

1. 介面說明

這次專題所使用的開發環境是用 Matlab 來完成 (Matlab 軟體是由學校網站所提供下載，版本為 Matlab R2021b)。本專題主要是要學習 forward kinematic 和 inverse kinematic 的公式推導並將其實作出來。簡單介紹 forward kinematic 和 inverse kinematic，forward kinematic 就是給定各軸的角度，然後計算出轉換矩陣[n o a p]，此矩陣包括旋轉矩陣及位置向量；inverse kinematic 則是給定轉換矩陣[n o a p]回推各軸的角度，通常為多組解。關於 forward kinematic 和 inverse kinematic 的相關推導會在「數學運算說明」部分詳細說明。

程式執行只要點選 project_1.m 執行即可。在 forward kinematic 部分是需要輸入各軸角度 theta (以矩陣的形式輸入)，然後藉由計算各軸的轉換矩陣再將其相乘就可以得出最後的轉換矩陣，其包含旋轉矩陣及位置向量 (如圖一所示)。

```
Enter the joint variable :
[theta1  theta2  theta3  theta4  theta5  theta6]
[90, 99, -119, -10, 10, 0]

[      n      a      o      p]
T =

    0.1736    -0.0000   -0.9848     0.0000
    0.8529     0.5000     0.1504     0.3252
    0.4924   -0.8660     0.0868   -0.1580
         0         0         0     1.0000

[      x      y      z      phi      theta      psi]
ans =

    0.0000     0.3252   -0.1580     1.0000   171.3178   85.0191 -119.6217
```

(圖一) 輸入各軸角度，輸出[n o a p]矩陣及 Euler angles

在 inverse kinematic 部分，是需要輸入[n o a p]矩陣 (以矩陣的形式輸入)，將其反推各軸的角度。經由相關公式的計算得出各軸角度後，會在輸出之前判斷角度是否有超出範圍，有超出範圍者，輸出有註記所超出的各軸代號；如果是超出機器手臂的工作範圍，輸出不會顯示其各軸角度，則顯示「out of reach」(如圖二所示)。

```

Enter the Cartestian point [n o a p]
[nx  ox  ax  px
 ny  oy  ay  py
 nz  oz  az  pz
  0   0   0  1]
[-0.7071 -0 -0.7071 0; 0.5 0.7071 -0.5 0.37; 0.5 -0.7071 -0.5 0.26; 0 0 0 1]

Inverse Kinematic :

[theta1 theta2 theta3 theta4 theta5 theta6]
ans =
    90.0000    -0.0000    90.0000    45.0000    45.0005   180.0000
    joint 3 out of range

[theta1 theta2 theta3 theta4 theta5 theta6]
ans =
    90.0000    92.2466   -90.0000   132.7534    45.0005   180.0000
    joint 4 out of range

[theta1 theta2 theta3 theta4 theta5 theta6]
ans =
    90.0000    -0.0000    90.0000  -135.0000   -45.0005   -0.0000
    joint 3 4 out of range

[theta1 theta2 theta3 theta4 theta5 theta6]
ans =
    90.0000    92.2466   -90.0000   -47.2466   -45.0005   -0.0000

[theta1 theta2 theta3 theta4 theta5 theta6]
    out of reach

[theta1 theta2 theta3 theta4 theta5 theta6]
    out of reach

[theta1 theta2 theta3 theta4 theta5 theta6]
    out of reach

[theta1 theta2 theta3 theta4 theta5 theta6]
    out of reach

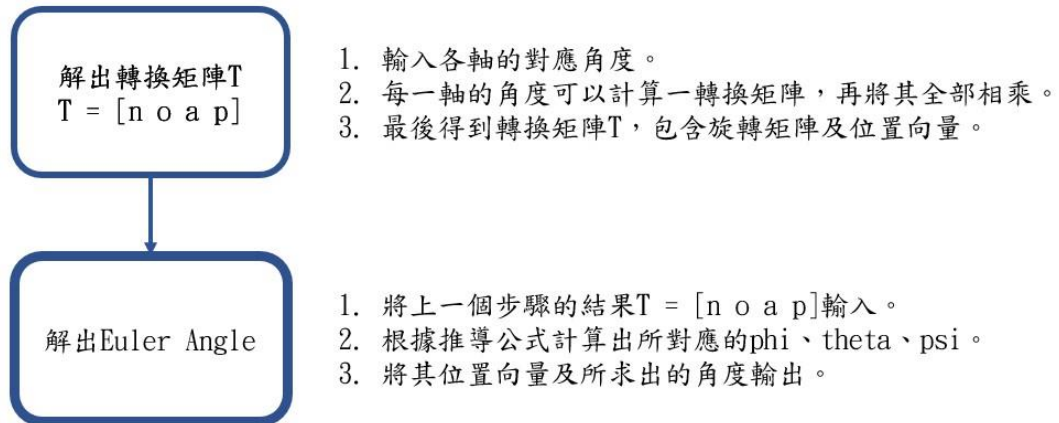
```

