

دانشگاه صنعتی امیرکبیر (پلیتکنیک تهران) دانشکده مهندسی مکانیک

گزارش پروژه درس رباتیک

# عنوان تحلیل ربات شش درجه آزادیUR10

# نگارش

صادق مهدوی ۹۸۲۶۰۳۰ مهدی رحمانی ۹۷۲۶۰۳۱

استاد درس دکتر حامد غفاری راد

تدریسیار درس مهندس سیدعلی میرحقگوی



# تقدیر و تشکر

بدینویسله مراتب قدردانی و تشکر خود را خدمت،

استاد محترم درس، جناب آقای دکتر غفاری راد بابت آموزش عالی مباحث مربوط به درس رباتیک، و همچنین جناب آقای مهندس میرحقگوی بابت کمکهای بیدریغ و راهنماییهایشان برای یادگیری هرچه بهتر نکات درس،

ابراز و از تمامی زحمات ایشان تشکر می نمایم.

صفحه	فهرست مطالب	عنوان
۴		فصل اول
۴		قدمه
۶		۲-۱- کاربرد ربات
Υ	بررسی	۱-۳- درجات آزادی مورد
۸		۱-۴-۱-ابعاد لينكها
٩		۱-۴-۲- فضای کاری
1 •		فصل دوم
11	زادی و نام گذاری آنها	۲-۱- پیدا کردن درجات آ
17		۲-۲-انتخاب فريمها
14	ىترھاى DH	۲-۳-استخراج جدول پاراه
	همگن	
18	موقعیت و جهت گیری	۲–۵– سینماتیک مستقیم
19	ستقیم برای چندین وضعیت متفاوت	۲-۶- بررسی سینماتیک م
77	ي تعداد جواب	۳-۱-حل تحلیلی و بررسی
۲۷	عکوس برای چندین وضعیت متفاوت	۳-۲- بررسی سینماتیک م
۲۹	بنماتیک معکوس	٣-٣- آزمايش الگوريتم سي
٣٠		مراجع
٣١		ضمیمه (کاتالوگ , بات)

صفحه	فهرست اشكال	عنوان
۶	U	شکل ۱- نمایی از ربات R10
Υ	و نمایش متغیر های مفصلی بر روی آن	شکل ۲- نمای انفجاری ربات
λ	تهای موجود بین آنها در ربات UR10	شكل ٣- ابعاد لينكها و آفست
٩	UR1	0 شکل ۴- فضای کاری ربات
11		شکل ۵- درجات آزادی ربات.
١٣		شکل ۶- فریم گذاری ربات

فصل اول **مقدمه** 

### ۱-۱- معرفی ربات

امروزه در صنایع مختلف، کاربرد بازوهای رباتیک رو به گسترش است. از بازوهای رباتیک، جهت مونتاژ، دمونتاژ، جابجایی قطعات، جوشکاری و ... استفاده می شود. استفاده از ربات ها کاهش خطاهای انسانی، افزایش دقت ساخت، کاهش هزینه و افزایش سرعت را در پی دارد.

شرکت یونیورسال ربات، یک شرکت دانمار کی است که در سال ۲۰۰۸ و با ساخت بازوهای رباتیک همکار صنعتی کوچک و انعطاف پذیر تاسیس شد. در سال ۲۰۰۸ اولین کوبات های UR5 این شرکت در بازارهای دانمارک و آلمان در دسترس بودند . در سال ۲۰۱۲ دومین کوبات، UR10 ،توسعه داده شد . در سپتامبر در که برای کارهای پر بار، مانند جابجایی مواد سنگین، مراقبت از ماشینهای سنگین، بستهبندی و پالت سازی مناسب است. کوباتهای UR هم در مشاغل کوچک تا متوسط و هم در شرکتهای بزرگ و در صنایعی مانند خودروسازی، الکترونیک، فلز و ماشین کاری، داروسازی و ستفاده می شوند.

یونیورسال روبات UR10 یک بازوی روباتیک همه کاره است که به طور گسترده در کاربردهای مختلف صنعتی و تحقیقاتی استفاده می شود. بازوی ربات طوری طراحی شده است که برنامه ریزی آسان، انعطاف پذیر و ایمن برای کار در کنار اپراتورهای انسانی باشد. این ربات، یک بازوی رباتیک شش محوره است که قادر است محموله هایی تا وزن ۱۰ کیلوگرم را جابجا کند. دارای برد ۱۳۰۰ میلی متر و دقت تکرارپذیر ۱٫۱ میلی متر است. بازوی ربات مجهز به یک سیستم دید سه بعدی و یک حسگر نیرو/گشتاور است که آن را قادر میسازد تا وظایف مختلفی مانند جابجایی، مراقبت از ماشین، مونتاژ و کنترل کیفیت را انجام دهد. در این پروپوزال، ما یک نمای کلی از ربات UR10، کاربردهای آن، درجات آزادی، بعد لینکها و فضای کاری ارائه خواهیم داد.

