Introduction to Robotics: Homework IV

Ονοματεπώνυμο: Ζωγράφου Μαρία-Νίκη

Αριθμός Μητρώου: 1096060

Περιεχόμενα

Ερώτημα 1	3
· · · · · · Ερώτημα 2	
Ερώτημα 3:	
Υλοποίηση 1 - Open Loop Controller	
Υλοποίηση 2 - feedforward plus feedback linearizing	

Ερώτημα 1

Κάνουμε extract τα δεδομένα από το αρχείο urdf. Μας δίνεται η δυνατότητα από την βιβλιοθήκη urdfpy να εξάγουμε προγραμματιστικά τα δεδομένα και να τα τυπώσουμε (αρχείο erotima1.py).

name	center_of_mass	mass
0 arm_link_0	[0, 0, 0.02725]	0 # δεν δίνεται μάζα default σε 0
1 arm_link_1	[0.0, 0.0, 0.0615]	0.190421352
2 arm_link_2	[0.0, 0.0, 0.1585]	0.29302326
3 arm_link_3	[0.0, 0.0, 0.101]	0.21931466
4 arm_link_4	[0.0, 0.0, 0.08025]	0.15813986
5 arm_link_5	[0.0, 0.0, 0.0]	0 # δεν έχει CoM είναι απλά ο end effector

name	type	joint_frame	rotation_axis
0 arm_joint_1	revolute	[0.0, 0.0, 0.0545]	[0.0, 0.0, 1.0]
1 arm_joint_2	revolute	[0.0, 0.0, 0.123]	[0.0, 1.0, 0.0]
2 arm_joint_3	revolute	[0.0, 0.0, 0.317]	[0.0, 1.0, 0.0]
3 arm_joint_4	revolute	[0.0, 0.0, 0.202]	[0.0, 1.0, 0.0]
4 arm_joint_5	fixed	[0.0, 0.0, 0.1605]	[0, 0, 0]

Inertia Matrices=

$$I_b = \begin{bmatrix} I_{XX} & I_{XY} & I_{XZ} \\ I_{XY} & I_{YY} & I_{YZ} \\ I_{XZ} & I_{YZ} & I_{ZZ} \end{bmatrix}$$

arm_link_0: δεν έχει Inertia Matrix

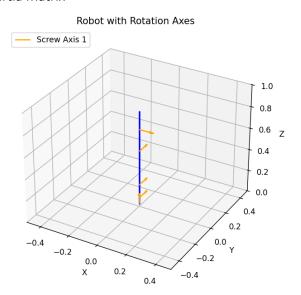
arm_link_1: **ixx**= 0.000279744834534, **ixy**= 0.0, **ixz**= 0.0, **iyy**= 0.000265717763008, **iyz**= 0.0, **izz**= 6.53151584738e-05

arm_link_2: ixx= 0.00251484771035, ixy= 0.0, ixz= 0.0, iyy= 0.00248474836108, iyz= 0.0, izz=9.19936757328e-05

 arm_link_3 : ixx= 0.000791433503053, ixy= 0.0, ixz= 0.0, iyy= 0.000768905501178, iyz= 0.0, izz= 6.88531064581e-05

arm_link_4: **ixx**= 0.00037242266488, **ixy**= 0.0, **ix**z= 0.0, **iyy**= 0.000356178538461, **iyz**= 0.0, **izz**=4.96474819141e-05

arm link 5: δεν έχει Inertia Matrix



Υπολογισμός Screw Axes:

screw axes

 $[0.\ 0.\ 1.\ 0.\ 0.\ 0.]$

[0. 1. 0. -0.1775 0. 0.]

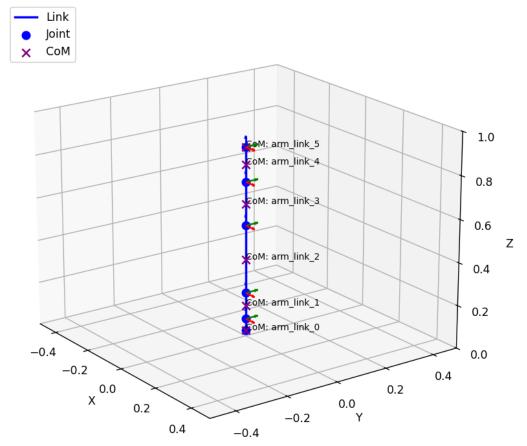
[0. 1. 0. -0.4945 0. 0.]

[0. 1. 0. -0.6965 0. 0.

[1. 0. 0. 0. 0.857 0.]