(圖二) 輸入[n o a p]矩陣，輸出各軸角度及判斷結果

2. 程式架構說明

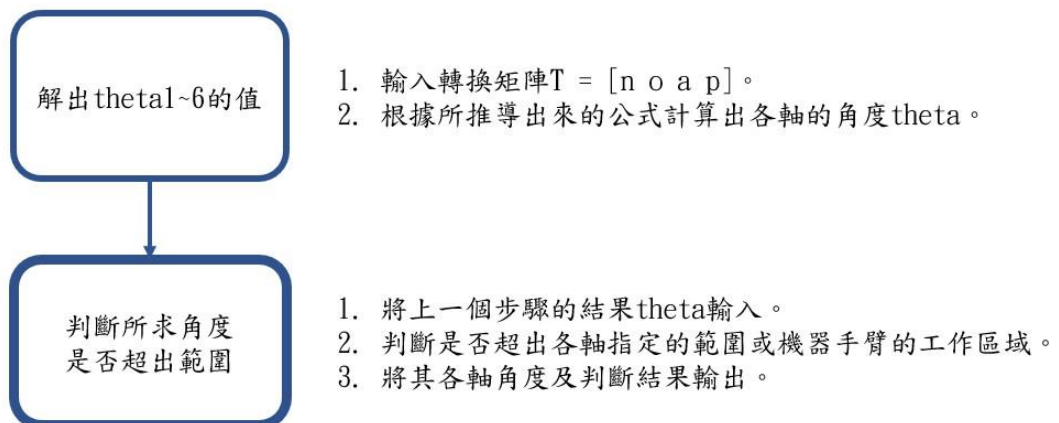
圖三及圖四是此次專題的主要程式架構、流程。

Forward kinematic



(圖三) Forward kinematic 部分的程式架構

Inverse kinematic



(圖四) Inverse kinematic 部分的程式架構

圖五及圖六是 forward kinematic 的主要程式。輸入 theta 後先計算出各軸所對應的轉換矩陣（如圖六所示），再將其全部相乘，即可得出最後的 $T = [n \ o \ a \ p]$ 矩陣（如圖五所示）。

將利用 forward kinematic 所計算出來的 $T = [n \ o \ a \ p]$ 輸入 euler_angle 的函式中，根據推導的公式計算出其對應的角度（如圖七所示）。

```
function T = kinematics_forward(theta)

%已知角度求位置
a = [0.12, 0.25, 0.26, 0, 0, 0];
d = [0, 0, 0, 0, 0, 0];
alpha=[-90, 0, 0, -90, 90, 0];

T = T_individual(theta(1), d(1), a(1), alpha(1));
for i = 2:6
    T = T * T_individual(theta(i), d(i), a(i), alpha(i));
end

end
```

（圖五）Forward kinematic 的主要程式

```
function T_result = T_individual(theta, d, a, alpha)
%單一個的轉換矩陣
T_result = [cos_r(theta), -sin_r(theta)*cos_r(alpha), sin_r(theta)*sin_r(alpha), a*cos_r(theta);
    sin_r(theta), cos_r(theta)*cos_r(alpha), -cos_r(theta)*sin_r(alpha), a*sin_r(theta);
    0, sin_r(alpha), cos_r(alpha), d;
    0, 0, 0, 1];

end
```

