

บทที่ 2

หลักการและทฤษฎี

2.1 ตำแหน่งและอิฐเรียนเดชันของวัตถุ

(Position and Orientation of a rigid body)

ในการที่จะบอกถึงวัตถุในพื้นที่ว่าง ว่าอยู่ ณ. พิกัดใด ๆ นั้น สามารถกำหนดโดยใช้ตำแหน่งและอิฐเรียนเดชันของวัตถุภายในโครงสร้างระบบพิกัด เพื่อแสดงตำแหน่งของวัตถุนั้นอยู่ ซึ่งจะสัมพันธ์กับโครงสร้างระบบพิกัดอ้างอิง

พิจารณารูปที่ 1 ให้จุด $O_0-x_0y_0z_0$ เป็นโครงสร้างระบบพิกัดอ้างอิง โดยที่ x, y, z เป็นเวกเตอร์ 1 หน่วย ของโครงสร้างระบบพิกัดอ้างอิง และตำแหน่งของจุด $O_1-x_1y_1z_1$ เป็นตำแหน่งของโครงสร้างระบบพิกัดอีกระบบพิกัดหนึ่งบนวัตถุ โดยมีความสัมพันธ์กับโครงสร้างระบบพิกัดอ้างอิง $O_0-x_0y_0z_0$ ซึ่งสามารถแสดงความสัมพันธ์ได้ดังนี้

$$\mathbf{k} = k_x \mathbf{x}_0 + k_y \mathbf{y}_0 + k_z \mathbf{z}_0$$

โดยที่ k_x, k_y, k_z คือ องค์ประกอบของเวกเตอร์ \mathbf{k} และสามารถเขียนอยู่ในรูปของเวกเตอร์ (3×1) ได้ดังนี้

$$\mathbf{k} = \begin{bmatrix} k_x \\ k_y \\ k_z \end{bmatrix}$$

ในส่วน อิฐเรียนเดชันของวัตถุ จะพิจารณาโดย โครงสร้างระบบพิกัดที่นำไปที่สัมพันธ์ กับวัตถุในรูปของเวกเตอร์ 1 หน่วย ซึ่งจะอ้างอิงไปที่โครงสร้างระบบพิกัดอ้างอิง ให้ $O_1-x_1y_1z_1$ เป็นตำแหน่งของโครงสร้างระบบพิกัดอีกระบบพิกัดหนึ่งบนวัตถุ โดย O_1 คือ

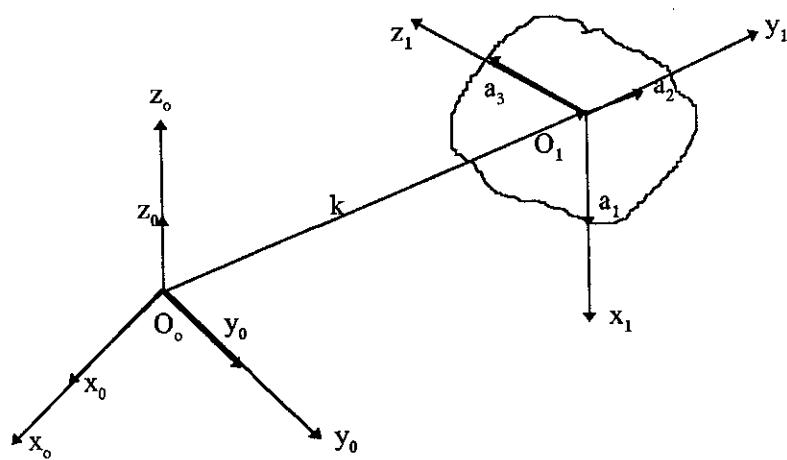
จุดศูนย์กลางของโครงสร้างระบบพิกัด และ x_1, y_1, z_1 คือ เวกเตอร์ 1 หน่วย ของแกนโครงสร้าง โดยสามารถเขียนเวกเตอร์นี้แสดงความสัมพันธ์กับโครงระบบพิกัดอ้างอิงได้ดังนี้

$$x_1 = a_{1x}x + a_{1y}y + a_{1z}z$$

$$y_1 = a_{2x}x + a_{2y}y + a_{2z}z$$

$$z_1 = a_{3x}x + a_{3y}y + a_{3z}z$$

โดยที่ส่วนประกอบของ เวกเตอร์ 1 หน่วย สามารถหาโดยค่า cosines ของแกนของโครงสร้างพิกัด $O_1-x_1y_1z_1$

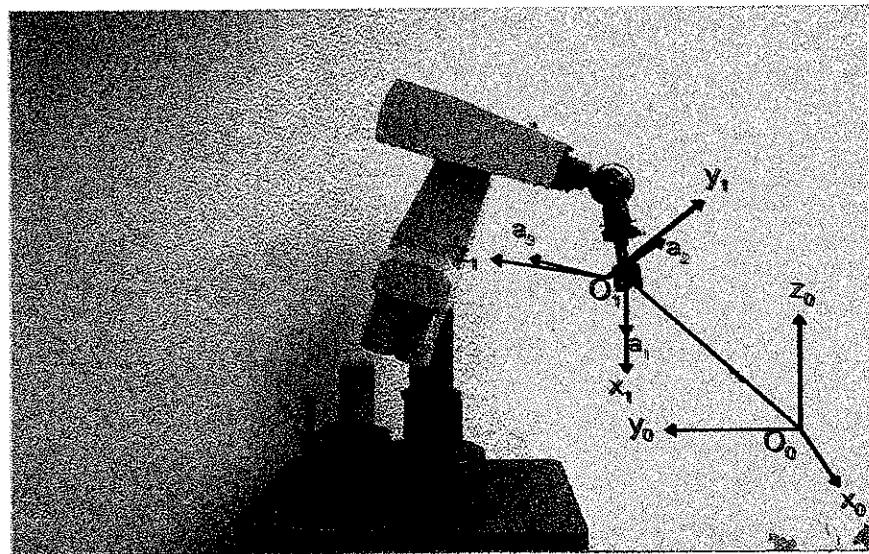


รูปที่ 2.1 แสดงตำแหน่งและโอเรียนเตชันของวัตถุ

2.2 การแปลงระบบพิกัดร่วมของหุ่นยนต์

(Homogeneous Coordinate Transformation of Robot)

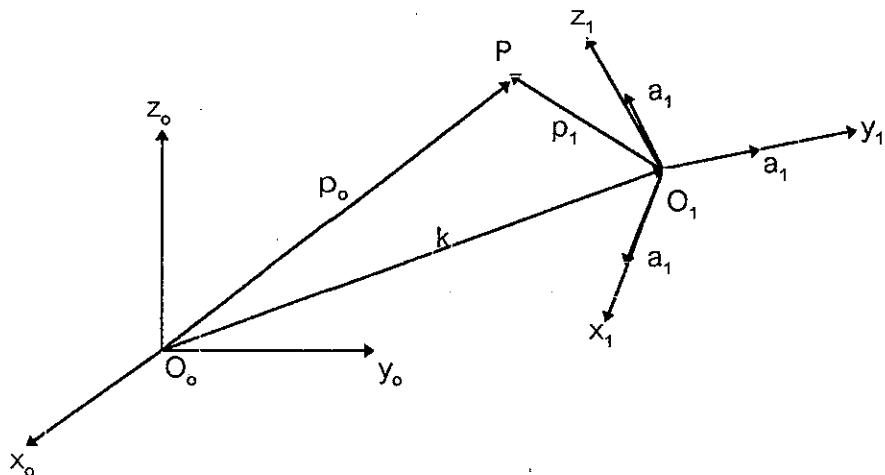
พิจารณาปีที่ 2 จุด O_0 คือ ฐานโครงสร้างระบบพิกัดอ้างอิง โดยกำหนดให้ k เป็นเวกเตอร์ที่บอกตำแหน่งของระบบพิกัดอื่นและกำหนดให้ O_1 เป็นระบบพิกัดอีกรอบ ที่บอกตำแหน่งของ O_1 เท่านั้น แต่ในขณะเดียวกันสามารถบอกมุมเพื่อแสดงโถวเรียนเดชันที่ O_1 อยู่ได้โดยใช้เมตริกซ์ R ซึ่งเป็นเวกเตอร์การหมุน (Rotation Matrix) โดยลักษณะของเวกเตอร์การหมุนของเมตริกซ์ R จะเป็น เมตริกซ์ 3×3 ซึ่งประกอบด้วยเวกเตอร์ 1 หน่วย ของระบบพิกัด



รูปที่ 2.2 แสดงการอ้างอิงระบบพิกัดฐานและการแปลงระบบพิกัด

Rotation Matrix (R) คือ เมตริกซ์มุมจาก 3×3 โดยมีแกน x, y, z ซึ่งเป็นเวกเตอร์ 1 หน่วย (a_1, a_2, a_3) ของระบบพิกัด

$$R = \begin{bmatrix} x_1 & y_1 & z_1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{1x} & a_{2x} & a_{3x} \\ a_{1y} & a_{2y} & a_{3y} \\ a_{1z} & a_{2z} & a_{3z} \end{bmatrix}$$



รูปที่ 2.3 แสดงระบบพิกัดสามพื้นที่และระบบพิกัดสมบูรณ์

พิจารณารูปที่ 3 จุด P คือระบบพิกัดหนึ่งที่อยู่บนระบบพิกัดอ้างอิง โดยที่ p_o คือ เวกเตอร์ของระบบพิกัด จุด P โดยมีความสัมพันธ์กับ โครงสร้างระบบพิกัดอ้างอิง $O_o-x_o y_o z_o$ และ p_1 คือ เวกเตอร์ของระบบพิกัด จุด P โดยมีความสัมพันธ์กับระบบพิกัด $O_1-x_1 y_1 z_1$ ซึ่งสามารถคำนวณได้โดย เวกเตอร์ตำแหน่ง k บวกด้วย p_1 คูณกับเวกเตอร์ การหมุน R

$$p_o = k + Rp_1$$

Homogeneous Transformation เป็นการแปลงร่วมของการหมุนและการเคลื่อนที่ โดยเป็นลักษณะ Single matrix ซึ่งเป็นการเปลี่ยนตำแหน่ง โดยเฉพาะจากระบบพิกัดหนึ่ง ไปสู่อีกระบบพิกัดหนึ่ง โดยจะเป็นลักษณะเมट्रิกซ์ 4×4

Rotation matrix	Position Vector
Perspective transformation	Scaling

โดยเมื่อนำมาเขียนในรูปของเมटริกซ์ T (Transformer matrix) จะได้ดังนี้

$$T = \begin{bmatrix} R & | & k \\ - & - & - & | & - \\ 0 & 0 & 0 & | & 1 \end{bmatrix}$$

R คือ เมटริกซ์ของการหมุนซึ่งเป็นเมटริกซ์ 3×3

k คือ เมटริกซ์ของการแปลงซึ่งเป็นเมटริกซ์ 3×1

จากสมการ $p_0 = k + Rp_1$ เมื่อใช้ Homogeneous Transformer matrix โดยการรวมเวกเตอร์ตำแหน่ง k กับ เมटริกซ์การหมุน R จะได้ตำแหน่งและมุนที่สมบูรณ์ของระบบพิกัดอีกระบบพิกัดหนึ่ง ที่มีความสัมพันธ์กับโครงสร้างระบบพิกัดอ้างอิง เมื่อทำการแปลงระบบพิกัดของจุด P จากระบบพิกัดหนึ่งไปสู่ระบบพิกัดหนึ่ง จะได้

$$\begin{bmatrix} p_{0x} \\ p_{0y} \\ p_{0z} \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} a_{1x} & a_{2x} & a_{3x} & k_x \\ a_{1y} & a_{2y} & a_{3y} & k_y \\ a_{1z} & a_{2z} & a_{3z} & k_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} p_{1x} \\ p_{1y} \\ p_{1z} \\ 1 \end{bmatrix}$$

จากการแปลงร่วมของเวกเตอร์ตำแหน่ง k กับเวกเตอร์การหมุน R จะได้ ผลที่ 4 ของเมตริกซ์ 3×4 มีค่าเท่ากับ 0 และ 1 ทำให้ได้เมทริกซ์ 4×4

2.3 การนักถกษณะของวัตถุในทางคณิตศาสตร์

(Mathematics Description of Objects)

ในการนักถกษณะและตำแหน่งของวัตถุในทางคณิตศาสตร์ สามารถนักถกษาโดยใช้ Homogeneous Transformer และการนักถกษณะของวัตถุล้อมรอบที่อยู่ในรูปของ เมทริกซ์ $4 \times N$ โดยที่ N คือ จำนวนจุดปลายของวัตถุ และจุดปลายของวัตถุจะแสดงได้โดย เวกเตอร์ตำแหน่ง (position Vector) เพื่อให้สามารถเข้าใจตำแหน่งของวัตถุจากตำแหน่งเริ่ม แรกไปสู่ตำแหน่งใหม่ ซึ่งสามารถนักถกษณะของวัตถุในตำแหน่งใหม่ได้จาก การคูณกัน ระหว่าง Homogeneous Transformer กับถกษณะของวัตถุในตำแหน่งเริ่มแรก ดังสมการ

$$[\text{Object}]_n = T * [\text{Object}]_s$$

T = คือ Transformer matrix

$$T = \left[\begin{array}{ccc|c} R & & & k \\ - & - & - & - \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{array} \right]$$