Οπτικοποίηση του Ρομπότ:

Robot Visualization with Links, Joints, and CoM



Ερώτημα 2

Δημιουργία Forward Dynamics Simulator με Closed Form Derivation

$$\ddot{q} = M^{-1}(q)(\tau + F_{ext} - C(q, \dot{q}))$$
, με Fext = 0 στην περίπτωση μας.

Θα χρησιμοποιήσουμε Newton-Euler Inverse Dynamics:

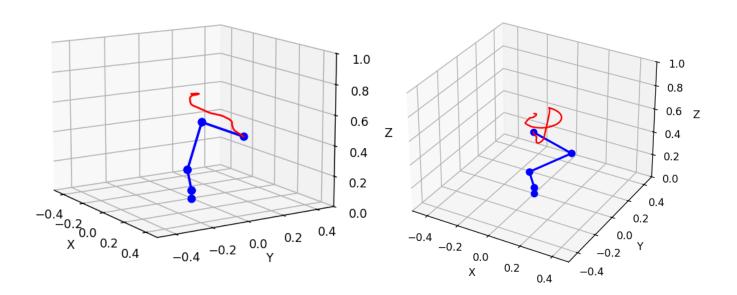
Από το βιβλίο Modern Robotics έχουμε:

When the manipulator is at the home position, with all joint variables zero, we denote the configuration of frame $\{j\}$ in $\{i\}$ as $M_{i,j} \in SE(3)$, and the configuration of $\{i\}$ in the base frame $\{0\}$ using the shorthand $M_i = M_{0,i}$. With these definitions, $M_{i-1,i}$ and $M_{i,i-1}$ can be calculated as

Αρχικά
$$M_{i,j} \in SE(3)$$
 και έχουμε $M_i = M_{i,0}$, $M_{i-1,i} = M_{i-1}^{-1} M_i$ και $M_{i,i-1} = M_i^{-1} M_{i-1}$

Θα βασιστούμε σε exponential coordinates για τους 3d υπολογισμούς μας, με την παρακάτω συνάρτηση: exp se3. Κάνουμε $R = I + \sin(\theta) W + (1 - \cos(\theta)) W^2$ (Rodriguez Formula).

Θα δημιουργήσουμε μία συνάρτηση που δέχεται σαν εισόδους τα q, \dot{q} , τ και θα έχει σαν output τα \ddot{q} . Ύστερα θα υλοποιήσουμε ολοκλήρωση Euler, όπου απλά θα υπολογίζουμε τα $q_{next}=q+dt*\dot{q}$ (με το προηγούμενο \dot{q}) και $q_{next}=\dot{q}+dt*\ddot{q}$ (με το νέο \ddot{q}). Ελέγχουμε ότι τα q δεν ξεπερνάνε τα joint limits που δίνονται στο urdf αρχείο [-1.57,+1.57]. Με χρήση forward kinematics μπορούμε να βρούμε τα Joint angles σε ποια θέση οδηγούν τον end effector και να αναπαραστήσουμε το ρομπότ. Δίνοντας τυχαία τ (ροπές) στο ρομπότ δημιουργούμε μια προσομοίωση τεστ (είναι animated στο αρχείο erotima2.py και διαφορετικά seeds δίνουν διαφορετικά αποτελέσματα):



Closed Form Derivation από το Modern Robotics

Θέλουμε κλειστή μορφή για τα $M(q \mid \bar{q}, \mathbf{c}(q,q))$ και g(q), οπότε:

$$\begin{split} v_{\text{all}} &= [v_1 & \cdots & v_n]^T \in \mathbb{R}^{6n} \\ F_{\text{all}} &= [F_1 & \cdots & F_n]^T \in \mathbb{R}^{6n} \\ \mathcal{A}_{\text{al}} &= \begin{bmatrix} \mathcal{A}_1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \mathcal{A}_2 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \mathcal{A}_n \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{6n \times 6s} \\ \mathcal{G}_{\text{all}} &= \begin{bmatrix} \mathcal{G}_1 & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & \mathcal{G}_2 & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \cdots & \mathcal{G}_n \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{60 \times 6n} \\ & [adv_{2l}] &= \begin{bmatrix} [adv_1] & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & [adv_2] & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \cdots & [adv_n] \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{60 \times 6n} \\ & [ad_{A_{2l}}] &= \begin{bmatrix} [ad_{A_{1q_1}}] & 0 & \cdots & 0 \\ 0 & [ad_{A_{2q_2}}] & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \cdots & [ad_{A_{n,q_n}}] \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{6n \times 6n} \\ & [ad_{A_{2l_1}}] &= \begin{bmatrix} 0 & 0 & \cdots & 0 & 0 \\ [Ad_{T_{2l_1}}] & 0 & \cdots & 0 & 0 \\ 0 & [AdT_{2l_2}] & \cdots & 0 & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ 0 & \cdots & \cdots & [AdT_{n,\varepsilon-1}] & 0 \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{6n \times 6n} \\ & \mathcal{L}(q) &= (I - \mathcal{W}(q))^{-1} &= \begin{bmatrix} I & 0 & 0 & \cdots & 0 \\ [Ad_{T_{2l_1}}] & I & 0 & \cdots & 0 \\ [Ad_{T_{nl_1}}] & [Ad_{T_{nl_2}}] & I & \cdots & 0 \\ \vdots & \vdots & \ddots & \vdots \\ [Ad_{T_{nl_1}}] & [Ad_{T_{nl_2}}] & [Ad_{T_{nl_2}}] & \cdots & I \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{6n \times 6n} \end{split}$$