（圖六）計算各軸轉換矩陣

```
function euler_angles = euler_angle(T)
r33 = T(3, 3);
r13 = T(1, 3);
r23 = T(2, 3);
r31 = T(3, 1);
r32 = T(3, 2);

euler_angles = zeros(3, 1);
euler_angles(2) = atan2((1-r33^2)^0.5, r33); %theta
euler_angles(1) = atan2(r23, r13); %phi
euler_angles(3) = atan2(r32, -r31); %psi

euler_angles = euler_angles .* (180/pi); %經度換角度

end
```

（圖七）反求 Euler angle

在 inverse kinematic 部分，根據幾何法算出 θ_1 、2、3，再利用三角函數方法推導出 θ_4 、5、6。在推導過程可知 θ_1 有兩組解， θ_1 的兩組解相差 180 度（如圖八所示）。因機器手臂可以向上彎曲及向下彎曲，所以 θ_2 、3 彼此是有相關聯，因此為一組，此有兩組解（如圖九所示）。最後 θ_4 、5、6 為一組，在推倒過程中因 $\sin(\theta_5)$ 有正負之分，因此會出現兩組可能解，其影響到 θ_4 、6（如圖十所示）。因此最後機器手臂推算出來的角度總共有八組解。

計算出來的八組解最終還需判斷是否有超出各軸角度指定的範圍或機器手臂的工作區域，最後才將所求角度及判斷結果輸出。

```
%find theta1
theta(1) = atan2(Y_c, X_c);

%find theta1
theta(1) = atan2(-Y_c, -X_c);
```

（圖八） θ_1 會有兩組解

```
%find theta3
t = (X_c^2 + Y_c^2)^0.5;
r = t - a(1);
s = abs(Z_c);
D = (s^2 + r^2 - a(2)^2 - a(3)^2) / (2*a(2)*a(3));
theta(3) = atan2((1-D^2)^0.5, D);

%find theta3
t = (X_c^2 + Y_c^2)^0.5;
r = t + a(1); %因為"theta(1)"轉180度
s = abs(Z_c);
D = (s^2 + r^2 - a(2)^2 - a(3)^2) / (2*a(2)*a(3));
if(1-D^2 < 0) %表示已經錯誤，超過工作範圍
    theta = 2*pi*ones(6, 1);
return
end
theta(3) = atan2((1-D^2)^0.5, D);
```

（圖九） θ_3 會有兩組解，此會影響到 θ_2 的解

```
%find theta5
r13 = T(1, 3);
r23 = T(2, 3);
S1 = sin(theta(1));
C1 = cos(theta(1));
d = -r13*S1 + r23*C1;
theta(5) = atan2((1-d^2)^0.5, d);

%find theta5
r13 = T(1, 3);
r23 = T(2, 3);
S1 = sin(theta(1));
C1 = cos(theta(1));
d = -r13*S1 + r23*C1;
theta(5) = atan2(-(1-d^2)^0.5, d);

%find theta4
C23 = cos(theta(2)+theta(3));
S23 = sin(theta(2)+theta(3));
r33 = T(3, 3);
temp_1 = C1*C23*r13 + S1*C23*r23 - S23*r33; %S5C4
temp_2 = -C1*S23*r13 - S1*S23*r23 - C23*r33; %S4S5
theta(4) = atan2(temp_2, temp_1);

%find theta4
C23 = cos(theta(2)+theta(3));
S23 = sin(theta(2)+theta(3));
r33 = T(3, 3);
temp_1 = C1*C23*r13 + S1*C23*r23 - S23*r33; %S5C4
temp_2 = -C1*S23*r13 - S1*S23*r23 - C23*r33; %S4S5
theta(4) = atan2(-temp_2, -temp_1);

%find theta6
r11 = T(1, 1);
r21 = T(2, 1);
r12 = T(1, 2);
r22 = T(2, 2);
temp_1 = -S1*r11 + C1*r21; %-S5C6
temp_1 = S1*r11 - C1*r21; %S5C6
temp_2 = -S1*r12 + C1*r22; %S5S6
theta(6) = atan2(temp_2, temp_1);

%find theta6
r11 = T(1, 1);
r21 = T(2, 1);
r12 = T(1, 2);
r22 = T(2, 2);
temp_1 = -S1*r11 + C1*r21; %-S5C6
temp_1 = S1*r11 - C1*r21; %S5C6
temp_2 = -S1*r12 + C1*r22; %S5S6
theta(6) = atan2(-temp_2, -temp_1);
```

