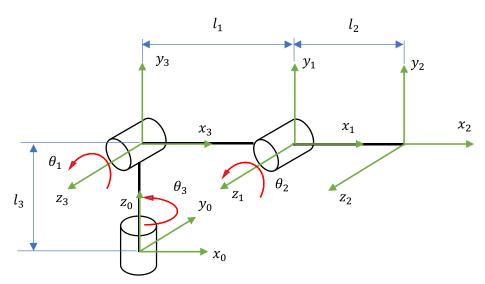
นาย สุเจตน์ โพดาพล ID 5930537921

## Advance Dynamic Final project report

Q1: Derive forward kinematics relationship, given all joint angles theta 1,2,3, what's the end effector position (x,y,z) as a function of joint angles and the robot parameters?

## Solution

ทำการกำหนด Denavit-Hartenberg parameters โดยอ้างอิงจากรูปที่ 1 ซึ่งเราจะสามารถกำหนด Denavit-Hartenberg parameters (Robot parameters) ได้ดังตารางที่ 1

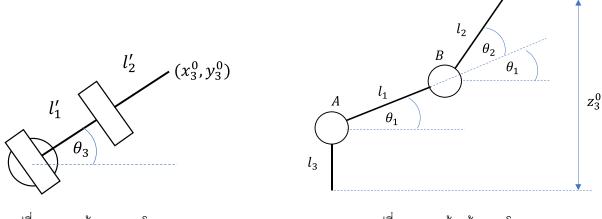


รูปที่ 1. โมเดลสำหรับการกำหนด Denavit-Hartenberg parameters

	θ	α	r	d
1	$ heta_1$	o°	$l_1$	0
2	$ heta_2$	$0^{\circ}$	$l_2$	0
3	$ heta_3$	90°	0	$l_3$

ตารางที่ 1. Denavit-Hartenberg parameters

ทำการหาสมการ Forward kinematics ด้วยการใช้ Graphical Method โดยอ้างอิงจากรูปที่ 2 และ รูปที่ 3



รูปที่ 2 มุมมองด้านบนของโมเดล

รูปที่ 3 มุมมองด้านข้างของโมเดล

$$x_3^0 = (l_1' + l_2') \cos \theta_3 \quad ①$$

$$y_3^0 = (l_1' + l_2') \sin \theta_3 \quad ②$$

$$l_1' = l_1 \cos \theta_1 \quad ③$$

$$l_2' = l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \quad ④$$

และจากสมการที่ 1,2,3 และ 4 เราจะได้ Forward Kinematic ของโมเดลดังแสดงในสมการด้านล่าง

$$x_3^0 = (l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)) \cos \theta_3$$
  

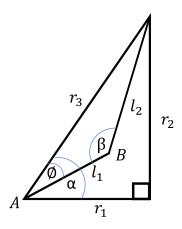
$$y_3^0 = (l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)) \sin \theta_3$$
  

$$z_3^0 = l_3 + l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$

Q2: Derive inverse kinematics relationship, given the end effector position (x,y,z), what are the joint angles (theta1, theta2, theta3) as a function of (x,y,z) and the robot parameters?

## Solution

ทำการหาสมการ Forward kinematics ด้วยการใช้ Graphical Method โดยอ้างอิงจากรูปที่ 2 รูปที่ 3 และ รูปที่ 4



รูปที่ 4. แสดงสามเหลี่ยมเพื่อการหาสมการ Inverse kinematics

$$\theta_{1} = \alpha - \emptyset$$

$$\theta_{2} = 180^{\circ} - \beta$$

$$\theta_{3} = \sqrt{r_{1}^{2} + r_{2}^{2}}$$

$$r_{1} = \sqrt{(x_{3}^{0})^{2} + (y_{3}^{0})^{2}}$$

$$\theta_{3} = \tan^{-1}\left(\frac{r_{2}}{r_{1}}\right)$$

$$\theta_{4} = \tan^{-1}\left(\frac{r_{2}}{r_{1}}\right)$$

$$\theta_{5} = \cos^{-1}\left(\frac{l_{2}^{2} - l_{1}^{2} - r_{3}^{2}}{-2l_{1}l_{2}}\right)$$

$$\theta_{7} = \cos^{-1}\left(\frac{r_{3}^{2} - l_{1}^{2} - l_{2}^{2}}{-2l_{1}l_{2}}\right)$$

