

Inverzna kinematika RRR manipulatora

Dražić, Tomislav

Undergraduate thesis / Završni rad

2023

Degree Grantor / Ustanova koja je dodijelila akademski / stručni stupanj: **University of Zagreb, Faculty of Mechanical Engineering and Naval Architecture / Sveučilište u Zagrebu, Fakultet strojarstva i brodogradnje**

Permanent link / Trajna poveznica: <https://um.nsk.hr/um:nbn:hr:235:239985>

Rights / Prava: [In copyright](#)/[Zaštićeno autorskim pravom.](#)

Download date / Datum preuzimanja: **2025-02-08**

Repository / Repozitorij:

[Repository of Faculty of Mechanical Engineering and Naval Architecture University of Zagreb](#)



SVEUČILIŠTE U ZAGREBU
FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE

ZAVRŠNI RAD

Tomislav Dražić

Zagreb, 2023.

SVEUČILIŠTE U ZAGREBU
FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE

ZAVRŠNI RAD

Mentori:

Prof. dr. sc. Marko Jokić, dipl. ing.

Student:

Tomislav Dražić

Zagreb, 2023.



SVEUČILIŠTE U ZAGREBU
FAKULTET STROJARSTVA I BRODOGRADNJE



Središnje povjerenstvo za završne i diplomske ispite
Povjerenstvo za završne i diplomske ispite studija strojarstva za smjerove:
proizvodno inženjerstvo, računalno inženjerstvo, industrijsko inženjerstvo i menadžment, inženjerstvo
materijala i mehatronika i robotika

Sveučilište u Zagrebu	
Fakultet strojarstva i brodogradnje	
Datum	Prilog
Klasa: 602 - 04 / 23 - 6 / 1	
Ur.broj: 15 - 1703 - 23 -	

ZAVRŠNI ZADATAK

Student: **Tomislav Dražić**

JMBAG: **0035226234**

Naslov rada na hrvatskom jeziku: **Inverzna kinematika RRR manipulatora**

Naslov rada na engleskom jeziku: **Inverse kinematics of RRR manipulator**

Opis zadatka:

Manipulator s RRR konfiguracijom (manipulator s tri rotacijska stupnja slobode) odlikuje se pokretljivošću i kompaktnim radnim prostorom, te je često korišten u industriji. Izvod matematičkog modela koji opisuje kinematiku RRR manipulatora nužan je izvod matematičkog modela dinamike manipulatora, sintezu sustava upravljanja manipulatorom, te općenito za proces daljnje konstrukcije manipulatora. U procesu kinematičke analize manipulatora, važno mjesto zauzima problem inverzne kinematike.

U radu je potrebno dati rješenje inverzne kinematike RRR manipulatora. Dati teorijski pregled problema direktne i inverzne kinematike, te pregled metoda za rješavanje problema inverzne kinematike. Pritom razmotriti problem praćenja unaprijed zadane putanje manipulatora. Kinematički model manipulatora, kao i odabranu metodu za rješavanje problema inverzne kinematike, implementirati u vidu računalnog programa.

U radu je potrebno navesti korištenu literaturu i eventualno dobivenu pomoć.

Zadatak zadan:

30. 11. 2022.

Datum predaje rada:

1. rok: 20. 2. 2023.
2. rok (izvanredni): 10. 7. 2023.
3. rok: 18. 9. 2023.

Predviđeni datumi obrane:

1. rok: 27. 2. – 3. 3. 2023.
2. rok (izvanredni): 14. 7. 2023.
3. rok: 25. 9. – 29. 9. 2023.

Zadatak zadao:

Izv. prof. dr. sc. Marko Jokić

Predsjednik Povjerenstva:

Prof. dr. sc. Branko Bauer

Izjavljujem da sam ovaj rad izradio samostalno koristeći znanja stečena tijekom studija i navedenu literaturu.

Zahvaljujem se mentoru prof.dr.sc Marku Jokiću na ukazanoj pomoći i savjetima tokom izrade rada. Zahvaljujem se roditeljima, bratu te prijateljima na pruženoj podršci tokom trajanja studija.

Tomislav Dražić

SADRŽAJ

SADRŽAJ	I
POPIS SLIKA	III
POPIS TABLICA	IV
POPIS OZNAKA	V
SAŽETAK	VII
SUMMARY	VIII
1. Uvod.....	1
2. Kinematika.....	3
2.1 Matrica rotacija	3
2.1.1 Kompozicija matrica rotacija.....	4
2.2 Eulerovi kutovi.....	5
2.2.1 ZYZ Kutovi.....	6
2.2.2 RYZ kutovi	7
2.3 Homogene transformacije	8
2.4 Direktni kinematički problem	9
2.4.1 Direktna kinematika robota RRR – strukture	12
2.4.2 Denavit – Hartenberg metoda	14
2.5 Inverzna kinematika robota.....	18
2.5.1 Jacobieva matrica i numeričko rješenje inverzne kinematike.....	21
2.5.2 Geometrijsko rješenje inverzne kinematike.....	26
2.5.3 Usporedba rješenja inverzne kinematike	29
2.5.4 Singularnost manipulatora	30
2.6 Planiranje trajektorije manipulatora.....	31
2.6.1 Trajektorija prema unutarnjim koordinatama	31
2.6.2 Trajektorija prema vanjskim koordinatama.....	32
2.7 Praćenje unaprijed zadane putanje manipulatora.....	34
2.7.1 Trajektorija zadana prema unutarnjim koordinatama	35
2.7.2 Trajektorija zadana prema vanjskim koordinatama.....	37
3. Dinamika.....	40
3.1 Euler-Lagrange metoda proračuna dinamike	40
3.2 Dinamika manipulatora RRR strukture.....	40
4. Simulacija manipulatora	52
4.1 Simulacija putanje manipulatora.....	54
4.2 Implementacija inverzne kinematike	54

4.2.1	Trajektorija definirana u unutarnjim koordinatama.....	55
4.2.2	Trajektorija definirana u vanjskim koordinatama.....	56
4.3	Simulacija torzije unutar upravljanih koordinata	57
ZAKLJUČAK.....		60
LITERATURA		61
PRILOZI.....		62

POPIS SLIKA

Slika 1. Prvi industrijski moderni robot Unimate [7]	1
Slika 2. ABB manipulator RRR strukture [8]	2
Slika 3. Rotacija lokalnog koordinatnog sustava za kut α	3
Slika 4. Rotacija vektora p_1 i p_2	4
Slika 5. Eulerovi kutovi [9]	5
Slika 6. Eulerovi ZYZ kutovi	6
Slika 7. Eulerovi XYZ kutovi	7
Slika 8. Opis položaja i orijentacije točke T	8
Slika 9. Translacija koordinata	10
Slika 10. Rotacija oko osi x	11
Slika 11. Rotacija oko osi y	11
Slika 12. Rotacija oko osi z	12
Slika 13. Pojednostavljeni prikaz RRR robota	12
Slika 14. RRR struktura manipulatora	17
Slika 15. Različita rješenja inverzne kinematike	20
Slika 16. Manipulator RRR strukture	27
Slika 17. Projekcija manipulatora u xy ravnini	27
Slika 18. Projekcija manipulatora u xz ravnini	28
Slika 19. Gibanje po paraboli	33
Slika 20. Dinamika prvog segmenta	41
Slika 21. Dinamika 2. segmenta	42
Slika 22. Visina težišta 2. segmenta	42
Slika 23. Dinamika 3. segmenta	44
Slika 24. Potencijalna energija 3. segmenta	44
Slika 25. Dinamika mase M	47
Slika 26. Potencijalna energija mase M	48
Slika 27. Model manipulatora u 3D prostoru	52
Slika 28. Pozicija prihvatnice u radu	53
Slika 29. Horizontalni doseg manipulatora	53
Slika 30. Trajektorija manipulatora	54
Slika 31. Različita rješenja za istu poziciju prihvatnice	55
Slika 32. Simulacija trajektorije vođene preko unutarnjih koordinata	56
Slika 33. Simulacija trajektorije vođene preko vanjskih koordinata	56
Slika 34. Zakret i brzina zglobova u ovisnosti o vremenu	57
Slika 35. Momenti upravljanih koordinata za prve ulazne parametre	57
Slika 36. Momenti upravljanih koordinata za druge ulazne parametre	58
Slika 37. Momenti upravljanih koordinata za treće ulazne parametre	58

POPIS TABLICA

Tablica 1. Denavit –Hartenbergovi parametri	16
---	----

POPIS OZNAKA

Oznaka	Jedinica	Opis
a_i	mm	Duljina segmenta
\mathbf{a}	-	Vektor djelovanja
${}^m\mathbf{A}_n$	-	Matrica homogene transformacije iz $n - \text{tog}$ u $m - \text{ti}$ koordinatni sustav
\mathbf{C}	-	Vektor Coriolisovih sila
d_i	mm	Udaljenost zglobova
D_{ijk}	-	Konstante
\mathbf{G}	N	Utjecaj gravitacije
g	m/s^2	gravitacijsko ubrzanje
\mathbf{H}	-	Matrica inercije
J_i	kgm^2	Moment inercije
\mathbf{J}	-	Jacobieva matrica
\mathbf{J}_A	-	Analitička Jacobieva matrica
K_i	J	Kinetička energija
L_i	mm	Duljina
m_i	kg	Masa
\mathbf{n}	-	Vektor normale
\mathbf{o}	-	Vektor orijentacije
\mathbf{p}	-	Vektor položaja
P_i	J	Potencijalna energija
p_x, p_y, p_z	-	Komponente vektora položaja
q_i	rad	Zakret i -te upravljane koordinate
\dot{q}_i	rad/s	Brzina i -te upravljane koordinate
\ddot{q}_i	rad/s^2	Ubrzanje i -te upravljane koordinate
\mathbf{R}_z	-	Matrica rotacije oko osi z
\mathbf{R}_x	-	Matrica rotacije oko osi x
\mathbf{R}_y	-	Matrica rotacije oko osi y
${}^m\mathbf{R}_n$	-	Matrica rotacije iz $n - \text{tog}$ u $m - \text{ti}$ koordinatni sustav
r	mm	Duljina
t_i	s	Vrijeme
${}^m\mathbf{T}_n$	-	Matrica transformacije iz $n - \text{tog}$ u $m - \text{ti}$ koordinatni sustav
T_i	N	Sila/Moment u i -toj upravljanoj koordinati
\mathbf{X}	-	Vektor pomaka
$\dot{\mathbf{X}}$	-	Vektor brzine
x, y, z	-	Osi ishodišnog koordinatnog sustava
x', y', z'	-	Osi lokalnog koordinatnog sustava
α	rad	Kut zakreta

Oznaka	Jedinica	Opis
β	rad	Kut zakreta
γ	rad	Kut zakreta
η	rad	Kut između vektora položaja
Φ	-	Vektor Eulerovih kutova
φ_i	rad	Kut zakreta
φ, ϑ, ψ	rad	Eulerovi kutovi
ω_i	rad/s	Kutna brzina

SAŽETAK

Tema ovog završnog rada je bila izvod kinematike manipulatora RRR strukture te jednadžbi inverzne kinematike. Dan je pregled metoda za rješavanje inverzne kinematike te opis problema praćenja unaprijed zadane putanje manipulatora. Opisani su postupci određivanja putanje manipulatora. Pripadajuće jednadžbe kinematike, inverzne kinematike te opis putanje manipulatora implementirane su u vidu računalnog programa.

Ključne riječi: RRR manipulator, kinematika, inverzna kinematika, praćenje putanje...

SUMMARY

The topic of this final paper was the derivation of the kinematics of the RRR structure manipulator and the equations of inverse kinematics. An overview of methods for solving inverse kinematics is given, as well as a description of the problem of tracking a predetermined path of the manipulator. The procedures for determining the path of the manipulator are described. The corresponding equations of kinematics, inverse kinematics and the description of the path of the manipulator are implemented in the form of a computer program.

Keywords: RRR manipulator, kinematics, inverse kinematics, trajectory tracking...

1. Uvod

Robotika je znanost proučavanja strojeva i mehanizama koji mogu zamijeniti ljudski rad u obavljanju zadataka, bilo osnovnih zadataka gibanja ili kompleksnih zadataka u kojem je potrebno samostalno donositi odluke. Neka od definicija robota glasi: „Robot je reprogramilni multifunkcionalni manipulator dizajniran da prenosi materijal, alate ili druge specijalizirane objekte pomoću varijabli gibanja koje opisuju izvođenje različitih zadataka.

Termin robotika prvi je iskoristio Američki pisac Isaac Asimov u svom djelu pod nazivom „Runaround“. Što se tiče prvih sustava koji su započeli robotsku revoluciju, prvi uređaj sa upravljanom pozicijom dizajniran je oko 1938. i služio je u svrhu bojanja. Prvi industrijski moderni robot dizajniran je u 60-tim godinama prošloga stoljeća od strane tvrtke Unimation. Joseph Engelberger se smatra prvim robotskim inženjerom te je stekao i nadimak „otac robotike“. Daljnji razvoj robota je napredovao ubrzano i traje dan danas.



Slika 1. Prvi industrijski moderni robot Unimate [7]

Robot se može opisati kao složeni uređaj koji se sastoji od mehaničkog sustava, senzorskog sustava, energetskog sustava te sustava upravljanja. Iz te definicije vidljivo je da je robotika područje znanosti koje povezuje znanja iz strojarstva, elektronike, elektrotehnike, automatskog

upravljanja, matematike te programiranja. Mehanički sustav robota se sastoji segmenata, krutih dijelova koji konstrukciji daju čvrstoću, povezanih pomoću zglobova. Nadalje može sadržavati različite prijenosnike gibanja te vratila i osovine, a na kraju robotskog manipulatora se nalazi prihvatnica, koja služi za obavljanje pripadajućeg zadatka. Energetski sustav robota se sastoji od motora koji pokreću zglobove i omogućuju gibanje robota. Najčešće su u uporabi električni motori ili hidraulički, a u posebnim slučajevima koriste se i pneumatski. Senzorski sustav robota se sastoji od uređaja kojima se određuje stanje manipulatora te položaj unutar radnog prostora i položaj objekata prema kojima se izvodi gibanje. Dobivenu informaciju za senzora koristi upravljački sustav, koji se sastoji od upravljačke jedinice, računala koje omogućuje kontrolu i nadgledanje gibanja. Roboti korišteni u industriji se mogu podijeliti na vrstu zadataka koje obavljaju. Tipična podjela je na robote manipulare, robote za izvršavanje različitih operacija, montažne robote, mjerne robote te mobilne robote. Osim podjele po tipku zadatka, mogu se podijeliti s obzirom na strukturu. Najčešće strukture robota koje se pojavljuju u industriji: Kartezijska (TTT), robot sa tri translacijska zgloba, cilindrična (RTT), strukturu čine rotacijski zglob i dva translacijska, sferna (RRT), SCARA struktura (RRRT), Heksapodna, te rotacijska (RRR) struktura. U ovom radu će detaljno biti analizirana kinematika RRR strukture robota. Roboti te strukture su često u uporabi zbog visoke fleksibilnosti koje im omogućuju tri rotacijska zgloba. Također iz toga razloga imaju široku primjenu u različitim granama industrije.



Slika 2. ABB manipulator RRR strukture [8]

2. Kinematika

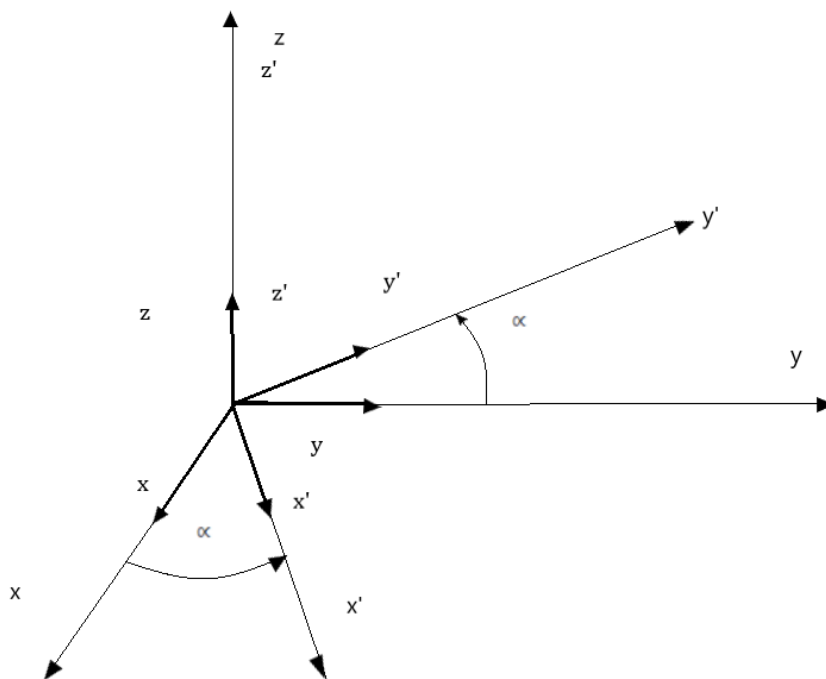
U ovom poglavlju tema će biti izvod jednažbi za određivanje kinematike manipulatora. Manipulator može biti promatran kao kinematski lanac kojeg čine segmenti povezani zglobovima. Zglobovi mogu biti prizmatični ili rotacijski. Početni segment manipulatora se nalazi u bazi ili u ishodištu početnog nepomičnog koordinatnog sustava a s druge strane se nalazi krajnji segment na koji je povezana prihvatnica. Da bi manipulator mogao djelovati na predmet rada potrebno je opisati poziciju i orijentaciju prihvatnice s obzirom na ishodišni koordinatni sustav.

2.1 Matrica rotacija

Matrica rotacija se može opisati pomoću dva koordinatna sustava. Nepomični koordinatni sustav $Oxyz$ i lokalni koordinatni sustav $Ox'y'z'$. Ishodišta oba koordinatna sustava se nalaze u istoj točki. Ako lokalni koordinatni sustav $Ox'y'z'$ rotira oko osi z nepomičnog koordinatnog sustava, koordinate njihovih osi se mogu povezati preko sljedeće jednažbe:

$$\mathbf{0} = R_z(\alpha)\mathbf{0}' \quad 2.1.1$$

$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \cos\alpha & -\sin\alpha & 0 \\ \sin\alpha & \cos\alpha & 0 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x' \\ y' \\ z' \end{bmatrix} \quad 2.1.2$$



Slika 3. Rotacija lokalnog koordinatnog sustava za kut α

Sukladno prethodno izvedenom matricom, mogu se izvesti matrice rotacije oko osi x za kut β i matrica rotacije oko osi y za kut γ .

$$R_x(\beta) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 \\ \cos\beta & -\sin\beta & 0 \\ \sin\beta & \cos\beta & 1 \end{bmatrix} \quad 2.1.3$$

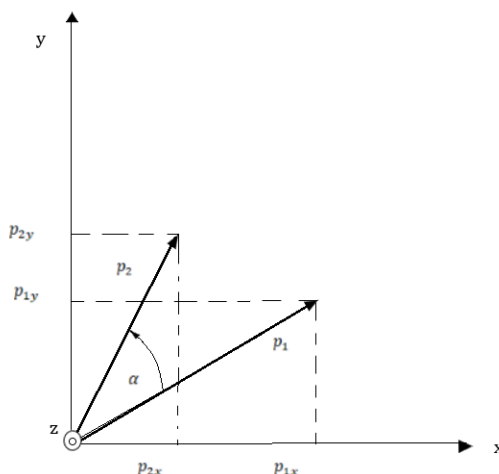
$$R_y(\gamma) = \begin{bmatrix} \cos\gamma & \sin\gamma & 0 \\ 0 & 1 & 0 \\ -\sin\gamma & \cos\gamma & 1 \end{bmatrix} \quad 2.1.4$$

Za slučaj gdje bi se opisivala rotacija u suprotnom smjeru, transformaciju iz koordinatnog sustava $O'x'y'z'$ u ishodišni $Oxyz$, potrebno je pronaći transponiranu matricu rotacije.

$$\mathbf{O}' = R_z(\alpha)^T \mathbf{O} \quad 2.1.5$$

2.1.1 Kompozicija matrica rotacija

Kao u prethodnom poglavlju, kompozicija matrica rotacija će biti razrađena pomoću primjera. U obzir se uzimaju vektor p_1 i vektor p_2 svaki opisan u vlastitom koordinatnom sustavu prema slici 4. Lokalni koordinatni sustavi vektora p_1 i p_2 imaju ishodište u istoj točki kao nepomični koordinatni sustav $Oxyz$.



Slika 4. Rotacija vektora p_1 i p_2

Položaj vektora p_1 se može opisati pomoću vektora p_2 gdje matrica ${}^1\mathbf{R}_2$ predstavlja matricu rotacija iz drugog u prvi lokalni koordinatni sustav.

$$p_1 = {}^1\mathbf{R}_2 p_2 \quad 2.1.1.1$$

Nadalje mogu se zapisati sljedeće ovisnosti:

$$p_0 = {}^0\mathbf{R}_1 p_1 \quad 2.1.1.2$$

$$p_0 = {}^0\mathbf{R}_2 p_2 \quad 2.1.1.3$$

Supstitucijom jednadžbe 2.1.1.1 u 2.1.1.2 i uz 2.1.1.3:

$${}^0\mathbf{R}_2 = {}^0\mathbf{R}_1 {}^1\mathbf{R}_2 \quad 2.1.1.4$$

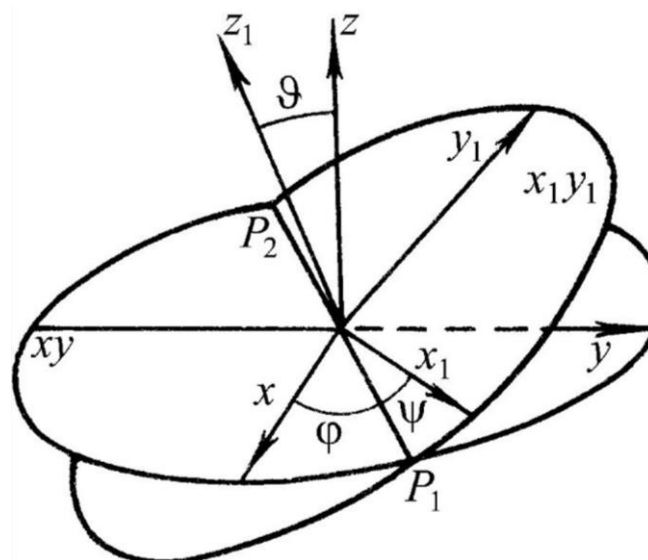
Izraz 2.1.1.4 predstavlja kompoziciju matricu rotacija. Izraz se može interpretirati kao rotacija iz ishodišnog koordinatnog sustava u lokalni koordinatni sustav vektora p_1 u prvom koraku. Zatim kao rotacija iz lokalnog koordinatnog sustava vektora p_1 u lokalni koordinatnog sustava p_2 u drugom koraku. Svaka rotacija u ovakvom zapisu je definirana s obzirom na prethodnu. Takve rotacije se nazivaju relativne transformacije. Važno je naglasiti da matrični umnožak nije komutativan.

2.2 Eulerovi kutovi

Matrice rotacije sadrže devet elemenata koji nisu međusobno neovisni. Orientaciju je moguće opisati sa tri neovisna parametra. Minimalan zapis orijentacije sastoji se od tri kuta

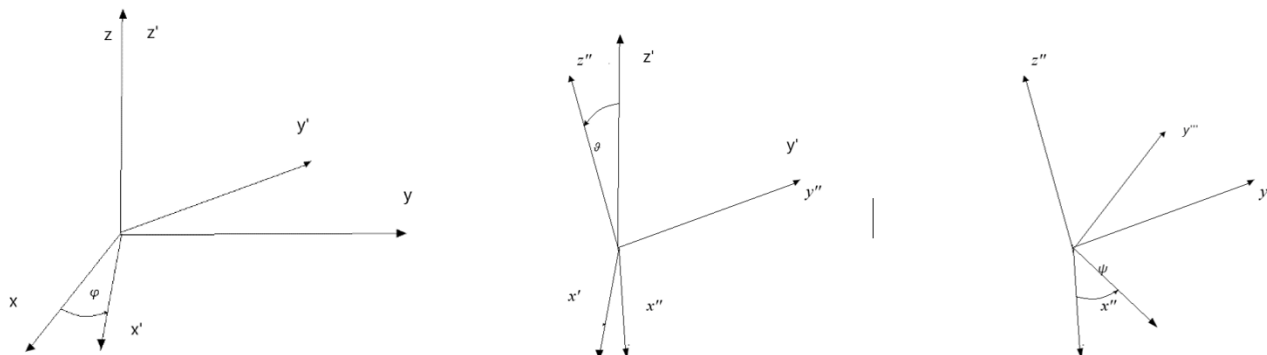
$$\Phi = \begin{bmatrix} \varphi \\ \vartheta \\ \psi \end{bmatrix} \quad 2.2.1$$

Navedeni kutovi predstavljaju zakret oko jedne od elementarnih osi i nazivaju se Eulerovi kutovi. Proizvoljni kutovi mogu biti određeni pomoću kutova iz izraza 2.2.1 odgovarajućom sekvencom tri elementarne rotacije uz uvjet da dvije osi rotacije nisu međusobno paralelne. Postoji 27 mogućih izvedivih kombinacija od kojih su najčešće ZYZ Eulerovi kutovi te XYZ kutovi.



Slika 5. Eulerovi kutovi [9]

2.2.1 ZYZ Kutovi



Slika 6. Eulerovi ZYZ kutovi

Rotacija ZYZ se može opisati kao sekvencijalni umnožak sljedećih rotacija:

Rotacija referentnog koordinatnog sustava oko osi z za vrijednost kuta φ .

Rotacija dobivenog koordinatnog sustava oko osi y' za vrijednost kuta ϑ .

Rotacija novo dobivenog koordinatnog sustava oko osi z'' za vrijednost kuta ψ .