$$\begin{aligned} V_{\text{base}} &= \begin{bmatrix} [Ad\boldsymbol{r}_{2,0}] \boldsymbol{\nu}_0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{6n} \\ V_{\text{hase}} &= \begin{bmatrix} [Ad\boldsymbol{T}_{1,0}) \dot{V}_0 \\ 0 \\ \vdots \\ 0 \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{6n} \\ \mathcal{F}_{\text{tip}} &= \begin{bmatrix} 0 \\ \vdots \\ 0 \\ [Ad\boldsymbol{T}_{e+1}]^T \mathcal{F}_{s+1} \end{bmatrix} \in \mathbb{R}^{6n} \end{aligned}$$

Καταλήγουμε στις εξής σχέσεις:

$$\begin{split} \mathcal{V}_{\text{all}} &= \mathcal{L}(\boldsymbol{q})(\mathcal{A}_{\text{all}}\,\dot{\boldsymbol{q}} + \mathcal{V}_{\text{base}}) \\ \dot{\mathcal{V}}_{\text{all}} &= \mathcal{L}(\boldsymbol{q}) \big(\mathcal{A}_{\text{all}}\,\ddot{\boldsymbol{q}} - [\text{ ad }\mathcal{A}_{\text{ald}}]\mathcal{W}(\boldsymbol{q})\mathcal{V} - \big[ad_{\mathcal{A}_{\text{ald}}}\big]\mathcal{V}_{\text{base}} + \dot{\mathcal{V}}_{\text{base}}\big) \\ \mathcal{F}_{\text{all}} &= \mathcal{L}^T(\boldsymbol{q}) \left(\mathcal{G}_{\text{all}}\,\dot{\mathcal{V}}_{\text{all}} - \big[ad_{V_{\text{all}}}\big]^T \mathcal{G}_{\text{all}}\,\mathcal{V}_{\text{all}} + \mathcal{F}_{\text{tip}}\right) \\ \tau &= \mathcal{A}_{\text{all}}^T\,\mathcal{F}_{\text{all}} \end{split}$$

Και:

$$\begin{split} & \textit{M}(\textit{\textbf{q}}) = \mathcal{A}_{211}^T \mathcal{L}^T(\textit{\textbf{q}}) \mathcal{G}_{\text{all}} \, \mathcal{L}(\textit{\textbf{q}}) \mathcal{A}_{\text{all}} \\ & \textit{\textbf{c}}(\textit{\textbf{q}}, \dot{\textit{\textbf{q}}}) = -\mathcal{A}_{\text{all}}^T \mathcal{L}^T(\textit{\textbf{q}}) \left(\mathcal{G}_{\text{all}} \, \mathcal{L}(\textit{\textbf{q}}) \left[ad_{\mathcal{A}_{\text{all}}} \right] \right] \mathcal{W}(\textit{\textbf{q}}) + \left[ad_{v_{a1}} \right]^T \mathcal{G}_{\text{all}} \right) \mathcal{L}(\textit{\textbf{q}}) \mathcal{A}_{\text{all}} \, \dot{\textit{\textbf{q}}} \\ & \textit{\textbf{g}}(\textit{\textbf{q}}) = \mathcal{A}_{\text{all}}^T \, \mathcal{L}^T(\textit{\textbf{q}}) \mathcal{G}_{\text{an}} \, \mathcal{L}(\textit{\textbf{q}}) \dot{\mathcal{V}}_{\text{base}} \end{split}$$

Ερώτημα 3:

Για να ακολουθήσει την ημιτονοειδή τροχιά θα χρησιμοποιήσουμε Inverse Dynamics. Δεδομένης μιας επιθυμητής επιτάχυνσης \ddot{q}_d , μπορούμε να υπολογίσουμε τη δύναμη (wrench) που απαιτείται για την επίτευξή της με τη σχέση:

$$\tau = M(q)\ddot{q}_d + C(q,\dot{q}) - F_{\text{ext}}$$

Αυτή η σχέση θα χρησιμοποιηθεί και για έλεγχο και για σύνθεση τροχιάς.

