



บทที่ 5

การออกแบบอุปกรณ์ร่วมแสง

การออกแบบอุปกรณ์ร่วมแสงต้องคำนึงถึงน้ำหนัก และความแข็งแรงของโครงสร้างอุปกรณ์ร่วมแสง ต้องพิจารณาถึงราคา ความคงทนต่อสภาพดินฟ้าอากาศและประสิทธิภาพ โดยทั่วไปแล้วโครงสร้างของอุปกรณ์ร่วมแสงนั้นควรทำให้น้ำเบา เพื่อสะดวกในการโยกย้ายและประกอบติดตั้ง ทั้งนี้ยังช่วยลดปัญหาทางกล

ในบทนี้กล่าวถึงการเลือกใช้วัสดุสะท้อนแสง การออกแบบโครงสร้าง และการกระจายของแสงอาทิตย์ที่จุดโฟกัสทางทฤษฎีที่คาดว่าจะได้ นอกจากนี้ยังรวมถึงราคาวัสดุที่ใช้สร้างอุปกรณ์ร่วมแสงทั้งสองแบบ คือ แบบทรงกระบอกพาราโบลิกและแบบจานรวมแสงพาราโบลอยคัล

การเลือกใช้วัสดุสะท้อนแสง

ประสิทธิภาพของอุปกรณ์ร่วมแสงนั้นขึ้นอยู่กับสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสง จากผลการทดลองหาคุณสมบัติวัสดุในบทที่ 4 ปรากฏว่าวัสดุที่มีสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงค่อนข้างสูง เช่น กระจกเงาและอโนดโคซอคูมิเนียม ในการออกแบบได้เลือกอโนดโคซอคูมิเนียม เนื่องจากอโนดโคซอคูมิเนียมมีน้ำหนักเบา ประกอบได้ง่ายและราคาถูกกว่ากระจกเงาสามเท่า ถึงแม้ว่าสัมประสิทธิ์การสะท้อนแสงของอโนดโคซอคูมิเนียมจะต่ำกว่ากระจกเงา แต่กระจกเงามีราคาสูงกว่าและอาจมีปัญหา ดังนี้

1. การเคลือบกระจกเงาที่ทำอยู่ในปัจจุบันเป็นอุตสาหกรรมครัวเรือน คุณภาพของการเคลือบกระจกเงาไม่ดีเท่าที่ควร เช่น ไม่มีการควบคุมอุณหภูมิและความชื้นของอากาศในขณะทำการเคลือบ สีที่ทาหลังกระจกเงาเป็นสีรองพื้นราคาถูกลอกง่าย ดังนั้นจำเป็นต้องเคลือบวัสดุที่มีคุณสมบัติกันความชื้นทับอีกครั้งเพื่อให้ทนต่อสภาพดินฟ้าอากาศ
2. กาวที่ใช้ทากระจกเงาติดกับโครงสร้างอุปกรณ์ร่วมแสงต้องใช้กาวที่มีสัมประสิทธิ์การ

ขยายตัว เท่ากับสัมประสิทธิ์การขยายตัวกระจก มิฉะนั้นแล้วกระจกเงาอาจแตกในภายหลัง

3. การประกอบกระจกเงาต้องระมัดระวัง เป็นอย่างมาก และการโค้งกระจกให้ได้ส่วน
โค้งตามต้องการนั้นต้องเสียค่าใช้จ่ายสูง

