

บทที่ 4

ผลการวิเคราะห์ข้อมูล

1. เพื่อศึกษาการกระจายของความเส้นที่เกิดจากการเคลื่อนพัน
เขี้ยวยั่วยรือการและขนาดของแรงต่างๆ กัน ผู้วิจัยได้ทดลองจำลองพื้นประกอบ
ด้วย พื้นเขี้ยว พื้นกรามน้อยชี้ที่ 2 และพื้นกรามชี้ที่ 1 ผังตัวอยู่ในสารราชสีห์เห็น
113 เรซิน ซึ่งมีคุณสมบัติเป็นสารราบเรียบเรียง เครื่องมือเคลื่อนพันเขี้ยวที่ใช้ใน
การทดลอง ได้แก่ สิลเจอร์ สปริง ขนาด 0.016×0.016 นิ้ว เกเบอร์
สองเกล 45 องศา, จัลลสชิง ลูบ ขนาด 0.016×0.016 นิ้ว เกเบอร์
สองเกล 22.5 องศา จหอัน 15 องศา, สปริงชนิดเกลี่ยมปีก ขนาด 0.009
 $\times 0.030$ นิ้ว, ยางขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ ออนไล, ยางขนาด $1/4$ นิ้ว
 $3(1/2)$ ออนไล ร่วมกับเคาน์น์ แคน

การกระจายของความเส้นที่เกิดขึ้นเมื่อมองผ่านเครื่องมือจพลารีสโคป
บันทึกตัวยักษ์ภาพขาวดำ ร่ายก่อนถ่ายรูบผลที่เกิดขึ้นจากเครื่องมือแต่ละ
ชนิดให้ทำการทดลองซ้ำ 3 ครั้ง เพื่อสังเกตการเคลื่อนที่ของแบบมีค พร้อมทั้ง
สเก็ตภาพของแบบมีค เพื่อบรรกอบการจัดลำดับของแบบมีค โดยแบบมีคซึ่งบรรยาย
ที่บุญราษฎร์ และเคลื่อนตัวขึ้นบนเป็นแบบแรกในครั้งที่ 1 จะเป็นลำดับที่ 0
และนานาไป ที่ 1 จะเป็นลำดับที่ $1/2$ ส่วนแบบมีคที่เริ่มปรากฏเร็ว
อะวีโอลาร์ เครส และเคลื่อนตัวลงล่าง เป็นแบบแรกในครั้งที่ 2 ที่ 2 จะเป็นลำดับ
ที่ $1/2$ และนานาครั้งที่ 3 จะเป็นลำดับที่ 1 ตามลำดับ

การทดลองแต่ละครั้งใช้สปริงหรือยางขึ้นใหม่ทุกครั้ง เพื่อไม่ให้
คุณสมบัติของ เครื่องมือ เปลี่ยนแปลง

รัศมีความลึกของแกบมีค่าต่ำจากฐานภาพ ในค่าหนึ่งที่ 0 1

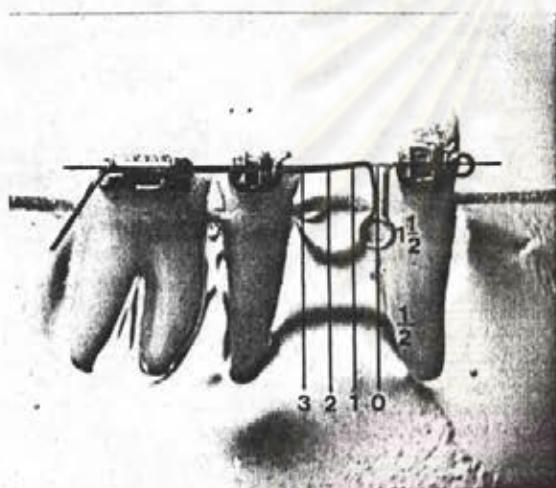
2 3 (ตั้งฐานที่ 69) ดู

ค่าหนึ่งที่ 0 เป็นค่าหนึ่งที่แกบมีค่าต่ำกับพื้นเสี้ยว

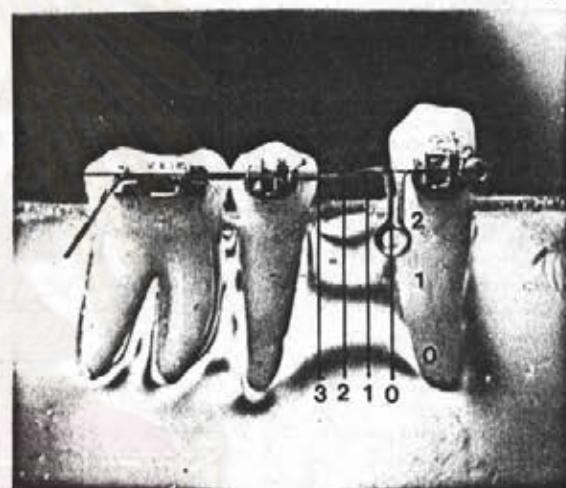
ค่าหนึ่งที่ 1, 2 เป็นค่าหนึ่งที่แกบมีค่าต่ำระหว่างพื้นเสี้ยวและ
พื้นกระถางน้อยชี้ที่หนึ่ง

ค่าหนึ่งที่ 3 เป็นค่าหนึ่งที่แกบมีค่าต่ำกับพื้นกระถางน้อยชี้ที่หนึ่ง

สร้างกราฟระหว่างจำนวนแกบมีค (N) กับความลึกของแกบมีค (d)



ก



ข

รูปที่ 69 แสดงลักษณะของแกบมีคและค่าหนึ่งที่ใช้รัศมีความลึกของ
แกบมีค

ก. งานลักษณะ

ข. งานการก่อ

อื่นๆ ในการ เคลื่อนผัน เชี้ยวด้วย เครื่องมือชนิดค่าฯ ผู้วิจัยได้ทดลอง
เบรี่ยน เทียบผลการกระจายของความเส้นที่เกิดขึ้น ในกรณีที่ไม่มีมีดพันหลัก
(Non-enmassed) กับกรณีมีมีดพันหลัก (Enmassed)

การกระจายของความเส้นที่เกิดขึ้นจาก เครื่องมือแต่ละชนิด แสดง
ตามรูปที่ 70-76 โดยมีรายละเอียดดังนี้

1.1 ชิลเจอร์ สปริง เก็บอร์ แรงเกล 45 องศา (ตั้งรูปที่ 70)
แรงที่ใช้ในการ เคลื่อนผัน เชี้ยว ได้จากการศึกษาความสัมพันธ์ของระยะทางที่
กระดับสปริงกับขนาดของแรงที่เกิดขึ้นจากสปริง
(รายละเอียดศึกษาในภาคผนวก)

แรงที่ใช้กระดับ (กรัม)	ระยะทางที่ใช้กระดับ (มม.)
0	0
100	1.48
150	2.06
200	2.59
250	3.22
300	3.76

1.1.1 ในกรณีที่ไม่มีมีดพันหลัก (รูปที่ 70)

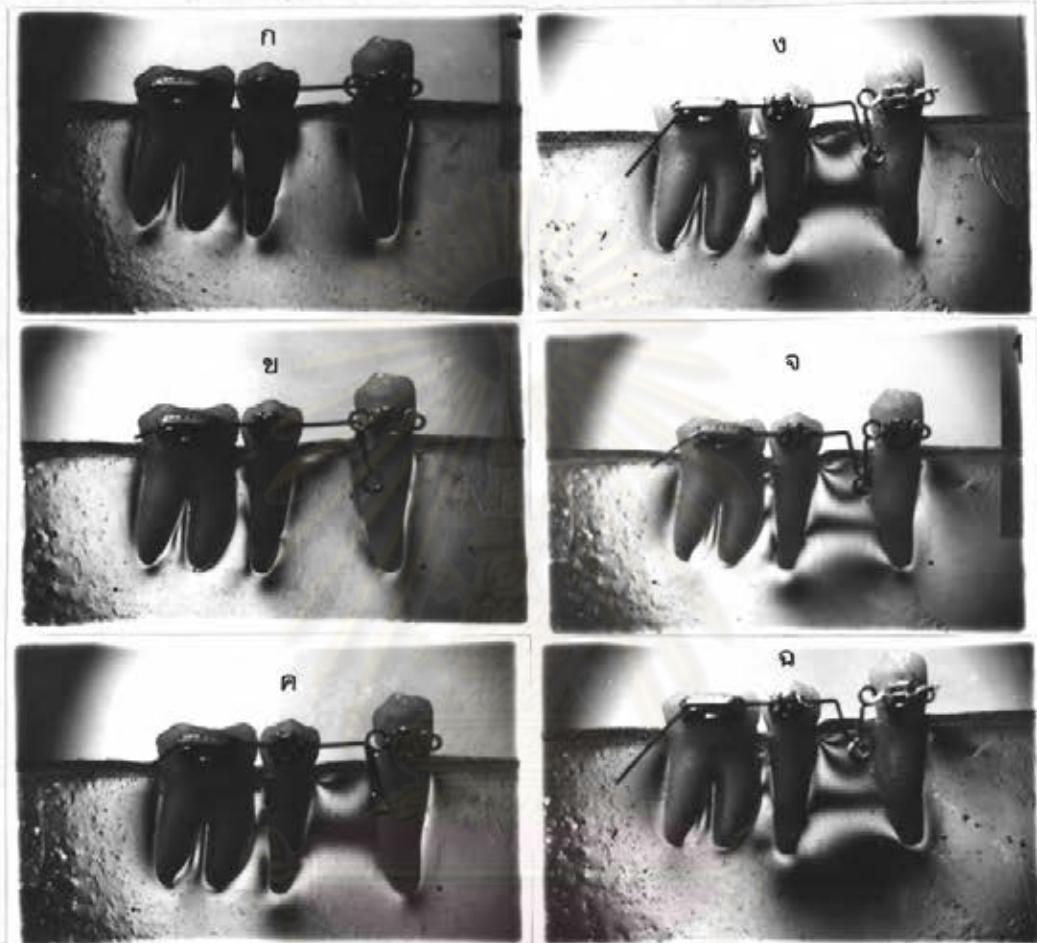
แรง 0 กรัม ระยะทางของการกระดับ 0 มม. (รูปที่ 70a)

บริเวณผัน เชี้ยว :

ด้านไกลักษณะ ไม่พบการ เบสิลล์แบบลง

ด้านไกลักษณะ มีแรงอัดที่ปลายรากฟัน และแรงดึงที่อะร์โนลาร์
เครส แต่ยังไม่บรรลุเป็นแบบมีชัก เช่น แสดงว่า เกิดโน้มเน้งที่รากฟัน เชี้ยว
เป็นลักษณะของการ เครื่ยมรากฟันไปทางด้านไกลักษณะ ก่อนทำการ เคลื่อนผัน
ทั้งชี้

บริเวณกรานน้อยและพันกราน : ไม่พบการ เบสิลล์แบบลง



รูปที่ 70 แสดงการกระจาดของความเค้นที่เกิดขึ้นในฟันเมื่อเจดย์ชิลเจอร์ สปริง เกเบอร์ แองเกิล 45 องศา ขนาดที่ ศิล แรงที่ใช้กระตุนคันนี้

ก. 0 กรัม	ก. 200 กรัม
ก. 100 กรัม	ก. 250 กรัม
ก. 150 กรัม	ก. 300 กรัม

แรง 100 กรัม ระยะทางของการกระตุน 1.48 มม. (รูปที่ 70ข)

บริเวณพื้น เชี้ยว :

ด้านไกลักษณะ เริ่มปรากฏแรงอัดที่ปลายรากฟัน เสี้กน้อย

ด้านไกลักษณะ ความเข้มของแรงอัดบริเวณปลายรากคล่อง และเริ่มน้ำเงินเป็นแรงอัดที่อะวีโรลาร์ เครส ลักษณะนี้แสดงให้เห็นว่า เมื่อพื้น เชี้ยว เริ่มมาตั้งแต่แรง จะมีรูมเมนต์ เปลส์ยนแบล็งไบในพิศทางตรงข้ามกับรูมเมนต์ เริ่มต้นความเข้มของแรงอัดที่ปลายรากจึงคล่อง

บริเวณพื้นกรามน้อย :

ด้านไกลักษณะ พบร่องศีกที่อะวีโรลาร์ เครส แสดงให้เห็นว่าแรงที่ใช้กระตุนมีผลต่อพื้นหลัก

ระหว่างพื้นกรามน้อย และพื้นกราม : ไม่พบการ เปลส์ยนแบล็ง

บริเวณพื้นกราม : ไม่พบการ เปลส์ยนแบล็ง

แรง 150 กรัม ระยะทางของการกระตุน 2.06 มม. (รูปที่ 70ค)

บริเวณพื้น เชี้ยว :

ด้านไกลักษณะ เริ่มปรากฏแรงศีกที่อะวีโรลาร์ เครส และแรงอัดที่ปลายรากฟัน ลักษณะ เช่นนี้แสดงว่า พื้น เชี้ยว เริ่มเคลื่อนที่ในพิศทางของแรงที่เกิดจากกลบริจ

ด้านไกลักษณะ ความเข้มของแรงอัดที่ปลายรากหายไป ปรากฏแรงอัด เกิดขึ้นที่อะวีโรลาร์ เครส ลักษณะมาถึงประมาณ $\frac{2}{3}$ ของความยาวรากฟัน (จำนวนແກນມືັດ $\frac{3}{2}$ ຈາລ໌ ພິລ)

บริเวณพื้นกรามน้อย :

ด้านไกลักษณะ พบรการกระจาดของแรงศีก เกิดขึ้นที่อะวีโรลาร์ เครส ลงมาถึงประมาณ $\frac{2}{3}$ ของความยาวรากฟัน จำนวนແກນມືັດ ເທົາກັນ $\frac{3}{2}$ ຈາລ໌ ພິລ ສິ່ງເທົາກັນการกระจาดของแรงอัดที่ปรากฏทางด้านไกลักษณะของ

พินเชี้ยวและเริ่มนรากรอแรงอัคทีบลายรากพิน สักยังดูนี่แสดงให้เห็นว่า เมื่อใช้แรงเคลื่อนพินมากขึ้น แรงตั้งกล่าวจะมีผลต่อพินหลักมากขึ้น

ระหว่างพินกรณาน้อยและพินกรณานะ เนื่องจากน้ำหนักการกระจายของความเส้นมากขึ้น เมื่อเทียบกับแรง 0-100 กรัม

บริเวณพินกรณานะ : ไม่นานการเปลี่ยนแปลง

แรง 200 กรัม ระยะทางของการกระดับ 2.59 มม. (รูปที่ 70)

