



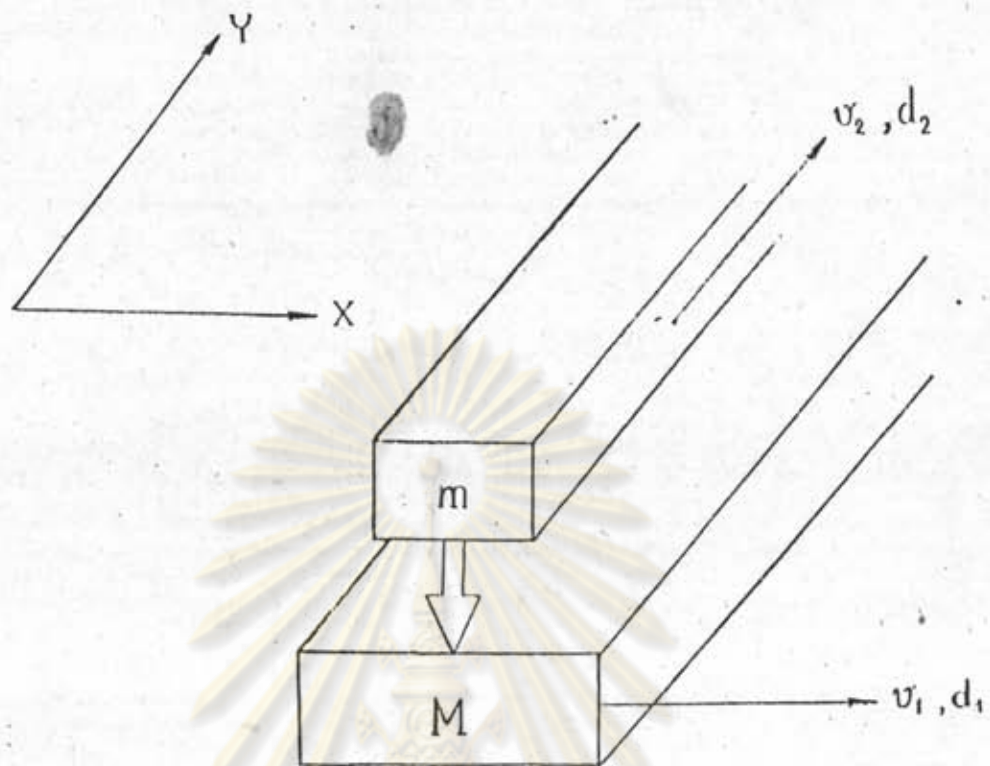
บทที่ 4

การออกแบบ

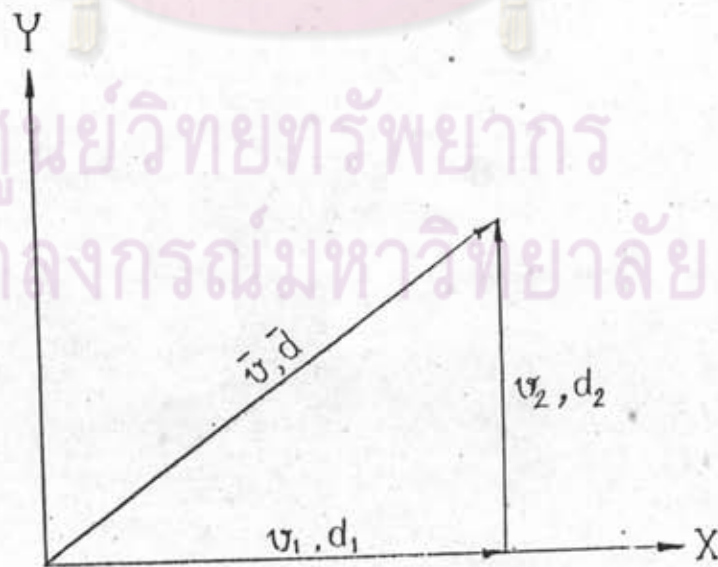
เนื่องจากโต๊ะตัดแผ่นเหล็กด้วยเปลวไฟนี้ จัดอยู่ในประเภทของหุ่นยนต์อุตสาหกรรมซึ่งมีการเคลื่อนที่ในระบบแกนพิกัดฉาก และมีการทำงานอยู่ในระนาบ XY นั้น ราวโต๊ะตัดแผ่นเหล็กด้วยเปลวไฟทำด้วยอะลูมิเนียม มีการเคลื่อนที่จาก 2 แกนแกนที่สัมพันธ์กัน และแต่ละแกนจะใช้มอเตอร์กระแสตรงเป็นอุปกรณ์ขับเคลื่อนโดยผ่านชุดเฟืองทด ให้ดูส่วนประกอบของโต๊ะตัดแผ่นเหล็กด้วยเปลวไฟได้ในรูปที่ 4.1 อุปกรณ์ต่างๆที่ใช้ในการควบคุมนั้นจะอธิบายไว้ในภาคผนวก ง