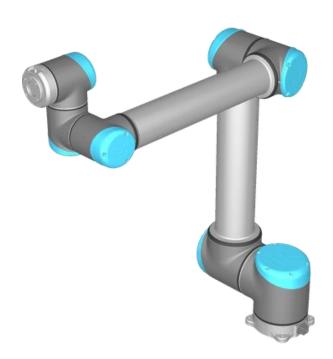
۵

<sup>\</sup> Cobot

## ۱-۲- کاربرد ربات

ربات UR10 در صنایع مختلفی از جمله خودروسازی، هوافضا، الکترونیک و داروسازی استفاده می شود. همچنین به طور گسترده در تحقیقات و آموزش استفاده می شود. برخی از کاربردهای خاص ربات UR10 عبارتند از:

- مراقبت از ماشین: ربات UR10 می تواند برای بارگیری و تخلیه ماشین ها استفاده شود و نیاز اپراتورهای انسانی به انجام این وظایف تکراری و بالقوه خطرناک را کاهش دهد.
- **مونتاژ:** بازوی ربات می تواند پارتها و قطعات را با دقت بالا مونتاژ کند و خطاها را کاهش دهد و بهره وری را افزایش دهد.
  - کنترل کیفیت: ربات UR10 می تواند پارتها و قطعات را از نظر نقص بررسی کند و اطمینان حاصل کند که فقط محصولات با کیفیت بالا برای مشتریان ارسال می شود.
- تحقیق: ربات UR10 در کاربردهای تحقیقاتی مختلفی از جمله تعامل انسان و ربات، دستکاری رباتیک و بینایی کامپیوتری استفاده می شود.



شكل ۱ - نمايي از ربات UR10

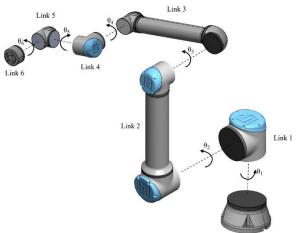
## ۱-۳- درجات آزادی مورد بررسی

درجات آزادی ( DOF ) یک ربات درواقع تعداد جهتها و محورهایی است که میتواند به طور مستقل در آزادی به ازوی رباتیک مورد نظر دارای ۶ مفصل روولوت که هر کدام یک درجه آزادی به ربات ما می دهند. در نتیجه UR10 یک ربات ۶ محوره میباشد و ۶ درجه آزادی دارد. محدوده کاری تمامی مفاصل 79 درجه می باشد و ظرفیت باربرداری آن 10 کیلوگرم است.

هریک از مفصلهای این ربات یک درجه آزادی دارد و به این معنی که اجازه میدهد که فقط در یک جهت حرکت انتقالی داشته باشد یا حول یک محور دوران داشته باشد. شش مفصل این ربات به صورت سری کنار هم قرار گرفتهاند و حرکت در هریک از این جوینتها در مکان end effector تاثیر دارد. همچنین Configuration آن به گونهای است که به ربات اجازه میدهد که end effector خود را در محدوده گستردهای از مکانها و چرخشهای مختلف حرکت دهد.

شش درجه آزادی این ربات به شرح زیر میباشد:

- ۱- چرخش حول Base : اجازه میدهد که ربات در یک مسیر دایرهای حول baseش بچرخد.  $(oldsymbol{ heta}_1)$ 
  - ۲- چرخش حول Shoulder : اجازه میدهد که ربات بازویش را بالا و پایین ببرد.  $(\theta_2)$ 
    - ۳- چرخش حول Elbow : درواقع اجازه میدهد که ربات بازویش را خم کند.  $(\theta_3)$
- ۴- چرخش حول محور pitch این به ربات اجازه می دهد تا مچ دست خود را به سمت بالا و پایین خم کند.  $(\theta_4)$
- 4- چرخش حول محور roll از Wrist این به ربات اجازه می دهد تا مچ دست خود را از یک طرف به سمت دیگر بچرخاند.  $(\frac{\theta_5}{})$
- جرخش حول محور yaw از wrist این به ربات اجازه می دهد تا مچ دست خود را حول محور خود بچرخاند. ( $\theta_6$ )

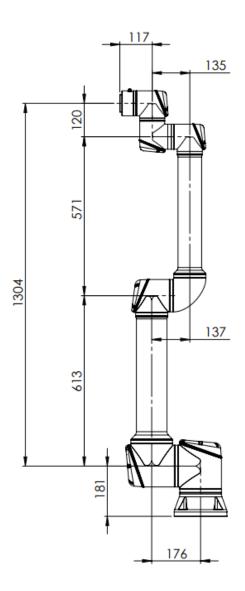


شکل ۲- نمای انفجاری ربات و نمایش متغیر های مفصلی بر روی آن

## ۱-۴- مشخصات ربات

## ۱-۴-۱-ابعاد لینکها

ابعاد باتوجه به کاتالوگها موجود در شکل زیر به وضوح قابل مشاهده میباشد. بر اساس این شکل به راحتی میتوان Offset و سایر موارد لازم در جدول دنویت-هارتنبرگ که در کلاس تا حدی تدریس شده است را پیدا کرد.



All dimension is in mm For public use

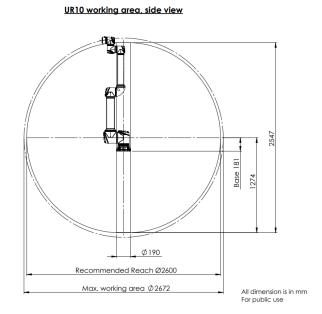
شکل ۳- ابعاد لینکها و آفستهای موجود بین آنها در ربات UR10

## ۱-۴-۲- فضای کاری

محدوده کاری تمامی مفاصل این ربات، ۳۶۰ درجه می باشد و ربات UR10 دارای فضای کاری کروی با قطر تقریبی ۲۶۰۰ میلی متر است. این بدان معنی است که بازوی ربات می تواند به هر نقطه ای در این حجم کروی برسد و به آن امکان می دهد طیف گسترده ای از وظایف را انجام دهد.

میتوانید فضای کاری آن را به صورت بهتر و کاملتری در شکل زیر مشاهده کنید.

# WR10 working area, top view ### Page 190 Recommended Reach ## 2600 Max. working area ## 2672



شکل ۴- فضای کاری ربات UR10

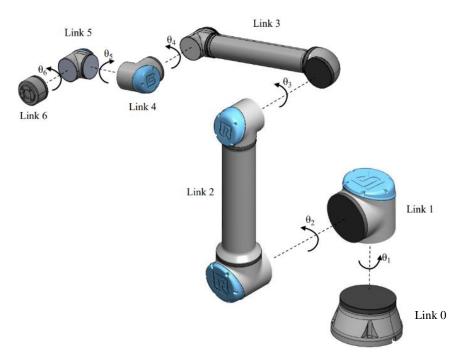
فصل دوم سینماتیک مستقیم در این قسمت باتوجه به اسلایدها و مرج اصلی درس مراحلی را جهت حل مسئله سینماتیک مستقیم مربوط به ربات UR10 پیش میبریم. به طور مختصر این مراحل عبارتند از:

- ۱- پیدا کردن درجات آزادی و نام گذاری آنها و شماره گذاری لینکها
- ۲- انتخاب مناسب فریمها و نمایش آنها بر روی ربات و به دست آوردن ابعاد
  - $^{0}T_{6}$  و همچنین ماتریس تبدیل  $^{0}$   $^{0}$

در ادامه به ترتیب به این مراحل میپردازیم. پس از این مراحل به سراغ صحه گذاری میرویم و مثالهایی را با روشهای مختلف برای این منظور انجام میدهیم. در واقع در این مرحله لازم است که مقدار درجات آزادی مختلف ربات داده شود و سپس به کمک روابط به دست آمده از سینماتیک مستقیم، موقعیت End وffector را تعیین نماییم.

## ۱-۲- پیدا کردن درجات آزادی و نام گذاری آنها

این مرحله درواقع در همان بخش سوم مقدمه انجام شد اما برای کامل بودن سلسله مراحل کار لازم است تا بار دیگر در این قسمت به آن اشاره کنیم. رباتی که با آن سر و کار داریم، یک ربات ۶ درجه آزادی میباشد که همه مفاصل آن از نوع Revolute میباشند. نام گذاری مفاصل و همچنین لینکها در شکل زیر آمده است. لینکها از  $\theta_1$  تا ۶ شماره گذاری شده اند که لینک  $\theta_1$  مربوط به Base میباشد. مفاصل هم از  $\theta_1$  تا  $\theta_2$  شماره گذاری شدهاند که میتوانید در شکل زیر مشاهده کنید. توضیحات مربوط به هریک از مفاصل در مقدمه آمده است که از تکرار آنها در این قسمت خودداری میکنیم.



شکل ۵- درجات آزادی ربات

## ۲-۲- انتخاب فريمها

برای انتخاب فریمهای مناسب براساس اسلایدهای درس پیش میرویم. برای این منظور ابتدا باید فریم گذاری مربوط به لینک ۱ تا ۵ را براساس توضیحات زیر انجام دهیم. ( فریم گذاری همه لینکها به جز اولین و آخرین لینک)

- ۱- محور  $\hat{Z}_i$  از فریم  $\{i\}$  را  $\{i\}$  مینامیم که منطبق بر محوری است که مفصل  $\{i\}$  مینامیم دارد.
- مه امحور مقصل i ام با محور مقصل i امحور مقصل i امحور مقصل i ام با محور -۲ میدا این فریم در محل متقاطع باشند، محل  $\hat{z}_i$  میباشد. (جایی که  $a_i$  متقاطع باشند، محل قرار گیری مبدأ در همان نقطه تقاطع میباشد.
  - ۳- محور  $\hat{X}_i$  در امتداد عمود مشتر ک بین محور i و iام میباشد یا به عبارتی در امتداد -۳ سمت محور iام میباشد.
    - ام را کامل کند. اور به کمک قاعده دست راست به دست می آید تا فریم ام را کامل کند.  $\hat{Y}_i$

دراینجا باتوجه به اینکه مفاصل همگی Revolute اند فقط قاعده مربوط به لینک صفرم و آخر مربوط به مفصل Revolute را کافی است که مرور کنیم.

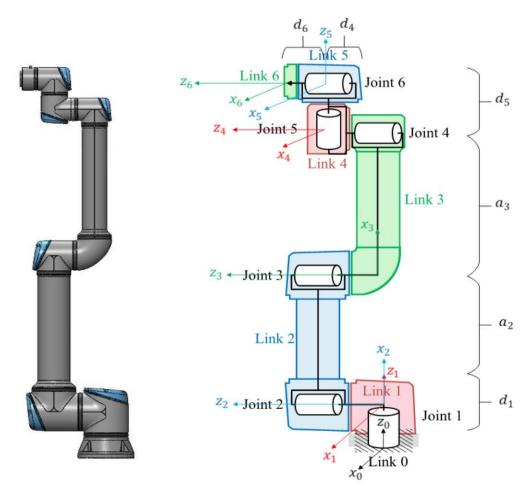
برای فریم {0} باید به صورت زیر عمل کنیم:

این فریم دلخواه است ولی برای آنکه در محاسبات راحت باشیم،  $\hat{Z}_0$  را در جهت محور مفصل ۱ انتخاب میکنیم ( مانند  $\hat{Z}_1$ ) و باید فریمهای  $\{0\}$  و  $\{1\}$  به گونهای قرار گیرند که اگر  $\theta_1=0$  شود، آنگاه این دو فریم روی هم قرار گیرند.

• برای فریم {n} بهتر است به صورت زیر عمل میکنیم:

باید  $\hat{X}_n$  به گونهای قرار گیرد که چنانچه  $\theta_n=0$  شد، سپس  $\hat{X}_n$  در امتداد  $\hat{X}_{n-1}$  قرار گیرد. همچنین باید به نحوی باشد که بین  $\hat{X}_n$  و  $\hat{X}_{n+1}$  در راستای  $\hat{X}_{n+1}$  هیچ گونه فاصلهای نباشد و در حقیقت  $\hat{X}_n$  باشد.

 $\{6\}$  و  $\{0\}$  و نوریم گذاری اساندارد است اما برای مثال به خصوص در فریم و انچه در صفحه قبل میتوان فریم میتوان کمی متفاوت تر عمل کرد. در نهایت با توجه به توضیحات داده شده در صفحه قبل میتوان فریم گذاری را به صورت زیر انجام داد. دقت شود که  $x_2$  و  $x_3$  در راستای  $x_3$  فاصله شان است.



شکل ۶- فریم گذاری ربات

## T-۳- استخراج جدول پارامترهای DH

برای این منظور ابتدا لازم است تا ابتدا ابعاد مربوطه را به دست آوریم. برای این کار هم میتوان از کاتالوگ مربوط به این ربات استفاده کرد و هم از فایل CAD اندازهها را به دست آورد. به هرجهت باید اندازهها به نحوی باشد تا بعدا برای صحه سنجی دچار مشکل نشویم. اندازهها در جدول زیر قرار گرفته است.

جدول ۱ - ابعاد مربوط به ربات

	اندازه (برحسب mm)
$d_1$	128
$a_2$	612.9
$a_3$	517.6
$d_4$	163.9
$d_5$	115.7
$d_6$	92.2

برای به دست آوردن جدول DH مطابق اسلاید، تعاریف زیر را برای هر پارامتر داریم:

- $\hat{X}_{i-1}$  محور واستای محور  $\hat{Z}_{i-1}$  و  $\hat{Z}_{i-1}$  در راستای محور های  $a_{i-1}$ 
  - $\hat{X}_{i-1}$  واویه میان محورهای  $\hat{Z}_{i-1}$  و  $\hat{Z}_{i-1}$  حول محور $lpha_{i-1}$  .
  - $\hat{Z}_{i-1}$  محور راستای محورهای  $\hat{X}_i$  و  $\hat{X}_{i-1}$  فاصله میان محورهای : $d_i$
  - $\hat{Z}_{i-1}$  و زاویه میان محورهای  $\hat{X}_{i-1}$  و  $\hat{X}_{i-1}$  در راستای محور $heta_i$

براین اساس برای جدول DH داریم:

جدول ۲- جدول پارامترهای DH

i	$\alpha_{i-1} (mm)$	$a_{i-1}$ (rad)	$d_i$ (mm)	$\theta_i (rad)$
1	0	0	128	$ heta_1$
2	$\frac{\pi}{2}$	0	0	$ heta_2$
3	0	612.9	0	$\theta_3$
4	0	571.6	163.9	$ heta_4$
5	$-\frac{\pi}{2}$	0	115.7	$ heta_5$
6	$\frac{\pi}{2}$	0	92.2	$\theta_6$

## ۲-۲- ماتریسهای تبدیل همگن

در گام بعدی لازم است تا براساس جدول DH ماتریسهای تبدیل همگن بین هردو لینک متوالی را بیابیم. برای این منظور باتوجه به اطلاعات هر سطر باید از فرمول کلی زیر استفاده نماییم:

$${}^{i-1}T_i = \begin{bmatrix} c\theta_i & -s\theta_i & 0 & a_{i-1} \\ s\theta_i & c\alpha_{i-1} & c\theta_i & c\alpha_{i-1} & -s\alpha_{i-1} & -s\alpha_{i-1} & d_i \\ s\theta_i & s\alpha_{i-1} & c\theta_i & s\alpha_{i-1} & c\alpha_{i-1} & c\alpha_{i-1} & d_i \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

 $a_{i-1}$  و  $lpha_{i-1}$  و محاسبه نماییم. کافی است مقادیر  $lpha_{i-1}$  و  $lpha_{i-1}$  و

$${}^{0}T_{1} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{1} & -\sin\theta_{1} & 0 & 0 \\ \sin\theta_{1} & \cos\theta_{1} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_{1} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} \quad , \quad {}^{1}T_{2} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{2} & -\sin\theta_{2} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & 0 \\ \sin\theta_{2} & \cos\theta_{2} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^{2}T_{3} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{3} & -\sin\theta_{3} & 0 & a_{2} \\ \sin\theta_{3} & \cos\theta_{3} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix} , \quad {}^{3}T_{4} = \begin{bmatrix} \cos\theta_{4} & -\sin\theta_{4} & 0 & a_{3} \\ \sin\theta_{4} & \cos\theta_{4} & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_{4} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$${}^4T_5 = \begin{bmatrix} \cos\theta_5 & -\sin\theta_5 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 1 & d_5 \\ -\sin\theta_5 & -\cos\theta_5 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}, \quad {}^5T_6 = \begin{bmatrix} \cos\theta_6 & -\sin\theta_6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & -1 & -d_6 \\ \sin\theta_6 & \cos\theta_6 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

## ۲-۵- سینماتیک مستقیم موقعیت و جهت گیری

برای این منظور باید ابتدا  $^0T_6$  بیابیم. باتوجه به ماتریسهای تبدیل همگن به دست آمده در مرحله قبل و ضرب آنها این امر امکان پذیر میباشد:

$${}^{0}T_{6} = {}^{0}T_{1} {}^{1}T_{2} {}^{2}T_{3} {}^{3}T_{4} {}^{4}T_{5} {}^{5}T_{6}$$
 ${}^{0}T_{6} =$ 

$$\begin{bmatrix}c_6(-s_1s_5+c_1c_5c_{234})-s_6s_{234}c_1 & -s_6(-s_1s_5+c_1c_5c_{234})-s_{234}c_1c_6 & s_1c_5+s_5c_1c_{234} & c_1(a_2c_2+a_3c_{23})+d_4s_1-d_5s_{234}c_1+d_6(s_1c_5+s_5c_1c_{234})\\c_6(s_5c_1+s_1c_5c_{234})-s_6s_{234}s_1 & -s_6(c_1s_5+s_1c_5c_{234})-s_{234}s_1c_6 & -c_1c_5+s_5s_1c_{234} & s_1(a_2c_2+a_3c_{23})-d_4c_1-d_5s_{234}s_1-d_6(c_1c_5-s_5s_1c_{234})\\s_6c_{234}+s_{234}c_5c_6 & c_6c_{234}-s_{234}c_5s_6 & s_5s_{234} & a_2s_2+a_3s_{23}+d_1+d_5c_{234}+d_6s_5s_{234}\\0 & 0 & 0 & 1\end{bmatrix}$$

$$= \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} & p_x \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} & p_y \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & p_z \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

حال از برابر قرار دادن طرفین میتوان معادلات مربوط به سینماتیک مستقیم موقعیت و جهت گیری را به دست آورد:

$$r_{11} = c_6(-s_1s_5 + c_1c_5c_{234}) - s_6s_{234}c_1$$

$$r_{21} = c_6(s_5c_1 + s_1c_5c_{234}) - s_6s_{234}s_1$$

$$r_{31} = s_6 c_{234} + s_{234} c_5 c_6$$

$$r_{12} = -s_6(-s_1s_5 + c_1c_5c_{234}) - s_{234}c_1c_6$$

$$r_{22} = -s_6(c_1s_5 + s_1c_5c_{234}) - s_{234}s_1c_6$$

$$r_{32} = c_6 c_{234} - s_{234} c_5 s_6$$

$$r_{13} = s_1 c_5 + s_5 c_1 c_{234}$$

$$r_{23} = -c_1c_5 + s_5s_1c_{234}$$

$$r_{33} = s_5 s_{234}$$

$$p_x = c_1(a_2c_2 + a_3c_{23}) + d_4s_1 - d_5s_{234}c_1 + d_6(s_1c_5 + s_5c_1c_{234})$$

$$p_{y} = s_{1}(a_{2}c_{2} + a_{3}c_{23}) - d_{4}c_{1} - d_{5}s_{234}s_{1} - d_{6}(c_{1}c_{5} - s_{5}s_{1}c_{234})$$

$$p_z = a_2 s_2 + a_3 s_{23} + d_1 + d_5 c_{234} + d_6 s_5 s_{234}$$

$$\rightarrow {}^{0}R_{6} = \begin{bmatrix} c_{6}(-s_{1}s_{5} + c_{1}c_{5}c_{234}) - s_{6}s_{234}c_{1} & -s_{6}(-s_{1}s_{5} + c_{1}c_{5}c_{234}) - s_{234}c_{1}c_{6} & s_{1}c_{5} + s_{5}c_{1}c_{234} \\ c_{6}(s_{5}c_{1} + s_{1}c_{5}c_{234}) - s_{6}s_{234}s_{1} & -s_{6}(c_{1}s_{5} + s_{1}c_{5}c_{234}) - s_{234}s_{1}c_{6} & -c_{1}c_{5} + s_{5}s_{1}c_{234} \\ s_{6}c_{234} + s_{234}c_{5}c_{6} & c_{6}c_{234} - s_{234}c_{5}s_{6} & s_{5}s_{234} \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow {}^{0}P_{6} = \begin{bmatrix} c_{1}(a_{2}c_{2} + a_{3}c_{23}) + d_{4}s_{1} - d_{5}s_{234}c_{1} + d_{6}(s_{1}c_{5} + s_{5}c_{1}c_{234}) \\ s_{1}(a_{2}c_{2} + a_{3}c_{23}) - d_{4}c_{1} - d_{5}s_{234}s_{1} - d_{6}(c_{1}c_{5} - s_{5}s_{1}c_{234}) \\ a_{2}s_{2} + a_{3}s_{23} + d_{1} + d_{5}c_{234} + d_{6}s_{5}s_{234} \end{bmatrix}$$

پس از تعیین ماتریس تبدیل عضو آخر ربات نسبت به دستگاه پایه می توان ماتریس دوران آن که بیانگر وضعیت دورانی عضو انتهایی ربات است را از ماتریس تبدیل استخراج نمود. برای این موضوع طبق اسلایدها ۴ روش داشتیم که در ادامه به کمک هریک از روشها میتوان جهت گیری نسبت به دستگاه پایه را بیان کرد.

## روش اول) Z-Y-X Euler angles

$$R_{ZYX}(\alpha,\beta,\gamma) = \begin{bmatrix} c\alpha & c\beta & c\alpha & s\beta & s\gamma - s\alpha & c\gamma & c\alpha & s\beta & c\gamma + s\alpha & s\gamma \\ s\alpha & c\beta & s\alpha & s\beta & s\gamma + c\alpha & c\gamma & s\alpha & s\beta & c\gamma - c\alpha & s\gamma \\ -s\beta & c\beta & s\gamma & c\beta & c\gamma \end{bmatrix}$$

$${}^{0}R_{6} = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} \end{bmatrix}$$

حال از برابر قرار دادن این دو ماتریس خواهیم داشت:

$$\Rightarrow \begin{cases} \beta = atan2\left(-r_{31}, \sqrt{r_{11}^2 + r_{21}^2}\right) \\ \alpha = atan2\left(\frac{r_{21}}{\cos\beta}, \frac{r_{11}}{\cos\beta}\right) \\ \gamma = atan2\left(\frac{r_{32}}{\cos\beta}, \frac{r_{33}}{\cos\beta}\right) \end{cases}$$

$$\Rightarrow \begin{cases} \beta = atan2 \left( -(s_6c_{234} + s_{234}c_5c_6), \sqrt{(c_6(-s_1s_5 + c_1c_5c_{234}) - s_6s_{234}c_1)^2 + (c_6(s_5c_1 + s_1c_5c_{234}) - s_6s_{234}s_1)^2} \right) \\ \alpha = atan2 \left( \frac{c_6(s_5c_1 + s_1c_5c_{234}) - s_6s_{234}s_1}{\cos\beta}, \frac{c_6(-s_1s_5 + c_1c_5c_{234}) - s_6s_{234}c_1}{\cos\beta} \right) \\ \gamma = atan2 \left( \frac{c_6c_{234} - s_{234}c_5s_6}{\cos\beta}, \frac{s_5s_{234}}{\cos\beta} \right) \end{cases}$$

## روش دوم) X-Y-Z Fixed angles

$$R_{XYZ}(\gamma,\beta,\alpha) = \begin{bmatrix} c\alpha & c\beta & c\alpha & s\beta & s\gamma - s\alpha & c\gamma & c\alpha & s\beta & c\gamma + s\alpha & s\gamma \\ s\alpha & c\beta & s\alpha & s\beta & s\gamma + c\alpha & c\gamma & s\alpha & s\beta & c\gamma - c\alpha & s\gamma \\ -s\beta & c\beta & s\gamma & c\beta & c\gamma \end{bmatrix}$$

$${}^{0}R_{6} = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} \end{bmatrix}$$

حال از برابر قرار دادن این دو ماتریس نتایج مثل مرحله قبل خواهد شد و خواهیم داشت:

$$\beta = atan2 \left( -r_{31}, \sqrt{r_{11}^2 + r_{21}^2} \right)$$

$$\alpha = atan2 \left( \frac{r_{21}}{\cos \beta}, \frac{r_{11}}{\cos \beta} \right)$$

$$\gamma = atan2 \left( \frac{r_{32}}{\cos \beta}, \frac{r_{33}}{\cos \beta} \right)$$

$$\beta = atan2 \left( -(s_6 c_{234} + s_{234} c_5 c_6), \sqrt{(c_6 (-s_1 s_5 + c_1 c_5 c_{234}) - s_6 s_{234} c_1)^2 + (c_6 (s_5 c_1 + s_1 c_5 c_{234}) - s_6 s_{234} s_1)^2} \right)$$

$$\beta = atan2 \left( \frac{c_6 (s_5 c_1 + s_1 c_5 c_{234}) - s_6 s_{234} s_1}{\cos \beta}, \frac{c_6 (-s_1 s_5 + c_1 c_5 c_{234}) - s_6 s_{234} c_1}{\cos \beta} \right)$$

$$\gamma = atan2 \left( \frac{c_6 c_{234} - s_{234} c_5 s_6}{\cos \beta}, \frac{s_5 s_{234}}{\cos \beta} \right)$$

