมฉากกัน

2.2.2.1.1 ลักษณะของเฟืองดอกจอก

เฟืองดอกจอกชนิดธรรมดาที่สุดจะมีฟันเป็นฟันตรง ซึ่งจะเรียกว่าเฟืองดอกจอกฟันตรง หรือเฟืองดอกจอก เหมาะสำหรับการใช้งานที่ความเร็วพิตช์ไม่เกิน 5 m/s แต่อย่างไรก็ตาม ถ้าผิวหน้าฟันเฟืองผ่านการปรับแต่งอย่างดี เช่นทำการเจียรระไน ก็อาจใช้งานได้ถึงความเร็วพิตช์ 50 m/s โดยที่ไม่เกิดเสียงดังจนเกินไปนัก

รูป 2.1 แสดงถึงเฟืองดอกจอก 2 อันขบกันอยู่ มุม α และ β เป็นมุมพิตช์ ของเฟือง และพีเนียตามลำดับ ถ้าให้ Σ เป็นมุมระหว่างเพลลาแล้ว

$$\Sigma = \alpha + \beta$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โดยกรณีที่ $\Sigma = 90^\circ$ จะหาค่ามุมพิตซ์ได้จากสมการ

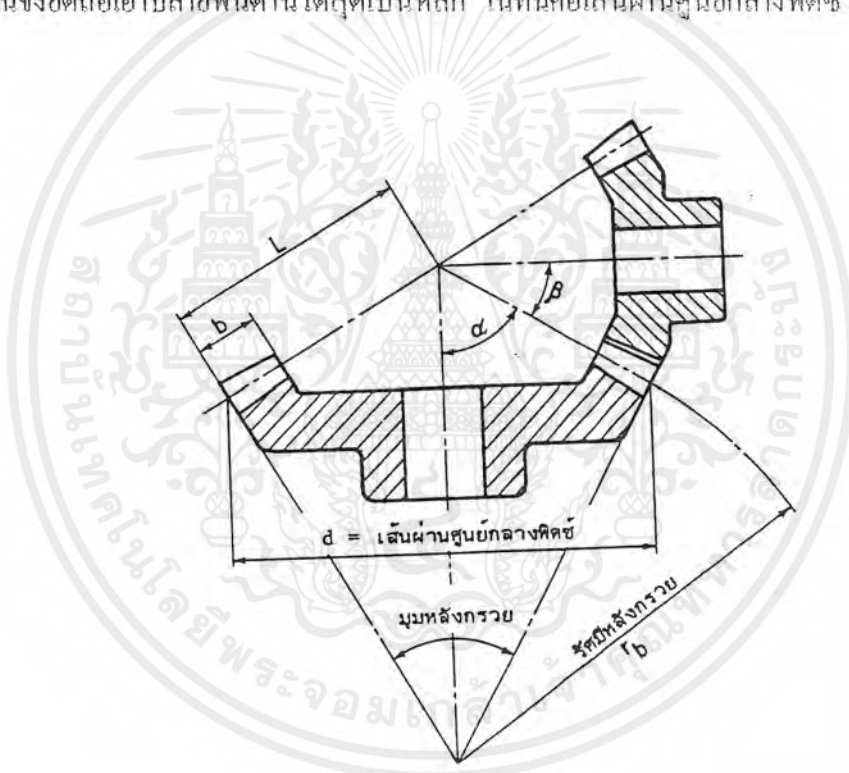
$$\tan \alpha = N_s/N_p = m_g ; \tan \beta = 1/m_g$$

ถ้า $\Sigma < 90^\circ$ จะหาค่ามุมพิตซ์ได้จากสมการ

$$\tan \alpha = (m_g \sin \Sigma) / (1 + m_g \cos \Sigma) ;$$

$$\beta = \Sigma - \alpha$$

ระยะ L ดังรูป 2.1 เรียกว่าความยาวทรงกรวย (cone distance) ส่วน b เป็นความหนาฟันเฟือง เนื่องจากเฟืองคอกอาจมีฟันเร็วไปหรือปลายของทรงกรวยตั้งนั้นไดอะมิทรีลพิตซ์ และโมดูลของเฟืองจะเปลี่ยนไปตามระยะของฟันแล้วแต่จะวัดเส้นผ่านศูนย์กลาง d ที่ใด ในการบอกขนาดของเฟืองชนิดนี้จึงยึดถือเอาปลายฟันด้านโตสุดเป็นหลัก ในที่นี้คือเส้นผ่านศูนย์กลางพิตซ์ d ดังรูป 2.1



รูปที่ 2.1 รูปร่างทั่วไปของเฟืองคอก

ถึงแม้ว่าจะมีการใช้เฟืองที่มีมุมคอกต่างๆกัน แต่มุมคอก 20° เป็นมุมคอกที่นิยมใช้กันมากที่สุด ฟันเฟืองชนิดนี้ยังไม่มีการกำหนดสัดส่วนมาตรฐาน แต่สัดส่วนสำคัญที่นิยมใช้กันคือ

$$\text{ความสูงใช้งาน (working depth)} = 2/P \text{ in.}$$

$$= 2m \text{ mm}$$

$$\text{เกลียวร้นต์ (clearance)} = (0.188/P) + 0.002 \text{ in.}$$

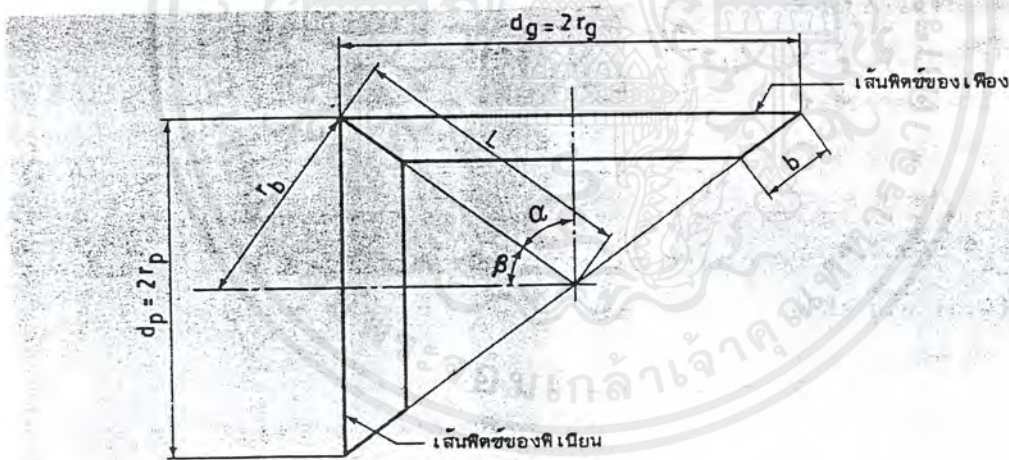
เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$= 0.188\text{m} + 0.05 \text{ mm}$$

เพื่อที่จะหลีกเลี่ยงการขัดกัน จึงมักจะตัดฟันเฟืองให้พิเนียนมีระยะแอดเดนดัมมาก และเฟืองมีระยะแอดเดนดัมน้อย เนื่องจากเมื่อมีจำนวนฟันเพิ่มขึ้น จะทำให้อัตราการสึกหรอของฟันเฟืองลดลง ดังนั้นจึงไม่ควรให้จำนวนฟันเฟืองน้อยกว่า 13 ฟัน

2.2.2.1.2 จำนวนฟันสมมูล

จำนวนฟันสมมูลของเฟืองคอกจอก หมายถึง จำนวนฟันของเฟืองตรง ซึ่งมีรัศมีพิตซ์เท่ากับรัศมีทรงกรวย (back cone radius) ของเฟืองคอกจอก โดยที่เฟืองทั้งสองมีขนาดโมดูลเท่ากัน รัศมีของเฟืองตรงคือ r_b และถ้าให้เฟืองตรงมีขนาดโมดูลเท่ากับ เฟืองคอกจอกแล้ว จำนวนฟันของฟันตรงที่หาค่าได้นี้เรียกว่า จำนวนฟันสมมูล N_e ซึ่งใช้เป็นหลักในการหาค่าตัวประกอบรูปแบบของลูอิส สำหรับเฟืองคอกจอกในรูป 2.2 แสดงถึงเฟืองคอกจอกในขณะขบกัน ให้ r_p และ r_g เป็นรัศมีของพิเนียน และเฟืองตามลำดับ จากค่าจำกัดความของโมดูล จะพบว่า จำนวนฟันสมมูลของพิเนียน



รูปที่ 2.2 เฟืองคอกจอกขบกัน

$$N_{ep} = 2r_b/m$$

จากสามเหลี่ยมคล้าย

$$r_b/L = r_p/r_g$$

ดังนั้น

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โดยที่

$$N_{rp} = 2r_p L / m r_p = d_r L / m r_g$$

$$L = (r_p^2 + r_g^2)^{1/2}$$

สำหรับในกรณีของเฟือง จะหาจำนวนฟันสมมูลได้จากสมการ

$$N_{eg} = 2r_g L / m r_p = d_g L / m r_p$$

ในกรณีที่ใช้ไดอะมิเตอร์พิตช์เพื่อบอกขนาดของเฟืองก็สามารถทำได้โดยแทนค่า $m = 1/p$ ลงในสมการข้างต้น แต่ถ้ารู้ค่าจำนวนฟันจริงและมุมพิตช์แล้ว จะพบว่า

$$N_{rp} = N_p / \sin\alpha ; N_{rg} = N_g / \sin\beta$$

โดยที่ N_p และ N_g เป็นจำนวนฟันจริงของเฟืองและพีเนียน ตามลำดับ และถ้าเพลาทำมุมกัน 90°

$\sin\alpha = \sin\beta$ ดังนั้น

$$N_{rp} = N_p / \sin\beta$$

และ

$$N_{rg} = N_g / \sin\alpha$$

2.2.2.2 เฟืองตรง[5]

เฟืองตรง (spur gear) เป็นชิ้นส่วนเครื่องจักรกลชนิดหนึ่งที่พบอยู่ในเครื่องจักรกลทั่วไป โดยใช้ทำหน้าที่ส่งกำลังและการหมุนจากเพลานึงไปยังอีกเพลานึงที่ขนานกัน ส่วนมากเฟืองขับ (driving gears) จะมีขนาดเล็กกว่าเฟืองตาม (driven gears) และมีชื่อเรียกเป็นพิเศษว่า พีเนียน (pinion) ส่วนเฟืองใหญ่เรียกว่าเฟือง แต่การใช้งานบางโอกาสก็อาจใช้เฟืองใหญ่เป็นตัวขับก็ได้ เนื่องจากว่าเฟืองที่ผลิตและใช้กันอยู่ในปัจจุบันนี้ยังคงใช้ระบบหน่วยอังกฤษอยู่เป็นส่วนใหญ่ ซึ่งจำเป็นต่อการเปลี่ยนเฟืองของเครื่องจักรกลที่ชำรุดเสียหาย ฉะนั้นเฟืองในระบบหน่วยอังกฤษก็ยังคงจะต้องผลิตออกมาอีกเป็นเวลานาน

2.2.2.2.1 คำจำกัดความ

ในการให้คำจำกัดความเรียกชื่อส่วนต่างๆ ของเฟือง ให้พิจารณารูป 2.3 ดังต่อไปนี้

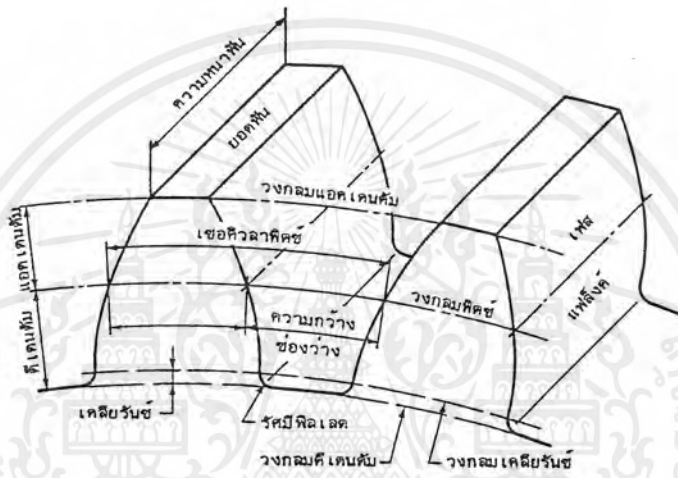
วงกลมพิตช์ (pitch circle) เป็นมิติหลักในการเรียกขนาดของเฟือง โดยบอกขนาดของเฟืองด้วยขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางพิตช์ (pitch diameter) ในทางทฤษฎีแล้วเฟืองคู่ที่ขบกันจะต้องมีเส้นสัมผัสกัน ณ วงกลมพิตช์

เซอร์คิวลาร์พิตช์ (circular pitch) p เป็นระยะที่วัดบนวงกลมพิตช์จากจุดหนึ่งบนฟันเฟืองไปยังอีกจุดหนึ่ง ณ ตำแหน่งเดียวกันบนฟันเฟืองถัดไป จากรูป 2.3 จะเห็นได้ว่า ระยะนี้มีค่าเท่ากับ ผลรวมของความกว้างฟันและความกว้างช่องว่างระหว่างฟัน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

โมดูล (module) m เป็นอัตราส่วนระหว่างขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางพิทช์กับจำนวนฟันเฟือง หน่วยที่ใช้วัดโมดูลคือ มิลลิเมตร โมดูลนี้เป็นดัชนีสำหรับบอกขนาดของฟันเฟือง ในระบบ SI

ไดอะมิทริคัลพิทช์ (diametral pitch) P เป็นอัตราส่วนระหว่างจำนวนฟันบนเฟืองกับขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางพิทช์ ฉะนั้นจึงเป็นส่วนกลับของโมดูล ไดอะมิทริคัลพิทช์นี้เป็นดัชนีสำหรับบอกขนาดของฟันเฟืองในระบบหน่วยอังกฤษ ซึ่งกำลังได้รับการเปลี่ยนแปลงให้เป็นระบบหน่วยเอสไอ ดังนั้นความยาวของเส้นผ่านศูนย์กลางพิทช์จึงใช้บอกเป็นนิ้ว



รูปที่ 2.3 การเรียกชื่อส่วนของฟันเฟือง

แอดเดนด์ม (addendum) a หรือช่วงสูงบน เป็นระยะที่วัดในแนวรัศมีระหว่างยอดฟัน (top land) ถึงวงกลมพิทช์

คิเดนด์ม (dedendum) d หรือช่วงสูงล่าง เป็นระยะที่วัดในแนวรัศมีระหว่างโคนฟัน (bottom land) ถึงวงกลมพิทช์ ฉะนั้นความสูงของฟันเฟืองคือ ผลรวมระหว่าง a กับ d

เคลียร์รันช (clearance) c ในการที่เฟืองสองอันขบกัน คิเดนด์มของเฟืองหนึ่งต้องมีค่ามากกว่าแอดเดนด์มของอีกเฟืองหนึ่ง เพื่อที่จะไม่ให้เกิดการขัดกันขึ้น ผลต่างระหว่างค่าคิเดนด์มและแอดเดนด์มนี้เรียกว่าเคลียร์รันช

แบ็คแลช (backlash) คือ ผลต่างระหว่างความกว้างช่องว่างระหว่างฟันเฟืองหนึ่ง กับอีกความกว้างของฟันเฟืองอีกอันหนึ่งที่ขบกัน โดยวัดตามแนวเส้นวงกลมพิทช์ ฉะนั้นในการขับด้วยเฟืองที่มีแบ็คแลช เฟืองขับจะสามารถหมุนไปได้เป็นมุมเล็กน้อย ก่อนที่เฟืองตามจะหมุนไปแบ็คแลชนี้จำเป็นจะต้องมีอยู่เสมอ ทั้งนี้เพื่อให้มีช่องว่างสำหรับน้ำมันหล่อลื่น และเพื่อให้เฟืองสามารถ

ขยายตัวได้เมื่อมีอุณหภูมิสูงขึ้น ตลอดจนมีเพื่อเอาไว้สำหรับความผิดพลาดในการตัดรูปร่างของฟันเฟือง

ความหนาของฟันเฟือง(face width) b คือความหนาของฟันเฟืองวัดในทิศทางเดียวกับแนวแกนของเฟือง ซึ่งในที่นี้จะเรียกว่า ความหนาเฟือง

แฟล็งก์ (flank) คือผิวทางด้านข้างของฟันเฟือง ซึ่งอยู่ระหว่างวงกลมพิชท์กับวงกลมแอดเคนดัม

อัตราทด (velocity ratio) m_ω ก็คืออัตราส่วนระหว่าง ความเร็วเชิงมุมของเฟืองขับต่อความเร็วเชิงมุมของเฟืองตาม ถ้าให้ 1 และ 2 แทนเฟืองขับและเฟืองตาม ตามลำดับ จากความรู้ทางด้านกลศาสตร์จะได้ว่า

$$m_\omega = \omega_1/\omega_2 = n_1/n_2 = d_2/d_1 = N_2/N_1$$

โดยที่ ω = ความเร็วเชิงมุม, rad/s

n = ความเร็วรอบ, rpm

d = เส้นผ่านศูนย์กลาง, mm หรือ in.

N = จำนวนฟัน

อัตราส่วนเฟือง (gear ratio) m_g ก็คืออัตราส่วนระหว่างจำนวนฟันของเฟือง ต่อจำนวนฟันของเฟืองขับ ถ้าเฟืองเป็นตัวขับ

$$m_g = m_\omega = N_2/N_1$$

2.2.2.2.2 มาตรฐานการบอกขนาดของฟัน

ตามที่ได้อ่านมาแล้วว่า คำนี้นี้สำหรับบอกขนาดของฟันเฟือง อาจจะบอกเป็นพิชท์ในระบบหน่วยอังกฤษ หรือบอกเป็นโมดูลในระบบหน่วยเอสไอ จากคำจำกัดความที่ผ่านมาจะได้ว่า

$$\text{ไดอะมิทรีลพิชท์ } P = N/d$$

โดยที่ d มีหน่วยเป็น in.

$$\text{โมดูล} \quad m = d/N$$

โดยที่ d มีหน่วยเป็น mm

$$\text{และเซอกิวลาพิชท์} \quad p = (\pi d)/N = \pi m$$

$$\text{ดังนั้น} \quad Pp = \pi$$

2.2.2.2.3 กฎการขับของเฟืองและการทำงานของฟันเฟือง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เฟืองสองอันที่ขบกันจะให้อัตราคงที่ต่อเมื่อเฟืองคู่หนึ่งเป็นไปตามกฎการขบของเฟือง ซึ่งกล่าวได้ว่า รูปร่างของฟันเฟืองจะต้องทำให้เส้นตั้งฉากร่วม (common normal) ที่ลาก ณ จุดสัมผัสระหว่างฟันทั้งสองผ่านจุดคงที่จุดหนึ่ง ซึ่งอยู่บนเส้นที่โยง ระหว่างจุดศูนย์กลางของเฟืองทั้งสอง และจุดนี้เรียกว่า จุดพิช (pitch point)

ในการทำความเข้าใจกับข้อความนี้ให้พิจารณารูป 2.4 จุดคงที่ดังกล่าวนี้คือจุด P ซึ่งอยู่บนเส้นที่โยงระหว่างจุดศูนย์กลาง O_1 และ O_2 ของเฟืองทั้งสอง รูปร่างของฟันเฟืองที่เป็นไปตามกฎการขบนี้เรียกว่า คอนจูเกตเคอฟ (conjugate curves) และที่นิยามใช้กันมากก็คือ อินโวลูตเคอฟ (involute curves) โดยเริ่มต้นจากวงกลมที่เรียกว่า วงกลมฐาน (base circle) เส้นตั้งฉากกับอินโวลูตเคอฟ DE ในรูป 2.4 เป็นแนวเส้นที่แรงปฏิกิริยาที่ฟันเฟืองกระทำ เรียกว่า แนวของการกระทำ (line of action) หรือ แนวแรงกด (pressure line) และมุม ϕ ในรูปเรียกว่า มุมกด (pressure angle) เฟืองที่ผลิตขึ้นใช้กับเครื่องจักรกลในปัจจุบันนี้มีมุมกด 20 และ 25 องศา เป็นส่วนมาก สำหรับเฟืองที่มีมุมกดเท่ากับ 14.5 องศา ก็ยังคงมีผลิตออกมาใช้บ้าง ทั้งนี้ก็เพื่อใช้สำหรับเปลี่ยนเฟือง ของเครื่องจักรกลเก่าที่ยังมีใช้อยู่