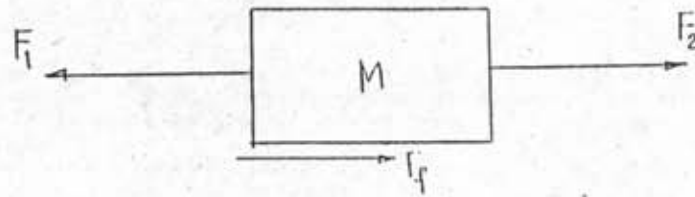
รูปที่ 4.1 แสดงอุปกรณ์ที่ใช้ในงานจริงของโต๊ะตัดแผ่นเหล็กด้วยเปลวไฟ



รูปที่ 4.2 แสดงระบบและการตั้งแกน



รูปที่ 4.3 แสดงความเร็วในการเคลื่อนที่ในแต่ละแกน

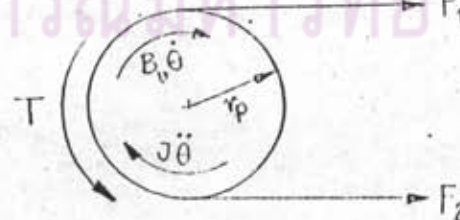


รูปที่ 4.4 แสดงแรงที่กระทำต่อมวล



รูปที่ 4.5 แสดงภาวะที่กระทำต่อระบบ

ศูนย์วิทยุทรพยากร
จุฬาลงกรณ์มหาวิทยาลัย



รูปที่ 4.6 แสดงภาวะที่กระทำต่อล้อขับ

4.1 การหาสมการทางพลศาสตร์

จากกฎข้อที่ 2 ของนิวตัน

$$F = M a \quad \dots\dots\dots(4.1)$$

พิจารณารูปที่ 4.4 จะได้ว่า

$$F_1 - F_2 - F_f = M a \quad \dots\dots\dots(4.2)$$

แต่

$$F_f = \mu M g \quad \dots\dots\dots(4.3)$$

$$F_1 - F_2 - \mu M g = M a \quad \dots\dots\dots(4.4)$$

$$F_1 - F_2 = M (a + \mu g) \quad \dots\dots\dots(4.5)$$

ซึ่ง

$$a = r_p \ddot{\theta} \quad \dots\dots\dots(4.6)$$

จะได้

$$F_1 - F_2 = M (r_p \ddot{\theta} + \mu g) \quad \dots\dots\dots(4.7)$$

พิจารณาล้อสายพานในรูปที่ 4.6

$$\Sigma T = J_1 \ddot{\theta} \quad \dots\dots\dots(4.8)$$

$$T - r_p (F_1 - F_2) - B_v \dot{\theta} = J_1 \ddot{\theta} \quad \dots\dots\dots(4.9)$$

$$T - r_p [M (r_p \ddot{\theta} + \mu g)] - B_v \dot{\theta} = J_1 \ddot{\theta} \quad \dots\dots\dots(4.10)$$

$$T - r_p^2 M \ddot{\theta} - r_p M \mu g - B_v \dot{\theta} = J_1 \ddot{\theta} \quad \dots\dots\dots(4.11)$$

$$(J_1 + r_p^2 M) \ddot{\theta} + B_v \dot{\theta} = T - \mu r_p M g \quad \dots\dots\dots(4.12)$$

