

## บทที่ 4

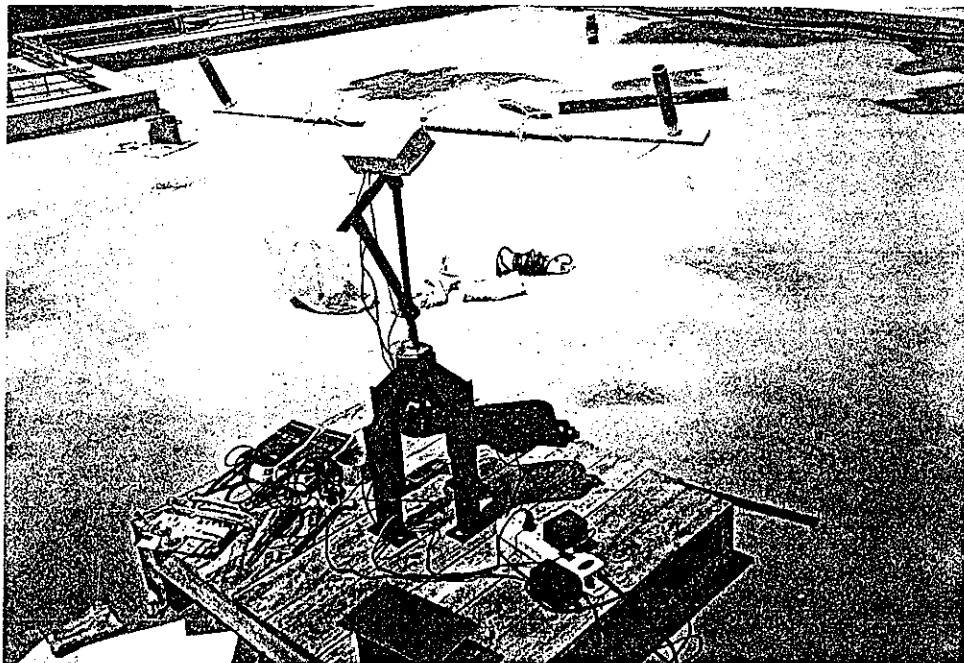
### แบบและโครงสร้าง

#### 4.1 แนวความคิดในการออกแบบ

จากความต้องการแบบจำลองของชุดติดตามการเคลื่อนที่ของดวงอาทิตย์ที่สามารถติดตามการเคลื่อนที่ของดวงอาทิตย์ได้มีประสิทธิภาพที่สูงสุด ประหยัดค่าใช้จ่าย สามารถถอดประกอบได้ เคลื่อนย้ายและติดตั้งได้ง่ายและมีน้ำหนักเบา ดังนั้นในการออกแบบแต่ละชิ้นส่วนจึงจำเป็นต้องพิจารณาถึงข้อกำหนดที่กล่าวไว้ข้างต้นซึ่งในการออกแบบจะแยกพิจารณาเป็นแต่ละส่วนดังนี้

##### 4.1.1 ลักษณะของแบบจำลอง

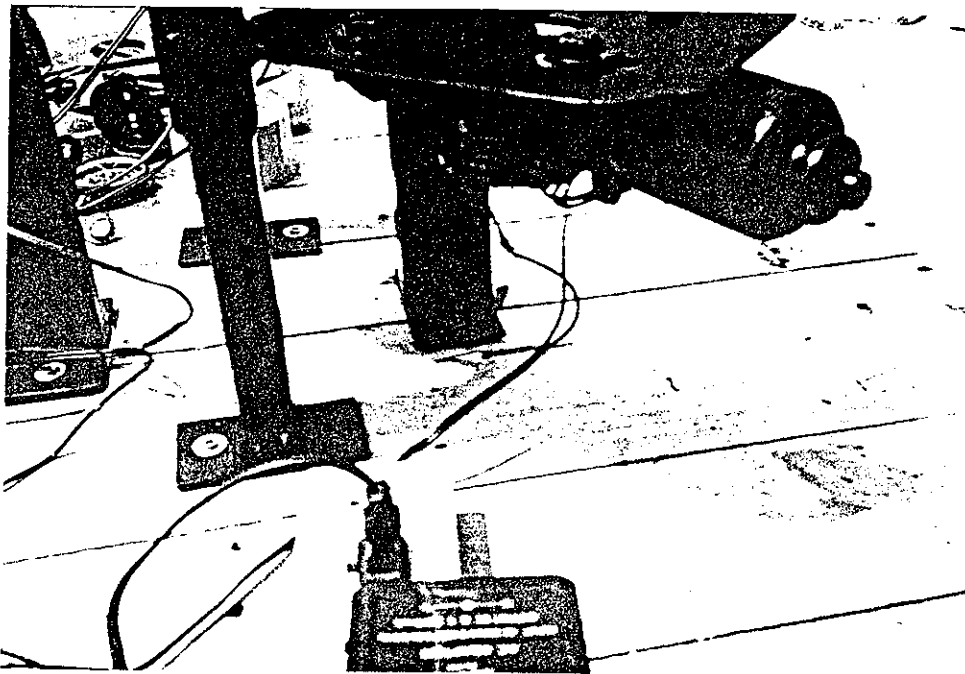
ในส่วนของแบบจำลองหากพิจารณาลักษณะการวางตัวของเพลาวงจะสามารถแบ่งได้สองลักษณะ คือ เพลาวงในแนวระดับและเพลาวงในแนวตั้ง การวางเพลวในแนวระดับเมื่อเกิดการเคลื่อนที่ของชุดจำลองแล้วจะเกิดการสั่นหรือแกว่งตัวเนื่องจากน้ำหนักของชุดจำลองเอง ในการเลือกแบบจำลองนี้จึงเลือกใช้แบบการวางเพลวในแนวตั้ง ซึ่งทำให้ได้การหมุนที่ราบเรียบกว่าการวางเพลวในแนวระดับ