บริเวณพินเชี้ยว :

ด้านใกล้ลักษณะ พบแรงตึงที่อะร์เจลาร์ เครส และแรงอัคทีบบริเวณบลัยรากพินเพิ่มขึ้น

ด้านใกล้ลักษณะ บรากอความเข้มของแรงตึง เป็นเงาเข้มชันที่บลัยรากพินและแรงอัคทีบอะร์เจลาร์ เครส สิกลงมากกว่า 2/3 ของความยาวรากพิน แสดงว่าพินเชี้ยวเริ่มเกิดการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนหัวพิน

บริเวณพินกรณาน้อย :

ด้านใกล้ลักษณะ พบการกระจายของแรงตึงคล้ายคลึงกับเมื่อใช้แรง 150 กรัม แต่แรงอัคทีบลายรากพินมีความเข้มมากขึ้น และเริ่มก่อตัวเป็นแคนมีคลักษณะนี่แสดงให้เห็นว่าพินหลักเริ่มเคลื่อนที่มาทางด้านหน้าเฉพาะส่วนหัวพิน ระหว่างพินกรณาน้อยและพินกรณานะ : พบการกระจายของความเส้นเท่าเดิม แต่ความเข้มมากขึ้น เมื่อเทียบกับขนาดแรง 150 กรัม

บริเวณพินกรณานะ : ยังไม่นานการเปลี่ยนแปลง

แรง 250 กรัม ระยะทางของการกระดับ 3.22 มม. (รูปที่ 70)

บริเวณพินเชี้ยว : การกระจายของความเส้นทางด้านใกล้ลักษณะ และใกล้ลักษณะคล้ายคลึงกับเมื่อได้รับแรง 200 กรัม แต่ความเข้มของแคนมีคลามากขึ้น แสดงให้เห็นว่าเกิดการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนหัวพินมากขึ้น

บริเวณพื้นที่น้ำดื่ม :

ห้านากลกลาง พนักงานคณะกรรมการ เคสีอินท์ช่องพื้นหลังซึ่งน้ำทางด้านหน้า เฉพาะส่วนหัวพื้นมากขึ้นกว่าช่วงกระดูก 200 กรัม โดยสังเกตจาก การกระจายของแรงอัดทางด้านไกลกลาง จำนวนแคนน์มีค่าเท่ากัน $7/2$ ซึ่งมากกว่าแรง 200 กรัม อัตรา $3/2$ ลักษณะ และแรงดึงที่บุรากร่มีความเข้มมากขึ้น

ระหว่างพื้นที่น้ำดื่มและพื้นที่น้ำ : พนักงานกระจายของความเส้นมากขึ้นกว่าแรงที่ใช้กระดูก 200 กรัม

บริเวณพื้นที่ :

ห้านากลกลาง บริเวณที่หัวใจและรากลมาร์ เครส สิกลงมาถึง $1/2$ ของความยาวรากพื้นที่น้ำทางด้านไกลกลาง และคงไว้เรื่อยมีการเคลื่อนที่ของพื้นที่น้ำทางด้านหน้า

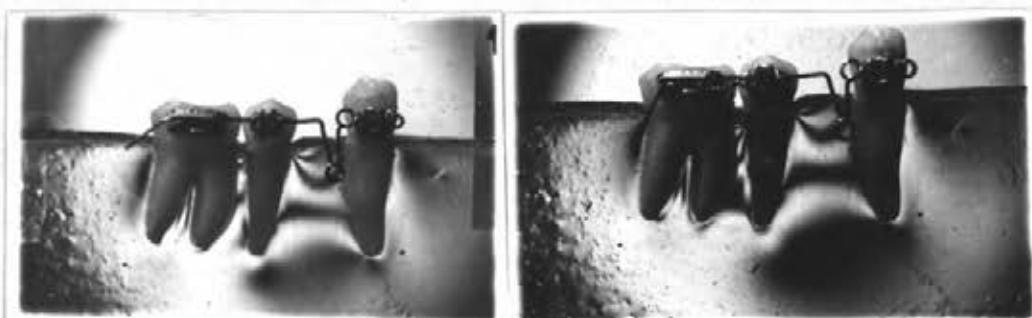
แรง 300 กรัม ระยะทางของการกระดูก 3.76 มม. (รูปที่ 70)

ลักษณะของการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนหัวพื้นที่หัวใจมากขึ้น รวมทั้งการเคลื่อนที่ของพื้นหลังทั้ง 2 ชั้นมากขึ้นและซัดเจนกว่าแรง 250 กรัม

1.1.2 ในกรณีที่มีการมัคพื้นหลัง

การกระจายของความเส้นในพื้นที่น้ำ มีลักษณะไม่แตกต่างกับกรณีเมื่อมัคพื้นหลัง เมื่อใช้แรงขนาดเดียวกัน (พิจารณาจากลักษณะของแคนน์มีคที่บุรากรทางด้านไกลกลางของพื้นที่น้ำ) ดังรูปที่ 71

สำหรับพื้นที่น้ำดื่มและพื้นที่น้ำ พบว่า กรณีที่มัคพื้นหลังทั้งสองน้ำด้วยกัน การกระจายของความเส้นน้ำดื่มกว่ากรณีเมื่อมัคพื้นหลัง พิจารณาจากลักษณะของแคนน์มีคที่บุรากรทางด้านไกลกลางของพื้นที่น้ำดื่ม และหัวใจกลางของพื้นที่น้ำ ดังรูปที่ 71



a

b

รูปที่ 71 แสดงการกระจาดของความเส้น เปรียบเทียบการตีน้ำมันมัคพันหลัก(ก) กับการตีมัคพันหลัก(ข)

1.1.3 เมื่อเปรียบเทียบการกระจาดของความเส้น กรณีมัคพันหลัก และมัคพันหลักจากการ

โดยพิจารณาจากรูปที่ 72 ในค่าแทนที่ 3 ซึ่งเป็นค่าแทนที่อยู่ชิดกับพื้น地面น้อยซึ่ง เป็นพันหลัก ได้ผลการกระจาดของแรงอัคและแรงตึง ดังนี้

การกระจาดของแรงอัค : เมื่อพิจารณาจากค่าแทนทั้ง 4 คือ ค่าแทนที่ 0 1 2 3 เมื่อแรงที่ใช้ในการกระตุนคือ 100 150 200 250 300 กรัม รูปแบบการกระจาดของความเส้นมีลักษณะท่านอง เที่ยว กัน ก้าวสืบ มีค่าความลาก เยียง (slope) ที่ได้จากการวัดค่าของระยะทางความสูงของรูปแบบแบบมีค่าจากจุดข้างล่างขึ้นไปตามค่าแทนที่ เกือบชั้น หนว่ามีค่าลดลง เมื่อกัน แสดงให้เห็นว่าการกระจาดของแรงอัค มีค่าลดลง เมื่อเข้าใกล้จุดศูนย์กลางของ การหมุนและมีค่า เป็นศูนย์ ณ ค่าแทนที่ 0 ค่าแทนที่ 0 คือ จุดศูนย์กลางของการหมุน

เมื่อใช้แรง 250 และ 300 กรัม ทั้งกรณีมัคพันหลัก และมัคพันหลัก มีค่าความลาก เยียงเป็น 2 ช่วง ในค่าแทนที่ 3 ก้าวสืบ ณ ช่วงแรก ค่า

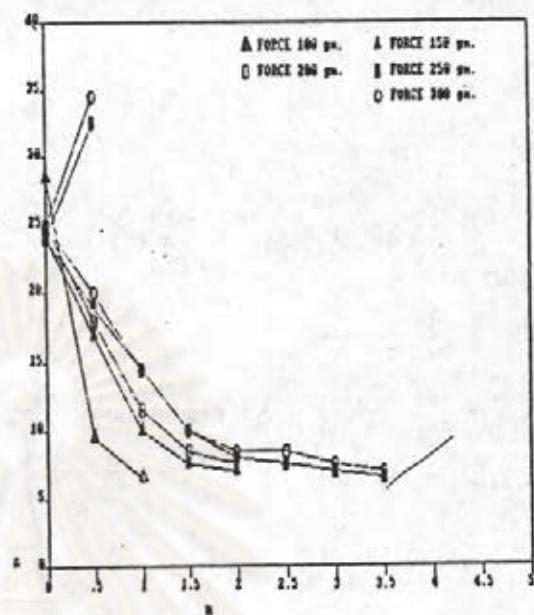
ความลาก เอียงยังมีความชันอยู่ในช่วงของลากับแกบมีคที่ 0-2 แต่เมื่อลากับแกบ มีค มากกว่า 2 ชั้นขึ้น ให้ค่าความเส้นของแรงอัคเก็บเท่ากัน

การกระจายของแรงตึง : มีค่าความลาก เอียง เพิ่มขึ้น เมื่อออกรังกระตุนมากขึ้น แสดงว่าค่าของแรงตึงจะมีค่าสูงขึ้น เมื่อห่างออกจากจุดศูนย์กลางของภาระทุน

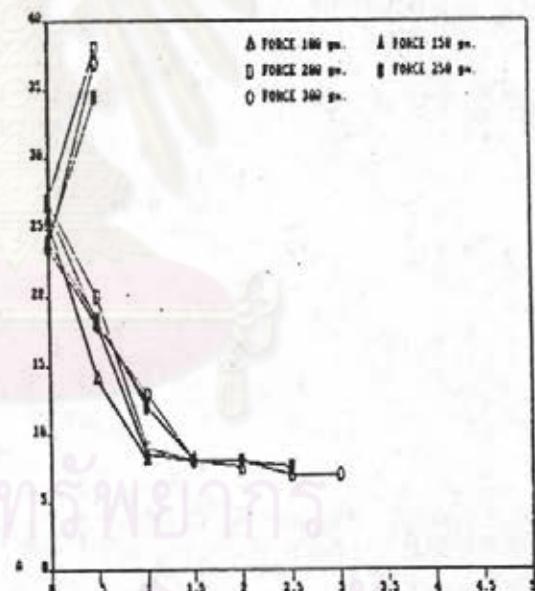
อนึ่ง เมื่อพิจารณาถึงลากับของแกบมีคจะ เห็นได้ว่ากรณีที่มีคพันหลัก การกระจายของความเด่นบนคาดหนั่งที่ 3 ซึ่งเป็นคาดหนั่งของพันกรรมน้อยจะลดลง เมื่อเทียบกับกรณีที่ไม่มีคพันหลัก การเพิ่มของจำนวนแกบมีคในกรณีทั้ง 2 เป็นไปตามขนาดของแรงที่ใช้กระตุน ความลากับ

ศูนย์วิทยทรัพยากร จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

กราฟที่ไม่มีมัคพันหลัก



กราฟมีมัคพันหลัก



รูปที่ 72 กราฟแสดงการ เปรียบเทียบการกระจายของความตื้น
กรดที่ไม่มีมัคพันหลัก และมัคพันหลักของชิลเจอร์ สปริง ที่.ca.หน้าง 3

1.2 จุดสัมผัส สูบ เก็บไว้ และเก็บ 15 องศา ไฟอัน 22.5 องศา (ดูรูปที่ 73) แรงที่ใช้ในการเคลื่อนพันเข็มว่าต่ำจากการศึกษาความสัมพันธ์ของระยะทางที่กระดับสบiring กับขนาดของแรงที่เกิดขึ้นจากสบiring (รายละเอียดศึกษาในภาคผนวก)

แรงที่ใช้กระดับ (กรัม)	ระยะทางที่ใช้กระดับ (มม.)
0	0 (ชาสบiring ชักกัน)
200	1.34
300	1.79
400	2.68
500	3.76

1.2.1 งานกรณีที่ไม่มีการมัดพันหลัก (รูปที่ 73)

แรง 0 กรัม ระยะทางของกระดับ 0 มม. (รูปที่ 73a)

บริเวณพันเข็มว่า :

ด้านไกลักษณะ พนแรงดึงท่อวีร์เจลาร์ เครส

ด้านไกลักษณะ พนแรงดึงท่อวีร์เจลาร์ เครส สิกลงมาถึง 2/3 ของรากพัน และแรงดึงเป็นเงาจางที่บลยาดรากรพัน ลักษณะนี้แสดงให้เห็นถึง เริ่มน้ำการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนตัวพันของพันเข็มว่า ฉุกเริ่มต้นก่อนมีการกระดับ บริเวณพันกรรมน้อย :

ด้านไกลักษณะ เกิดแรงดึงท่อวีร์เจลาร์ เครส สิกลงมาถึง 2/3 ของรากพัน และแรงดึงเป็นเงาจางที่บลยาดรากรพัน แสดงว่า สบiring ชนิดนี้มีผลต่อ พันหลักแม้ยังมีต่ำกระดับให้เกิดแรง ระหว่างพันกรรมน้อยและพันกรรม : หมกกระจาดของความเส้นประกอเพิ่ม ขึ้นเล็กน้อย

บริเวณพันกรรม : นำหมกการเบสี่ยนแบล็ค

แรง 200 กรัม ระยะทางของการกระตุ้น 1.34 มม. (73ช)

การกระจายของความเส้นไม้แตกต่างจากลักษณะร่องคัน

แรง 300 400 500 กรัม ระยะทางของการกระตุ้น 1.79

2.68 3.76 มม. ความลึกคัน (รูปที่ 73ค-จ)

บริเวณพื้นเขียว :

ความเส้นทึบทางค้านไกลักษณะ และหากลางของพื้นเขียวมากขึ้น
ความลึกคัน แสดงถึงลักษณะของการ เคลื่อนที่เฉพาะส่วนดัวพื้นมากยิ่งขึ้นตามขนาด
ของแรงที่ใช้กระตุ้น

บริเวณพื้นน้ำเงิน :

ทางค้านไกลักษณะ การกระจายของแรงตึง เพิ่มมากขึ้นตามขนาดของ
แรงที่ใช้กระตุ้นเข้มกว่ากัน เมื่อนับจากลึกคันของแบบมีค พบร่วมมีจำนวนแบบมีค
มากกว่าทางค้านไกลักษณะของพื้นเขียวอよุ 1/2 ลึกคัน ในทุกขนาดของแรงที่
กระตุ้น ส่วนแรงตึงบรากอเป็นแบบมีคซัก เชนแสดงถึงการ เคลื่อนมาทางค้านหน้า
ของพื้นหลักในลักษณะ เคลื่อนที่เฉพาะส่วนดัวพื้นอย่างซัก เชน

ระหว่างพื้นกรามน้ำเงินและพื้นกราม : การกระจายของความเส้นเพิ่มขึ้น ความ
ขนาดของแรงที่ใช้กระตุ้น