$[Object]_n$ คือ ลักษณะของวัตถุในตำแหน่งใหม่

$$[Object]_n = \begin{bmatrix} x_{0,n} & x_{1,n} & \dots & x_{N-1,n} \\ y_{0,n} & y_{1,n} & \dots & y_{N-1,n} \\ z_{0,n} & z_{1,n} & \dots & z_{N-1,n} \\ 1 & 1 & \dots & 1 \end{bmatrix}$$

$[Object]_s$ คือ ลักษณะของวัตถุในตำแหน่งเดิมแรก

$$[Object]_s = \begin{bmatrix} x_{0,s} & x_{1,s} & \dots & x_{N-1,s} \\ y_{0,s} & y_{1,s} & \dots & y_{N-1,s} \\ z_{0,s} & z_{1,s} & \dots & z_{N-1,s} \\ 1 & 1 & \dots & 1 \end{bmatrix}$$

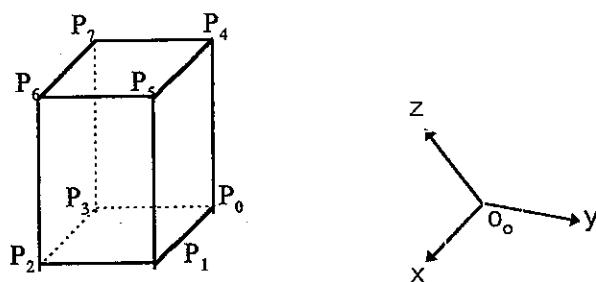
จากสมการข้างต้นสามารถแสดงสมการความสัมพันธ์ได้ดังนี้

$$\begin{bmatrix} x_{0,n} & x_{1,n} & \dots & x_{N-1,n} \\ y_{0,n} & y_{1,n} & \dots & y_{N-1,n} \\ z_{0,n} & z_{1,n} & \dots & z_{N-1,n} \\ 1 & 1 & \dots & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R & | & k \\ - & - & | & - \\ 0 & 0 & 0 & | & 1 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} x_{0,s} & x_{1,s} & \dots & x_{N-1,s} \\ y_{0,s} & y_{1,s} & \dots & y_{N-1,s} \\ z_{0,s} & z_{1,s} & \dots & z_{N-1,s} \\ 1 & 1 & \dots & 1 \end{bmatrix}$$

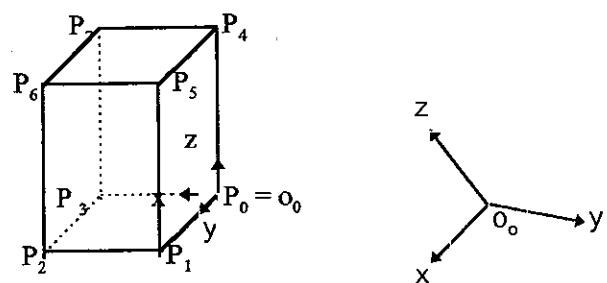
การนักลักษณะของวัตถุด้วยเมตริกซ์ $4 \times N$ โดย N คือ จำนวนจุดปลายของวัตถุ และในแต่ละจุดปลาย สามารถแสดงได้โดย Position vector ซึ่งมีรูปแบบดังนี้

$$\begin{bmatrix} x & y & z & 1 \end{bmatrix}^T$$

โดยที่ T คือ การเดินข่ายหรือการสับเปลี่ยน (Transpose)



รูปที่ 2.4 แสดงจุดปลายลูกบาศก์ $P_0 - P_7$ โดยที่ระบบพิกัดไม่ขึ้นอยู่กับลักษณะของลูกบาศก์



รูปที่ 2.5 แสดงจุดปลายลูกบาศก์ $P_0 - P_7$ โดยที่ระบบพิกัดที่กำหนดตามลักษณะของลูกบาศก์, โดยให้จุดกำเนิดคือ P_0

ในการนํอกลักษณะของวัตถุเราจะกำหนดจุดกำนิคของระบบพิกัดวัตถุให้คงอยู่กับที่พิจารณาจากรูปที่ 5 กำหนดให้ลักษณะของวัตถุเป็นลักษณะถูกบาก์ โดยมีจุดปลาย $P_0 - P_7$ ในระบบพิกัด และให้จุดกำนิคอยู่กับที่ คือ จุด P_0 โดยมีทิศทางในแนวแกน x, y, z ซึ่งลักษณะของวัตถุในแต่ละจุดปลายในรูปของเมตริกซ์ดังนี้

$$P_0 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}^T$$

$$P_1 = \begin{bmatrix} 0 & b & 0 & 1 \end{bmatrix}^T$$

$$P_2 = \begin{bmatrix} a & b & 0 & 1 \end{bmatrix}^T$$

$$P_3 = \begin{bmatrix} a & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}^T$$

$$P_4 = \begin{bmatrix} 0 & 0 & c & 1 \end{bmatrix}^T$$

$$P_5 = \begin{bmatrix} 0 & b & c & 1 \end{bmatrix}^T$$

$$P_6 = \begin{bmatrix} a & b & c & 1 \end{bmatrix}^T$$

$$P_7 = \begin{bmatrix} a & 0 & c & 1 \end{bmatrix}^T$$

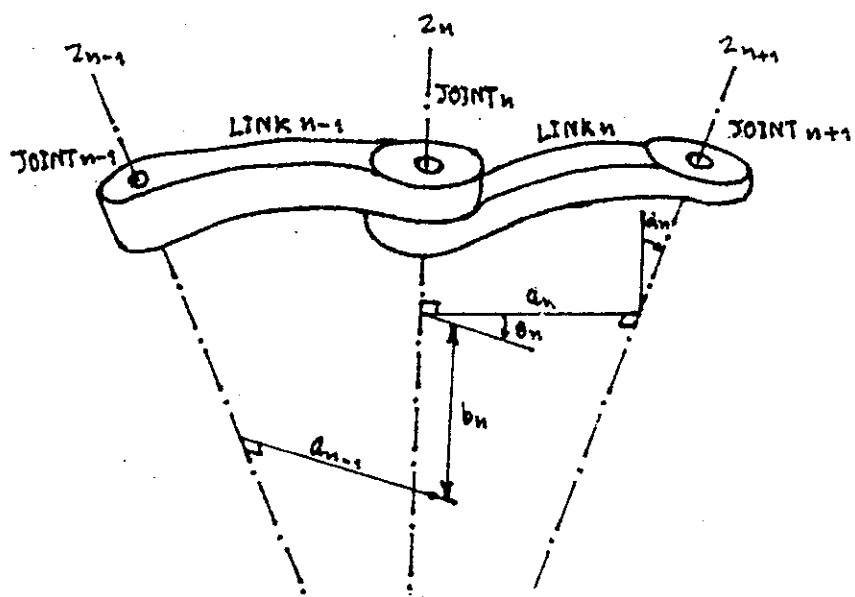
เมื่อนำมาเขียนในรูปของถูกบาก์ในทางเมตริกซ์จะได้ดังนี้

$$\begin{bmatrix} \text{ถูกบาก์} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & a & a & 0 & 0 & a & a \\ 0 & b & b & b & 0 & 0 & b & b & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 0 & c & c & c & c & c \\ 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 & 1 \end{bmatrix}$$