รูปที่ 4.1 ลักษณะ โครงสร้างและการติดตั้งแบบจำลองชุดติดตามดวงอาทิตย์

#### 4.1.2 ชุดขับเคลื่อน

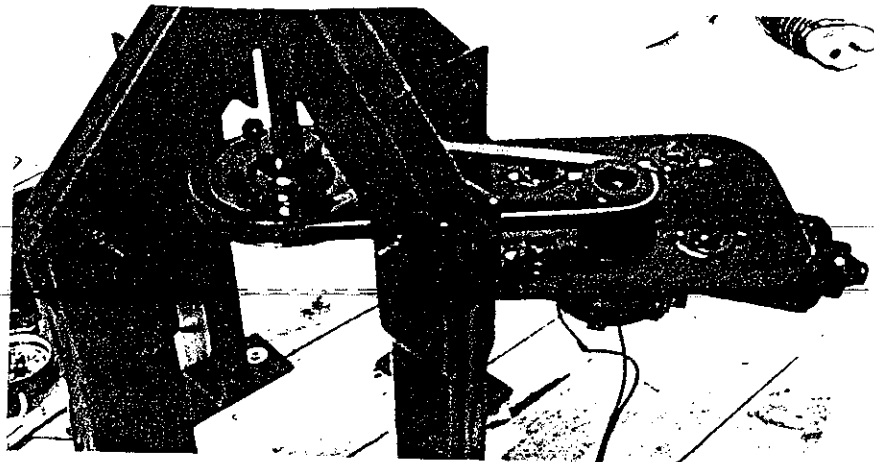
ใช้มอเตอร์กระแสตรง (มอเตอร์ปั้มน้ำฝน) ในการเป็นตัวขับเคลื่อน เนื่องจากเป็นมอเตอร์ที่สามารถทำงานได้ในช่วงที่ความเร็วรอบต่ำและทนทานต่อการใช้งาน นอกจากนี้ยังมีราคาที่ถูกกว่าสตีปิ้งมอเตอร์หรือเซอร์โวมอเตอร์ที่มีประสิทธิภาพในการทำงานสูงแต่มีราคาแพงกว่ามาก



รูปที่ 4.2 ลักษณะการติดตั้งมอเตอร์กระแสตรงของชุดขับเคลื่อน

#### 4.1.3 ชุดถ่ายทอดกำลัง

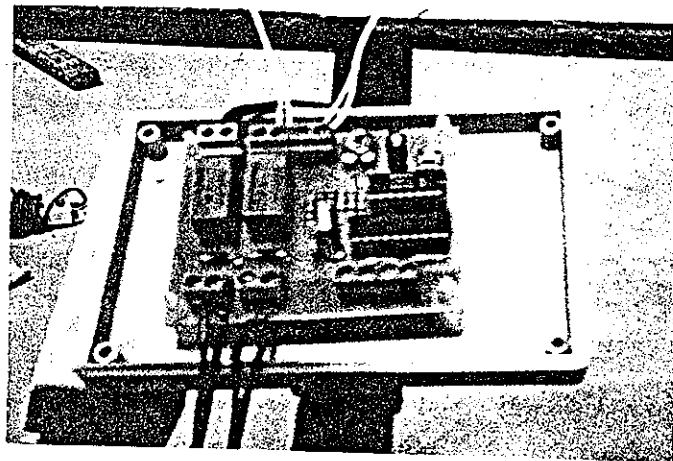
ใช้สายพานในการส่งผ่านกำลังเพราะสายพานสามารถทำงานได้ดีที่ความเร็วรอบต่ำรับแรงกระตุกได้ดี ไม่เกิดเสียงดังขณะใช้งาน การบำรุงรักษาง่ายเสียค่าใช้จ่ายในการบำรุงรักษาต่ำ นอกจากนี้ราคาถูกและสามารถหาได้ง่าย และการทดลองนี้สายพานส่งกำลังจะทำงานในช่วงความเร็วรอบต่ำจึงเกิดปัญหาการไถลน้อย ซึ่งสามารถแก้ไขได้โดยการปรับความตึงของสายพาน