บริเวณพื้นกราม :

ทางค้านไกลักษณะ บรากอแรงตึงบริเวณอะวีโรลาร์ เครส ลงมาถึง
1/2 ของความยาวรากพื้น และเมื่อใช้แรง 400 500 กรัม ความลึกคัน ความ
เข้มของแรงตึงบริเวณนี้มากขึ้น



รูปที่ 73 แสดงการกระจำของความเส้นที่เกิดขึ้นในพันธุ์ชิว ฯคย
เครื่องมือชนิคเคลสซิง สูบ เกเบอร์ แองเกิล 22.5 องศา หอิน 15 องศา^๑
ใน负载 ฟิล แรงที่ใช้กระตุนดังนี้

ก. 0 กิโล

จ. 400 กิโล

ข. 200 กิโล

ฉ. 500 กิโล

ค. 300 กิโล

1.2.2 งานทดสอบมัคพันหลัก

การกระจายของความเส้นที่พันเชือก มีลักษณะไม่แตกต่างจากการพันมัคพันหลัก เมื่อใช้แรงในการกระตุนขนาดเดียวกัน

ขณะเดียวกันที่พันกรรมน้อย และพันกรรม ให้ผลทานองเดียวกับกรณีมัคพันหลักในการเคลื่อนพันเชือกด้วย สิวเจอร์ สปริง กล่าวคือ การสูญเสียหลักยังเกิดขึ้นน้อยกว่าไม่มีการมัคพันหลัก เมื่อแรงที่ใช้ในการกระตุนขนาดเดียวกัน

1.2.3 เมื่อเปรียบเทียบการกระจายของความเส้น กรณีมัคพันหลัก และมัคพันหลักจากการหด

ให้ลักษณะการกระจายของแรงอัคแระแรงซึ่งคล้ายกับสิลเจอร์ สปริง

1.3 สปริงชนิดเกลียวปีกขนาด 0.009×0.030 นิ้ว แรงที่ใช้ในการเคลื่อนพันเชือก ได้จากการยืดสปริง เป็นระยะทางที่ได้จากการบันทึกเมื่อค่า (ศักยภาระยก เอียงในภาคผนวก) ดังนี้

แรงที่ใช้กระตุน (กรัม)	ระยะทางที่ใช้กระตุน (มม.)
0	0
100	1.31
150	2.50
200	3.21
250	5.03
300	7.50
350	8.46

1.3.1 งานทดสอบมัคพันหลัก (รูปที่ 74)

แรง 0 กรัม ระยะทางของการกระตุน 0 มม. (รูปที่ 74)

บริเวณพันเชือก : ไม่พบการเบลี่ยนแบล็งทั้งทางด้านไกลกกลางและไกลกกลางรวมทั้งไม่ปรากฏอิมเมนท์ที่จะมีผลต่อการพันเชือกก่อนการใช้แรงกระตุนชั่วคราวคือการใช้ สิลเจอร์ สปริง และ โคลสชิง ลูบ

บริเวณพื้นที่น้ำดื่มและพื้นที่น้ำ : ไม่พนกการเปลี่ยนแปลง เช่นกัน

แรง 100 กิโล ระยะทางของการกระตุ้น 1.31 มม. (รูปที่ 74บ)

บริเวณพื้นที่น้ำ :

ด้านนอกลักษณะ พบร่างตึงห้องวีโอลาร์ เครส และแรงอัคที่บล่าย
รากพื้น

ด้านนอกลักษณะ บรากอเจพะแรงอัค ตึงห้องวีโอลาร์ เครส ลึก
ลงมาถึง 2/3 ของความยาวรากพื้น และคงตึงลักษณะการเคลื่อนที่เฉพาะตัวพื้น
บริเวณพื้นที่น้ำ :

ด้านนอกลักษณะ พบร่างตึงห้องวีโอลาร์ เครส สักลงมาถึง 2/3 ของ
ความยาวรากพื้น จำนวนแคนมีค่าเท่ากับ 3/2 ในคาร์ค ปล มากกว่าการ
กระจายของแรงอัคที่บล่ายด้านนอกลักษณะของพื้น เชี้ยวอยู่ 1/2 ความลึกตื้น
และเริ่มบรากอแรงอัคที่บล่ายรากพื้น แต่ยังไม่บรากอเป็นแคนมีค ลักษณะนี้แสดง
ให้เห็นว่า มีการเปลี่ยนแปลงที่พื้นหลัง ดือพื้นที่น้ำดื่มมีลักษณะของการเคลื่อนที่
เฉพาะส่วนตัวพื้น

ระหว่างพื้นที่น้ำดื่มและพื้นที่น้ำ : พนกการกระจายของความเส้นมากขึ้น เมื่อ
เทียบกับแรง 0 กิโล

บริเวณพื้นที่น้ำ : ไม่พนกการเปลี่ยนแปลง

แรง 150 กิโล ระยะทางของการกระตุ้น 2.50 มม. (รูปที่ 74ค)

บริเวณพื้นที่น้ำ :

ด้านนอกลักษณะ ลักษณะการกระจายของความเส้นคล้ายกันเมื่อ
กระตุ้นด้วยแรง 100 กิโล แต่ความเช่นของแคนมีคมากกว่า

ด้านนอกลักษณะ เริ่มบรากอแรงตึง เป็นเงาจางที่บล่ายรากพื้น
และคงตึงการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนตัวพื้นมากขึ้นตามขนาดของแรงที่เพิ่มขึ้น

บริเวณพื้นกรามน้อย :

ด้านไกลักษณะ แรงตึงที่อะวีโรลาร์ เครส สิกกลงมากซึ่งกว่า 100 กรัม และเมื่อนับจำนวนแคนมีคเท่ากัน 2 ในคราร์ค ปิล มา กกว่าการกระจายของแรงอัคที่บรากรอยทางด้านไกลักษณะของพื้นเชี้ยวอุ่ง $1/2$ ถ้าตับเช่นกัน ส่วนแรงอัคที่บล่ายรากพื้นมีความเข้มมากซึ่งแต่ยังไม่บรากรอยแคนมีค แสดงถึงการเคลื่อนที่ของพื้นหลักมาทางด้านหน้าในลักษณะ เคลื่อนที่เฉพาะส่วนด้าวพื้นมากซึ่งระหว่างพื้นกรามน้อยและพื้นกราม รวมทั้งบริเวณพื้นกรามทางด้านไกลักษณะ : มีลักษณะ เช่นเดียวกันเมื่อใช้แรง 100 กรัม

แรง 200 กรัม ระยะทางของการกระตุน 3.21 มม. (รูปที่ 74ง)

บริเวณพื้นเชี้ยว :

ลักษณะการกระจายของแรงอัคและแรงตึง หั้งหางด้านไกลักษณะและไกลักษณะ มีรูปแบบของแคนมีคทานองเดียวกับแรง 150 กรัม แต่แรงตึงที่บล่ายรากพื้นบรากรอยเป็นแคนมีค ซึ่งแสดงถึงการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนด้าวพื้นอัค เจนมากซึ่ง บริเวณพื้นกรามน้อย :

ด้านไกลักษณะ การกระจายของความเส้น มีรูปแบบแคนมีคทานองเดียวกับแรง 150 กรัม แต่แรงตึงที่บล่ายรากมีล่าตับแคนมีคเท่ากัน $5/2$ ซึ่งมากซึ่งความขนาดของแรงที่เพิ่มขึ้น รวมทั้งแรงอัคที่บล่ายรากพื้นบรากรอยเป็นแคนมีค แสดงถึงการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนด้าวพื้นมีมากซึ่ง

ระหว่างพื้นกรามน้อยและพื้นกราม รวมทั้งบริเวณพื้นกรามทางด้านไกลักษณะ :

มีลักษณะ เช่นเดียวกันเมื่อใช้แรง 100 กรัม

แรง 250 กรัม ระยะทางของการกระตุน 5.03 มม. (รูปที่ 74จ)

บริเวณพื้นเชี้ยว และบริเวณพื้นกรามน้อย : มีลักษณะการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนด้าวพื้นมากซึ่ง

ระหว่างพินกรรมน้อยและพินกรรม : พบลักษณะการกระจายของความเส้นมากขึ้น

บริเวณพินกรรม :

ทางด้านไกลกลาง ปรากฏแรงตึงคลอคแนวราบทัน แสดงให้เห็นว่า พินกรรมเริ่มเคลื่อนที่มาทางด้านหน้า

แรง 300-350 กรัม ระยะทางของการกระดับ 7.50 มม. และ 8.46 มม. ตามลำดับ (รูปที่ 74ฉบ-ช)

บริเวณเชี้ยว : พนกการเบลี่ยนแบล็งคังนี้

ลักษณะของการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนด้านพื้นมากขึ้นกว่าแรง 250 กรัม บริเวณพินกรรมน้อย และพินกรรม : ลักษณะของการสูญเสียหลักมีมากขึ้นโดยพิจารณาจากลักษณะแบบมีค่าทางด้านไกลกลางของพินกรรมน้อยและแรงตึงทางด้านไกลกลางของรากรพินกรรมกระจายออกมากขึ้น

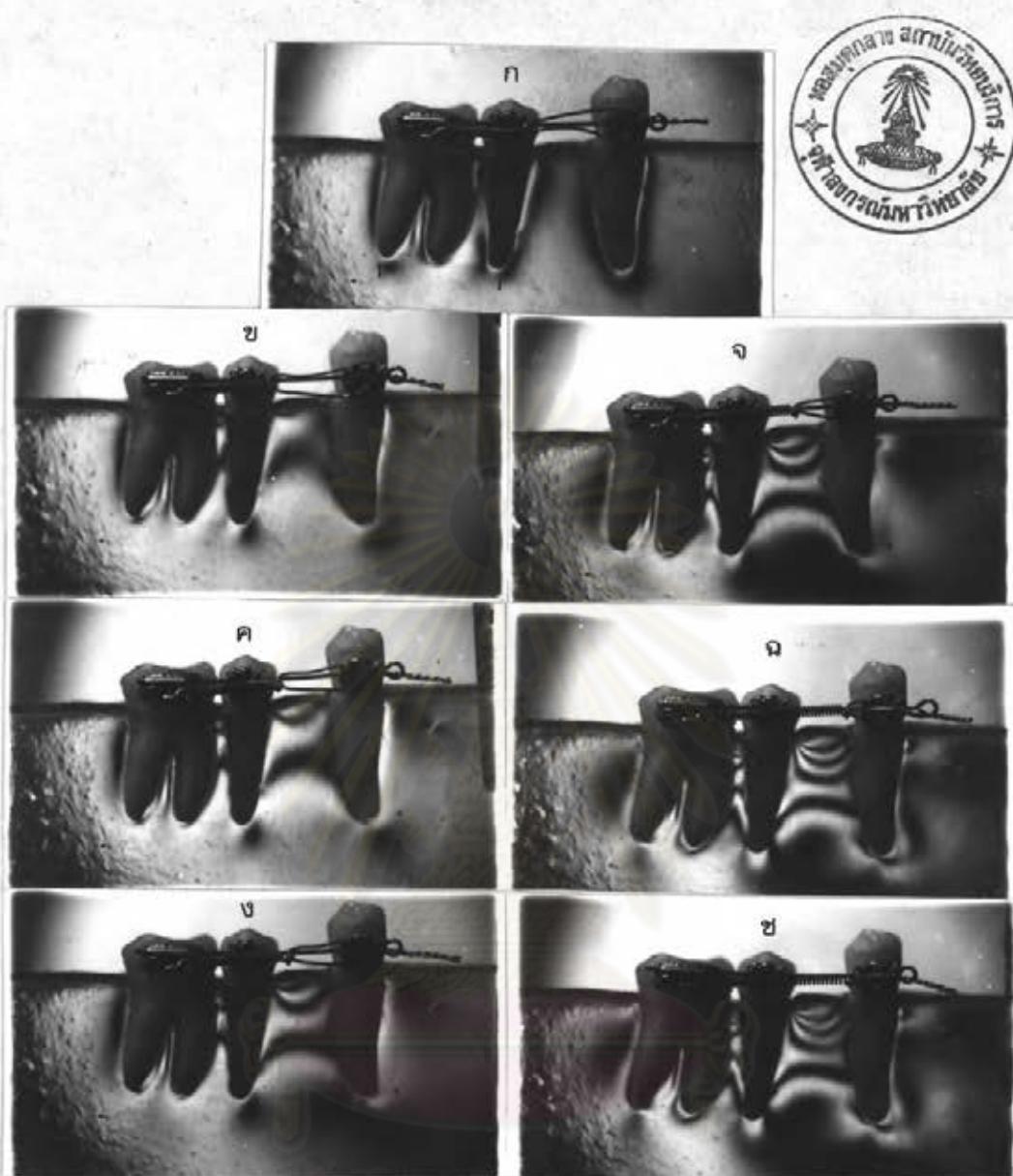
1.3.2 งานกรณีมีการมัคพันหลัก

ให้ซ้อมรูปของการกระจายของความเส้นในพื้นเชี้ยว พินกรรมน้อย และพินกรรม ท่านอง เทียบกับชิลเจอร์ สปริง และโรลลสชิง ลูบ สปริง

1.3.3 เมื่อบรรลุการเบร์นการกระกระจายของความเส้น กรณีมีมัคพันหลักและมัคพันหลักจากกราฟ

ให้ลักษณะการกระกระจายแรงตึงอัคและแรงตึง คล้ายกับชิลเจอร์ สปริง และ โรลลสชิง ลูบ สปริง

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ 74 แสดงการกระจายของความเส้นที่เกิดขึ้นในผันเชี้ยว ฯคย
เครื่องมือชนิดสปริงชนิด เกลี่ยมบีด ขนาด 0.009×0.030 นิ้ว 'ในชาลท์ พิล
แรงที่ใช้กระตุน ดังนี้

ก.	0	กรัม	ค.	150	กรัม	จ.	250	กรัม
ข.	100	กรัม	ง.	200	กรัม	ฉ.	300	กรัม
						ช.	350	กรัม

1.4 ยางขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ อ่อนชี๊ส

จากการประเมินค่าแรงของยาง จากราฟความสัมพันธ์ระหว่างแรงที่ใช้ในการกระตุน กับระยะทางที่ยางยืดออกมาก จากตารางที่ 10 และรูปที่ 92 พบว่า ยางขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ อ่อนชี๊ส เมื่อยืดออกให้ระยะทางเท่ากัน ระยะจากจุดลาร์ สูค (Molar hook) มาสัมผัสรากเกตของฟันเขี้ยว จะเกิดแรงขนาดต่างๆ กัน ดังนี้ (รายละเอียดศึกษาในภาคผนวก)

