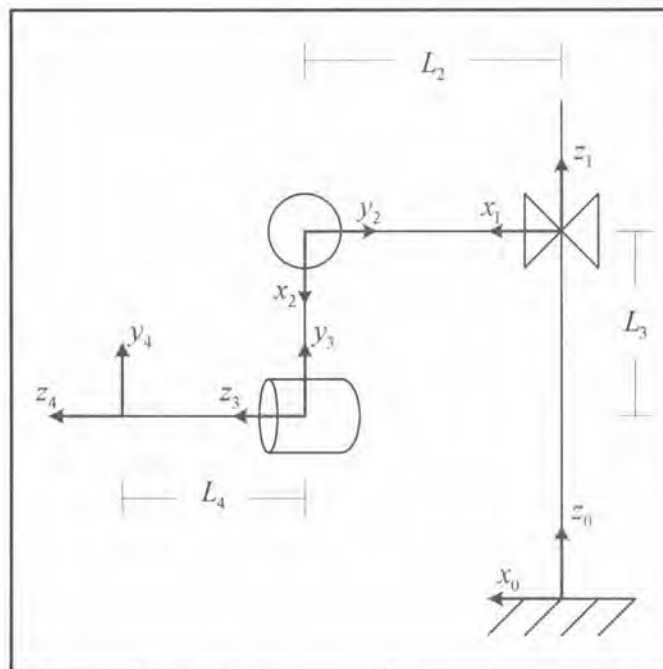


บทที่ 4

จลศาสตร์ของเครื่องเจียระไนพลอยอัดโนมิติ

4.1 ฟอว์เวอร์สคินแมติกส์ (Forward Kinematics)

ในการหาจลศาสตร์ของเครื่องจะทำการหาเฉพาะ 3 แกนแรกเท่านั้น คือ แกนที่ 1 เป็นแกนแบบเลื่อน ส่วนแกนที่ 2 และ 3 เป็นแกนหมุน ตามลักษณะของเครื่องที่ได้ออกแบบ



รูปที่ 4.1 การติดแกนต่างๆ ของเครื่องเจียระไนพลอยอัดโนมิติ

ตารางที่ 4.1 พารามิเตอร์ของเดนาวิต-ฮาร์เทนเบิร์ก (D-H Parameters)

i	α_{i-1}	a_{i-1}	d_i	θ_i
1	0	0	d_1	0
2	-90	L_2	0	θ_2
3	90	L_3	0	θ_3
4	0	0	L_4	0

เมื่อ θ_i , α_{i-1} , a_{i-1} , และ d_i เป็น Denavit-Hartenberg parameters [1] ของแกนอ้างอิง i ดังแสดงในตารางที่ 4.1

ทำการหา transformation ของแกนอ้างอิง i เมื่อเทียบกับแกนอ้างอิง $i-1$ โดยใช้ transformation matrix

$${}^{i-1}T = \begin{bmatrix} c\theta_i & -s\theta_i & 0 & a_{i-1} \\ s\theta_i c\alpha_{i-1} & c\theta_i c\alpha_{i-1} & -s\alpha_{i-1} & -s\alpha_{i-1}d_i \\ s\theta_i s\alpha_{i-1} & c\theta_i s\alpha_{i-1} & c\alpha_{i-1} & c\alpha_{i-1}d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

จะได้

$${}^0T_1 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (4.1)$$

$${}^1T_2 = \begin{bmatrix} \cos\theta_2 & -\sin\theta_2 & 0 & L_2 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta_2 & -\cos\theta_2 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (4.2)$$

$${}^2T_3 = \begin{bmatrix} \cos\theta_3 & -\sin\theta_3 & 0 & L_3 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ \sin\theta_3 & \cos\theta_3 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (4.3)$$

$${}^3T_4 = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & L_4 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (4.4)$$

ดังนั้น จะได้ Transform ของทั้งหมดดังนี้

$${}^0T_4 = \begin{bmatrix} \cos\theta_2 \cos\theta_3 & -\cos\theta_2 \sin\theta_3 & \sin\theta_2 & L_2 + L_3 \cos\theta_2 + L_4 \sin\theta_2 \\ -\sin\theta_3 & -\cos\theta_3 & 0 & 0 \\ -\sin\theta_2 \cos\theta_3 & \sin\theta_2 \sin\theta_3 & \cos\theta_2 & d_1 - L_3 \sin\theta_2 + L_4 \cos\theta_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (4.5)$$

จะได้สมการที่ (4.5) เป็นฟอร์เวอร์คินเนแมติกส์ (Forward Kinematics) ของเครื่องเจียร์โนพลอยอต์โนมิติ

4.2 อินเวอร์สคิเนแมติกส์ (Inverse kinematics)

ให้ตำแหน่งและทิศทางของปลายของเครื่องเจียรในพลอยเป็นดังนี้

$${}^0_4T = \begin{bmatrix} \gamma_{11} & \gamma_{12} & \gamma_{13} & p_x \\ \gamma_{21} & \gamma_{22} & \gamma_{23} & p_y \\ \gamma_{31} & \gamma_{32} & \gamma_{33} & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad (4.6)$$

เทียบสมการที่ (4.5) เท่ากับ สมการที่ (4.6)

แถวที่ 1 หลักที่ 3

$$\sin \theta_2 = \gamma_{13} \quad (4.7)$$

แถวที่ 3 หลักที่ 3

$$\cos \theta_2 = \gamma_{33} \quad (4.8)$$

(7)/(8)

$$\begin{aligned} \tan \theta_2 &= \gamma_{13} / \gamma_{33} \\ \theta_2 &= \tan^{-1} \left(\frac{\gamma_{13}}{\gamma_{33}} \right) \end{aligned} \quad (4.9)$$

แถวที่ 2 หลักที่ 1

$$-\sin \theta_3 = \gamma_{21} \quad (4.10)$$

แถวที่ 2 หลักที่ 2

$$-\cos \theta_3 = \gamma_{22} \quad (4.11)$$

(10)/(11)

$$\begin{aligned} \tan \theta_3 &= \gamma_{21} / \gamma_{22} \\ \theta_3 &= \tan^{-1} \left(\frac{\gamma_{21}}{\gamma_{22}} \right) \end{aligned} \quad (4.12)$$

แถวที่ 3 หลักที่ 3

$$p_z = d_1 - L_3 \sin \theta_2 + L_4 \cos \theta_2$$

$$d_1 = p_z + L_3 \sin \theta_2 - L_4 \cos \theta_2$$

แทนค่า θ_2, θ_3

$$d_1 = p_z + L_3 \sin \left(\tan^{-1} \left(\frac{\gamma_{13}}{\gamma_{33}} \right) \right) - L_4 \cos \left(\tan^{-1} \left(\frac{\gamma_{13}}{\gamma_{33}} \right) \right) \quad (4.13)$$

จะได้สมการที่ (4.11), (4.12) และ (4.13) เป็นอินเวอร์สคิเนแมติกส์ (Inverse Kinematics) ของเครื่องเจียรในพลอยอัตโนมัติ

สำหรับค่าพารามิเตอร์ความยาวของแต่ละแกน (Link length) มีค่าดังต่อไปนี้

$$L_2 = 280 \text{ มิลลิเมตร}$$

$$L_3 = 0.24 \text{ มิลลิเมตร}$$

$$L_4 = 1.66 \text{ มิลลิเมตร}$$