รูปที่ 4.3 แสดงชุดถ่ายทอดกำลังแบบสายพาน

#### 4.1.2 ชุดควบคุม

ใช้วงจรถออิเล็กทรอนิกส์ในการควบคุมการทำงานของระบบโดยมี Micro-Controller เป็นส่วนควบคุมการทำงานของระบบทั้งหมด ซึ่งจะทำให้ระบบมีลักษณะการทำงานที่ไม่ซับซ้อนมากนักและมีราคาถูก นอกจากนี้ส่วนประกอบของชุดวงจรถออิเล็กทรอนิกส์สามารถหาได้ง่าย เมื่อเกิดการชำรุดเสียหายก็สามารถหาเปลี่ยนได้ง่าย



รูปที่ 4.4 แสดงลักษณะชุดควบคุม

## 4.2 เหตุผลในการออกแบบและเลือกใช้วัสดุ

### 4.2.1 แผ่นไม้สำหรับติดตั้งเซ็นเซอร์

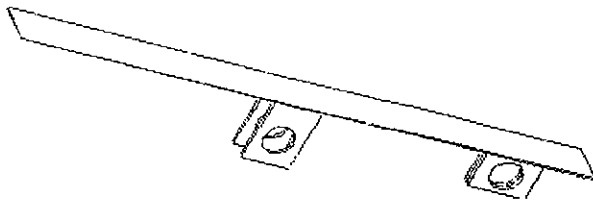
ลักษณะ เป็นแผ่น ไม้อัดหนา 5 มม. กว้าง 25 มม. ยาว 1050 มม.

หน้าที่ ติดตั้งเซ็นเซอร์

เหตุผลในการออกแบบและเลือกใช้วัสดุ

เลือกไม้อัดเพราะว่ามีน้ำหนักเบาสามารถหาได้ง่าย และมีราคาถูก

### 4.2.2 แผงรองที่ติดตั้งเซ็นเซอร์



รูปที่ 4.5 แสดงลักษณะของแผงรองที่ติดตั้งเซ็นเซอร์

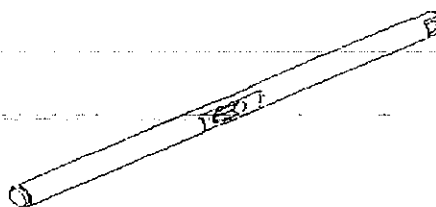
ลักษณะ เป็นแผ่นเหล็กแบนกว้าง 25.42 มม. หนา 3 มม. ยาว 300 มม. มีที่ยึดซึ่งเจาะรูสำหรับใส่สลักเกลียวที่ยึดกับเพลาและ ตัวปรับมุม บริเวณตอนกลางแผ่นและปลายแผ่น

หน้าที่ รองรับแผงที่ติดตั้งเซ็นเซอร์ เป็นตัวยึดติดกับแผ่นไม้สำหรับติดตั้งเซ็นเซอร์ และ เพลา

เหตุผลในการออกแบบและเลือกใช้วัสดุ

เนื่องจากชิ้นงานที่สร้างขึ้นเป็นเพียงชุดสาธิตดังนั้นวัสดุที่ใช้จึงจำเป็นต้องมีน้ำหนักที่เบา ดังนั้นจึงใช้เหล็กแบนที่หนาไม่มากนัก แต่เหตุผลที่ไม่ใช้ขนาดบางกว่านี้เพราะ เหล็กที่บางๆนั้นทำการเชื่อมยาก และอาจเกิดการบิดงอจากการเชื่อมได้ อีกทั้งยังอาจเกิดการเสียรูปเมื่อต้องรับแรงจากแผ่นไม้ที่ติดเซ็นเซอร์ได้