แรงที่ใช้ (กรัม)	จำนวนยางที่ใช้ (เส้น)
110.43	1
220.86	2
331.29	3
441.72	4

1.4.1 ในกรณีที่ไม่มีมัคฟันหลัก (รูปที่ 75)

แรง 110.43 กรัม จำนวนยาง 1 เส้น (รูปที่ 75a)

บริเวณฟันเขี้ยว :

ด้านใกล้กลาง พับแรงดึงที่อ่าวรือลาร์ เครส และแรงอัดที่ปลายราก

ด้านใกล้กลาง บรรกอแรงอัดตั้งแต่อ่าวรือลาร์ เครส ลึกลงมาถึง $2/3$ ของความยาวรากฟัน ลักษณะการกระจายของความเค้นคล้ายคลึงกับที่พบเมื่อใช้สปริงเกลี่ยวนิค ขนาดแรง 100 กรัม

บริเวณกรมน้อย ระหว่างพันกรมน้อยและพันกรม พบการเปลี่ยนแปลงคล้ายกับสปริงชิปปิก เกลี่ยวนิค

บริเวณพันกรม : ไม่พบการเปลี่ยนแปลง

แรง 220.86 กิรัม จำนวนยาง 2 เส้น (รูปที่ 75a)

บริเวณพื้นเชือก :

ด้านนอกลักษณะ พบแรงตึงท่ออะวีโอลาร์ เครส และแรงอัดที่บลาย
راكพื้นมีความเข้มมากขึ้น

ด้านนอกลักษณะ ปรากฏแรงอัดท่ออะวีโอลาร์ เครส สิกลงมาถึง
2/3 ของความยาวรากพื้น และเริ่มปรากฏแรงตึงเป็นเวจางที่บลายรากพื้น
แต่ยังไม่ปรากฏเป็นแบบมีค่าสคงว่า พื้นเชือกเคลื่อนที่เฉพาะส่วนตัวพื้นมากขึ้น
บริเวณพื้นกรามน้อย :

ด้านนอกลักษณะ พบแรงตึงท่ออะวีโอลาร์ เครส สิกลงมากกว่า
เมื่อเทียบ 110.43 กิรัม จำนวนแบบมีค่าเท่ากัน 5/2 ในลักษณะ ซึ่งมากกว่า
การกระจายของแรงอัดที่บลายทางด้านนอกลักษณะของพื้นเชือกอยู่ 1/2 ลักษัน
ส่วนแรงอัดที่บลายรากพื้นมีความเข้มมากขึ้น แต่ยังไม่ปรากฏแบบมีค่าสคงว่า
พื้นหลักเคลื่อนที่มาทางด้านหน้าในลักษณะทิบปิง มากขึ้น
ระหว่างพื้นกรามน้อยและพื้นกราม :

พบการกระจายของความเส้นมากขึ้น เมื่อเทียบกับแรง 110.43 กิรัม
บริเวณพื้นกราม : ไม่พบการเปลี่ยนแปลง

แรง 331.29 กิรัม จำนวนยาง 3 เส้น (รูปที่ 75c)

บริเวณพื้นเชือก :

พบลักษณะการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนตัวพื้นมากขึ้น

บริเวณพื้นกรามน้อย ระหว่างพื้นกรามน้อยและพื้นกราม :

พบลักษณะการกระจายของความเส้น ซึ่งแสดงถึงการสูญเสียหลักคือ
ของพื้นกรามน้อยมาทางด้านหน้า ในลักษณะของการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนตัวพื้น
มากขึ้น เช่นกัน

บริเวณพื้นที่ :

ด้านใกล้กลาง บริเวณห้องห้องน้ำบริเวณริมแม่น้ำเจ้าพระยา เครื่องสีก่อสร้าง
1/2 ของความยาวรากฟัน แสดงว่าพื้นที่เริ่มเคลื่อนที่มาทางด้านหน้า

แรง 441.72 กิโล จำนวนยาว 4 เมตร (รูปที่ 75)

ลักษณะของการเคลื่อนที่เฉพาะส่วนด้านที่หันเข้าแม่น้ำมากขึ้น ตามขนาด
ของแรงที่เพิ่มขึ้น รวมทั้งการเคลื่อนที่ของพื้นหลักทั้ง 2 ชิ้นมากขึ้น สังเกตได้
ชัดเจนกว่าเมื่อวานแรง 331.29 กิโล

1.4.2 ในกรณีที่มีการมัคพันหลัก

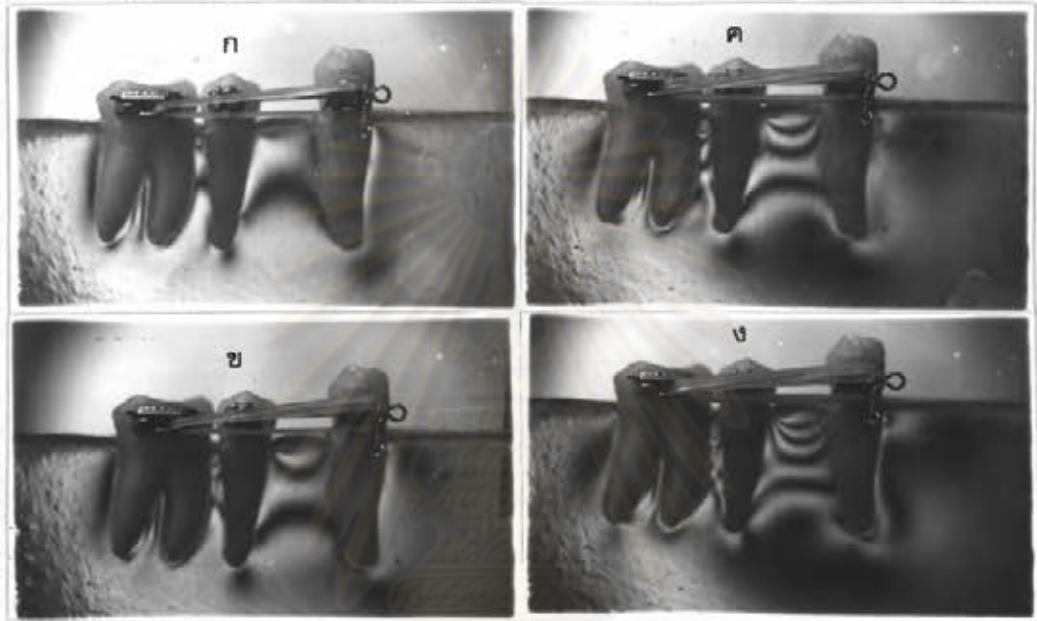
การกระจายของความเด่นที่พันเข็มว่า มีลักษณะไม่แตกต่างจากกรณีไม่มี
มัคพันหลัก เมื่อวานแรงในการกระตุนขนาดเดียวกัน

สามารถพัฒนาน้อยและพัฒนาอย่างต่อเนื่อง พบว่า ให้ผลทานองเดียวกับสปริง
ทั้ง 3 ชนิดที่กล่าวมาแล้วข้างต้น คือ ถ้ามัคพันหลักยืดได้ด้วยกัน จะทำให้พันหลัก¹
เคลื่อนที่ไปข้างหน้าเป็นนาทีแรกกว่ากรณีไม่มัคพันหลักทั้งสองไว้ด้วยกัน

1.4.3 เมื่อเปรียบเทียบการกระจายของความเด่น กรณีไม่มัคพัน
หลักและมัคพันหลัก จากกราฟ

ให้ลักษณะการกระจายของแรงอัคแอลแรงตึง คล้ายกับสปริงทั้ง 3
ชนิด

ศูนย์วิทยบรพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ 75 แสดงการกระจาดของความเส้นที่เกิดขึ้นในฟันเขี้ยว โดยเครื่องมือชนิด ยางขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ ออนซ์ นานาล็อก ผล แรงที่ใช้กระตุนมีดังนี้

- ก. 110.43 กรัม จากยาง 1 เส้น
- ข. 220.86 กรัม จากยาง 2 เส้น
- ค. 331.29 กรัม จากยาง 3 เส้น
- ง. 441.72 กรัม จากยาง 4 เส้น

1.5 ย่างขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ ออกซ์ ร่วมกับเคาน์ แคน
จากการบระเมินค่าแรงของยางที่ใช้หั่นพันเชือยวainลักษณะนี้ แรงที่ใช้หั่นพันเชือว
ตามแนวระนาบอ้างอิง หาได้จากการแยกแรงตามทิศทางที่คล้องยางจาก
รวมลาร์ สุค นาซังเคาน์ แคน ได้แรงมีค่า $F \cos$ (ศึกษารายละเอียดใน
ภาคผนวก) ดังนี้

แรงที่ได้ (กรัม)	จำนวนยางที่ใช้ (เส้น)
112.06	1
224.12	2
336.18	3
448.24	4

1.5.1 กรณีมีค่าพันหลัก (รูปที่ 76)

แรง 112.06 กรัม จำนวนยาง 1 เส้น (รูปที่ 76ก)

บริเวณพันเชือว :

ด้านใกล้กลาง พนแรงอัดค่อนช้างสม่ำเสมอบนบริเวณส่วนกึ่งกลาง
1/3 (Middle 1/3) ลักษณะมากกึ่งปลายราก

ด้านใกล้กลาง แรงอัดบรากอค่อนช้างสม่ำเสมอ ตั้งแต่อะร์โอลาร์
เครส จนถึงปลายรากโดยยังไม่บรากอแรงทึบปลายรากพัน

บริเวณพันกรรมน้อย :

ด้านใกล้กลาง พบความเข้มของแรงทึบลดลงแนวรากพันตั้งแต่
อะร์โอลาร์ เครส จนถึงปลายรากพัน แต่ไม่บรากอเป็นเก็นมีค
ระหว่างพันกรรมน้อยและพันกรรม บริเวณพันกรรม : ไม่พบการเบลี่ยนแบล็จ

แรง 224.12 กรัม จำนวนยาง 2 เส้น (รูปที่ 76ข)

บริเวณพื้นเชือก :

ต้านไกลักษณะ พบร่องตึงที่บริเวณขอบวีโอลาร์ เครส และแรงอัคความแนวรากรากพันตั้งแต่ส่วนกึ่งกลาง 1/3 จนถึงปลายราก

ต้านไกลักษณะ พบร่องรอยแรงอัคบริเวณวีโอลาร์ เครส สิกลงมาถึงปลายรากพัน

บริเวณพื้นกรามน้อย :

ต้านไกลักษณะ แรงตึงบรากอตั้งแต่ขอบวีโอลาร์ เครส สิกลงมา 2/3 ของความยาวรากพัน ส่วนแรงอัคบรากอยู่ที่ปลายราก แต่ยังไม่บรากอเป็นแกนเม็ด แสดงถึงการเคลื่อนที่ของพันธุ์ในสิกจะ เคลื่อนที่เฉพาะส่วนตัวพันมหาหงษ์ทางหน้า

บริเวณพื้นกรามน้อยและพื้นกราม : บรากอการกระจายของความเส้นมากขึ้น

บริเวณพื้นกราม : ไม่มีบราก เบสิยนแบบลง

แรง 336.18 กรัม จำนวนยางที่ใช้ 3 เส้น (รูปที่ 76ค)

บริเวณพื้นเชือก :

ต้านไกลักษณะ พบร่องตึงที่ขอบวีโอลาร์ เครส มีความเข้มเพิ่มมากขึ้น ส่วนแรงอัคบรากอความแนวรากรากพันตั้งแต่ ส่วนกึ่งกลาง 1/3 จนถึงปลายราก และความเข้มเพิ่มข่ายกว้างขึ้น

ต้านไกลักษณะ แรงอัคยังคงมีการกระจายตึงแต่ขอบวีโอลาร์ เครส ลงมาถึงปลายรากพัน และเริ่มบรากอมีแรงตึงที่ปลายรากเป็นเงาจาง โดยยังไม่เกิดเป็นแกนเม็ด แสดงถึงการเคลื่อนที่ของพันเชือกเฉพาะส่วนตัวพันมหาหงษ์

บริเวณพื้นกรามน้อย :

ลักษณะการกระจายของแรงอัค และแรงตึง เป็นไปตามเดียวกับแรง 224.12 กรัม จำนวนยาง 2 เส้น แต่ลักษณะของแกนเม็ดซึ่งแสดงถึงขนาดของแรงที่บรากอมีจำนวนลดลงมากขึ้น

ระหว่างพินกรรมน้อยและพินกรรม :

การกระจายความเส้นเพิ่มขึ้นตามขนาดของแรงที่เพิ่มขึ้นตาม
ลักษณะ

บริเวณพินกรรม :

ด้านไอลอกลาง พนแรงตึง เริ่มนบraqอความเข้มมากขึ้นบริเวณ
อะร์โอลาร์ เครส ซึ่งแสดงถึงการเคลื่อนที่ของพินกรรมมาทางด้านหน้า

แรง 448.24 กรัม จำนวนยางที่ใช้ 4 เส้น (รูปที่ 76)

บริเวณพินเชี้ยว :

ลักษณะการกระจายของแรงอัดและแรงตึง แสดงถึงการเคลื่อนที่
เฉพาะส่วนด้านนอกอย่างชัดเจน

บริเวณพินกรรมน้อยและพินกรรม :

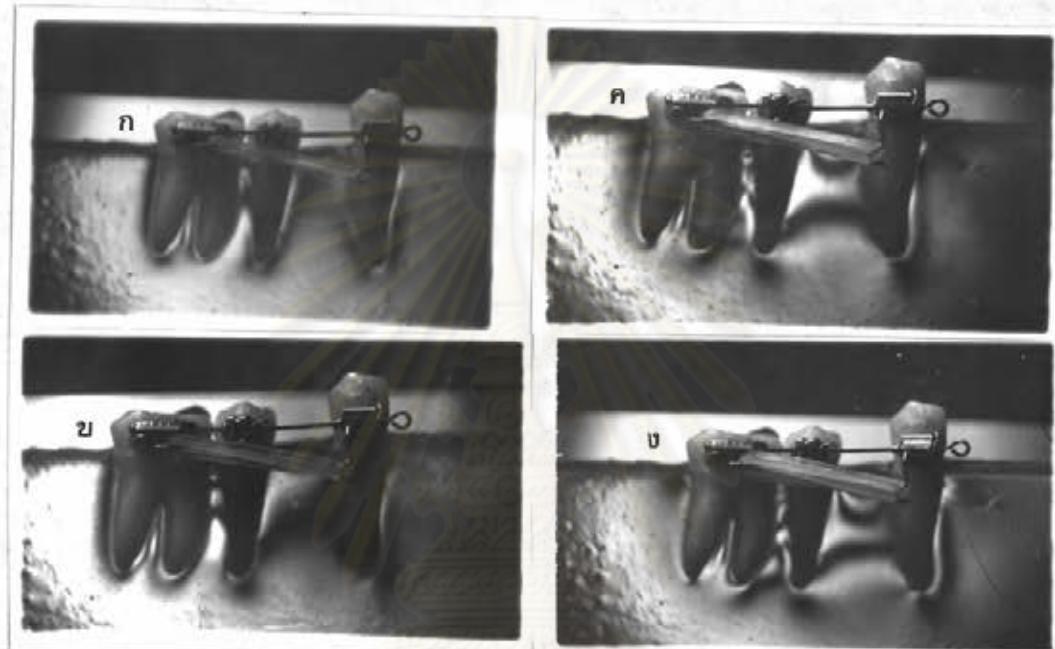
ลักษณะการกระจายของแรงอัดและแรงตึง แสดงถึงการเคลื่อนที่
ของพินหลักทั้ง 2 ช่วงทางซ้ายหน้ามากขึ้น