Rotacije matrica oko pripadajućih osi su definirane pomoću izraza 2.1.2 i 2.1.4. Konačni koordinatni sustav je definiran umnoškom izračunatih matrica pravilnim redoslijedom:

$$\begin{aligned} \mathbf{R}(\phi) &= \mathbf{R}_z(\varphi)\mathbf{R}_{y'}(\vartheta)\mathbf{R}_{z''}(\psi) \\ &= \begin{bmatrix} c_\varphi c_\vartheta c_\psi - s_\varphi s_\psi & -c_\varphi c_\vartheta c_\psi - s_\varphi s_\psi & c_\varphi s_\vartheta \\ s_\varphi c_\vartheta c_\psi - c_\varphi s_\psi & -s_\varphi c_\vartheta c_\psi - c_\varphi s_\psi & s_\varphi s_\vartheta \\ -s_\vartheta c_\psi & s_\vartheta c_\psi & c_\vartheta \end{bmatrix} \end{aligned} \quad 2.2.1.1$$

Rješavanjem inverznom problema dobivaju se vrijednosti Eulerovih kutova. Matrica rotacija ima oblik:

$$\mathbf{R} = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} \end{bmatrix} \quad 2.2.1.2$$

Usporedbom izraza 2.2.1.1 i 2.2.1.2 uz pretpostavku da su r_{13} i $r_{23} \neq 0$, može se izvesti sljedeća ovisnosti:

$$\varphi = \text{atan2}(r_{23}, r_{13}) \quad 2.2.1.3$$

Pomoću izraza 2.2.1.3 i elementom [3,3] matrice rotacije:

$$\vartheta = \text{atan2}\left(\sqrt{r_{23}^2 + r_{13}^2}, r_{33}\right) \quad 2.2.1.4$$

Vrijednost kuta ψ je određen elementima [3,1] i [3,2]:

$$\psi = \text{atan2}(r_{32} - r_{31}) \quad 2.2.1.5$$

Izvedeni izrazi za proračun Eulerovih kutova sada glase:

$$\varphi = \operatorname{atan2}(r_{23}, r_{13})$$

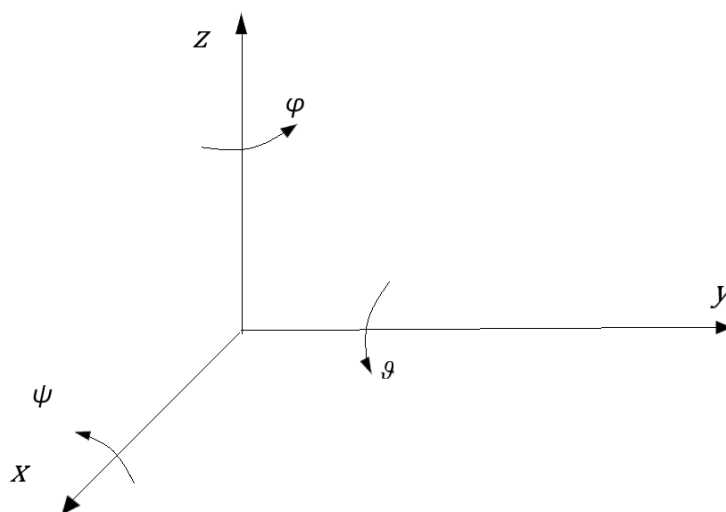
$$\vartheta = \operatorname{atan2}\left(\sqrt{r_{23}^2 + r_{13}^2}, r_{33}\right)$$

2.2.1.6

$$\psi = \operatorname{atan2}(r_{32} - r_{31})$$

Gdje predznak ispred korijena kuta ϑ određuje u kojem kvadrantu se nalazi vrijednost kuta. Za pozitivan predznak kut će biti ograničen na intervalu $[0, \pi]$. Za negativan predznak imati će vrijednosti između $[-\pi, 0]$.

2.2.2 RYZ kutovi



Slika 7. Eulerovi XYZ kutovi

Ova notacija kutova se još naziva *Roll – Pitch – Yaw* što označava *Skretanje – Nagib – Valjanje*. Za razliku od notacije Eulerovih kutova iz prošlog poglavlja, RYZ kutovi definiraju rotaciju oko fiksne osi koordinatnog sustava. Rotacija dobivena pomoću ovih kutova se računa na sljedeći način:

Rotacija oko osi x , jednadžba 1.1.3, za vrijednost kuta ψ

Rotacija oko osi y , jednadžba 1.1.4, za vrijednost kuta ϑ

Rotacija oko osi z , jednadžba 1.1.2, za vrijednost kuta φ

Konačna rotacija koordinatnog sustava je proračun kompozicije rotacija oko fiksnog koordinatnog sustava.

$$\begin{aligned} \mathbf{R}(\phi) &= \mathbf{R}_z(\varphi)\mathbf{R}_y(\vartheta)\mathbf{R}_x(\psi) \\ &= \begin{bmatrix} c_\varphi c_\vartheta & c_\varphi s_\vartheta s_\psi - s_\varphi c_\psi & c_\varphi s_\vartheta c_\psi + s_\varphi s_\psi \\ s_\varphi c_\vartheta & s_\varphi s_\vartheta s_\psi - c_\varphi c_\psi & s_\varphi s_\vartheta c_\psi - c_\varphi s_\psi \\ -s_\vartheta & c_\vartheta s_\psi & c_\vartheta c_\psi \end{bmatrix} \end{aligned} \quad 2.2.2.1$$

Za proračun inverznog rješenja se ponovno uzima u obzir definicija matrice rotacije, jednadžba 2.2.1.2.

Rješenja na intervalu $[-\pi/2, \pi/2]$ za kut ϑ :

$$\varphi = \operatorname{atan2}(r_{21}, r_{11})$$

$$\vartheta = \operatorname{atan2}\left(-r_{31}, \sqrt{r_{32}^2 + r_{33}^2}\right) \quad 2.2.2.2$$

$$\psi = \operatorname{atan2}(r_{32}, r_{33})$$

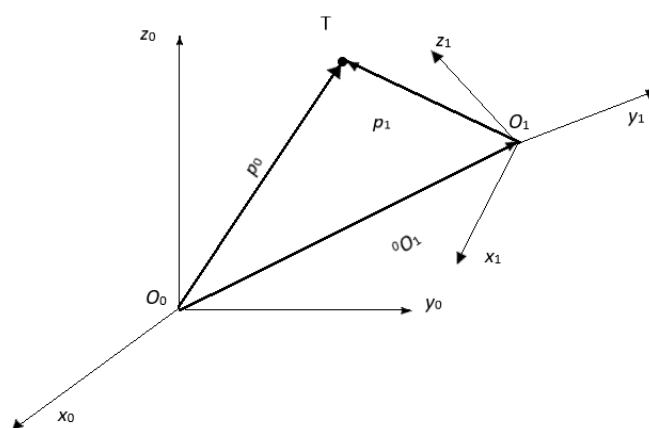
Rješenja na intervalu $[\pi/2, 3\pi/2]$ za kut ϑ :

$$\varphi = \operatorname{atan2}(-r_{21}, -r_{11})$$

$$\vartheta = \operatorname{atan2}\left(-r_{31}, -\sqrt{r_{32}^2 + r_{33}^2}\right) \quad 2.2.2.3$$

$$\psi = \operatorname{atan2}(-r_{32}, -r_{33})$$

2.3 Homogene transformacije



Slika 8. Opis položaja i orijentacije točke T

Prema slici 8. točka T se nalazi u lokalnom koordinatnom sustavu $O_1x_1y_1z_1$. Vektor ${}^0\mathbf{o}_1$ predstavlja položaj ishodišta lokalnog koordinatnog sustava $O_1x_1y_1z_1$ s obzirom na nepomični koordinatni sustav $O_0x_0y_0z_0$. Rotacija koordinatnog sustava $O_1x_1y_1z_1$ s obzirom na nepomični je definirana matricom rotacija ${}^0\mathbf{R}_1$. Vektor p_1 je vektor koordinata točke T s obzirom na lokalni koordinatni sustav.

Položaj točke T tada može biti opisan kao:

$$p_0 = {}^0\mathbf{o}_1 + {}^0\mathbf{R}_1 p_1 \quad 2.3.1$$

Jednadžbom 2.3.1 je prikazana translacija i rotacija između dva koordinatna sustava. Položaj točke T se sada može odrediti rješavanjem izraza.

$$p_1 = -{}^0\mathbf{R}_1^T {}^0\mathbf{o}_1 + {}^0\mathbf{R}_1^T p_0 \quad 2.3.2$$

Transponirana matrica rotacije iz koordinatnog sustava $O_1x_1y_1z_1$ u $O_0x_0y_0z_0$ odgovara matrici rotacije iz nepomičnog koordinatnog sustava u koordinatni sustav $O_1x_1y_1z_1$.

$$p_1 = {}^0\mathbf{R}_1 p_0 - {}^0\mathbf{R}_1 {}^0\mathbf{o}_1 \quad 2.3.3$$

Vektori položaja se mogu zapisati u obliku:

$$\mathbf{p}' = \begin{bmatrix} \mathbf{p} \\ 1 \end{bmatrix} \quad 2.3.4$$

Sada se može izvesti homogena matrica transformacija pomoću zapisa 1.2.3 i 1.2.4:

$${}^0\mathbf{A}_1 = \begin{bmatrix} {}^0\mathbf{R}_1 & {}^0\mathbf{o}_1 \\ \mathbf{o}^T & 1 \end{bmatrix} \quad 2.3.5$$

Položaj i orijentacija točke T s obzirom na nepomični koordinatni sustav je sada opisan jednadžbom:

$$p_0' = {}^0\mathbf{A}_1 p_1' \quad 2.3.6$$

$$p_1' = {}^0\mathbf{A}_1^{-1} p_0' \quad 2.3.7$$

Homogena matrica transformacija predstavlja transformaciju iz jednog koordinatnog sustava u drugi, svojstvo matrica rotacija gdje je umnožak matrica rotacija definiran kao kompozicija sukcesivnih transformacija vrijedi i za homogene matrice transformacije.

$$p_0' = {}^0\mathbf{A}_1 {}^1\mathbf{A}_2 \dots {}^{n-1}\mathbf{A}_n p_n' \quad 2.3.8$$

2.4 Direktni kinematički problem

Direktna kinematika je grana robotike i strojarstva koja se bavi proučavanjem određivanja položaja krajnjeg segmenta i njegove orijentacije, s obzirom na njegove unutarnje kutove zglobova i duljine segmenata. Direktna kinematika koristi se za različite primjene kao što su simulacija, planiranje kretanja. Rješenje problema direktne kinematike određuje se pomoću pripadnih jednadžbi direktne kinematike koje povezuju zglobne kutove i duljine veza s položajem i orijentacijom krajnjeg segmenta ili prihvatnice robota. Kinematski lanac definiran segmentima i zglobovima može biti otvorenog tipa, kada su početak i kraj lanca povezani samo s jednom sekvencom segmenata. Kinematski lanac zatvorenog tipa čine segmenti povezani u petlju. Funkcija direktne kinematike je izražena kao matrica homogenih transformacija.

$${}^0\mathbf{T}_n = \begin{bmatrix} n & o & a & p \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} n_x & o_x & a_x & p_x \\ n_y & o_y & a_y & p_y \\ n_z & o_z & a_z & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.1$$

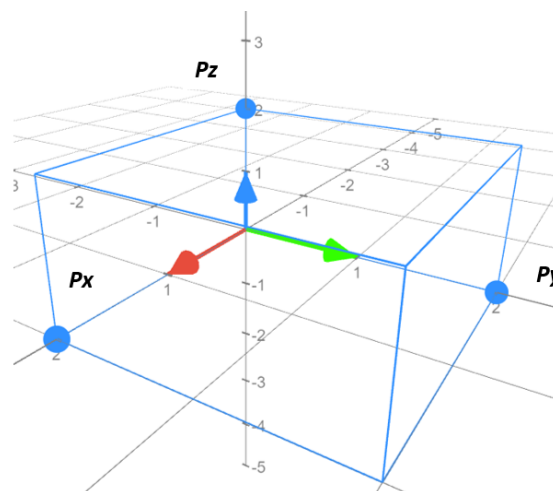
Gdje je a vektor djelovanja prihvatnice, o je vektor orijentacije kojim se određuje orijentacija prihvatnice, n je vektor normale koji je definiran tako da čini desnokretni koordinatni sustav, dok je p vektor položaja. Rješavanje kinematskog lanca otvorenog tipa se svodi na određivanje kinematskih veza između susjednih segmenata koji su povezani zajedničkim zglobovom te

postupno opisivanje cijele strukture kinematskog lanca od početka do kraja. Svakom zglobu se pridružuje pripadajući lokalni koordinatni sustav. Time se može opisati transformacija iz n-tog u m-ti koordinatni sustav sljedećim izrazom:

$${}^0\mathbf{T}_n(q) = {}^0\mathbf{A}_1(q) {}^0\mathbf{A}_1(q) \dots {}^{n-1}\mathbf{A}_n(q_n) \quad 2.4.2$$

Nakon što su svakom zglobu pridodani lokalni koordinatni sustavi, određuju se matrice transformacije počevši od ishodišnog koordinatnog sustava. Matrice transformacije se određuju ovisno o položaju i vrsti zgloba. Ako se radi o translacijskom zglobu, matrica transformacija će biti definirana varijablom p_i u smjeru osi koje translacija.

$$\mathbf{A} = Tran(p_x, p_y, p_z) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & p_x \\ 0 & 1 & 0 & p_y \\ 0 & 0 & 1 & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.3$$

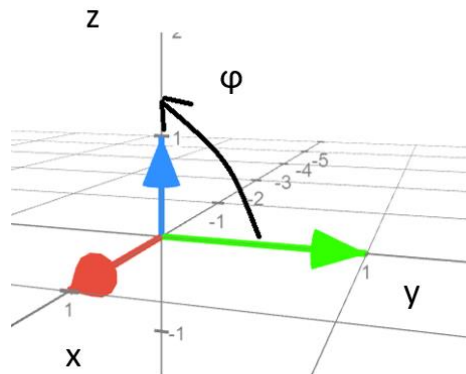


Slika 9. Translacija koordinata

Ako je zglob rotacijski, ovisno oko koje osi rotira bit će definirane matrice rotacija za određeni iznos kuta rotacije.

Matrica rotacija oko osi x:

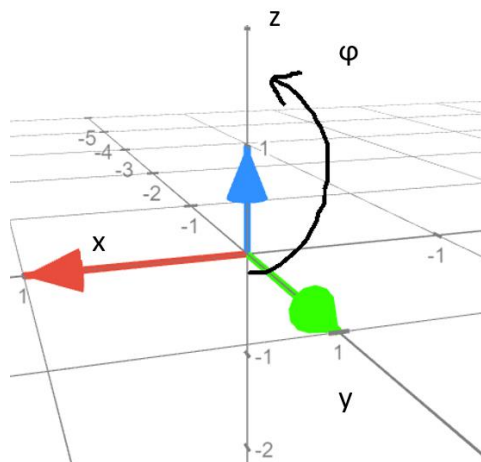
$$\mathbf{A} = Rot(x, \varphi) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & \cos \varphi & -\sin \varphi & 0 \\ 0 & \sin \varphi & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.4$$



Slika 10. Rotacija oko osi x

Matrica rotacija oko osi y:

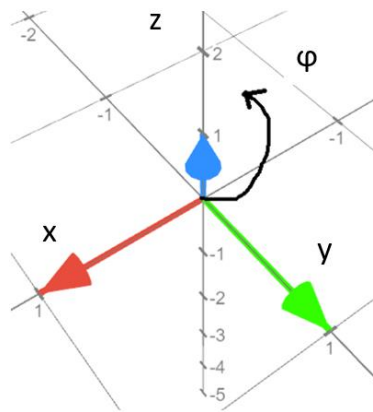
$$\mathbf{A} = \text{Rot}(y, \varphi) = \begin{bmatrix} \cos \varphi & 0 & \sin \varphi & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\sin \varphi & 0 & \cos \varphi & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.5$$



Slika 11. Rotacija oko osi y

Matrica rotacija oko osi z:

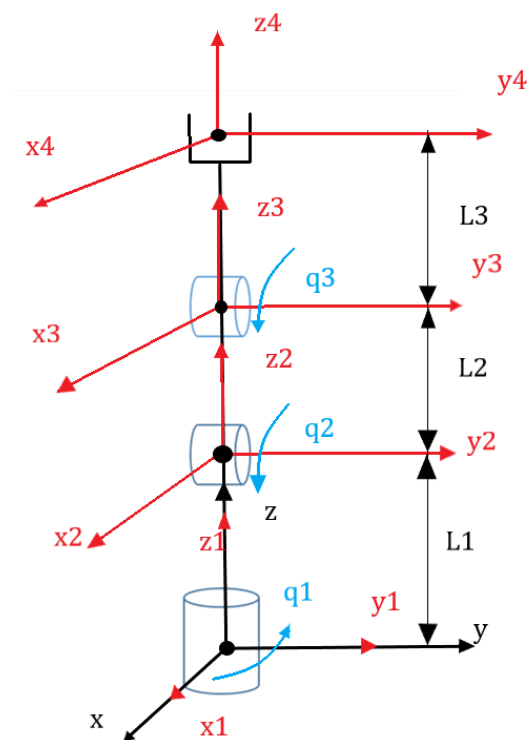
$$\mathbf{A} = \text{Rot}(z, \varphi) = \begin{bmatrix} \cos \varphi & -\sin \varphi & 0 & 0 \\ \sin \varphi & \cos \varphi & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.6$$



Slika 12. Rotacija oko osi z

2.4.1 Direktna kinematika robota RRR – strukture

Postupak rješavanja problema direktne kinematike opisan u prethodnom poglavlju bit će primijenjen za opis kinematike robota RRR – strukture. Robote te strukture ima 3 upravljane koordinate, 3 rotacije, q_1, q_2, q_3 . Duljine segmenata određuju udaljenosti između zglobova i u nastavku će nositi oznaku L .



Slika 13. Pojednostavljeni prikaz RRR robota

Radi preglednosti u nastavku proračuna će biti uvrštene sljedeće supstitucije:

$$\sin(q_1) = s_1 \quad 2.4.1.1$$

$$\cos(q_1) = c_1 \quad 2.4.1.2$$

Prvi segment rotira oko z osi ishodišta za iznos kuta q_1 . Homogena matrica transformacija iz prvog u ishodišni koordinatni sustav iznosi:

$${}^0\mathbf{A}_1 = Rot(z, q_1) = \begin{bmatrix} \cos q_1 & -\sin q_1 & 0 & 0 \\ \sin q_1 & \cos q_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.1.3$$

Drugi segment je transliran za duljinu L_1 i rotira oko y osi koordinatnog sustava (x_1 y_1 z_1) te matrica transformacija iz drugog u prvi koordinatni sustav glasi:

$${}^1\mathbf{A}_2 = Tran(0,0, L_1)Rot(y, q_2) = \begin{bmatrix} \cos q_2 & 0 & \sin q_2 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\sin q_2 & 0 & \cos q_2 & L_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.1.4$$

Treći segment također rotira oko osi y za kut q_3 i transliran je po osi z za iznos L_2 :

$${}^2\mathbf{A}_3 = Tran(0,0, L_2)Rot(y, q_3) = \begin{bmatrix} \cos q_3 & 0 & \sin q_3 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -\sin q_3 & 0 & \cos q_3 & L_2 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.1.5$$

Prihvatnica je od ishodišta koordinatnog sustava 3. segmenta udaljena za L_3 po osi z:

$${}^3\mathbf{A}_4 = Tran(0,0, L_3) = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & L_3 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.1.6$$

Matrica transformacija iz koordinatnog sustava prihvatnice u ishodišni koordinatni sustav sada je definirana izrazom:

$${}^0\mathbf{T}_4 = {}^0\mathbf{A}_1 {}^1\mathbf{A}_2 {}^2\mathbf{A}_3 {}^3\mathbf{A}_4$$

$$= \begin{bmatrix} c_1(c_2c_3 - s_2s_3) & -s_1 & c_1(s_2c_3 + c_2s_3) & c_1(L_2s_2 + L_3(s_2c_3 + c_2s_3)) \\ s_1(c_2c_3 - s_2s_3) & c_1 & s_1(s_2c_3 + c_2s_3) & s_1(L_2s_2 + L_3(s_2c_3 + c_2s_3)) \\ -s_2c_3 - c_2s_3 & 0 & c_2c_3 - s_2s_3 & L_1 + L_2c_2 + L_3(c_2c_3 - s_2s_3) \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.1.7$$

Uvrštavanjem sljedećih supstitucija i uporabom trigonometrijskih identiteta izraz se može pojednostaviti:

$$c_{23} = \cos(q_2 + q_3) = c_2c_3 - s_2s_3 \quad 2.4.1.8$$

$$s_{23} = \sin(q_2 + q_3) = s_2c_3 + c_2s_3 \quad 2.4.1.9$$

$${}^0\mathbf{T}_4 = \begin{bmatrix} c_1c_{23} & -s_1 & c_1s_{23} & c_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) \\ s_1c_{23} & c_1 & s_1s_{23} & s_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) \\ -s_{23} & 0 & c_{23} & L_1 + L_2c_2 + L_3c_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.1.11$$

Iz dobivene matrice možemo odrediti položaj prihvatnice s obzirom na nepomični koordinatni sustav, vrijednosti p_x , p_y i p_z izračunate postupkom direktne kinematike tada glase:

$$p_x = c_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) \quad 2.4.1.12$$

$$p_y = s_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) \quad 2.4.1.13$$

$$p_z = L_1 + L_2c_2 + L_3c_{23} \quad 2.4.1.14$$

2.4.2 Denavit – Hartenberg metoda

Za proračun direktne kinematike prema izrazu 2.4.2 moguće je proizvoljno odabrati koordinatne sustave zglobova i tako riješiti problem kao što je napravljeno u prethodnom poglavlju, no postoji i konvencija Denavit-Hartenberg koja prepisuje neka pravila pri određivanju koordinatnih sustava. Prema njoj zapis strukture robota se provodi na sljedeći način:

1. Os z_i i-tog koordinatnog sustava leži u osi gibanja $(i+1)$ stupnja slobode gibanja
2. Os x_i je okomita na os z_{i-1} i paralelna je s osi uzduž segmenta

3. Os y_i se postavlja tako da čini desnokretni koordinatni sustav

Pomoću prethodnih pravila, položaj i orijentacija koordinatnih sustava su u potpunosti definirane preko sljedećih parametara:

d_i – udaljenost zglobova, udaljenosti između osi x_{i-1} i x_i uzduž z_{i-1} osi.

φ_i – kut zakreta, kut između osi x_{i-1} i x_i oko z_{i-1} osi, pozitivna vrijednost za rotaciju u smjeru suprotno od kazaljke na satu.

a_i – duljina segmenta, udaljenosti između osi z_{i-1} i z_i uzduž x_i osi.

α_i – zakret segmenta, kut između osi z_{i-1} i z_i oko x_i osi, pozitivna vrijednost za rotaciju u smjeru suprotno od kazaljke na satu.

Parametri a_i i α_i su uvijek konstantni i ovise o geometriji manipulatora. Za rotacijske zglobove jedini varijabilni parametar je φ_i a za translacijske d_i . Transformacija između koordinatnog sustava $i-1$ i koordinatnog sustava i se provodi na sljedeći način. Počevši iz koordinatnog sustava $i-1$ obavlja se translacija uzduž osi z_{i-1} za vrijednost parametra d_i te rotacija za kut zakreta φ_i oko osi z_{i-1} .

$${}^{i-1}\mathbf{A}_{i'} = \begin{bmatrix} c_{\varphi_i} & -s_{\varphi_i} & 0 & 0 \\ s_{\varphi_i} & c_{\varphi_i} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.2.1$$

Slijedi translacija i' koordinatnog sustava uzduž osi x_{i-1} za vrijednost duljine segmenta a_i te zakret za α_i oko osi x_{i-1} .

$${}^{i'}\mathbf{A}_i = \begin{bmatrix} 1 & 0 & 0 & \alpha_i \\ 0 & c_{\alpha_i} & -s_{\alpha_i} & 0 \\ 0 & s_{\alpha_i} & c_{\alpha_i} & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.2.2$$

Matričnim umnoškom određena je transformacija iz i – tog u $i-1$ koordinatni sustav:

$${}^{i-1}\mathbf{A}_i = {}^{i-1}\mathbf{A}_{i'} {}^{i'}\mathbf{A}_i = \begin{bmatrix} c_{\varphi_i} & -s_{\varphi_i}c_{\alpha_i} & s_{\varphi_i}s_{\alpha_i} & \alpha_i c_{\varphi_i} \\ s_{\varphi_i} & c_{\varphi_i}c_{\alpha_i} & -c_{\varphi_i}s_{\alpha_i} & \alpha_i s_{\varphi_i} \\ 0 & s_{\alpha_i} & c_{\alpha_i} & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.2.3$$

Parametri a_i i α_i su definirani za strukturu robota a ovisno o vrsti zglobova matrica će ovisiti samo o varijabli φ_i ili d_i . Opisani postupak može biti zapisan u formi algoritma za jednostavnije snalaženje

1. Određivanje broja zglobova i definiranje smjera osi z_i .
2. Definiranje ishodišnog koordinatnog sustava Definiranje ishodišta O_i na mjestu presjeka zajedničke normale osi z_i i osi z_{i-1} te osi z_i . Za translacijski zglob odrediti ishodište O_i na najvećoj dopuštenoj udaljenosti, za rotacijski zglob odabrati ishodište O_i tako da vrijedi $d_i = 0$.
3. Određivanje osi x_i tako da ide uzduž segmenta i da je okomita na os z_{i-1} .
4. Odabiranje osi y_i da čini desnokretni sustav.

Koraci od 3 do 5 se ponavljaju za $i = 1, \dots, n - 1$.