Δύο Υλοποιήσεις για έλεγχο και τροχιά παρακάτω:

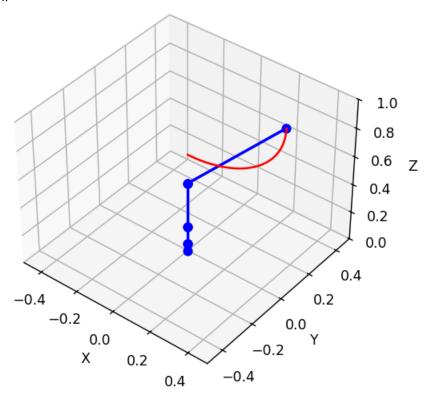
Υλοποίηση 1 - Open Loop Controller

Ο ελεγκτής βασίζεται μόνο στην αντίστροφη κινηματική (inverse kinematics) και την ολοκλήρωση Euler. Δεν αποτελεί ρεαλιστικό σύστημα ελέγχου, καθώς λειτουργεί μόνο υπό ιδανικές συνθήκες της προσομοίωσης. Η επιτάχυνση ορίζεται σταθερά ως:

$$\alpha = sin\left(rac{2\pi}{T_{sim}}*dt*k
ight)$$
μόνο για το τελευταίο joint $\Rightarrow u = \cos(t)$ και θέση $p = sint(t)$.

- 1. Εισάγουμε τις τρέχουσες τιμές των q (θέσεις), q'(ταχύτητες), και q''(επιταχύνσεις) στην συνάρτηση για τα inverse dynamics. Αυτή μας επιστρέφει τις απαιτούμενες ροπές τ για τις αρθρώσεις.
- 2. Περνάμε τα τ στην Step function η οποία εφαρμόζει τα forward dynamics, και την ολοκλήρωση Euler επιστρέφοντας τις νέες καταστάσεις q και q' (next time step).
- 3. Χρησιμοποιούμε τις νέες τιμές των θέσεων q για να υπολογίσουμε τις αντίστοιχες θέσεις των joints του ρομπότ (forward kinematics).

Συνάρτηση animate_trajectory_open_loop() στο erotima3.py. Παίρνουμε το ¼ ενός ημιτόνου:



Υλοποίηση 2 - feedforward plus feedback linearizing

Υλοποιούμε ελεγκτή PD της εξής μορφής

$$\tau(t) = M(q(t))\ddot{q}_d(t) + C(q(t), \dot{q}(t)) + K_p[q_d(t) - q(t)] + K_d[\dot{q}_d(t) - \dot{q}(t)]$$

Κρατάμε την προηγούμενη λογική, αλλά για την εύρεση του τ δεν στηριζόμαστε μόνο στα Inverse Dynamics αλλά και σε δύο διορθωτικούς όρους με proportional και differential gain. Δηλαδή Kp * error θέσης και Kd * error ταχύτητας για feedback.

- $q_d(t)$ η επιθυμητή τροχιά των γωνιών των αρθρώσεων joint
- $\dot{q}_d(t)$, $\ddot{q}_d(t)$ η επιθυμητή ταχύτητα και επιτάχυνση
- $K_{p'}K_d$ τα κέρδη επιλέγουμε τιμές χαμηλές (Kp= 1.0 και Kd= 2.0)
- $M(\cdot)$ και $C(\cdot)$ από τα closed form dynamics που ορίσαμε (mass matrix και Coriolis/centrifugal).
- Προσθήκη g(q)

Στον κώδικα ορίζουμε Επιθυμητή τροχιά q = [0,0,0, A*sin(ω*t)] και επιθυμητή ταχύτητα q' = [0,0,0, A*ω*cos(ω*t)] και επιθυμητή επιτάχυνση $q'' = [0,0,0, -A*(ω^2)*sin(ω*t)]$.

Ο συγκεκριμένος έλεγχος είναι ευαίσθητος στο time step και την ρύθμιση των κερδών. (συνάρτηση animate_trajectory_control() στο erotima3.py)

Για Tsim=1.5 και dt= 0.0015 παίρνουμε το ¼ του ημίτονου και ένα κομμάτι της επιστροφής στην αρχική θέση:

