

บทที่ 3

วิธีการดำเนินงาน

การออกแบบชิ้นส่วนของแขนกลได้ อาศัยหลักการและสมการตามขั้นตอนดังต่อไปนี้

3.1 การออกแบบแขนกล

3.1.1 ส่วนประกอบของแขนกล

แขนกลนั้นประกอบไปด้วยหลายส่วนด้วยกันคือ

- แขน
- สลัก
- สกรู
- มือจับ
- สายพาน
- แบตเตอรี่

3.1.2 การคำนวณส่วนต่างๆ ของแขนกล

3.1.2.1 แขน

พิจารณาแรงที่ทำให้เกิดความเสียหายต่าง ๆ

3.1.2.1.1 ความเสียหายที่สกรู

จากตารางที่ ข.2 AISI 1020 A

$$\begin{aligned}\text{จะได้ } \sigma_y &= 52 \text{ Ksi} \\ &= 57 \times 6.895 \\ &= 358 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

$$\begin{aligned}\tau &= 0.6 \times \sigma_y \\ &= 0.6 \times 358 \\ &= 215 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

เมื่อสกรูที่ใช้มีขนาด 4 mm และใช้ค่าความปลอดภัยเท่ากับ 3

ความเค้นเฉือนใช้งาน

$$\begin{aligned}\tau_d &= \frac{215}{3} \\ &= 71.67 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

ความเค้นอัดใช้งาน

$$\begin{aligned}\sigma_c &= \frac{358}{3} \\ &= 119.33 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

ถ้าสกรูขาดด้วยแรงเฉือน

$$\text{จาก } \tau_d = \frac{F}{A}$$

$$\begin{aligned}F &= 71.67 \times \frac{\pi \times 4^2}{4} \\ &= 900.63 \text{ N}\end{aligned}$$

∴ สกรูแต่ละตัวรับแรงเฉือนได้สูงสุดเท่ากับ 900.63 N

ถ้าสกรูเสียหายด้วยแรงอัด

$$\text{จาก } \sigma_t = \frac{F}{A}$$

$$\begin{aligned}F &= 119.33 \times 4 \times 7 \\ &= 3,341.2 \text{ N}\end{aligned}$$

สกรูแต่ละตัวรับแรงอัดได้สูงสุดเท่ากับ 3341.24 N



3.1.2.1.2 ความเสียหายที่อุณหภูมิ

จากตารางที่ ข.7 ของ AI-6063-0

จะได้ $\sigma_y = 7 \text{ ksi}$

$$\begin{aligned}&= 7 \times 6.895 \\ &= 48.27 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

$$\tau_y = 0.6 \times \sigma_y$$

$$\begin{aligned}&= 0.6 \times 48.27 \\ &= 28.96 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

เลือกใช้ค่าความปลอดภัยเท่ากับ 3

ความเค้นเฉือนใช้งาน

$$\tau_d = \frac{28.96}{3}$$

$$= 9.65 \text{ N/mm}^2$$

จาก $\tau_d = \frac{F}{A}$

แรงเฉือน $F_1 = 9.65 \times 2 \times 1.7$

$$= 32.81 \text{ N}$$

แรงเฉือน $F_2 = 9.65 \times 2 \times 2.9$

$$= 55.97 \text{ N}$$

ที่ตาราง ข.1 ของ ASTM class 20

$$\sigma_c = 95 \text{ ksi}$$

$$= 95 \times 6.895$$

$$= 655 \text{ N/mm}^2$$

$$\tau = 32 \text{ ksi}$$

$$= 32 \times 6.895$$

$$= 20.69 \text{ N/mm}^2$$

ใช้ค่าความปลอดภัยเท่ากับ 3

ความเค้นเฉือนใช้งาน

$$\tau_d = \frac{20.69}{3}$$

$$= 6.89 \text{ N/mm}^2$$

ความเค้นอัดใช้งาน

$$\sigma_{cd} = \frac{F}{A}$$

$$= \frac{655}{3}$$

$$= 218.33 \text{ N/mm}^2$$

จาก $\sigma_{cd} = \frac{F}{A}$

$$F = 218.33 \times 10 \times 5$$

$$= 10,916.5 \text{ N}$$

∴ สลักสามารถที่จะรับแรงอัด ได้เท่ากับ 10,916.5 N

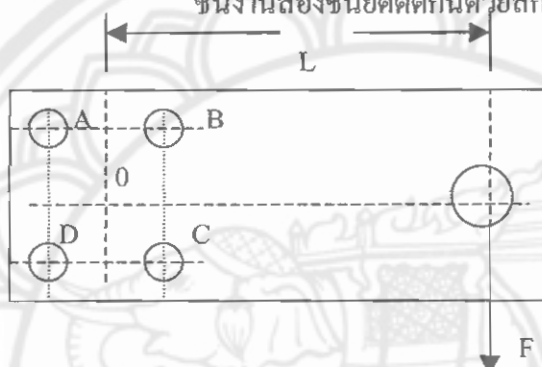
$$\text{จาก } \tau_d = \frac{F}{A}$$

$$F = 6.89 \times \pi \times \frac{10^2}{4}$$

$$= 541.14 \text{ N}$$

สลักสามารถรับแรงเฉือนได้ เท่ากับ 541.14 N

ชิ้นงานสองชิ้นยึดติดกันด้วยสลัก จำนวน 4 ตัว



ระยะห่างระหว่างสลักที่วัดได้

$$AB = CD = 25 \text{ mm.}$$

$$AD = BC = 30 \text{ mm.}$$

$$AC = BD = 40 \text{ mm}$$

$$L = 58$$

$$\text{แรง } F = 1624 \text{ N} = 1.624 \text{ KN}$$

พิจารณาแรงในรูปสลัก แรงเฉือนตรงคือ

$$F'_A = F'_B = F'_C = F'_D = \frac{F}{4}$$

$$= \frac{1.624}{4} = 0.406 \text{ KN}$$

$$L_A = L_B = L_C = L_D$$

$$= \frac{1}{2} \times \sqrt{25^2 + 30^2}$$

$$= 19.53 \text{ mm.}$$

เนื่องจากสลักทั้งสี่ตัวอยู่ห่างจากจุดศูนย์กลางเท่า ๆ กัน ดังนั้นแรงบิด

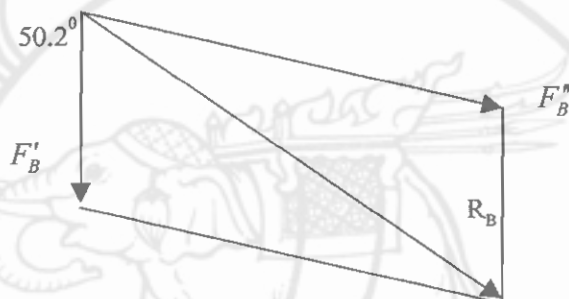
$$F_A'' = F_B'' = F_C'' = F_D''$$

รวมโมเมนต์รอบจุด O

$$FL = 4F_A''L_A$$

$$1.624 \times 58 = 4 \times F_A'' \times 19.53$$

$$F_A'' = 1.206 \text{ KN}$$



รวมแรงเฉือนตรงและแรงบิด โดยวิธีเวกเตอร์ จะได้

$$R_B = \sqrt{[(F_B')^2 + (F_B'')^2 + 2F_B'F_B''\cos\theta]}$$

$$= \sqrt{[(0.406)^2 + (1.206)^2 + 2 \times 0.406 \times 1.206 \times \cos 50.2]}$$

$$= 1.5 \text{ KN}$$

ใช้สลักทำจากเหล็ก AISI C 1080

ใช้ค่าความปลอดภัยเท่ากับ 2

จากตารางเหล็ก AISI C 1080

$$\sigma_y = \frac{(142 + 70)}{2} = 106 \text{ ksi}$$

$$= 106 \times 6.895 = 730.87 \text{ N/mm}^2$$

$$\tau_y = 0.6 \times \sigma_y$$

$$= 0.6 \times 730.87$$

$$= 438.522 \text{ N/mm}^2$$

$$\begin{aligned}\tau_d &= \frac{\tau_y}{N} \\ &= \frac{438.522}{2} \\ &= 219.26 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

แรงเฉือน $R_p = \tau_d A$

$$1500 = 219.26 \times \frac{\pi}{4} \times d^2$$

$$d = 2.95 \text{ mm}$$

ดังนั้น เลือกใช้เกลียว แบบเกลียวธรรมดาชนิด M3

3.1.2.2 มือจับ

ให้มอเตอร์มีขนาด 3 W

จุดต่อสายค้ำห่างจากจุดหมุนของมอเตอร์เป็น $= 2 \text{ cm} = 0.02 \text{ m}$.

$$\begin{aligned}W_p &= \frac{2\pi Fr}{60} \\ F &= \frac{W_p \times 60}{2\pi r} \\ &= \frac{3 \times 60}{2\pi \times 600 \times 0.02} \\ &= 2.387 \text{ N}\end{aligned}$$

แรงที่ใช้ค้ำขึ้นส่วนต่าง ๆ ที่มือจับเท่ากับ 2.387 N

โลหะที่ใช้ทำมือจับเป็นอลูมิเนียมชนิด Al-6061-0 จากตารางที่ ข.7

$$\begin{aligned}\sigma_y &= 8 \text{ ksi} \\ &= 8 \times 6.895 = 55.16 \text{ N/mm}^2 \\ \tau_y &= 0.6 \times \sigma_y \\ &= 0.6 \times 55.16 \\ &= 33.10 \text{ N/mm}^2\end{aligned}$$

ใช้ค่าความปลอดภัยเท่ากับ 3

$$\text{ความเค้นดึงใช้งาน } \sigma_{td} = \frac{55.16}{3} = 18.39 \text{ N/mm}^2$$

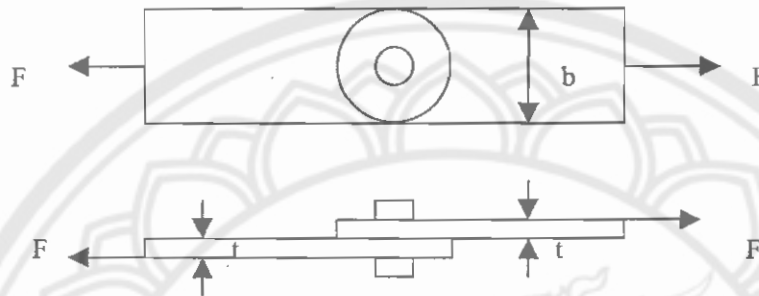
$$\text{ความเค้นกดใช้งาน } \sigma_{cd} = \frac{55.16}{3} = 18.39 \text{ N/mm}^2$$

ความเค้นเฉือนใช้งาน $\tau_d = \frac{33.10}{3} = 11.03 \text{ N/mm}^2$

พิจารณาส่วนที่มีข้อจับ

รอยต่อเกย ประกอบด้วยสกรูขนาด 3 mm. แผ่นอลูมิเนียมหนา 1 mm.

ความกว้าง $b=11 \text{ mm}$.



คิดแรงที่ทำให้เกิดความเสียหายวิธีต่างๆดังต่อไปนี้
แรงเฉือนสกรูขาด

$$\begin{aligned} F &= \sigma_d \times \frac{\pi}{4} \times d^2 \\ &= 11.03 \times \frac{\pi}{4} \times 3^2 \\ &= 77.97 \text{ N} \end{aligned}$$

แรงอัดสกรูกับแผ่นอลูมิเนียม

$$\begin{aligned} F &= \sigma_{cd} \times d \times t \\ &= 18.39 \times 3 \times 1 \\ &= 55.17 \text{ N} \end{aligned}$$

แรงดึงแผ่นอลูมิเนียมแผ่นล่างขาดตรงสกรู

$$\begin{aligned} F &= \sigma_{td} \times (b - d) \times t \\ &= 18.39 \times (11 - 3) \times 1 \\ &= 147.12 \text{ N} \end{aligned}$$

ถ้าแผ่นอลูมิเนียมไม่มีรูสกรูอยู่ จะสามารถรับแรงดึงได้

$$\begin{aligned} F &= \sigma_{td} \times b \times t \\ &= 18.39 \times 11 \times 1 \\ &= 202.29 \text{ N} \end{aligned}$$

จากการพิจารณาการเสียหายในแต่ละกรณี จะเห็นได้ว่าแรงอัดสกรูกับ แผ่นอลูมิเนียมนั้น สามารถรับแรงได้น้อยที่สุด ดังนั้น

ประสิทธิภาพของรอยต่อคือ

$$\begin{aligned}\eta &= \frac{\text{ความต้านแรงต่ำสุดของรอยต่อ}}{\text{ความต้านแรงของแผ่นโลหะ}} \\ &= \frac{55.17}{202.29} \times 100 \\ &= 27.27 \%\end{aligned}$$

∴ ประสิทธิภาพของรอยต่อด้วยสกรู มีค่าเท่ากับ 27.27 เปอร์เซ็นต์

3.1.2.3 สายพาน

มอเตอร์ขนาด 3 พ ความเร็วรอบ 600 rpm

ล้อสายพานเล็กมีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 65 mm

ล้อสายพานใหญ่มีขนาดเส้นผ่าศูนย์กลาง 95 mm

ระยะห่างระหว่างศูนย์กลาง 125 mm

สมมติให้ทำงาน 8 ชม./วัน

และให้การขับเป็นแบบโอเพนไดรฟ์ และไม่ใช้ล้อช่วย

กำลังที่ต้องการส่ง $W_p = 30 \text{ KW}$

ผลต่างของเส้นผ่าศูนย์กลางของล้อสายพาน = $95 - 65 = 30 \text{ mm}$

อ้างอิงจาก บรรณานุกรมเล่มที่ 3

จากตาราง 10.13 ตัวประกอบแก้ไขส่วนโค้งสัมผัส $N_s = 0.98$

จากตาราง 10.15 ตัวประกอบใช้งาน $N_u = 1.3$

จากสมการ กำลังงานที่แก้ไข

$$\begin{aligned}P &= W_p \times N_s \times \frac{1}{N_u} \\ &= 3 \times 1.3 \times \frac{1}{0.98} = 3.98W = 0.00398KW\end{aligned}$$

เลือกใช้สายพาน 3 ชั้น จากตาราง 10.12

ส่งกำลังได้ $P_0 = 0.29 \text{ KW/25 mm}$

จากสมการ

$$b = \frac{25P}{P_0}$$

$$= \frac{25 \times 0.00398}{0.29} = 0.343 \text{ mm.}$$

แต่สายพานที่เราใช้มีขนาดความกว้าง 2 mm ดังนั้น จึงมีความปลอดภัยมากยิ่งขึ้น

จากสมการ

$$\begin{aligned}\alpha_1 &= \pi - 2 \sin^{-1} \left(\frac{D-d}{2C} \right) \\ &= \pi - 2 \sin^{-1} \left(\frac{95-65}{2 \times 125} \right) = -10.64 \text{ rad}\end{aligned}$$

จากสมการ

$$\begin{aligned}\alpha_2 &= \pi + 2 \sin^{-1} \left(\frac{D-d}{2C} \right) \\ &= \pi + 2 \sin^{-1} \left(\frac{95-65}{2 \times 125} \right) \text{ rad}\end{aligned}$$

จากสมการ

$$\begin{aligned}L &= \sqrt{4C^2 - (D-d)^2} + \frac{1}{2} \times (D\alpha_1 + d\alpha_2) \\ L &= \sqrt{4 \times 125^2 - (95-65)^2} + \frac{1}{2} \times [95 \times (-10.64) + 65 \times 16.93] \\ &= 300\end{aligned}$$

ดังนั้น เลือกใช้สายพานยาว 300 mm.

3.1.2.4 แบริ่ง (Bearing)

การคำนวณหาอายุใช้งานของแบริ่ง

ขนาดของเพลาคูที่ได้มีค่าเท่ากับ 10 mm

อ้างอิงจาก บรรณานุกรมเล่มที่ 3 เนื่องจากใช้ Ball Bearing

จะได้ $D = 30 \text{ mm}$, $C_B = 1.96$, $C = 3.58$,

$$F_a = Mg = 4.9 \times 9.81 = 48.069 \text{ N}$$

จากสมการ $T = \frac{\pi n d^3}{16}$

เพลาคูเหล็ก AISI C 1050

ใช้ค่าความปลอดภัย $N = 3$

จากตารางเหล็ก AISI C1050

$$\sigma_y = \frac{(108+1)}{2} = 84.5 \text{ ksi}$$

$$= 84.5 \times 6.895 = 582.63 \text{ N/mm}^2$$

$$\tau_y = 0.6 \times \sigma_y = 0.6 \times 582.63 = 349.58 \text{ N/mm}^2$$

$$\tau_d = \frac{\tau_y}{N} = \frac{349.58}{3} = 116.526 \text{ N/mm}^2$$

แทนค่าใน T

$$T = \frac{\pi \times 116.526 \times 0.01^3}{16 \times 10^{-6}}$$

$$= 22.88 \text{ Nm}$$

$$F_r = \frac{2T}{D} = \frac{2 \times 22.88}{30} = 1.25 \text{ KN}$$

$$\text{จาก } \frac{iF_a}{C_0} = \frac{1 \times 0.048}{1.96} = 0.0245$$

$$\text{จาก } \frac{F_a}{VF_r} = \frac{0.048}{1 \times 1.525} = 0.0315$$

จากตาราง 7.5 จะได้

$$e = 0.2125$$

$$\text{จะเห็นได้ว่า } \frac{F_a}{VF_r} \leq e$$

$$\text{จะได้ } X = 1.0$$

$$Y = 0$$

จากสมการ

$$P = XVF_r + YF_a$$

$$= 1 \times 1 \times 1.525 = 1.525 \text{ KN}$$

คำนวณหาอายุใช้งานของเบร้ง

$$L = \left(\frac{C}{P} \right)^K$$

$$= \left(\frac{3.58}{1.525} \right)^3 = 12.94 \text{ mr}$$

∴ อายุการใช้งานของเบร้ง คือ 12.94 ล้านรอบ

3.2 การทดสอบแบบกล

3.2.1 วัตถุประสงค์ของการทดสอบแบบกล

เพื่อต้องการหาความเร็วการหมุนที่ให้ความแม่นยำสูงสุด

3.2.2 ขั้นตอนการทดสอบแขนกล

1. วัดค่ามุมแต่ละแกนเทียบกับตำแหน่งอ้างอิง โดยกำหนดให้การหมุนในทิศทวนเข็มนาฬิกามีค่าเป็น บวก และ ในทิศตามเข็มนาฬิกามีค่า เป็น ลบ
2. บันทึกค่ามุมซ้ำที่ความเร็วการหมุนในทุก ๆ แกนที่ค่าเดิม 15 ค่า
3. ที่ความเร็วเดิมแต่เปลี่ยนค่ามุมที่แกนที่ 1 แกนที่ 2 และแกนที่ 4 เป็น 60 องศา แต่ที่แกนที่ 3 เป็น 18 องศา
4. บันทึกค่ามุมในขั้นที่ 3 ที่ความเร็วเดิม 15 ค่า
5. ทำการทดลองซ้ำเหมือนขั้นตอนแรก แต่ เปลี่ยนค่าความเร็วการหมุน ที่ ความเร็วการหมุนของสตีปเปอร์มอเตอร์ เป็น 25 , 75 , 100 , มิลลิวินาที ตามลำดับ
(**หมายเหตุ ที่แกนที่ 3 ค่ามุมที่ทำได้อยู่ระหว่าง +18 ถึง -18 องศา โดยค่านี้ได้มาจากการวัดจากแขนกลโดยตรง)

3.2.3 ขั้นตอนการวิเคราะห์ผลการทดสอบ

1. หาค่าเฉลี่ยค่ามุมที่แกนต่าง ๆ ที่ความเร็วต่างกัน
2. แทนค่าพารามิเตอร์ และค่ามุมที่ได้จากทดสอบลงในสมการ direct kinematic
3. แทนค่าพารามิเตอร์ และค่ามุมที่ต้องการลงในสมการ direct kinematic เปรียบเทียบค่าตำแหน่งปลายมือที่ได้จากสมการ direct kinematic ระหว่าง ค่าที่ได้จากการทดสอบ กับ ค่าที่ต้องการที่ความเร็วเดียวกัน