1.5.2 ในการที่มีการมัดพินหลัก

ลักษณะการกระจายความเส้นที่พินเชี้ยว พินกรรมน้อย และ
พินกรรม หันอง เตี้ยวกับเครื่องมือ เคลื่อนพินเชี้ยวที่กล่าวมาแล้วช้าลง เช่นกัน

1.5.3 เมื่อเบรียบเทียนการกระจายของความเส้น กรณีมัดพิน
หลักและมัดพินหลักจากกราฟ

ให้ลักษณะการกระจายของแรงอัดและแรงตึง คล้ายกับเครื่องมือ
เคลื่อนพินเชี้ยวที่กล่าวมาแล้วช้าลง



รูปที่ 76 แสดงการกระจายของความเส้นที่เกิดขึ้นบนผนังเชื้อ牙 โดยเครื่องมือชนิดยางขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ ออนซ์ ร่วมกับเคาน์ฟลัฟฟ์ แคนบ์ ในการทดสอบแรงที่ใช้กระตุนเม็ดดึงนี้

- ก. 112.06 กิโลกรัม จากยาง 1 เส้น
- ข. 224.12 กิโลกรัม จากยาง 2 เส้น
- ค. 336.18 กิโลกรัม จากยาง 3 เส้น
- ง. 448.24 กิโลกรัม จากยาง 4 เส้น

2. เพื่อศึกษาเครื่องมือที่เหมาะสมในการเคลื่อนย้ายห้องพัณผู้วิจัยได้หาค่าแทนงจุคศูนย์กลางการหมุนของพันเข็มว และจุคศูนย์กลางความต้านทานของพันเข็มว เพื่อเป็นหลักในการตัดสินการเคลื่อนที่ห้องพัณ โดยมีรายละเอียด ดังนี้

2.1 การหาจุคศูนย์กลางการหมุน

จากการภาพแสดงความสัมพันธ์ระหว่างลากับแบบมีค(N) กับระยะความลึกแบบมีค(d) ณ แรงกดดันต่างๆ เช่น 100 150 200 250 300 กรัม เป็นต้น ค่าแทนงของจุคศูนย์กลางการหมุน ได้แก่ ระยะทางซึ่งวัดจากระนาบ อ้างอิงมาซึ่งแบบมีคลาดับที่ 0 ณ ค่าแทนงนี้การกระจายของแรงมีค่าเป็นศูนย์ การเปลี่ยนแปลงจากแรงอัคคานเป็นแรงตึง เกิดขึ้นได้ร่าย เมื่อแรงของการกระตุ้นเปลี่ยนแปลงฯ

อนึ่ง เนื่องจากแบบมีคมีลักษณะ เป็นรูปเรตั้ง ดังนั้นการหาค่าแทนงจุคศูนย์กลางของการหมุน จึงหาได้จากค่าเฉลี่ยของช่วงระยะที่มีการเปลี่ยนแปลง ในค่าแทนงที่ 0 1 2 3 ตามลากับ เมื่อพิจารณาจากกราฟระหว่างลากับแบบมีค กับระยะความลึกของแบบมีคที่เกิดขึ้นจาก เครื่องมือแต่ละชนิดที่ขนาดแรงต่างกัน พบว่า การกระจายของแรงมีลักษณะ เป็นนาโนหน่วย เตียงกัน กล่าวคือ การกระจายของแรงอัคคាដค่าความลากด้วย ไม่ลดลง เหมือนกัน เมื่อเข้า去找จุคศูนย์กลางการหมุน ดังนั้นจึงแสดงกราฟเฉพาะช่วงแรงหนึ่ง ที่หัวรูปแบบของการกระจายของแรงที่มีลากับแบบมีคหลายลากับและหัวเจนในเครื่องมือแต่ละชนิด เพียงกราฟเตียง ตั้งรูปที่ 77-81 และแสดงค่าช่วงระยะที่เปลี่ยนแปลงของแรงอัคคานเป็นแรงตึง ณ แบบมีคลาดับที่ 0 หัวกรณีมีคพันหลักและไม่มีคพันหลัก ที่ขนาดแรงต่างกัน ตั้งตารางที่ 4-6

2.1.1 เมื่อใช้ชิลเจอร์ สปริง (ตั้งตารางที่ 4 และรูปที่ 77) พบว่าจุคศูนย์กลางการหมุนของพันเข็มว เมื่อขนาดแรงอยู่ในช่วง 100-300 กรัม

กรณีไม่มีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 26.5 ± 1.5 ถึง 24.75 ± 0.75 มม.

กรณีมีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 26.75 ± 1.75 ถึง 23.5 ± 1 มม.

2.1.2 เมื่อใช้เจลสีชิง สูบ สปริง (ตั้งตารางที่ 4 และรูปที่ 78) พบว่าจุดศูนย์กลางการหมุนของพินเชี้ยว เมื่อขนาดของแรงอุปทานช่วง 200-300 กรัม

กรณีไม่มีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 25 ± 1.5 ถึง 23.5 ± 1.5 มม.

กรณีมีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 25.5 ± 1.0 ถึง 23 ± 1.0 มม.

2.1.3 เมื่อใช้สปริงชนิดเกลียวบีบ ขนาด 0.009×0.030 นิ้ว (ตั้งตารางที่ 5 และรูปที่ 79) พบว่า จุดศูนย์กลางการหมุนของพินเชี้ยว เมื่อขนาดแรงอุปทานช่วง 100-350 กรัม

กรณีไม่มีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 26.75 ± 1.75 ถึง 22.5 ± 0.5 มม.

กรณีมีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 25.5 ± 1.0 ถึง 21.25 ± 0.75 มม.

2.1.4 เมื่อใช้ยางขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ ออนซ์ (ตั้งตารางที่ 5 และรูปที่ 80) พบว่า จุดศูนย์กลางการหมุนของพินเชี้ยว เมื่อขนาดของแรงอุปทานช่วง 110.43-441.72 กรัม

กรณีไม่มีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 26.25 ± 0.75 ถึง 22 ± 0.5 มม.

กรณีมีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 26.75 ± 1.25 ถึง 22.5 ± 0.5 มม.

2.1.5 เมื่อใช้ยางขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ ออนซ์ ร่วมกับเคลือบแคบ (ตั้งตารางที่ 6 และรูปที่ 81) พบว่าจุดศูนย์กลางการหมุนของพินเชี้ยว เมื่อขนาดของแรงอุปทานช่วง 112.06-448.24 กรัม

กรณีไม่มีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 28.5 ถึง 26 ± 1.0 มม.

กรณีมีคัพเพนหลัก อุปสรรคจะประมาณ 28.5 ถึง 25.75 ± 1.25 มม.

อนึ่ง จากการทดลองทางค่าแทนจุดศูนย์กลางการหมุน ค่าต่างๆที่ได้จากการทดลองได้จากการวัดระยะทางจากภาคต่ำที่มีขนาดกล่องซ้ายประมาณ

1.6 เท่าของของจริง

ชนิดของ เครื่องมือ	ขนาด ของ แรง	กรณีไม่มีค่าผันหลัก		กรณีมีค่าผันหลัก	
		ช่วงระยะเวลาที่ เปลี่ยนแปลง (มม.)	ค่าเฉลี่ย (มม.)	ช่วงระยะเวลาที่ เปลี่ยนแปลง (มม.)	ค่าเฉลี่ย (มม.)
รอกเบอร์ สูง 0.016 บีบ เก็บอุ่น 45 องศา	100	25-28	26.5 ± 1.5	25-28.5	26.75 ± 1.75
	150	23.5-27	25.25 ± 2	25-28	26.5 ± 1.5
	200	23-27	25 ± 2	25.5-27.5	26.5 ± 1
	250	23.5-26	24.75 ± 1.25	22.5-25	23.75 ± 1.25
	300	23.5-25	24.75 ± 0.75	22.5-24.5	23.5 ± 1
รอกเบอร์ ถู 0.016 หัวอุ่น 15 องศา	200	23.5-26.5	25 ± 1.5	24.5-26.5	25.5 ± 1.0
	300	23-24	23.5 ± 0.5	23.5-26	24.75 ± 1.25
	400	22.5-25.5	24 ± 1.5	22-24	23 ± 1.0
	500	22-25	23.5 ± 1.5	22-24	23 ± 1.0

ตารางที่ 4 แสดงการหาค่าแทนงจุดศูนย์กลางการหมุนของผันเชื้อ
ของสปริงชนิด บีบเจอร์ สปริง เก็บอุ่น 45 องศา และหัวอุ่นชิ้ง ลูบ
เก็บอุ่น 22.5 องศา หัวอุ่น 15 องศา

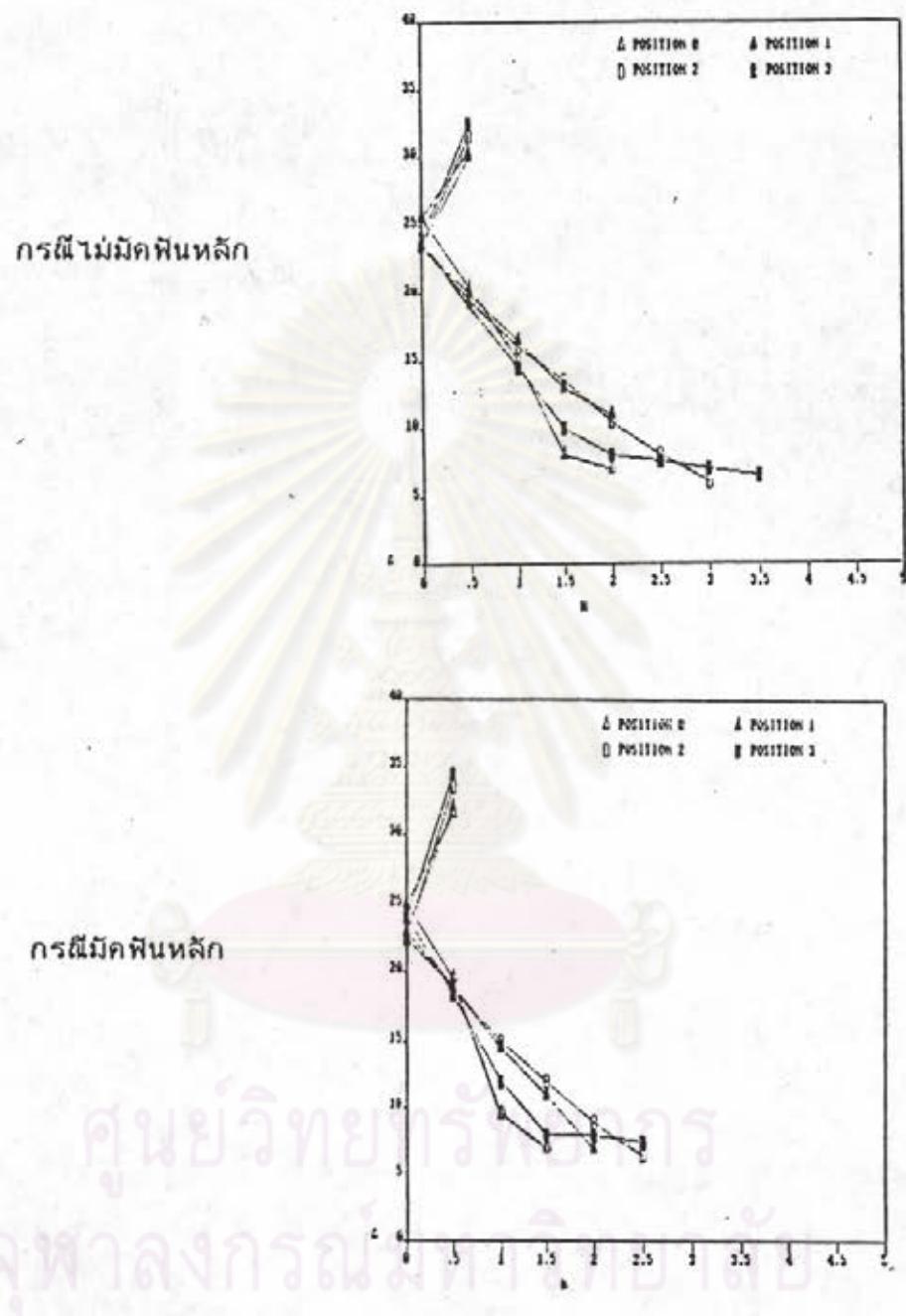
ชนิด ของ เครื่อง มือ	ขนาด ของ แรง (มม.)	กรณีไม่มีคันพันหลัก		กรณีมีคันพันหลัก	
		ช่วงระยะที่ เปลี่ยนแบล็ง	ค่าเฉลี่ย (มม.)	ช่วงระยะที่ เปลี่ยนแบล็ง	ค่าเฉลี่ย (มม.)
สปริงชั้นเกลี้ยงบิ๊ก ขนาด 0.009×0.030 นิ้ว	100	25-28.5	26.75 ± 1.75	24.5-26.5	25.5 ± 1.0
	150	24-27.5	25.75 ± 1.75	22-24.5	22.25 ± 2.25
	200	23.5-25	24.25 ± 0.75	21.5-23	22.25 ± 0.75
	250	22-23.5	22.75 ± 0.75	22-23	22.5 ± 0.5
	300	21.5-23.5	22.5 ± 1.0	20-22	21 ± 1.0
	350	22-23	22.5 ± 0.5	20.5-22	21.25 ± 0.75
ยางบาก ร/ส 3(1/2) ออนซ์	110.43 (1 เส้น)	25.5-27	26.25 ± 0.75	25.5-28	26.75 ± 1.25
	220.86 (2 เส้น)	25.5-26.5	26 ± 0.5	24-26	25 ± 1.0
	331.29 (3 เส้น)	23-24.5	23.75 ± 0.75	22.5-24	23.25 ± 0.75
	441.72 (4 เส้น)	21.5-22.5	22 ± 0.5	22-23	22.5 ± 0.5