จากการพิจารณารูปสามเหลี่ยม O_1FP และ O_2GP ในรูป 2.4 จะพบว่ารัศมีของวงกลมฐาน คือ

$$r_{b1} = r_1 \cos\phi$$

$$r_{b2} = r_2 \cos\phi$$

หรือเขียนในรูปทั่วไป

$$r_b = r \cos\phi$$

ระยะทางที่วัดบนวงกลมฐาน จากจุดหนึ่งบนฟันเฟืองหนึ่ง ไปยังจุดเดียวกันบนเฟืองถัดไปเรียกว่า พิชฐาน (base pitch) ซึ่งมีความสัมพันธ์กับเชอควิลลาพิช คือ

$$p_b = p \cos\phi$$

2.2.2.4 ระยะการขบและอัตราส่วนการขบ

เมื่อเฟืองอันหนึ่งขบเฟืองอีกอันหนึ่ง จุดสัมผัสระหว่างฟันเฟือง เริ่มขึ้นเมื่อผิวด้านข้างของฟันเฟืองขบสัมผัสกับปลายฟันเฟืองตาม และการสัมผัสจะสิ้นสุดเมื่อปลายฟันเฟืองขบสัมผัสกับผิวด้านข้างของฟันเฟืองตาม

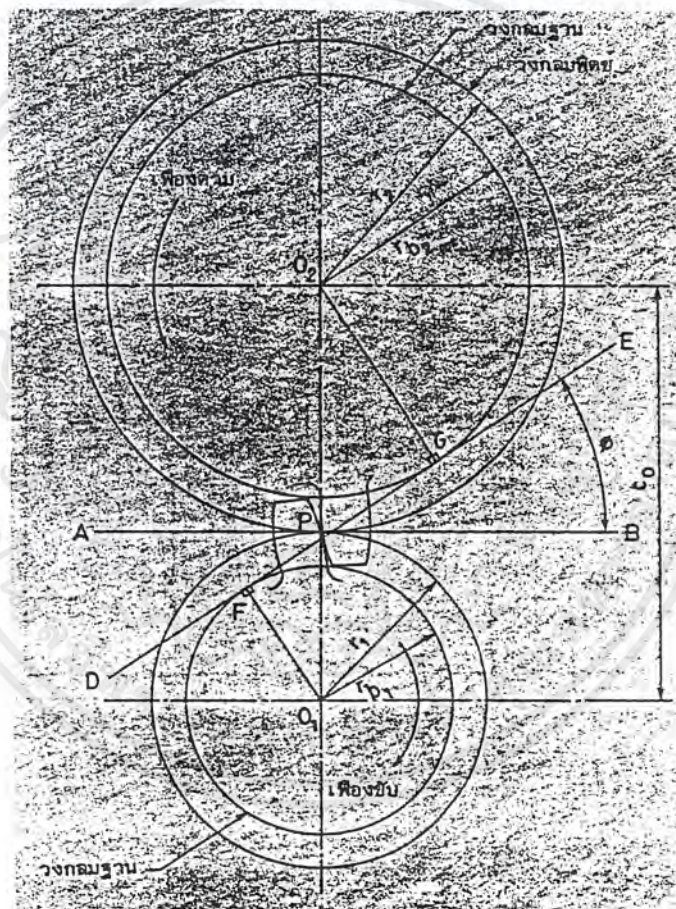
เนื่องจากปลายฟันเฟืองอยู่บนวงกลมแอดเดนดัม การสัมผัสระหว่างฟันเฟืองเริ่มขึ้นเมื่อวงกลมแอดเดนดัมของเฟืองตามตัดกับแนวแรงกด และการสัมผัสสิ้นสุดเมื่อวงกลมแอดเดนดัมของเฟืองขบตัดกับแนวแรงกดอีกครั้งหนึ่ง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ในขณะที่เฟืองจับกัน ควรจะมีฟันอย่างน้อยหนึ่งคู่ ที่ขบกันอยู่ตลอดเวลา โดยปกติแล้วการขบกันมักจะมีมากกว่าหนึ่งคู่ วิธีการบอกจำนวนฟันที่ขบกันจะบอกเป็นอัตราส่วนการขบ (contact ratio) ซึ่งมีนิยามว่าเป็นอัตราส่วนระหว่างระยะการขบ และพิศฐาน นั่นคือ อัตราส่วนการขบ

$$m_c = AB/P_b$$

เพื่อให้เฟืองทำงานได้อย่างราบรื่นดี อัตราส่วนการขบควรมีค่าอยู่ระหว่าง 1.2 หรือ 1.5 การที่เฟืองคู่ใดมีอัตราส่วนการขบน้อยกว่าหนึ่ง หมายความว่า ฟันของเฟืองคู่หนึ่งจะจากกันก่อนที่ฟันอีกคู่หนึ่งจะเข้ามาขบกัน ในกรณีเช่นนี้จะทำให้การให้การทำงานของเฟืองไม่ราบรื่น ทั้งนี้เพราะจะมีแรงเนื่องจากการกระแทก (impact) เกิดขึ้นมาก



รูปที่ 2.4 การทำงานของเฟืองที่ขบกัน

2.2.2.2.5 การขัดกัน

ในการสร้างฟันเฟืองอินโวลูตเคอฟ จะเริ่มจากวงฐาน ฉะนั้นส่วนของฟันเฟืองที่อยู่ต่ำกว่าวงกลมฐานจึงไม่เป็นอินโวลูตเคอฟ นั่นคือจะใช้กฎการขับของเฟืองกับฟันเฟืองส่วนนี้ไม่ได้ ดังนั้นถ้ามีการขบระหว่างฟันเฟืองที่ต่ำกว่าวงกลมฐาน ก็อาจจะทำให้เกิดการขัดกัน (interference) ได้

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

วิธีการที่จะป้องกันมิให้เกิดการขัดกันขึ้น ทำได้หลายวิธีดังต่อไปนี้

1. ใช้วิธีตัดเนื้อ โลหะส่วนที่อยู่ต่ำกว่าวงกลมมาตรฐานออกบ้าง (undercutting) ทั้งนี้เพื่อมิให้มีการสัมผัสระหว่างฟันเฟืองในบริเวณนี้ ข้อเสียในการทำเช่นนี้คือ ทำให้อัตราส่วนการขบลดลง และทำให้ฟันเฟืองบอบบางลง
2. ใช้วิธีตัดปลายฟันเฟืองให้สั้นลง (stubbed teeth) ข้อเสียที่ตามมาก็คือ ทำให้อัตราส่วนการขบลดลง
3. การเพิ่มมุมกด ϕ จะลดขนาดของวงกลมฐาน วิธีนี้ทำให้ส่วนที่เป็นอินโวลูตเคอฟของฟันเฟืองเพิ่มขึ้น จึงสามารถกำจัดการขัดกันได้ แต่การเพิ่มมุม ϕ จะทำให้แรงปฏิกิริยา ณ ฟันเฟืองในแนวรัศมีของเฟือง (separating force) เพิ่มขึ้น ทำให้การขบกันระหว่างฟันเฟืองมีความราบเรียบน้อยลง
4. การใช้เฟืองที่ไม่เป็นมาตรฐาน (non-interchangeable) กล่าวคือให้เฟืองอันเล็กมีแอกเดนคัมเพิ่มขึ้น (โดยลดคิเดนคัม ตามส่วนที่เพิ่มขึ้น) และ ให้เฟืองอันใหญ่มีแอกเดนคัมลดลง ซึ่งก็ทำให้ราคาเฟืองแพงขึ้น และไม่สามารถใช้กับเฟืองอื่นๆ ที่เป็นมาตรฐานได้

กล่าวโดยสรุปแล้ว การจัดการขัดกันเป็นสิ่งที่จำเป็นจะต้องทำ แต่จะทำโดยวิธีใดขึ้นกับความชำนาญของผู้เลือกใช้เฟือง ตลอดจนการนำไปใช้งานแต่ละชนิด

2.2.2.2.6 วิธีการตัดเฟือง

การผลิตเฟืองนอกจากใช้การหล่อโดยวิธีต่างๆ เช่น หล่อด้วยแบบทราย เซลล์โมลดิ้ง (shell moulding) ดายคาสติง (die casting) แล้ว ยังมีวิธีการผลิตเฟืองที่ใช้กันมากคือ การตัดฟันเฟืองด้วยวิธีต่างๆ กัน ดังต่อไปนี้คือ

มิลลิ่งคัตเตอร์ (milling cutter) ในวิธีนี้ตัวตัดเฟืองมีชื่อเรียกว่า มิลลิ่งคัตเตอร์ ซึ่งเป็นเฟืองชนิดหนึ่งที่มีฟันเป็นรูปตามลักษณะของช่องว่าง ระหว่างฟันเฟืองที่จะตัด วิธีการก็คือ ให้คัตเตอร์หมุนเพื่อตัดโลหะ ซึ่งจะเป็นช่องว่างระหว่างฟันเฟืองออก หลังจากเสร็จช่องแล้วก็ให้เฟืองหมุนไปอีกช่องหนึ่งแล้วคัตเตอร์ ก็จะตัดโลหะออกอีกหนึ่งช่องเรื่อยไป อุปกรณ์ที่ใช้หมุนเฟืองไปครั้งละหนึ่งช่องเรียกว่า จานแม่่ง (indexing) ซึ่งปรับระยะในการหมุนให้สอดคล้องกับจำนวนฟันบนเฟืองได้ตามต้องการ ข้อเสียของการตัดฟันเฟืองโดยวิธีนี้คือ คัตเตอร์แต่ละอันจะตัดเฟืองได้เฉพาะจำนวนฟันและพิซซ์ที่ต้องการเท่านั้น ถ้าจำนวนฟันเปลี่ยนไปก็ต้องใช้คัตเตอร์ใหม่ ทำให้ค่าใช้จ่ายในการตัดเฟืองสูง ในทางปฏิบัติจะไม่มีการเปลี่ยนคัตเตอร์ใหม่ทุกครั้ง ที่จำนวนฟันเฟืองที่ต้องการตัด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เปลี่ยนไป แต่จะใช้กัดเตอร์อันเดียวกันสำหรับตัดเฟืองที่มีจำนวนฟันแตกต่างกันประมาณ 8 ฟัน โดยที่พิตช์เท่ากัน ดังนั้นเฟืองที่ตัดโดยวิธีนี้จึงได้เพียงแต่รูปร่างของฟันโดยประมาณเท่านั้น ทั้งนี้เพราะในจำนวน 8 อัน ที่มีพิตช์เท่ากัน แต่จำนวนฟันแตกต่างกันไปนี้จะมีเพียงเฟืองเดียว ที่รูปร่างของฟันเฟืองตัดได้อย่างถูกต้อง ในกรณีที่ต้องการใช้งานด้วยความแม่นยำมาก ก็จำเป็นต้องใช้กัดเตอร์ที่ถูกต้องในการตัดฟันเฟืองที่ต้องการจริงๆ

แร็คคัตเตอร์ (rack cutter) ในวิธีนี้ตัวตัดฟันเฟืองเป็นแร็คหรือเฟืองซึ่งไม่มีความโค้งนั่นเอง(อาจเรียกว่าเฟืองสะพานหรือเฟืองบันทัด) ในการทำงานกัดเตอร์จะเลื่อนไปกลับ (reciprocating) เพื่อค่อยๆ ตัดเนื้อโลหะออกจากเฟืองเปล่า (gear blank) ซึ่งก็คือเฟืองที่ไม่มีฟัน จนกระทั่งวงกลมพิตช์ของเฟือง และกัดเตอร์สัมผัสกัน (วงกลมพิตช์ของแร็คเป็นเส้นตรง) จากนั้นเฟืองเปล่าก็เลื่อนไปสู่ตำแหน่งถัดไปของฟัน และวิธีการตัดกระทำซ้ำเช่นเดิม วิธีการนี้จะได้ฟันเฟืองที่เข้าใกล้รูปร่างที่ต้องการมาก ข้อเสียคือ ต้องใช้เวลาในการตัดเฟืองมาก เฟืองอันใหญ่มักจะนิยมใช้ตัดด้วยแร็คคัตเตอร์ ทั้งนี้เพราะมีประสิทธิภาพสูงกว่าการตัดด้วยวิธีอื่นๆ

พินเนียนคัตเตอร์ (pinion cutter) วิธีการก็เช่นเดียวกับแร็คคัตเตอร์ แต่แร็คคัตเตอร์ที่ใช้เป็นเฟืองอีกอันหนึ่งแทนที่จะเป็นแร็ค วิธีการตัดเฟืองนี้จะให้เฟืองเปล่าค่อยๆ หมุนไป ในขณะที่ตัวกัดเตอร์ ก็จะเลื่อนไปกลับเพื่อตัดโลหะออกจากเฟืองเปล่า ในวิธีนี้จะตัดเฟืองออกเท่ากันเมื่อเฟืองหมุนครบหนึ่งรอบ และเป็นวิธีที่นิยมใช้กันมากที่สุดวิธีหนึ่ง

ฮ็อบบิง (hobbing) วิธีการตัดฟันเฟืองที่เรียกว่า ฮ็อบบิงมีลักษณะคล้ายคลึงกับวิธีแร็คคัตเตอร์ ข้อแตกต่างก็คือ การใช้ฮ็อบซึ่งมีลักษณะเหมือนเฟืองตัวหนอน (worm gear) เป็นตัวตัดแทนแร็คเฟืองเปล่า และฮ็อบจะหมุนไปพร้อมกันรอบแกนหมุนของตัวเองอย่างเป็นจังหวะ เพื่อให้ตรงกับซี่ฟันที่ต้องการตัดพอดี ข้อดีของวิธีนี้คือ หลังจากการตั้งจังหวะให้เฟืองและฮ็อบหมุนได้ที่แล้ว จะไม่ต้องตั้งฮ็อบใหม่

2.2.2.2.7 วัสดุสำหรับเฟือง

วัสดุที่ใช้ทำเฟืองมีอยู่หลายชนิดทั้งที่เป็นโลหะและอโลหะ หลักทั่วไปในการออกแบบชิ้นส่วนใดๆ ของเครื่องจักรกลก็คือ การเลือกใช้วัสดุที่ราคาถูก ผลิตได้ง่าย และสามารถทำงานได้ตามความประสงค์ สำหรับการเลือกใช้วัสดุ สำหรับทำเฟือง ผู้ออกแบบจะต้องไตร่ตรองดูว่าจุดประสงค์ใด เป็นสิ่งที่มีความสำคัญที่สุดต่อการใช้งาน เช่น ถ้าต้องการให้มีความต้านแรงสูง (high strength) เป็นสิ่งที่สำคัญ ก็จะต้องเลือกใช้เหล็กกล้า เพราะดีกว่าเหล็กหล่อ แต่ถ้าต้องการให้มีความทนทานต่อการสึกกร่อน เนื่องจากการเสียดสีได้เป็นอย่างดี ก็ควรเลือกใช้วัสดุที่ไม่ใช่เหล็ก เช่น

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

อลูมิเนียม บรอนซ์ (aluminium bronze) หรือถ้าต้องการลดระดับเสียง ในขณะที่ใช้งานก็อาจจะใช้วัสดุที่เป็นโลหะ เช่น ไนลอน เป็นต้น

วัสดุที่นิยมใช้ทำเฟืองมากที่สุดชนิดหนึ่งก็คือ เหล็กหล่อ ทั้งนี้เพราะมีราคาต่ำ หล่อได้ง่าย ทนต่อการสึกหรอได้ดีและดูแลง่ายได้มากพอสมควร แต่ข้อเสียของเหล็กหล่อก็คือมีความต้านแรงดึงต่ำ ทำให้ฟันเฟืองหนามาก ดังนั้นในบางครั้งจึงใช้เหล็กหล่อเหนียวพิเศษ (nodular cast iron) ซึ่งเป็นเหล็กหล่อที่ผสมแมกนีเซียมหรือซีเรียม (cerium) เข้าไป ทำให้ได้เหล็กหล่อที่มีความแข็งแรงมากขึ้น แต่ยังคงไว้ซึ่งคุณสมบัติอย่างอื่นที่ได้กล่าวมาแล้ว

เหล็กกล้าที่ใช้ในการทำเฟืองโดยมากเป็นเหล็กกล้าคาร์บอนธรรมดา (plain carbon steel) หรือเหล็กกล้าผสม (alloy steel) ซึ่งมีความต้านแรงดึงสูงกว่าเหล็กหล่อ โดยที่ราคาไม่สูงมากนัก แต่เนื่องจากผิวหน้าของเหล็กกล้ามีความแข็งน้อย ดังนั้นจึงต้องมีกระบวนการทำผิวหน้าให้แข็งขึ้น โดยกรรมวิธีทางความร้อน (heat treatment) เพื่อให้ฟันเฟืองทนการสึกหรอได้ดี แต่กรรมวิธีทางความร้อน มักจะทำให้ฟันเฟืองเกิดการบิดเบี้ยวขึ้นเล็กน้อย ดังนั้นแรงที่มากกระทำต่อฟันจึงไม่กระจายออกไปอย่างสม่ำเสมอ ซึ่งอาจทำให้ฟันเฟืองเสียดง่าย เนื่องจากการบิดเบี้ยวนี้เกิดในเหล็กกล้าผสมน้อยกว่าเหล็กกล้าธรรมดา ผู้ออกแบบจึงนิยมใช้เหล็กกล้าผสม

โลหะผสมที่นิยมนำมาใช้ทำเฟืองได้แก่ ทองแดง สังกะสี อลูมิเนียม และไทเทเนียม (titanium) ทองแดงผสมที่นิยมใช้ทำเฟืองอย่างมาก คือ บรอนซ์ เพราะทนต่อการกัดกร่อน (corrosion) ได้ดี มีความเสียดทานน้อย และทนต่อการสึกหรอ

อโลหะที่นิยมใช้ทำเฟือง ได้แก่ rawhide nylon และพลาสติกชนิดต่างๆ เป็นต้น เฟืองที่ทำด้วยวัสดุเหล่านี้จะทำงานเงียบมาก มีความเสียดทานน้อย และผลิตได้ง่าย นอกจากนี้แล้ว วัสดุประเภทนี้ยังช่วยลดเสียงการสั่นสะเทือนได้อย่างดี แต่ก็มีข้อเสียคือ เป็นวัสดุที่มีความแข็งแรงน้อย และนำความร้อนได้ไม่ดี ทำให้ความร้อนสะสมอยู่ในเฟืองขณะใช้งานมาก และอาจจะเป็นผลทำให้ฟันบิดเบี้ยวได้

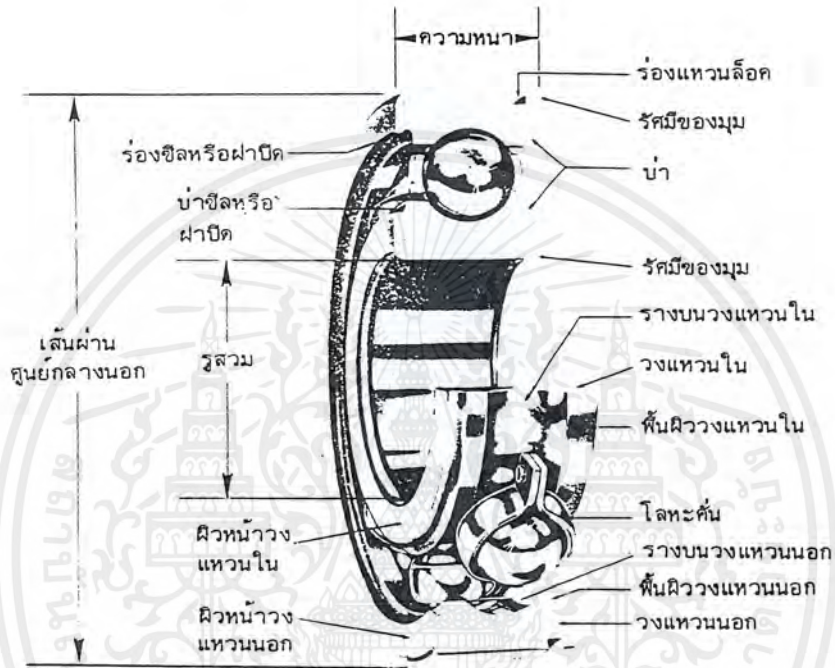
2.2.3 โรลลิ่งเบียร์ริง

โรลลิ่งเบียร์ริงจะใช้ในส่วนต่างๆทุกๆส่วนที่เกิดการหมุนโดยการสวมเข้าในเพลลาเพื่อทำให้เกิดการหมุนที่คล่องตัวมากขึ้นซึ่งคุณสมบัติของโรลลิ่งเบียร์ริงมีดังนี้