2.4 การแปลงในแบบกลไกสายแกน

(Transformation Along The Kinematic Chain)

ลักษณะของแบบกลของหุ่นยนต์อุตสาหกรรมจะประกอบด้วย แบบ (Link) จุดเชื่อม ต่อระหว่างแบบ (Joint) ซึ่งเมื่อนำองค์ประกอบทั้งสองมาประกอบเข้ากัน จะได้เป็นลักษณะ ถูกโฉม ที่เรียกว่า โซ่กล



รูปที่ 2.6 แสดงจุดต่อของแบบกล

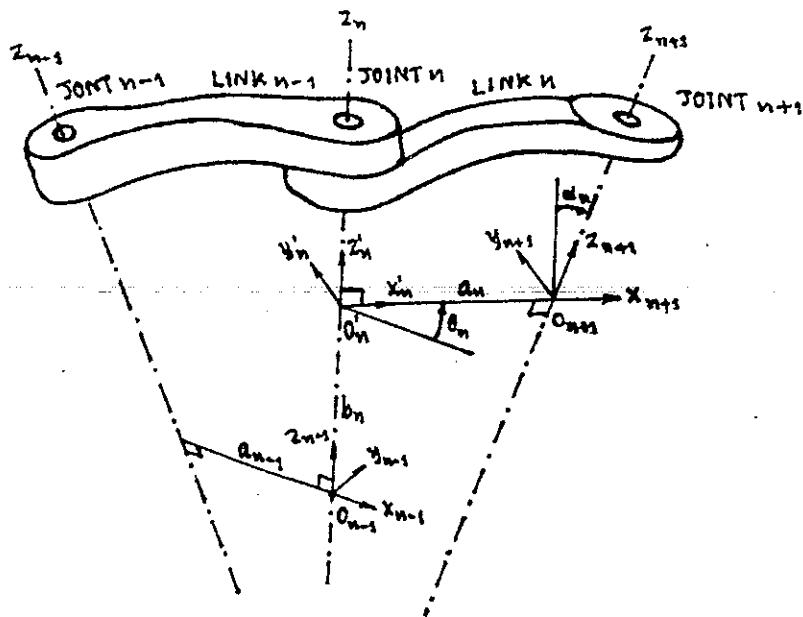
เมื่อพิจารณาจากรูปที่ 6 ผู้จำนวนของโซ่กล ณ จำนวน จะประกอบไปด้วย แบบ n ตัว และจุดเชื่อมต่อระหว่างแบบ n จุด ในการอธิบายความสัมพันธ์ระหว่างส่วนต่าง ๆ ของแบบกล โดยการกำหนดระบบพิกัด ในแต่ละจุดต่อของตัวเชื่อม ได้ดังนี้

a_n คือ ระยะห่างระหว่าง O_{n+1} และ O_n .

d_n คือ ระยะพิภัตของ O_n . ตามแนวแกน z_{n-1}

α_n คือ มุมระหว่างแกน z_{n+1} และแกน z_n โดยหมุนตามเข็มนาฬิกา รอบแกน x
หรือมุมที่เกิดจากการตั้งฉากกับเส้น a_n

θ_n คือ มุมระหว่างแกน x_n และแกน x_{n+1} โดยหมุนทวนเข็มนาฬิการอบแกน z_n



รูปที่ 2.7 แสดงระบบพิกัดจุดต่อของแขนกลแต่ละจุดต่อจะมีกลุ่มของพิกัด ตัวประจำกำหนด
ตามวิธีของ Denavit - Hartenberg

เมื่อพิจารณารูปที่ 7 โครงสร้างการเคลื่อนไหวของแขนกลสามารถแยกได้ 2 ลักษณะ
คือ

1. การเคลื่อนที่ตามแนวแกน (Prismatic) โดยตัวแปรของการเคลื่อนที่นี้ คือ a_n
และ d_n
2. การหมุนของตัวซ่อนต่อ (Revolute) โดยตัวแปรของการหมุนนี้คือ α_n และ θ_n

ในการกำหนดระบบพิกัดของแขนกลแต่ละแขน สามารถใช้ทฤษฎีทางเรขาคณิตของ Denavit - Hartenberg ซึ่งเป็นการอธิบายการเปลี่ยนแปลงตำแหน่งของระบบพิกัด n มาอยู่ ณ ตำแหน่งของระบบพิกัด $n+1$ โดยระบบพิกัดจะถูกกำหนดโดย การหมุนและการเปลี่ยนตำแหน่ง ทั้งนี้สิ่งที่ต้องพิจารณาคือ

การหมุนรอบแกน z_n ด้วยมุมเท่ากับ θ_n

การเคลื่อนที่ไปตามแนวแกน z_n ด้วยระยะทางเท่ากับ d_n

การเคลื่อนที่ไปตามแนวแกน $x_{n+1} = x_n$ ด้วยระยะทางเท่ากับ a_n

การหมุนรอบแกน x_{n+1} ด้วยมุมเท่ากับ α_n

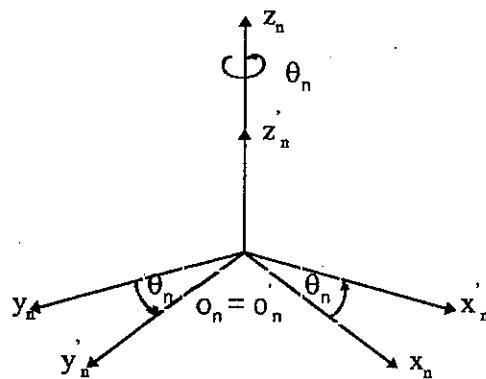
เมื่อนำมาแปลงร่วม (Homogeneous Transformer) จากโครงสร้างระบบพิกัดของแกน n ไปยังโครงสร้างระบบพิกัด $n+1$ โดยเขียนในรูปของ matrix 4×4 ได้ดังนี้

$${}_{n+1}^n A = \text{Rot}(z_n, \theta_n) * \text{Trans}(0, 0, d_n) * \text{Trans}(a_n, 0, 0) * \text{Rot}(x_n, \alpha_n)$$

โดยที่ ${}_{n+1}^n A$ คือ Homogeneous Transformer matrix จากแกน n ไปสู่แกน $n+1$

เมื่อนำมาพิจารณาทีละขั้น ได้ดังนี้

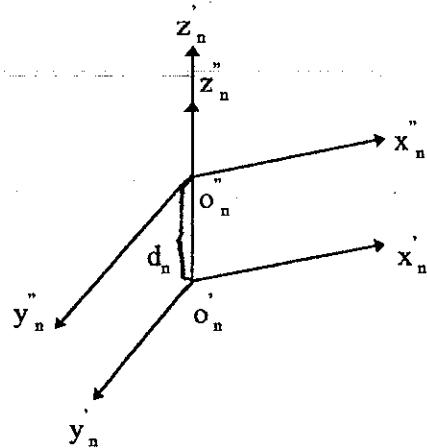
1. การหมุนรอบแกน z_n ด้วยมุมเท่ากับ θ_n



รูปที่ 2.8 การหมุนของ θ_n รอบแกน z_n

$$\text{Rot}(z_n, \theta_n) = \begin{bmatrix} \cos\theta_n & -\sin\theta_n & 0 & 0 \\ \sin\theta_n & \cos\theta_n & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

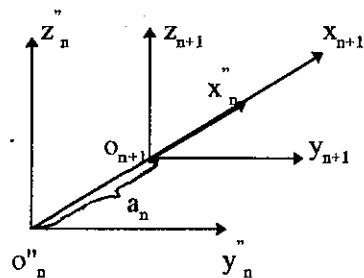
2. การเคลื่อนที่ไปตามแนวแกน z_n ด้วยระยะทางเท่ากับ d_n



รูปที่ 2.9 เคลื่อนที่ไปตามแนวแกน z_n ด้วยระยะทาง d_n

$$\text{Trans}(0,0,d_n) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_n \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

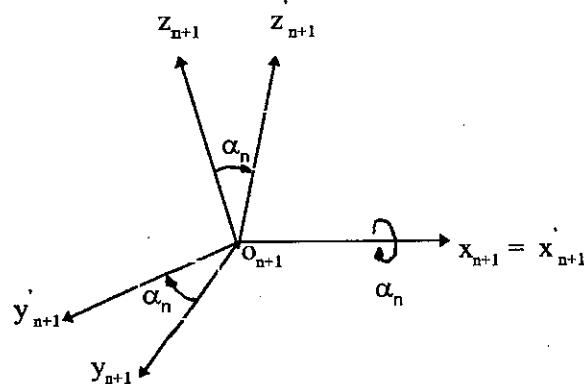
3. การเคลื่อนที่ไปตามแนวแกน x_{n+1} ด้วยระยะทางเท่ากับ a_n



รูปที่ 2.10 เคลื่อนที่ไปตามแนวแกน x_{n+1} ด้วยระยะทาง a_n

$$\text{Trans}(a_n, 0, 0) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & a_n \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

, 4. การหมุนรอบแกน x_{n+1} ด้วยมุมเท่ากับ α_n

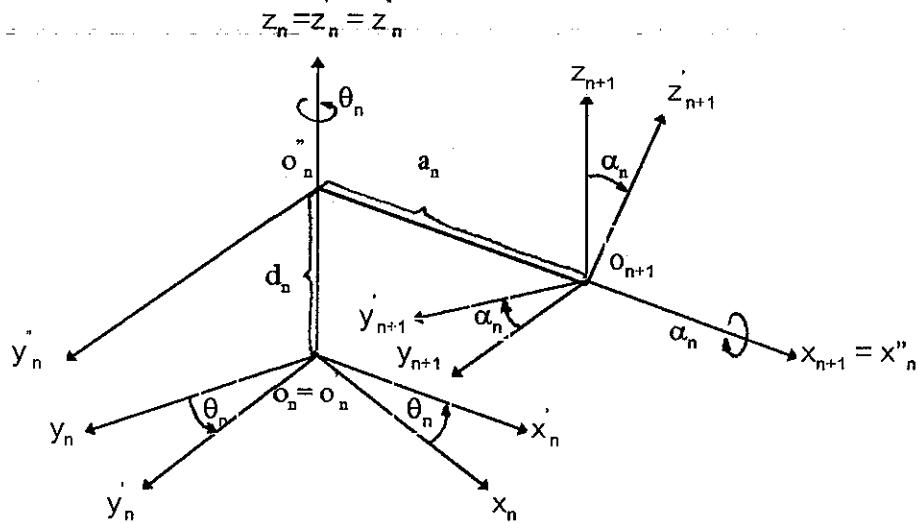


รูปที่ 2.11 การหมุน α_n รอบแกน x_{n+1}

$$\text{Rot}(x_n, \alpha_n) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\alpha_n & -\sin\alpha_n & 0 \\ 0 & \sin\alpha_n & \cos\alpha_n & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

ดังนั้นผลของการ Homogeneous Transformation matrix ระหว่างจุดเชื่อมต่อทั้งสอง

2 จุด



รูปที่ 2.12 ผลของการแปลงระหว่าง Joint_n และ Joint_{n+1}

$${}_{n+1}^n A = \begin{bmatrix} \cos\theta_n & -\sin\theta_n & 0 & 0 \\ \sin\theta_n & \cos\theta_n & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_n \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & a_n \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$* \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\alpha_n & -\sin\alpha_n & 0 \\ 0 & \sin\alpha_n & \cos\alpha_n & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}_{n+1}^n A = \begin{bmatrix} \cos\theta_n & -\sin\theta_n \cos\alpha_n & \sin\theta_n \sin\alpha_n & a_n \cos\theta_n \\ \sin\theta_n & \cos\theta_n \cos\alpha_n & -\cos\theta_n \sin\alpha_n & a_n \sin\theta_n \\ 0 & \sin\alpha_n & \cos\alpha_n & d_n \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

จากสมการเมตริกซ์ 4×4 ที่ได้สามารถแยกได้ 2 ลักษณะ คือ คอดัมเน็ตติ้งแล้ว 1-3 จากทางทางซ้าย จะเป็นเมตริกซ์ ระหว่างจุดต่อ 2 จุด ได้ๆ ซึ่งจะเกิดการหมุนขึ้น คือ จะมีด θ_n หมุนรอบแกน z_n โดยจะสมมูลกับ z_n และ α_n หมุนรอบแกน x_n โดยจะสมมูลกับ x_{n+1} ส่วนคอดัมเน็ตทางขวา ก็คือ ตำแหน่งของเวกเตอร์ k ระหว่างจุด O_n กับ O_{n+1}

2.5 การหมุนของระบบพิกัด (Rotation of Coordinate)

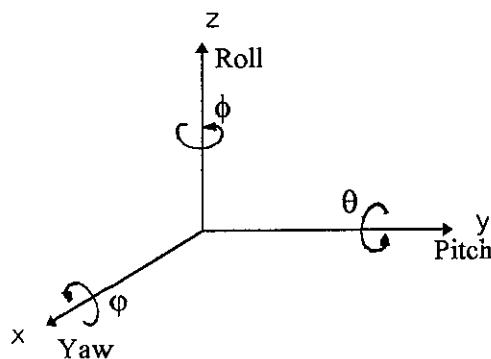
ลักษณะการหมุนโดยทั่วไปมี 3 ลักษณะ คือ

Roll (ϕ) เป็นการหมุนรอบแกน z

Pitch (θ) เป็นการหมุนรอบแกน y

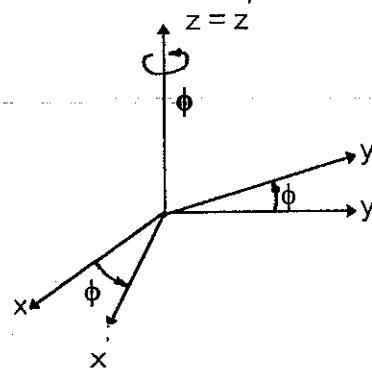
Yaw (φ) เป็นการหมุนรอบแกน x

โดยที่ ϕ, θ, φ คือ ความเร็วเชิงมุมรอบแกน x, y, z ตามลำดับ

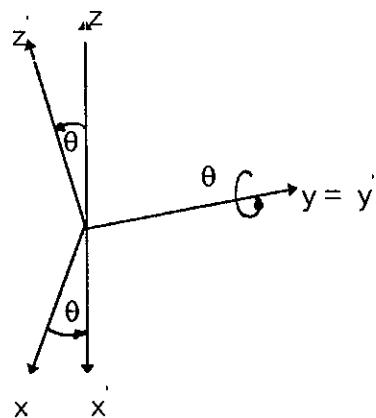


รูปที่ 2.13 แสดงการหมุนรอบแกนต่างๆ

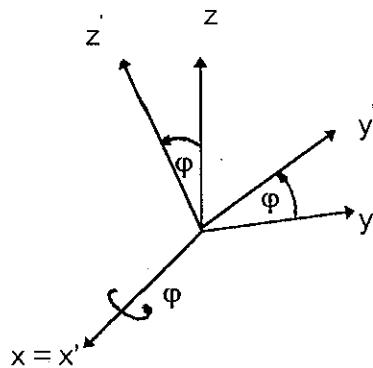
จากการหมุนในแนวแกนทำให้เกิดมุมของแกนที่เหลือซึ่งมุนจะทำกับความเร็วเชิงมุมของแกนหมุนนั้น ดังรูป



รูปที่ 2.14 แสดงการหมุนรอบแกน z



รูปที่ 2.15 แสดงการหมุนรอบแกน y



รูปที่ 2.16 แสดงการหมุนรอบแกน x

การหมุนในระบบพิกัด สามารถเขียนรูปของเมทริกซ์ R ซึ่งเป็นเมทริกซ์ 3×3 ของ Homogeneous Transformation matrix ซึ่งคำนับการหมุนที่ใช้ในการประยุกต์ใช้กับแขนกลอุตสาหกรรม มีอยู่ 3 ลักษณะ คือ

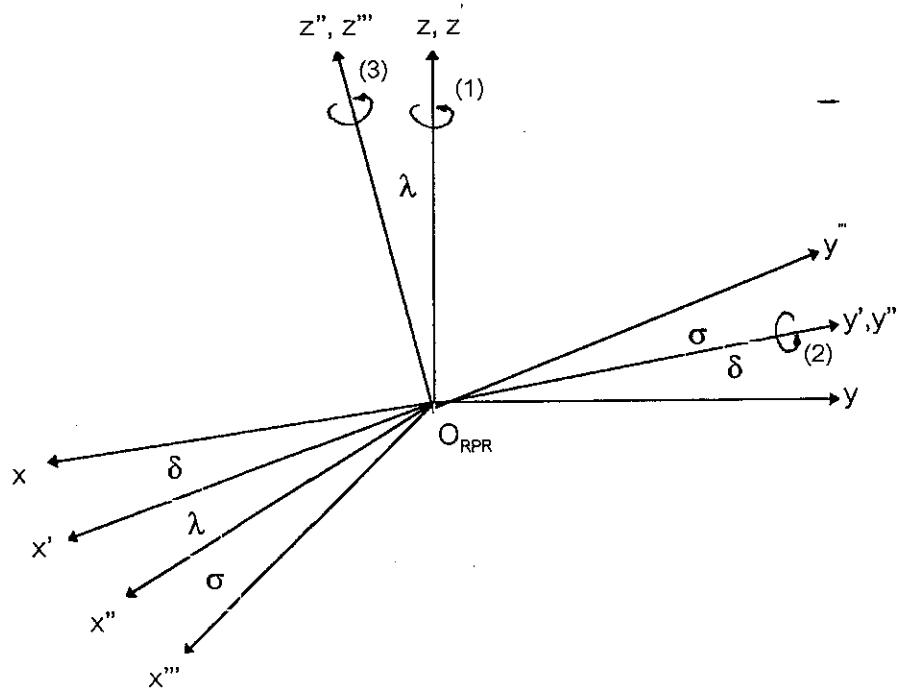
- roll - pitch - roll

- roll - pitch - yaw

- roll - yaw - roll

ในการอธิบายการหมุนรอบแกน x, y, z สามารถเขียนรูปของตัวแปรของมุม 3 ตัวแปร โดยการกำหนดมุมของวัตถุให้อยู่ในรูปของมุม ออยเลอร์ (Euler Angles) ที่เป็นสมการทางคณิตศาสตร์ คือ

1. Roll - Pitch - Roll $R_{RPR}(\delta, \lambda, \sigma)$



รูปที่ 2.17 Euler angle $R_{RPR}(\delta, \lambda, \sigma)$ สำหรับ Roll - Pitch - Roll

รูปแบบของ Roll - Pitch - Roll

Roll คือ การหมุนรอบแกน Z , (θ)

Pitch คือ การหมุนรอบแกน Y , (λ)

Roll คือ การหมุนรอบแกน Z' , (σ)

พิจารณาปีที่ 17 พลกุณของ การหมุนในรูปของ เมตริกซ์ คือ

$$R_{RPR} (\theta, \lambda, \sigma) = R_z(\theta) * R_y(\lambda) * R_x(\sigma)$$

$$R_z(\theta) = \begin{bmatrix} \cos\theta & -\sin\theta & 0 \\ \sin\theta & \cos\theta & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \text{ Roll}$$

$$R_y(\lambda) = \begin{bmatrix} \cos\lambda & 0 & \sin\lambda \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\lambda & 0 & \cos\lambda \end{bmatrix} \text{ Pitch}$$

$$R_x(\sigma) = \begin{bmatrix} \cos\sigma & -\sin\sigma & 0 \\ \sin\sigma & \cos\sigma & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \text{ Roll}$$

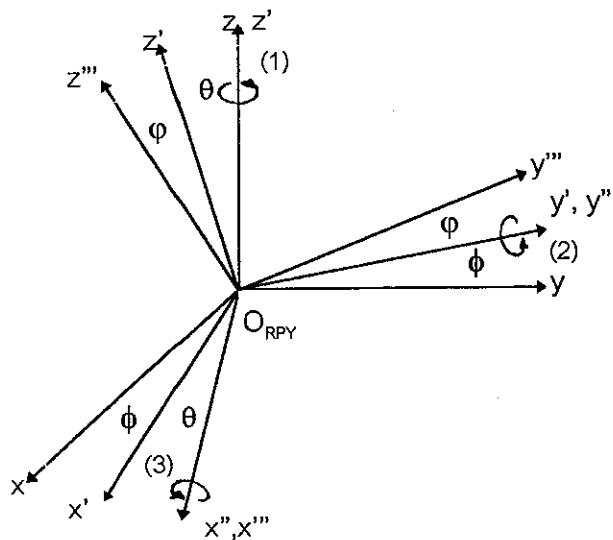
ดังนั้น ผลของการคูณจะได้

$$R_{RPR}(\partial, \lambda, \sigma) =$$

$$\begin{bmatrix} \cos\partial \cos\lambda \cos\sigma - \sin\partial \sin\sigma & -\cos\partial \cos\lambda \sin\sigma - \sin\partial \cos\sigma & \cos\partial \sin\lambda \\ \sin\partial \cos\lambda \cos\sigma + \cos\partial \sin\sigma & -\sin\partial \cos\lambda \sin\sigma + \cos\partial \cos\sigma & \sin\partial \sin\lambda \\ -\sin\lambda \cos\sigma & \sin\lambda \sin\sigma & \cos\lambda \end{bmatrix}$$

ลักษณะเฉพาะของ Roll - Pitch - Roll คือ เมตริกซ์การหมุน $R_{RPR}(\partial, \lambda, \sigma)$ จะใช้การไม่ได้มีมุม λ มีค่าเท่ากับ 0° และ 180°

2. Roll - Pitch - Yaw $R_{RPY}(\phi, \theta, \psi)$



รูปที่ 2.18 Euler angles $R_{RPY}(\phi, \theta, \psi)$ สำหรับ Roll - Pitch - Yaw

- ๖ พ.ค. ๒๕๔๑

4140298

25



ສາທາລະນະລັດ

ຮູບແບບຂອງ Roll - Pitch - Yaw

Roll ຄື່ອ ກາຣໝູນຮອນແກນ Z , (ϕ)

Pitch ຄື່ອ ກາຣໝູນຮອນແກນ Y' , (θ)

Yaw ຄື່ອ ກາຣໝູນຮອນແກນ X'' , (ψ)

2
TJ
217.4
0223P
254.6

ພິຈາລະນຸປີ 18 ພັດຖະບານຂອງກາຣໝູນໃນຮູບປອງ ແມຕົກສ້າງ ຄື່ອ

$$R_{RPY}(\phi, \theta, \psi) = R_z(\phi) * R_y(\theta) * R_x(\psi)$$

$$R_z(\phi) = \begin{bmatrix} \cos\phi & -\sin\phi & 0 \\ \sin\phi & \cos\phi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Roll

$$R_y(\theta) = \begin{bmatrix} \cos\theta & 0 & \sin\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\theta & 0 & \cos\theta \end{bmatrix}$$

Pitch

$$R_x(\psi) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\psi & -\sin\psi \\ 0 & \sin\psi & \cos\psi \end{bmatrix}$$

Yaw

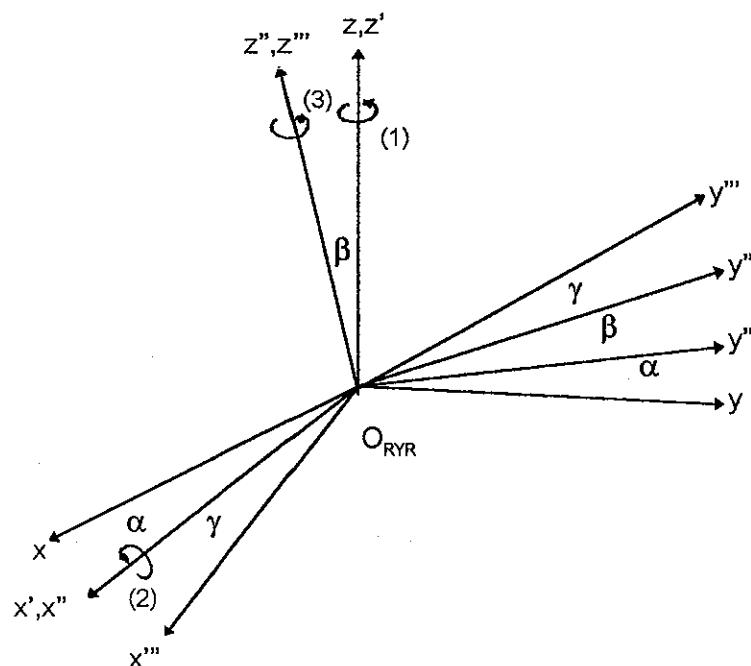
ดังนั้น ผลของการหมุนตามมatrิกซ์ จะได้

$$R_{RPY}(\phi, \theta, \varphi) =$$

$$\begin{bmatrix} \cos\phi \cos\theta & \cos\phi \sin\theta \sin\varphi - \sin\phi \cos\varphi & \cos\phi \sin\theta \cos\varphi + \sin\phi \sin\varphi \\ \sin\phi \cos\theta & \sin\phi \sin\varphi \sin\theta + \cos\phi \cos\varphi & \sin\phi \sin\theta \cos\theta - \cos\phi \sin\varphi \\ -\sin\theta & \cos\theta \sin\varphi & \cos\theta \cos\varphi \end{bmatrix}$$

ถ้าจะแสดงพารามิเตอร์ Roll - Pitch - Yaw คือ เมตริกซ์การหมุน $R_{RPY}(\phi, \theta, \varphi)$ จะใช้การไม่ได้มีอ้อมุน θ มีค่าเท่ากับ $+90^\circ$ และ -90°

$$3. \text{ Roll - Yaw - Roll } R_{RYR}(\alpha, \beta, \gamma)$$



รูปที่ 2.19 Euler angles $R_{RYR}(\alpha, \beta, \gamma)$ สำหรับ Roll - Yaw - Roll

รูปแบบของ Roll - Yaw - Roll

Roll คือ การหมุนรอบแกน Z , (α)

Yaw คือ การหมุนรอบแกน X , (β)

Roll คือ การหมุนรอบแกน Z" , (γ)

พิจารณาปีที่ 19 ผลลัพธ์ของการหมุนในรูปของ เมตริกซ์ คือ

$$R_{RYR}(\alpha, \beta, \gamma) = R_z(\alpha) * R_x(\beta) * R_{z''}(\gamma)$$

$$R_z(\alpha) = \begin{bmatrix} \cos\alpha & -\sin\alpha & 0 \\ \sin\alpha & \cos\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Roll

$$R_x(\beta) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ 0 & \cos\beta & -\sin\beta \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Yaw

$$R_{z''}(\gamma) = \begin{bmatrix} \cos\gamma & -\sin\gamma & 0 \\ \sin\gamma & \cos\gamma & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

Roll

ดังนั้น ผลของการคูณเมตริกซ์ จะได้

$$R_{RYR}(\alpha, \beta, \gamma) =$$

$$\begin{bmatrix} \cos\alpha \cos\gamma - \sin\alpha \cos\beta \sin\gamma & -\cos\alpha \sin\gamma - \sin\alpha \cos\beta \cos\gamma & \sin\alpha \sin\beta \\ \sin\alpha \cos\gamma + \cos\alpha \cos\beta \sin\gamma & -\sin\alpha \sin\gamma + \cos\alpha \cos\beta \cos\gamma & -\cos\alpha \sin\beta \\ \sin\beta \sin\gamma & \sin\beta \cos\gamma & \cos\beta \end{bmatrix}$$

ลักษณะเฉพาะของ Roll - Yaw - Roll คือ เมตริกซ์การหมุน $R_{RPY}(\phi, \theta, \psi)$ จะใช้ การไม่ได้มีมุม β มีค่าเท่ากับ 0° และ 180°

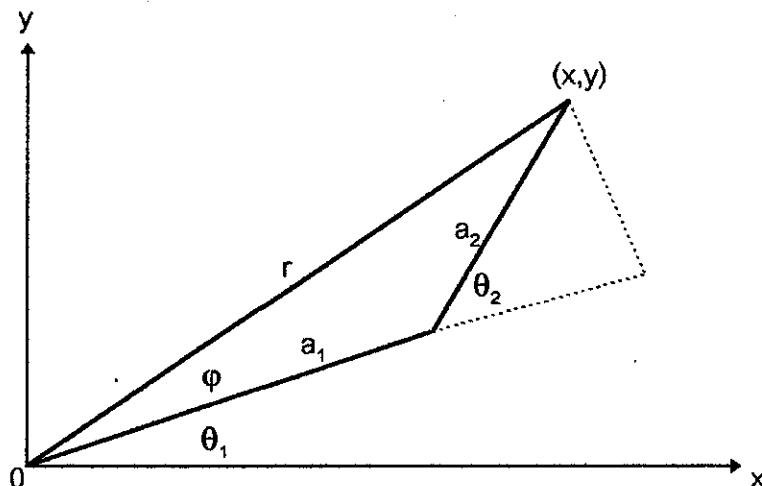
2.6 การคำนวณ การเคลื่อนไหวของหุ่นยนต์

(Determination kinematics of Robot)

การคำนวณ การเคลื่อนไหวของหุ่นยนต์ (Determination kinematics of Robot) เป็นการหาสมการสำหรับการอธิบายการเคลื่อนที่ของหุ่นยนต์ โดยสมการนี้จะแสดงความสัมพันธ์ของการเคลื่อนที่ขององค์ประกอบต่าง ๆ คือ แขนของหุ่นยนต์ (Link) และ จุดต่อเชื่อมของแขนหรือจุดหมุน (Joint) ซึ่งในแต่ละองค์ประกอบจะมีข้อต่ออยู่กับโครงสร้างของหุ่นยนต์ในแต่ละตัว โดยในการอธิบายการเคลื่อนที่ของหุ่นยนต์ จะใช้ Transformation metric และการหาสมการเพื่ออธิบายการเคลื่อนที่ สามารถหาได้ 2 ลักษณะ คือ Forward kinematics และ Inverse kinematics

2.6.1 Forward kinematics เป็นการวิเคราะห์การเคลื่อนที่ โดยเริ่มจากฐานไปสู่จุดปลายชี้ Transformation metric ที่ได้จะเป็นตัวแปลงจาก Robot coordinate ไปสู่ Cartesian coordinate x, y, z ซึ่งการ Forward kinematics ส่วนใหญ่จะใช้ในการป้อนกลับเพื่อคุณแท่น ในการคำนวณ โดยการ Forward kinematics นี้จะใช้วิธีการ Transformation metric เพื่อหาลักษณะของการเคลื่อนไหวของแต่ละแขนกล แล้วนำมาแสดงความสัมพันธ์ของแขนกลทั้งหมด ซึ่งจะทำให้ได้ลักษณะของการเคลื่อนไหวของหุ่นยนต์ที่สมบูรณ์

2.6.2 Inverse kinematics เป็นการวิเคราะห์การเคลื่อนที่ โดยเริ่มจากจุดปลายและมาซึ่งฐาน ซึ่งการ Inverse kinematics ส่วนใหญ่จะใช้ในการทำงานจริงของหุ่นยนต์ เมื่อจากสามารถวิเคราะห์ เข้าใจได้ และสามารถเห็นผลได้ทันที ในการคำนวณโดยวิธีการ Inverse kinematics เมื่อพิจารณาจากรูปที่ 18 ซึ่งเป็นลักษณะแบบ 2 แขน



รูปที่ 2.20 แสดงการ Inverse kinematics ของแขนกุด 2 แขน

เมื่อพิจารณาจากรูปจะได้

$$x = a_1 \cos \theta_1 + a_2 \cos(\theta_2 + \theta_1)$$

$$y = a_1 \sin \theta_1 + a_2 \sin(\theta_2 + \theta_1)$$

สามารถหา r ได้จาก $r^2 = x^2 + y^2$

ดังนั้นจากกฎของ cosines ทำให้ได้

$$\begin{aligned} r^2 &= a_1^2 + a_2^2 - 2a_1a_2 \cos(\pi - \theta_2) \\ &= a_1^2 + a_2^2 + 2a_1a_2 \cos \theta_2 \end{aligned}$$

$$\cos \theta_2 = (r^2 - a_1^2 - a_2^2) / 2a_1a_2$$

$$\sin \theta_2 = \pm \sqrt{1 - \cos^2 \theta_2}$$

$$\theta_2 = \text{ATAN2}(\cos \theta_2, \sin \theta_2)$$

จาก $\tan \phi = (a_2 \sin \theta_2) / (a_1 + a_2 \cos \theta_2)$

$$\tan(\phi + \theta_1) = y/x$$

ดังนั้นสามารถหา θ_1 ได้จาก

$$\theta_1 = \text{ATAN2}(x, y) - \text{ATAN2}(\sin \theta_2, a_1 + a_2 \cos \theta_2)$$