### 4.2.3 เพลลา



รูปที่ 4.6 แสดงลักษณะของเพลลา

ลักษณะ	เหล็กกลมตันขนาดเส้นผ่านศูนย์กลาง 15 มม. ยาว 500 มม. ปลายเพลลา ด้านบนมีการเจาะรูสำหรับใส่น็อตเพื่อยึดเพลลา กับแผ่นรองที่ตั้งเซ็นเซอร์ บริเวณกลางเพลลา มีการเจาะสไลด์เพื่อใช้ยึดกับที่ปรับมุม
หน้าที่	เป็นตัวรับน้ำหนักที่เกิดจากแผงรองที่ติดตั้งเซ็นเซอร์และแผ่นไม้สำหรับติดตั้งเซ็นเซอร์ เพื่อส่งผ่านแรง ไปยังขา
เหตุผลในการออกแบบและเลือกใช้วัสดุ	เนื่องจากเป็นจุดสาริตจึงเลือกขนาดเล็กและใช้งานได้ การเจาะสไลด์ที่ ตอนกลางเพลลา นอกจากจะใช้ใส่น็อตเพื่อยึดติดตัวปรับมุมแล้วการเจาะ สไลด์ยังช่วยให้สามารถเลื่อนปรับมุมได้ด้วย
ลักษณะการเสียหาย	อาจเกิดการ โกงงอจากแรงที่มากกระทำได้
การคำนวณ	เนื่องจากชุดแบบจำลองเป็นชุดที่มีขนาดเล็กดังนั้นในการออกแบบ แรง ที่มากกระทำไม่ควรมีความมาก เพราะฉะนั้นกำหนดแรงกดสูงสุดที่กดลงบน เพลลาเท่ากับ 30 นิวตัน ดังนั้นค่าแรงที่นำมาทำการคำนวณเพื่อตรวจสอบ ความเสียหายที่อาจเกิดขึ้นก็คือค่าแรงกดสูงสุดนั่นเอง คือ เท่ากับ 30 นิวตัน

เนื่องจากเพลลารับแรงกดตามแนวแกนดังนั้นคิดว่าเพลลาเป็นเสาแบบปลายยึดแน่น-อิสระ (CF; Clamped-Frcc)

กำหนดให้เพลาทำจากเหล็กกล้าคาร์บอนธรรมดาเนื่องจากสามารถทำการกลึง โยได้ง่าย และมีราคาถูก ตามตาราง ข.2 และตาราง ข.16 เหล็ก AISI HR 1040 มีคุณสมบัติดังนี้

$$\sigma_u = 91 \text{ksi}, \sigma_y = 58 \text{ksi}, E = 207 \text{GPa}$$

จากสูตรการคำนวณการ โกงงอของเสาของออยเลอร์(Euler)คือ

$$F = \frac{\pi^2 EJ}{NL_c^2} \quad (1)$$

โดยที่  $E = 207 \text{GPa}$ .

$$J = \frac{\pi D^4}{32} \text{m}^4$$

$$N = 3.5$$

$$L_c = 2L = 2 \times 0.3 = 0.6 \text{m} \text{ เนื่องจากเป็นเสาแบบปลายยึดแน่น-อิสระ}$$

เมื่อ  $F = 30 \text{N}$

จากสมการ(1)จะได้

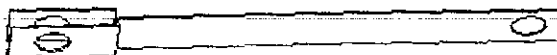
$$30 = \frac{\pi^2 \times 207 \times \frac{\pi D^4}{32}}{3.5 \times 0.6^2}$$

$$D = 3.705 \times 10^{-3} \text{m}$$

$$D = 3.708 \text{mm}$$

จะเห็นว่าเมื่อค่าเส้นผ่าศูนย์กลางของเพลามีค่าน้อยกว่า 3.705 มม. เพลาจะเกิดการ โกงงอเนื่องจากแรงที่มากกระทำได้แต่เส้นผ่าศูนย์กลางของเพลาของชุดแบบจำลองที่ใช้มีขนาดถึง 15 มม. เพราะฉะนั้นเพลาก็จะไม่ โกงงอจากแรงที่มากกระทำ

#### 4.2.4 ตัวปรับมุม



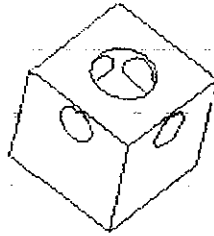
รูปที่ 4.7 แสดงลักษณะของตัวปรับมุม

- ลักษณะ เหล็กแบน หน้า 3 ม.ม. กว้าง 25.42 ม.ม. ยาวโดยรวม 250 ม.ม. เจาะรู  
ขนาด 5 ม.ม. บริเวณปลายทั้ง 2 ด้าน
- หน้าที่ ปรับมุมที่แผงรองที่ติดตั้งเซ็นเซอร์กับมุมดวงอาทิตย์
- เหตุผลในการออกแบบและเลือกใช้วัสดุ  
ใช้เหล็กแบนเพราะว่าหาง่าย ราคาถูก

#### 4.2.5 ตลับลูกปืน

- ลักษณะ ใช้โรลลิงแบร์ริง ตามขนาดของเพลาคือ ขนาดรูสวน 15 ม.ม.
- หน้าที่ ใช้เป็นส่วนรองรับเพลาในการหมุน ทำให้การหมุนของเพลารเรียบ
- เหตุผลในการออกแบบและเลือกวัสดุ  
การที่จะทำให้เพลาหมุนได้เรียบจะต้องใช้ตลับลูกปืน และตลับลูกปืนที่  
ใช้ก็หาได้ตามท้องตลาด

#### 4.2.6 เหล็กทรงรับตลับลูกปืน



รูปที่ 4.8 แสดงลักษณะของเหล็กทรงรับตลับลูกปืน

ลักษณะ เป็นเหล็กสี่เหลี่ยมขนาดหน้าตัด  $1 \times 1$  นิ้ว ยาว 2 นิ้ว เจาะรูตรงกลางให้เป็นที่สอดเพลาลูกปืน โดยด้านข้างก็มีการเจาะรูเพื่อใช้ยึดขาหน้าที่เป็นส่วนที่ใช้ยึดขาและเป็นรองรับตลับลูกปืน

เหตุผลในการออกแบบและเลือกวัสดุ

ส่วนนี้จะเป็นที่ที่ใช้เชื่อมต่อระหว่างขาและเพลาลูกปืนจึงเลือกให้มีขนาดที่รองรับเพลาลูกปืนและสามารถนำมาติดตั้งได้

ลักษณะการเสียหาย

อาจเกิดการขาดเนื่องจากแรงกด

การคำนวณ

กำหนดให้เหล็กทรงรับตลับลูกปืน ทำจากเหล็กคาร์บอนธรรมดา

จากตาราง ข.2 เหล็ก AISI HR 1020 มีคุณสมบัติดังนี้  $\sigma_u = 65 \text{ksi}$ ,  $\sigma_y = 43 \text{ksi}$ .

กำหนดค่าความปลอดภัยเท่ากับ 2 เนื่องจากแรงที่กระทำเป็นแรงอยู่หนึ่ง เพราะฉะนั้นจะได้

$$\sigma_d = \frac{\sigma_y}{N} = \frac{43 \times 6.895}{2} = 148.24 \frac{N}{\text{mm}^2}$$

จากสูตรการหาความเสียหายเนื่องจากแรงกดคือ  $\sigma_d = \frac{F}{A}$

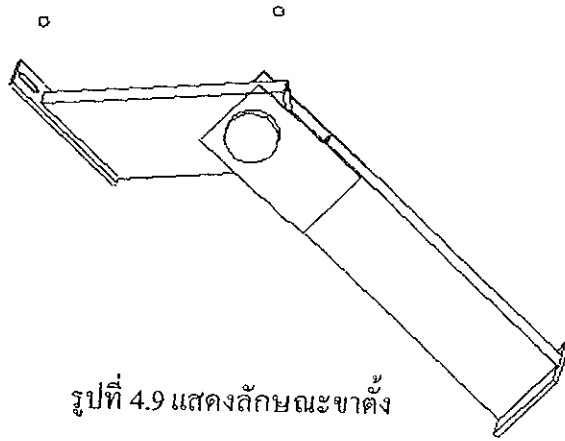
เมื่อ  $F = 30 \text{N}$

จะได้  $A = \frac{30}{148.24} = 0.2 \text{mm}^2$



จะเห็นว่าถ้าขนาดของพื้นที่ที่รองรับค้ำลูกปืนมีค่าน้อยกว่า  $0.2 \text{ ม.ม.}^2$  เหล็กรองรับค้ำลูกปืนจะเสียหายเนื่องจากแรงกดได้ แต่ขนาดของพื้นที่ที่รองรับค้ำลูกปืนที่ใช้ จะเห็นว่ามีค่ามากกว่าค่าที่กำหนดมาดังนั้นเหล็กรองรับค้ำลูกปืนจะไม่เสียหายเนื่องจากแรงกด

#### 4.2.7 ขาตั้ง



รูปที่ 4.9 แสดงลักษณะขาตั้ง

**ลักษณะ** ทำจากเหล็กกลวงสี่เหลี่ยม ขนาด  $1.5 \times 0.5$  นิ้ว แบ่งเป็นสองส่วน ส่วนแรก เป็นเหล็กตั้งตรงขึ้นมาเพื่อใช้ยึดกับพื้น ส่วนที่สอง เป็นส่วนที่ใช้ทำให้ขาหักทำมุมโดยที่ปลายข้างหนึ่งตัดเฉียง 45 องศา เพื่อใช้ยึดติดกับเหล็กสี่เหลี่ยมที่ติดกับเพลา ทั้งสองส่วนยึดติดกันโดยใช้แผ่นเหล็กประกบติดด้านบนของส่วนแรกแล้วใช้น็อตยึดทั้งสองส่วนติดเข้าด้วยกัน