โรลลิ่งเบียร์ริง (rolling bearings) หมายถึงเบียร์ริงชนิดที่รับแรงโดยอาศัยชิ้นส่วนของเบียร์ริงที่มีลักษณะผิวสัมผัสแบบกลิ้ง (rolling contact) แทนที่จะเป็นผิวสัมผัสแบบเลื่อน (sliding contact) เนื่องจากเบียร์ริงชนิดนี้มีความเสียดทานน้อยมาก ดังนั้น จึงมีชื่อเรียกอีกชนิดหนึ่งที่นิยมใช้กันทั่วไป

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ในวงการอุตสาหกรรมว่า แอนติฟริกชันแบร์ริง (anti-friction bearing) ตัวอย่างเช่น บอลแบร์ริง (ball bearing) หรือดรัมปีน ดังรูป 2.5 ซึ่งประกอบด้วยวงแหวนเหล็กกล้าสองวงที่แยกออกจากกันด้วย ลูกกลิ้งทรงกลม ลูกกลิ้งเหล่านี้รับแรงมาจากวงแหวนวงหนึ่งแล้วส่งแรงนี้ผ่านไปยังวงแหวนอีกวงหนึ่ง โดยการกลิ้งไปบนวงแหวน



รูปที่ 2.5 ส่วนต่างๆ ของบอลแบร์ริง

เนื่องจากการใช้โรลลิ่งแบร์ริงกันอย่างแพร่หลายทั่วไป สมาคมผู้ผลิตโรลลิ่งแบร์ริง (AFBMA(1): Anti-Friction Bearing Manufacturers Association) จึงได้วางมาตรฐานการกำหนดขนาด และหลักเกณฑ์ที่จะใช้ในการเลือกแบร์ริงเหล่านี้ขึ้น จากมาตรฐานนี้ทำให้ผู้ออกแบบชิ้นส่วนเครื่องจักรกล สามารถเลือกแบร์ริงจากแค็ตตาล็อกของผู้ผลิตชนิดหนึ่ง และทำการเปลี่ยนแบร์ริงนี้โดยการเลือกจากผู้ผลิตอีกชนิดหนึ่งได้ โดยแบร์ริงที่เลือกจากผู้ผลิตทั้งสองยังคงมีขนาดเท่ากัน ถึงแม้ว่าสมาคม AFBMA ได้วางมาตรฐานวิธีการเลือกแบร์ริงตามความต้องการการรับแรงและอายุการใช้งานเอาไว้ แต่ก็ยังมีผู้ผลิตที่มีการวางมาตรฐาน การเลือกแบร์ริงเป็นของตนเอง แตกต่างออกไปจากของ AFBMA แต่อย่างไรก็ตามแค็ตตาล็อกของผู้ผลิตที่มีข้อมูลเพียงพอ ที่จะทำให้ทำการเปลี่ยนค่ามาเทียบกับค่าของ AFBMA ได้

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ก่อนที่จะตัดสินใจเลือกโรลลิ่งแบร์ริง ผู้ออกแบบก็ควรพิจารณาถึงข้อดีและข้อเสีย เมื่อเปรียบเทียบกับเจอร์นัลแบร์ริง ดังต่อไปนี้คือ

ข้อดีของโรลลิ่งแบร์ริงเปรียบเทียบกับเจอร์นัลแบร์ริง

1. มีความเสียดทานขณะสตาร์ทน้อย (low starting friction torque) จึงเหมาะสำหรับเครื่องจักรกลที่มีการเดินเครื่องและหยุดบ่อยครั้ง
2. ง่ายต่อการหล่อลื่นและดูแลรักษา โดยเฉพาะชนิดที่อัดด้วยไขมัน หรือจาระบีมาจากโรงงานด้วยแล้ว เกือบจะไม่ต้องดูแลเกี่ยวกับการหล่อลื่นอีกเลย
3. ใช้ปริมาณสารหล่อลื่นน้อย
4. ใช้เนื้อที่ด้านแกน (axial space) น้อย
5. สามารถรับแรงรูด (thrust load) และมีแรงในแนวรัศมี (radial load) ได้พร้อมกัน ยกเว้นโรลลิ่งแบบลูกกลิ้งทรงกระบอกตรง (straight roller bearing) สำหรับเจอร์นัลแบร์ริงรับแรงได้เฉพาะในแนวรัศมีเท่านั้น
6. สามารถที่จะทราบได้ว่าแบร์ริงกำลังจะเสีย โดยการสังเกตจากเสียงดัง ซึ่งผิดไปจากปกติ
7. มีเคลือบกันสนิมมาก จึงเหมาะที่จะใช้กับเครื่องจักรกลที่ต้องการความสะอาด แม่นยำในการทำงาน เช่น เฟืองและลูกเบี้ยว เป็นต้น
8. สามารถรองรับเพลาในตำแหน่งใดๆ ได้ เช่น ใช้รองรับเพลา ซึ่งวางเรียงเป็นมุมกับแนวระดับ เป็นต้น
9. ทำการติดตั้งได้ง่าย

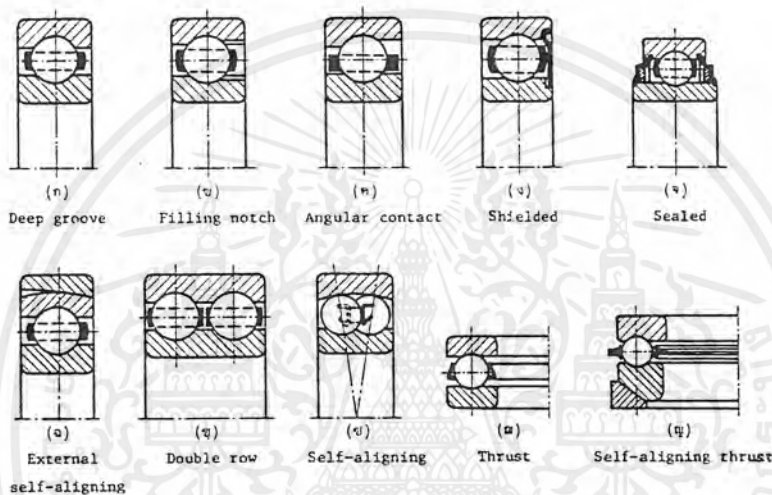
ข้อเสียของโรลลิ่งแบร์ริงเปรียบเทียบกับเจอร์นัลแบร์ริง

1. ใช้เนื้อที่ด้านรัศมี (radial space) มากกว่า
2. โดยปกติแล้วราคาแพงกว่า
3. ขณะทำงานจะมีเสียงดังกว่า เนื่องจากมีการสัมผัสระหว่างผิวของลูกกลิ้งและวงแหวนบ้างในบางขณะ
4. อายุการใช้งานสั้นกว่า เนื่องจากความเค้นที่เกิดขึ้นมีค่าสูง และกระทำซ้ำกับ (repeated load) จึงทำให้เกิดการล้า
5. เมื่อมีแรงกระแทกทำให้อายุการใช้งานลดลงได้มาก

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.2.3.1 ชนิดของแบริ่ง

โดยทั่วไปแล้วโรลลิ่งแบริ่งจะแบ่งได้เป็นสองประเภทใหญ่ๆ คือ บอลแบริ่งซึ่งมีลูกกลิ้ง (rolling element) เป็นรูปทรงกลม และโรลเลอร์แบริ่ง (roller bearing) ซึ่งมีลูกกลิ้งเป็นรูปทรงกระบอกตรง (straight roller) หรือเป็นรูปทรงกระบอกเรียว (tapered roller) ก็ได้ โดยปกติแล้วแบริ่งเหล่านี้ จะรับแรงได้ทั้งในแนวรัศมี และแนวรูดได้ ยกเว้นโรลเลอร์แบริ่งแบบลูกกลิ้งทรงกระบอกตรงเท่านั้น แบริ่งทั้งสองพวกนี้ยังแยกออกเป็นชนิดต่างๆ ดังที่แสดงไว้ในรูป 2.6 และ 2.7 ซึ่งจะกล่าวถึงคุณลักษณะของแบริ่งแต่ละชนิด โดยสังเขปดังต่อไปนี้



รูปที่ 2.6 บอลแบริ่งชนิดต่างๆ

บอลแบริ่งชนิดมีลูกกลิ้งมีหนึ่งแถวร่องลึก (single-row deep-groove) เป็นแบริ่งชนิดที่มีการใช้งานกันมากที่สุด ประกอบด้วยร่องลึกเป็นทางกลิ้งสำหรับลูกกลิ้งทรงกลม ดังรูป 2.6(ก) สามารถรับแรงทั้งแนวรัศมีและในแนวแกน (แรงรูด) อัตราส่วนของของแรงในแนวแกนต่อแนวแรงในแนวรัศมีที่รับได้ประมาณ 0.7 และสามารถรับการเอียงแนวของเพล่าได้ประมาณ $\pm 0^{\circ}15'$ เมื่อต้องการเพิ่มความสามารถในการรับแรงในแนวรัศมีขึ้นไปอีก ก็อาจทำได้โดยการเพิ่มจำนวนลูกกลิ้งที่บรรจุในรางมากขึ้น ซึ่งจำเป็นที่จะต้องตัดผิวหน้าวงแหวนด้านหนึ่งให้มีช่องสำหรับใส่ลูกกลิ้ง (filling notch) เพิ่มขึ้นดังในรูป 2.6(ข) การทำเช่นนี้จะทำให้แบริ่งสามารถรับแรงในแนวรัศมีเพิ่มขึ้นอีกประมาณ 20 ถึง 40% แต่ความสามารถในการรับแรงในแนวแกนจะลดลง ทั้งนี้เนื่องมาจากพื้นที่สำหรับรับแรงในแนวนี้ลดลงนั่นเอง

สำหรับแบริ่งชนิดนี้ และแบริ่งชนิดที่จะกล่าวต่อไป ก็ยังมีการใช้แผ่นโลหะปิด (shield) ไว้ระหว่างช่องว่างของวงแหวน เพื่อป้องกันสิ่งสกปรกรวมทั้งช่วยรักษาปริมาณของไขมันมิให้รั่ว

ไหลออกมาจากแบริ่ง ดังในรูป 2.6(ง) ส่วนในรูป 2.6(จ) ก็เป็นการใช้แผ่นโลหะปิด เพื่อจุดประสงค์เดียวกันแต่เป็นการบิดเบีบตามตัว (scaled)

บอลแบริ่งชนิด angular contact ดังรูป 2.6(ค) เป็นบอลแบริ่งที่ออกแบบสำหรับใช้รับแรงในแนวแกนซึ่งมีค่าสูง โดยมีมุมสัมผัส (contact angle) ต่างๆ กัน เมื่อมุมสัมผัสเพิ่มขึ้น แบริ่งก็สามารถที่จะรับแรงในแนวแกนได้เพิ่มขึ้นด้วย แต่จะรับแรงในแนวรัศมีได้น้อยลง ในกรณีที่ต้องการใช้รับแรง ในแนวแกนทั้งสองทิศทาง ก็ให้ใช้แบบมีลูกกลิ้งสองแถว (double row) ดังรูป 2.6(ข) หรือใช้แบริ่งสองอันหันหน้าเข้าหากัน

บอลแบริ่งชนิดปรับแนวได้เอง (self-aligning) ออกแบบสำหรับใช้ในกรณีที่เพลลาอาจจะมีการเอียงแนวเป็นมุมที่ค่อนข้างมาก ดังแสดงในรูป 2.6(ฉ) และ 2.6(ช) แบริ่งในรูป 2.6(ช) เป็นแบบปรับแนวได้เองภายในซึ่งอาศัยผิวทรงกลมของวงแหวนนอกในการช่วยปรับมุมได้ถึงประมาณ $\pm 2^{\circ}30'$ ส่วนแบริ่งในรูป 2.6(ฉ) เป็นแบบปรับแนวได้เองภายนอก สามารถปรับมุมได้สูงมาก โดยการเอียงระนาบผิวด้านนอกของวงแหวนนอก ให้รับกับผิวหน้าของตัวรับแบริ่ง (bearing housing)

บอลแบริ่งกันรุน (thrust ball bearing) ดังรูป 2.6(ณ) ออกแบบสำหรับรับแรงในแนวแกนโดยเฉพาะ ถ้ามีแรงในแนวรัศมีอยู่ด้วยแล้วจะต้องใช้แบริ่งชนิดอื่นช่วยรับแรงนี้ ดังนั้น ในกรณีที่มีแรงทั้งสองชนิดอยู่พร้อมกันแล้ว ก็ควรที่จะเลือกใช้บอลแบริ่งชนิด angular contact

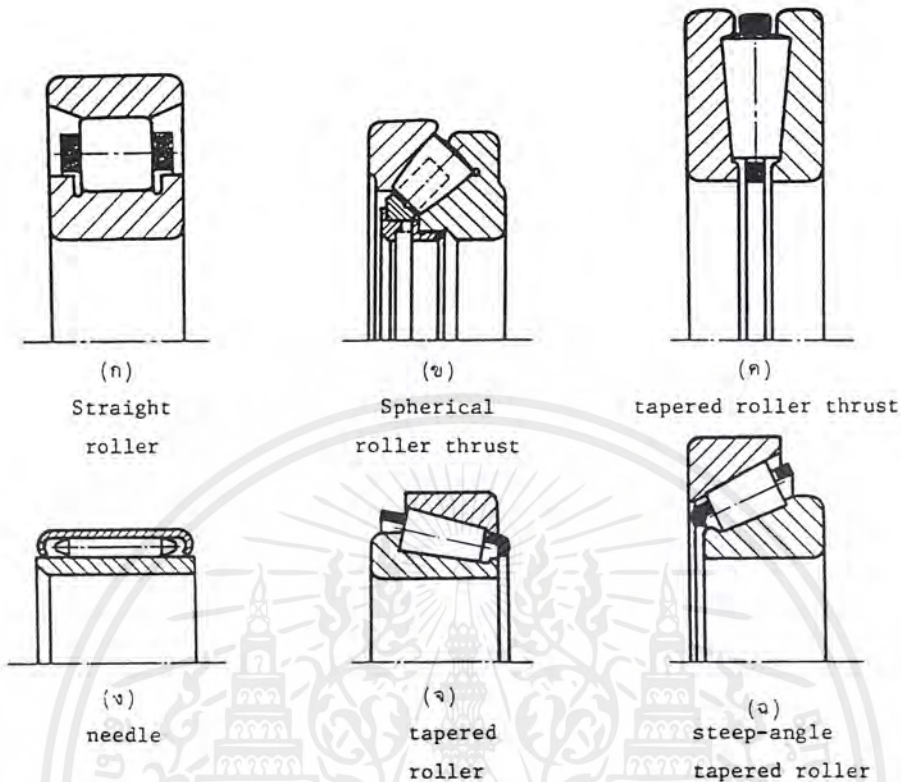
บอลแบริ่งกันรุนปรับแนวได้เอง (self-aligning thrust) ดังรูป 2.6(ญ) ออกแบบสำหรับใช้รับแรงในแนวแกน ในกรณีที่เพลลาอาจจะมีการเอียงแนวเกิดขึ้น

cylindrical หรือ straight roller bearing ประกอบด้วยลูกกลิ้งทรงกระบอกตรง ดังรูป 2.7(ก) โรลเลอร์แบริ่งแบบนี้ รับแรงในแนวรัศมีได้มากกว่าบอลแบริ่ง เพราะมีพื้นที่ที่รับแรงมากกว่า แต่ไม่สามารถรับแรงในแนวแกนได้ หรือถ้ารับได้ก็รับได้ไม่มากนัก ในกรณีที่ต้องการรับแรงทั้งสองแนวซึ่งมีค่ามากก็ควรที่จะเลือกใช้ tapered roller thrust bearing ดังในรูป 2.7(จ) และ 2.7(ฉ)

spherical roller thrust bearing ดังรูป 2.7(ช) และ tapered roller thrust bearing ดังรูป 2.7(ค) มีประโยชน์สำหรับใช้รับแรงในแนวแกนที่มีค่ามาก และในที่ซึ่งอาจจะมีการเอียงแนวได้บ้าง

needle bearing) หรือคล้ายลูกปืนเข็ม ทำหน้าที่เช่นเดียวกับ straight roller bearing แต่เหมาะสำหรับใช้ในที่ซึ่งมีเนื้อที่ในแนวรัศมีจำกัด ดังรูป 2.7(ง)

แบริ่งที่กล่าวมาแล้วนี้ เป็นเพียงส่วนหนึ่งของแบริ่งชนิดต่างๆ ที่มีใช้อยู่ในชิ้นส่วนของเครื่องจักรกลทั่วไปเท่านั้น



รูปที่ 2.7 โรลเลอร์เบร้งชนิดต่างๆ

2.2.3.2 อายุใช้งานของเบร้ง

เบร้งที่ได้รับการติดตั้งและการหล่อลื่นอย่างดี ตลอดจนดูแลรักษาปราศจากฝุ่น หรือผงต่างๆ และไม่อยู่ภายใต้แรงกระทำที่มีค่าสูงเกิน มากจนเกินความสามารถที่เบร้งจะรับไว้ได้แล้ว เบร้งจะเสียหายเนื่องจากความล้า ที่เกิดขึ้นเนื่องจากความล้าที่เกิดขึ้นในวัสดุเบร้งเท่านั้น ดังจะเห็นได้ว่าเบร้งที่เสียจะมีผงเศษ โลหะหลุดออกมาเป็นจำนวนมากทั้งนี้เพราะพื้นที่สัมผัสระหว่างลูกกลิ้งและวงแหวนมีก้าน้อยคั้งนั้นความเค้นที่เกิดขึ้นในลูกกลิ้งหรือวงแหวนจึงมีค่าสูงเข้าใกล้ความเค้นของเอิร์ช ในขณะที่ลูกกลิ้งหมุนรอบวงแหวน วัสดุส่วนที่รับแรงของเบร้ง จะอยู่ภายใต้ความเค้นที่มีค่าเปลี่ยนจากศูนย์ไปยังค่าสูงสุด แล้วกลับลงมาเป็นศูนย์ (repeated stress) อยู่ตลอดเวลา แต่เนื่องจากความเค้นที่สูงกว่าขีดจำกัดความทนทาน (endurance limit) ของวัสดุเบร้ง ดังนั้นจึงเกิดความเสียหายขึ้น โดยความล้า ซึ่งก็แสดงว่า อายุใช้งานของเบร้งมีระยะเวลาจำกัด ขึ้นอยู่กับค่าของความเค้นที่กระทำซ้ำ จากผลการทดลองของ Landberg และ Palmgren ซึ่งได้ใช้เป็นพื้นฐานสำหรับการประเมินค่ามาตรฐานของ AFBMA พบว่า อายุใช้งาน L แปรผผันเป็นสัดส่วนกลับกับแรงในแนวรัศมี P ใน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กรณีที่มีทั้งแรงในแนวรัศมีและแรงรูด P จะเป็นแรงในแนวรัศมีสมมูล (equivalent radial load) นั่นคือ

$$L \propto 1/p^k$$

โดยที่ค่าคงที่ $k = 3$ สำหรับบอลแบบริง

$$k = 10/3 \approx 3.33 \text{ สำหรับโรลเลอร์แบบริง}$$

อายุใช้งาน L นี้มักจะเป็นจำนวนชั่วโมง ที่ความเร็วรอบของเพลลาอันหนึ่ง หรือนับเป็นจำนวนล้านรอบ mr (millions of revolution) จากสมการข้างต้น จะได้ว่า

$$L_1/L_2 = (P_2/P_1)^k$$

จากสมการ จะเห็นได้ว่าถ้าแรงลดลงหนึ่งเท่าแล้ว อายุใช้งานของบอลแบบริงจะเพิ่มขึ้นมีค่าเท่ากับ

$$L_1/L_2 = 2^3 = 8 \text{ เท่า}$$

สำหรับโรลเลอร์แบบริง อายุใช้งานจะเพิ่มขึ้นอีก

$$L_1/L_2 = 2^{3.33} = 10.06 \text{ เท่า}$$

ดังนั้น ในการเลือกใช้โรลเลอร์แบบริง จึงต้องระมัดระวังในการคำนวณหาขนาดของแรง ที่กระทำต่อแบบริงให้ใกล้เคียงกับความเป็นจริงที่สุด

2.2.3.3 การประเมินค่าอายุใช้งานและแรง

ถึงแม้ว่าจะมีวิธีการผลิต และควบคุมคุณภาพของโรลเลอร์แบบริงอย่างทันสมัย แต่ก็ปรากฏว่าแบบริงชนิดเดียวกันที่ผลิตออกมาภายใต้วิธีการ และเครื่องมือขึ้นเดียวกัน จะมีอายุการใช้งานแตกต่างกันไปมากทั้งนี้อาจจะเนื่องมาจากความยากลำบากในการควบคุมความกลมของลูกกลิ้ง และความเรียบของผิวหน้าลูกกลิ้ง เป็นต้น ดังนั้นอายุใช้งานที่ทางผู้ผลิตอ้างถึงจึงมีรากฐานมาจากการใช้หลักวิชาการทางด้านสถิติเข้ามาช่วย ทางสมาคม AFBMA จึงได้ตั้งคำนิยามและจัดตั้ง วิธีการเลือกแบบริงขึ้น ซึ่งมีวิธีการดังต่อไปนี้

1. อายุใช้งานของโรลเลอร์แบบริง หมายถึง จำนวนรอบ (หรือจำนวนชั่วโมงที่ความเร็วคงที่) ซึ่งแบบริงหมุนได้ก่อนที่จะเริ่มเกิดความล้าขึ้นในวงแหวนหรือลูกกลิ้ง
2. อายุประเมิน (rating life) ของโรลเลอร์แบบริงจำนวนหนึ่ง ซึ่งมีลักษณะเหมือนกันทุกประการ หมายถึง จำนวนรอบ (หรือจำนวนชั่วโมงที่ความเร็วคงที่) ซึ่งแบบริง 90% จากจำนวนนี้สามารถหมุนได้โดยไม่เกิดความเสียหาย เนื่องจากความล้า และใช้แทนด้วยอายุใช้งาน L_{10} ผู้ผลิตบางบริษัทอาจจะใช้อายุใช้งานเฉลี่ย

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

(median life) เป็นอายุประเมิณก็ได้ อายุใช้งานเฉลี่ยนี้ หมายถึง จำนวนรอบที่ 50% ของแบร์ริงที่เหมือนกันจำนวนหนึ่งสามารถหมุนได้โดยไม่เกิดความล้าขึ้น และใช้แทนด้วยอายุใช้งาน L_{50} ซึ่งมีความสัมพันธ์กับ L_{10} โดยประมาณคือ

$$L_{50} \approx 5 L_{10}$$

3. แรงสถิตยัประเมิน (basic static load rating) หมายถึง แรงในแนวรัศมี ที่ทำให้เกิดระยะขยุบตัวของลูกกลิ้ง และวงแหวนรวมกันเท่ากับ 0.0001 เท่าของขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางของลูกกลิ้ง และใช้แทนด้วย C_0 ค่าของ C_0 สำหรับ ค่า C_0 นี้ขึ้นอยู่กับวัสดุที่ใช้ทำแบร์ริง จำนวนแฉกของลูกกลิ้งในแบร์ริง จำนวนลูกกลิ้งต่อแถว มุมสัมผัสตลอดจนขนาดของลูกกลิ้ง และวงแหวน โดยปกติแล้วแรงสถิตยัประเมิน ไม่ค่อยจะมีผลต่อการเลือกแบร์ริงมากนัก แต่ถ้าแบร์ริงรับแรงสูงและอยู่หนึ่งเป็นระยะเวลาอันยาวนานก็อาจจะทำให้เกิดการขยุบตัวอย่างถาวร (permanent deformation) เป็นแห่งๆ ได้ ดังนั้นในบางครั้ง จึงต้องมีการตรวจสอบว่า แรงที่มากกระทำมีค่ามากเกินไปกว่า C_0 หรือไม่
4. แรงพลวัตประเมิน (basic dynamic load rating) บางครั้งอาจจะเรียกว่า สมรรถนะแรงพลวัต (basic dynamic capacity) ของโรลลิ่งแบร์ริง หมายถึงแรงที่กระทำในแนวรัศมี ซึ่งแบร์ริงที่มีลักษณะเหมือนกันจำนวนหนึ่งจะรับได้ โดยมีอายุประเมิน L_{10} เท่ากับหนึ่งล้านรอบ เมื่อวงแหวนอันในเป็นด้วมุมน และวงแหวนอันนอกอยู่หนึ่ง และใช้แทนด้วย C แรงพลวัตประเมิน C นี้ เป็นค่าที่ใช้ในการเลือกขนาดแบร์ริงเพื่อใช้รับแรง และมีอายุใช้งานตามต้องการ โดยการเปลี่ยนแรง และอายุใช้งานจริงมาเป็นแรง และอายุการใช้งานที่แสดงไว้ในแค็ตตาล็อก (คือแรงในแนวรัศมีที่ทำให้มีอายุประเมินเท่ากับหนึ่งล้านรอบ) หรือในทางกลับกันคือเลือกแบร์ริงจากแค็ตตาล็อกแล้วเปลี่ยนให้รับแรงได้เท่าที่ต้องการ ในการใช้ทำงานจริงและดูว่ามีอายุประเมินจะได้ตามอายุใช้งานที่ต้องการหรือไม่ ซึ่งสามารถทำได้โดยใช้สมการ $L_1/L_2 = (P_2/P_1)^k$ ดังนี้ ให้ L_{10} เป็นอายุใช้งานจริง ซึ่งมีหน่วยเป็นล้านรอบ (mr) และ P เป็นแรงในแนวรัศมีที่แบร์ริงจะต้องรับขณะใช้งานจริง จากสมการ $L_1/L_2 = (P_2/P_1)^k$ จะเห็นว่า

$$L_1 = L_{10} \quad P_1 = P$$

$$L_2 = 1 \text{ mr} \quad P_2 = C$$

$$\text{ดังนั้น } L_{10} = (C/P)^k$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

จากสมการ $L_{10} = (C/P)^k$ ทำให้ทราบว่าแบร็งที่เลือกมาจากอาบูประเมินจำนวนหนึ่งล้านรอบนั้น จะสามารถทำงานได้ที่ล้านรอบขณะทำงานได้จริง

2.2.3.4 การหล่อลื่น

โรลลิ่งแบร็งจะทำงานได้ดีหรือไม่ขึ้นอยู่กับทางเลือกใช้สารหล่อลื่นที่เหมาะสม ความถี่ในการหล่อลื่น และการใช้สารหล่อลื่นอย่างเพียงพอ จุดประสงค์ที่แท้จริงของการหล่อลื่นคือ

1. เพื่อให้ผิวโลหะสัมผัสกันน้อยที่สุด
2. เพื่อป้องกันแบร็งเป็นสนิม
3. ในบางครั้งอาจใช้สารหล่อลื่นช่วยในการระบายความร้อนที่เกิดขึ้น
4. เพื่อป้องกันสิ่งแปลกปลอมหรือเศษผงเข้าไปในแบร็ง

สารหล่อลื่นที่ใช้อาจเป็นไขข้นหรือน้ำมัน ซึ่งจะขึ้นอยู่กับขนาดของแรง ความเร็วรอบ และอุณหภูมิขณะใช้งาน ไขข้นเหมาะสำหรับแบร็งที่หมุนด้วยความเร็วรอบไม่สูงนัก ถ้านแรงและความเร็วรอบสูงมาก ควรจะเลือกใช้น้ำมันเป็นสารหล่อลื่น ซึ่งนิยมเลือกกันเป็น Saybolt Universal Seconds (SUS) ณ อุณหภูมิ 54.5° ความเร็วที่แยกการใช้ไขข้นหรือน้ำมันนั้น ไม่อาจกำหนดแน่นอนลงไปได้ แต่โดยปกติแล้วผู้ผลิตจะมีคำแนะนำไว้ให้ในหนังสือคู่มืออยู่แล้ว

2.2.4 ชิ้นส่วนต่อเชื่อม

ชิ้นส่วนต่อเชื่อมที่ใช้ในการสร้างชุดอุปกรณ์ห่อขนมก๊วยซ่า จะแบ่งออกเป็น 2 ชนิด คือ โข้และเพ็องโข้ กับ สายพาน ในการสร้างใช้สายพานในส่วนของการจับด้วยมอเตอร์ และในส่วนอื่นๆนอกเหนือจากในส่วนของการจับด้วยมอเตอร์ จะใช้เพ็องโข้ทุกส่วนเพื่อป้องกันการสลิปที่อาจเกิดขึ้นบนตัวสายพาน คุณสมบัติของส่วนต่อเชื่อมทั้ง 2 ชนิดนี้จะกล่าวถึงดังต่อไปนี้

2.2.4.1 สายพาน[5]

2.2.4.1.1 ชนิดและวัสดุสายพาน

สายพานแบ่งออกเป็นสี่ชนิดตามลักษณะหน้าตัดของสายพาน คือ สายพานแบน (Flat Belts) มีหน้าตัดเป็นรูปสี่เหลี่ยมผืนผ้า สายพานลิ้ม (V-Belts) มีหน้าตัดเป็นรูปสี่เหลี่ยมทงหมู สายพานกลม (Ropes) มีหน้าตัดเป็นรูปวงกลม และ ไทม์มิ่งเบลท์ (Timing belts) มีหน้าตัดเป็นรูปสี่

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เหล็ยมคางหมู แต่จะทำเป็นร่องคล้ายฟันเพื่อลดความยาวของสายพาน สายพานแต่ละชนิดจะมีลักษณะในการใช้งานต่างกัน

วัสดุที่ใช้ทำสายพานจะต้องมีค่าความต้านแรงสูง (Strength) สามารถบิดตัวได้ดี และจะต้องมีสัมประสิทธิ์ความต้านทานระหว่างผิวสัมผัสสูง

วัสดุที่ใช้ทำสายพานซึ่งใช้งานกันมากคือหนัง (Oak - Tanned Leather) แต่ถ้าเป็นการใช้งานพิเศษ เช่นอยู่ในบรรยากาศที่มีความชื้น มีไอของสารเคมี หรือมีน้ำมันอยู่ด้วย ก็มักใช้สายพานแบบ Chrome Leather เพื่อให้สายพานมีอายุการใช้งานได้นานพอสมควร จึงมักใช้ค่าความต้านในการออกแบบสายพานต่ำกว่า ความต้านแรงดึงสูงสุดของสายพานมาก โดยทั่วไปจะใช้ค่าความปลอดภัยประมาณ 10 ค่าสัมประสิทธิ์ความเสียดทานของสายพานหนังจะมีค่าประมาณ 0.40 - 0.50 และความเร็วใช้งานของสายพานควรอยู่ในช่วง 1000 - 2000 m/min

สายพานอีกชนิดหนึ่งคือสายพานยาง (Rubber Belts) สายพานประเภทนี้จะมีผ้าหรือผ้าใบเป็นไส้ภายในและมียางหุ้มอยู่ภายนอก ยางที่ใช้หุ้มจะเป็นยางที่อบด้วยกำมะถัน ในอุณหภูมิสูง (Vulcanised) เพื่อเพิ่มความยืดหยุ่นและความต้านแรง สายพานยางเหมาะสำหรับใช้งานที่มีน้ำมันหรือแสงแดด เมื่อเปรียบเทียบกับสายพานหนังแล้ว สายพานยางจะมีราคาถูกกว่า แต่อายุการใช้งานสั้นกว่า สายพานยางทนต่อสภาพบรรยากาศในการใช้งานได้ดีกว่าสายพานหนัง ค่าสัมประสิทธิ์ความเสียดทานของสายพานยางจะมีค่าประมาณ 0.30 - 0.40 และสามารถรับแรงดึงได้ประมาณ 20 N ต่อชั้น ต่อความกว้างของสายพาน 1 mm

สายพานบาลาตา (Balata Belts) เป็นยางคล้ายสายพานยาง แต่ไม่ต้องผ่านกรรมวิธีอบด้วยกำมะถัน ทนต่อกรดและความชื้นได้ดี แต่อุณหภูมิใช้งานไม่ควรเกิน 40°C สายพานชนิดนี้มีความต้านแรงมากกว่าสายพานยางประมาณ 25 %

สายพานผ้าฝ้าย (Textile Belts) ทำจากผ้าหรือผ้าใบซ้อนกันเป็นชั้นๆ แล้วยึดติดกัน จากนั้นจึงเคลือบด้วยน้ำมันลินซีด (Linseed) เพื่อให้สายพานกันน้ำได้ มักใช้กับงานประเภทชั่วคราว สายพานทุกชนิดที่กล่าวมานี้จะยึดตัวได้ดี ดังนั้นเมื่ออยู่ภายใต้แรงดึงจะยึดตัวทำให้เกิดการสลิบบนล้อสายพาน (Pulley) ในทางปฏิบัติจึงมักจะยึดสายพานให้ตึงไว้ก่อนใช้งานทั้งนี้เพื่อเป็นการลดการสลิบของสายพาน

ในการขับเพลลาที่อยู่ขนานกัน และต้องการให้เพลลาทั้งสองหมุนในทิศเดียวกัน จะเรียกการขับสายพานชนิดนี้ว่า การขับเพลลาชนิดโอเพ่นไดรฟ์ (Open Drive)

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

2.2.4.1.2 การครีพและการสลีป

ความแตกต่างระหว่างการครีพและการสลีปของสายพานจะเห็นได้อย่างชัดเจนโดยการพิจารณาการขยับตัวของสายพาน เมื่อสายพานส่วนหนึ่งเคลื่อนที่เข้าหาล้อขับ สายพานจะเคลื่อนที่ไปตามส่วนโค้งสัมผัสบนล้อสายพาน ด้วยความเร็วที่เท่ากับความเร็วรอบของล้อสายพาน (ถ้าแรงดึงในสายพานมากเพียงพอที่จะเอาชนะแรงภายนอกได้) เมื่อสายพานส่วนนี้ใกล้จะออกจากล้อสายพาน แรงดึงในสายพานจะลดลงเท่ากับแรงดึง ในด้านหย่อนเป็นผลให้สายพานหดสั้นลง ในทำนองเดียวกันสายพานที่เคลื่อนที่ตามออกไปก็จะหดสั้นลงด้วย ดังนั้นความเร็วจริงของสายพานที่เคลื่อนที่ออกจากล้อขับจะมีค่าน้อยกว่าความเร็วขณะเข้าสู่ล้อสายพาน ในทำนองเดียวกัน ความเร็วของสายพานจะเพิ่มขึ้นในช่วงส่วนโค้งสัมผัสของล้อตามเมื่อแรงดึงในสายพานเพิ่มขึ้นเท่ากับแรงดึงในด้านตึง และสายพานที่เคลื่อนที่ตามออกมาก็จะยืดตัวจนมีความยาวเท่าเดิม ปรากฏการณ์ที่สายพานเปลี่ยนความเร็วเป็นความเร็วที่ช้าลงบนล้อขับ และเพิ่มความเร็วบนล้อตาม เรียกว่า การครีพ (creep)

เมื่อแรงภายนอกเพิ่มขึ้นโดยไม่เพิ่มแรงดึงขั้นต้นในสายพาน สายพานทุกส่วน จะเกิดการเปลี่ยนแปลงแรงดึงในตัวสายพาน เมื่อเริ่มเข้าสู่โค้งสัมผัส ถ้าแรงภายนอกมากเพียงพอ ส่วนโค้งที่เกิดการครีพอาจจะเท่ากับส่วนโค้งสัมผัส ดังนั้นจึงเกิดการสลีป (slip) ขึ้น การสลีปอาจเกิดขึ้นบนล้อสายพานเพียงล้อเดียว ส่วนการเกิดครีพจำเป็นต้องเกิดขึ้นเท่ากันบนล้อสายพานทั้งสองล้อ

การออกแบบการขับด้วยสายพานที่ดี เมื่อทำงานในสภาวะปกติไม่ควรมีการสลีป แต่การครีพจะเกิดขึ้นเสมอ ไม่ว่าจะเป็นสายพานชนิดใด การเกิดครีพและสลีปทำให้สูญเสียกำลังงานและความเร็ว แต่การสูญเสียที่เกิดจากการครีพมีค่าน้อยมาก การสลีปอาจทำให้เกิดความร้อนมากเพียงพอที่จะทำให้ผิวหน้าของสายพานเสียหายได้ ดังนั้นจึงควรระมัดระวังไม่ให้เกิดการสลีป ด้วยวิธีการดึงสายพานให้ตึงเพียงพอก่อนการใช้งานเพื่อจัดการสลีป

2.2.4.1.2 ความเค้นในสายพาน

ส่วนต่างๆ ของสายพานจะอยู่ในความเค้นที่แตกต่างกัน โดยทั่วไปแล้ว ความเค้นเหล่านี้จะประกอบไปด้วย ความเค้นตึงเนื่องจากแรงดึงขั้นต้น (initial tension) ความเค้นเนื่องจากการส่งกำลัง และแรงหนีศูนย์กลาง และความเค้นหักเนื่องจากสายพานเคลื่อนที่ผ่านล้อสายพาน

2.2.4.1.3 ความกว้างและความยาวของสายพานแบบ

เนื่องจากสายพานที่ใช้งานกันอยู่เดิมมีทั้งมาตรฐานที่เป็นระบบหน่วยอังกฤษ และ ระบบหน่วยเมตริก ซึ่งขนาดไม่สอดคล้องกัน ทำให้เกิดปัญหาขึ้นเมื่อต้องการเปลี่ยนสายพานใหม่ ดังนั้นองค์การมาตรฐานระหว่างประเทศ (ISO) จึงได้กำหนดมาตรฐานความกว้างของสายพานส่งกำลัง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

และความกว้างของล้อสายพานที่สอดคล้องกัน ใน ISO 22-1975(E) โดยไม่คำนึงถึงวัสดุของสายพาน เพื่อเป็นแนวทางในการเลือกใช้ขนาดสายพานให้เป็นมาตรฐาน ในการคำนวณค่าจะอ้างอิงมาตรฐานนี้ตลอด ซึ่งจะดูได้จาก ภาคผนวก ค ซึ่งเป็นไปตามมาตรฐานระหว่างประเทศ ISO 63-1975(E)

2.2.4.2 โซ่[5]

การขับเคลื่อนโซ่มีโซ่อยู่มากทางด้านงานเครื่องจักรกล เนื่องจากมีลักษณะคล้ายกับการขับเคลื่อนสายพาน โซ่จะคล้องอยู่กับล้อโซ่หรือเฟืองโซ่ (Sprocket) ซึ่งติดอยู่บนเพลลาขับเคลื่อนและเพลลาตามอัตราทดการขับเคลื่อนอยู่กับขนาดของเฟืองโซ่ทั้งสองและการขับเคลื่อนโซ่นี้จะไม่มีการสลิปเกิดขึ้นระหว่างโซ่กับเฟืองโซ่

เนื่องจากการขับเคลื่อนโซ่มีความไวไ้ได้ และถูกต้องตามหลักเศรษฐศาสตร์ จึงนิยมใช้มาก เช่น ในการส่งกำลังในเรือ เครื่องยนต์ เครื่องจักรกลการเกษตร เครื่องมือกล เครื่องทอผ้าและเครื่องจักรกลงานไม้ เครื่องพิมพ์ และในการขนส่งและขนถ่ายวัสดุ

การขับเคลื่อนโซ่มีข้อดีอยู่ระหว่างการขับเคลื่อนสายพานและการขับเคลื่อนเฟือง ทางด้านราคาสมรรถนะในการส่งกำลังและการบำรุงรักษา โซ่สามารถขับเคลื่อนได้ในระยะทางไกลกว่าสายพาน และขับเคลื่อนพร้อมกันหลายๆ เพลลา ซึ่งมีทิศทางหมุนตามกันหรือสวนทางกันก็ได้

ข้อดีของการขับเคลื่อนโซ่

1. ในการติดตั้งไม่ต้องการความเที่ยงตรงเท่ากับเฟือง
2. ไม่จำเป็นต้องมีแรงดึงขั้นต้นในด้านตึงเหมือนกับสายพาน ทำให้อายุใช้งานของแบร์ริงที่รองรับเพลลาเพิ่มมากขึ้น
3. ไม่มีสลิปในขณะที่ส่งกำลังเหมือนสายพาน ทำให้ได้อัตราทดที่แน่นอน
4. มีขนาดกะทัดรัดกว่าสายพาน เมื่อใช้งานด้วยอัตราทดเท่ากัน
5. เฟืองโซ่จะมีขนาดเล็กกว่าล้อสายพานและถ้าต้องการส่งกำลังเท่ากันความกว้างของโซ่จะน้อยกว่าสายพาน
6. ติดตั้งง่ายกว่าสายพาน เพราะเพียงแต่คล้องเข้ากับเฟืองโซ่แล้วสอดสลักเข้าไปเท่านั้น
7. ใช้งานได้ดีกับอุณหภูมิสูง บริเวณที่มีความชื้นและฝุ่นละออง

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ข้อเสียของการจับด้วยโซ่

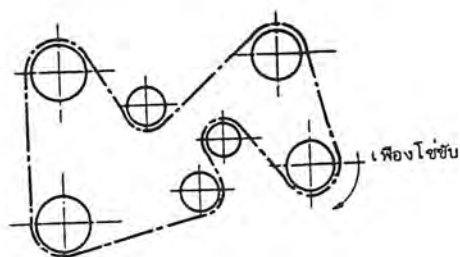
1. มีเสียงดัง
2. เนื่องจากความเร็วรอบสูงจะมีอัตราเบียดโซ่ขาด
3. ไม่มีความอ่อนตัวในการส่งกำลัง เผลาจะต้องขนานกัน
4. ส่งกำลังแบบครอส ไดรฟ์ไม่ได้
5. มีราคาแพงกว่าการจับด้วยสายพาน
6. ต้องมีการหล่อลื่น