Određivanje matrice homogenih transformacija:

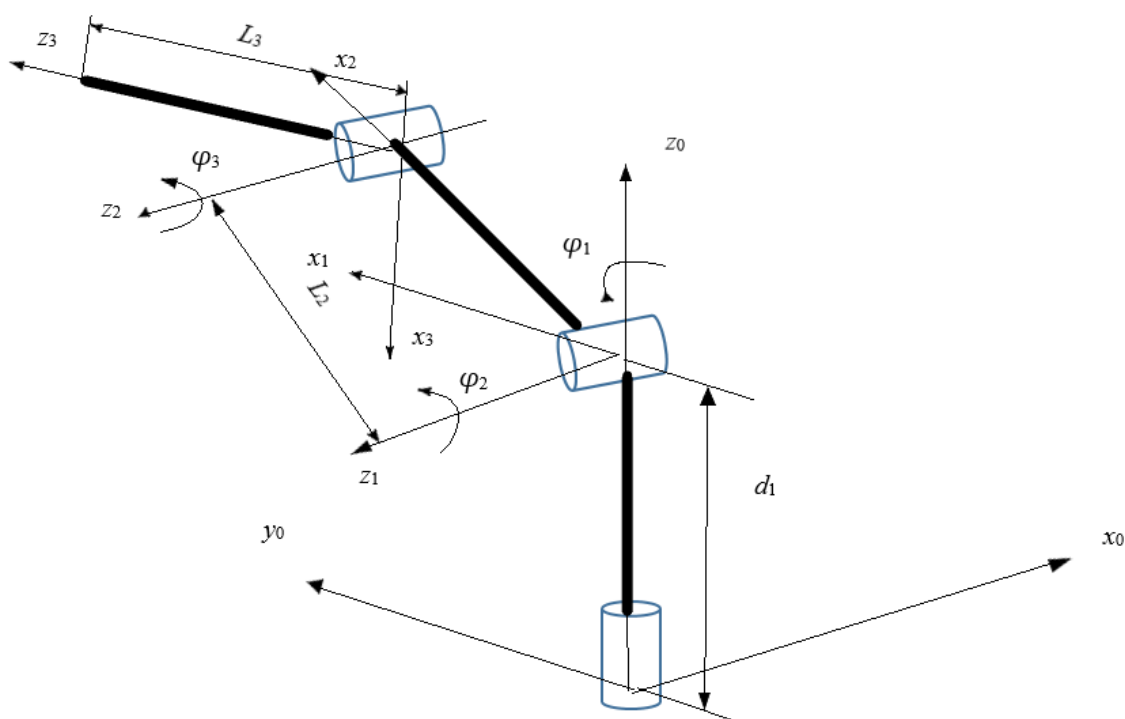
5. Za koordinatni sustav n , ako je rotacijski zglob postaviti os z_n duž osi z_{n-1} , ako je translacijski zglob, proizvoljan odabir osi z_n . Os x se određuje prema koraku 4.
6. Dizajnirati tablicu parametara za zglobove $i = 1, \dots, n - 1$.
7. Izračunati homogene matrice transformacija za zglobove $i = 1, \dots, n - 1$.
8. Odrediti homogenu transformaciju 0T_n koja definira položaj i orijentaciju n -tog koordinatnog sustava u odnosu nulti.
9. Odrediti matricu transformacija iz koordinatnog sustava krajnjeg segmenta u ishodišni

2.4.2.1 Analiza RRR manipulatora Denavit-Hartenberg metodom

U ovom poglavlju će biti implementirana Denavit – Hartenberg metoda na RRR manipulatora sa konfiguracijom kao na slici 14.

Tablica 1. Denavit –Hartenbergovi parametri

Segment	a_i	α_i	d_i	φ_i
1	0	$-\pi/2$	L_1	φ_1
2	L_2	0	0	φ_2
3	L_3	$\pi/2$	0	φ_3



Slika 14. RRR struktura manipulatora

Prema izrazu 2.4.2.3 su definirane matrice za svaki zglobov. Prvi segment rotira oko osi z nepomičnog koordinatnog sustava i pomoću parametara iz tablice 1. njegova matrica je definirana kao:

$${}^0\mathbf{A}_1(\varphi_1) = \begin{bmatrix} \cos\varphi_1 & 0 & -\sin\varphi_1 & 0 \\ \sin\varphi_1 & 0 & \cos\varphi_1 & 0 \\ 0 & -1 & 0 & d_1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.2.1.1$$

Drugi i treći segment prema slici 12. i tablici parametara imaju matrice oblika:

$${}^1\mathbf{A}_2(\varphi_2) = \begin{bmatrix} \cos\varphi_2 & -\sin\varphi_2 & 0 & L_2\cos\varphi_2 \\ \sin\varphi_2 & \cos\varphi_2 & 0 & L_2\sin\varphi_2 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.2.1.2$$

$${}^2\mathbf{A}_3(\varphi_3) = \begin{bmatrix} \cos\varphi_3 & 0 & \sin\varphi_3 & L_3\cos\varphi_3 \\ \sin\varphi_3 & 0 & -\cos\varphi_3 & L_3\sin\varphi_3 \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.2.1.3$$

Homogena matrica transformacija tada iznosi:

$${}^0\mathbf{T}_3 = \begin{bmatrix} c_1c_{23} & -s_1 & c_1s_{23} & c_1(L_2c_2 + L_3c_{23}) \\ s_1c_{23} & c_1 & s_1s_{23} & s_1(L_2s_2 + L_3c_{23}) \\ -s_{23} & 0 & c_{23} & L_1 + L_2s_2 - L_3s_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.4.2.1.4$$

2.5 Inverzna kinematika robota

Rješavanje problema direktne kinematike omogućuje određivanje položaja robotskih segmenata ovisno o vrijednostima njegovih zglobova, inverzna kinematika određuje varijable zglobova ovisno o željenoj poziciji i orijentaciji robotskog segmenta. Te informacije imaju velik značaj za praktičnu uporabu robota. Računala obično upravljaju zglobovima robota a pozicije objekata s kojima robot posluje su najčešće opisane u globalnom koordinatnom sustavu. Stoga je potrebno odrediti kinematičke veze između sustava u jednom i u drugom smjeru. Inverzni kinematički problem je kompliciran od problema direktne kinematike zbog različitih faktora, poput ne postojanja univerzalnog algoritma za rješavanje problema, dobivene jednačbe su nelinearne, postoji više mogućih rješenja ovisno o broju stupnjeva sloboda gibanja, nisu sva rješenja konstrukcijski izvediva. Inverzna kinematika će imati barem jedno rješenje sve dok se zadana pozicija i orijentacija krajnjeg segmenta snalazi unutar radnog prostora manipulatora. U nastavku će biti dano rješenje inverzne kinematike za robota RRR strukture. Prvo rješenje je izvedeno korištenjem tehnike inverzne transformacije. Pomoću direktne kinematike određena je matrica transformacija ${}^0\mathbf{T}_4$ i njezin zapis prema jednačbi 2.4.11 Postupak se sastoji od rješavanja sljedećih jednačbi za pronalazak nepoznatih koordinata zglobova:

$$\begin{aligned}
 {}^1\mathbf{T}_4 &= {}^0\mathbf{A}_1^{-1} {}^0\mathbf{T}_4 \\
 {}^2\mathbf{T}_4 &= {}^1\mathbf{A}_2^{-1} {}^0\mathbf{A}_1^{-1} {}^0\mathbf{T}_4 \\
 {}^3\mathbf{T}_4 &= {}^2\mathbf{A}_3^{-1} {}^1\mathbf{A}_2^{-1} {}^0\mathbf{A}_1^{-1} {}^0\mathbf{T}_4 \\
 \mathbf{I} &= {}^3\mathbf{A}_4^{-1} {}^2\mathbf{A}_3^{-1} {}^1\mathbf{A}_2^{-1} {}^0\mathbf{A}_1^{-1} {}^0\mathbf{T}_4
 \end{aligned}
 \tag{2.5.1}$$

Množenjem homogene matrice sa inverzom matrice transformacije prvog segmenta dobiva se sljedeći izraz:

$${}^0\mathbf{A}_1^{-1} {}^0\mathbf{T}_4 = {}^1\mathbf{T}_4 \quad 2.5.2$$

$$\begin{bmatrix} c_1 & s_1 & 0 & 0 \\ -s_1 & c_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} n_x & o_x & a_x & p_x \\ n_y & o_y & a_y & p_y \\ n_z & o_z & a_z & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = {}^1\mathbf{T}_4$$

$$\begin{bmatrix} c_1 & s_1 & 0 & 0 \\ -s_1 & c_1 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} * \begin{bmatrix} n_x & o_x & a_x & p_x \\ n_y & o_y & a_y & p_y \\ n_z & o_z & a_z & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_{23} & 0 & s_{23} & L_2s_2 + L_3s_{23} \\ 0 & 1 & 0 & 0 \\ -s_{23} & 0 & c_{23} & L_1 + L_2c_2 + L_3c_{23} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.5.3$$

Lijeva strana jednadžbe 2.5.2 je funkcija upravljane koordinate q_1 a desna strana se sastoji od elemenata koji su funkcije q_2 q_3 , konstanti ili im je vrijednost 0. Elementi koji su konstantni ili su 0 će biti od važnosti pri određivanju traženih varijabli. Matrica ${}^1\mathbf{T}_4$ ima jedan takav element u drugom retku četvrtog stupca koji iznosi 0. Izjednačavanjem elemenata drugog retka i četvrtog stupca dobiva se:

$$-s_1p_x + c_1p_y = 0 \quad 2.5.4$$

Oblik ovog izraza je česta pojava pri rješavanju problema inverzne kinematike te postoji razrađena metoda rješavanja. Pretpostavlja se:

$$p_x = r \cos \eta \quad 2.5.5$$

$$p_y = r \sin \eta \quad 2.5.6$$

Gdje vrijedi:

$$r = \sqrt{p_x^2 + p_y^2} \quad 2.5.7$$

$$\eta = \arctan \left(\frac{p_y}{p_x} \right) \quad 2.5.8$$

Upravljana koordinata q_1 tada iznosi:

$$\sin \eta \cos q_1 - \cos \eta \sin q_1 = 0 \quad 2.5.9$$

$$\sin(\eta - q_1) = 0 \quad 2.5.11$$

$$\cos(\eta - q_1) = 1 \quad 2.5.12$$

$$\tan(\eta - q_1) = 0 \quad 2.5.13$$

$$q_1 = \arctan\left(\frac{p_y}{p_x}\right) \quad 2.5.14$$

Iz izraza 2.5.3 moguće je odmah odrediti i varijable q_2 i q_3 . Izjednačavanjem elemenata prvog retka i četvrtog stupca dobiva se ovisnost kosinusa kuta q_2 o varijabli q_1 sumi kutova q_2 i q_3 te o poznatim konstantama. Suma kutova q_2 i q_3 je određena preko Eulerovog kuta nagiba φ . Sinus kuta q_2 ovisi o istim varijablama kao i kosinus istog kuta a povezani su relacijama definiranim izjednačavanjem elemenata trećeg retka i četvrtog stupca.

$$p_z = L_3 c_{23} + L_2 c_2 + L_1 \quad 1.5.15$$

$$c_2 = \frac{p_z - L_1 - L_3 c_{23}}{L_2} \quad 1.5.16$$

$$-c_1 p_x + s_1 p_y = L_3 s_{23} + L_2 s_2 \quad 2.5.17$$

$$s_2 = \frac{c_1 p_x + s_1 p_y - L_3 s_{23}}{L_2} \quad 2.5.18$$

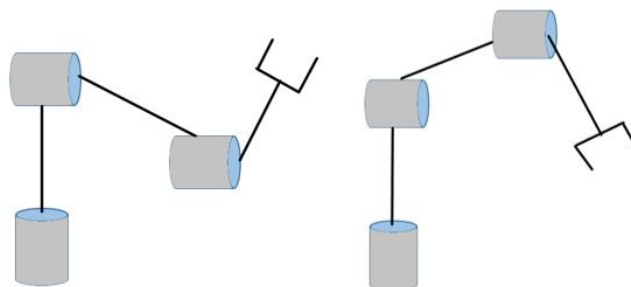
$$\tan(q_2) = \frac{c_1 p_x + s_1 p_y - L_3 s_{23}}{p_z - L_1 - L_3 c_{23}} \quad 2.5.19$$

$$q_2 = \arctan\left(\frac{c_1 p_x + s_1 p_y - L_3 s_{23}}{p_z - L_1 - L_3 c_{23}}\right) \quad 2.5.21$$

Iz poznate koordinate q_2 i pomoću Eulerova kuta φ određena je i upravljana koordinata q_3 :

$$q_{23} = \varphi \quad 2.5.22$$

$$q_3 = q_{23} - q_2 \quad 2.5.23$$



Slika 15. Različita rješenja inverzne kinematike

2.5.1 Jacobieva matrica i numeričko rješenje inverzne kinematike

U ovom poglavlju će biti dan uvod u probleme diferencijalne kinematike, koja daje vezu između brzina upravljanih koordinata te linearnih i kutnih brzina vanjskih koordinata krajnjeg segmenta ili prihvatnice. Poveznicu čini Jacobieva matrica koje se za ovakav zapis koji ovisi o konfiguraciji robota naziva geometrijska Jacobieva matrica. U slučaju kada je pozicija kranjeg segmenta opisana s minimalnim brojem parametara, koriste se diferencijalne jednadžbe za izvedu matrice koje se tada naziva analitička Jacobieva matrica.

2.5.1.1 Geometrijska Jacobieva matrica

Matematički zapis ima oblik:

$$\dot{\mathbf{X}} = \mathbf{J}\dot{\mathbf{q}} \quad 2.5.1.1.1$$

Gdje je \mathbf{q} vektor položaja unutarnjih koordinata a $\dot{\mathbf{q}}$ vektor brzina unutarnjih koordinata.

$$\mathbf{q} = [q_n \ q_n \ q_n \dots \ q_n]^T \quad 2.5.1.1.2$$

$$\dot{\mathbf{q}} = [\dot{q}_n \ \dot{q}_n \ \dot{q}_n \dots \ \dot{q}_n]^T \quad 1.5.1.1.3$$

Sukladno tome, \mathbf{X} je vektor pomaka vanjskih koordinata a $\dot{\mathbf{X}}$ vektor brzina vanjskih koordinata.

$$\mathbf{X} = [p_x \ p_y \ p_z \ \vartheta \ \varphi \ \psi]^T = \begin{bmatrix} {}^0\mathbf{p}_n \\ {}^0\phi_n \end{bmatrix} \quad 2.5.1.1.4$$

$$\dot{\mathbf{X}} = [\dot{p}_x \ \dot{p}_y \ \dot{p}_z \ \omega_x \ \omega_y \ \omega_z]^T = \begin{bmatrix} {}^0\dot{\mathbf{p}}_n \\ {}^0\boldsymbol{\omega}_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} {}^0\mathbf{v}_n \\ {}^0\boldsymbol{\omega}_n \end{bmatrix} \quad 2.5.1.1.5$$

Potrebno je pronaći matricu transformacija $\mathbf{J}(\mathbf{q})$ oblika $6 \times n$ gdje je n broj upravljanih koordinata. Moguće je iz rješenja direktne kinematike napraviti podjelu tako da nađemo odvojena rješenja za linearnu i kutnu brzinu manipulatora.

$${}^0\mathbf{v}_n = \mathbf{J}_D \dot{\mathbf{q}} \quad 2.5.1.1.6$$

$${}^0\boldsymbol{\omega}_n = \mathbf{J}_R \dot{\mathbf{q}} \quad 2.5.1.1.7$$

$$\dot{\mathbf{X}} = \begin{bmatrix} {}^0\mathbf{v}_n \\ {}^0\boldsymbol{\omega}_n \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{J}_D \\ \mathbf{J}_R \end{bmatrix} \dot{\mathbf{q}} = \mathbf{J}\dot{\mathbf{q}} \quad 2.5.1.1.8$$

Iz proračuna direktne kinematike iz poznate relacije 2.3.5 slijedi:

$${}^0T_n(q) = \begin{bmatrix} {}^0R_n & {}^0\mathbf{p}_n \\ 0 & 1 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.1.9$$

$$\mathbf{J}(\mathbf{q}) = \frac{\partial T(\mathbf{q})}{\partial \mathbf{q}} \quad 2.5.1.1.11$$

U nastavku slijedi Jacobieva matrica za RRR strukturu manipulatora prema općenitim izrazima prethodno navedenim. RRR struktura manipulatora ima 3 upravljane koordinate te prema tome njezina Jacobieva matrica je 6 x 3.

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} \frac{\partial p_x}{\partial q_1} & \frac{\partial p_x}{\partial q_2} & \frac{\partial p_x}{\partial q_3} \\ \frac{\partial p_y}{\partial q_1} & \frac{\partial p_y}{\partial q_2} & \frac{\partial p_y}{\partial q_3} \\ \frac{\partial p_z}{\partial q_1} & \frac{\partial p_z}{\partial q_2} & \frac{\partial p_z}{\partial q_3} \\ \frac{\partial \vartheta}{\partial q_1} & \frac{\partial \vartheta}{\partial q_2} & \frac{\partial \vartheta}{\partial q_3} \\ \frac{\partial \varphi}{\partial q_1} & \frac{\partial \varphi}{\partial q_2} & \frac{\partial \varphi}{\partial q_3} \\ \frac{\partial \psi}{\partial q_1} & \frac{\partial \psi}{\partial q_2} & \frac{\partial \psi}{\partial q_3} \end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} -s_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) & c_1(L_2c_2 + L_3c_{23}) & L_3c_1c_{23} \\ c_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) & s_1(L_2c_2 + L_3c_{23}) & L_3s_1c_{23} \\ 0 & -L_2s_2 - L_3s_{23} & -L_3s_{23} \\ 1 & 0 & 0 \\ 0 & 1 & 1 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.1.12$$

Zbog tri upravljane koordinate, samo tri retka su linearno neovisna iz Jacobieve matrice 2.5.1.1.12. U obzir se mogu uzeti prva tri reda matrice koja povezuju linearnu brzinu krajnjeg segmenta sa brzinama upravljanih koordinata.

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} -s_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) & c_1(L_2c_2 + L_3c_{23}) & L_3c_1c_{23} \\ c_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) & s_1(L_2c_2 + L_3c_{23}) & L_3s_1c_{23} \\ 0 & -L_2s_2 - L_3s_{23} & -L_3s_{23} \end{bmatrix} \quad 2.5.1.1.13$$

2.5.1.2 Analitička Jacobieva matrica

U slučaju kada je pozicija i orijentacija krajnjeg segmenta opisana minimalnim brojem parametara, izvodi se Jacobieva matrica analitičkom metodom koja se može povezati sa geometrijskom Jacobievom matricom. Linearna brzina krajnjeg segmenta se može izraziti kao derivacija položaja s obzirom na ishodišni koordinatni sustav.

$$\dot{\mathbf{p}} = \frac{\partial \mathbf{p}}{\partial \mathbf{q}} \dot{\mathbf{q}} = \mathbf{J}_p(\mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} \quad 2.5.1.2.1$$

Kutna brzina krajnjeg segmenta može biti definirana kao derivacija kuta zakreta ϕ . Derivacija kuta $\dot{\phi}$ nema istu vrijednost kao i kutna brzina definirana jednadžbom 2.5.1.1.7. Može se zapisati kao:

$$\dot{\phi} = \frac{\partial \phi}{\partial \mathbf{q}} \dot{\mathbf{q}} = \mathbf{J}_\phi(\mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} \quad 2.5.1.2.2$$

Sada jednadžba glasi:

$$\dot{\mathbf{X}} = \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{p}} \\ \dot{\phi} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \mathbf{J}_p(\mathbf{q}) \\ \mathbf{J}_\phi(\mathbf{q}) \end{bmatrix} \dot{\mathbf{q}} = \mathbf{J}_A(\mathbf{q}) \dot{\mathbf{q}} \quad 2.5.1.2.3$$

Gdje \mathbf{J}_A predstavlja analitičku Jacobievu matricu. Matrica se razlikuje od geometrijske Jacobieve matrice jer daje derivaciju po vremenu za odabrane kutove orijentacije krajnjeg segmenta dok geometrijska Jacobieva matrica vraća kutne brzine oko osi ishodišnog koordinatnog sustava.

$$\mathbf{J}_A = \begin{bmatrix} \mathbf{J}_p \\ \mathbf{J}_\phi \end{bmatrix} \quad 2.5.1.2.4$$

Matrice se mogu povezati pomoću matrice transformacija iz jedne u drugu kao što je prikazano sljedećom jednadžbom.

$$\mathbf{J} = \mathbf{T}_A(\phi) \mathbf{J}_A \quad 2.5.1.2.5$$

Koja matrica će se koristiti ovisi o vrsti problema, analitička za rješavanje diferencijalnih jednadžbi a geometrijska Jacobieva matrica za probleme koji se nadovezuju na stvarne fizikalne veličine.

2.5.1.3 Iterativna tehnika rješavanja inverzne kinematike

Pomoću Jacobieve matrice moguće je riješiti inverzni kinematički problem iterativnom metodom. Najčešća iterativna metoda je Newton-Raphson metoda. Postupak započinje nasumičnim odabirom vektora \mathbf{q} .

$$\mathbf{q}^* = \mathbf{q} + \partial \mathbf{q} \quad 2.5.1.3.1$$

Koristeći direktnu kinematiku, može se odrediti pozicija krajnjeg segmenta manipulatora za pretpostavljenu vrijednost vektora unutarnjih koordinata.

$$\mathbf{T}^* = \mathbf{T}(\mathbf{q}^*) \quad 2.5.1.3.2$$

Razlika između pozicije dobivene pomoću direktne kinematike i željene predstavlja grešku koju je potrebno minimalizirati.

$$\delta\mathbf{T} = \mathbf{T} - \mathbf{T}^* \quad 2.5.1.3.3$$

Raspisivanjem jednadžbi pomoću Taylorovog polinoma prvog reda:

$$\delta\mathbf{T} = \mathbf{T}(\mathbf{q}^* + \delta\mathbf{q}) = \mathbf{T}(\mathbf{q}^*) + \frac{\partial\mathbf{T}}{\partial\mathbf{q}}\delta\mathbf{q} + O(\delta\mathbf{q}^2) \quad 2.5.1.3.4$$

Uz pretpostavku da je $\delta\mathbf{q} \ll \mathbf{I}$ prethodna jednadžba se može zapisati kao:

$$\delta\mathbf{T} = \mathbf{J}\delta\mathbf{q} \quad 2.5.1.3.5$$

Greška unutar upravljanih koordinata tada iznosi:

$$\delta\mathbf{q} = \mathbf{J}^{-1}\delta\mathbf{T} \quad 2.5.1.3.6$$

Nove vrijednosti upravljanih koordinata kao nove aproksimacije s kojim se ponavlja postupak:

$$\mathbf{q} = \mathbf{q}^* + \mathbf{J}^{-1}\delta\mathbf{T} \quad 2.5.1.3.7$$

Iterativni postupci su idealni za proračune koji se obavljaju pomoću računala. Opisani postupak može biti zapisan u obliku algoritma za lakše računanje. Primjer mogućeg algoritma dan je u nastavku.

1. Postavljanje brojača $i = 0$.
2. Početna pretpostavka $\mathbf{q}^{(0)}$.
3. Izračun pogreške $\delta\mathbf{T}(\mathbf{q}^{(i)}) = \mathbf{J}(\mathbf{q}^{(i)})\delta\mathbf{q}^{(i)}$.
4. Ako je svaki element matrice $\mathbf{T}(\mathbf{q}^{(i)})$ manji od tolerancije, $\|\mathbf{T}(\mathbf{q}^{(i)})\| < \epsilon$, prekini postupak, rješenje je $\mathbf{q}^{(i)}$.
5. Postavi $i = i+1$ i ponovi korak 3.

U nastavku će biti opisani postupak biti korišten za rješavanje inverzne kinematike RRR manipulatora. Jednadžbom 1.2.7 definirane su varijable položaja prihvatnice manipulatora.

$$\begin{bmatrix} p_x \\ p_y \\ p_z \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} c_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) \\ s_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) \\ L_1 + L_2c_2 + L_3c_{23} \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.8$$

Potrebno je definirati željeni konačni položaj i proizvoljno odabrane vrijednosti upravljanih koordinata.

$$\mathbf{T} = [p_x \quad p_y \quad p_z]^T \quad 2.5.1.3.9$$

$$\mathbf{q} = [q_1 \quad q_2 \quad q_3]^T \quad 2.5.1.3.11$$

Za daljnji proračun potreban je inverz Jacobieve matrice. Jacobieva matrica za konkretnu strukturu manipulatora prema jednadžbi 1.3.1.1.13:

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} -s_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) & c_1(L_2c_2 + L_3c_{23}) & L_3c_1c_{23} \\ c_1(L_2s_2 + L_3s_{23}) & s_1(L_2c_2 + L_3c_{23}) & L_3s_1c_{23} \\ 0 & -L_2s_2 - L_3s_{23} & -L_3s_{23} \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.12$$

Prema formuli 2.5.1.3.7 proračun sada glasi :

$$\begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{bmatrix}^{(i+1)} = \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{bmatrix}^{(i)} + \mathbf{J}^{-1} \left(\begin{bmatrix} p_x \\ p_y \\ p_z \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} p_x \\ p_y \\ p_z \end{bmatrix}^{(i)} \right) \quad 2.5.1.3.13$$

Izračun za konkretne brojeve će biti obavljen pomoću programskog paketa MATLAB. Korišteni kod je naveden u prilogu rada. Duljine manipulatora će biti zadane kao $L_1 = 200$ mm, $L_2 = 150$ mm, $L_3 = 100$ mm.

Koordinate tražene pozicije:

$$\mathbf{T} = [px \quad py \quad pz]^T = [150 \quad 150 \quad 150]^T mm \quad 2.5.1.3.14$$

Početne vrijednosti upravljanih koordinata:

$$\mathbf{q}^{(0)} = [q_1 \quad q_2 \quad q_3]^T = [\pi/3 \quad -\pi/3 \quad \pi/3]^T rad \quad 2.5.1.3.15$$

Pogreška za vanjske koordinate sada se računa kao:

$$\begin{aligned} \delta\mathbf{T} &= \begin{bmatrix} 150 \\ 150 \\ 150 \end{bmatrix} - \begin{bmatrix} \cos\left(\frac{\pi}{3}\right) [150 * \sin\left(-\frac{\pi}{3}\right) + 100 * \sin\left(\frac{\pi}{3} - \frac{\pi}{3}\right)] \\ \sin\left(\frac{\pi}{3}\right) [150 * \sin\left(-\frac{\pi}{3}\right) + 100 * \sin\left(\frac{\pi}{3} - \frac{\pi}{3}\right)] \\ 200 + 150 * \cos\left(-\frac{\pi}{3}\right) + 100 * \cos\left(\frac{\pi}{3} - \frac{\pi}{3}\right) \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} 214.9519 \\ 262.5 \\ -225 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.16 \end{aligned}$$

Vrijednosti za Jacobievu matricu i njezin inverz:

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} 112.5 & 87.5 & 50 \\ -64.95 & 151.55 & 86.6 \\ 0 & 129.9 & 0 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.17$$

$$\mathbf{J}^{-1} = \begin{bmatrix} 0.067 & -0.0038 & 0 \\ 0 & 0 & 0.077 \\ 0.005 & 0.0087 & -0.0135 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.18$$

Vrijednosti upravljanih koordinata nakon prve iteracije:

$$\mathbf{q}^{(1)} = \begin{bmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{bmatrix}^{(1)} = \begin{bmatrix} 1.4698 \\ -2.7792 \\ 0.3639 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.19$$

Vrijednosti nakon 6. iteracije:

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} 8.5 & -53.63 & 15.9 \\ 7.7 & 59.1 & -17.51 \\ 0 & -11.46 & 97.165 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.21$$

$$\delta \mathbf{T} = \begin{bmatrix} 142.3 \\ 158.49 \\ 29.7962 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.22$$

$$\mathbf{q}^{(6)} = \begin{bmatrix} 5.0832 \\ -3.575 \\ 2.9704 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.23$$

Vrijednosti nakon 12. iteracije:

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} 22.225 & -165.523 & -55.56 \\ 182.66 & 20.14 & 6.76 \\ 0 & 184 & 82.87 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.24$$

$$\delta \mathbf{T} = \begin{bmatrix} -32.66 \\ 172.2245 \\ -216.7478 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.25$$

$$\mathbf{q}^{(12)} = \begin{bmatrix} 3.9282 \\ -2.3248 \\ -0.7178 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.26$$

Vrijednosti nakon 19. iteracije:

$$\mathbf{J} = \begin{bmatrix} -150 & 35.355 & 54.05 \\ 149.76 & 35.355 & 54.05 \\ 0 & 212.13 & 64.48 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.27$$

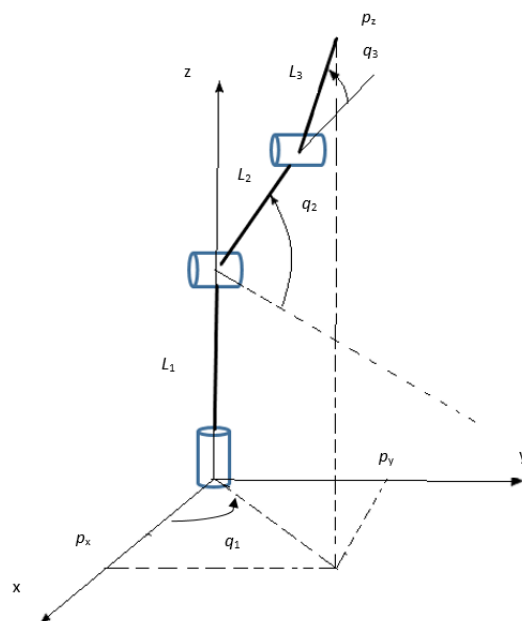
$$\delta \mathbf{T} = \begin{bmatrix} 5.26 \times 10^{-4} \\ 5.25 \times 10^{-4} \\ -4.43 \times 10^{-4} \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.28$$

$$\mathbf{q}^{(19)} = \begin{bmatrix} 3.9270 \\ -1.3936 \\ -1.0472 \end{bmatrix} \quad 2.5.1.3.29$$

Rezultat nakon 19. iteracije daje točnost na četvrtu decimalu te se može uzeti kao dovoljno točno rješenje.

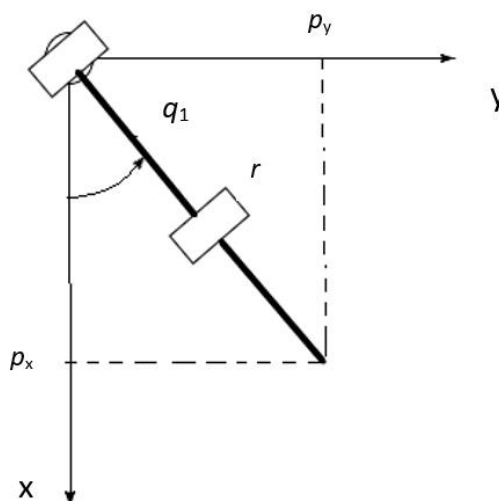
2.5.2 Geometrijsko rješenje inverzne kinematike

Na početku poglavlja izvedena je inverzna kinematike RRR manipulatora pomoću tehnike inverzne transformacije matrica te je dobiveno rješenje za poznatu poziciju krajnjeg segmenta s obzirom na ishodišni koordinatni sustav te poznati Eulerov kut nagiba, φ . U ovom dijelu bit će prikazano rješenje inverzne kinematike pomoću geometrijske analize gdje će varijable zglobova q_1 , q_2 i q_3 odgovarati poziciji krajnjeg segmenta. U ovom pristupu, trigonometrijske jednadžbe će biti izvedene promatranjem fizikalne strukture manipulatora.



Slika 16. Manipulator RRR strukture

Na početku analize manipulatora, za određivanje unutarnje koordiante q_1 napravit će se projekcija u xy ravnini.

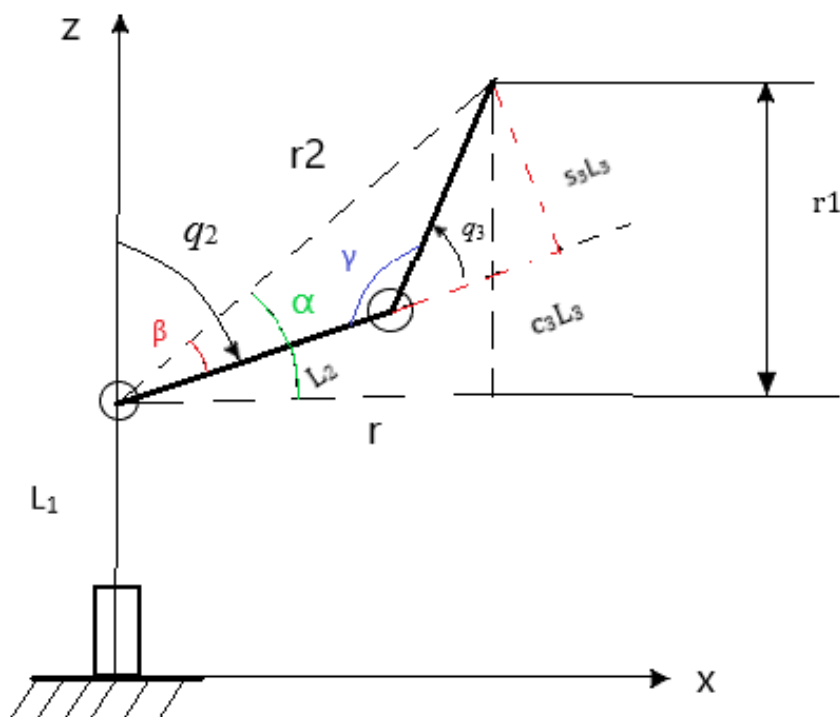
Slika 17. Projekcija manipulatora u xy ravnini

Sa slike 10. vidljiva je ovisnost q_1 o p_x i p_y koordinatama krajnjega segmenta manipulatora. Duljina r definirana je pomoću Pitagorina poučka.

$$q_1 = \text{atan2}\left(\frac{p_y}{p_x}\right) \quad 2.5.2.1$$

$$r = \sqrt{p_x^2 + p_y^2} \quad 2.5.2.2$$

Za određivanje ostale dvije upravljane koordinate potrebna je projekcija u xz ravnini manipulatora.



Slika 18. Projekcija manipulatora u xz ravnini

Pomoću kosinusovog poučka i izvoda 2.5.2.2, q_3 se može zapisati kao kao:

$$r_2^2 = r^2 + r_1^2 \quad 2.5.2.3$$

$$r_1 = p_z - L_1 \quad 2.5.2.4$$

$$r_2^2 = L_3^2 + L_2^2 - 2L_3L_2 \cos(\gamma) \quad 2.5.2.5$$

$$\gamma = 180^\circ - q_3 \quad 2.5.2.6$$

$$c_3 = \frac{p_x^2 + p_y^2 + (p_z - L_1)^2 - L_2^2 - L_3^2}{2L_2L_3} \quad 2.5.2.7$$

$$s_3 = \pm \sqrt{1 - c_3^2} \quad 2.5.2.8$$

$$q_3 = \text{atan2}(s_3, c_3) \quad 2.5.2.9$$

Da bi izvedene jednadžbe bile rješive, mora vrijediti uvjet $-1 \leq c_3 \leq 1$, uvjet neće biti zadovoljen za danu poziciju izvan dohvata manipulatora. Predznak ispred s_3 određuje orijentaciju segmenta. Negativan predznak odgovara poziciji „lakat gore“ poziciji a pozitivan poziciji „lakat dolje“. Unutarnja koordinata q_2 određena je iz sada poznatog zakreta q_3 te se sa geometrije sa slike 18. daju izvesti sljedeće relacije:

$$q_2 = 90^\circ - (\alpha - \beta) \quad 2.5.2.11$$

$$\operatorname{tg}(\alpha) = \frac{r_1}{r} \quad 2.5.2.12$$

$$\alpha = \operatorname{atan2}\left(p_z - L_1, \sqrt{p_x^2 + p_y^2}\right) \quad 2.5.2.13$$

$$\tan(\beta) = \frac{s_3 L_3}{c_3 L_3 + L_2} \quad 2.5.2.14$$

$$\beta = \operatorname{atan2}(s_3 L_3, c_3 L_3 + L_2) \quad 2.5.2.15$$

$$q_2 = 90^\circ - \left[\operatorname{atan2}\left(p_z - L_1, \sqrt{p_x^2 + p_y^2}\right) - \operatorname{atan2}(s_3 L_3, c_3 L_3 + L_2) \right] \quad 2.5.2.16$$

2.5.3 Usporedba rješenja inverzne kinematike

Broj mogućih rješenja inverzne kinematike u općenitom slučaju ovisi o konfiguraciji manipulatora, u slučaju da se zadana krajnja točka nalazi izvan radnog prostora, neće postojati realno rješenje, u jednadžbama će se u takvoj situaciji pojaviti negativna vrijednost pod korijenom. Nadalje neće sve orijentacije unutar radnog prostora biti dohvatljive zbog ograničenja postavljenih na zglobove i veze između njih. U slučajevima kada postoje rješenja inverzne kinematike, ona se razlikuju ovisno o korištenoj konfiguraciji manipulatora za dolazak u predviđenu poziciju. Pozicija „lakat dolje“ i „lakat gore“ sa slike 8. Različite moguća rješenja uvjetuju sustav da odabere jedno rješenje, najčešće rješenje koje je najbliže trenutnoj konfiguraciji. Postoje nekoliko mogućih postupaka za rješavanje inverzne kinematike, od kojih su neki detaljnije razrađeni u prethodnim dijelovima poglavlja, koji će biti korišteni, ovisi o zadanom problemu i konfiguraciji robota buduće da svaki postupak ima prednosti i mane naspram drugih. Tehnika inverzne transformacije ne nudi metodu odabira optimalnog rješenja među dobivenim rješenjima, iterativna tehnika ima sličan problem uz koji još zahtjeva velik broj provedenih kalkulacija. Također konvergencija rješenja nije garantirana. Pogotovo u slučajevima kada je konfiguracija manipulatora blizu singularnog položaja. Upotrebljivost iterativne tehnike uvelike ovisi o broju upravljanih koordinata i broju neovisnih varijabli

dobivenih iz direktne kinematike. U slučaju kada je broj upravljanih koordinata jednak broju neovisnih varijabli, postoji određen broj mogućih rješenja uz uvjet da Jacobieva matrica nije singularna. Kada broj zglobova premašuje broj neovisnih varijabli, problem je redundantan, postoji beskonačno mnogo rješenja. Za broj zglobova manji od broja neovisnih varijabli, ne postoji konkretno rješenje jer je nedovoljan broj zglobova da bi se omogućilo postizanje proizvoljne pozicije robota. Moguće je doći do približnog rješenja minimiziranjem pogreške pozicije.

2.5.4 Singularnost manipulatora

Singularne pozicije su pozicije u kojem manipulator gubi jedan ili više stupnjeva slobode gibanja iz razloga što u tim pozicijama prethodno neovisne varijable postaju linearno ovisne ili rješenja postaju nedefinirana. Postoji dva tipa singularnosti, granične singularnosti, do kojih dolazi kada je manipulator potpuno ispružen ili uvučen unutar sebe. Drugi tip su unutarnje singularnosti do kojih dolazi kada se dvije osi prizmatičnog zgloba postanu paralelne ili dođe do poklapanja osi različitih rotacijskih zglobova. Takve pozicije je poželjno izbjeći iz razloga što smanjuju mobilnost manipulatora, ne mogu se postići proizvoljne pozicije krajnjeg segmenta, problem inverzne kinematike može imati beskonačno mnogo rješenja te u pozicijama blizu singularnosti, brzine pokretanja zglobova strmovito rastu. Konfiguracija pozicije u kojoj dolazi do singularnosti se može odrediti pomoću Jacobieve matrice. Jacobieva matrica povezuje brzine gibanja zglobova s vektorom brzina krajnjeg segmenta.

$$\dot{\mathbf{X}} = \mathbf{J}\dot{\mathbf{q}} \quad 2.5.4.1$$

Kada matrica postane singularna, gornja jednadžba je nedefinirana i ne mogu se odrediti brzine zglobova za brzine krajnjeg segmenta i obrnuto. Matrica je singularna kada je njezina determinanta jednaka nuli. U nastavku će biti određeni konfiguracije RRR manipulatora za koje dolazi do singularnosti. Determinanta Jacobieve matrice je određena iz jednadžbe 2.5.1.1.12 i iznosi:

$$\det(J) = L_2 L_3 s_3 (L_2 s_2 + L_3 s_{23}) \quad 2.5.4.2$$

Uz pretpostavku da duljine segmenta L_2 i L_3 nisu jednaki 0, determinanta matrice će biti jednaka nuli u prvom slučaju kada je $q_3 = 0$ ili $q_3 = \pi$. Te pozicije se nazivaju „singularnost lakta“ jer je za njih „lakat“ manipulatora potpuno ispružen ili potpuno uvučen. Drugi slučaj je za izraz $L_2 s_2 + L_3 s_{23}$ jednak nuli. Izraz će biti jednak nuli kada se z os segmenta poklapa sa z osi ishodišnog koordinatnog sustava. Ta konfiguracija se naziva „singularnost ramena“.

2.6 Planiranje trajektorije manipulatora

2.6.1 Trajektorija prema unutarnjim koordinatama

Izvedba jednadžbi koje opisuju trajektoriju manipulatora ima veliku korist u području robotike jer osiguravaju da manipulator prođe kroz željene točke prostora u zadanom vremenu i uspješno obavi predviđeni zadatak. Trajektorija se obično opisuje s obzirom na gibanja zglobova zbog prirodnijeg opisa zadatka kojeg manipulator treba izvršiti. Postoji više različitih algoritama vođenja manipulatora, u nastavku će biti dan detaljniji opis vođenja sa zadanom početnom i krajnjom točkom te definiranim vremenskim intervalom, točka – točka vođenje. Vremenski definirana putanja se može opisati pomoću kubnih polinoma za svaku upravljaju koordinatu. Za RRR strukturu manipulatora definirane su tri upravljane koordinate.

$$q_i(t) = a_0 + a_1 t + a_2 t^2 + a_3 t^3 \quad 2.6.1.1$$

$$q_1(t) = a_{10} + a_{11} t + a_{12} t^2 + a_{13} t^3 \quad 2.6.1.2$$

$$q_2(t) = a_{20} + a_{21} t + a_{22} t^2 + a_{23} t^3 \quad 2.6.1.3$$

$$q_3(t) = a_{30} + a_{31} t + a_{32} t^2 + a_{33} t^3 \quad 2.6.1.4$$

Kubični polinomi opisani su pomoću četiri koeficijenta što omogućuje uzimanje u obzir ograničenja postavljenih u početnoj i krajnjoj točki. Brzina upravljanih koordinata izravno se računaju iz derivacije položaja.

$$\dot{q}_1(t) = a_{11} + 2a_{12}t + 3a_{13}t^2 \quad 2.6.1.5$$

$$\dot{q}_2(t) = a_{21} + 2a_{22}t + 3a_{23}t^2 \quad 2.6.1.6$$

$$\dot{q}_3(t) = a_{31} + 2a_{32}t + 3a_{33}t^2 \quad 2.6.1.7$$

U početnoj točki gibanja vrijeme iznosi $t_0 = 0$ te se iz prethodnih jednadžbi proizlazi:

$$\begin{aligned} q_1(0) &= a_{10} \\ q_2(0) &= a_{20} \\ q_i(0) &= a_{30} \\ \dot{q}_1(0) &= a_{11} \\ \dot{q}_2(0) &= a_{21} \\ \dot{q}_3(0) &= a_{31} \end{aligned} \quad 2.6.1.8$$

Krajnja točka radi jednostavnijeg zapisa može biti uzeta za $t_k = 1$:

$$\begin{aligned} q_1(t_k) &= a_{10} + a_{11} + a_{12} + a_{13} \\ q_2(t_k) &= a_{20} + a_{21} + a_{22} + a_{23} \\ q_3(t_k) &= a_{30} + a_{31} + a_{32} + a_{33} \\ \dot{q}_1(t_k) &= a_{11} + 2a_{12} + 3a_{13} \\ \dot{q}_2(t_k) &= a_{21} + 2a_{22} + 3a_{23} \\ \dot{q}_3(t_k) &= a_{31} + 2a_{32} + 3a_{33} \end{aligned} \quad 2.6.1.9$$

Poznavajući koordinate početne i krajnje točke poznate, nepoznati koeficijenti se mogu izraziti prema izrazima:

$$a_{12} = q_1(t_k) - a_{10} - a_{11} - a_{13} \quad 2.6.1.11$$

$$q_1(t_k) = a_{11} + 2(q_1(t_k) - a_{10} - a_{11} - a_{13}) + 3a_{13} \quad 2.6.1.12$$

$$a_{13} = q_1(t_k) - 2q_1(t_k) + 2a_{10} + a_{11} \quad 2.6.1.13$$

$$a_{22} = q_2(t_k) - a_{20} - a_{21} - a_{23} \quad 2.6.1.14$$

$$a_{23} = q_2(t_k) - 2q_2(t_k) + 2a_{20} + a_{21} \quad 2.6.1.15$$

$$a_{32} = q_3(t_k) - a_{30} - a_{31} - a_{33} \quad 2.6.1.16$$

$$a_{33} = q_3(t_k) - 2q_3(t_k) + 2a_{30} + a_{31} \quad 2.6.1.17$$

Za početnu točku $p_0 = [25 \ 35 \ 45]^T$ i krajnju $p_1 = [75 \ 180 \ 150]^T$, gdje su koordinate u mm, i uz pretpostavku da brzine u početnoj i krajnjoj točki iznose 0, svi koeficijenti kubičnih polinoma su određeni. Uvrštavanjem vrijednosti u računalni program poput MATLAB-a, konačni izrazi za opis trajektorije se dobivaju:

$$q_1(t) = 0.9505 + 0.6764t^2 - 0.4509t^3 \quad 2.6.1.18$$

$$q_2(t) = 3.5223 - 3.6043t^2 + 2.4028t^3 \quad 2.6.1.19$$

$$q_3(t) = -1.7935 + 1.4804t^2 - 0.9869t^3 \quad 2.6.1.21$$

2.6.2 Trajektorija prema vanjskim koordinatama

Planiranje trajektorije je kao i za unutarnje koordinate moguće izvesti u vidu vanjskih koordinata. Temelji se na sličnom principu, projektiranje putanje između dvije točke. U realnim slučajevima optimalnija rješenja se dobiju ako se definira točka na putanji u čiju poziciju manipulator ne mora doći nego samo joj se približiti. Time se dobiva glatka tranzicija nego kod oštih rubova trajektorije te se izbjegava nepotrebno gubljenje na brzini gibanja manipulatora. U slučaju kada bi se izvodila putanja sastavljena samo od gibanja po linijama jednadžba bi glasila:

$$\mathbf{r}(t) = \mathbf{r}_1 - \frac{t_1 - t}{t_1 - t_0} (\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0) \quad t_0 \leq t \leq t_1 \quad 2.6.2.1$$

$$\mathbf{r}(t) = \mathbf{r}_1 - \frac{t_1 - t}{t_2 - t_1} (\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1) \quad t_1 \leq t \leq t_2 \quad 2.6.2.2$$

Gdje je:

\mathbf{r}_0 – vektor ishodišne pozicije,

\mathbf{r}_2 – vektor konačne pozicije,

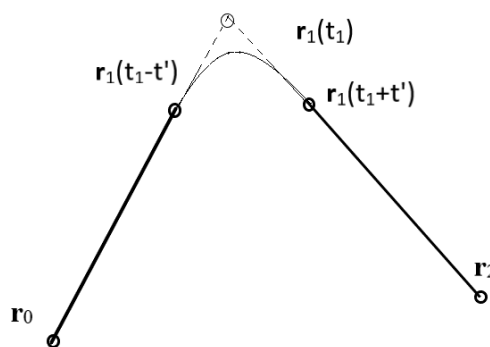
\mathbf{r}_1 – vektor pozicije između \mathbf{r}_0 i \mathbf{r}_2 ,

t_0 – vrijeme prolaska kroz poziciju \mathbf{r}_0 ,

t_1 – vrijeme prolaska kroz poziciju \mathbf{r}_1 ,

t_2 – vrijeme prolaska kroz poziciju \mathbf{r}_2 ,

Uvođenjem gibanja po paraboli, pojavljuje se varijabla t' koja označava vrijeme prije dolaska u poziciju \mathbf{r}_1 gdje linearno gibanje prelazi u parabolično. Parabolično gibanje tada egzistira na intervalu $[t_1 - t', t_1 + t']$.



Slika 19. Gibanje po paraboli

U granicama intervala, pozicije su definirane kao:

$$\mathbf{r}(t_1 - t') = \mathbf{r}_1 - \frac{t'}{t_1 - t_0} (\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0) \quad 2.6.2.3$$

$$\mathbf{r}(t_1 + t') = \mathbf{r}_1 + \frac{t'}{t_2 - t_1} (\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1) \quad 2.6.2.4$$

Brzine u tim pozicijama:

$$\dot{\mathbf{r}}(t_1 - t') = \frac{1}{t_1 - t_0} (\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0) \quad 2.6.2.5$$

$$\dot{\mathbf{r}}(t_1 + t') = \frac{1}{t_2 - t_1} (\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1) \quad 2.6.2.6$$

Uz pretpostavku da je ubrzanje tokom paraboličnog gibanja konstantno,

$$\ddot{\mathbf{r}}(t) = \ddot{\mathbf{r}}_c = konst. \quad 2.6.2.7$$

Tada parabolična krivulja ima jednadžbu:

$$\mathbf{r}(t) = \mathbf{r}(t_1 - t') + (t - t_1 + t')\dot{\mathbf{r}}(t_1 - t') + 0.5(t - t_1 + t')^2\ddot{\mathbf{r}}_c \quad 2.6.2.8$$

Uvrštavanjem izraza 2.6.2.3 i 2.6.2.5:

$$\mathbf{r}(t) = \mathbf{r}_1 + \frac{t - t_1}{t_1 - t_0}(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0) + 0.5(t - t_1 + t')^2 \ddot{\mathbf{r}}_c \quad 2.6.2.9$$

Za vrijeme $t = t_1 + t'$, krivulja ima vrijednost jednaku izrazu 2.6.2.4:

$$\mathbf{r}(t_1 + t') = \mathbf{r}_1 + \frac{t'}{t_2 - t_1}(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1) = \mathbf{r}_1 + \frac{t'}{t_1 - t_0}(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0) + 2\ddot{\mathbf{r}}_c t'^2 \quad 2.6.2.11$$

Akceleracija je tada jednaka:

$$\ddot{\mathbf{r}}_c = \frac{1}{2t'} \left(\frac{(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1)}{t_2 - t_1} - \frac{(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0)}{t_1 - t_0} \right) \quad 2.6.2.12$$

Uvrštavanjem akceleracije u izraz 2.6.2.9:

$$\mathbf{r}(t) = \mathbf{r}_1 - \frac{(t - t_1 - t')^2}{4t'(t_1 - t_0)}(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0) + \frac{(t - t_1 + t')^2}{4t'(t_2 - t_1)}(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1) \quad 2.6.2.13$$

Putanja je tada definirana sljedećim izrazima:

$$\mathbf{r}(t) = \mathbf{r}_1 - \frac{t_1 - t}{t_1 - t_0}(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0) \quad t_0 \leq t \leq t_1 - t' \quad 2.6.2.14$$

$$\begin{aligned} \mathbf{r}(t) = \mathbf{r}_1 - \frac{(t - t_1 - t')^2}{4t'(t_1 - t_0)}(\mathbf{r}_1 - \mathbf{r}_0) & \quad t_1 - t' \leq t \leq t_1 + t' \\ + \frac{(t - t_1 + t')^2}{4t'(t_2 - t_1)}(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1) & \quad 2.6.2.15 \end{aligned}$$

$$\mathbf{r}(t) = \mathbf{r}_1 - \frac{t_1 - t}{t_2 - t_1}(\mathbf{r}_2 - \mathbf{r}_1) \quad t_1 + t' \leq t \leq t_2 \quad 2.6.2.16$$

Prednosti planiranja trajektorije po vanjskim koordinatama je u tome što je lakše upravljati silom koju prenosi manipulator te je jednostavnije planiranje putanje s obzirom na vanjska ograničenja unutar radnog prostora.