การออกแบบอุปกรณ์รวมแสง

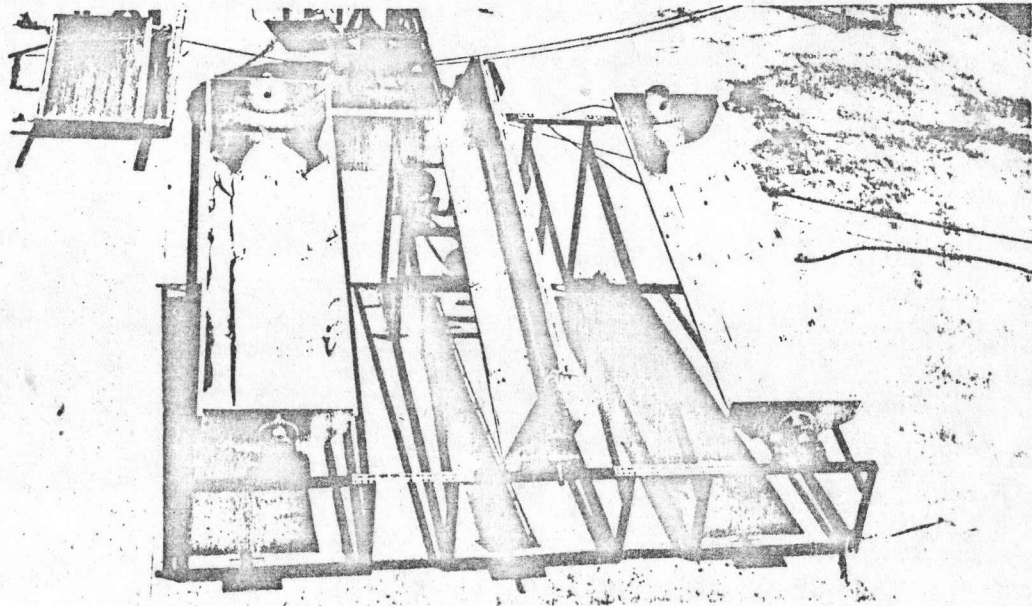
การศึกษาคุณสมบัติของอุปกรณ์รวมแสงได้ดำเนินการออกแบบไว้สองรูปแบบ

1. รวบรวมแสงแบบพาราโบลิกขนาด 1 กิโลเมตรความร้อน สมการที่ใช้ออกแบบรวบรวม
แสงใช้สมการพาราโบล่า

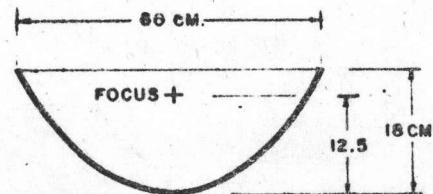
$$y = \frac{1}{50}x^2$$

โดยกำหนดความยาวโฟกัส $f = 12.5$

โครงสร้างทำด้วยท่อเหล็กบางขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 12.5 มม. ประกอบเป็นรูป
ทรงกระบอกพาราโบลิกเพื่อจับยึดแผ่นสะท้อนแสง แต่ละรางประกอบด้วยแผ่นอลูมิเนียมไนค -
โครไซด์แผ่น ขอบรางเรียบสามารถใช้แผ่นกระจกครอบปิดได้ ที่ตำแหน่งโฟกัสติดตั้งท่อทอง
แดงขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 25.4 มม. ซึ่งทำด้วยค่าแบบ non-selective เพื่อดูดกลืนแสงอาทิตย์
และให้ความร้อนกับของเหลวภายในท่อ รวบรวมแสงสามารถหมุนตามดวงอาทิตย์ได้โดยการหมุน
ของเฟืองซึ่งเชื่อมติดไว้ที่แกนของราง โดยที่แกนรวมแสงสวมอยู่ข้างในแกนหมุนของราง ซึ่ง
ทำมุมกับระนาบพื้นดินเป็นมุมยก 15 องศาทางทิศในแนวเหนือใต้ (ขนานกับแกนหมุนของโลก) ทั้ง
ระบบวางบนโครงสร้างซึ่งสามารถติดตามดวงอาทิตย์ในแนวตะวันออกตะวันตกตลอดเวลา ระบบทั้งหมด
ขับเคลื่อนด้วยมอเตอร์ที่ใช้ไฟฟ้ากระแสสลับ ทำการทศเพื่อหาค่าที่ให้ความเร็วรอบของรางทั้งสาม
เท่ากับหนึ่งรอบต่อชั่วโมง ดังรูป 5.1 และรูป 5.2 แสดงรวบรวมแสงสามชุดที่มีขนาดเท่ากัน



รูป 5.1 รางรวมแสงแบบพาราโบลาโค้งทั้งสาม



รูป 5.2 ภาพตัดขวางรางรวมแสง

ก. ขนาดและน้ำหนักของรางรวมแสง

| | | |
|-------------------------------|----------|------------|
| รางรวมแสงอาทิตย์ขนาดกว้าง×ยาว | 60 x 240 | มม |
| พื้นที่รับแสง | 1.44 | ตาราง เมตร |
| พื้นที่สะท้อนแสง | 1.74 | ตาราง เมตร |
| น้ำหนักของราง | 30 | ก.ก |

ข. ค่าใช้จ่ายในการสร้างอุปกรณ์

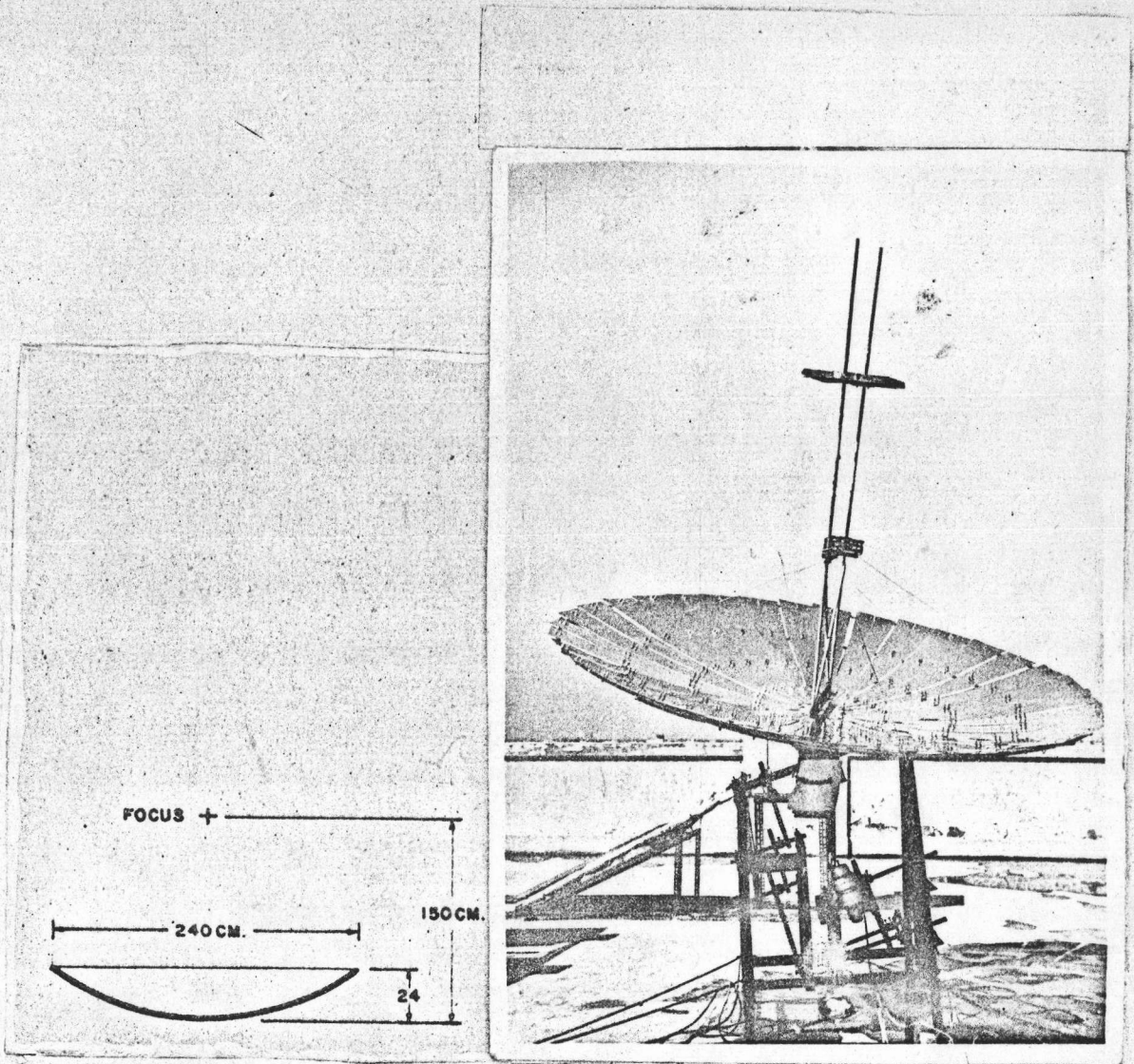
1. ราคาโครงสร้างรางรวมแสงทั้งสามราง เป็นเงิน 1,189.50 บาท
2. ราคาอคูมิเนียมอนโคโคซ์เป็นเงิน 1,152.00 บาท
3. ราคาระบบขับเคลื่อนเป็นเงิน 7,360.00 บาท

รวมแสงใช้สมการพาราโบลา โดยกำหนดความยาวโฟกัส = 1.5 เมตร

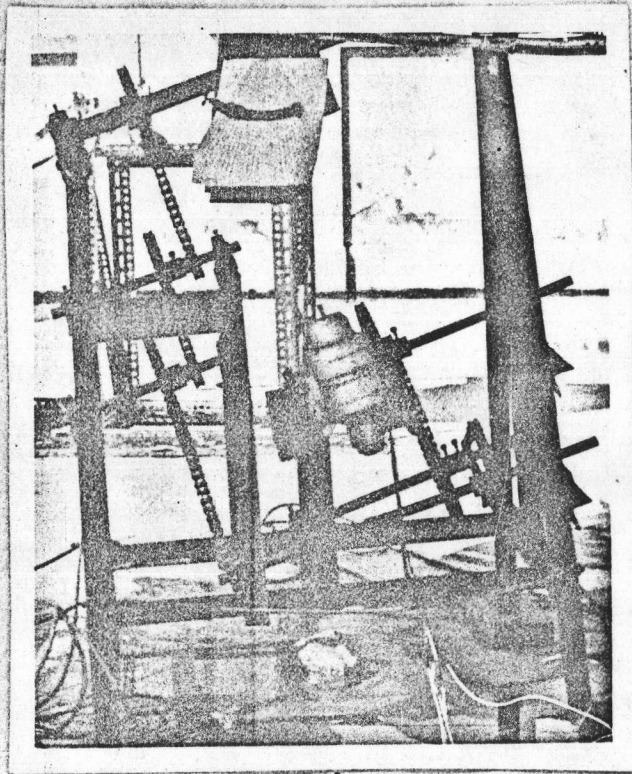
$$y = \frac{1}{6}x^2$$

โดยกำหนดความยาวโฟกัส = 1.5 เมตร

โครงสร้างทำด้วยท่อเหล็กบางเส้นผ่าศูนย์กลาง 12.5 มม. ประกอบเป็นรูปพาราโบลาโดยค้ำเพื่อจับยึดแผ่นสะท้อนแสงอโคโคซ์อคูมิเนียมจำนวน 34 ชิ้น ในการสร้างจำเป็นต้องมีแกนหมุนสองแกนเพื่อติดตามดวงอาทิตย์ตลอดเวลา โดยแกนที่หนึ่งอยู่ในแนวเหนือใต้ทำมุมยกกับแนวราบทางทิศเหนือ 15 องศา ซึ่งแกนนี้จะทำให้จานรวมแสงเคลื่อนที่ในระนาบตะวันออกตะวันตก ส่วนแกนที่สองอยู่ในแนวตะวันออกตะวันตกใช้ปรับจานรวมแสงตามค่ามุมเดคโคไลเนชัน (ดูภาคผนวก ก) รูป 5.3 และรูป 5.4 แสดงภาพจานรวมแสงแบบพาราโบลาโดยค้ำและระบบขับเคลื่อน ระบบทั้งหมดขับเคลื่อนด้วยมอเตอร์กระแสสลับทำการทดสอบ 6 ชั่วโมงได้ความเร็วรอบของจานรวมแสงหนึ่งรอบต่อชั่วโมง



รูป 5.3 จานรวมแสงแบบพาราโบลอยคัลและภาพตัดขวาง



รูป 5.4 ระบบขับเคลื่อนของจานรวมแสง

ก. ขนาดและน้ำหนักของจานรวมแสง

| | | |
|--------------------------------------|-----|------------|
| จานรวมแสงอาทิตย์ขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง | 240 | ซม |
| พื้นที่รับแสง | 4.5 | ตาราง เมตร |
| พื้นที่แผ่สะท้อนแสง | 4.7 | " |
| น้ำหนักของจานรวมแสง | 50 | ก.ก. |

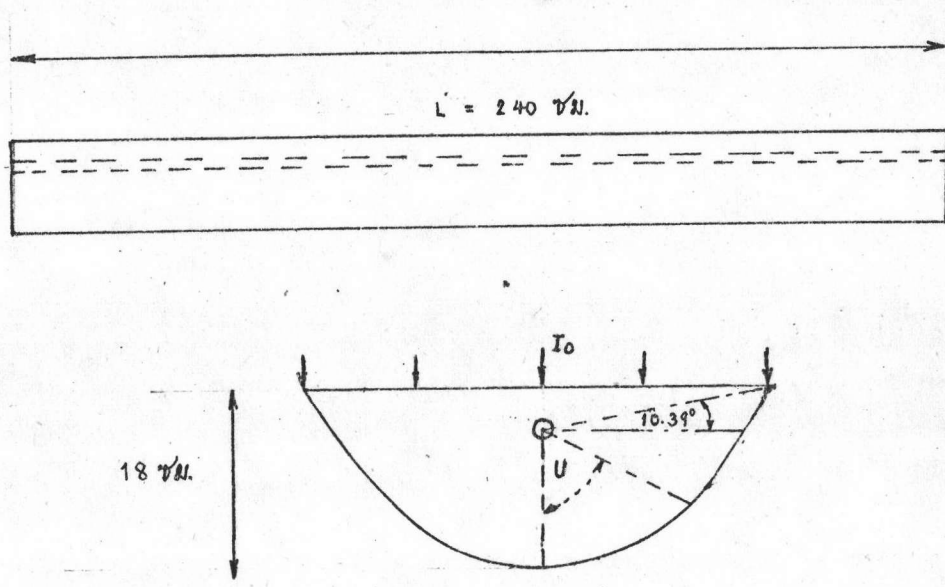
ข. ค่าใช้จ่ายในการสร้างอุปกรณ์

| | | |
|------------------------------------|-------|-----|
| 1. ราคาโครงสร้างจานรวมแสง เป็นเงิน | 500 | บาท |
| 2. ราคาอะลูมิเนียมโคโธซ์เป็นเงิน | 1,045 | บาท |
| 3. ราคากระบอกขับเคลื่อนเป็นเงิน | 4,010 | บาท |

การหาการกระจายความเข้มแสงอาทิตย์ที่จุดโฟกัสของอุปกรณ์ทางทัศนศึกษา

การวิเคราะห์การกระจายความเข้มแสงอาทิตย์ของอุปกรณ์รวมแสงทั้ง 2 แบบ

1. อุปกรณ์รวมแสงแบบพาราโบลิก ซึ่งมีความยาวโฟกัส 12.5 ซม, ยาว 2.4 เมตร และเส้นผ่าศูนย์กลางของท่อ 2.5 ซม ดังรูป 5.5



รูป 5.5 ภาพแสดงการรวมแสงของราง

จากสมการ(4.4) $\frac{I'}{I_0} = \frac{2 f}{r'(1+\cos U)}$

อคูมิเนี่ยมอโนคโคซ(บทที่3) $\rho = 0.835$
 $r' = 1.25$ มม
 $f = 12.5$ มม
 จะได้ $\frac{I'}{I_0} = \frac{16.7}{1+\cos U}$