（圖十） θ_5 有兩組解，此會影響到 θ_4 、6 的解

```

function theta = kinematics_inverse_1(T)
    a = [0.12, 0.25, 0.26, 0, 0, 0];
    theta = zeros(6, 1);

    X_c = T(1, 4);
    Y_c = T(2, 4);
    Z_c = T(3, 4);

    %find theta1
    theta(1) = atan2(Y_c, X_c);

    %find theta3
    t = (X_c^2 + Y_c^2)^0.5;
    r = t - a(1);
    s = abs(Z_c);
    D = (s^2 + r^2 - a(2)^2 - a(3)^2) / (2*a(2)*a(3));
    theta(3) = atan2((1-D^2)^0.5, D);

    %find theta2
    temp_1 = atan2(s, r); %Alpha
    temp_2 = atan2(a(3)*sin(theta(3)), a(2) + a(3)*cos(theta(3))); %Beta
    theta(2) = temp_1 - temp_2;

    %find theta5
    r13 = T(1, 3);
    r23 = T(2, 3);
    S1 = sin(theta(1));
    C1 = cos(theta(1));
    d = -r13*S1 + r23*C1;
    theta(5) = atan2((1-d^2)^0.5, d);

    %find theta4
    C23 = cos(theta(2)+theta(3));
    S23 = sin(theta(2)+theta(3));
    r33 = T(3, 3);
    temp_1 = C1*C23*r13 + S1*C23*r23 - S23*r33; %S5C4
    temp_2 = -C1*S23*r13 - S1*S23*r23 - C23*r33; %S4S5
    theta(4) = atan2(temp_2, temp_1);

    %find theta6
    r11 = T(1, 1);
    r21 = T(2, 1);
    r12 = T(1, 2);
    r22 = T(2, 2);
    %temp_1 = -S1*r11 + C1*r21; %-S5C6
    temp_1 = S1*r11 - C1*r21; %S5C6
    temp_2 = -S1*r12 + C1*r22; %S5S6
    theta(6) = atan2(temp_2, temp_1);

end

```

(圖十一) Inverse kinematic 的主要程式

3. 數學運算說明

在 forward kinematic 中，我們套用其轉換矩陣公式求出各軸的轉換矩陣 A (如圖十二所示)，再將其各軸的 A 相乘後就可以得出最後的轉換矩陣。最後的轉換矩陣可以用 Euler angle 的方式來看，因此我們就可以推得其 phi、theta、psi 的角度 (如圖十一所示)。

$$A_i = \begin{bmatrix} c\theta_i & -s\theta_i c\alpha_i & s\theta_i s\alpha_i & a_i c\theta_i \\ s\theta_i & c\theta_i c\alpha_i & -c\theta_i s\alpha_i & a_i s\theta_i \\ 0 & s\alpha_i & c\alpha_i & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad \begin{matrix} \cos(0^\circ) = 1 \\ \sin(0^\circ) = 0 \\ \cos(90^\circ) = 0 \\ \sin(90^\circ) = 1 \end{matrix}$$

$$A_1 = \begin{bmatrix} c & 0 & -s & 0.12c \\ s & 0 & c & 0.12s \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad A_4 = \begin{bmatrix} c & 0 & -s & 0 \\ s & 0 & c & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_2 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 & a_2 c \\ s & c & 0 & a_2 s \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad A_5 = \begin{bmatrix} c & 0 & -s & 0 \\ s & 0 & c & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$A_3 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 & a_3 c \\ s & c & 0 & a_3 s \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad A_6 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 & 0 \\ s & c & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

(圖十二) 各軸計算出的轉換矩陣 A

$$R_{ZYZ} = R_{Z,\phi} R_{Y,\theta} R_{Z,\psi}$$

$$= \begin{bmatrix} c\phi & -s\phi & 0 \\ s\phi & c\phi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c\theta & 0 & s\theta \\ 0 & 1 & 0 \\ -s\theta & 0 & c\theta \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c\psi & -s\psi & 0 \\ s\psi & c\psi & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} c\phi c\theta c\psi - s\phi s\psi & -c\phi c\theta s\psi & c\phi s\theta \\ s\phi c\theta c\psi + c\phi s\psi & -s\phi c\theta s\psi & s\phi s\theta \\ -s\theta c\psi & s\theta s\psi & c\theta \end{bmatrix}$$

$$\text{if } r_{13}, r_{23} \neq 0$$

$$\Rightarrow s\theta \neq 0 \Rightarrow r_{33} = c\theta \neq \pm 1$$

$$\therefore c^2\theta + s^2\theta = 1 \Rightarrow s\theta = \pm \sqrt{1 - r_{33}^2}$$

$$\theta = \arctan(s\theta, c\theta)$$

$$\text{if } s\theta = \sqrt{1 - r_{33}^2}, \theta = \arctan(s\theta, \sqrt{1 - r_{33}^2})$$

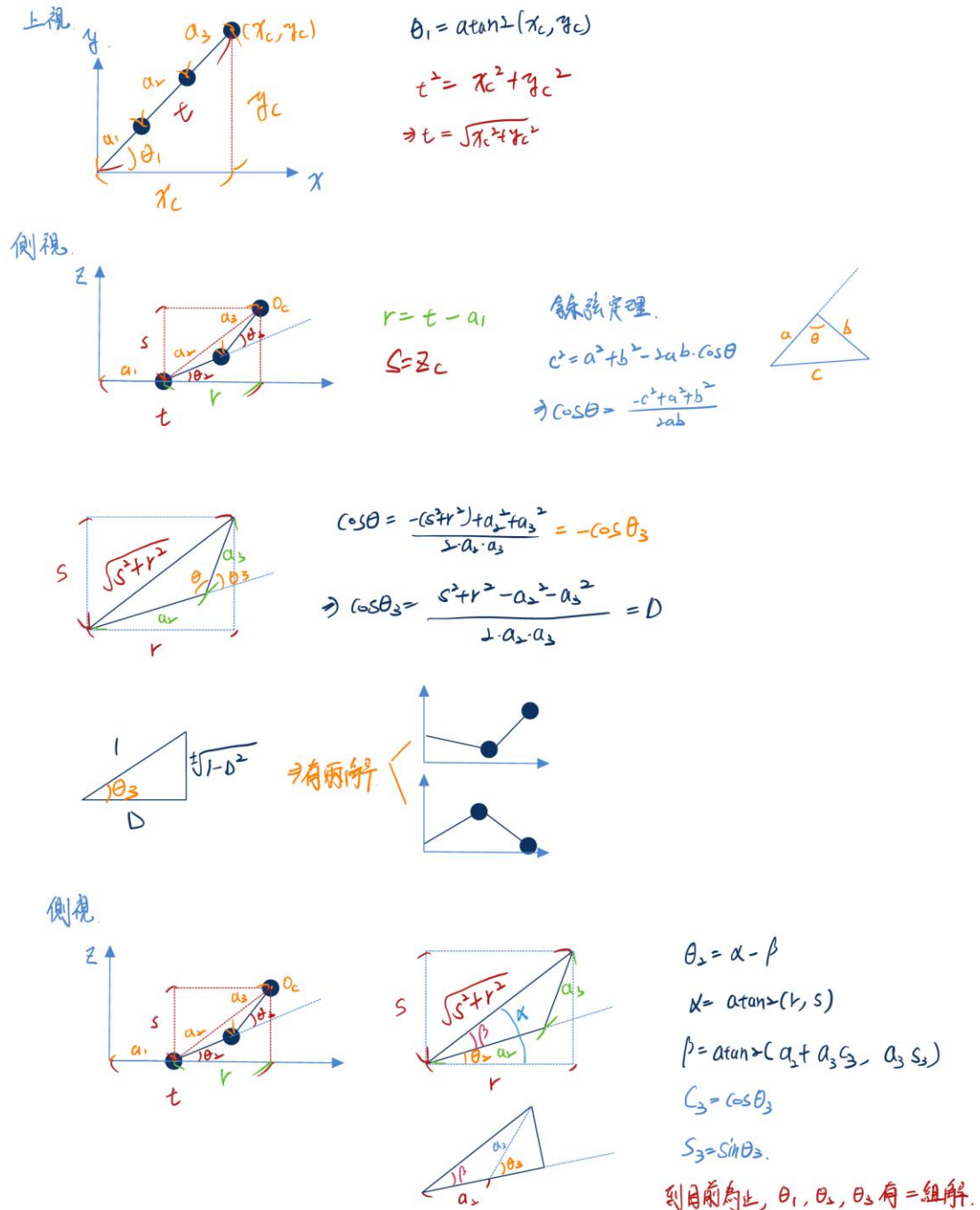
$$\Rightarrow \begin{cases} \phi = \arctan(r_{13}, r_{23}), r_{13} = c\phi s\theta, r_{23} = s\phi s\theta \\ \psi = \arctan(-r_{31}, r_{32}), r_{31} = -s\theta c\psi, r_{32} = s\theta s\psi \end{cases}$$