2.7 Praćenje unaprijed zadane putanje manipulatora

Nakon izvedba jednadžbi za proračun inverzne kinematike manipulatora, moguće ih je implementirati u svrhu navođenja robota da prati konkretno zadanu putanju. U prethodnom poglavlju su opisani postupci definiranja trajektorije prema unutarnjim koordinatama te prema vanjskim koordinatama prihvatnice. Na početku je potrebno definirati početnu polazišnu točku te krajnju željenu poziciju prihvatnice. Za trajektoriju definiranu u unutarnjim koordinatama, pomoću jednadžbi inverzne kinematike, (izrazi 2.5.2.1 , 2.5.2.9, 2.5.2.16), računaju se vrijednosti unutarnjih koordinata q_1 , q_2 i q_3 te se proračunavaju za poznate duljine segmenata te poznatu početnu i krajnju poziciju. S dobivenim vrijednostima definira se trajektorija od početne do krajnje točke prema izrazu 2.3.1 Za trajektoriju definiranu u Kartezijevim

koordinatama pomoću početne i krajnje pozicije prihvatnice, u svakom međukoraku trajektorije, primjenjuju se izrazi inverzne kinematike za trenutni položaj prihvatnice i računaju se vrijednosti unutarnjih koordinata za pripadnu poziciju. Postupak je moguće zapisati u obliku algoritma.

2.7.1 Trajektorija zadana prema unutarnjim koordinatama

1. Definiranje početne točke \mathbf{p}_0 te željene krajnje pozicije prihvatnice \mathbf{p}_k .
2. Proračun vrijednosti zglobova pomoću jednadžbi inverzne kinematike u početnom položaju \mathbf{q}_0 i u krajnjem položaju \mathbf{q}_k .
3. Definiranje vremenskog intervala t i podjela na n broj koraka
4. Proračun kubnih polinoma trajektorije $\mathbf{q}(t)$ za \mathbf{q}_0 i \mathbf{q}_k .
5. Mapiranje vrijednosti $\mathbf{q}(t)^{(n)}$ za svaki n korak vremenskog intervala.
6. Proračun položaja prihvatnice $\mathbf{p}^{(n)}$ direktnom kinematikom za $\mathbf{q}(t)^{(n)}$.

U nastavku će biti opisano rješenje praćenja trajektorije manipulatora RRR strukture za konkretno zadane brojeve. U prilogu je dan MATLAB kod opisanog procesa.

Za opis ovog problema odabrane vrijednosti početne i krajnje pozicije glase:

$$\mathbf{p}_0 = [-100 \quad 3 \quad 200]^T \text{ mm} \quad 2.7.1.1$$

$$\mathbf{p}_k = [100 \quad 100 \quad 10]^T \text{ mm} \quad 2.7.1.2$$

Gdje \mathbf{p}_k predstavlja vektor koordinata krajnje pozicije a \mathbf{p}_0 vektor koordinata početne pozicije.

Unutarnje koordinate ovisno o poziciji su definirane prema prethodno izvedenim izrazima;

$$q_1 = \text{atan2} \left(\frac{p_y}{p_x} \right) \quad 2.7.1.3$$

$$q_2 = 90^\circ - \left[\text{atan2} \left(p_z - L_1, \sqrt{p_x^2 + p_y^2} \right) - \text{atan2}(s_3 L_3, c_3 L_3 + L_2) \right] \quad 2.7.1.4$$

$$c_3 = \frac{p_x^2 + p_y^2 + (p_z - L_1)^2 - L_2^2 - L_3^2}{2L_2 L_3} \quad 2.7.1.5$$

$$s_3 = \pm \sqrt{1 - c_3^2} \quad 2.7.1.6$$

$$2.7.1.7$$

$$q_3 = \text{atan2}(s_3, c_3)$$

Gdje su vrijednosti duljina štapova $L_1 = 200$ mm, $L_2 = 150$ mm, $L_3 = 100$ mm. Uvrštavanjem zadanih vrijednosti za početnu poziciju se dobiva:

$$q_1 = \text{atan2} \left(\frac{3}{-100} \right) = -0.03 \text{ rad} \quad 2.7.1.8$$

$$c_3 = \frac{(-100)^2 + 3^2 + (200 - 200)^2 - 150^2 - 100^2}{2 * 150 * 100} = -0.7503 \text{ rad} \quad 2.7.1.9$$

2.7.1.11

$$s_3 = \sqrt{1 - (-0.7503)^2} = 0.6618 \text{ rad}$$

$$q_2 = 90^\circ - \left[\text{atan2} \left(200 - 200, \sqrt{(-100)^2 + 3^2} \right) - \text{atan2} \left(100 * 0.6618, 100 * (-0.7503) + 150 \right) \right] = -2.2936 \text{ rad} \quad 2.7.1.12$$

$$q_3 = \text{atan2}(-0.6618, -0.7503) = 2.4184 \text{ rad} \quad 2.7.1.13$$

Za krajnju:

$$q_1 = 0.7854 \text{ rad} \quad 2.7.1.14$$

$$q_2 = -4.0452 \text{ rad} \quad 2.7.1.15$$

$$q_3 = 0.6654 \text{ rad} \quad 2.7.1.16$$

Poznavajući pozicije mogu se opisati trajektorije svakog zgloba kubnim jednadžbama prema izrazu 2.3.1. Pomoću programskog paketa MATLAB uvrštavanjem pripadajućih vrijednosti za trajektoriju se dobivaju sljedeći izrazi:

$$q_1 = -0.03 + 2.4462t^2 - 1.6308t^3 \quad 2.7.1.17$$

$$q_2 = -2.2936 - 5.2548t^2 + 3.5032t^3 \quad 2.7.1.18$$

$$q_3 = 2.4184 - 5.2590t^2 + 3.5060t^3 \quad 2.7.1.19$$

Za dobivene trajektorije se definira varijabla vremena te se prati i bilježi promjena vrijednosti u vremenu gdje je početna pozicija definira za vrijeme $t_0 = 0$ a konačna ta $t_k = 1$. U svakom n koraku na koje je podijeljen vremenski interval, pomoću matrica transformacija iz proračuna direktne kinematike računa se položaj svakog segmenta za vrijednost pripadajuće vremenske varijable u tom trenutku.

Vrijednosti unutarnjih koordinata za $t = 0.25$:

$$q_1 = 0.0974 \text{ rad}$$

$$q_2 = -2.5673 \text{ rad}$$

$$q_3 = 2.1445 \text{ rad} \quad 2.7.1.21$$

Položaj prihvatnice za $t = 0.25$

$$p_x = -121.937 \text{ mm}$$

$$p_y = -11.9144 \text{ mm}$$

$$p_z = 165.2578 \text{ mm} \quad 2.7.1.22$$

Vrijednosti unutarnjih koordinata za $t = 0.5$:

$$q_1 = 0.3777 \text{ rad}$$

$$q_2 = -3.1694 \text{ rad}$$

$$q_3 = 1.5419 \text{ rad}$$

2.7.1.23

Položaj prihvatnice za $t = 0.5$:

$$p_x = -88.9255 \text{ mm}$$

$$p_y = -35.2810 \text{ mm}$$

$$p_z = 44.3907 \text{ mm}$$

2.7.1.24

Vrijednosti unutarnjih koordinata za $t = 0.75$:

$$q_1 = 0.6580 \text{ rad}$$

$$q_2 = -3.7715 \text{ rad}$$

$$q_3 = 0.9393 \text{ rad}$$

2.7.1.25

Položaj prihvatnice za $t = 0.75$:

$$p_x = 45.8213 \text{ mm}$$

$$p_y = 35.4155 \text{ mm}$$

$$p_z = -16.4642 \text{ mm}$$

2.7.1.26

Moguće je primijetiti postupno približavanje vrijednosti upravljanih koordinata te vrijednosti položaja prihvatnice vrijednosti u krajnjem položaju prihvatnice.

2.7.2 Trajektorija zadana prema vanjskim koordinatama

Postupak za proračunavanje položaja prihvatnice tokom praćenja trajektorije:

1. *Definiranje početne pozicije \mathbf{p}_0 i krajnje pozicije \mathbf{p}_k .*
2. *Definiranje vremena gibanja t i podjela intervala na n korake.*
3. *Opis trajektorije u vanjskim koordinatama $\mathbf{r}(t)$ za \mathbf{p}_0 i \mathbf{p}_k .*
4. *Proračun vrijednosti zglobova $\mathbf{q}^{(n)}$ u n koraku pomoću inverzne kinematike iz $\mathbf{r}(t)^{(n)}$.*
5. *Proračun položaja prihvatnice $\mathbf{p}^{(n)}$ pomoću direktne kinematike u n koraku za $\mathbf{q}^{(n)}$.*

U nastavku slijedi opis postupka za zadane brojeve. Kod napisan u programskom paketu MATLAB u kojem je napravljen proračun, dan je u prilogu.

Zadana početna i krajnja pozicija će biti iste kao u prethodnom primjeru.

$$\mathbf{p}_o = [-100 \quad 3 \quad 200]^T mm \quad 2.7.2.1$$

$$\mathbf{p}_k = [100 \quad 100 \quad 10]^T mm \quad 2.7.2.2$$

Prema jednadžbama od 2.6.2.14 do 2.6.2.16 trajektorija opisana u Kartezijevm koordinatama za definiranu početnu i krajnju poziciji te vrijednostima $t_0 = 0$, $t_1 = 0.5$, $t_2 = 1$, $t' = 0.1$ ima oblik:

$$r_1 = \begin{bmatrix} -100 \\ 3 \\ 200 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 100 \\ 100 \\ 10 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 0 \\ 103 \\ 210 \end{bmatrix} \quad 2.7.2.3$$

$$r(t) = \begin{bmatrix} 0 \\ 103 \\ 210 \end{bmatrix} - (1 - 2t) \begin{bmatrix} 100 \\ 100 \\ 10 \end{bmatrix} \quad 0 \leq t \leq 0.4 \quad 2.7.2.4$$

$$r(t) = \begin{bmatrix} 0 \\ 103 \\ 210 \end{bmatrix} - (5t - 2)^2 \begin{bmatrix} 100 \\ 100 \\ 10 \end{bmatrix} + \left(\frac{5}{4}t - 0.32\right)^2 \begin{bmatrix} -100 \\ 3 \\ 200 \end{bmatrix} \quad 0.4 \leq t \leq 0.6 \quad 2.7.2.5$$

$$r(t) = \begin{bmatrix} 0 \\ 103 \\ 210 \end{bmatrix} - (1 - 2t) \begin{bmatrix} -100 \\ 3 \\ 200 \end{bmatrix} \quad 0.6 \leq t \leq 1 \quad 2.7.2.6$$

Unutarnje koordinate se proračunavaju pomoću inverzne kinematike i u početnoj i krajnjoj točki imaju jednake vrijednosti kao i u prethodnom primjeru.

Početna pozicija:

$$q_1 = -0.03 \text{ rad} \quad 2.7.2.7$$

$$q_2 = -2.2936 \text{ rad} \quad 2.7.2.8$$

$$q_3 = 2.4184 \text{ rad} \quad 2.7.2.9$$

Krajnja pozicija:

$$q_1 = 0.7854 \text{ rad} \quad 2.7.2.11$$

$$q_2 = -4.0452 \text{ rad} \quad 2.7.2.12$$

$$q_3 = 0.6654 \text{ rad} \quad 2.7.2.13$$

Za n korak vremenskog intervala računa se položaj prema izrazima od 2.6.2.14 do 2.6.2.16 te se inverznom kinematikom određuju vrijednosti upravljanih koordinata prema kojima se

rotiraju segmenti manipulatora. Položaj prihvatnice ponovno je određen u n koraku pomoću direktne kinematike iz pripadajućih vrijednosti upravljanih koordinata.

Trajektorija $\mathbf{r}(t)$ za $t = 0.25$:

$$\mathbf{r}(0.25) = \begin{bmatrix} -50 \\ 53 \\ 205 \end{bmatrix} \quad 2.7.2.14$$

Vrijednost upravljanih koordinata za $t = 0.25$:

$$q_1 = -0.8145 \text{ rad} \quad 2.7.2.15$$

$$q_2 = -2.1221 \text{ rad} \quad 2.7.2.16$$

$$q_3 = 2.7034 \text{ rad} \quad 2.7.2.17$$

Trajektorija $\mathbf{r}(t)$ za $t = 0.5$:

$$\mathbf{r}(0.5) = \begin{bmatrix} 0 \\ 103 \\ 210 \end{bmatrix} \quad 2.7.2.18$$

Vrijednost upravljanih koordinata za $t = 0.5$:

$$q_1 = 1.5708 \text{ rad} \quad 2.7.2.19$$

$$q_2 = 2.2004 \text{ rad} \quad 2.7.2.21$$

$$q_3 = -2.3838 \text{ rad} \quad 2.7.2.22$$

Trajektorija $\mathbf{r}(t)$ za $t = 0.75$:

$$\mathbf{r}(0.75) = \begin{bmatrix} 50 \\ 101.5 \\ 110 \end{bmatrix} \quad 2.7.2.23$$

Vrijednost upravljanih koordinata za $t = 0.75$:

$$q_1 = -2.0285 \text{ rad} \quad 2.7.2.24$$

$$q_2 = 4.7322 \text{ rad} \quad 2.7.2.25$$

$$q_3 = -1.9678 \text{ rad} \quad 2.7.2.26$$

Primjetno je da vrijednosti upravljanih koordinata u istom vremenu za trajektoriju vođenu prema vanjskim i unutarnjim koordinatama nisu iste osim u početnoj i krajnjoj poziciji. Planiranje putanje pomoću vanjskih koordinata ima više primjene u području robotike ali zahtjeva inverznu kinematiku za određivanje rotacije zglobova u svakoj točki u kojima je interpolirana trajektorija prihvatnice.

3. Dinamika

Dinamiku manipulatora je potrebno odrediti da bi upravljanje robotskim sustavima bilo moguće. Segmenti robota bit će promatrani kao kruta tijela te će prigodne jednadžbe za takve sustave biti upotrijebljene. Detaljno će biti razrađen postupak određivanja dinamike pomoću Euler- Lagrange metode. Dinamika povezuje sile i momente sa gibanjima manipulatora. Kao i kod kinematike, moguća je podjela na dva tipa dinamike, direktnu dinamiku, gdje se iz poznatih gibanja određuju sile i momenti te inverzna dinamika, iz poznatih sila i momenata određuju se gibanja. U ovom radu će biti obrađen proračun direktne dinamike za RRR – strukturu robota.

3.1 Euler-Lagrange metoda proračuna dinamike

Lagrangeova jednadžba je definirana kao razlike potencijalne i kinetičke energije nekog sustava.

$$L = K - P \quad 3.1.1$$

Jednadžba može biti izražena kao funkcija upravljanih koordinata q_i i \dot{q}_i :

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial L}{\partial \dot{q}_i} \right) - \left(\frac{\partial L}{\partial q_i} \right) = T_i \quad 3.1.2$$

Gdje je notacija $\partial L / \partial q_i$ označava diferencijal L s obzirom na promjenu q_i dok sve ostale varijable konstante, a T_i predstavlja silu koja vodi upravljenu koordinatu q_i .

Jednadžba za proračun momenta se može zapisati i u sljedećim oblicima:

$$\mathbf{T} = \mathbf{G}(\mathbf{q}) + \mathbf{H}(\mathbf{q})\ddot{\mathbf{q}} + \mathbf{C}(\mathbf{q}, \dot{\mathbf{q}}) \quad 3.1.3$$

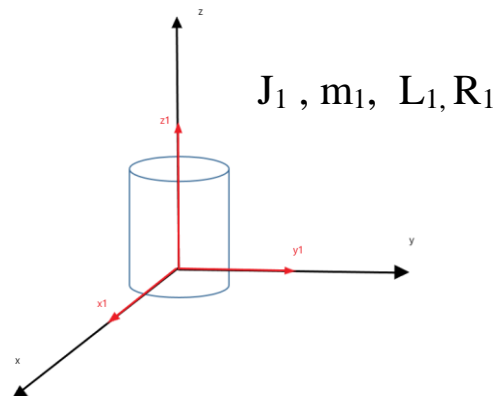
$$T_i = G_i(\mathbf{q}) + \sum_{j=1}^n H_{ij}(\mathbf{q})\ddot{q}_j + \sum_{j=1}^n \sum_{k=j}^n D_{ijk}(\mathbf{q})\dot{q}_j\dot{q}_k \quad 3.1.4$$

Gdje je \mathbf{G} vektor gravitacijskog utjecaja, \mathbf{H} matrica inercija, \mathbf{C} vektor Coriolisovih i centrifugalnih sila, D_{ijk} konstante, \mathbf{q}_i vektor upravljanih koordinata, $\dot{\mathbf{q}}_i$ vektor brzina upravljanih koordinata, a $\ddot{\mathbf{q}}_i$ vektor ubrzanja upravljanih koordinata.

3.2 Dinamika manipulatora RRR strukture

Nakon općenitog opisa proračuna dinamike u prethodnom poglavlju, u nastavku će biti dan proračun za konkretnu RRR strukturu manipulatora. Manipulator će biti podijeljen na 3 dijela po segmentima te će se za svaki segment izračunati njegova dinamika a položaj segmenata će

biti izražen za ishodišni koordinatni sustav. Pri određivanju položaja u ishodišnom koordinatnom sustavu od pomoći će biti proračun direktne kinematike prethodno prikazan. Krećući od prvog segmenta, računa se njegova kinetička i potencijalna energija.



Slika 20. Dinamika prvog segmenta

Potencijalna energija prvog segmenta je konstantna, kinetička energija se računa prema općenitom izrazu gdje kutnu brzinu ω predstavlja brzina prve upravljane koordinate \dot{q}_1 .

$$J_1 = \frac{1}{2} m_1 R_1^2 \quad 3.2.1$$

$$K_1 = \frac{1}{2} J_1 \omega^2 = \frac{1}{2} J_1 \dot{q}_1^2 \quad 3.2.2$$

Nakon određivanja energija, po jednadžbi 2.1.2 potrebno je odrediti sljedeće vrijednosti:

$$\frac{\partial K_1}{\partial \dot{q}_1} = J_1 \dot{q}_1 \quad 3.2.3$$

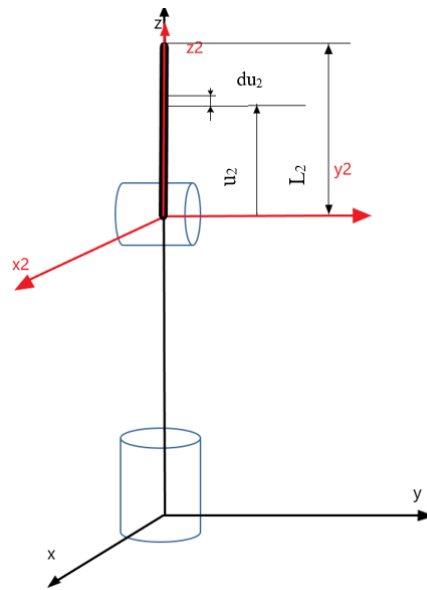
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_1}{\partial \dot{q}_1} \right) = J_1 \ddot{q}_1 \quad 3.2.4$$

$$\frac{\partial K_1}{\partial q_1} = 0 \quad 3.2.5$$

$$\frac{\partial P_1}{\partial q_1} = 0 \quad 3.2.6$$

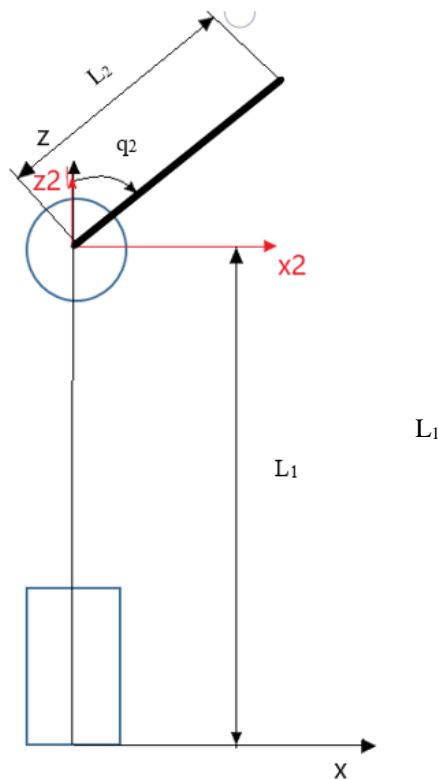
$$T_{11} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_1}{\partial \dot{q}_1} \right) - \frac{\partial K_1}{\partial q_1} + \frac{\partial P_1}{\partial q_1} = J_1 \ddot{q}_1 \quad 3.2.7$$

Prvi indeks uz moment T_{11} označuje prvi segment manipulatora, a drugi indeks označava prvu upravljanu koordinatu. Kao što je prethodno navedeno, pri određivanju dinamike 2. segmenta prvo je potrebno odrediti njegov položaj s obzirom na ishodišni koordinatni sustav, to jest, potrebno je odrediti matricu transformacija 0T_2 .



Slika 21. Dinamika 2.segmenta

Sa slike 21. vidljivo je da će kinetička energija 2. segmenta biti integralna funkcija ovisna o pomaku u_2 te je potrebno prvo odrediti funkciju položaja svake točke na segmentu. Brzina v_2 tada će biti derivacija položaja i pomoću nje kinetička energija će biti definirana. Proračun potencijalne energije će biti proveden za težište segmenta.



Slika 22. Visina težišta 2.segmenta

$$p_2 = {}^0T_2 * [0, 0, u_2, 1]^T = [c_1 s_2 u_2, s_1 s_2 u_2, L_1 + c_2 u_2, 1]^T \quad 3.2.8$$

$$p_2 = (c_1 s_2 u_2)\mathbf{i} + (s_1 s_2 u_2)\mathbf{j} + (L_1 + c_2 u_2)\mathbf{k} \quad 3.2.9$$

$$v_2 = \frac{d}{dt} p_2 = u_2 (c_1 c_2 \dot{q}_2 - \dot{q}_1 s_1 s_2)\mathbf{i} + u_2 (\dot{q}_1 c_1 s_2 + s_1 c_2 \dot{q}_2)\mathbf{j} - s_2 \dot{q}_2 u_2 \mathbf{k} \quad 3.2.11$$

$$v_2^2 = u_2^2 \left((s_2^2 (c_2^2 + s_2^2)) \dot{q}_1^2 + (c_2^2 (c_2^2 + s_2^2) + s_2^2) \dot{q}_2^2 \right) = u_2^2 (s_2^2 \dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2) \quad 3.2.12$$

$$K_2 = \frac{m_2}{2L_2} \int_0^{L_2} v_2^2(u_2) du_2 = \frac{m_2}{6} L_2^2 (s_2^2 \dot{q}_1^2 + \dot{q}_2^2) \quad 3.2.13$$

$$P_2 = -m_2 g z = -m_2 g \left(L_1 + c_2 \frac{L_2}{2} \right) \quad 3.2.14$$

Drugi segment manipulatora je pokretan pomoću momenta prve upravljane koordinate kao i pomoću momenta generiranog u drugoj upravljanoj koordinati, zato će biti potrebno riješiti Euler-Lagrange jednadžbu ovisno o promjeni q_1 te q_2 zasebno.

$$\frac{\partial K_2}{\partial \dot{q}_1} = \frac{1}{3} L_2^2 m_2 \dot{q}_1 s_2^2 \quad 3.2.15$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_2}{\partial \dot{q}_1} \right) = \frac{1}{3} L_2^2 m_2 s_2 (\ddot{q}_1 s_2 + 2\dot{q}_1 \dot{q}_2 c_2) \quad 3.2.16$$

$$\frac{\partial K_2}{\partial q_1} = 0 \quad 3.2.17$$

$$\frac{\partial P_2}{\partial q_1} = 0 \quad 3.2.18$$

$$T_{12} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_2}{\partial \dot{q}_1} \right) - \frac{\partial K_2}{\partial q_1} + \frac{\partial P_2}{\partial q_1} = \frac{1}{3} L_2^2 m_2 s_2 (\ddot{q}_1 s_2 + 2\dot{q}_1 \dot{q}_2 c_2) \quad 3.2.19$$

$$\frac{\partial K_2}{\partial \dot{q}_2} = \frac{1}{3} L_2^2 m_2 \dot{q}_2 \quad 3.2.21$$

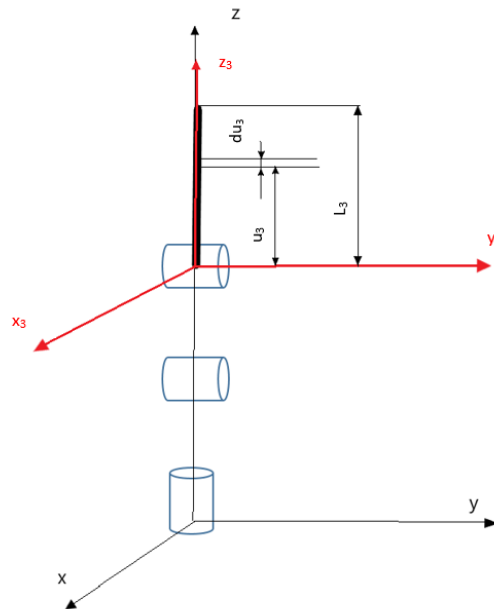
$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_2}{\partial \dot{q}_2} \right) = \frac{1}{3} L_2^2 m_2 \ddot{q}_2 \quad 3.2.22$$

$$\frac{\partial K_2}{\partial q_2} = \frac{1}{3} L_2^2 m_2 s_2 c_2 \dot{q}_1^2 \quad 3.2.23$$

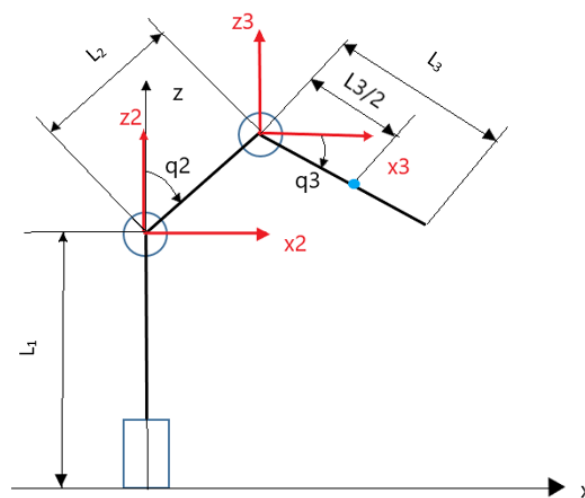
$$\frac{\partial P_2}{\partial q_2} = \frac{L_2}{2} m_2 g s_2 \quad 3.2.24$$

$$T_{22} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_2}{\partial \dot{q}_2} \right) - \frac{\partial K_2}{\partial q_2} + \frac{\partial P_2}{\partial q_2} = \frac{1}{3} L_2^2 m_2 (\ddot{q}_2 - s_2 c_2 \dot{q}_1^2) + \frac{L_2}{2} m_2 g s_2 \quad 3.2.25$$

Dinamika trećeg segmenta manipulatora će biti proračunata na sličan način kao i drugog segmenta s razlikom što je treći segment upravljani pomoću sve tri unutarnje koordinate te će sukladno s time imati tri Euler – Lagrange jednadžbe, ovisno po kojoj koordinati se prati promjena.