กรณีนี้ $-90^\circ \leq U \leq 90^\circ$ นิวทอได้รับแสงที่สะท้อนจากแผ่นอคูมิเนี่ยมอโนคโคซอย่างเต็ม

$$\text{จะได้} \quad \frac{I'}{I_0} = \frac{16.7}{1+\cos U^\circ}$$

กรณีที่ $90^\circ < U \leq 100.39^\circ$ และ $-100.39^\circ \leq U < -90^\circ$ ผิวท่อได้รับแสงจากแสงสะท้อนจากแผ่นอลูมิเนียมไนโคไลท์ และแสงอาทิตย์โดยตรง

$$\text{ดังนั้น} \quad I' = \frac{16.7I_0}{1+\cos U} + \cos(180-U)$$

$$\text{จะได้} \quad \frac{I'}{I_0} = \frac{16.7}{1+\cos U} + \cos(180-U)$$

กรณีที่ $U > 100.39^\circ$ และ $U < -100.39^\circ$ ผิวท่อได้รับแสงอาทิตย์โดยตรง

$$\text{จะได้} \quad \frac{I'}{I_0} = \cos(180-U)$$

ตารางที่ 5.1 แสดงค่า $\frac{I'}{I_0}$ ที่มุม U ต่างๆ รอบท่อขนาด 2.54 ซม.

| U (องศา) | I'/I_0 | U (องศา) | I'/I_0 |
|----------|----------|----------|----------|
| 0 | 8.35 | ±110 | 1.34 |
| ±10 | 8.41 | ±120 | 0.5 |
| ±20 | 8.41 | ±130 | 0.64 |
| ±30 | 8.95 | ±140 | 0.77 |
| ±40 | 9.46 | ±150 | 0.87 |
| ±50 | 10.17 | ±160 | 0.94 |
| ±60 | 11.13 | ±170 | 0.99 |
| ±70 | 12.44 | ±180 | 1.00 |
| ±80 | 14.23 | | |
| ±90 | 16.70 | | |
| ±100 | 20.39 | | |

รูป 5.6 แสดงกราฟของอัตราส่วนความเข้มของแสงที่ผิวท่อ

2. อุปกรณ์รวมแสงแบบพาราโบลอยคัต ซึ่งมีความยาวโฟกัส 1.5 เมตรและเส้นผ่าศูนย์กลางท่อรับแสง 2.4 เมตร และ $f = 24$ มม

$$\text{จากสมการ (4.8)} \quad \frac{I'}{I_0} = \frac{\rho (\sin^2 U_1 - \sin^2 V)}{\tan^2 16'}$$

$$\therefore U_1 = \tan^{-1} \left(\frac{1.5 - 24}{2.4} \right) = 43.6 \text{ องศา}$$