$$\text{if } s\theta = -\sqrt{1 - r_{33}^2}, \theta = \arctan(s\theta, -\sqrt{1 - r_{33}^2})$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \phi = \arctan(-r_{13}, -r_{23}), r_{13} = c\phi s\theta, r_{23} = s\phi s\theta \\ \psi = \arctan(r_{31}, -r_{32}), r_{31} = -s\theta c\psi, r_{32} = s\theta s\psi \end{cases}$$

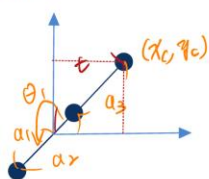
(圖十三) Euler angle 的推導

在 inverse kinematic 中，前三軸的角度利用幾何法顯示、推導。由圖可以看出 θ_1 是有兩組解，兩解相差 180 度，其 θ_1 也會影響到 θ_2 、3 是如何轉動。如果單獨看 θ_2 、3 可以知道會有兩種形式，其一情況是手臂向上彎曲，而另一種情況是手臂向下彎曲，由此可以推得兩種組合的解（ θ_1 、2、3 的詳細推導過程如圖十四、圖十五所示）。



(圖十四) θ_1 的第一種情況所推算出 θ_1 、2、3 的過程

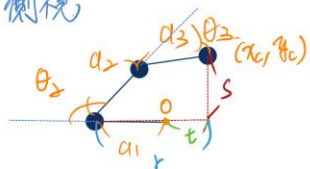
上視.



$$\theta_1 = \text{atan2}(-y_c, -x_c)$$

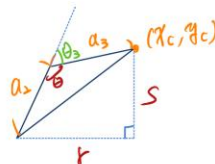
$$r = \sqrt{x_c^2 + y_c^2}$$

側視



$$S = |Z_c|$$

$$r = t + a_1$$



$$\cos\theta = \frac{-(r^2 + s^2) + a_2^2 + a_3^2}{2 \cdot a_2 \cdot a_3} = -\cos\theta_3$$

$$\Rightarrow \cos\theta_3 = \frac{r^2 + s^2 - a_2^2 - a_3^2}{2 \cdot a_2 \cdot a_3} = D$$

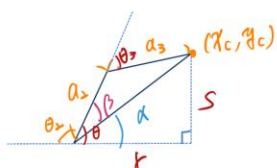
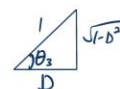
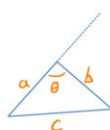
$$\theta_3 = -\text{atan2}(D, \sqrt{1-D^2})$$

最後加負號是因為 θ_3 是順時針轉。

餘弦定理.

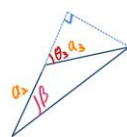
$$c^2 = a^2 + b^2 - 2ab \cdot \cos\theta$$

$$\Rightarrow \cos\theta = \frac{-c^2 + a^2 + b^2}{2ab}$$



$$\theta = \beta + \alpha$$

$$\alpha = \text{atan2}(r, s)$$

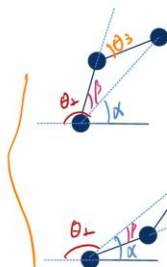


$$\beta = \text{atan2}(a_2 + a_3 \cos\theta_3, a_3 \sin\theta_3)$$

$$\theta_2 = 180 - \theta$$

$$\Rightarrow \theta_2 = (180 - (\alpha + \beta)) \neq$$

θ_2 有兩組解.