**หน้าที่** เป็นส่วนที่ใช้รองรับน้ำหนักทั้งหมดของโครงสร้าง และเป็นตัวที่ใช้ยึดติดกับพื้น

**เหตุผลในการออกแบบและเลือกวัสดุ**

การออกแบบให้ขาตั้งมีสองส่วนก็เพื่อจะได้ปรับเหล็กส่วนบนให้แนบติดกับเหล็กสี่เหลี่ยมที่เพลา และเพื่อทำให้เกิดความสวยงาม วัสดุที่ใช้ก็สามารถหาซื้อได้ตามท้องตลาด

**ลักษณะการเสียหาย**

อาจเกิดการพังเนื่องจากแรงกดได้ (แรงที่กดลงมาประมาณ 50 นิวตัน)

**การคำนวณ**

กำหนดวัสดุที่ใช้ทำขาตั้งคือเหล็กคาร์บอนธรรมดา AISI HR 1020 โดยจะได้ค่าคุณสมบัติดังนี้  $\sigma_u = 65 \text{ ksi.}, \sigma_y = 43 \text{ ksi.}$

กำหนดค่าความปลอดภัยเท่ากับ 2 เนื่องจากแรงที่กระทำเป็นแรงอยู่หนึ่ง เพราะฉะนั้นจะได้

$$\sigma_d = \frac{\sigma_y}{N} = \frac{43 \times 6.895}{2} = 148.24 \frac{N}{mm^2}$$

จากสูตรการหาความเสียหายเนื่องจากแรงกดคือ  $\sigma_d = \frac{F}{A}$

เมื่อ  $F = \frac{50}{4} N$

จะได้  $A = \frac{\frac{50}{4}}{148.24} = 0.084 mm^2$

จะเห็นว่าถ้าขนาดพื้นที่หน้าตัดของเหล็กที่ใช้ทำขามีน้อยกว่า 0.084 ม.ม.<sup>2</sup> ขาจะเสียหายเนื่องจากแรงกดได้ แต่ขนาดพื้นที่หน้าตัดของเหล็กกล่องที่ใช้ทำขามีค่ามากกว่าที่คำนวณได้มาก ดังนั้นขาจะไม่พังเนื่องจากแรงกด

#### 4.2.8 สลักเกลียว

ลักษณะการเสียหาย

สลักเกลียวอาจขาดเนื่องจากแรงเฉือน

การคำนวณ

กำหนดให้สลักเกลียวที่ใช้มีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางระบุเท่ากับ 10 ม.ม. และมีชั้นคุณสมบัติ 4.6 จากตาราง 7.3 จะได้ คุณสมบัติของสลักเกลียวเป็นดังนี้

$$\sigma_y = 400 \frac{N}{mm^2}, \tau_y = 0.6\sigma_y = 0.6 \times 400 = 240 \frac{N}{mm^2}$$

กำหนดค่าความปลอดภัยเท่ากับ 2 เนื่องจากแรงที่มากระทำเป็นแรงที่อยู่หนึ่ง

เพราะฉะนั้น  $\tau_d = \frac{240}{2} = 120 \frac{N}{mm^2}$

จากสูตรความเสียหายเนื่องจากแรงเฉือน  $\tau_d = \frac{F}{A}$

จะได้  $A = \frac{F}{\tau_d} = \frac{50}{120} = 0.42 mm^2$

จะเห็นว่าถ้าขนาดของพื้นที่น้อยกว่า  $0.42 \text{ ม.ม.}^2$  จะทำให้สลักเกลียวที่ใช้เกิดการเสียหาย เนื่องจากแรงเฉือนได้ แต่ขนาดสลักเกลียวที่ใช้คือขนาดเส้นผ่าศูนย์กลางระบุเท่ากับ  $10 \text{ ม.ม.}$  ซึ่งมีพื้นที่รับความเค้นเท่ากับ  $48 \text{ ม.ม.}^2$  ดังนั้นสลักเกลียวจะไม่ขาดเนื่องจากแรงที่กระทำ

### 4.3 มอเตอร์

4.3.1 กำหนดให้มอเตอร์หมุนด้วยความเร็วรอบเท่ากับ 15 รอบต่อนาที

4.3.2 กำหนดขนาดของเส้นผ่าศูนย์กลางล้อสายพาน ส่วนของล้อขับเท่ากับ  $4 \text{ ม.ม.}$  เนื่องจากเป็นขนาดที่เล็กที่สุดที่สามารถกระทำได้และการที่ล้อขับมีขนาดเล็กจะช่วยให้ได้อัตราทดที่มาก

4.3.3 กำหนดขนาดล้อสายพานที่ยึดติดกับเพลลาเท่ากับ  $10 \text{ ม.ม.}$  เนื่องจากขีดจำกัดของอัตราทดของการส่งกำลังที่ไม่ควรเกิน 5 และขีดจำกัดของช่วงระหว่างขาทั้งสองด้านที่ติดกัน เพราะหากล้อสายพานมีขนาดใหญ่กว่านี้จะทำให้สายพานติดกับขาได้

$$\begin{aligned} \text{จาก } \text{ความเร็วรอบตัวขับ} &= \text{ความเร็วรอบตัวตาม} \times \text{อัตราทด} \\ 15 \text{ รอบต่อนาที} &= \text{ความเร็วรอบตัวตาม} \times (10/4) \\ \text{ความเร็วรอบตัวตาม} &= 6 \text{ รอบต่อนาที} \end{aligned}$$

เพราะฉะนั้นความเร็วรอบของเพลลาที่ได้ คือ มีความเร็วรอบ เท่ากับ 6 รอบต่อนาที

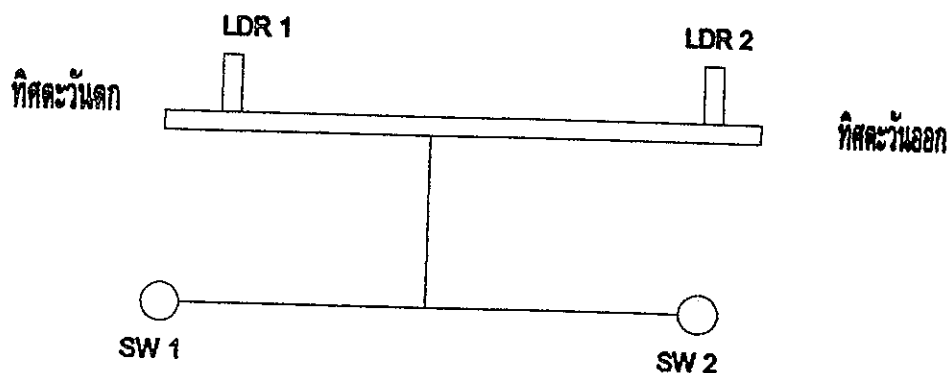
การคำนวณหาระยะทางที่สายพานเคลื่อนที่ไป ในเวลา 1 นาที คือ

$$\begin{aligned} \text{ระยะทางที่สายพานเคลื่อนที่} &= \text{เส้นรอบวงของล้อขับ} \times \text{ความเร็วของล้อขับ} \\ &= 2 \times \pi \times 4 \times 15 \\ &= 377 \text{ ม.ม. ต่อ นาที} \end{aligned}$$

### 4.4 ลักษณะการทำงานในส่วนของโครงสร้างของชุดแบบจำลอง

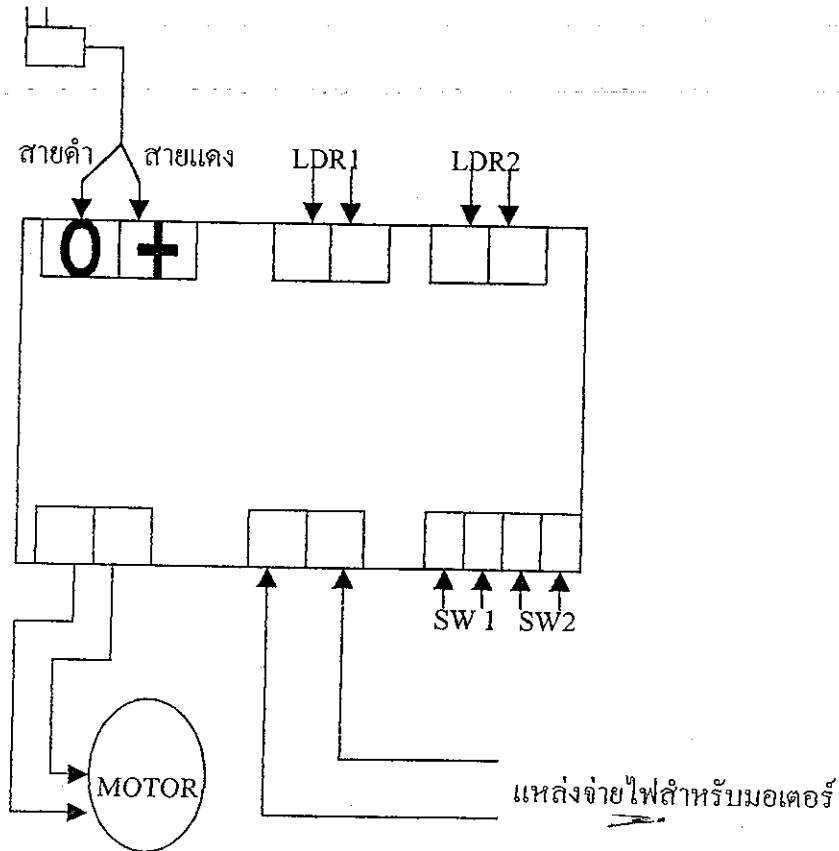
เมื่อมอเตอร์ได้รับสัญญาณจากชุดควบคุมแล้วมอเตอร์จะส่งกำลังผ่านสายพานเพื่อไปหมุนให้เพลลาหมุนไปในทิศทางที่ได้รับคำสั่งมาโดย สามารถหมุนกลับทิศทางได้อย่างอิสระ จนกว่าแผงจะ