Slika 23. Dinamika 3. segmenta



Slika 24. Potencijalna energija 3. segmenta

$$p_3 = {}^0T_3 * [0, 0, u_3, 1]^T = \begin{bmatrix} L_2 c_1 s_2 + u_3 c_1 s_{23} \\ L_2 s_1 s_2 + u_3 s_1 s_{23} \\ L_1 + L_2 c_2 + u_3 c_{23} \\ 1 \end{bmatrix} \quad 3.2.26$$

$$p_3 = (L_2 c_1 s_2 + u_3 c_1 s_{23})\mathbf{i} + (L_2 s_1 s_2 + u_3 s_1 s_{23})\mathbf{j} + (L_1 + L_2 c_2 + u_3 c_{23})\mathbf{k} \quad 3.2.27$$

$$v_3 = \frac{d}{dt} p_2 = [\dot{q}_1(-u_3 s_1 s_{23} - L_2 s_1 s_2) + c_1(u_3 c_{23}(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_2 c_2 \dot{q}_2)]\mathbf{i} \\ + [\dot{q}_1(-u_3 c_1 s_{23} - L_2 c_1 s_2) + s_1(u_3 c_{23}(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_2 c_2 \dot{q}_2)]\mathbf{j} \\ + [-u_3 s_{23}(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_2 s_2 \dot{q}_2]\mathbf{k} \quad 3.2.28$$

$$v_3^2 = \dot{q}_1^2 (L_2^2 s_2^2 + 2L_2 s_{23} s_2 u_3 + s_{23}^2 u_3^2) + L_2^2 \dot{q}_2^2 + 2L_2 \dot{q}_2 u_3 c_3 (\dot{q}_2 + \dot{q}_3) \\ + u_3^2 (\dot{q}_2 + \dot{q}_3)^2 \quad 3.2.29$$

$$K_3 = \frac{m_3}{2L_3} \int_0^{L_3} v_3^2(u_3) du_3 \quad 3.2.31$$

$$K_3 = \frac{m_3}{2} [\dot{q}_1^2 \left(L_2^2 s_2^2 + L_2 s_{23} s_2 L_3 + \frac{1}{3} s_{23}^2 L_3^2 \right) + L_2^2 \dot{q}_2^2 + L_2 \dot{q}_2 L_3 c_3 (\dot{q}_2 + \dot{q}_3) \\ + \frac{1}{3} L_3^2 (\dot{q}_2 + \dot{q}_3)^2] \quad 3.2.32$$

$$P_3 = -m_3 g z = -m_3 g (L_1 + L_2 c_2 - \frac{1}{2} L_3 c_{23}) \quad 3.2.33$$

$$\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_1} = m_3 \dot{q}_1 \left(\frac{1}{3} L_3^2 s_{23}^2 + L_3 L_2 s_2 s_{23} + L_2^2 s_2^2 \right) \quad 3.2.34$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_1} \right) = m_3 \ddot{q}_1 \left(\frac{1}{3} L_3^2 s_{23}^2 + L_2 L_3 s_2 s_{23} + L_2^2 s_2^2 \right) \\ + \frac{1}{3} m_3 \dot{q}_1 \dot{q}_2 [2L_3^2 c_{23} s_{23} + 3L_3 L_2 (s_2 c_{23} + c_2 s_{23}) + 6L_2^2 s_2 c_2] \\ + m_3 \dot{q}_1 \dot{q}_3 \left[\frac{2}{3} L_3^2 c_{23} s_{23} + L_3 L_2 s_2 c_{23} \right] \quad 3.2.35$$

$$\frac{\partial K_3}{\partial q_1} = 0 \quad 3.2.36$$

$$\frac{\partial P_3}{\partial q_1} = 0 \quad 3.2.37$$

$$T_{13} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_1} \right) - \frac{\partial K_3}{\partial q_1} + \frac{\partial P_3}{\partial q_1} \quad 3.2.38$$

$$T_{13} = m_3 \ddot{q}_1 \left(\frac{1}{3} L_3^2 s_{23}^2 + L_2 L_3 s_2 s_{23} + L_2^2 s_2^2 \right) + \frac{1}{3} m_3 \dot{q}_1 \dot{q}_2 [2L_3^2 c_{23} s_{23} \\ + 3L_3 L_2 (s_2 c_{23} + c_2 s_{23}) + 6L_2^2 s_2 c_2] + m_3 \dot{q}_1 \dot{q}_3 \left[\frac{2}{3} L_3^2 c_{23} s_{23} + L_3 L_2 s_2 c_{23} \right] \quad 3.2.39$$

$$\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_2} = \frac{1}{6} m_3 [2L_3^2(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + 3L_2L_3c_3(2\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + 6L_2^2\dot{q}_2] \quad 3.2.41$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_2} \right) &= m_3 \ddot{q}_2 \left[\frac{1}{3} L_3^2 + L_2^2 + L_2L_3c_3 \right] + m_3 \dot{q}_3 \left[\frac{1}{3} L_3^2 + \frac{1}{2} L_2L_3c_3 \right] \\ &\quad - \dot{q}_2 \dot{q}_3 m_3 L_2L_3s_3 - \dot{q}_3^2 \frac{1}{2} m_3 L_2L_3s_3 \end{aligned} \quad 3.2.42$$

$$\frac{\partial K_3}{\partial q_2} = \frac{1}{6} m_3 \dot{q}_1^2 [3L_2L_3(c_2s_{23} + s_2c_{23}) + 2L_3^2s_{23}c_{23} + 6L_2^2s_2c_2] \quad 3.2.43$$

$$\frac{\partial P_3}{\partial q_2} = m_3 g \frac{1}{2} (L_3s_{23} + 2L_2s_2) \quad 3.2.44$$

$$T_{23} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_2} \right) - \frac{\partial K_3}{\partial q_2} + \frac{\partial P_3}{\partial q_2} \quad 3.2.45$$

$$\begin{aligned} T_{23} &= m_3 \ddot{q}_2 \left[\frac{1}{3} L_3^2 + L_2^2 + L_2L_3c_3 \right] + m_3 \dot{q}_3 \left[\frac{1}{3} L_3^2 + \frac{1}{2} L_2L_3c_3 \right] \\ &\quad - \frac{1}{6} m_3 \dot{q}_1^2 [3L_2L_3(c_2s_{23} + s_2c_{23}) + 2L_3^2s_{23}c_{23} + 6L_2^2s_2c_2] \\ &\quad - \dot{q}_2 \dot{q}_3 m_3 L_2L_3s_3 - \dot{q}_3^2 \frac{1}{2} m_3 L_2L_3s_3 + m_3 g \frac{1}{2} (L_3s_{23} + 2L_2s_2) \end{aligned} \quad 3.2.46$$

$$\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_3} = \frac{1}{6} m_3 L_3 [2L_3(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + 3L_2c_3\dot{q}_2] \quad 3.2.47$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_3} \right) = \frac{m_3}{3} L_3^2 \ddot{q}_3 + \dot{q}_2 \left(\frac{m_3}{3} L_3^2 + \frac{1}{2} m_3 L_3 L_2 c_3 \right) - \frac{1}{2} L_3 L_2 m_3 s_2 \dot{q}_2 \dot{q}_3 \quad 3.2.48$$

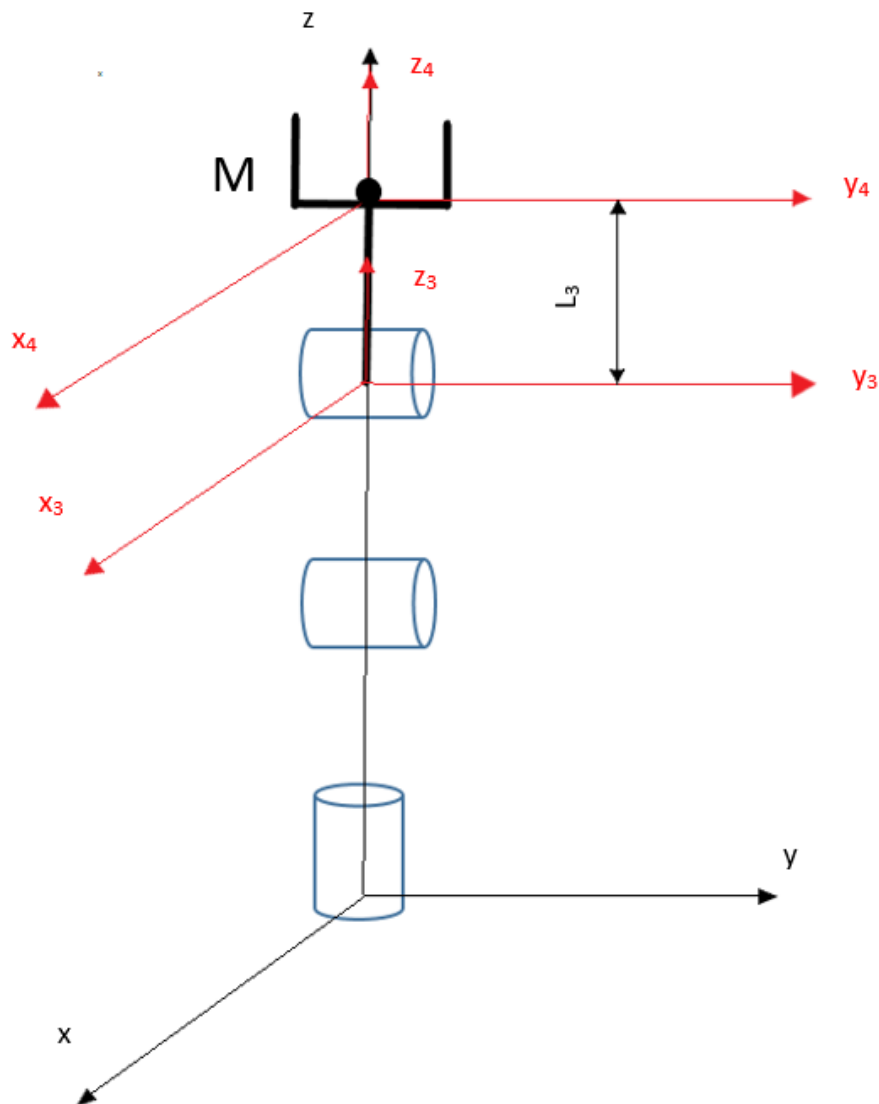
$$\frac{\partial K_3}{\partial q_3} = \dot{q}_1^2 m_3 \left(\frac{1}{2} L_3 L_2 s_2 c_{23} + \frac{1}{3} L_3^2 s_{23} c_{23} \right) - \frac{1}{2} m_3 L_2 L_3 (\dot{q}_2^2 + \dot{q}_2 \dot{q}_3) s_3 \quad 3.2.49$$

$$\frac{\partial P_3}{\partial q_3} = \frac{1}{2} g m_3 L_3 s_{23} \quad 3.2.51$$

$$T_{33} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_3}{\partial \dot{q}_3} \right) - \frac{\partial K_3}{\partial q_3} + \frac{\partial P_3}{\partial q_3} \quad 3.2.52$$

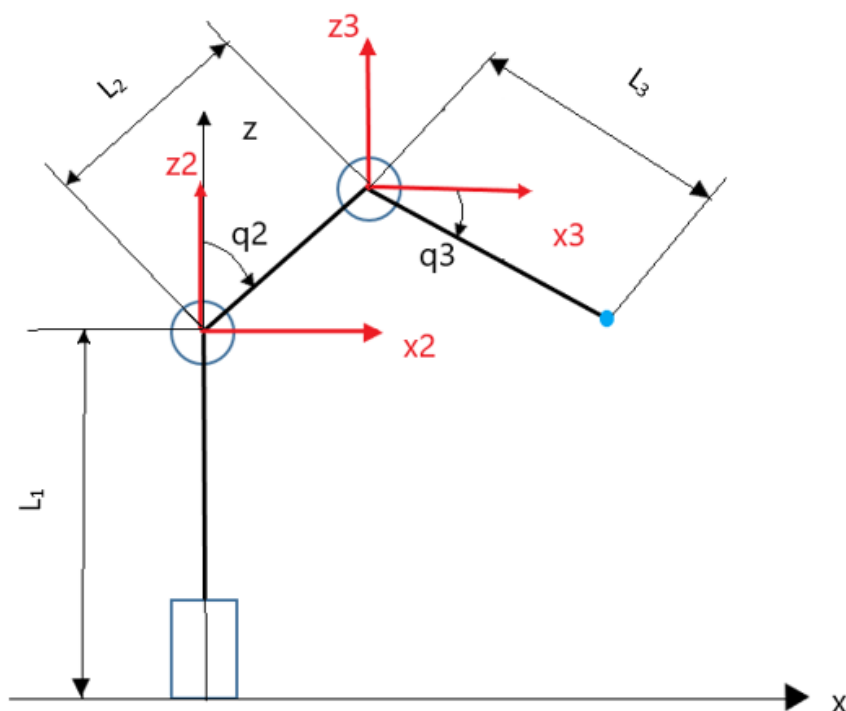
$$\begin{aligned} T_{33} &= \frac{m_3}{3} L_3^2 \ddot{q}_3 + \dot{q}_2 \left(\frac{m_3}{3} L_3^2 + \frac{1}{2} m_3 L_3 L_2 c_3 \right) \\ &\quad - \dot{q}_1^2 m_3 \left(\frac{1}{2} L_3 L_2 s_2 c_{23} + \frac{1}{3} L_3^2 s_{23} c_{23} \right) + \frac{1}{2} m_3 L_2 L_3 \dot{q}_2^2 s_3 \\ &\quad + \frac{1}{2} g m_3 L_3 s_{23} \end{aligned} \quad 3.2.53$$

Nakon proračunate dinamike svih segmenata manipulatora, potrebno je odrediti i dinamiku mase koju prenosi hvataljka. Moguće je pretpostaviti da se masa nalazi u ishodištu koordinatnog sustava prihvatnice ili njezin položaj definirati preko pomoću koordinatnog sustava trećeg segmenta. Drugi opcija će omogućiti korištenje istih jednadžbi za opis pozicije mase M kao i za opis trećega segmenta uz razliku što će pomak u_3 biti jednak duljini segmenta L_3 kao što je vidljivo na slici 25.



Slika 25. Dinamika mase M

Potencijalna energija mase M je određena za njen položaj na kraju hvataljke kao što je prikazano na slici 26.



Slika 26. Potencijalna energija mase M

$$p_M = {}^0T_3 * [0, 0, L_3, 1]^T = \begin{bmatrix} L_2 c_1 s_2 + L_3 c_1 s_{23} \\ L_2 s_1 s_2 + L_3 s_1 s_{23} \\ L_1 + L_2 c_2 + L_3 c_{23} \\ 1 \end{bmatrix} \quad 3.2.54$$

$$p_M = (L_2 c_1 s_2 + L_3 c_1 s_{23})\mathbf{i} + (L_2 s_1 s_2 + L_3 s_1 s_{23})\mathbf{j} + (L_1 + L_2 c_2 + L_3 c_{23})\mathbf{k} \quad 3.2.55$$

$$v_M = \frac{d}{dt} p_2 = [\dot{q}_1(-L_3 s_1 s_{23} - L_2 s_1 s_2) + c_1(L_3 c_{23}(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_2 c_2 \dot{q}_2)]\mathbf{i} \\ + [\dot{q}_1(-L_3 c_1 s_{23} - L_2 c_1 s_2) + s_1(L_3 c_{23}(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_2 c_2 \dot{q}_2)]\mathbf{j} \\ + [-L_3 s_{23}(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_2 s_2 \dot{q}_2]\mathbf{k} \quad 3.2.56$$

$$v_M^2 = \dot{q}_1^2 (L_2 s_2 + s_{23} L_3)^2 + L_2^2 \dot{q}_2^2 + 2L_3 L_2 \dot{q}_2 c_3 (\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_3^2 (\dot{q}_2 + \dot{q}_3)^2 \quad 3.2.57$$

$$K_M = \frac{M}{2} v_M^2 \quad 3.2.58$$

$$K_M = \frac{M}{2} \left[\dot{q}_1^2 (L_2 s_2 + s_{23} L_3)^2 + L_2^2 \dot{q}_2^2 + 2L_3 L_2 \dot{q}_2 c_3 (\dot{q}_2 + \dot{q}_3) \right. \\ \left. + L_3^2 (\dot{q}_2 + \dot{q}_3)^2 \right] \quad 3.2.59$$

$$P_M = -Mgz = -Mg(L_1 + L_2 c_2 + L_3 c_{23}) \quad 3.2.61$$

$$\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_1} = M\dot{q}_1(L_3s_2 + q_3 + L_2s_2)^2 \quad 3.2.62$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_1} \right) &= M\ddot{q}_1(L_3s_{23} + L_2s_2)^2 + 2M\dot{q}_1\dot{q}_2(c_{23}L_3 + c_2L_2)(L_3s_{23} + L_2s_2) \\ &+ 2M\dot{q}_1\dot{q}_3c_{23}L_3(L_3s_{23} + L_2s_2) \end{aligned} \quad 3.2.63$$

$$\frac{\partial K_M}{\partial q_1} = 0 \quad 3.2.64$$

$$\frac{\partial P_M}{\partial q_1} = 0 \quad 3.2.65$$

$$T_{1M} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_1} \right) - \frac{\partial K_M}{\partial q_1} + \frac{\partial P_M}{\partial q_1} \quad 3.2.66$$

$$\begin{aligned} T_{1M} &= M\ddot{q}_1(L_3s_{23} + L_2s_2)^2 + 2M\dot{q}_1\dot{q}_2(c_{23}L_3 + c_2L_2)(L_3s_{23} + L_2s_2) \\ &+ 2M\dot{q}_1\dot{q}_3c_{23}L_3(L_3s_{23} + L_2s_2) \end{aligned} \quad 3.2.67$$

$$\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_2} = M[L_3^2(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_3L_2c_3(2\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_2^2\dot{q}_2] \quad 3.2.68$$

$$\begin{aligned} \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_2} \right) &= M[\ddot{q}_2(L_3^2 + L_2^2 + L_3L_2c_3) + \ddot{q}_3(L_3^2 + L_3L_2c_3) \\ &- 2L_2L_3s_3\dot{q}_2\dot{q}_3 - 2L_2L_3s_3\dot{q}_3^2] \end{aligned} \quad 3.2.69$$

$$\frac{\partial K_M}{\partial q_2} = M\dot{q}_1^2(L_3s_{23} + L_2s_2)(L_3c_{23} + L_2c_2) \quad 3.2.71$$

$$\frac{\partial P_M}{\partial q_2} = Mg(L_2s_2 + L_3s_{23}) \quad 3.2.72$$

$$T_{2M} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_2} \right) - \frac{\partial K_M}{\partial q_2} + \frac{\partial P_M}{\partial q_2} \quad 3.2.73$$

$$\begin{aligned} T_{2M} &= M[\ddot{q}_2(L_3^2 + L_2^2 + L_3L_2c_3) + \ddot{q}_3(L_3^2 + L_3L_2c_3) \\ &- 2L_2L_3s_3\dot{q}_2\dot{q}_3 - L_2L_3s_3\dot{q}_3^2] \\ &- M\dot{q}_1^2(L_3s_{23} + L_2s_2)(L_3c_{23} + L_2c_2) + Mg(L_2s_2 + L_3s_{23}) \end{aligned} \quad 3.2.74$$

$$\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_3} = L_3M[L_3(\dot{q}_2 + \dot{q}_3) + L_2\dot{q}_2c_3] \quad 3.2.75$$

$$\frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_3} \right) = ML_3^2\ddot{q}_3 + \dot{q}_2(ML_3^2 + M_3L_3L_2c_3) - ML_3L_2s_3\dot{q}_2\dot{q}_3 \quad 3.2.76$$

$$\frac{\partial K_M}{\partial q_3} = \dot{q}_1^2 M(L_3 L_2 s_2 c_{23} + L_3^2 s_{23} c_{23}) - \dot{q}_2^2 M L_3 L_2 s_3 - \dot{q}_2 \dot{q}_3 M L_3 L_2 s_3 \quad 3.2.77$$

$$\frac{\partial P_M}{\partial q_3} = g M L_3 s_{23} \quad 3.2.78$$

$$T_{3M} = \frac{d}{dt} \left(\frac{\partial K_M}{\partial \dot{q}_3} \right) - \frac{\partial K_M}{\partial q_3} + \frac{\partial P_M}{\partial q_3} \quad 3.2.79$$

$$T_{3M} = M L_3^2 \ddot{q}_3 + \dot{q}_2 (M L_3^2 + M L_3 L_2 c_3) - \dot{q}_1^2 M (L_3 L_2 s_2 c_{23} + L_3^2 s_{23} c_{23}) + \dot{q}_2^2 M L_3 L_2 s_3 + g M L_3 s_{23} \quad 3.2.81$$

Iz prethodnih jednadžbi moguće je odrediti potreban moment u svakoj upravljanoj koordinati za pokretanje manipulatora, sistematizacija matrica je obavljena prema jednadžbi 3.1.3.

Ukupni moment u svakoj upravljanoj koordinati:

$$T_i = \sum_{j=1}^N T_{ij} \quad 3.2.82$$

$$T_1 = T_{11} + T_{12} + T_{13} + T_{1M} \quad 3.2.83$$

$$T_2 = T_{21} + T_{22} + T_{23} + T_{2M} \quad 3.2.84$$

$$T_3 = T_{31} + T_{32} + T_{33} + T_{3M} \quad 3.2.85$$

$$\begin{bmatrix} T_1 \\ T_2 \\ T_3 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} G_1 \\ G_2 \\ G_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} H_{11} & H_{12} & H_{13} \\ H_{21} & H_{22} & H_{23} \\ H_{31} & H_{32} & H_{33} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{q}_1 \\ \dot{q}_2 \\ \dot{q}_3 \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} C_1 \\ C_2 \\ C_3 \end{bmatrix} \quad 3.2.86$$

$$G_1 = 0 \quad 3.2.87$$

$$G_2 = g \left[\frac{L_2}{2} m_2 s_2 + \frac{1}{2} m_3 (L_3 s_{23} + 2L_2 s_2) + M (L_3 s_{23} + L_2 s_2) \right] \quad 3.2.88$$

$$G_3 = g \left[\frac{1}{2} m_3 L_3 s_{23} + M L_3 s_{23} \right] \quad 3.2.89$$

$$H_{11} = \left[J_1 + \frac{1}{3} L_2^2 m_2 s_2^2 + m_3 \left(\frac{1}{3} L_3^2 s_{23}^2 + L_2 L_3 s_2 s_{23} + L_2^2 s_2^2 \right) + M (L_3 s_{23} + L_2 s_2)^2 \right] \quad 3.2.91$$

$$H_{12} = 0 \quad 3.2.92$$

$$H_{13} = 0 \quad 3.2.93$$

$$H_{21} = H_{12} = 0 \quad 3.2.94$$

$$H_{22} = \frac{1}{3}L_2^2m_2 + m_3 \left[\frac{1}{3}L_3^2 + L_2^2 + L_2L_3c_3 \right] + M(L_3^2 + L_2^2 + L_3L_2c_3) \quad 3.2.95$$

$$H_{23} = m_3 \left[\frac{1}{3}L_3^2 + \frac{1}{2}L_2L_3c_3 \right] + M(L_3^2 + L_3L_2c_3) \quad 3.2.96$$

$$H_{31} = H_{13} = 0 \quad 3.2.97$$

$$H_{32} = H_{23} = m_3 \left[\frac{1}{3}L_3^2 + \frac{1}{2}L_2L_3c_3 \right] + M(L_3^2 + L_3L_2c_3) \quad 3.2.98$$

$$H_{33} = \frac{m_3}{3}L_3^2 + ML_3^2 \quad 3.2.99$$

$$C_1 = \dot{q}_1\dot{q}_2D_{112} + \dot{q}_1\dot{q}_3D_{113} \quad 3.2.101$$

$$C_2 = \dot{q}_1^2D_{211} + \dot{q}_2\dot{q}_3D_{223} + \dot{q}_3^2D_{233} \quad 3.2.102$$

$$C_3 = \dot{q}_1^2D_{311} + \dot{q}_2^2D_{322} \quad 3.2.103$$

$$D_{112} = \left[\frac{2}{3}L_2^2m_2s_2c_2 + \frac{1}{3}m_3(2L_3^2c_{23}s_{23} + 3L_3L_2(s_2c_{23} + c_2s_{23}) + 6L_2^2s_2c_2) + 2M(c_{23}L_3 + c_2L_2)(L_3s_{23} + L_2s_2) \right] \quad 3.2.104$$

$$D_{113} = \left[m_3 \left[\frac{2}{3}L_3^2c_{23}s_{23} + L_3L_2s_2c_{23} \right] + 2Mc_{23}L_3(L_3s_{23} + L_2s_2) \right] \quad 3.2.105$$

$$D_{211} = -\frac{1}{3}L_2^2m_2s_2c_2 - \frac{1}{6}m_3[3L_2L_3(c_2s_{23} + s_2c_{23})] - M(L_3s_{23} + L_2s_2)(L_3c_{23} + L_2c_2) \quad 3.2.106$$