θ_3 為負

$$\theta_2 = 180 - (\alpha + \beta)$$

θ_3 為正

$$\theta_2 = 180 - (\alpha - \beta)$$

(圖十五) θ_{21} 的第二種情況所推算出 θ_{21} 、 θ_2 、 θ_3 的過程

接下來 θ_{24} 、 θ_{25} 、 θ_{26} 是用三角函數的方式所推算，可以發現在計算 θ_{24} 、 θ_{25} 、 θ_{26} 時，此矩陣就像是用 Euler angle 來表示，其推導也與前面 Euler angle 的過程類似。先算出 θ_{25} 的值，這裡需利用前面所推導出來的 θ_{21} 角度，在此要注意 $\sin(\theta_{25})$ 有可能是正數也可能是負數，因此在往後推算 θ_{24} 、 θ_{26} 時，要相對應的調整正負號。在計算 θ_{24} 、 θ_{26} 時需要使用到前面推算出來的 θ_{21} 、 θ_2 、 θ_3 的角度，其詳細計算、推導過程如圖十六所示。

$$A_1 = \begin{bmatrix} c & 0 & s & a_{12}c \\ s & 0 & c & a_{12}s \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad A_2 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 & a_{23}c \\ s & c & 0 & a_{23}s \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad A_3 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 & a_{36}c \\ s & c & 0 & a_{36}s \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$R_1 = \begin{bmatrix} c & 0 & -s \\ s & 0 & c \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad R_2 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 \\ s & c & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad R_3 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 \\ s & c & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$R_1 \cdot R_2 \cdot R_3 = \begin{bmatrix} c_1 & 0 & -s_1 \\ s_1 & 0 & c_1 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c_2 & -s_2 & 0 \\ s_2 & c_2 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c_3 & -s_3 & 0 \\ s_3 & c_3 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_1 c_{23} & -c_1 s_{23} & -s_1 \\ s_1 c_{23} & -s_1 s_{23} & c_1 \\ -s_{23} & -c_{23} & 0 \end{bmatrix}$$

$$A_4 = \begin{bmatrix} c & 0 & -s & 0 \\ s & 0 & c & 0 \\ 0 & -1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad A_5 = \begin{bmatrix} c & 0 & s & 0 \\ s & 0 & c & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad A_6 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 & 0 \\ s & c & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$R_4 = \begin{bmatrix} c & 0 & -s \\ s & 0 & c \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad R_5 = \begin{bmatrix} c & 0 & s \\ s & 0 & c \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad R_6 = \begin{bmatrix} c & -s & 0 \\ s & c & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

$$R_4 \cdot R_5 \cdot R_6 = \begin{bmatrix} c_4 & 0 & -s_4 \\ s_4 & 0 & c_4 \\ 0 & -1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c_5 & 0 & s_5 \\ s_5 & 0 & c_5 \\ 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} c_6 & -s_6 & 0 \\ s_6 & c_6 & 0 \\ 0 & 0 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_4 c_5 c_6 - s_4 s_6 & -s_6 c_4 c_5 - s_4 c_6 & s_5 c_4 \\ s_4 s_5 s_6 + s_6 c_4 & -s_4 s_6 c_5 + c_4 c_6 & s_4 s_5 \\ -s_5 c_6 & s_5 s_6 & c_5 \end{bmatrix}$$

$$R = R_1 R_2 R_3 R_4 R_5 R_6, \text{ let } R_0^3 = R_1 R_2 R_3, R_0^6 = R_4 R_5 R_6$$

$$\Rightarrow R = R_0^3 R_0^6 \Rightarrow (R_0^3)^T R = R_0^6, \therefore (R_0^3)^T = (R_0^6)^T \Rightarrow (R_0^3)^T R = R_0^6$$

$$\Rightarrow \begin{bmatrix} c_1 c_{23} & s_1 c_{23} & -s_{23} \\ -c_1 s_{23} & -s_1 s_{23} & -c_{23} \\ -s_1 & c_1 & 0 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_4 c_5 c_6 - s_4 s_6 & -s_6 c_4 c_5 - s_4 c_6 & s_5 c_4 \\ s_4 s_5 s_6 + s_6 c_4 & -s_4 s_6 c_5 + c_4 c_6 & s_4 s_5 \\ -s_5 c_6 & s_5 s_6 & c_5 \end{bmatrix}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} s_5 c_4 = r_{12} c_1 c_{23} + r_{22} s_1 c_{23} - r_{32} s_{23} \\ s_4 s_5 = r_{13} c_1 s_{23} - r_{23} s_1 s_{23} - r_{33} c_{23} \\ c_5 = r_{13} s_1 + r_{23} c_1 = d \\ -s_4 c_6 = -r_{11} s_1 + r_{21} c_1 \Rightarrow s_5 c_6 = r_{11} s_1 - r_{21} c_1 \\ s_5 s_6 = -r_{12} s_1 + r_{22} c_1 \end{cases}$$

$$s_5 > 0$$

$$\theta_5 = \text{atan2}(d, \sqrt{r^2 d^2})$$

$$\theta_4 = \text{atan2}(s_5 c_4, s_4 s_5)$$

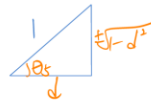
$$\theta_6 = \text{atan2}(s_5 c_6, s_5 s_6)$$

$$s_5 < 0$$

$$\theta_5 = \text{atan2}(d, -\sqrt{r^2 d^2})$$

$$\theta_4 = \text{atan2}(-s_5 c_4, -s_4 s_5)$$

$$\theta_6 = \text{atan2}(-s_5 c_6, -s_5 s_6)$$



(圖十六) theta4、5、6 的推導過程

$$\begin{aligned}
 &\theta_1 \text{ 第一種情況} \\
 &\theta_1 = \text{atan2}(x_c, y_c) \\
 &\theta_3 = \text{atan2}(0, \pm\sqrt{r-d^2}) \\
 &\theta_2 = \alpha - \beta \\
 &\text{有兩組解。}
 \end{aligned}
 \qquad
 \begin{aligned}
 D &= \frac{s^2 + r^2 - a_2^2 - a_3^2}{2 \cdot a_2 \cdot a_3} \\
 S &= |Z_c| \\
 r &= t - a_1 \\
 \alpha &= \text{atan2}(r, s) \\
 \beta &= \text{atan2}(a_2 + a_3 c_3, a_3 s_3)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 &\theta_1 \text{ 第二種情況} \\
 &\theta_1 = \text{atan2}(x_c, y_c) \\
 &\theta_3 = \text{atan2}(0, \pm\sqrt{r-d^2}) \\
 &\theta_2 = 180 - (\alpha + \beta) \\
 &\text{有兩組解。}
 \end{aligned}
 \qquad
 \begin{aligned}
 D &= \frac{s^2 + r^2 - a_2^2 - a_3^2}{2 \cdot a_2 \cdot a_3} \\
 S &= |Z_c| \\
 r &= t + a_1 \\
 \alpha &= \text{atan2}(r, s) \\
 \beta &= \text{atan2}(a_2 + a_3 c_3, a_3 s_3)
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 &S_5 > 0 & S_5 < 0 \\
 &\theta_5 = \text{atan2}(d, \sqrt{r-d^2}) & \theta_5 = \text{atan2}(d, -\sqrt{r-d^2}) \\
 &\theta_4 = \text{atan2}(S_5 c_4, S_4 S_5) & \theta_4 = \text{atan2}(S_5 c_4, -S_4 S_5) \\
 &\theta_6 = \text{atan2}(S_5 c_6, S_5 S_6) & \theta_6 = \text{atan2}(S_5 c_6, -S_5 S_6)
 \end{aligned}$$

有兩組解。

(圖十七) $\theta_1, 2, 3, 4, 5, 6$ 整理

4. 加分題：討論兩種逆向運動學(代數法，幾何法)的優缺點

代數法：

代數法是直接透過轉換矩陣 T_0 到 T_n 中的項進行組合，定義出其中的變量(關節參數的組合)，可以列出聯立方程式將其求解，求出各軸所對應的角度。缺點是多軸計算繁複且複雜，容易計算錯誤，且有時需考慮到多解的情況，較難求出解。

幾何法：

將機器手臂利用空間幾何顯示出來，將其各軸的角度問題轉化為平面幾何問題，再將其求解。當求其平面幾何問題時可以通過正餘弦定理公式及三角函數特性求解。利用幾何法求解會比較直觀，機器手臂直接顯示在圖中，所求的角度也明白如何在實際上運作。雖然幾何法能較簡單的解出變數，但需要相當的空間想像能力，在平面畫出空間中構建出路徑，來規劃出每一軸的變化。