2.2.4.2.1 การใช้งาน

จากรูป 2.8 จะพบว่า ในการจับด้วยโซ่อาจจับเพียงหนึ่งเฟืองโซ่หรือหลายเฟืองโซ่ก็ได้ และอาจหมุนในทิศทางเดียวกันกับเฟืองโซ่จับหรือสวนทางกันได้ แต่อย่างไรก็ตามมีข้อสมมติฐานว่าเฟืองโซ่จะต้องอยู่ในระนาบเดียวกัน และเพลาคงจะต้องขนานกันและอยู่ในระดับด้วย ความเร็วขอบของเฟืองโซ่สามารถใช้ได้ถึง 20-25 m/s

สิ่งจำกัดในการส่งกำลังด้วยโซ่ เมื่อใช้งานด้วยความเร็วรอบปานกลางจนถึงความเร็วรอบสูงก็คือ การสึกหรอของข้อต่อ และความต้านแรงล้า (Fatigue Strength) ของวัสดุชิ้นส่วนโซ่ นอกจากนี้แล้ว ถ้าใช้งานด้วยความเร็วสูงจะต้องคำนึงถึงแรงที่เกิดขึ้นในโซ่ เนื่องจากแรงหนีศูนย์กลาง ในการจับโดยใช้โซ่หลายเส้นขนานกันเป็นสองชั้น (Double-strand) หรือสามชั้น (Triple-strand) อาจทำให้แรงที่กระทำกับโซ่ไม่กระจายไปเท่าๆ กันตลอดความกว้างของโซ่ และถ้าหล่อลื่นไม่ดีพอ ก็จะเป็นสาเหตุประการสำคัญที่ทำให้โซ่สึกหรอได้มาก

โซ่ที่ติดตั้งอยู่บนเฟืองจะมีลักษณะคล้ายรูปหลายเหลี่ยมบนเฟืองโซ่ (ซึ่งจะกล่าวถึงในภายหลัง) ทำให้แกนของแรงในแนวสัมผัสกับเฟืองโซ่เปลี่ยนแปลงตลอดเวลาที่ส่งกำลังนอกจากนี้ ในระหว่างที่โซ่เคลื่อนเข้าหาและเคลื่อนออกจากเฟืองโซ่ ข้อต่อโซ่แต่ละข้อจะเกิดการหมุนเทียบกับข้อต่อโซ่ข้างเคียง 2α การหมุนนี้จะทำให้เกิดความเสียหายขึ้น เป็นผลให้สูญเสียกำลังและโซ่สึกหรอ ผลต่อมาก็คือระยะพิชชของโซ่เพิ่มขึ้นอาจหลุดออกจากเฟืองโซ่ได้



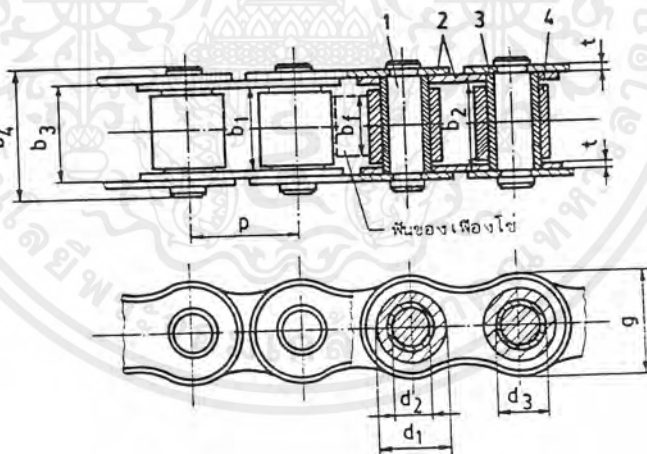
รูปที่ 2.8 แสดงการขับเคลื่อนหลายเพลลาโดยการโซ่โซ่เพียงหนึ่งเส้น

2.2.4.2.2 ชนิดของโซ่

โซ่แบ่งออกเป็นชนิดใหญ่ๆ ได้ 4 ชนิด คือ

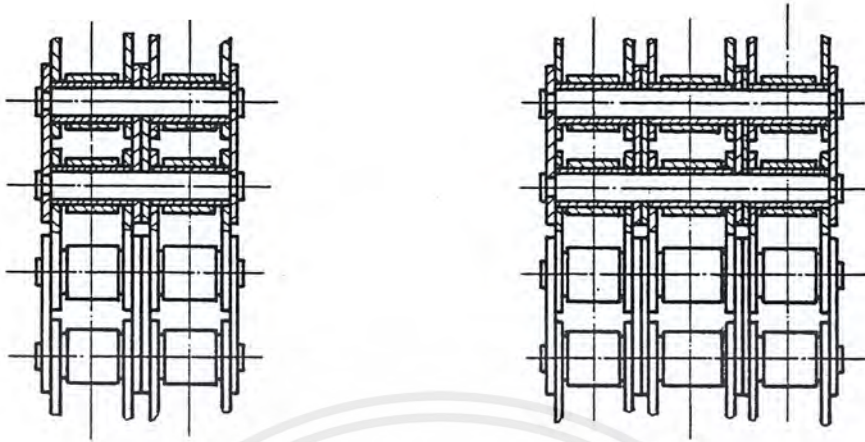
1. โซ่โรลเลอร์ (Roller Chains)

โซ่ชนิดนี้ประกอบด้วยแผ่นต่อ (Link) ด้านในและด้านนอกยึดติดกันด้วยสลัก และบุช (Bushes) โรลเลอร์กลางสวมอยู่ในบุช ดังรูปที่ 2.9 เมื่อใช้รับแรงมากอาจใช้แบบสองชั้นและสามชั้น ดังรูปที่ 2.10 ที่ปลายต่อกันของโซ่ อาจใช้อุปกรณ์ในการต่อดังรูปที่ 2.11

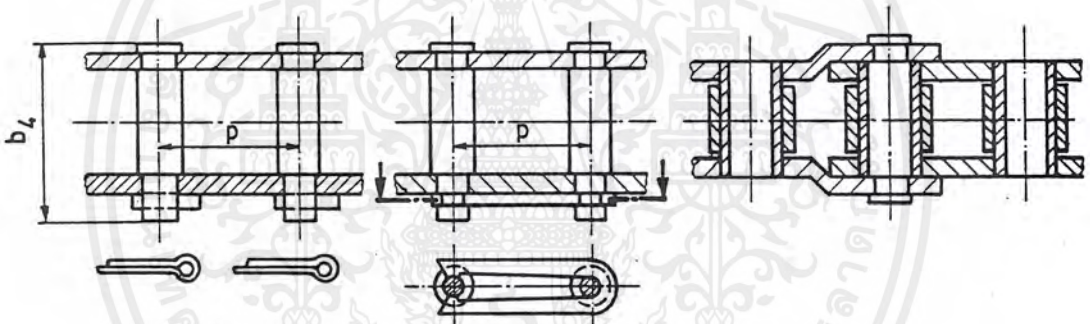


รูปที่ 2.9 โซ่โรลเลอร์: 1.สลัก, 2.แผ่นต่อด้านนอกและด้านใน, 3.บุชที่อัดแน่นกับแผ่นต่อด้านใน, 4.โรลเลอร์หมุนได้อิสระบนบุช 3

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



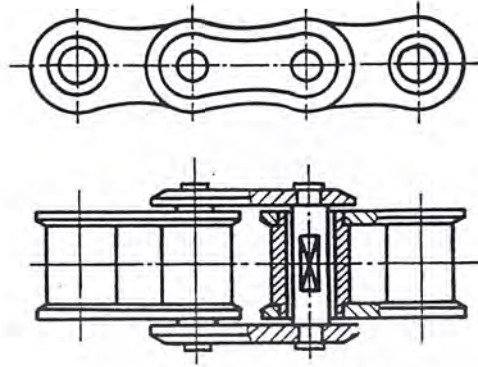
รูปที่ 2.10 โซ่โรลเลอร์สองชั้นและสามชั้น



รูปที่ 2.11 ข้อต่อสำหรับโซ่โรลเลอร์ จากด้านซ้ายต่อกับกอตเตอร์พิน ต่อกับสปริงรูปตัวชู และต่อกับข้อต่อแบบพิเศษ

2. โซ่บูช (Bushed Chains)

โซ่ชนิดนี้แตกต่างกับโซ่โรลเลอร์ก็ตรงที่ไม่มีโรลเลอร์ (รูปที่ 2.12) ดังนั้นไม่สามารถออกแบบให้บูชและสลักมีขนาดใหญ่ได้มากกว่าโซ่โรลเลอร์ โดยที่ระยะพิตซ์เท่ากัน โซ่บูชจึงรับแรงได้มากกว่า แต่เนื่องจากการใช้งานจะเกิดเสียงดัง และการสึกหรอมาก โดยทั่วไปแล้วจึงนิยมใช้โซ่โรลเลอร์มากกว่าโซ่บูช



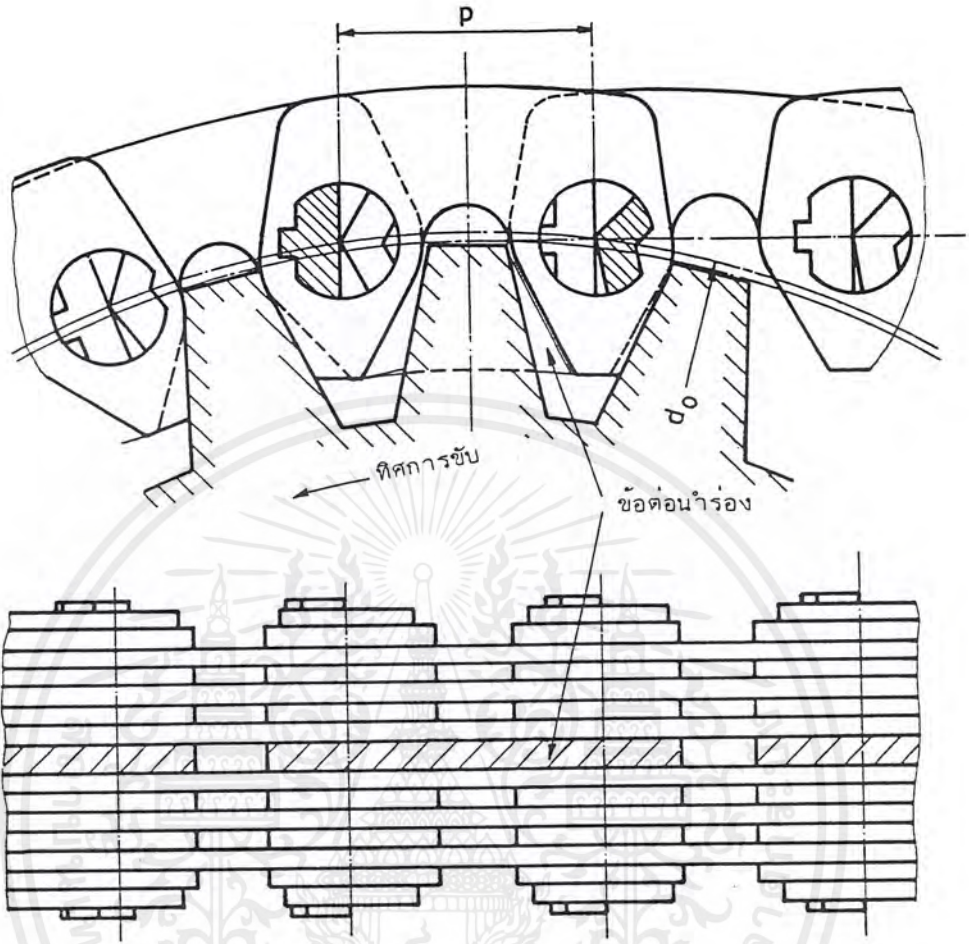
รูปที่ 2.12 โซ่บุงช

3. โซ่ฟัน (Toothed Chains)

โซ่ชนิดนี้อาจเรียกว่า Silent Chains ก็ได้ โซ่ฟันจะประกอบด้วยแผ่นต่อหลายแผ่นเรียงซ้อนกัน และยึดติดกันด้วยสลักดังรูปที่ 2.13 แผ่นต่อแต่ละแผ่นจะมีฟันสองฟัน ในขณะที่ส่งกำลังข้อต่อโซ่จะทำหน้าที่เป็นจุดหมุนของข้อโซ่ ทำให้โซ่แนบสนิทกับฟันบนเฟืองโซ่ จึงมีการสึกหรอน้อย ซึ่งเฟืองโซ่ควรมีฟันไม่น้อยกว่า 12 ฟัน โซ่ฟันใช้ขับเคลื่อนด้วยความเร็วสูงกว่าโซ่โรลเลอร์ทำงานได้ โดยเกือบจะไม่มีเสียงดัง แต่จะมีน้ำหนักมากกว่าโซ่โรลเลอร์ ราคาแพงกว่า และต้องการให้มีการบำรุงรักษาที่ดีกว่าโซ่โรลเลอร์

4. โซ่ชนิดอื่น

เมื่อใช้ส่งกำลังด้วยความเร็วต่ำ (ไม่เกิน 2 m/s) หรืองานที่ไม่ต้องการความแม่นยำนัก เช่น ในการขับเคลื่อนจักรกลเกษตร ก็มักใช้โซ่ที่มีลักษณะเป็นพิเศษดังรูปที่ 2.14



รูปที่ 2.13 โช้ฟัน

2.2.4.2.3 เฟืองโช้

เส้นผ่านศูนย์กลางพิตช์ของเฟืองโช้ d ดังรูปที่ 2.14 คือเส้นผ่านศูนย์กลางกลางของวงกลมที่ลากผ่านจุดศูนย์กลางของข้อต่อโช้ที่คล้องอยู่บนเฟืองโช้ซึ่งก็คือวงกลมที่ลากผ่านมุมของรูปหลายเหลี่ยมที่เกิดขึ้นเนื่องจากโช้คล้องบนเฟืองโช้ เซอร์คิวลาร์พิตช์ p_c ของวงกลมพิตช์ซึ่งวัดตามส่วนโค้งของวงกลมพิตช์ จึงมีค่ามากกว่าระยะพิตช์ p ของโช้ สำหรับเฟืองโช้เฟืองหนึ่งจะมีมุมพิตช์ α เป็นค่าคงที่ ซึ่ง

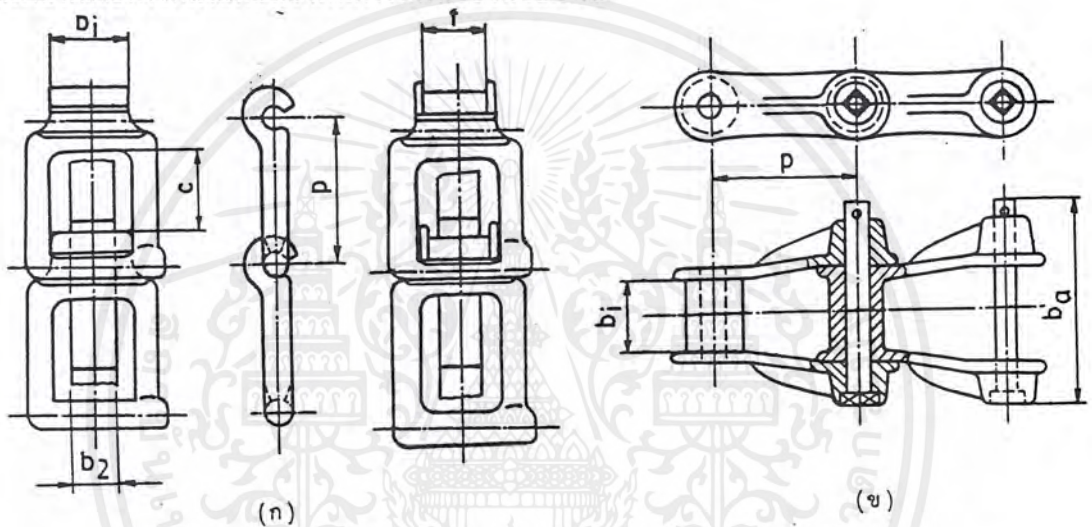
$$\sin \alpha = p/d$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

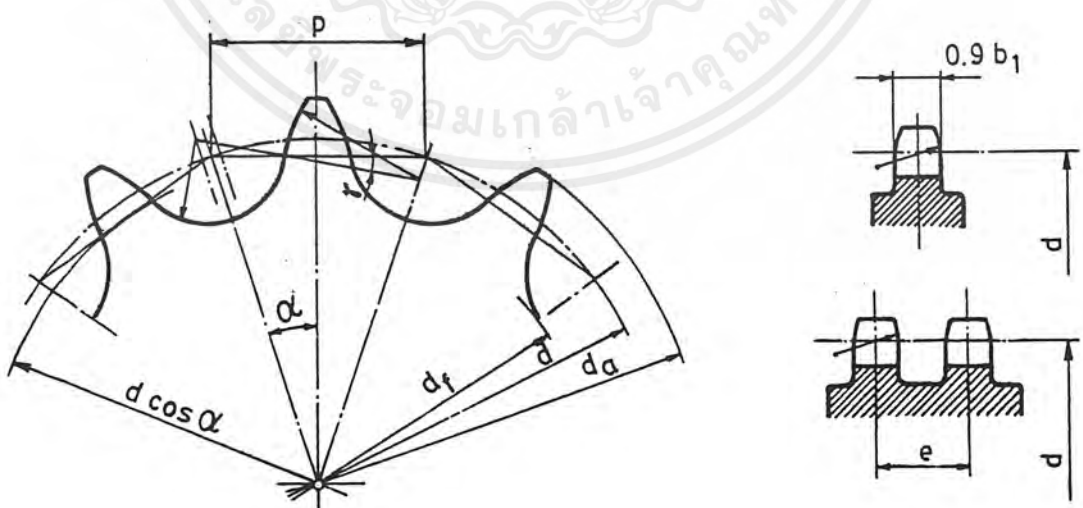
ลักษณะของฟันเฟืองโซ่จะต้องทำให้การเคลื่อนที่ของโรลเลอร์เป็นไปได้อย่างสะดวก ซึ่งจะเห็นการเคลื่อนที่ของโรลเลอร์ดังรูปที่ 10 นอกจากนี้ อาจจะมีลักษณะแตกต่างกันไปอีก ตามความต้องการของบริษัทผู้ผลิต เพื่อให้โซ่มีมุมกด γ ตามความต้องการ

เฟืองโซ่สำหรับโซ่โรลเลอร์และโซ่บูชดังรูปที่ 2.14 จะมีมุมกดแตกต่างกันไปมาก ถ้ามุมกด γ โคมมากจะทำให้โซ่ยึดออกไกล่เคียงกันทุกข้อ แต่จะต้องทำให้โซ่ด้านหย่อนตึงขึ้น และทำให้เกิดเสียงดังในขณะขับมากขึ้น

เฟืองสำหรับโซ่ฟัน (รูปที่ 2.17) มีฟันเป็นเส้นตรง มุมระหว่างฟันจะเท่ากับ 60 องศา ปลายฟันจะทำให้มันเพื่อป้องกันการสึกหรอในขณะขับ

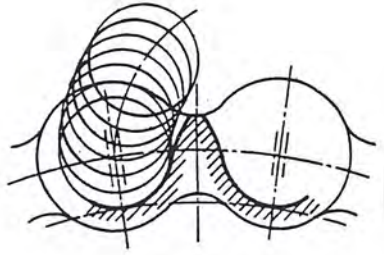


รูปที่ 2.14 โซ่ชนิดอื่น (n) detachable joint chain (ข) steel pin chain

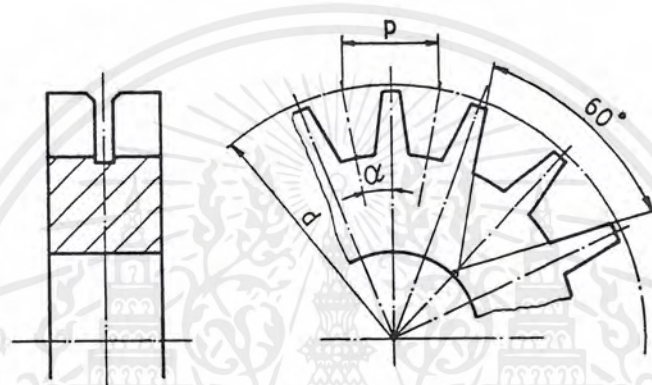


รูปที่ 2.15 เฟืองโซ่สำหรับโซ่โรลเลอร์และโซ่บูช

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 2.16 การเคลื่อนที่ของโรลเลอร์ขณะส่งกำลัง