$$D_{223} = -m_3L_2L_3s_3 - 2ML_2L_3s_3 \quad 3.2.107$$

$$D_{233} = -\frac{1}{2}m_3L_2L_3s_3 - ML_2L_3s_3 \quad 3.2.108$$

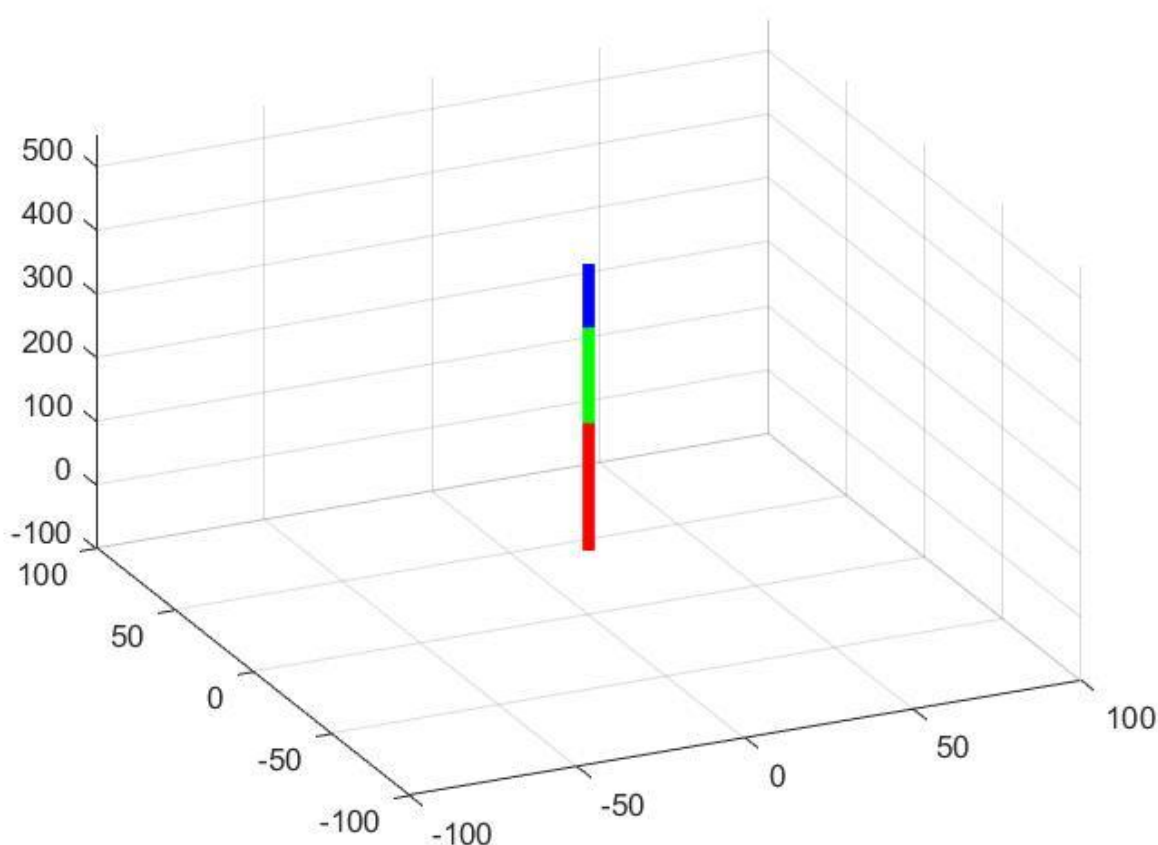
$$D_{311} = -m_3 \left(\frac{1}{2}L_3L_2s_2c_{23} + \frac{1}{3}L_3^2s_{23}c_{23} \right) - M(L_3L_2s_2c_{23} + L_3^2s_{23}c_{23}) \quad 3.2.109$$

$$D_{322} = \frac{1}{2}m_3L_2L_3s_3 + ML_3L_2s_3 \quad 3.2.111$$

Određivanje dinamike pomoću Euler-Lagrange jednadžbe ima veliku prednost nad drugim postupcima unatoč kompliciranijim jednadžbama zbog preglednosti konačnog rješenja. Jasno je vidljivo kakav utjecaj ima svaka upravljana koordinata te ovakav zapis uvelike olakšava upravljanje robota i ostale funkcije koje u obzir uzimaju dinamiku manipulatora.

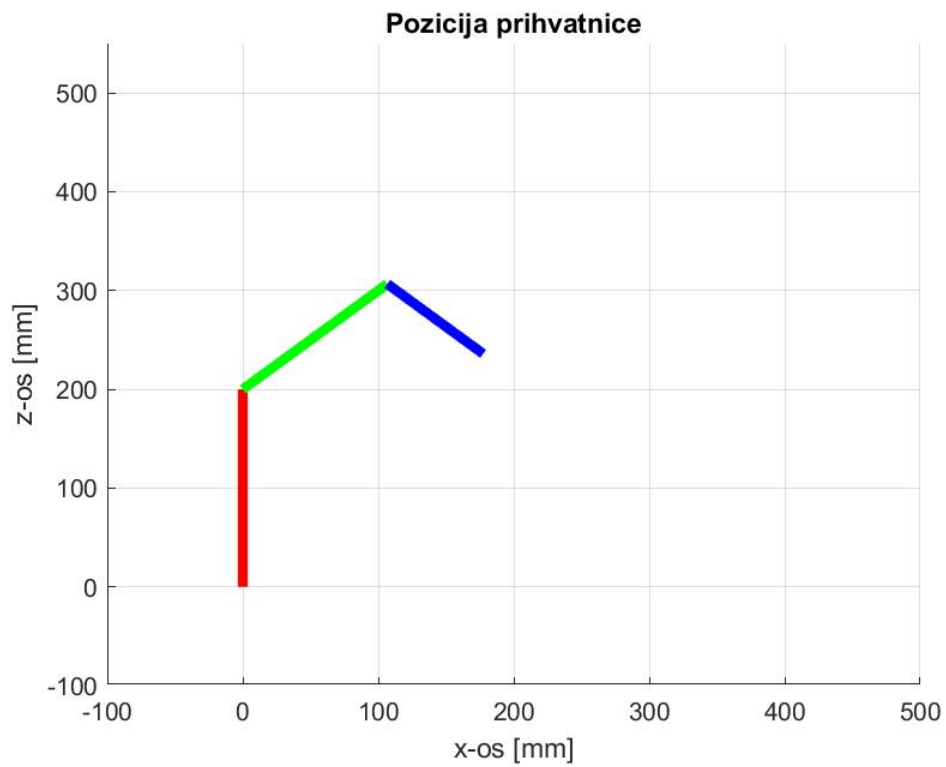
4. Simulacija manipulatora

Za proračun direktne i inverzne kinematike te dinamike izveden u prethodnim poglavljima za manipulator s tri rotacije, RRR struktura, u ovom dijelu će biti prikazane simulacije navedenih veličina korištenjem programskog paketa MATLAB. Ovaj programski paket je odabran za provedbu simulacije pomoću računalnog programa jer ima mogućnost prikladne implementacije proračuna te omogućuje manipulaciju matričnog proračuna. Manipulator će biti prikazan pomoću vektora definiranih preko dviju točaka u trodimenzionalnom prostoru.



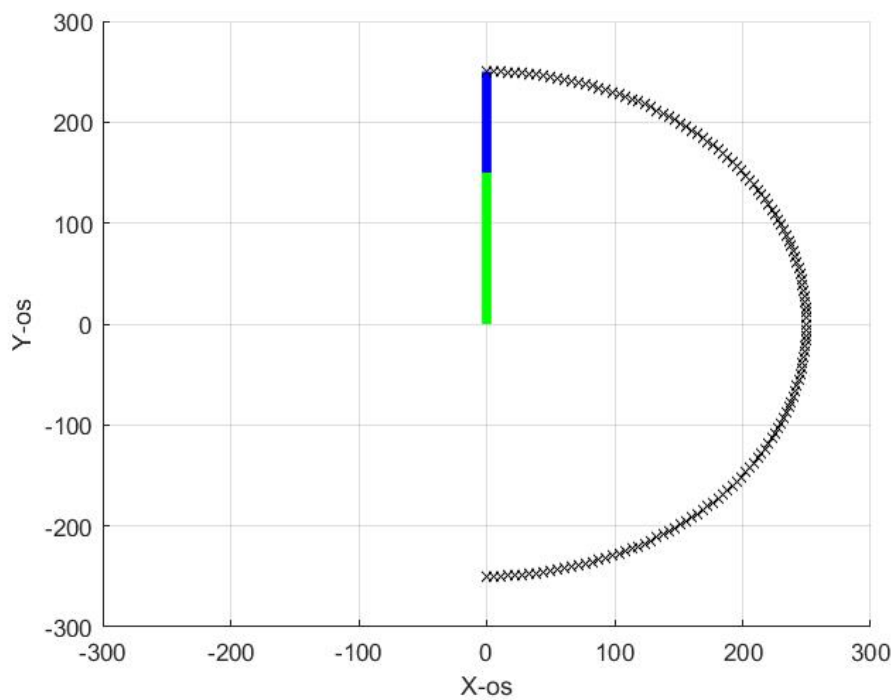
Slika 27. Model manipulatora u 3D prostoru

Za duljine segmenata odabrane su sljedeće dimenzije, prvi segment crvene boje, $L_1 = 200\text{mm}$, drugi segment, zelene boje, $L_2 = 150\text{mm}$ i treći segment, plave boje ima duljinu $L_3 = 100\text{mm}$. Konkretno duljine su nasumično odabrane a omjeri duljina segmenata su birani prema tipičnoj stvarnoj izvedbi manipulatora gdje je prvi segment najduži, a posljednji segment je najkraće duljine. Slika 27. prikazuje manipulator u maksimalnom vertikalnom dohvat, u poziciji koja je bila simbolički prikazana pri izvedbi direktne kinematike.



Slika 28. Pozicija prihvatnice u radu

Na slici 28. prikazana je jedna od mogućih pozicija manipulatora u koju se može postaviti. Upravljanje koordinate q_2 i q_3 koje rotiraju oko osi y zakrenute su za 45° .

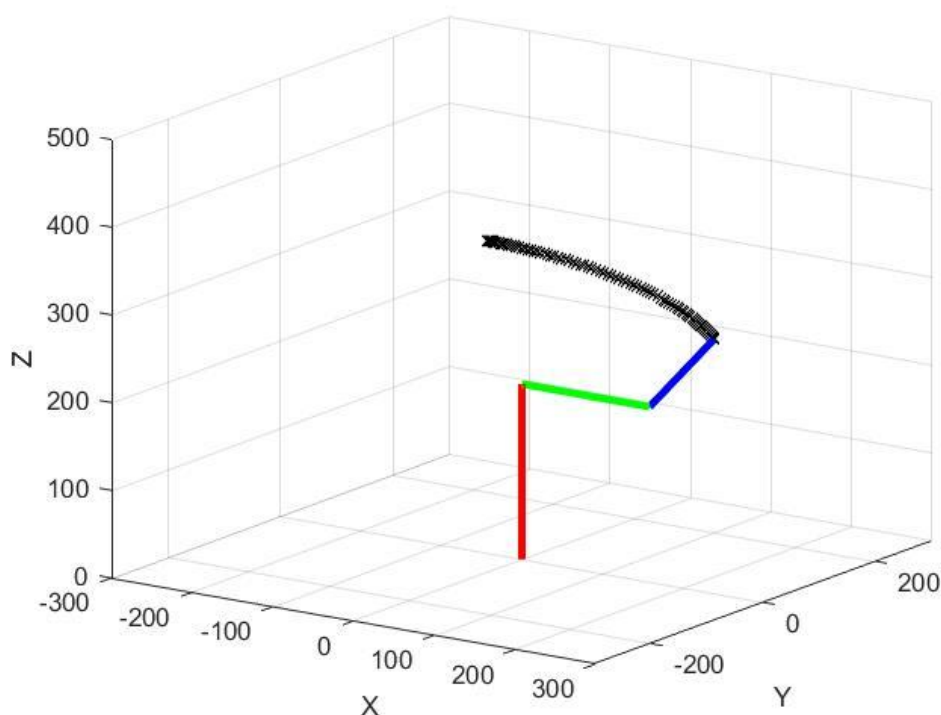


Slika 29. Horizontalni doseg manipulatora

Slika 29. prikazuje maksimalni horizontalni doseg manipulatora za prethodno navedene duljine segmenata. Prikazana je putanja za zakret prve upravljane koordinate u iznosu od 180° .

4.1 Simulacija putanje manipulatora

Pomoću jednadžbi direktne kinematike za zadane vrijednosti kutova upravljanih koordinata određuje se položaj segmenata manipulatora, poznavajući matrice transformacija za svaki segment moguće je definirati pozicije točaka koje će predstavljati početnu i krajnju točku segmenta. Korištenjem *for* petlje unutar računalnog programa opisuje se trajektorija manipulatora koja je definirana prema unutarnjim koordinatama.



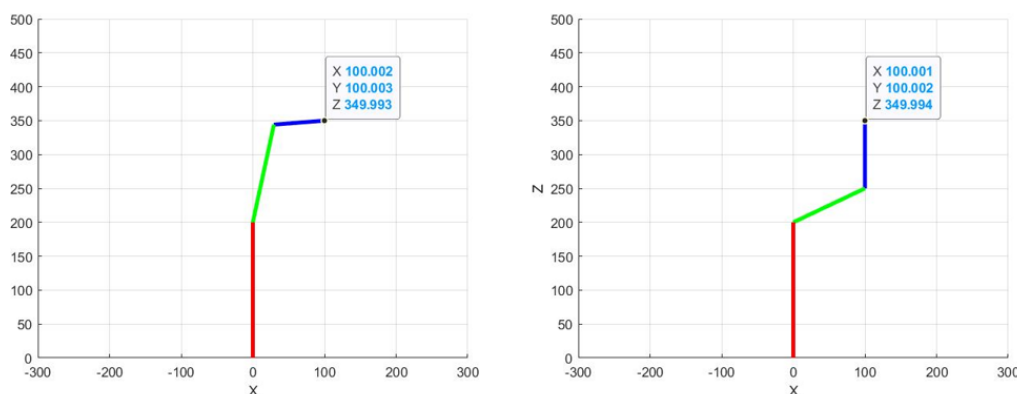
Slika 30. Trajektorija manipulatora

Slika prikazuje trajektoriju koju je opisao manipulator krenuvši iz početne točke koja je bila zadana preko unutarnjih koordinata s početnim vrijednostima $q_1 = q_2 = q_3 = -45^\circ$ i zadanim krajnjim vrijednostima $q_1 = q_2 = q_3 = 60^\circ$. Zadavši korak unutar *for* petlje, MATLAB interpolira trajektoriju postavljanjem oznaka za svaku vrijednost koraka.

4.2 Implementacija inverzne kinematike

U praksi pri određivanju položaja i putanje manipulatora, bit će potrebno pozicionirati manipulator prema određenom položaju nekog predmeta manipulacije čija će pozicija u većini slučajeva biti definirana s obzirom na ishodišni koordinatni sustav. U takvim slučajevima primjenjuje se inverzna kinematika. U realnim situacijama kada se radi sa stvarnim robotima

potrebno je pripaziti i na položaj segmenata ovisno o radnom prostoru. Rješenja dobivena inverznom kinematikom za isti položaj prihvatnice mogu implementirati različite orijentacije segmenata a ovisno o konkretnom problemu i zadatku potrebno je odabrati optimalno rješenje jer postoji mogućnost kolizije sa drugim objektima u radnom prostoru robota. Na slici 31. prikazana su dva rješenja koja dovode prihvatnicu u isti poziciju ali s različitom orijentacijom. Za orijentaciju prikazanu na lijevoj slici kutovi iznose: $q_1 = \pi/4$ rad, $q_2 = 0.2810$ rad, $q_3 = 1.2310$ rad, orijentacija desno je za unutarnje kutove koji iznose: $q_1 = \pi/4$ rad, $q_2 = 1.2310$ rad, $q_3 = -1.2310$ rad.



Slika 31. Različita rješenja za istu poziciju prihvatnice

4.2.1 Trajektorija definirana u unutarnjim koordinatama

Slijedi ponovna simulacija gibanja s razlikom što će trajektorija biti definirana za odabranu početnu poziciju manipulatora i željenu krajnju poziciju, postupkom koji je opisan u poglavlju 2.7.1. Odabrane vrijednosti početne i krajnje pozicije će biti identične kao u navedenom poglavlju.

$$\mathbf{p}_o = [-100 \quad 3 \quad 200]^T \text{ mm} \quad 4.2.1.1$$

$$\mathbf{p}_k = [100 \quad 100 \quad 10]^T \text{ mm} \quad 4.2.1.2$$

Vrijednosti unutarnjih kutova dobivenih inverznom kinematikom:

$$\mathbf{q}_o = [-0.03 \quad -0.7503 \quad 2.4184]^T \text{ rad} \quad 4.2.1.3$$

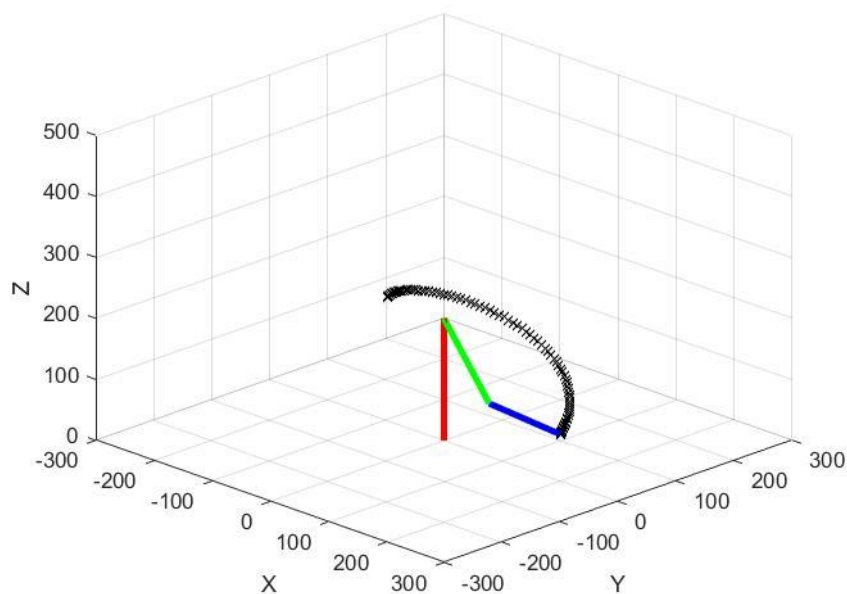
$$\mathbf{q}_k = [0.7854 \quad -4.0452 \quad 0.6654]^T \text{ rad} \quad 4.2.1.4$$

Kubni polinomi kojima je opisana trajektorija:

$$q_1 = -0.03 + 2.4462t^2 - 1.6308t^3 \quad 4.2.1.5$$

$$q_2 = -2.2936 - 5.2548t^2 + 3.5032t^3 \quad 4.2.1.6$$

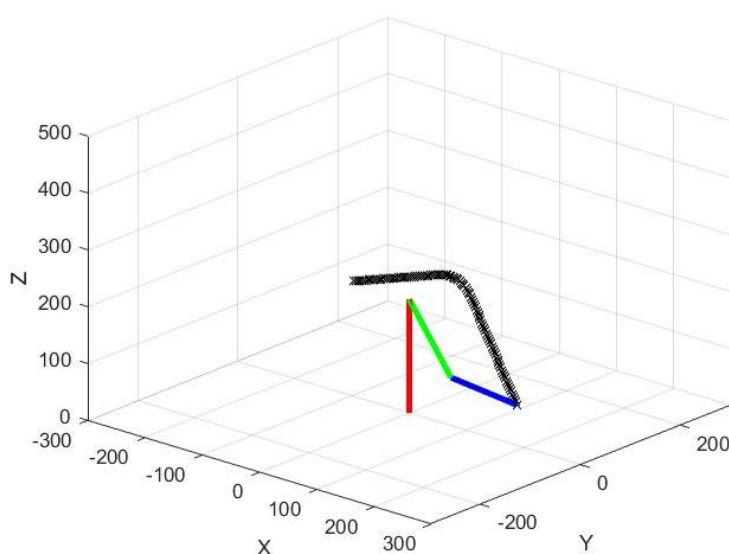
$$q_3 = 2.4184 - 5.2590t^2 + 3.5060t^3 \quad 4.2.1.7$$



Slika 32. Simulacija trajektorije vodene preko unutarnjih koordinata

4.2.2 Trajektorija definirana u vanjskim koordinatama

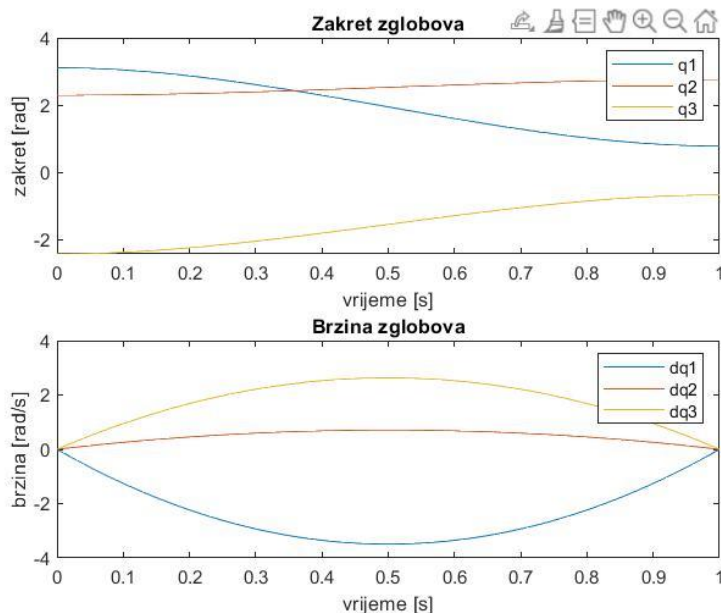
Za iste početne i krajnje pozicije bit će napravljena simulacija trajektorije s obzirom na putanju definiranu u vanjskim koordinatama kao što je opisano u poglavlju 2.7.2. U svakom točki na koje je podijeljen vremenski interval po kojemu se mijenja trajektorija, bit će korišteni izrazi inverzne kinematike radi proračunavanja unutarnjih koordinata kojima će biti vođen manipulator.



Slika 33. Simulacija trajektorije vođenje preko vanjskih koordinata

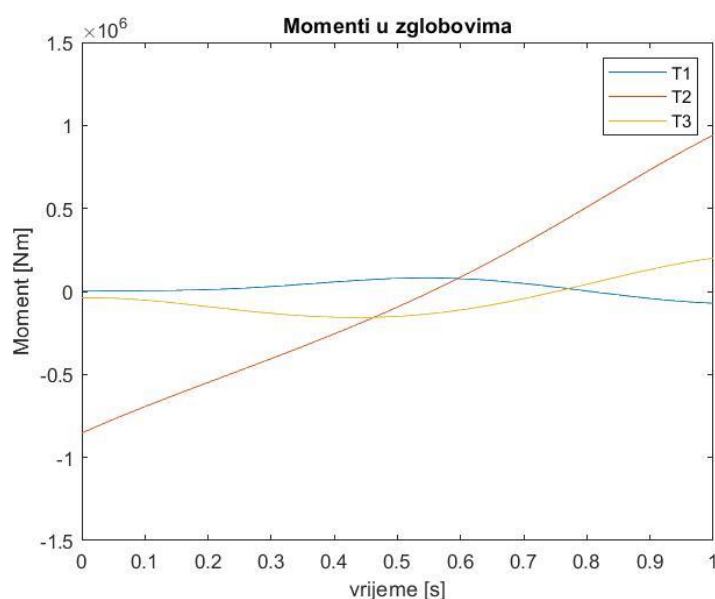
4.3 Simulacija torzije unutar upravljanih koordinata

Za simulaciju dinamike RRR manipulatora, bit će korištene jednačbe za opis trajektorije izvedene u poglavlju 2.6.1. Grafovi položaja i brzine upravljanih koordinata prema navedenim jednačbama su dani na slici 34.



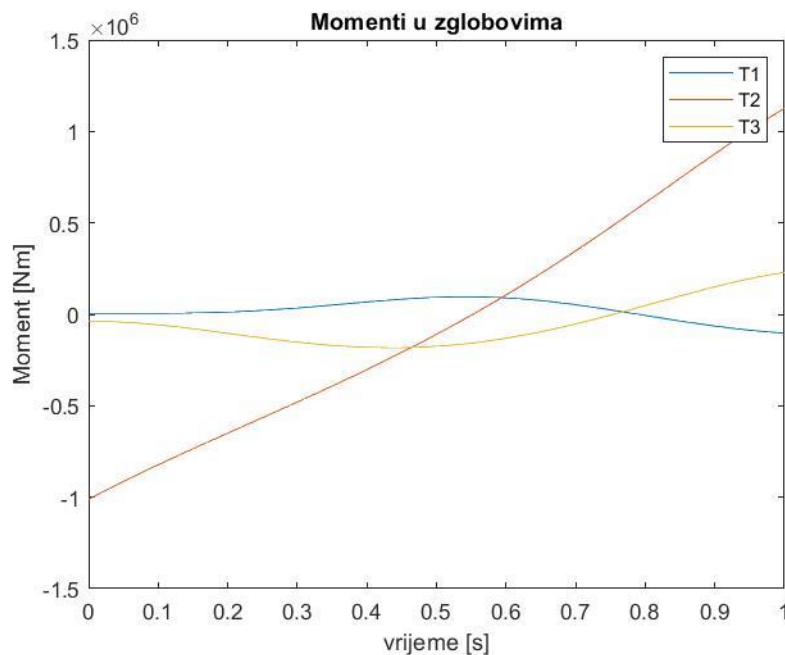
Slika 34. Zakret i brzina zglobova u ovisnosti o vremenu

Simulacija dinamike manipulatora odrađena je pomoću jednačbi dinamike za RRR manipulator izvedenih u prethodnom poglavlju za svaku upravljani koordinatu. Parametri prve simulacije su sljedeći: $L_1 = 200$ mm $m_1 = 5$ kg , $L_2 = 150$ mm $m_2 = 3$ kg, $L_3 = 100$ mm, $m_3=2$ kg.