ตารางที่ 5 แสดงการหาค่าแทนที่จุดศูนย์กลางการหมุนของคันเชือก
ของสปริงชนิดเกลี้ยงบิ๊ก ขนาด 0.009×0.030 นิ้ว และยางขนาด 1/4 นิ้ว
3(1/2) ออนซ์

ชนิด ของ เครื่อง มือ	ขนาด ของ แรง	กรณีไม่มีค่าพินหลัก		กรณีมีค่าพินหลัก	
		ช่วงระยะที่ เบลี่ยนแบล็ง	ค่าเฉลี่ย (มม.)	ช่วงระยะที่ เบลี่ยนแบล็ง	ค่าเฉลี่ย (มม.)
อ่อนช์ นิ่ว 3(1/2) แรง ด้านหน้า แรงด้านหน้า รวมกันเท่านั้น	112.06 (1 เส้น)	28.5	28.5	28.5	28.5
	224.12 (2 เส้น)	28.5	28.5	26.5-28.5	27.5 \pm 1.0
	336.18 (3 เส้น)	26-28	27 \pm 1.0	25-28	26.5 \pm 1.5
	448.24 (4 เส้น)	25-27	26 \pm 1.0	24.5-27	25.75 \pm 1.25

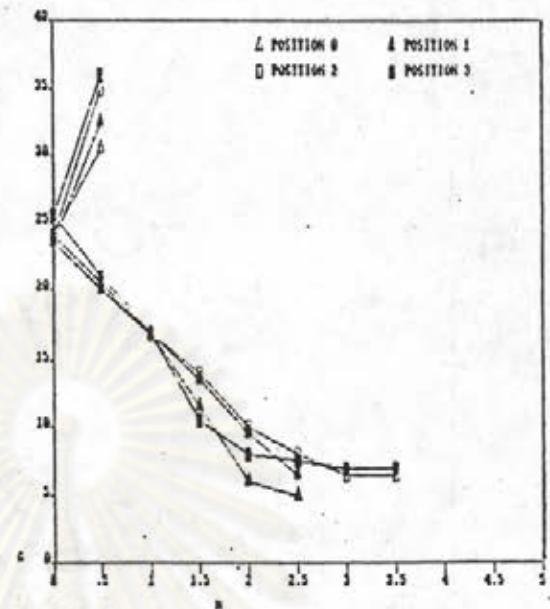
ตารางที่ 6 แสดงการหาค่าแห่งนิ่งจุดศูนย์กลางการหมุนของพินเขียว
ของยางขนาด 1/4 นิ้ว 3(1/2) อ่อนช์ ร่วมกับเคาน์ต แคน

จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย

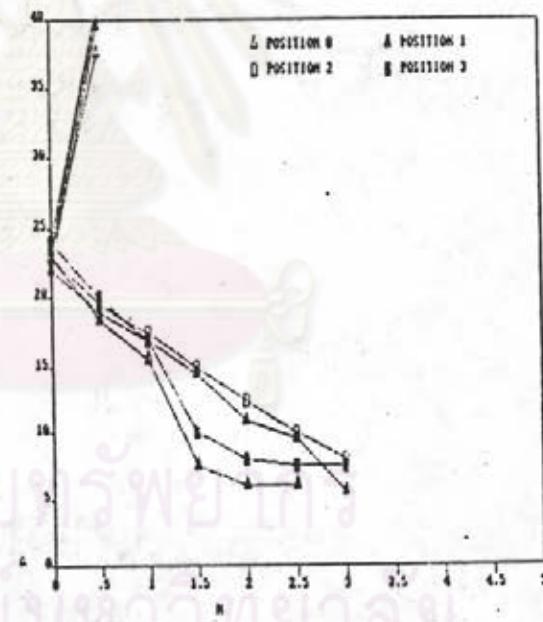


รูปที่ 77 กราฟแสดงการหาค่าแหน่งจุดศูนย์กลางการหมุนของสัน เชี้ยว ของอิลเจอร์ สปริง เกเบอร์ สองเกล 45 องศา ขนาดของแรงที่ใช้ในการกระตุ้น 250 กรัม ณ ค่าแหน่ง 0 1 2 3

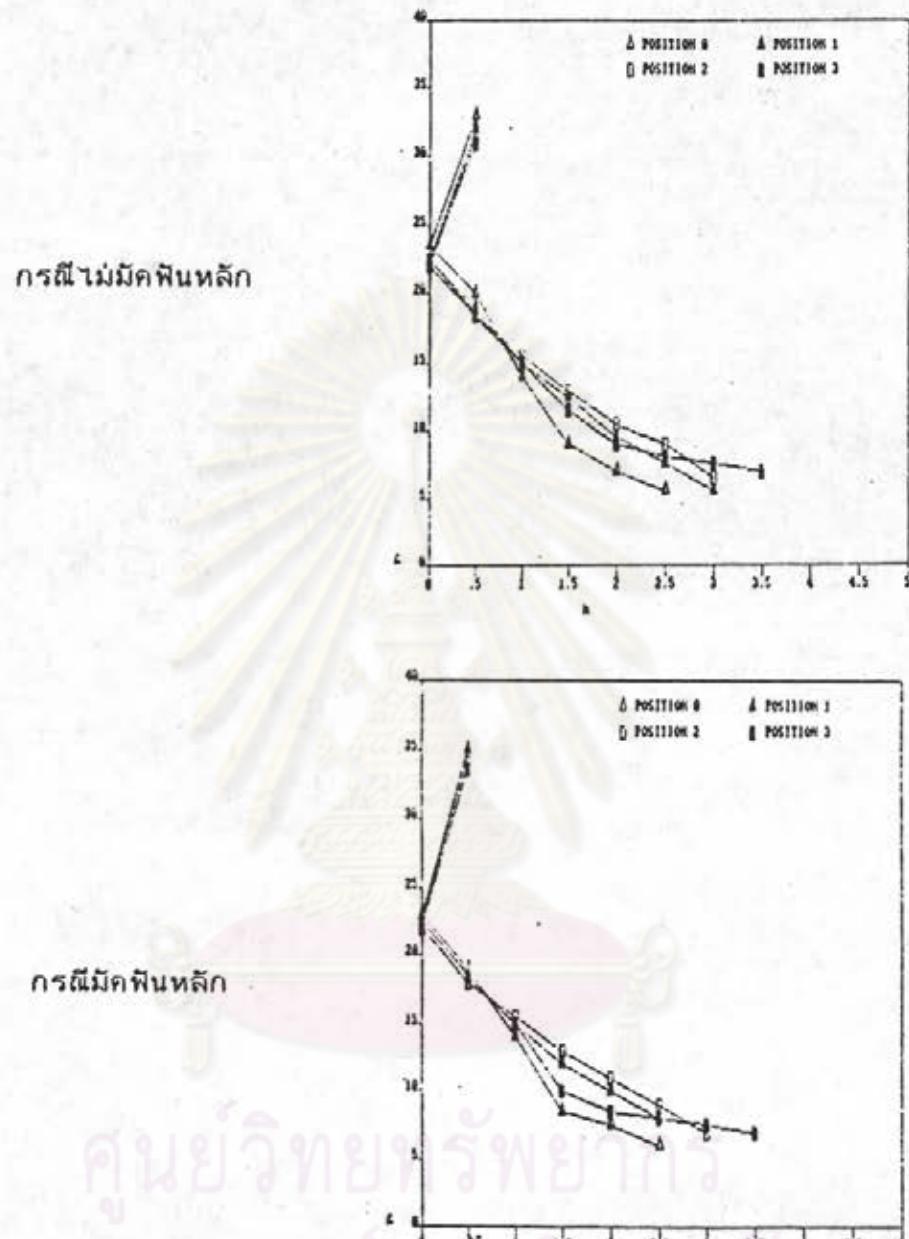
กราฟเมมมัคพันหลัก



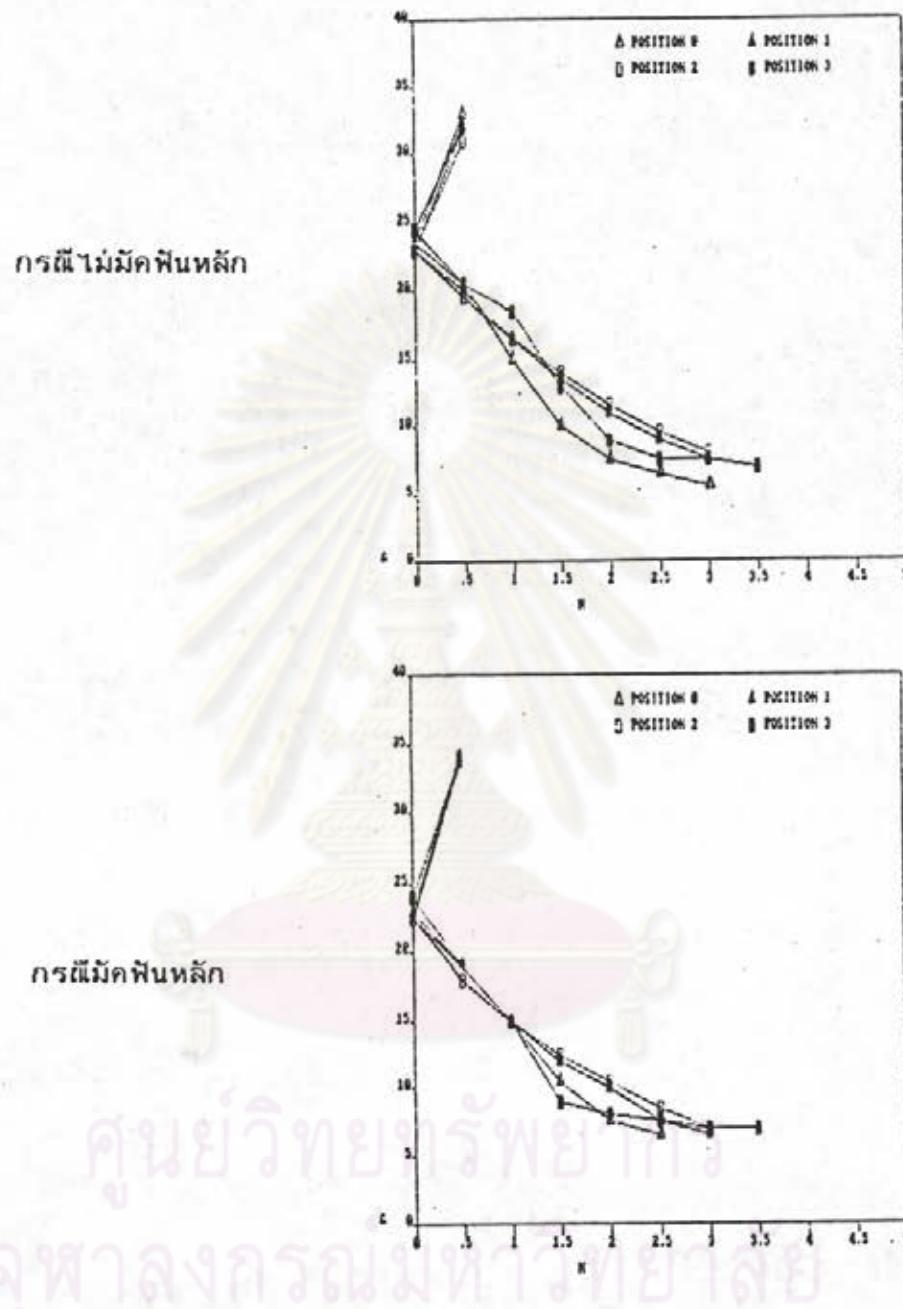
กราฟเมมมัคพันหลัก



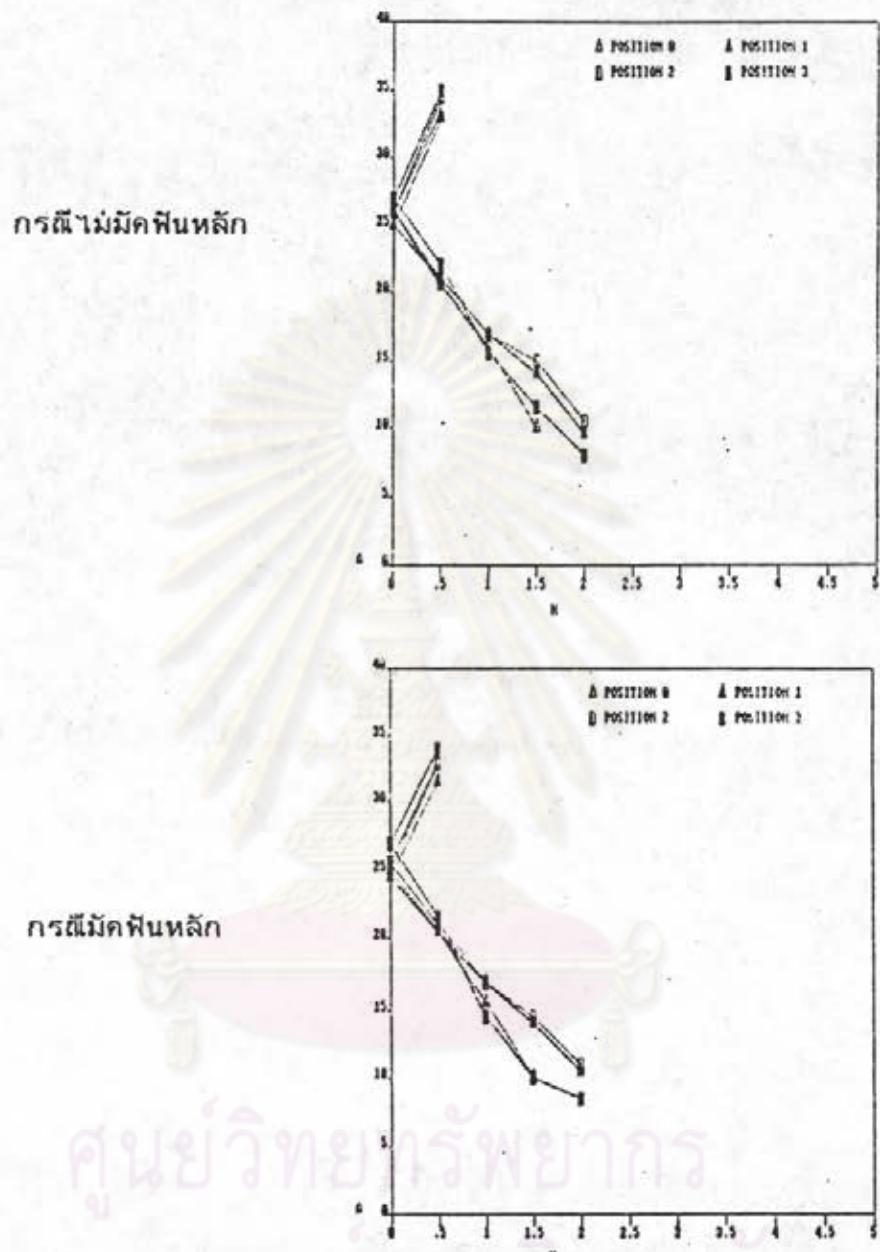
รูปที่ 78 กราฟแสดงการหาหาแน่นงจุคสูนย์กลางการหมุนของ
พินเขี้ยวของโรลลิ่ง ลูบ สปริง เกเบอร์ แองเกิล 22.5 องศา ฯหอิน 15
องศา ขนาดแรงที่ใช้ในการกระคุน 400 กิรัม ณ คาแน่น 0 1 2 3