รูปที่ 2.17 เฟืองโซ่สำหรับโซ่ฟัน

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 3

การออกแบบและการสร้าง

3.1 หลักการทำงาน

การทำงานของชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย

เมื่อมีการป้อนเส้นแป้งออกจากเครื่อง ป้อน ด้วยอัตราคงที่ ผ่านชุดลูกกลิ้ง 2 ชุด ซึ่งมีหน้าที่ในการบดเส้นแป้ง ให้เป็นแผ่นแป้งที่มีขนาดบางๆ โดยผ่านลูกกลิ้งชุดที่ 1 ซึ่งจะบดแป้งจากเส้นแป้งที่มีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 2 เซนติเมตร เป็นแป้งที่มีความหนา 1 เซนติเมตร จนกระทั่งผ่านชุดลูกกลิ้งชุดที่ 2 แผ่นแป้งจะมีความหนาประมาณ 3-4 มิลลิเมตร เมื่อได้แผ่นแป้งที่มีความหนาตามต้องการแล้ว จนมีความกว้างของแผ่นแป้งประมาณ 16 เซนติเมตร ผ่านไปยังชุดสายพานโดยจะนำแผ่นแป้งไปยังส่วนใส่ไส้ ซึ่งในส่วนใส่ไส้จะใช้เพียงไซ่ที่มีขนาด 6 นิ้ว (จากการคำนวณซึ่งจะได้กล่าวในส่วนของการคำนวณต่อไป) หลังจากผ่านการใส่ไส้ จะเคลื่อนไปยังส่วนห่อ ซึ่งจะใช้ลักษณะการห่อแบบพับครึ่ง เมื่อผ่านชุดห่อแล้ว จะทำการตัด โดยใช้ตัวตัด ซึ่งจะใช้เพียงไซ่ที่มีขนาด 4 นิ้วมาทำการขับเคลื่อนเพื่อให้ตัวตัดหมุน (จากการคำนวณซึ่งจะได้กล่าวในส่วนของการคำนวณ) ชุดตัวตัดจะติดสปริง เพื่อทำหน้าที่ในการช่วยดันก้อนแป้งที่ตัดแล้ว ให้หลุดออกมาโดยง่าย ไม่ติดอยู่ภายในตัวตัด ตัวตัดที่ใช้จะเป็นตัวตัดที่มี 4 หัวตัด และมีลักษณะที่เหมือนกัน โดยแต่ละหัวตัด จะมีเส้นผ่านศูนย์กลาง 6 เซนติเมตร เพื่อให้ได้ขนมกุยช่าย ที่มีขนาด 6 เซนติเมตร หลังจากทำการตัดเสร็จแล้วก็จะได้นวมกุยช่ายที่มีลักษณะเป็นลูกกลม พร้อมทั้งจะนำไปนึ่ง เพื่อจะรับประทานต่อไป

3.2 การออกแบบชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย

การออกแบบระบบการลำเลียง ส่วนที่ทำการใส่ไส้ผักกุยช่าย และส่วนที่ทำการตัดขนมกุยช่ายเป็นลูกกลมนั้น โดยการใช้ระบบของเฟืองไซ่มาทำการใช้งาน โดยจะมีการใช้เฟืองไซ่ในขนาดต่างๆกันตามการออกแบบดังต่อไปนี้

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

1. ส่วนสายพานลำเลียง

ในส่วนของสายพานลำเลียงใช้ลำเลียงแผ่นแป้งที่ผ่านการทำให้แบนเรียบร้อยแล้ว โดยที่ออกแบบไว้ให้ตำแหน่งของลูกขนมก้วยช่ายนั้นจะมีระยะห่างกันในแต่ละลูก เท่ากับ 7.854 เซนติเมตร เมื่อแผ่นแป้งเคลื่อนที่มาได้เท่ากับระยะที่กำหนด (7.854 เซนติเมตร) จะทำให้เฟืองโซ่ขนาด 3 นิ้ว (ดังที่ออกแบบไว้) หมุนได้ A. รอบ โดยที่

$$7.853981634 = A\pi (7.5)$$

$$A. = 1/3$$

โดยที่ 7.853981634 คือ ระยะห่างของตำแหน่งของขนมก้วยช่ายในแต่ละลูก

7.5 คือ เส้นผ่าศูนย์กลางของเฟืองโซ่ขนาด 3 นิ้ว หรือ 7.5 เซนติเมตร

เพราะฉะนั้นเมื่อสายพานพานมก้วยช่ายในแต่ละลูกให้เคลื่อนที่ในระยะห่าง 7.854 เซนติเมตร จะทำให้เฟืองโซ่ขนาด 3 นิ้ว หมุนไปได้ 1/3 รอบ

2. ส่วนทำการไล่ไล่

ในส่วนการไล่ไล่จะนำเฟืองโซ่มาใช้ เพื่อเป็นตัวขับให้แกนใบพามุน ซึ่งใบพานั้นได้ออกแบบไว้ให้เป็นแบบ 6 แฉก เพื่อให้ปริมาณของผักก้วยช่ายที่ลงมาบนแป้งนั้นมีปริมาณที่เหมาะสมในแต่ละลูก และขนาดของเฟืองโซ่จะคำนวณดังนี้

$$(1/3)\pi (7.5) = (1/6)\pi M$$

$$M = 2 \times 7.5 = 15 \text{ เซนติเมตร} = 6 \text{ นิ้ว}$$

ขนาดของเฟืองโซ่ที่ใช้ในการขับใบพามา จะมีขนาดเส้นผ่านศูนย์กลางเท่ากับ 6 นิ้ว

3. ตัวตัด

ในส่วนของตัวตัดจะทำหน้าที่ในการตัดขนมก้วยช่ายออกเป็นลูกๆ ซึ่งจะใช้เฟืองโซ่ในการบังคับให้ตัวตัดนั้นหมุน และจากการออกแบบจะใช้ตัวตัดที่มีขนาด 4 แฉก โดยจะคำนวณขนาดของเฟืองโซ่ที่ใช้ในการบังคับตัวตัดดังนี้

$$(1/3)\pi (7.5) = (1/4)\pi N$$

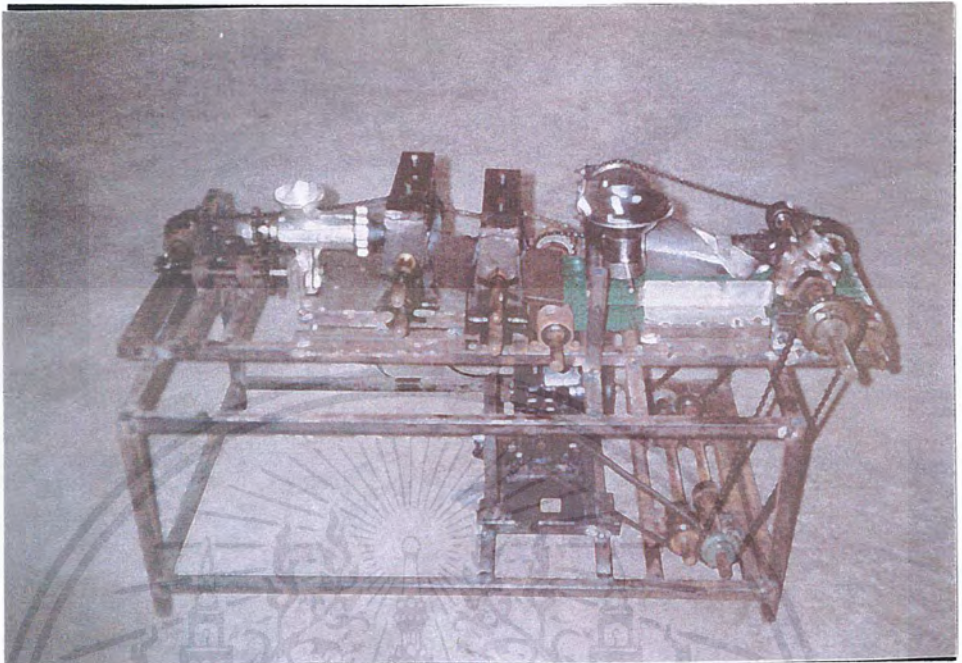
$$N = 10 \text{ เซนติเมตร} = 4 \text{ นิ้ว}$$

ขนาดของเฟืองโซ่ที่ใช้ในการบังคับให้ตัวตัดนั้นหมุนจะมีขนาด 4 นิ้ว

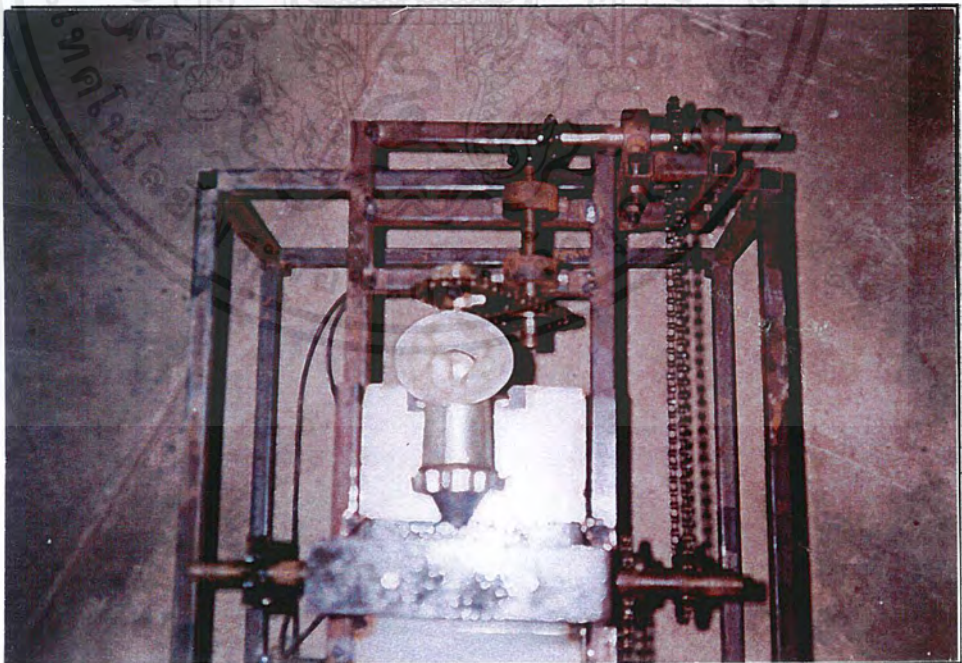
3.2 การดำเนินการประกอบชุดอุปกรณ์

1. **ตัวป้อน** ส่วนทำการป้อน ใช้อุปกรณ์บดเนื้อ (Meat Mincer) มาทำการบดแป้งให้ออกมาเป็นเส้น และมีปากกรวยขนาดประมาณ 2 เซนติเมตร โดยจะใส่แป้งที่นวดแล้วทางด้านบนของอุปกรณ์นี้และจะทำการหมุนให้แป้งป้อน ออกมาด้วยเฟืองโซ่ที่ต่อกับเฟืองโซ่อีกตัวหนึ่งซึ่งเชื่อมโยงด้วยโซ่
2. **ตัวบดแป้ง** แบ่งเป็นตัวบดแป้ง 2 ตัว ตัวที่ 1 จะใช้ในการทำให้แป้งที่ป้อน ผ่านออกมาด้วยความหนาประมาณ 1 เซนติเมตร และตัวบดตัวที่ 2 จะใช้เพื่อทำให้แป้งที่ผ่านตัวบดตัวที่ 1 ที่มีความหนา 1 เซนติเมตร ลดความหนาให้เหลือประมาณ 3 มิลลิเมตร ซึ่งในการสร้างตัวบดทั้ง 2 ตัว สามารถปรับความหนาได้ในแต่ละตัวไม่เกิน 1.5 เซนติเมตร การสร้างจะใช้สแตนเลสในการทำส่วนที่สัมผัสกับแป้ง หรือคือตัวลูกกลิ้ง และ แกนจะทำด้วยแกนเหล็กที่มีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 2 เซนติเมตร
3. **แม่รีง** แม่รีงที่ใช้ในการสร้างอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่ายจะทำใหม่เพื่อที่จะสามารถใส่เพลลาที่มีขนาด 2 เซนติเมตรได้ โดยจะใช้ลูกปืนเบอร์ 6204 ซึ่งสามารถใส่เพลลาที่มีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 2 เซนติเมตรได้พอดี ในส่วนที่เป็นเหล็กที่หุ้มอยู่ภายนอกของแม่รีงจะทำการกลึงและนำลูกปืนติดเข้าไปภายในร่องที่ทำการกลึงไว้
4. **เฟืองโซ่** เฟืองโซ่ที่ใช้หลังจากซื้อต้องทำการกลึงผิวเพื่อให้มีความหนาเหมาะสมที่สามารถใส่โซ่จักรยานได้
5. **โครงของชุดอุปกรณ์** โครงเหล็กที่ใช้ในการทำชุดอุปกรณ์จะใช้แป๊บสี่เหลี่ยมมาทำการเชื่อมเพื่อทำโครงของชุดอุปกรณ์ชนิดนี้
6. **สายพาน** สายพานที่ใช้ในการลำเลียงแป้งจะทำมาจากผ้าใบ
7. **มอเตอร์และเกียร์ทดรอบ** มอเตอร์ที่ใช้เป็นต้นกำลังจะมีขนาด $\frac{1}{2}$ แรงม้า และ ตัวทดรอบจะใช้ขนาด 1:60

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

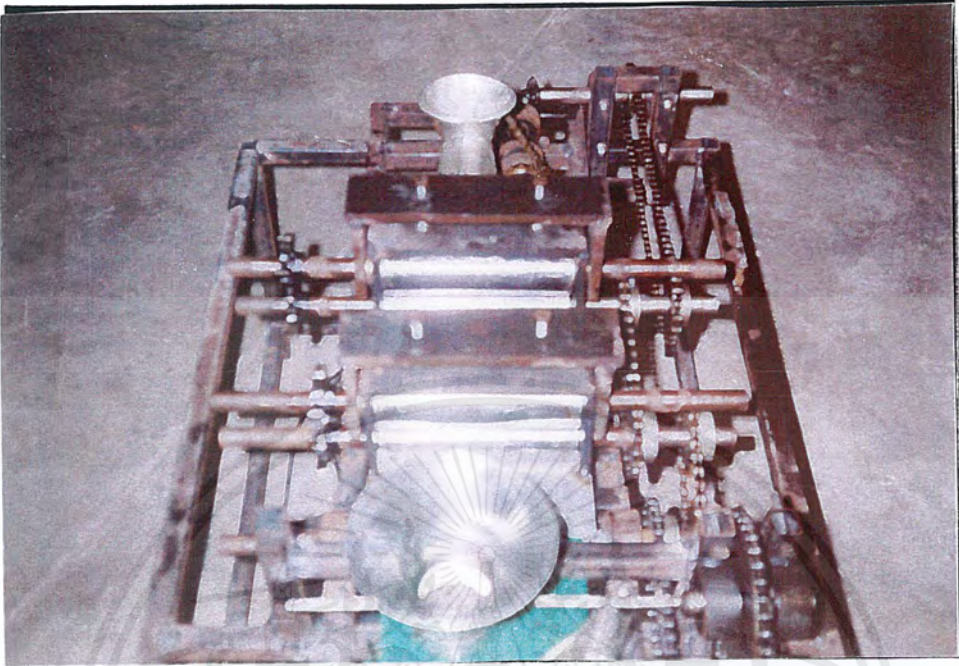


รูปที่ 3.1 ชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย



รูปที่ 3.2 เครื่องเป็อนและตัวกลับทิศ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

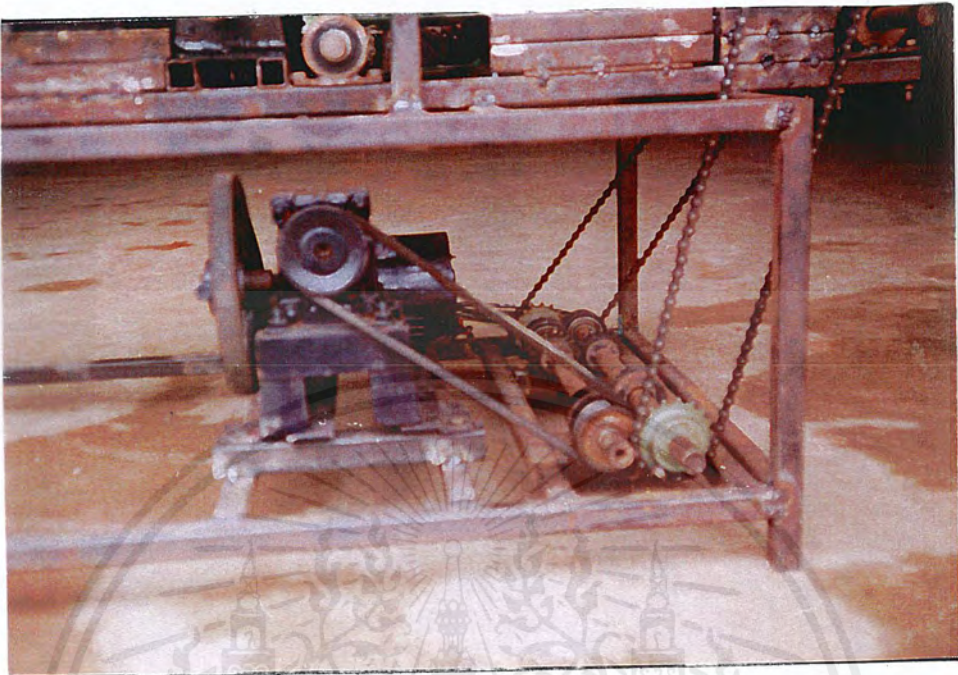


รูปที่ 3.3 ชุดตัวบดสองชุด



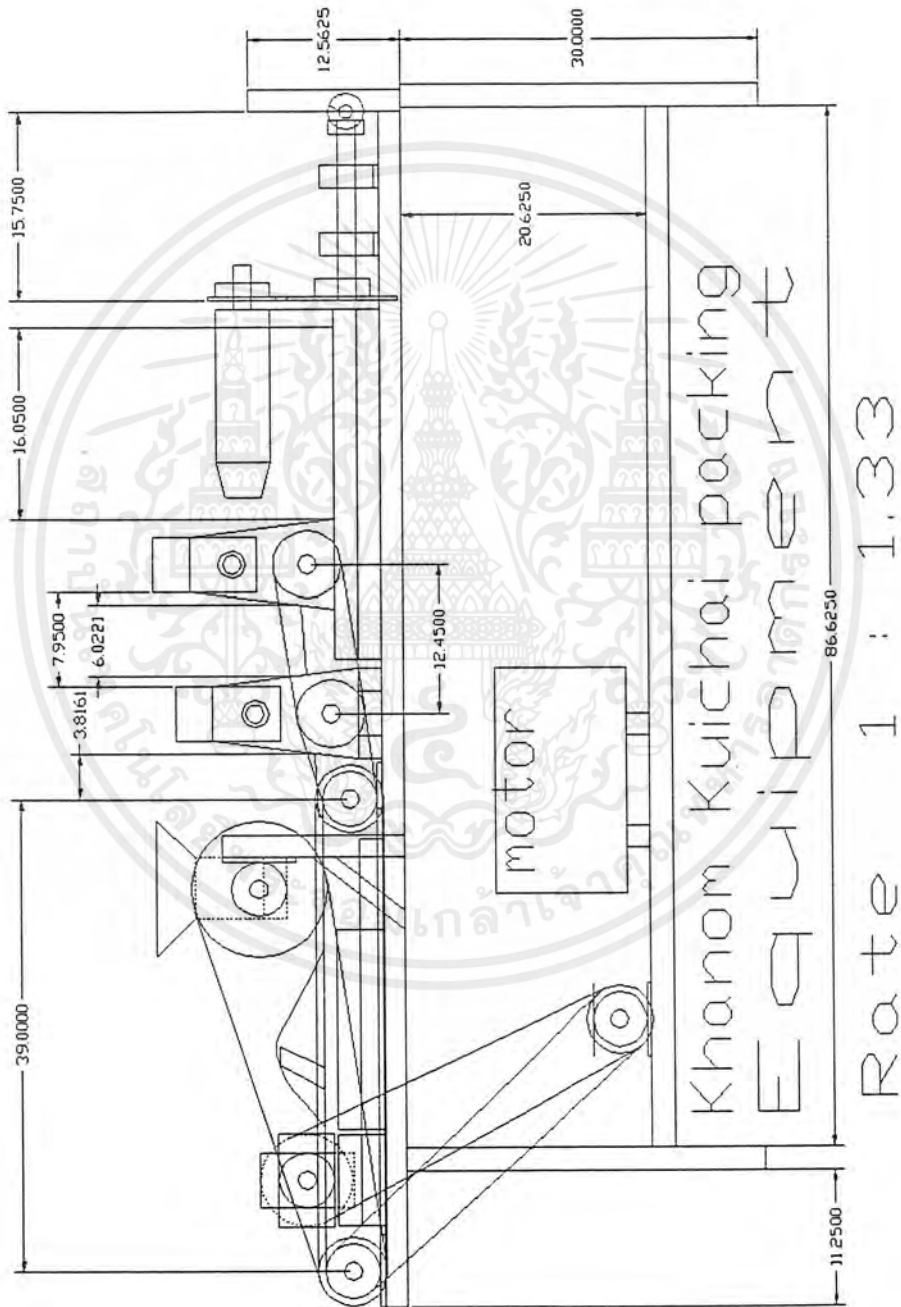
รูปที่ 3.4 สายพาน, ส่วนทำการใส่ไส้ และส่วนการตัด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



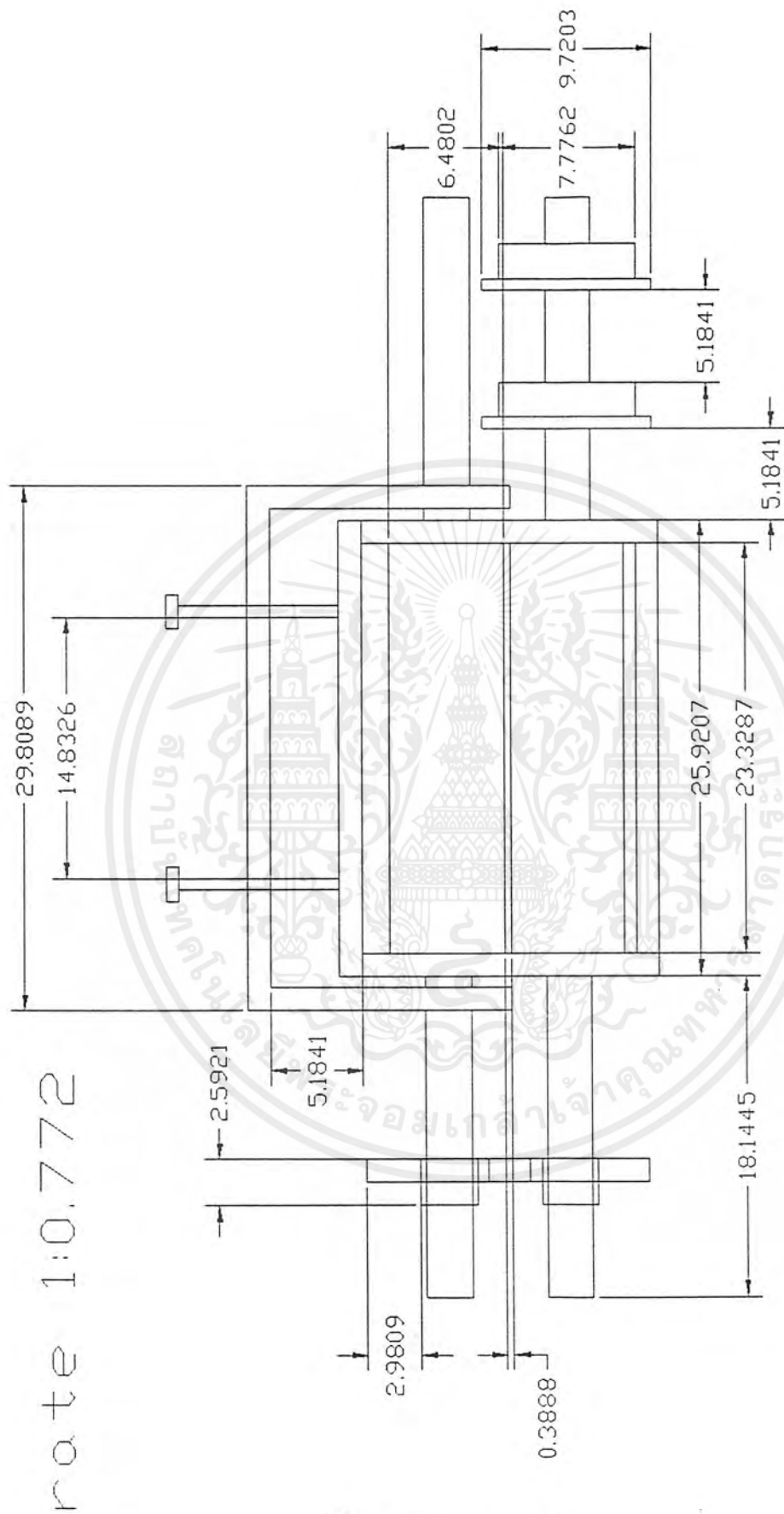
รูปที่ 3.5 ส่วนกลับทิศ และมอเตอร์

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3.6 แสดงขนาดของชุดอุปกรณ์ที่ขอนแก่น

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 3.7 แสดงขนาดของตัวบด

In first step has clearance about 3 mm. And another one has 1 cm.

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

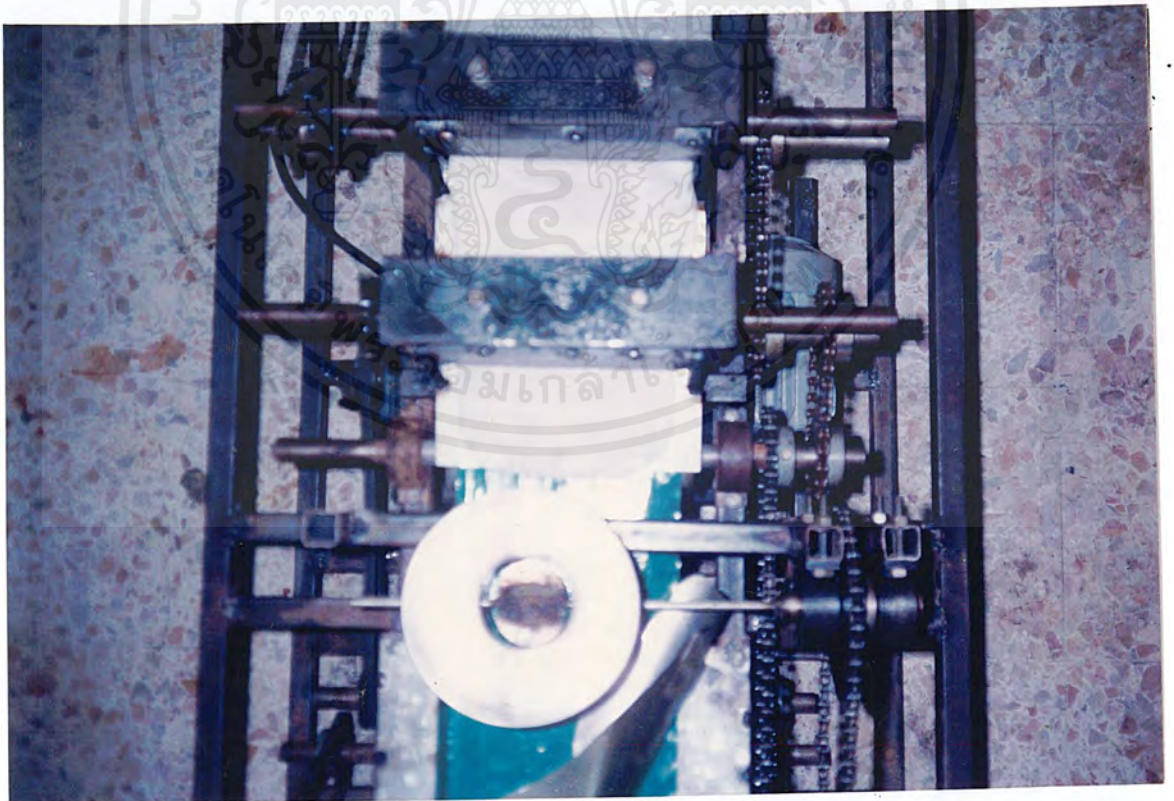
บทที่ 4

การศึกษาชุดอุปกรณ์

4.1 วิธีการทดลอง

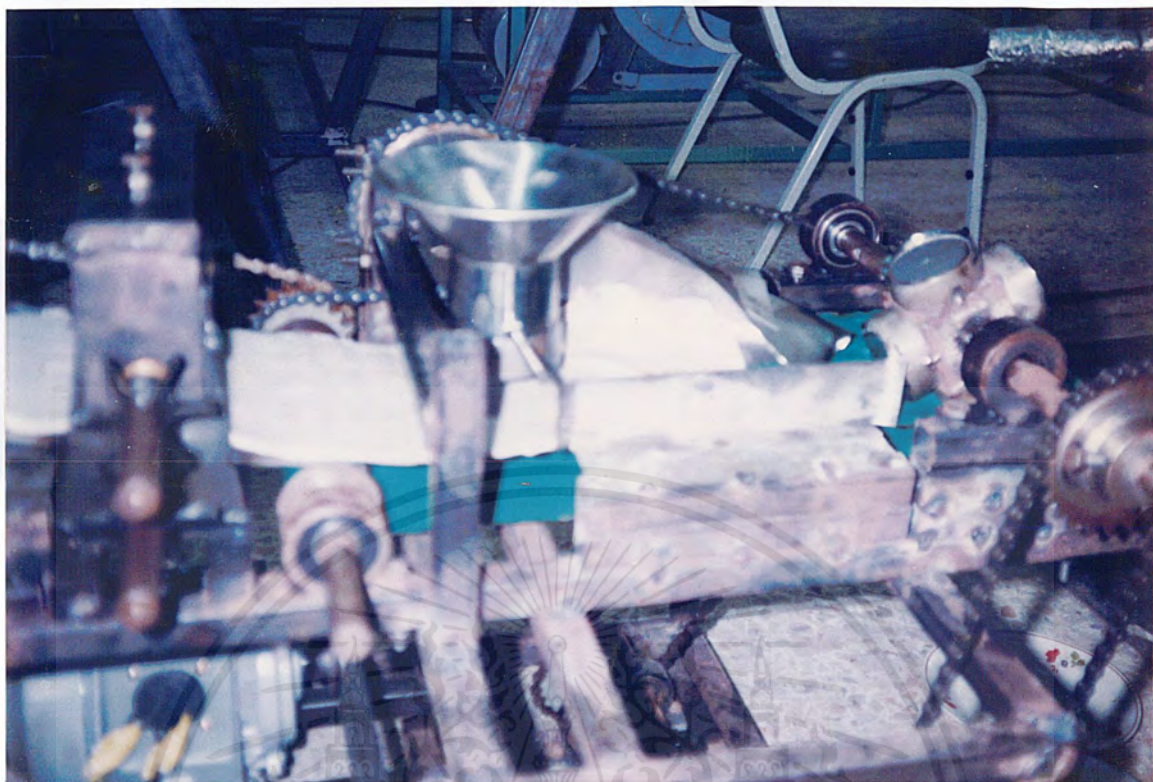
ชุดอุปกรณ์ห่อขนมก๊วยช่ายที่สร้างขึ้นจะทำการทดลองดังนี้

1. เตรียมแป้งในการทำขนมก๊วยช่ายประมาณ 500 กรัม
2. เริ่มเดินเครื่องเพื่อการทดลองทำขนมก๊วยช่าย
3. หาความเร็วรอบที่เหมาะสม โดยพิจารณาจากความห่างและรูปร่างของขนมก๊วยช่าย โดยเปลี่ยนแปลงความเร็วรอบ 5 ระดับ ตั้งแต่ 842, 983, 1123, 1264, 1404
4. หาอัตราการผลิตเฉลี่ยต่อนาที
5. เปรียบเทียบอัตราการผลิตของชุดอุปกรณ์ห่อขนมก๊วยช่ายต่ออัตราการผลิตเมื่อใช้แรงงานคน

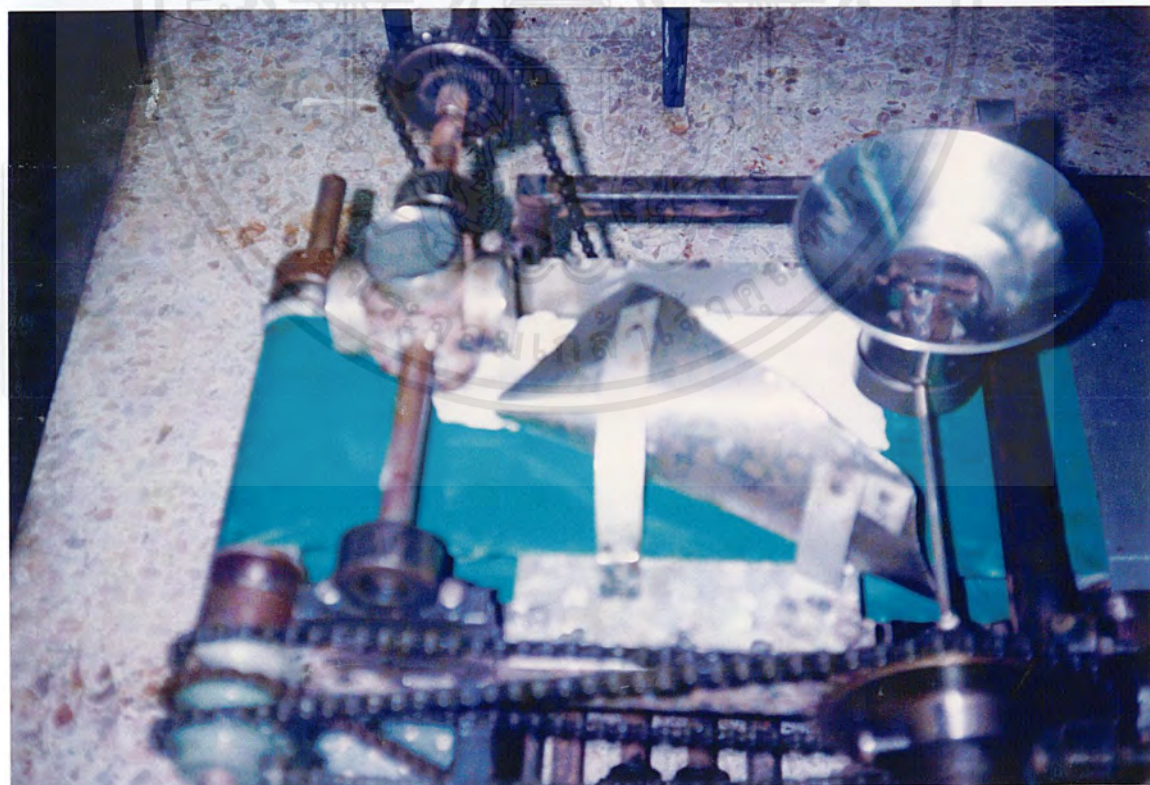


รูปที่ 4.1 แสดงการผ่านของแผ่นแป้งผ่านออกจากตัวบดทั้ง 2 ชุด

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า ไม่ว่าจะกรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

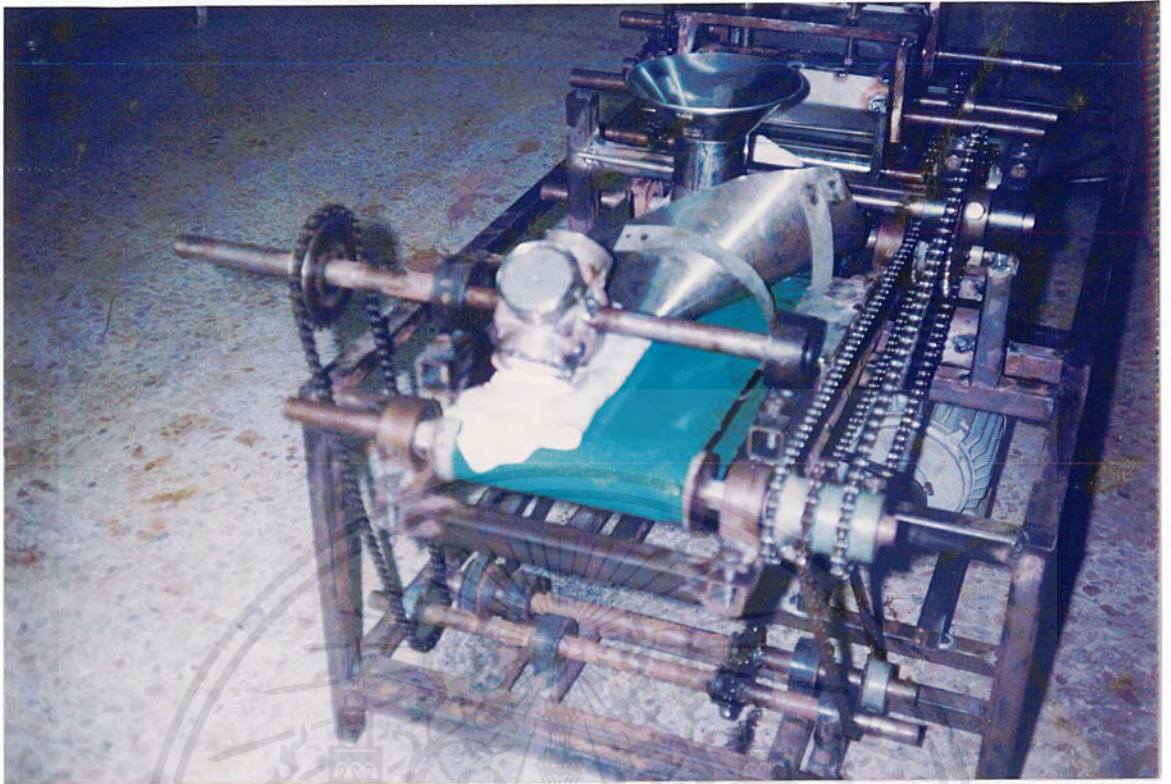


รูปที่ 4.2 แสดงการผ่านของแผ่นแป้งไปยังส่ววนใส่ใส่โดยสายพาน

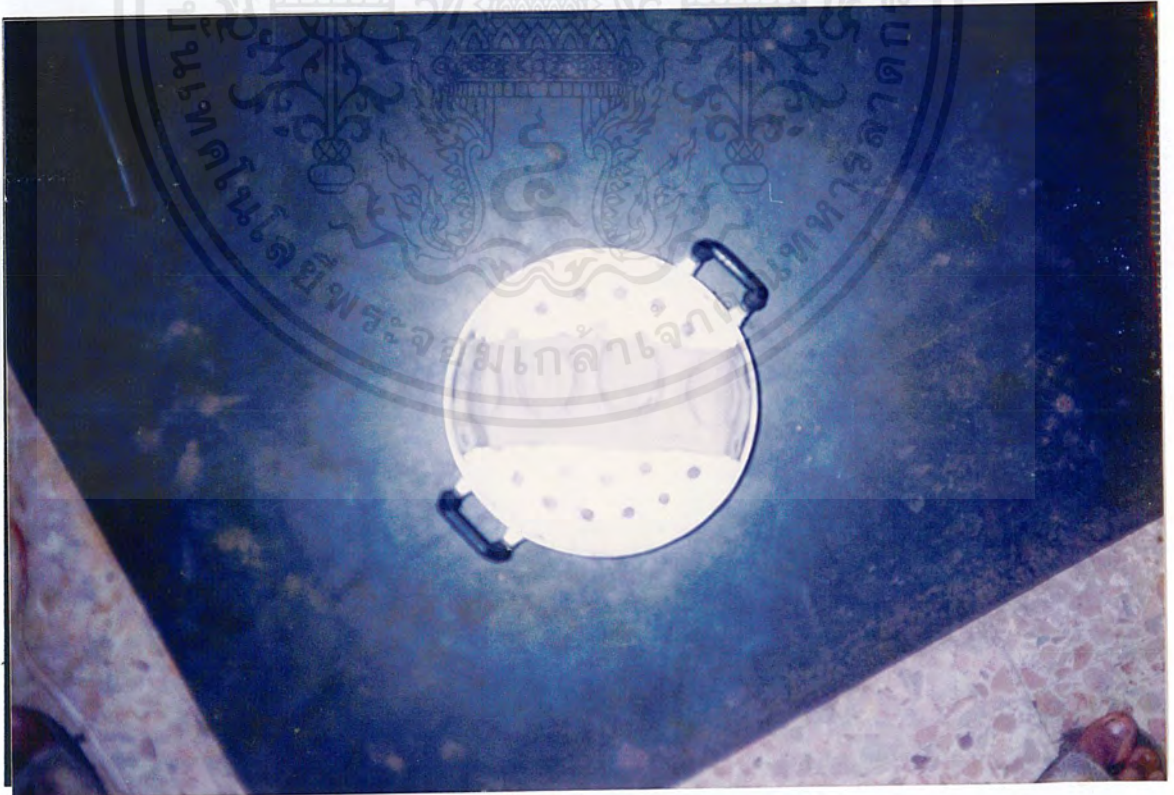


รูปที่ 4.3 แสดงแผ่นแป้งเมื่อผ่านตัวพับ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้



รูปที่ 4.4 การตัดแผ่นแป้งด้วยตัวตัดเมื่อแผ่นแป้งผ่านการพับ



รูปที่ 4.5 รูปร่างของขนมก้วยซ่ายที่ได้จากการทำด้วยชุดอุปกรณ์หล่อกขนมก้วยซ่าย

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

4.2 ผลการทดลอง

ตารางที่ 4.1 ผลการทดลองเปรียบเทียบลักษณะความห่างและรูปร่างของขนมกุยช่ายที่ผ่านตัวตัด ที่ความเร็วรอบต่างๆ

ความเร็วรอบต่อนาที	ลักษณะความห่างของชิ้นแป้ง	รูปร่างของชิ้นแป้ง
842	ค่อนข้างห่าง	ลักษณะค่อนข้างทางวงรี
983	ค่อนข้างห่างกันแต่เนื้อเหนียวที่ความเร็วรอบ 842 รอบต่อนาที	ลักษณะค่อนข้างทางวงรี
1123	ไม่ห่างกันมาก	ลักษณะค่อนข้างทางวงรี
1264	ค่อนข้างชิดกัน	ลักษณะค่อนข้างทางวงรี
1404	ค่อนข้างชิดกัน	ลักษณะค่อนข้างทางวงรี

จากการทดลองที่ความเร็วรอบต่างๆ ของมอเตอร์ต้นกำลัง พบว่าที่ความเร็วรอบ 1123 รอบต่อ นาที เป็นความเร็วรอบที่เหมาะสมในการทำขนมกุยช่ายโดยใช้ชุดอุปกรณ์ทำขนมกุยช่าย ซึ่งพิจารณาจากระยะห่างและรูปร่างของขนมกุยช่ายเมื่อผ่านตัวตัด

ตารางที่ 4.2 อัตราการผลิตขนมกุยช่ายที่ความเร็วรอบ 1123 รอบต่อนาที

การทดลองครั้งที่	จำนวนชิ้นขนม	เวลา (วินาที)	อัตราการผลิตจำนวนชิ้นต่อวินาที
1	10	76	0.132
2	10	75	0.133
3	10	77	0.129
4	10	76	0.132
5	10	76	0.132

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

$$\begin{aligned}
 \text{อัตราการผลิตเฉลี่ยของชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่าย} &= 0.132 \text{ ชิ้นต่อวินาที} \\
 &= 7.92 \text{ ชิ้นต่อนาที} \\
 &\approx 8 \text{ ชิ้นต่อนาที} \\
 \text{อัตราการผลิตขนมกุยช่ายเมื่อใช้แรงงานคนเฉลี่ย} &= 5 \text{ ชิ้นต่อนาที}
 \end{aligned}$$

เปรียบเทียบอัตราความสามารถของชุดอุปกรณ์ห่อขนมเมื่อเทียบกับแรงงานคน $= 8/5 = 1.6$

4.3 บทวิจารณ์ผลการทดลอง

จากการทดลองเพื่อการหาค่าอัตราผลิตของการทำขนมกุยช่ายด้วยชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่ายนั้นจะยังมีจุดดัดขาดของแป้งซึ่งสถานะของแป้งจะยังที่ค่าความชื้นอยู่มากจึงทำให้แม้ว่าจะทำการใช้น้ำมันในการทาในอุปกรณ์แต่ละชิ้นแล้วก็ตามก็ยังมีกรดติดขัดของแป้งอยู่ในทุกส่วนผลการทดลองที่ได้จึงยังได้ไม่ดีเท่าที่ควร แต่จากการทดลอง ในส่วนของตัวป้อน แป้งนั้นจากปัญหาข้างต้นทำให้การป้อน ที่ได้ไม่สม่ำเสมอ หรืออาจจะออกมาในปริมาณที่ไม่มากเหมือนใช้ด้วยแรงงานคน เนื่องจากเราไม่สามารถคำนวณค่าแรงบิดของเครื่องป้อน แป้งได้แน่นอน จึงไม่สามารถที่จะคำนวณแรงในส่วนของต้นกำลังที่จะใช้ขับเคลื่อน ได้คงที่ ในส่วนของตัวบดและส่วนใส่ใส่จะสามารถใช้งานได้ค่อนข้างดี โดยรวมแล้วปัญหาที่พบจะเกิดจากแป้งที่ติดอยู่ตามส่วนต่าง ๆ ภายในชุดอุปกรณ์เป็นส่วนใหญ่

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ดัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 5

การคำนวณจุดคุ้มทุนทางเศรษฐศาสตร์วิศวกรรม

การคำนวณทางเศรษฐศาสตร์เพื่อคำนวณจุดคุ้มทุน เป็นการหาระยะเวลาที่ต้นทุนและค่าใช้จ่ายต่างๆจะเริ่มสมดุลกับรายรับที่ได้จากการขาย โดยค่าใช้จ่ายต่าง ๆ นั้นจะประกอบไปด้วย ค่าใช้จ่ายแปรผันและ ค่าใช้จ่ายคงที่ โดยที่ค่าใช้จ่ายแปรผันจะประกอบไปด้วย ค่าจ้างแรงงาน ค่าไฟ และค่าซ่อมแซมและบำรุงรักษา ซึ่งค่าใช้จ่ายในส่วนนี้จะแปรเปลี่ยนไปตามปริมาณการผลิต สำหรับค่าใช้จ่ายคงที่นั้นจะประกอบไปด้วย ค่าเสื่อมราคาและค่าซากที่ทำการขายหลังจากหมดอายุการใช้งาน

การประเมินต้นทุนและผลตอบแทนเป็นการทดสอบความเป็นไปได้ในการลงทุนในชุดอุปกรณ์เพื่อนำไปใช้งาน ซึ่งเงินลงทุนที่ใช้ในการสร้างในเชิงวิศวกรรม ราคาเครื่องจะประมาณ 8150 บาท/เครื่อง ซึ่งเงินลงทุนดังกล่าว ยังไม่รวมค่าโรงเรือนสำหรับเก็บเครื่อง ในความเป็นจริงแล้ว ผู้ลงทุนนำชุดอุปกรณ์มาใช้งานยังต้องมีเงินลงทุนในส่วนของโรงเรือนที่จะใช้ในการเก็บชุดอุปกรณ์ด้วย อย่างไรก็ตามในที่นี่จะสมมติให้มูลค่าของเครื่อง คือ เงินลงทุนขั้นต่ำที่ผู้ลงทุนต้องใช้ในการลงทุน และเป็นเงินลงทุนที่ผู้ลงทุนได้เป็นผลตอบแทนกลับคืนมา

ผลตอบแทนการลงทุน ในที่นี้จะสมมติให้เป็นการนำรายรับรวมหักออกด้วยค่าใช้จ่าย ซึ่งจะได้เป็นผลตอบแทนเบื้องต้น ซึ่งจะนำไปคำนวณระยะเวลาการคืนทุนได้ โดยที่ระยะเวลาในการคืนทุนคำนวณได้จากสัดส่วนของค่าใช้จ่ายทั้งหมดที่ใช้ในการลงทุนต่อผลตอบแทนเบื้องต้น

5.1 ต้นทุนในการสร้าง

ตารางที่ 5.1 ค่าใช้จ่ายที่ใช้ในการประกอบชุดอุปกรณ์ห้องขมกัญชา

อุปกรณ์	ราคา(บาท)
ไม้ และ สกรู	100
ลูกปัด (รวมราคาของเหล็กที่ใช้ในการทำเบร้ง)	420
เฟืองโซ่ ขนาด 17 ฟัน 3 นิ้ว O.D. 14 ตัว	840
เฟืองโซ่ 1 นิ้ว O.D.	80
เฟืองโซ่ 6 นิ้ว O.D.	100
แปปสี่เหลี่ยม 6 เมตร 2 เส้น	230
ท่อสแตนเลส	350
เพลตเหล็ก 2 CM. O.D. 3 เมตร	100
โซ่จักรยาน	360
สายพาน 1 เส้น	100
มอเตอร์ 1/2 hp.	2500
เฟืองทดรอบ 1:60	1500
เครื่องบด	600
เฟืองตรง 2 ตัว	80
เฟืองดอกจอก 2 ตัว	80
สแตนเลสแผ่น	150
เหล็กแผ่น	350
กรวยสแตนเลส	80
ผ้าใบ	100
สปริง 4 ตัว	30
รวม	8,150

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

5.2 การคำนวณมูลค่าต้นทุน

กำหนดให้อายุการใช้งานของเครื่อง 5 ปี

ค่าใช้จ่ายทั้งหมด = ต้นทุนคงที่ + ต้นทุนแปรผัน

1. ต้นทุนคงที่

$$P(A/P.I\%.N)$$

คิดลดทุกปี 12 %

$$= 8,150(A/P, 12\%, 5)$$

$$= (8,150 \times 0.27741)$$

$$= 2,260.8915 \text{ บาท/ปี}$$

2. ต้นทุนแปรผัน

1) ค่าจ้างแรงงาน 2 คน ค่าจ้างแรงงาน 8,000 บาท/คน/เดือน

$$\text{ค่าจ้างแรงงานปีละ } 2 \times 12 \times 8,000 = 192,000 \text{ บาท}$$

2) ค่าไฟฟ้า $1/2 \times 0.746 \times 8 \times 200 \times 3 = 1,790.4 \text{ บาท/ปี}$

3) ค่าบำรุงรักษารวมค่าซ่อม 1,000 บาท/ปี และเพิ่มขึ้นปีละ 150 บาท

$$\text{ค่าซ่อม} = 1,000 + 150(A/G.I\%.N)$$

$$= 1,000 + 150(1.77)$$

$$= 1,265.50 \text{ บาท/ปี}$$

4) ต้นทุนค่าวัสดุ

กำหนดให้ค่าวัสดุที่ใช้ในการทำงานมีอยู่หลาย เช่น แป้งข้าวเจ้า , แป้งมันสำปะหลัง , ผักกูดช่วย โดยคิดรวมว่าใช้ค่าวัสดุในการทำ 1.5 บาท/ชิ้น

$$\begin{aligned} \text{ค่าวัสดุ} &= 1.5 \text{ บาท/ชิ้น} \times 8 \text{ ชิ้น/นาที} \times 60 \text{ นาที/ชั่วโมง} \times 8 \text{ ชั่วโมง/วัน} \\ &\quad \times 200 \text{ วัน/ปี} \end{aligned}$$

$$= 1,152,000 \text{ บาท/ปี}$$

$$\text{รวมค่าใช้จ่ายแปรผัน} = 1,347,055.90 \text{ บาท/ปี}$$

$$\text{ค่าใช้จ่ายแปรผันต่อหน่วย} = 1,347,055.90 / 768,000 = 1.75 \text{ บาท/หน่วย}$$

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

รวมค่าใช้จ่ายทั้งหมด = $2,260.8915 + 1.75n$ (n คือ จำนวนหน่วยกู้ยืมทุน)
กำหนดให้รายได้ที่ได้จากการขาย = 2 บาท/ชิ้น

คำนวณจุดคุ้มทุน

$$2n = 2,260.8915 + 1.75n$$

$$n = 9,043.566 \text{ ชิ้น}$$

$$\text{คิดเป็น} = 9,044 \text{ ชิ้นต่อปี}$$

ใน 1 ปีผลิตได้ 768,000 ชิ้น ดังนั้นในการผลิตชมภูช่วงจำนวน 9,044 ชิ้น ใช้เวลา
ประมาณ 4 วัน

จุดคุ้มทุน เท่ากับ 4 วัน



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

บทที่ 6

สรุปและวิเคราะห์ผลการทดลอง

6.1 สรุป

1. เมื่อปรับความเร็วรอบในระดับต่างๆ จะให้ความถี่สัมพันธ์ระหว่างระยะห่างของขนนกูกุ่ยซ้ายแต่ละชั้นที่ผ่านการตัด จะมีระยะห่างที่น้อยลง เมื่อความเร็วรอบมากขึ้น แต่ลักษณะที่ได้ของขนนกูกุ่ยซ้ายในแต่ละชั้น มีลักษณะค่อนข้างเป็นวงรี
2. ความเร็วรอบที่เหมาะสมในการทำขนนกูกุ่ยซ้าย ด้วยอุปกรณ์ห่อขนนกูกุ่ยซ้ายคือที่ความเร็วรอบ 1123 รอบต่อวินาที ซึ่งพิจารณาจากระยะห่างและรูปร่างของขนนกูกุ่ยซ้าย
3. ที่ความเร็วรอบ 1123 รอบต่อวินาที จะได้อัตราการผลิตเฉลี่ยของชุดอุปกรณ์ห่อขนนกูกุ่ยซ้ายประมาณ 8 ชั้นต่อนาที
4. การทำขนนกูกุ่ยซ้ายจากชุดอุปกรณ์ห่อขนนกูกุ่ยซ้ายมีความสามารถในการทำมากกว่าการทำขนนกูกุ่ยซ้ายด้วยแรงงานคน 1.6 เท่า

6.2 ข้อเสนอแนะ

1. ในส่วนของตัวป้อนควรปรับปรุงให้มีระดับที่ต่ำลงและให้มีขนาดที่ใหญ่ขึ้น เพื่อให้แป้งสามารถไหลออกได้ง่ายขึ้นและทันกับตัวบด
2. สายพานควรอยู่ในระดับที่ต่ำลงจากตัวบดเพื่อให้แป้งสามารถเคลื่อนที่ที่สะดวกขึ้น
3. ตัวบดควรติดอุปกรณ์ในการทาน้ำมันให้สามารถมีน้ำมันหล่อลื่นอยู่ตลอดเวลา
4. ในส่วนตัวปั๊มควรมีส่วนที่ประคองแป้งเพื่อไม่ให้แป้งเกิดการม้วนตัวก่อนทำการตัด
5. คุุณกรณ์ในการตัดควรทำให้ใบมีดตัดมีลักษณะ โกงหรือเป็นวงรี เพื่อให้แป้งที่ผ่านการตัดมีลักษณะที่กลมมากขึ้น

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เอกสารอ้างอิง

1. _____, "มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม แป้งข้าวเจ้า มอก. 638-2529". กระทรวงอุตสาหกรรม, 2529
2. _____, "มาตรฐานผลิตภัณฑ์อุตสาหกรรม แป้งมันสำปะหลัง มอก. 638-2529". กระทรวงอุตสาหกรรม, 2529
3. _____, "อาหารเป็นอาชีพ (อาหารคาว)", สำนักพิมพ์แอสแมค, 2537
4. _____, "เอกสารประกอบการสอน วิชา ENGINEERING MATERIAL เรื่อง โลหะนอกกลุ่มประเภทเหล็ก (NON FERROUS METALS)", จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2538
5. _____, "เอกสารประกอบการสอน วิชา ENGINEERING MATERIAL เรื่อง โลหะประเภทเหล็ก (FERROUS METALS)", จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย, 2538
6. วรวิทย์ อิงคากรณ์, "การออกแบบเครื่องจักรกล เล่ม 2", สำนักพิมพ์ซีไอเคยูเคชั่น, 2521

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

ภาคผนวก [6]

ส่วนผสมการทำขนมกุยช่าย

ส่วนผสมแป้ง

- แป้งข้าวเจ้า 4 ชีด
- แป้งข้าวเหนียว 1 ชีด
- แป้งมัน 1 ชีด
- น้ำ 4 ถ้วย
- น้ำมัน 1/4 ถ้วย
- กระทียมเจียว 1/4 ถ้วย

วิธีทำ

1. ผสมแป้งข้าวเหนียว แป้งข้าวเจ้า 3 ถ้วย แป้งมัน 1/4 ถ้วยเข้าด้วยกัน ค่อยๆใส่น้ำทีละน้อย คนให้เข้ากันดี จนน้ำหมด ใส่น้ำมัน คนให้เข้ากัน
2. นำส่วนผสมข้อ 1 ใส่ลงในกระทะทอง ยกขึ้นตั้งไฟ ใช้ไฟกลาง กวนจนแป้งสุกอ่อนจากกระทะ ยกลง พอแป้งอุ่น ใส่น้ำมันที่เหลือ นวดให้เหนียวนุ่ม ใช้ผ้าขาวบางชุบน้ำบิดให้หมาดๆคลุมไว้
3. ปั้นแป้งเป็นก้อนกลม ขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 1 นิ้ว จะได้ประมาณ 120 ก้อน แผ่แป้งให้เป็นแผ่นบางรูปใบหอกหรือถ้วย ตักใส่ใส่ จับจีบให้สวย
4. นำไปนึ่งในน้ำเดือด ไฟแรง จนสุก ยกลง พรมด้วยกระทียมเจียว จัดใส่จาน เสริฟพร้อมน้ำจิ้ม

ส่วนผสมไส้กุยช่าย

- ใบกุยช่ายตัดท่อนสั้น 4 ถ้วย
- กระทียมสับละเอียด 1 ช้อนโต๊ะ
- ชีอิ้วขาว 2 ช้อนโต๊ะ
- น้ำมัน 1/4 ถ้วย

ใส่น้ำมันลงในกระทะ ตั้งไฟให้ร้อน ใส่กระทียม เจียวให้หอม ใส่ใบกุยช่าย ผัดพอทั่ว ใส่ชีอิ้วขาว ผัดให้เข้ากัน ปิดไฟ

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้าไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

เครื่องปรุงน้ำจิ้ม

พริกชี้ฟ้าเหลืองแดงโขลกละเอียด 5 เม็ด

น้ำตาลทราย 1/4 ถ้วย

ซีอิ๊วขาว 4 ถ้วย

ซีอิ๊วหวาน 4 ถ้วย

น้ำส้มสายชู 1/4 ถ้วย

ผสมน้ำตาล ซีอิ๊วหวาน ซีอิ๊วขาว น้ำส้มสายชู เข้าด้วยกัน ตั้งไฟให้น้ำตาลละลาย ยก
ลงปล่อยให้เย็น ใส่พริกชี้ฟ้า คนให้ทั่ว

ข้อเสนอแนะ

1. แป้งที่นวดได้ที่แล้ว ควรคลุมด้วยผ้าขาวบางชุบน้ำบิดให้หมาดๆ เพื่อไม่ให้แป้งถูกลม เพราะ
แป้งจะแห้ง
2. การจับจีบควรจับจีบให้แน่น ป้องกันไม่ให้ไส้หลุดออกมาเมื่อนึ่งสุกแล้ว
3. การนึ่งควรใส่น้ำ 1/4 ของลังถึง ใช้ไฟแรงเมื่อน้ำเดือด จึงยกถาดขนมขึ้นนึ่ง ขนมที่ได้จึงจะมี
ลักษณะเหนียวนุ่ม

เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้

กิตติกรรมประกาศ

ปริญาานิพนธ์นี้สำเร็จลงได้ต้องขอขอบคุณ อาจารย์ สัตยลักษณ์ กิ่งทอง ที่ได้ให้คำแนะนำ ข้อเสนอแนะ รวมทั้ง แนวคิด ในการทำ ชุดอุปกรณ์ห่อขนมกุยช่ายนี้ด้วย อาจารย์ กันต์กนิษฐ์ ชนศิริวัฒนา ที่ได้ให้คำแนะนำ ตรวจสอบแก้วิทยานิพนธ์ ฉบับนี้ นาย อมร จิตต์เพิ่มพูนกุล และ นาย ชีรพงษ์ กิตติรัตนากร ที่ได้ให้แนวคิด และช่วยเหลือในการทำชุดอุปกรณ์นี้ให้สำเร็จลงได้ ทางคณะผู้จัดทำขอขอบคุณไว้ ณ โอกาสนี้ด้วย



เอกสารนี้เป็นเอกสารที่สงวนไว้สำหรับการใช้งานเพื่อการศึกษาเท่านั้น ไม่อนุญาตให้นำไปใช้ประโยชน์ด้านการค้า
ไม่ว่ากรณีใดๆ ทั้งสิ้น อีกทั้งห้ามมิให้ตัดแปลงเนื้อหาและต้องอ้างอิงถึงเจ้าของเอกสารทุกครั้งที่มีการนำไปใช้