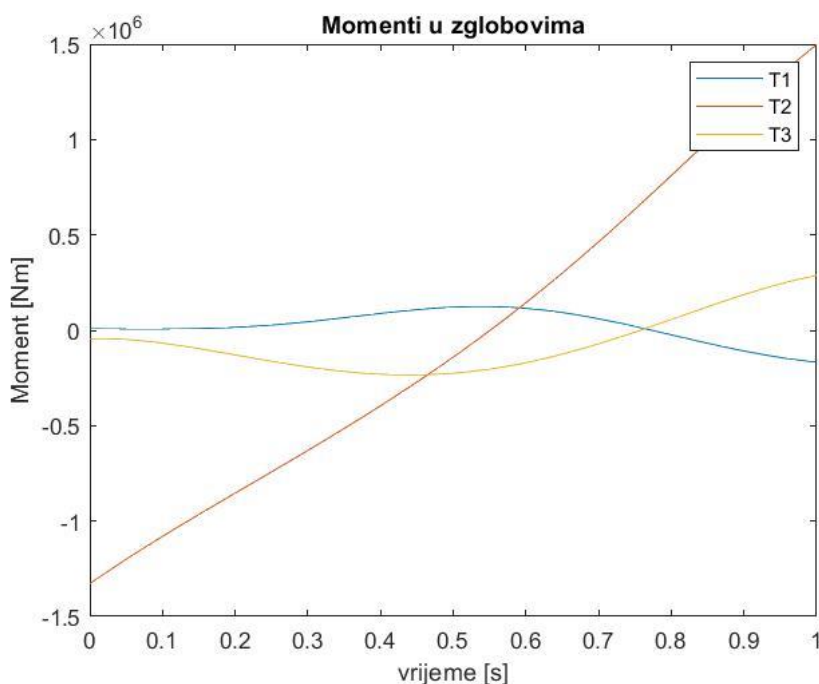
Slika 35. Momenti upravljanih koordinata za prve ulazne parametre

Za drugu simulaciju bit će odabrani parametri tako da svi segmenti imaju jednaku masu i duljinu. Parametri druge simulacije : $L_1 = 150 \text{ mm}$ $m_1 = 3 \text{ kg}$, $L_2 = 150 \text{ mm}$ $m_2 = 3 \text{ kg}$, $L_3 = 150 \text{ mm}$, $m_3 = 3 \text{ kg}$.



Slika 36. Momenti upravljanih koordinata za druge ulazne parametre

Posljednja simulacija bit će provedena za tako odabrane parametre segmenata da posljednji segment ima najveće dimenzije i masu a prvi segment najmanje. Parametri treće simulacije : $L_1 = 100 \text{ mm}$ $m_1 = 2 \text{ kg}$, $L_2 = 150 \text{ mm}$ $m_2 = 3 \text{ kg}$, $L_3 = 200 \text{ mm}$, $m_3 = 5 \text{ kg}$.



Slika 37. Momenti upravljanih koordinata za treće ulazne parametre

Iz prethodnih rezultata nisu vidljive osjetne promjene s obzirom na promjenu parametara segmenata, odzivi u sva tri slučaja opisuju sličnu trajektoriju. Treći odziv pri kojem su parametri zadani tako da je prvi segment najmanji a treći najveći, bilježi blago veća odstupanja vrijednosti momenata od prethodna dva, dok prvi odziv gdje je obrnuta situacija ima najblaže oscilacije momenta po vremenu.

ZAKLJUČAK

Manipulator RRR strukture zbog svoja tri rotacijska zgloba omogućuje rješavanje različitih zadataka, ima široko područje primjene te nudi intuitivnu zbog svoje sličnosti sa ljudskom rukom. U radu je dan pregled kinematičke analize manipulatora, gdje je opisano kako se određuje pozicija prihvatnice s obzirom na bazu manipulatora, postupkom direktne kinematike. Za direktnu kinematiku navedeni su postupci za proračunavanje izraza te je detaljno opisan i na primjeru pokazan primjer izvedbe direktne kinematike za RRR manipulator. Osim direktne kinematike, analizirana je i inverzna kinematika, njezina primjena te različiti postupci određivanja izraza za inverznu kinematiku. Dan je pregled prednosti i nedostataka svakog opisanog postupka inverzne kinematike. Nadalje proračuni iz kinematske analize su upotrijebljeni za opis i rješavanje problema praćenja putanje manipulatora. Putanja koje prati prihvatnica manipulatora izvedena je s obzirom na upravljane koordinate te s obzirom na vanjske koordinate. Prikazan je i proračun dinamike za RRR manipulator. Naposljetku su svi izvedeni izrazi potkrepljeni kodom u programskom paketu MATLAB kojim se olakšava njihov proračun te omogućuje računalni prikaz opisanih procesa i grafički prikaz rješenja pomoću simulacija.

LITERATURA

- [1] A. Jokić, Industrijski i mobilni roboti, materijali s predavanja, Fakultet Strojарstva i brodogradnje, Sveučilište u Zagrebu, 2022.
- [2] D. Filipčić, Numerička analiza dinamičkog ponašanja prostornog RRR manipulatora, Diplomski rad, Fakultet Strojарstva i brodogradnje, Sveučilište u Zagrebu, 2022.
- [3] Lorenzo Sciavicco, Bruno Siciliano, Modelling and Control of Robot Manipulators, Second Edition, Springer- Verlag London, 2000.
- [4] M. Crneković, Industrijski i mobilni roboti, materijali s predavanja, Fakultet Strojарstva i brodogradnje, Sveučilište u Zagrebu, 2022.
- [5] Reza N. Jazar, Theory of Applied Robotics, Kinematics, Dynamics, and Control, Springer Science + Business Media, LLC, 2007.
- [6] Robert L. Williams, "Simplified Robotics Joint-Space Trajectory Generation with a via Point Using a Single Polynomial", Journal of Robotics, vol. 2013, Article ID 735958, 6 pages, 2013.
- [7] <https://spectrum.ieee.org/animation-robot>
- [8] <https://www.artiminds.com/robot-applications/robot-programming/abb-robot-programming/>
- [9] <https://enciklopedija.hr/Natuknica.aspx?ID=18608>

PRILOZI

- I. CD – R disc
- II. Programski kod „ proračun direktne kinematike“
- III. Programski kod „iterativna tehnika“
- IV. Programski kod „simulacija putanje prema unutarnjim koordinatama“
- V. Programski kod „simulacija putanje prema vanjskim koordinatama“
- VI. Programski kod „opis putanje prema unutarnjim koordinatama“
- VII. Programski kod „Simulacija dinamike“

PRILOG 1.

Programski kod „proračun direktne kinematike“

```
%%Ulazni parametri

clear all;

clc;

q1 = 0;

q2 = 0.8411;

q3 = 2.3086;

L1 = 200;

L2 = 150;

L3 = 100;

s1 = sin(q1);

s2 = sin(q2);

s3 = sin(q3);

c1 = cos(q1);

c2 = cos(q2);

c3 = cos(q3);

A1 = [c1 -s1 0 0; s1 c1 0 0; 0 0 1 0; 0 0 0 1];

A2 = [c2 0 s2 0; 0 1 0 0; -s2 0 c2 L1; 0 0 0 1];

A3 = [c3 0 s3 0; 0 1 0 0; -s3 0 c3 L2; 0 0 0 1];

A4 = [1 0 0 0; 0 1 0 0; 0 0 1 L3; 0 0 0 1];

T4 = A1*A2*A3*A4

A11 = [c1 0 -s1 0; s1 0 c1 0; 0 -1 0 L1; 0 0 0 1];

A22 = [c2 -s2 0 L2*c2; s2 c2 0 L2*s2; 0 0 1 0; 0 0 0 1];
```

```
A33 = [c3 0 s3 L3*c3; s3 0 -c3 s3*L3; 0 1 0 0; 0 0 0 1];  
T4H = A11*A22*A33
```

PRILOG 2.

Programski kod „iterativna tehnika“

```
clear all  
  
clc  
  
L1 =200;  
  
L2 = 150;  
  
L3 = 100;  
  
q10 = pi/3;  
  
q20 = -pi/3;  
  
q30 = pi/3;  
  
pxt = 150;  
  
pyt = 150;  
  
pzt = 150;  
  
q0 = [q10; q20; q30];  
  
Tt = [pxt; pyt; pzt];  
  
px = [cos(q10)*[L2*sin(q20)+L3*sin(q20+q30)]];  
  
py = [sin(q10)*[L2*sin(q20)+L3*sin(q20+q30)]];  
  
pz = [L1+cos(q20)*L2+L3*(cos(q20+q30))];  
  
T = [px; py; pz];  
  
J = [-sin(q10)*[L2*sin(q20)+L3*sin(q20+q30)]  
cos(q10)*[L2*cos(q20)+L3*cos(q20+q30)]  
L3*(cos(q20+q30))*cos(q10)];
```

```

        cos(q10) * [L2*sin(q20)+L3*sin(q20+q30) ]
sin(q10) * [L2*cos(q20)+L3*cos(q20+q30) ]
L3*(cos(q20+q30))*sin(q10);

```

```

        0 -L2*sin(q20)-L3*sin(q30+q20) -L3*sin(q20+q30)]];

Jinv = inv(J);

dT = Tt-T;

q = q0+Jinv*dT;

for k =1:18

    q0 =q;

    q10 = q(1,1);

    q20 = q(2,1);

    q30 = q(3,1);

    px = [cos(q10) * [L2*sin(q20)+L3*sin(q20+q30) ]];

    py = [sin(q10) * [L2*sin(q20)+L3*sin(q20+q30) ]];

    pz = [L1+cos(q20) *L2+L3*(cos(q20+q30)) ]];

    T = [px; py; pz];

    J = [-sin(q10) * [L2*sin(q20)+L3*sin(q20+q30) ]
cos(q10) * [L2*cos(q20)+L3*cos(q20+q30) ]
L3*(cos(q20+q30)) *cos(q10) ];

        cos(q10) * [L2*sin(q20)+L3*sin(q20+q30) ]
sin(q10) * [L2*cos(q20)+L3*cos(q20+q30) ]
L3*(cos(q20+q30))*sin(q10);

        0 -L2*sin(q20)-L3*sin(q30+q20) -L3*sin(q20+q30)]];

Jinv = inv(J);

dT = Tt-T;

c=Jinv*dT;

q = q0+Jinv*dT;

```

```
end

while abs(q(1,1)) > 2*pi
    if q(1,1) > 0
        q(1,1) = q(1,1) - 2*pi;
    end
    if q(1,1) < 0
        q(1,1) = q(1,1) + 2*pi;
    end
end

while abs(q(2,1)) > 2*pi
    if q(2,1) > 0
        q(2,1) = q(2,1) - 2*pi;
    end
    if q(2,1) < 0
        q(2,1) = q(2,1) + 2*pi;
    end
end

while abs(q(3,1)) > 2*pi
    if q(3,1) > 0
        q(3,1) = q(3,1) - 2*pi;
    end
    if q(3,1) < 0
        q(3,1) = q(3,1) + 2*pi;
    end
end
```

```
end
```

PRILOG 3.

Programski kod „simulacija putanje prema unutarnjim koordinatama“

```
clc;

clear all;

figure;

d = plot3(0,0,0);

p = get(d, "Parent");

xlim(p, "manual");

xlim(p, [-300 300]);

ylim(p, "manual");

ylim(p, [-300 300]);

zlim(p, "manual");

zlim(p, [0 500]);

grid on;

%Duljine segmenata

global L1 L2 L3;

L1 = 200;

L2 = 150;

L3 = 100;

T1 = [0; 0; 0];

T2 = [0; 0; L1];
```



```
T3 = [0; 0; L2];

T4 = [0; 0; L3];

%Segmenti

S1 = line([T1(1), T2(1)], [T1(2), T2(2)], [T1(3),
T2(3)], "color", "r", "linewidth", 3);

S2 = line([T2(1), T3(1)], [T2(2), T3(2)], [T2(3),
T3(3)], "Color", "g", "linewidth", 3);

S3 = line([T3(1), T4(1)], [T3(2), T4(2)], [T3(3),
T4(3)], "Color", 'b', "linewidth", 3);

% inverzna kinematika

%početna točka

p0 = [-100; 3; 200;];

%krajnja pozicija

pk = [100; 100; 10];

% vrijednosti unutarnjih koordinata

[q10, q20, q30] = inv_kine(p0);

[q1k, q2k, q3k] = inv_kine(pk);

q0 = [q10; q20; q30];

qk = [q1k; q2k; q3k];

% petlja

for t = 0:0.01:1

    [q1, q2, q3] = putanja(q0, qk, t);

    %Matrica A2

    pA2 = [0; 0; L1];
```

```

    % Matrica A3

    pA3 = [cos(q1)*sin(q2)*L2; sin(q1)*sin(q2)*L2;
L1+cos(q2)*L2];

    % Matrica A4

    pA4 = [cos(q1)*(sin(q2)*L2 +sin(q2+q3)*L3);
sin(q1)*(sin(q2)*L2+sin(q2+q3)*L3);
L1+cos(q2)*L2+cos(q2+q3)*L3];

    set(S2, "XData", [T2(1), pA3(1)], "YData", [T2(2),
pA3(2)], "ZData", [T2(3), pA3(3)]);

    set(S3, "XData", [pA3(1), pA4(1)], "YData", [pA3(2),
pA4(2)], "ZData", [pA3(3), pA4(3)]);

    hold on;

    plot3(pA4(1), pA4(2), pA4(3), "xk");

    pause(0.01);

    xlabel('X');

    ylabel('Y');

    zlabel('Z');

end

function [q1, q2, q3] = inv_kine(p1);

    global L1 L2 L3;

    px = p1(1);

    py = p1(2);

    pz = p1(3);

    % prva upravljajna koordinata q1

    q1 = atan2(py, px);

    % treća upravljajna koordinata q3

    c3 = [py^2+px^2+(pz-L1)^2-L2^2-L3^2]/[2*L2*L3];

```

```
s3 = sqrt(1-c3^2);
q3 = -atan2(s3,c3);
% druga upravljana koordinata q2
q2r = atan2(pz-L1,sqrt(px^2+py^2))-atan2(L3*s3,L2+c3*L3)
if q2r < 0
    q2 = ((pi/2)+abs(q2r))
end
if q2r > 0
    q2 = pi/2-q2r
end
end

function [q1t, q2t, q3t] = putanja(q0, qk, t);
% brzine pri t = 0 i t = tf
dq10=0;dq20=0;dq30=0;dq1k=0;dq2k=0;dq3k=0;
a10=q0(1);
a20=q0(2);
a30=q0(3);
a11=dq10;
a21=dq20;
a31=dq30;
a13=dq1k-2*qk(1)+2*a10-a11;
a12=qk(1)-a10-a11-a13;
```

```
a23=dq2k-2*qk(2)+2*a20-a21;  
a22=qk(2)-a20-a21-a23;  
  
a33=dq3k-2*qk(3)+2*a30-a31;  
a32=qk(3)-a30-a31-a33;  
  
q1t = a10 + a11.*t + a12.*t.^2 + a13.*t.^3  
q2t = a20 + a21.*t + a22.*t.^2 + a23.*t.^3  
q3t = a30 + a31.*t + a32.*t.^2 + a33.*t.^3  
  
end
```

PRILOG 4.

Programski kod „simulacija putanje prema vanjskim koordinatama“

```
clc;  
clear all;  
figure;  
d =plot3(0,0,0);  
p = get(d,"Parent");  
xlim(p,"manual");  
xlim(p,[-300 300]);  
ylim(p,"manual");  
ylim(p,[-300 300]);  
zlim(p,"manual");  
zlim(p,[0 500]);
```

```
grid on;

%Duljine segmenata

global L1 L2 L3;

L1 = 200;

L2 = 150;

L3 = 100;

T1 = [0; 0; 0];

T2 = [0; 0; L1];

T3 = [0; 0; L2];

T4 = [0; 0; L3];

%Segmenti

S1 = line([T1(1), T2(1)], [T1(2), T2(2)], [T1(3),
T2(3)], "color", "r", "linewidth", 3);

S2 = line([T2(1), T3(1)], [T2(2), T3(2)], [T2(3),
T3(3)], "Color", "g", "linewidth", 3);

S3 = line([T3(1), T4(1)], [T3(2), T4(2)], [T3(3),
T4(3)], "Color", 'b', "linewidth", 3);

% Zadane točke

%početna točka

p0 = [-100; 3; 200;];

%krajnja pozicija

pk = [100; 100; 10];
```

```
% petlja
for t = 0:0.01:1

    [px, py, pz] = Kartezijska_putanja(p0,pk,t)

    p = [px; py; pz];

    [q1, q2, q3] = inv_kine(p);

    %Matrica A2

    pA2 = [0;0;L1];

    % Matrica A3

    pA3 = [cos(q1)*sin(q2)*L2; sin(q1)*sin(q2)*L2;
L1+cos(q2)*L2];

    % Matrica A4

    pA4 = [cos(q1)*(sin(q2)*L2 +sin(q2+q3)*L3);
sin(q1)*(sin(q2)*L2+sin(q2+q3)*L3);
L1+cos(q2)*L2+cos(q2+q3)*L3];

    set(S2,"XData",[T2(1), pA3(1)],"YData",[T2(2),
pA3(2)],"ZData",[T2(3), pA3(3)]);

    set(S3,"XData",[pA3(1), pA4(1)],"YData",[pA3(2),
pA4(2)],"ZData",[pA3(3), pA4(3)]);

    hold on;

    plot3(pA4(1),pA4(2),pA4(3),"xk");

    pause(0.01);

    xlabel('X');

    ylabel('Y');

    zlabel('Z');

end
```

```
function [q1, q2, q3] = inv_kine(p1);

    global L1 L2 L3;

    px = p1(1);

    py = p1(2);

    pz = p1(3);

    % prva upravljana koordinata q1

    q1 = atan2(py,px);

    % treća upravljana koordinata q3

    c3 = [py^2+px^2+(pz-L1)^2-L2^2-L3^2]/[2*L2*L3];

    s3 = sqrt(1-c3^2);

    q3 = -atan2(s3,c3);

    % druga upravljana koordinata q2

    q2r = atan2(pz-L1,sqrt(px^2+py^2))-atan2(L3*s3,L2+c3*L3)

    if q2r < 0

        q2 = ((pi/2)+abs(q2r))

    end

    if q2r > 0

        q2 = pi/2-q2r

    end

end

function [px, py, pz] = Kartezijska_putanja(r0,r2,t);
```

```
r1 = r0+r2;

t1 = 0.5;

t2 = 1;

t0 = 0;

tt = 0.1;

d1 = r1-r0;

d2 = r2-r1;

if t <= 0.4

    r = r1 - [(t1-t)/(t1-t0)]*(r1-r0);

    px = r(1); py = r(2); pz = r(3);

end

if t > 0.4 & t < 0.6

    r = r1 - [((t-tt-t1)^2)/(4*tt*(t1-t0))]*(r1-
r0) + [((t+tt-t1))^2/(4*tt*(t2-t1))]*(r2-r1);

    px = r(1); py = r(2); pz = r(3);

end

if t >= 0.6

    r = r1 - [(t1-t)/(t2-t1)]*(r2-r1);

    px = r(1); py = r(2); pz = r(3);

end

end
```


PRILOG 5.

Programski kod „opis putanje prema unutarnjim koordinatama“

```
clc;

clear all;

global L1 L2 L3

L1=200;L2=150;L3=100;

% početna pozicija manipulatora

px=-100;

py=3;

pz=200;

p0 =[px; py; pz];

% Konačna pozicija manipulatora

pxk=100;

pyk=100;

pzk=10;

pk = [pxk; pyk; pzk];

[q10, q20, q30] = inv_kine(p0);

[q1k, q2k, q3k] = inv_kine(pk);

% brzine pri t = 0 i t = tf

dq10=0;dq20=0;dq30=0;dq1k=0;dq2k=0;dq3k=0;

a10=q10;

a20=q20;

a30=q30;
```

```
a11=dq10;
a21=dq20;
a31=dq30;

a13=dq1k-2*q1k+2*a10-a11;
a12=q1k-a10-a11-a13;

a23=dq2k-2*q2k+2*a20-a21;
a22=q2k-a20-a21-a23;

a33=dq3k-2*q3k+2*a30-a31;
a32=q3k-a30-a31-a33;

t=(0:0.01:1);

q1 = a10 + a11.*t + a12.*t.^2 + a13.*t.^3
q2 = a20 + a21.*t + a22.*t.^2 + a23.*t.^3
q3 = a30 + a31.*t + a32.*t.^2 + a33.*t.^3

dq1 = a11 + 2*a12.*t + 3*a13.*t.^2
dq2 = a21 + 2*a22.*t + 3*a23.*t.^2
dq3 = a31 + 2*a32.*t + 3*a33.*t.^2

subplot(2,1,1);
plot(t,q1);
hold on
plot(t,q2);
```

```
hold on
plot(t,q3);
hold off
title("Zakret zglobova");
legend("q1", "q2", "q3");
xlabel("vrijeme [s]");
ylabel("zakret [rad]");

subplot(2,1,2);
plot(t,dq1);
hold on
plot(t,dq2);
hold on
plot(t,dq3);
xlim([0 1])
ylim([-4 4])
hold off
title("Brzina zglobova");
xlabel("vrijeme [s]");
ylabel("brzina [rad/s]");
legend("dq1", "dq2", "dq3");

function [q1, q2, q3] = inv_kine(p1);
    global L1 L2 L3;
```

```
px = p1(1);
py = p1(2);
pz = p1(3);

% prva upravljajna koordinata q1
q1 = atan2(py,px);

% treća upravljajna koordinata q3
c3 = [py^2+px^2+(pz-L1)^2-L2^2-L3^2]/[2*L2*L3];
s3 = sqrt(1-c3^2);
q3 = -atan2(s3,c3);

% druga upravljajna koordinata q2
q2r = atan2(pz-L1,sqrt(px^2+py^2))-atan2(L3*s3,L2+c3*L3);
if q2r < 0
    q2 = ((pi/2)+abs(q2r));
end
if q2r > 0
    q2 = pi/2-q2r;
end
end
```

PRILOG 6.

Programski kod „Simulacija dinamike manipulatora“

```
clear all;

clc;

% konstante i parametri

g = 9.81; %m/s^2

m1 = 2; %kg

m2 = 3; %kg

m3 = 5; %kg

M = 2; %kg

L1 = 200; %mm

L2 = 150; %mm

L3 = 100, %mm

R1 = 20; %mm

J1 = 0.5*m1*R1^2

% putanja

t=(0:0.01:1);

% pomaci

q1 = 0.9505 + 0.6764*t.^2 - 0.4509*t.^3;

q2 = 3.5223 - 3.6043*t.^2 + 2.4028*t.^3;

q3 = -1.7935 + 1.4804*t.^2 - 0.9869*t.^3;

%trigonometrijske relacije

s1 = sin(q1);

s2 = sin(q2);
```

```
s3 = sin(q3);  
c1 = cos(q1);  
c2 = cos(q2);  
c3 = cos(q3);  
  
s12 = sin(q1 + q2);  
s23 = sin(q2 + q3);  
s13 = sin(q1 + q3);  
c12 = cos(q1 + q2);  
c23 = cos(q2 + q3);  
c13 = cos(q1 + q3);  
  
% brzine  
dq1 = 1.3528*t - 1.3527*t.^2;  
dq2 = -7.2086*t + 7.0284*t.^2;  
dq3 = 2.9608*t - 2.9607*t.^2;  
  
% akceleracije  
ddq1 = 1.3528 - 2.7054*t;  
ddq2 = -7.2086 + 14.4168*t;  
ddq3 = 2.9608 - 5.9214*t;  
ddq = [ddq1; ddq2; ddq3];  
  
% matrični proračun momenta  
  
% Utečaj gravitacije  
G1 = 0*t;
```

```

G2 =
g* [(L2/2)*m2*s2+0.5*m3*(L3*s23+2*L2*s2)+M*(L3*s23+L2*s2)];

G3 = g*[0.5*m3*L3*s23+M*L3*s23];

G = [G1; G2; G3];

% Matrica inercija

H11 = J1 + (1/3)*L2^2*s2.^2 +
m3*((1/3)*L3^2*s23.^2+L2*L3*s2.*s23 + L2^2*s2.^2);

H12 = 0*ones(1,101);

H13 = 0*ones(1,101);

H21 = H12;

H22 = (1/3)*L2^2*m2 + m3*((1/3)*L3^2+L2^2+L2*L3*c3) +
M*(L3^2+L2^2+L3*L2*c3);

H23 = m3*((1/3)*L3^2 + (1/2)*L2*L3*c3)+ M*(L3^2 + L3*L2*c3);

H31 = H13;

H32 = H23;

H33 = (m3/3)*L3^2 + M*L3^2*ones(1,101);

% konstante

D112 = (2/3)*L2^2*m2*s2.*c2 + (1/3)*m3*(2*L3^2*c23.*s23 +
3*L3*L2*(s2.*c23 + c2.*s23)+6*L2^2*s2.*c2)+2*M*(c23*L3 +
c2*L2).*(L3*s23 + L2*s2);

D113 = m3*((2/3)*L3^2*c23.*s23 + L3*L2*s2.*c23)+
2*M*L3*c23.*(L3*s23 + L2*s2);

D211 = -0.5*D112;

D223 = -m3*L2*L3*s3 - 2*M*L2*L3*s3;

D233 = -0.5*m3*L2*L3*s3 - M*L2*L3*s3;

```

```
D311 = 0.5*D113;

D322 = -0.5*D223;

% Matrica konstanti

C1 = dq1.*dq2.*D112 + dq1.*dq3.*D113;

C2 = ddq1.*D211 + dq2.*dq3.*D223 + D233.*dq3.^2;

C3 = D311.*dq1.^2+D322.*dq2.^2;

C = [C1; C2; C3];

%end

T1 = G(1,:) + H11.*ddq1 +H12.*ddq2 +H13.*ddq3 + C(1,:);

T2 = G(2,:) + H21.*ddq1 +H22.*ddq2 +H23.*ddq3 + C(2,:);

T3 = G(3,:) + H31.*ddq1 +H32.*ddq2 +H33.*ddq3 + C(3,:)

plot(t,T1);

hold on

plot(t,T2);

hold on

plot(t,T3);

legend("T1", "T2", "T3");

title("Momenti u zglobovima");

xlabel("vrijeme [s]");

ylabel("Moment [Nm]");
```