รูปที่ 79 กราฟแสดงการหาค่าแทนงจุคศูนย์กลางการหมุนของพิน
เข็มวัดของสบิงช์นิค เกลี่ยวปีกขนาด 0.009×0.030 นิว. ขนาดแรงที่ใช้บน
การกระตุ้น 250 กรัม ณ ค่าแทนง 0 1 2 3



รูปที่ 80 กราฟแสดงการหาค่าหน้างจุกศูนย์กลางการหมุนของ
พินเข็มวัดของยางขนาด 1/4 นิ้ว 3(1/2) ตอนที่ 3 เส้น ขนาดของแรงที่ใช้ในการกระตุ้น 331.29 กรัม ณ ค่าหน้าง 0 1 2 3



รูปที่ 81 กราฟแสดงการหาค่าแทนงจุคศูนย์กลางการหมุนของ
พื้นเพี้ยวยางขนาด $1/4$ นิ้ว $3(1/2)$ องศา รวมกับเคาน์ แคบ 4 เส้น
ขนาดของแรงที่ใช้ในการกระตุน 448.24 กิริม ณ ค่าแทนง 0 1 2 3

2.2 การหาจุดศูนย์กลางความต้านทาน

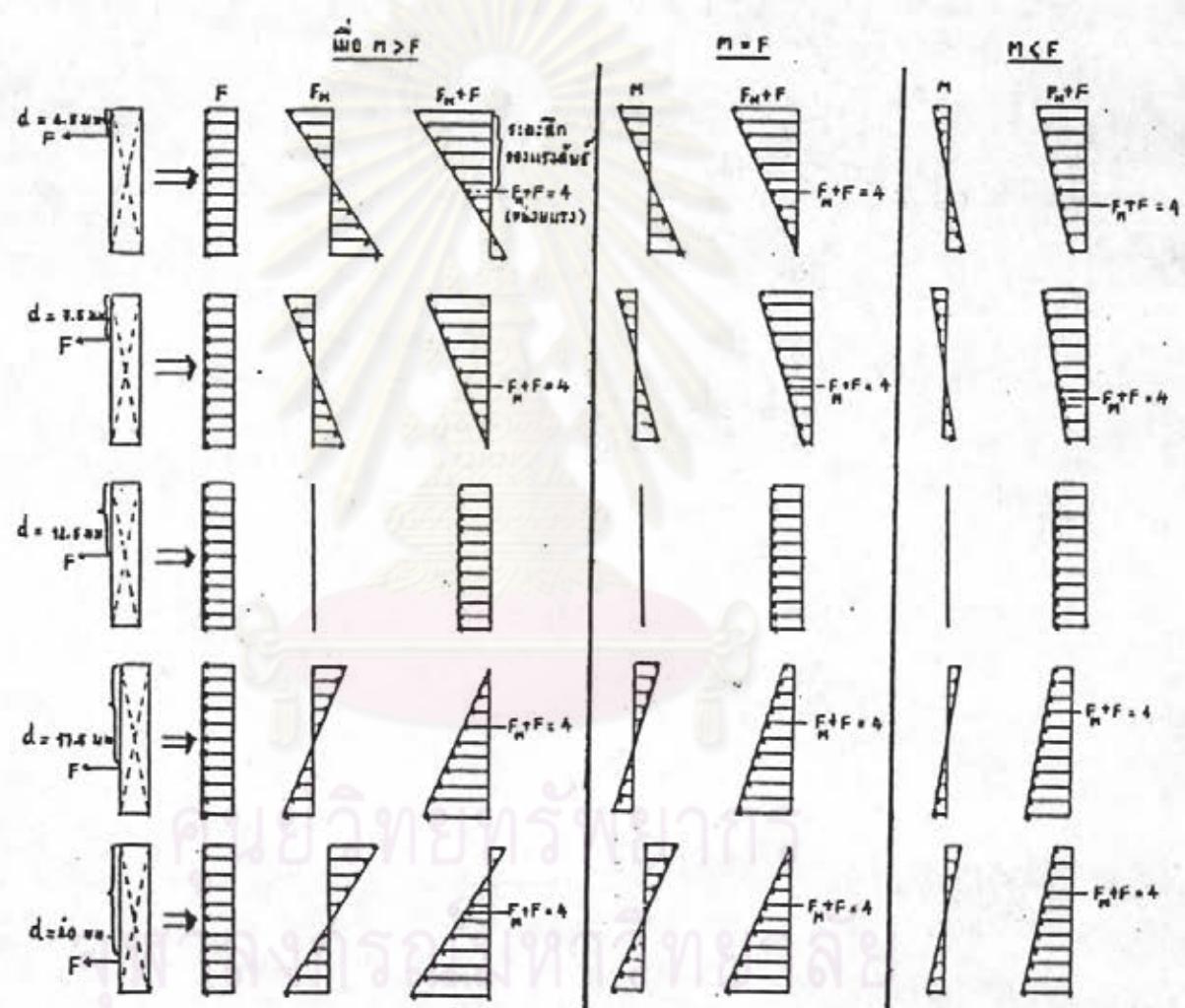
การศึกษาค่าແນ່ນງของຈຸດສູນຍົກລາງຄວາມຕ້ານຫານ ທີ່ຈາກກາຮ່ຽງແບບຈາລອງຄວາມສັນເຊື້ອງຮະຍະທີ່ໃຫ້ແຮງກະທາຕ່ອວັດຖຸທີ່ມີຮູບທຽງເຮັດມືດີ
ໄດ້ແກ່ ຮູບສິເໜີມື້ນຜ້າເຊີ້ງສາມາດຫາຈຸດສູນຍົກລາງຄວາມຕ້ານຫານໄດ້ ກ່າວສີຂອ
ເປັນຈຸດຕົກຂອງເສັ້ນທະຍົງມຸນ ຮະຍະທີ່ໃຫ້ແຮງກະທາຕ່ອວັດຖຸແນ່ນ ເປັນຮະຍະທີ່ອໝູ້ເຫັນ
ຈຸດສູນຍົກລາງຄວາມຕ້ານຫານ ຮະຍະຕ່າງວ່າຈຸດສູນຍົກລາງຄວາມຕ້ານຫານ ແລະຜ່ານຈຸດ
ສູນຍົກລາງຄວາມຕ້ານຫານ ຈະຍົກຮະຍະທາງຈາກຂອບນຸ້ມຂອງແທ່ງສິເໜີມາຍັງ
ຈຸດທີ່ອອກແຮງກະທາ (d) ຂາດຂອງແຮງມີຄ່າຄວັງທີ່ຄ່າຫຼຶ່ງເທົ່າກັນ F ແລະ ຈົມເມນຕໍ
ທີ່ເກີດຈາກແຮງ F ຈະຍົກສົມອັນແຮງ F ກະທາທີ່ຈຸດສູນຍົກລາງຄວາມຕ້ານຫານ
ມີ 3 ລັກພະ ສີຂອ

ກ. ຈົມເມນຕໍ່ສິ່ງມີຂາດມາກກວ່າແຮງທີ່ກະທາຕ່ອວັດຖຸ ($M>F$) ທີ່ຮະຍະ $d=0$

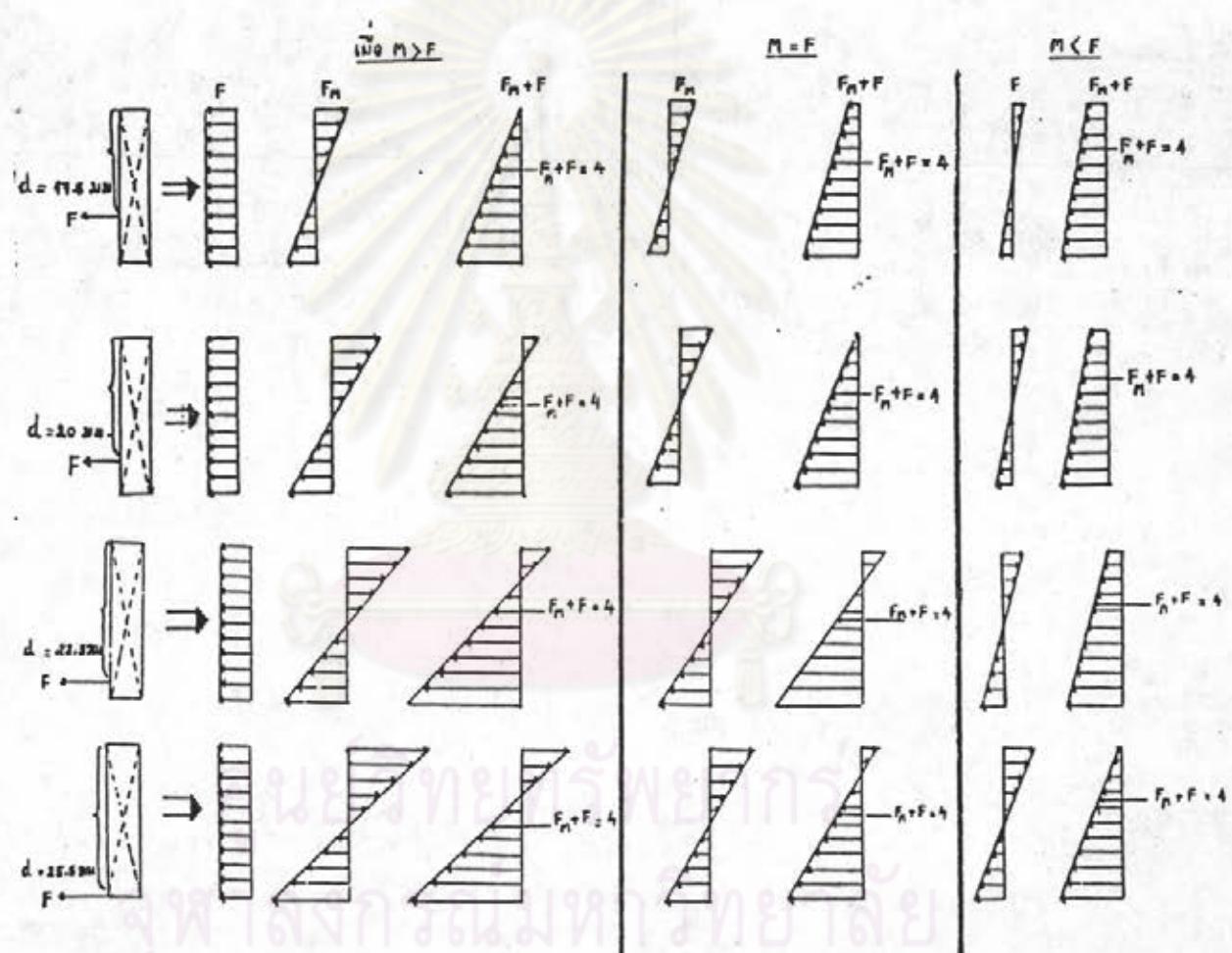
ຂ. ຈົມເມນຕໍ່ສິ່ງມີຂາດເທົ່າກັນແຮງທີ່ກະທາຕ່ອວັດຖຸ ($M=F$) ທີ່ຮະຍະ $d=0$

ຄ. ຈົມເມນຕໍ່ສິ່ງມີຂາດນ້ອຍກວ່າແຮງທີ່ກະທາຕ່ອວັດຖຸ ($M<F$) ທີ່ຮະຍະ $d=0$

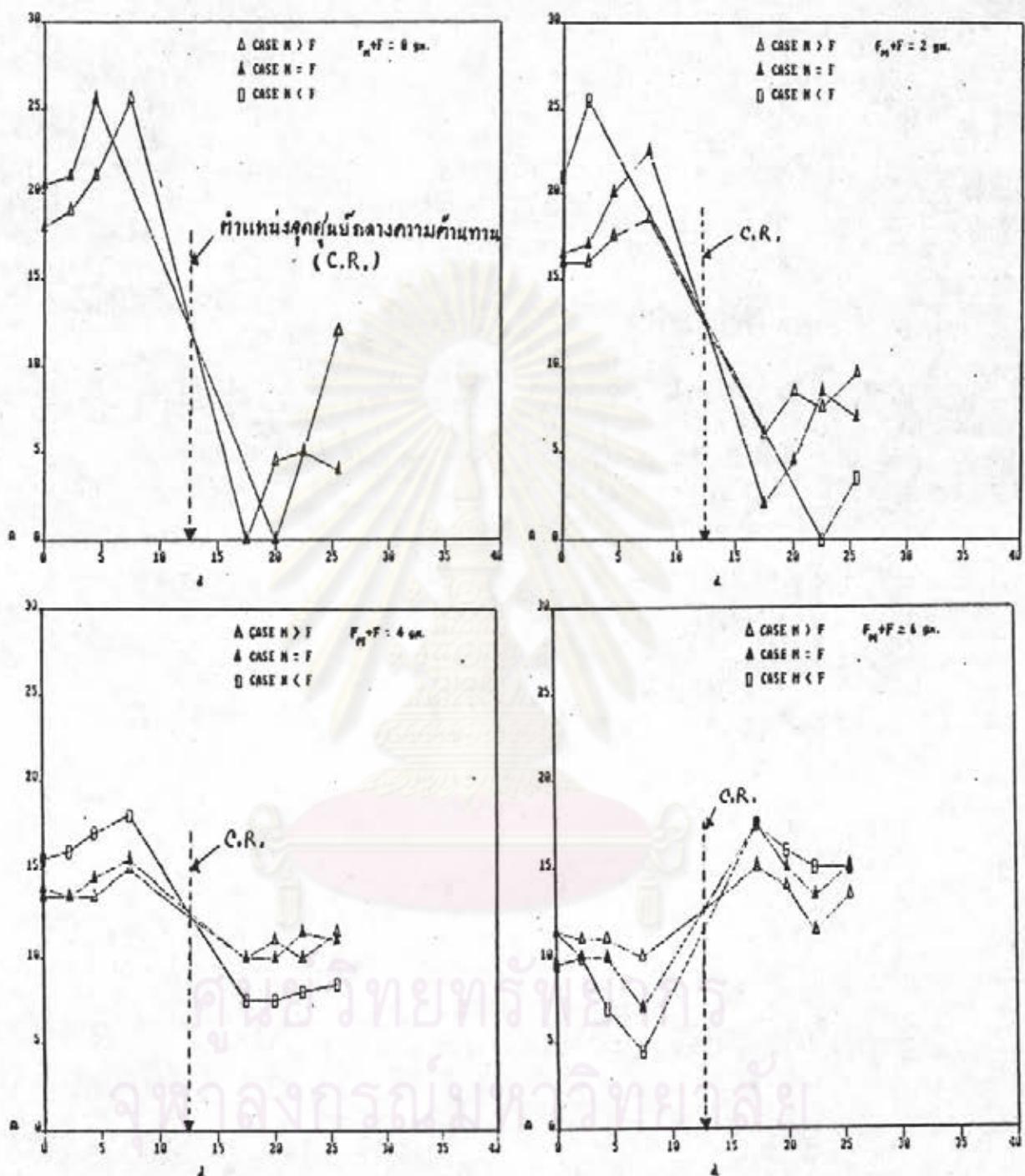
ແຮງລັບທີ່ໄດ້ຈະເປັນພລຽມຂອງແຮງທີ່ເກີດຈາກຈົມເມນຕໍ່ແລະ ແຮງ F ສີຂອ
(F_M+F) ຊົ່ງຈະແຫນຄວາມເຄີນຫຼືອແຫນລາຕັບຂອງແຄນມືດີ ແລະ ຕາແນ່ນງັນວັດຮະຍະ
ລຶກຂອງແຮງລັບທີ່ມີຄ່າ ເທິນເທົ່າກັນຫ້າຍແຮງຕ່າງຈາກຈົມເມນຕໍ່ແຫ່ງ
ສິເໜີມາຍັງຄາແໜ່ງຂອງແຮງລັບທີ່ນີ້ ຈາກນີ້ນາຄ່າຄວາມລືກຂອງແຮງລັບທີ່ວັດ
ໄດ້ແລະ ຮະຍະທີ່ອອກແຮງກະທາມາສ້າງກຣາຟ ຈະຍກາຫນຮະຍະທີ່ອອກແຮງກະທາ
ຄາມລາຕັບສີຂອ 0 2.25 4.5 7.5 12.5 17.5 20 22.5 25.5
ມມ. ຄາມລາຕັບ ກຣາຟນີ້ຈະໄໝເປັນກຣາຟອ້າງອີງ ເບຣີຢີນເທິນກັນກຣາຟທີ່ໄດ້ຈາກກາຮ
ທົດລອງຊື່ແສດງຄວາມສັນພັນທະຍາວ່າງຮະຍະລືກຂອງແຄນມືດີລາຕັບທີ່ 1/2 ກັນຮະຍະທີ່
ທີ່ງຄາມແນວຮາກພື້ນຕັ້ງແຕ່ຮະຕັບຂອນລ່າງຂອງແນຣກ ເກດັບນິ້ນຂອນລ່າງຂອງ
ແນຣກເກດັບນິ້ນລ່າງທຸກໆ 1 ມມ. ຕັ້ງຮູບທີ່ 82 ແລະ 82 ຂ



รูปที่ 820 แสดงแบบจำลองรูปสี่เหลี่ยมผืนผ้า แสดงความสัมพันธ์ของ
ระยะหักงอ (d) แรงทัวร์คติ (F) และที่เกิดจาก矩เมนต์ (F_M) และลักษณะที่เกิดจาก
 $M+F$

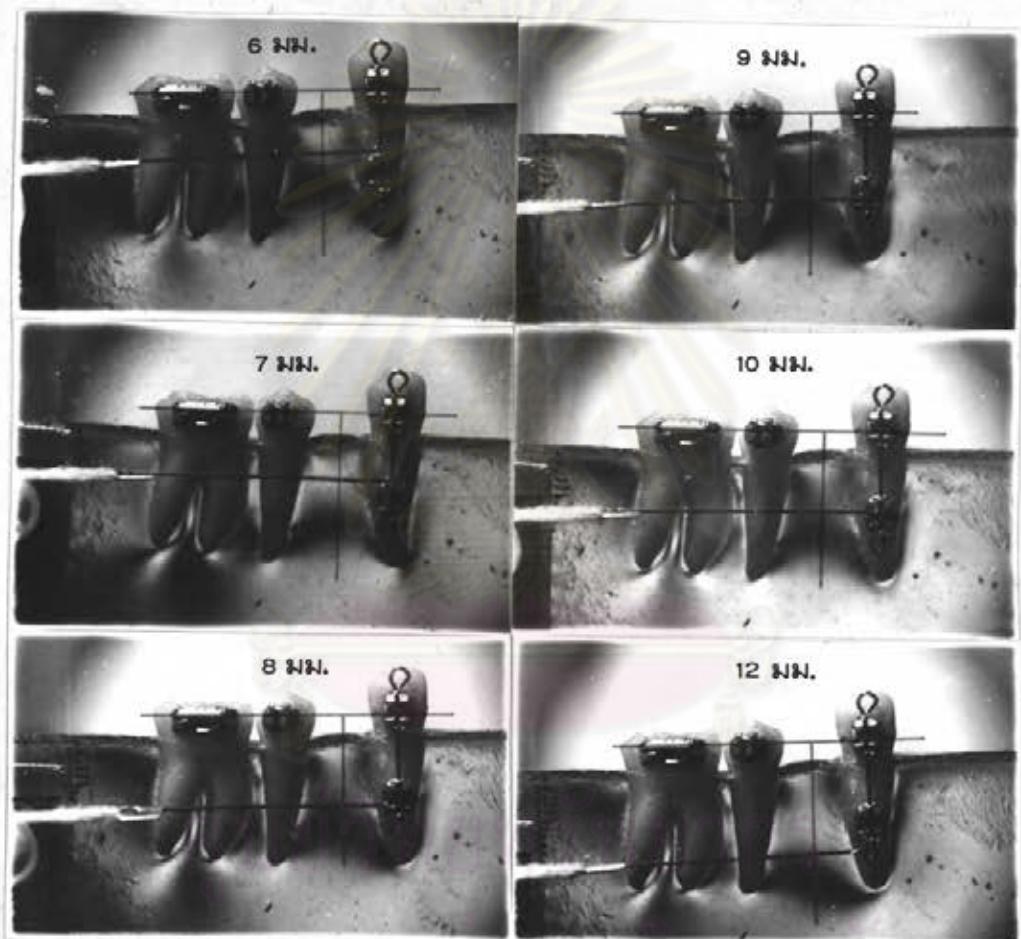


รูปที่ 82 แสดงแบบจำลองรูปสี่เหลี่ยมผืนผ้า (ต่อ)

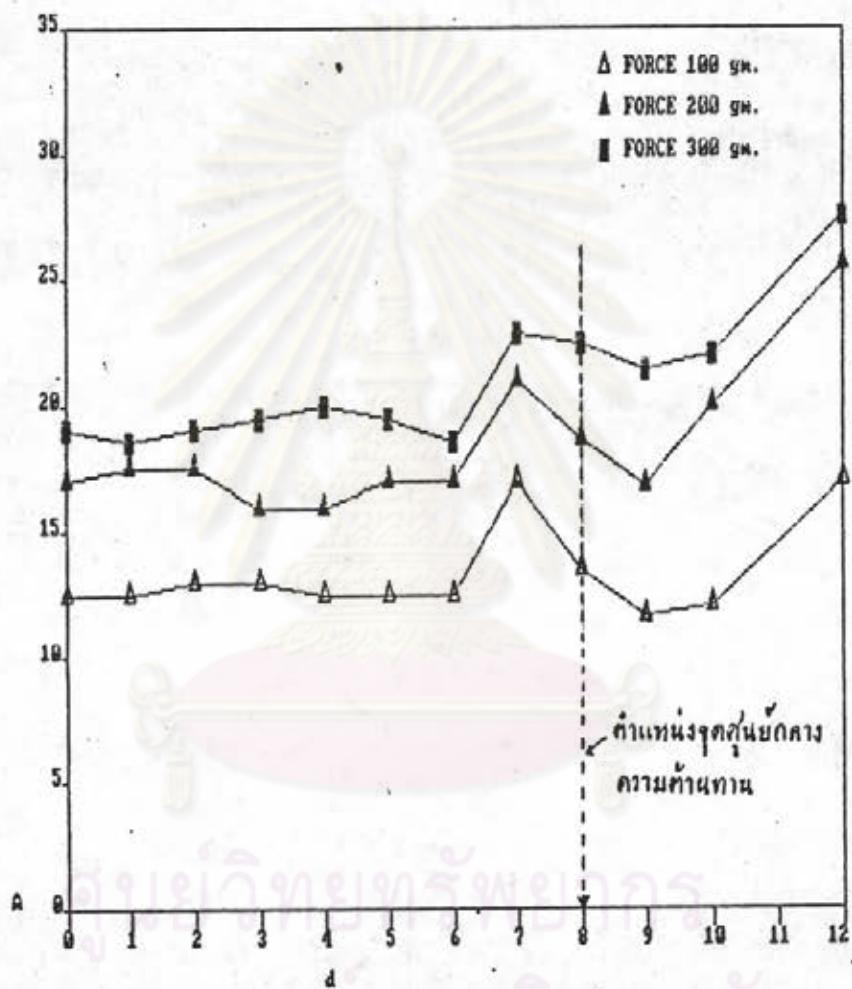


รูปที่ 83 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างระยะหัก(d) กับระยะสิ้นของแรงลับ F_M+F (D) 0 2 4 6 หน่วยแรงเมื่อแรงที่ใช้ในการตึง F

ลักษณะการเบสี่ยนแบล็งของรูบที่ 83 นำมาเบรี่ยนเทียบกับกราฟที่สร้างให้จากความสัมพันธ์ระหว่างระยะที่ออกแรงตึงกับระยะของแคนมีค่าต้นที่ $1/2$ ซึ่งได้จากการค่ายของแบบจำลองพันจ์คายวิชีอะเรค อีล่าสติก ดังรูบที่ 84 เมื่อใช้น้ำหนักในการตึง 200 กรัมและรูบที่ 85 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างระยะที่ตึงกับระยะลึกของแคนมีค่าที่ล่าดับของแคนมีคที่ $1/2$ เมื่อใช้น้ำหนักหรือแรงตึงที่ 100, 200 และ 300 กรัม



รูบที่ 84 แสดงวิธีหาจุดศูนย์กลางความต้านทาน เมื่อใช้น้ำหนักในการตึง 200 กรัม ที่ระยะ 6 7 8 9 10 12 มม. ตามล่าดับ เมื่อวัดจากระนาบอ้างอิง



รูปที่ 85 กราฟแสดงความสัมพันธ์ระหว่างระยะห้องทึบ(d) กับระยะลึกของแคนมีคที่ลากับของแคนมีคที่ 1/2 (D) เมื่อใช้น้ำหนักหรือแรงดึงทึบที่ 100
200 300 กรัม

ผลจากการเปรียบเทียบกราฟจากการสร้างแบบจำลองรูปสี่เหลี่ยมผืนผ้า กับกราฟที่ได้จากการทดลอง สรุปได้ว่า ค่าแหน่งจุดศูนย์กลางความต้านทานของพื้นเชิง อยู่ห่างจากอะวีโรลาร์ เครส ประมาณทางปัจจัยรากพื้นประมาณ 8 มม. หรือประมาณ $1/2$ ของระยะระหว่างอะวีโรลาร์ เครสและปัจจัยรากพื้น คือระยะประมาณกึ่งกลางของรากพื้น ดังนี้ถ้าถ่ายแรง F จากจุดที่กระแทกที่แบบเก็มมายังจุดศูนย์กลางความต้านทานนี้ จะได้ค่ารัมเมนต์เท่ากับ 8F หรือได้ M/F เท่ากับ 8

อี๊ง ในการเปรียบเทียบเครื่องมือแต่ละชนิด เพื่อหาว่าเครื่องมือชนิดไหนที่การเคลื่อนที่หั้งชี้พื้น ทำให้ค่ารัมเมนต์ที่ถูกต้องที่สุด ที่ใช้ในการกระตุ้น ที่หายใจจากเครารง (ศึกษารายละเอียดในภาคผนวก) คือ ค่า M/F มาเปรียบเทียบกับ M/F เท่ากับ 8 ผลการเปรียบเทียบได้ว่า

ก. ชิลเจอร์ สปริง ขนาด 0.016×0.016 นิ้ว ให้การเคลื่อนที่หั้งชี้พื้น ขนาดแรงที่ใช้กระตุ้นอยู่ในช่วง 50-100 กรัม

ข. โคลลสชิง ลูบ สปริง ขนาด 0.016×0.016 นิ้ว ให้การเคลื่อนที่หั้งชี้พื้น ขนาดแรงที่ใช้กระตุ้นอยู่ในช่วง 250-300 กรัม

ค. สปริงชนิดเกลียวปีก ขนาด 0.009×0.030 นิ้ว ไม่บรรลุผลการเคลื่อนที่หั้งชี้พื้น เมื่อใช้แรงในการกระตุ้นในช่วง 0-350 กรัม

ง. ยางขนาด $1/4$ นิ้ว 3(1/2) อ่อนช์ ไม่บรรลุผลการเคลื่อนที่หั้งชี้พื้น เมื่อใช้แรงกระตุ้นในช่วง 0-350 กรัม

จ. ยางขนาด $1/4$ นิ้ว 3(1/2) อ่อนช์ ร่วมกับเคนน์ แคน ให้การเคลื่อนที่หั้งชี้พื้น ขนาดแรงที่ใช้ในการกระตุ้นอยู่ในช่วง 50-100 กรัม