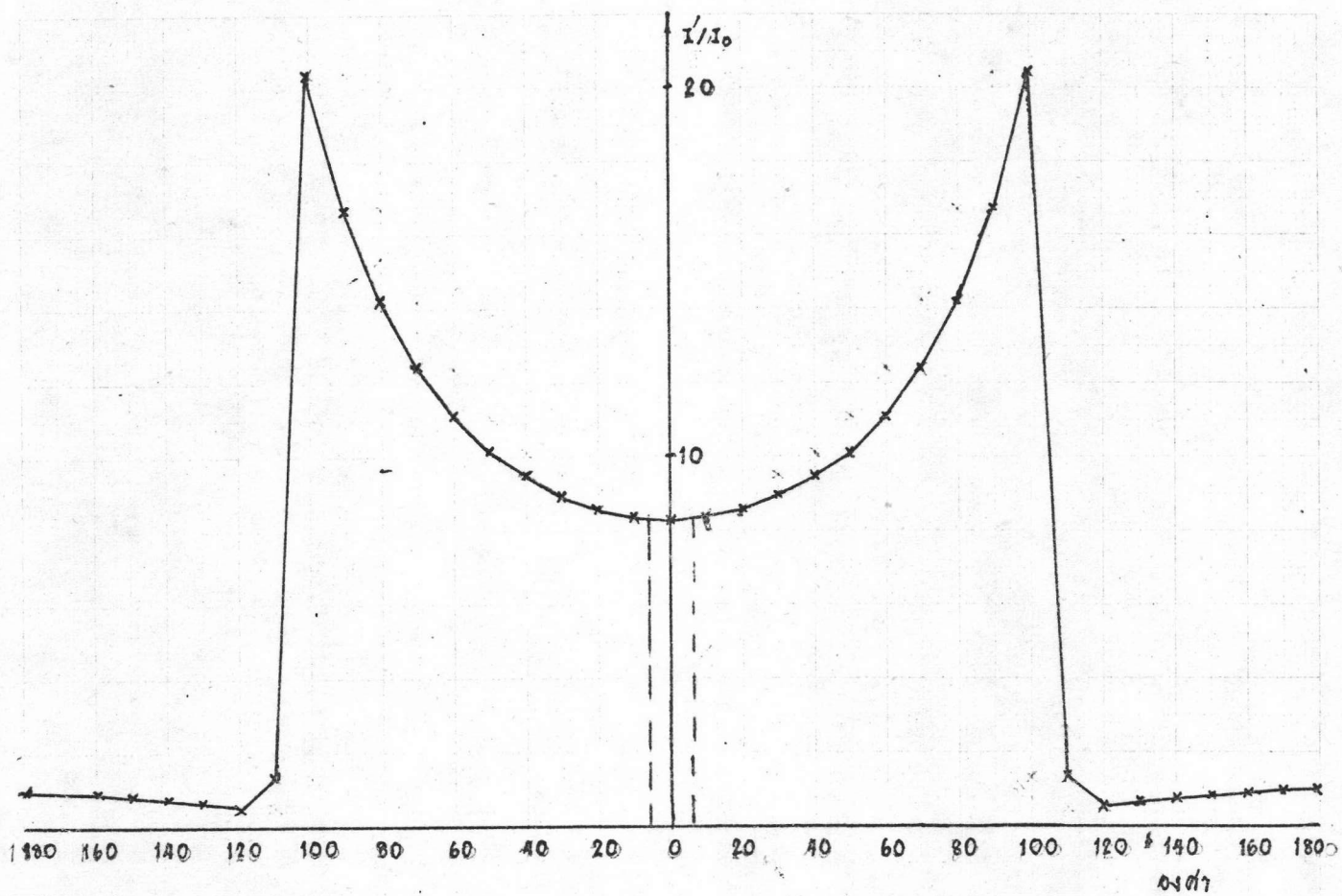
$$\text{จะได้} \quad \frac{I'}{I_0} = \frac{0.835 (\sin^2 43.6^\circ - \sin^2 V)}{\tan^2 (16')}$$