4.2 การหาสมการสเตท (state equation)

จากสมการสเตท

$$\dot{X}(t) = A(t) X(t) + B(t) U(t) \quad \dots\dots(4.13)$$

$$Y(t) = C(t) X(t) \quad \dots\dots(4.14)$$

จากสมการที่ (4.12) ให้

$$x_1^* = \theta \quad \text{และ} \quad \dot{x}_1^* = \dot{x}_2^* = \dot{\theta} \quad \text{และ} \quad u = T \quad \text{จะได้ว่า}$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x}_1^* \\ \dot{x}_2^* \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 1 \\ 0 & \frac{-B_v}{J_1 + r_w^2 M} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x_1^* \\ x_2^* \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0 \\ \frac{1}{J_1 + r_w^2 M} \end{bmatrix} u + \begin{bmatrix} 0 \\ -(r_w M g) \end{bmatrix} \quad \dots\dots(4.15)$$

4.3 การหาค่า optimal gain

จาก cost function ดังสมการที่ (3.5) และ สมการที่ (3.6) จน ถึงสมการที่ (3.8) และภาคผนวก ข1 จะได้ว่า

$$k_2 = \sqrt{Q_1 R_w} (J_1 + r_w^2 M) \quad \dots\dots(4.16)$$

$$k_4 = \sqrt{Q_1 R_w} (J_1 + r_w^2 M) \quad \dots\dots(4.17)$$

$$k_4 = -B_v R_w (J_1 + r_w^2 M) + (J_1 + r_w^2 M) \sqrt{(B_v R_w)^2 + R_w [2k_2 + Q_1]} \quad \dots\dots(4.18)$$

$$k_1 = B_v \sqrt{Q_1 R_w} - \frac{k_4 \sqrt{Q_1 R_w}}{R_w (J_1 + r_w^2 M)} \quad \dots\dots(4.19)$$

จะได้อาค่าเมตริก $K(t)$ คือ

$$K(t) = \begin{bmatrix} k_1 & k_2 \\ k_3 & k_4 \end{bmatrix} \dots\dots\dots(4.20)$$

ซึ่งค่า k_1 , k_2 , k_3 , k_4 มีค่าดังในสมการที่ (4.16) ถึงสมการที่ (4.19) และจากสมการที่ (3.19) จะได้ว่าค่า optimal gain คือ

$$K_o = \begin{bmatrix} \frac{K_3}{R_w(J_1+r_p^2M)} & \frac{K_4}{R_w(J_1+r_p^2M)} \end{bmatrix} \dots\dots\dots(4.21)$$

จากข้อมูลดังต่อไปนี้

$$\begin{aligned} Q_1 &= 25000000 \\ Q_4 &= 44000 \\ R_w &= 1 \\ J_1 &= 0.3955 \text{ kg-m}^2 \\ r_p &= 0.025 \text{ m} \\ M &= 11.423 \text{ kg} \\ B_v &= 0.0005 \text{ kg-m-s} \end{aligned}$$

แทนค่าข้อมูลดังกล่าวจะได้ว่า

$$K_o = [5000 \quad 200]$$

4.4 การหาค่าพารามิเตอร์อื่นที่เกี่ยวข้อง

จากภาคผนวก ข จะได้ว่า

$$\text{ค่า Poles, } s = -26.4 , -470.3$$

$$\text{ค่าความถี่ธรรมชาติ (Natural frequency, } \omega_n) = 175.6 \text{ rad/s}$$

$$\text{ค่าอัตราหน่วงการสั่น (Damping ratio, } \zeta) = 1.4142 \text{ N-s/m}$$

$$\text{ค่าเวลาคงที่ (Time constant, } \tau) = 0.00403 \text{ s}$$