จากสมการ 5-12 เราจะได้ Inverse kinematics ดังแสดงด้านล่าง

$$\theta_0 = \tan^{-1} \left( \frac{y_3^0}{x_3^0} \right)$$

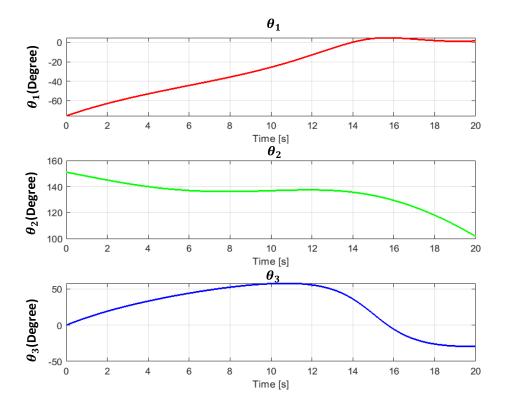
$$\theta_1 = \tan^{-1} \left( \frac{z_3^0 - l_0}{\sqrt{(x_3^0)^2 + (y_3^0)^2}} \right) - \cos^{-1} \left( \frac{l_2^2 - l_1^2 - r_3^2}{-2l_1 r_3} \right)$$

$$\theta_2 = 180^\circ - \cos^{-1} \left( \frac{r_3^2 - l_1^2 - l_2^2}{-2l_1 l_2} \right)$$

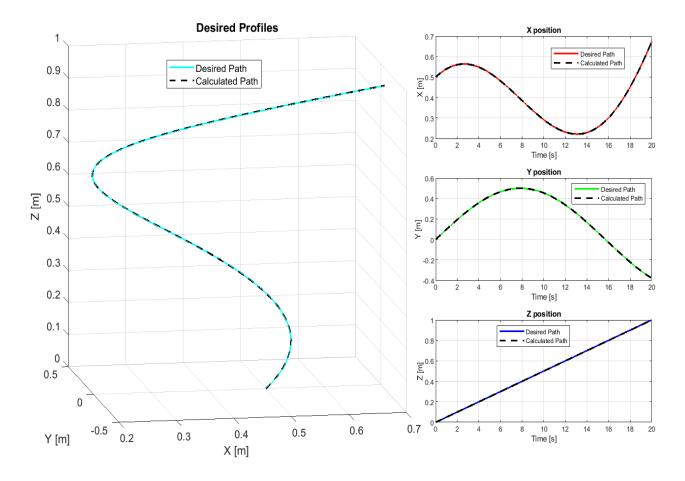
ตรวจสอบ Forward kinematic และ Inverse kinematic โดยการใช้เส้นทางการเคลื่อนที่ (path of motion) ดังสมการด้านล่าง

$$x = 0.5 \cos(t/5) + 0.05t$$
$$y = 0.5 \sin(t/5) + 0.05t$$
$$z = \frac{t}{20}$$
$$t = time(second)$$

ผลการตรวจสอบเป็นไปดังรูปที่ 5. และ รูปที่ 6. ซึ่งยืนยันได้ว่าทั้ง Forward kinematic และ Inverse kinematic นั้นถูกต้อง



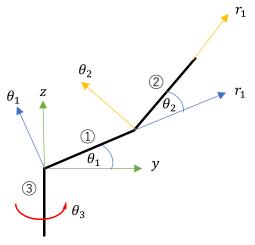
รูปที่ 5. ค่าของมุมซึ่งหาได้จากการแทนค่า x, y, z ซึ่งได้จาก Path of motion ลงใน Inverse kinematic equation



รูปที่ 6. เส้นการเคลื่อนที่ที่ต้องการและการตรวจสอบ Forward kinematic โดยใช้ค่ามุมที่ได้จาก Inverse kinematic แทนค่าลงไปใน Forward kinematic equation แล้วทำการ plot ค่าเทียบกับค่าซึ่งได้จาก Path of motion โดยตรง

Q3: Derive the equations of motion (EOMs) of this 3-DOFs Scalar Robot Manipulator.

ทำการกำหนดเฟรมของระบบดังแสดงในรูปที่ 7



รูปที่ 7. เฟรมของระบบสำหรับการหาสมการการเคลื่อนที่ (EOMs)

จากตัวแปรที่โจทย์กำหนดเราจะสามารถหาสมการพลังงานจลน์ของลิ้งค์แต่ละลิ้งค์ได้ดังแสดงข้างล่าง

$$\begin{split} T_1 &= \frac{1}{2} \left( I_{O_1} \dot{\theta}_3^2 cos^2 \theta_1 + I_{O_1} \dot{\theta}_1^2 \right) \quad \textcircled{3} \\ I_{O_1} &= I_{c_1} + m_1 l_{c_1}^2 (I_{O_1} \text{ is moment of inertia of link 1 around rotation point)} \\ T_2 &= \frac{1}{2} \left[ l_1^2 \dot{\theta}_1^2 + l_{c_2}^2 \left( \dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2 \right)^2 + 2 l_1 l_{c_2} \dot{\theta}_1 \cos \theta_2 \left( \dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2 \right) \right. \\ & \left. + \left( l_{c_2} \dot{\theta}_3 \cos(\theta_1 + \theta_2) + l_1 \dot{\theta}_3 \cos \theta_1 \right)^2 \right] \\ & \left. + \frac{1}{2} \left[ I_{c_2} \dot{\theta}_3^2 cos^2 (\theta_1 + \theta_2) + I_{c_2} (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2)^2 \right] \quad \textcircled{4} \end{split}$$

$$T_3 &= \frac{1}{2} I_{c_3} \dot{\theta}_3^2 \quad \textcircled{5}$$

สมการพลังงานจลน์ของมอเตอร์ในแต่ละลิ้งค์

$$\begin{split} T_1' &= \frac{1}{2} k_1^2 I_{M_1} \dot{\theta}_1^2 \quad \text{(b)} \\ T_2' &= \frac{1}{2} M_2 \Big[ l_1^2 \dot{\theta}_3^2 \cos^2 \theta_1 + l_1^2 \dot{\theta}_1^2 \Big] + \frac{1}{2} I_{M_2} (\dot{\theta}_1 + k_2 \dot{\theta}_2)^2 \quad \text{(f)} \\ T_3' &= \frac{1}{2} k_3^2 I_{M_3} \dot{\theta}_3^2 \quad \text{(l8)} \end{split}$$

สมการพลังงานศักย์

$$V = m_1 g l_{c_1} \sin \theta_1 + m_2 g [l_1 \sin \theta_1 + l_{c_2} \sin(\theta_1 + \theta_2)] + M_2 g l_1 \sin \theta_1$$
 (9)

จากสมการที่ 13-19 นำมาแทนค่าใน Lagrange Equation เพื่อหา EOMs

$$\frac{d}{dt}\frac{\partial T_j}{\partial \dot{q}_i} - \frac{\partial T_j}{\partial q_i} + \frac{\partial V_j}{\partial q_i} = Q_i$$

EOM (1)

$$\begin{split} \big[I_{O} + m_{2} \big(l_{1}^{2} + l_{c_{2}}^{2} + 2l_{1}l_{c_{2}}\cos\theta_{2}\big) + I_{c_{2}} + k_{1}^{2}I_{M_{1}} + M_{2}l_{1}^{2} + I_{M_{1}}\big] \ddot{\theta}_{1} \\ + \big[m_{2} \big(l_{c_{2}}^{2} + l_{1}l_{c_{2}}\cos\theta_{2}\big) + I_{c_{2}} + I_{M_{2}}k_{2}\big] \ddot{\theta}_{2} - m_{2}l_{1}l_{c_{2}}\dot{\theta}_{2}\sin\theta_{2} \left(2\dot{\theta}_{1} + \dot{\theta}_{2}\right) \\ + \big[m\big[l_{c_{2}}\sin(\theta_{1} + \theta_{2}) + l_{1}\sin\theta_{1}\big]\big[l_{c_{2}}\cos(\theta_{1} + \theta_{2}) + l_{1}\cos\theta_{1}\big] \\ + \big[I_{c_{2}}\cos(\theta_{1} + \theta_{2})\sin(\theta_{1} + \theta_{2}) + \cos\theta_{1}\sin\theta_{1} \left(I_{c_{1}} + M_{2}l_{1}^{2}\right)\big]\dot{\theta}_{3}^{2} \\ + m_{1}gl_{c_{1}}\cos\theta_{1} + m_{2}g\big[l_{1}\cos\theta_{1} + l_{c_{2}}\cos(\theta_{1} + \theta_{2})\big] + M_{2}gl_{1}\cos\theta_{1} = u_{1} \end{split}$$

EOM (2)

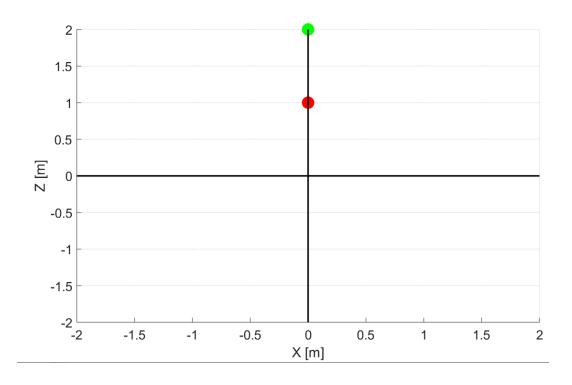
$$\begin{split} \left[ m_2 \big( l_{c_2}^2 + l_1 l_{c_2} \cos \theta_2 \big) + I_{c_1} + I_{M_2} k_2 \big] \ddot{\theta}_1 + \left[ m_2 l_{c_2}^2 + I_{c_2} + I_{M_2} k_2^2 \right] \ddot{\theta}_2 + m_2 l_1 l_{c_2} \ddot{\theta}_1 \sin \theta_2 \\ + \left[ m_2 l_{c_2} \sin(\theta_1 + \theta_2) \big( l_{c_2} \cos(\theta_1 + \theta_2) + l_1 \cos \theta_1 \big) \right. \\ + \left. I_{c_2} \cos(\theta_1 + \theta_2) \sin(\theta_1 + \theta_2) \right] \dot{\theta}_3^2 + m_2 g l_{c_2} \cos(\theta_1 + \theta_2) = u_2 \end{split}$$

EOM (3)

$$\begin{split} \left[ I_{c_1} cos^2 \theta_1 + m_2 \left( l_{c_2} \cos(\theta_1 + \theta_2) + l_1 \cos \theta_1 \right)^2 + I_{c_1} cos^2 (\theta_1 + \theta_2) + I_{c_3} + M_2 l_1^2 cos^2 \theta_1 \right. \\ \left. + k_3^2 I_{M_3} \right] \ddot{\theta}_3 \\ \left. + \left[ -2I_{O_1} \dot{\theta}_1 \cos \theta_1 \sin \theta_1 \right. \\ \left. - 2m_2 \left( l_{c_2} \cos(\theta_1 + \theta_2) + l_1 \cos \theta_1 \right) \left( l_{c_2} \sin(\theta_1 + \theta_2) (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2) + l_1 \dot{\theta}_1 \sin \theta_1 \right) \right. \\ \left. - 2I_{c_2} \cos(\theta_1 + \theta_2) \left( \dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2 \right) - 2M_2 l_1^2 \dot{\theta}_1 \cos \theta_1 \right] \dot{\theta}_3 = u_3 \end{split}$$

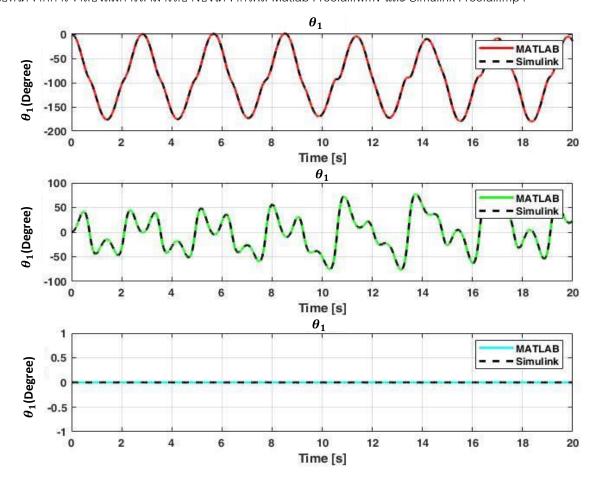
จัดรูปของสมการให้สามารถแสดงผลในรูปของ matrix ได้ เพื่อนำไปใช้งานใน Matlab ต่อไป (อ้างอิง Matlab code ในภาคผนวก)