อยู่ในตำแหน่งที่ตรงกับมุมของดวงอาทิตย์ (ค่าความต่างศักย์ของ LDR ทั้ง 2 ตัว เท่ากัน) และเมื่อชุดจำลองหมุนไปจนถึงมุม 180 องศาคือตำแหน่งที่ติด Limit Switch (SW) 2 อยู่ชุดจำลองจะหยุดนิ่งที่ตำแหน่งนี้ประมาณ 4 ชั่วโมงแล้วจึงหมุนกลับไปตำแหน่งเริ่มต้นใหม่คือที่ตำแหน่ง 0 องศาซึ่งติด Limit Switch 1 อยู่ร่อนกว่าพระอาทิตย์จะขึ้นอีกครั้งระบบจึงจะเริ่มทำงาน ในการติดตั้ง LDR และ SW นั้นต้องติดตั้งที่ตำแหน่งดังนี้



รูปที่ 4.10 แสดงตำแหน่งการติดตั้ง LDR และ SW

และการต่อสายสัญญาณต่างๆเข้ากับชุดควบคุมสามารถทำได้ดังนี้  
แหล่งจ่ายไฟ 500 mA.



รูปที่ 4.11 การต่อสายสัญญาณเข้ากับชุดควบคุม

ในกรณีที่ระบบทำงานไปตรงตามทิศทางที่ต้องการ สามารถแก้ไขได้โดยการสลับขั้วของมอเตอร์จะทำให้ระบบกลับทิศทางในการหมุนได้ตามต้องการ

#### 4.5 ขั้นตอนการติดตั้งชุดจำลอง

ก่อนการทดสอบแบบจำลองชุดคิดตามดวงอาทิตย์จะต้องมีการประกอบชุดทดสอบเข้าด้วยกันก่อน ซึ่งมีขั้นตอนการประกอบชุดทดสอบมีดังต่อไปนี้

4.5.1. ประกอบขาทั้งสองส่วนเข้าด้วยกัน ซึ่งมีทั้งหมด 4 ขา

4.5.2. ดัดล้อสายพานอันใหญ่เข้ากับเพลา นำเพลาไปอัดกับแบริ่งเข้ากับเหล็กสี่เหลี่ยม

4.5.3. ประกอบส่วนของเพลลาเข้ากับขาทั้งสองด้าน

4.5.4. ติดตั้งชิ้นส่วนที่ใช้ปรับมุมเข้ากับเพลลา จากนั้นจัดระดับให้ตัวรองรับแผงเอียงทำมุมประมาณ 15 องศา

4.5.5. นำมอเตอร์ประกอบเข้ากับฐานที่ใช้รองรับมอเตอร์ที่อยู่ตรงขา จากนั้นนำล้อสายพานอันเล็กติดเข้ากับมอเตอร์ แล้วนำสายพานมาต่อระหว่างล้อสายพานทั้งสองตัว

4.5.6. ใช้แผ่นไม้ติดเข้ากับตัวรองรับแผงเพื่อติดตั้งเซ็นเซอร์โดยให้ระยะห่างระหว่างเซ็นเซอร์ทั้งสอง ตัวเท่ากับ 1 เมตร

4.5.7. ติดตั้งชุดควบคุมเข้ากับเซ็นเซอร์และมอเตอร์ จากนั้นนำชุดจำลองไปทดสอบซึ่งก่อนการ ทดสอบจะต้องมีการจัดระดับของเซ็นเซอร์ให้มีระดับที่เท่ากันก่อนจึงจะทำการทดสอบ