$$\text{จะได้} \quad b_1 = 2r \tan 16' \sec U$$

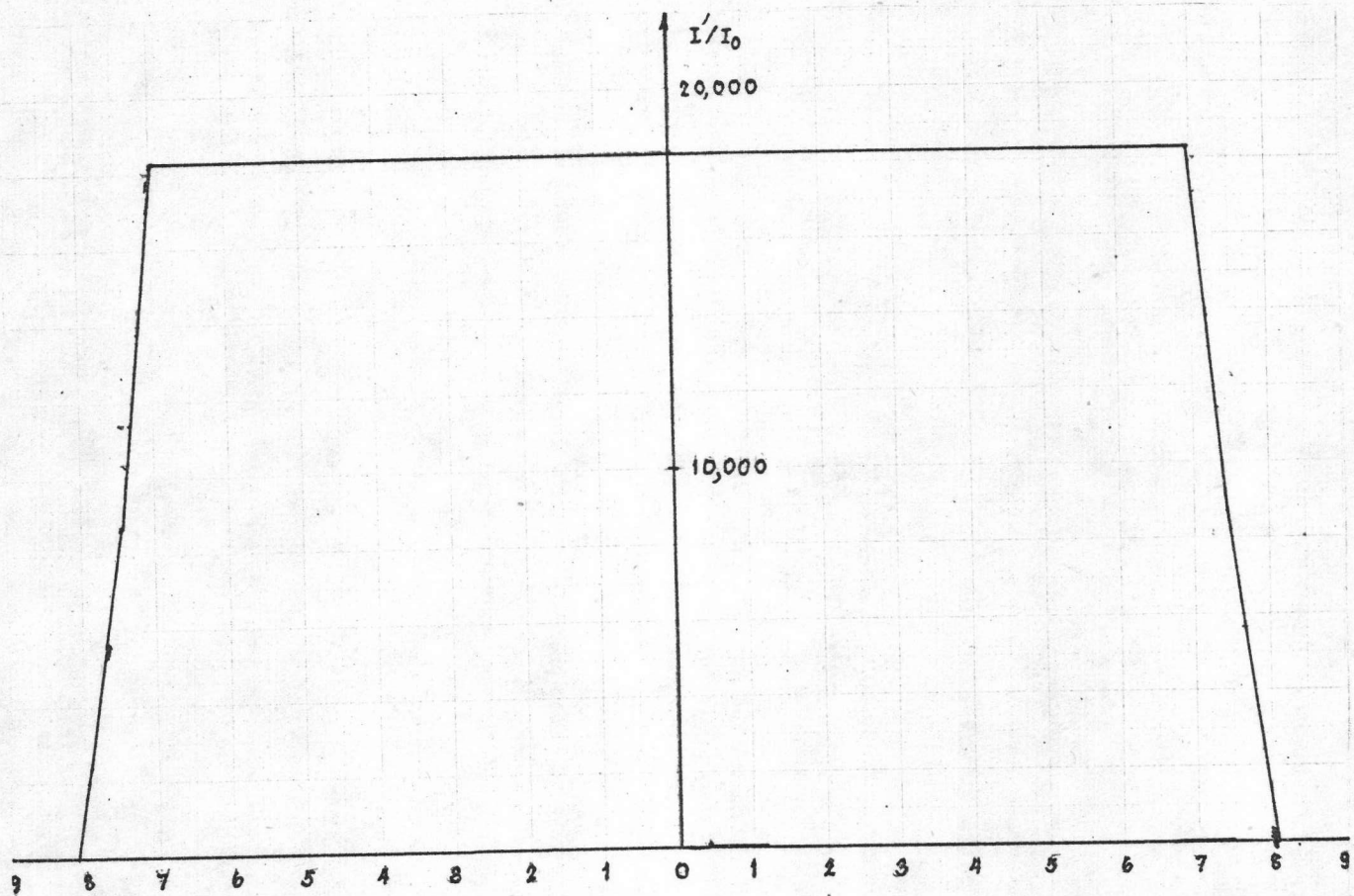
ตาราง 5.2 แสดงค่า $\frac{I'}{I_0}$ และ b_1 ที่มุม V ต่างๆ

| V (องศา) | b_1 (มม.) | I'/I_0 |
|------------|-------------|----------|
| 0 | 6.97 | 18,299 |
| ± 5 | 6.99 | 18,007 |
| ± 10 | 7.05 | 17,139 |
| ± 15 | 7.1 | 15,722 |
| ± 20 | 7.2 | 13,798 |
| ± 25 | 7.32 | 11,427 |
| ± 30 | 7.42 | 8,680 |
| ± 40 | 7.9 | 2,401 |
| ± 43.6 | 8.09 | 0 |

รูป 5.7 แสดงกราฟของอัตราส่วนความเข้มรังสีบนแผ่นรับรังสี



รูป 5.6 การกระจายความเข้มรังสีดวงอาทิตย์รอบท่อขนาด 2.54 ซม. ของรางรวมแสง



รูป 5.7 การกระจายความเข้มรังสีควงอาทิตย์บนพื้นระนาบตั้งฉากกับแกนของจานรวมแสงผ่านจุดโฟกัส