ตรวจสอบความถูกต้องของ EOMs ด้วยการกำหนดค่า theta1 = 90 deg, theta2 = 0 deg, theta3 = 0 deg ซึ่งจะได้ตำแหน่งของแขนหุ่นยนต์ ค้างอยู่ตลอดเวลาดังรูปที่ 8



รูปที่ 8. แสดงภาพของแขนหุ่นยนต์เมื่อกำหนดค่าเริ่มต้นตามโจทย์ที่ได้รับ

นอกจากนั้นทางกลุ่มได้มีการทำการจำลองเพิ่มเติมจากที่โจทย์กำหนด ด้วยการจำลองโดย Matlab เทียบกับ Simulink เมื่อกำหนดค่าตั้งต้นใหม่ เป็น theta1 = 0 deg, theta2 = 0 deg, theta3 = 0 deg โดยผลที่ได้จะเป็นไปตามรูปที่ 9 สำหรับวีดีโอที่ได้จากการจำลองสมการสามารถอ้างอิงได้จากไฟล์ Matlab Freefall.wmv และ Simulink Freefall.mp4

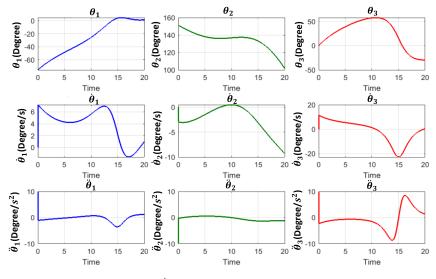


รูปที่ 9. แสดงผลการจำลองระบบโดยเปรียบเทียบระหว่าง Matlab และ Simulink

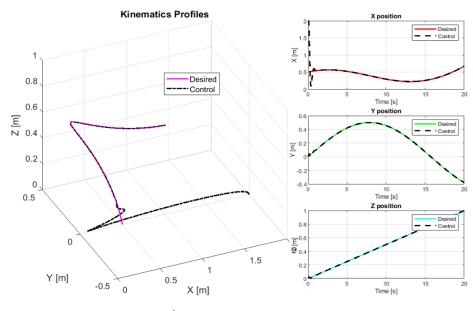
Q4: Create the controller for trajectory tracking. You may create the desired trajectory of the end effector. You should adapt the control law derivation from the case of 2-DOFs Scalar robot manipulator. First thing to check is that the simulation result should be the same if there's no rotation at joint 3 (theta3 is fixed). If your model is valid from this point, then let explore the controller performance when operating in 3D space. A well-designed controller should be robustly stable and achieve the tracking performance (small tracking error). Note that tracking error = desired goal – actual response (i.e. error of theta1 = desired theta1 – actual theta1).

ใช้การ Path of motion เดียวกับการตรวจสอบ Forward kinematic และ Inverse Kinematic equation โดยได้ผลการควบคุมเป็นไปดังรูปที่ 10, 11, 12 และ 13

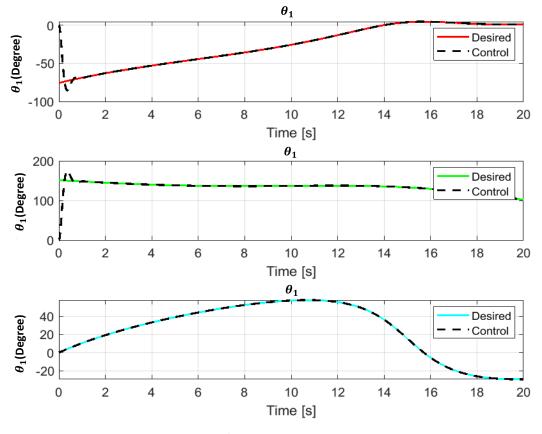
สำหรับวีดีโอที่ได้จากการจำลองการควบคุมสามารถอ้างอิงได้จากไฟล์ Matlab control.wmv และ Simulink control.mp4



รูปที่ 10. แสดงผลการควบคุม



รูปที่ 11. แสดงผลการควบคุม



รูปที่ 12. แสดงผลการควบคุม