## روش سوم) Equivalent Angle-Axis

$$\begin{bmatrix} k_x k_x v \theta + c \theta & k_x k_y v \theta - k_z s \theta & k_x k_z v \theta + k_y s \theta \\ k_x k_y v \theta + k_z s \theta & k_y k_y v \theta + c \theta & k_y k_z v \theta - k_x s \theta \\ k_x k_z v \theta - k_y s \theta & k_y k_z v \theta + k_x s \theta & k_y k_y v \theta + c \theta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} \end{bmatrix}$$

$$\rightarrow \begin{cases} \theta = A \cos \left( \frac{r_{11} + r_{22} + r_{33} - 1}{2 \sin \theta} \right) \\ \hat{R} = \frac{1}{2 \sin \theta} \begin{bmatrix} r_{32} - r_{23} \\ r_{21} - r_{12} \end{bmatrix}$$

## روش چهارم) Euler Parameters

$$\Rightarrow \begin{cases}
\epsilon_4 = \frac{1}{2} \sqrt{1 + r_{11} + r_{22} + r_{33}} \\
\epsilon = \frac{1}{4\epsilon_4} \begin{bmatrix} r_{32} - r_{23} \\ r_{13} - r_{31} \\ r_{21} - r_{12} \end{bmatrix}
\end{cases}$$

## ۲-۶- بررسی سینماتیک مستقیم برای چندین وضعیت متفاوت

برای بررسی جوابها ما کد را به زبان پایتون در فایل Jupyter notebook نوشته ایم. در ادامه نیز برای چندین حالت کارکرد قسمت سینماتیک مستقیم را بررسی میکنیم.

## الف) بررسى وضعيت صفر ربات

در این حالت باید تمامی زوایای ورودی را برابر با صفر درجه بگذاریم. در این صورت خواهیم داشت

#### A) Zero state

• in this state all joint variables have zero value

```
In [10]: theta1 = math.radians(0)
    theta2 = math.radians(0)
    theta3 = math.radians(0)
    theta4 = math.radians(0)
    theta5 = math.radians(0)
    theta6 = math.radians(0)

    desired_theta = [theta1, theta2, theta3, theta4, theta5, theta6]
    T_0_6_A = forward(desired_theta)

    print('T_0_6 : ')
    for row in T_0_6_A:
        print(row)

T_0_6 :
    [1.0, 0.0, 0.0, 1184.5]
    [0.0, 6.123233995736766e-17, -1.0, -256.1]
    [0.0, 1.0, 6.123233995736766e-17, 243.7]
    [0.0, 0.0, 0.0, 1.0]
```

## ب) بررسی وضعیت کاملا کشیده

باتوجه به فریم گذاری که داشتیم، زمانی ربات به حالت کشیده در می آید که زویای تتا به صورت زیر باشند: تتا۱: دلخواه | تتا۲: ۹۰ درجه | تتا۳: ۹۰ درجه | تتا۳: دلخواه که تتا۱ را مقدار ۴۵ درجه و تتا۶ را هم مقدار ۶۰ درجه به عنوان مقادیر دلخواه می دهیم.

#### B) fully-stretched state

• We have below values for joint variables in fully-stretched state:

 $theta 1 = arbitrary \mid theta 2 = 0 \mid theta 3 = 90 \mid theta 4 = 0 \mid theta 5 = -90 \mid theta 6 = arbitrary$ 

We consider theta1 = -20 and theta6 = 60 degrees.

```
In [11]: theta1 = math.radians(45)
    theta2 = math.radians(90)
    theta3 = math.radians(0)
    theta4 = math.radians(0)
    theta5 = math.radians(0)
    theta6 = math.radians(60)

    desired_theta = [theta1, theta2, theta3, theta4, theta5, theta6]
    T_0_6_B = forward(desired_theta)

print('T_0_6 : ')
    for row in T_0_6_B:
        print(row)

T_0_6 :
    [0.3535533905932738, -0.6123724356957946, 0.7071067811865476, 181.09004666187485]
    [0.3535533905932739, -0.6123724356957946, -0.7071067811865476, -181.09004666187474]
    [0.8660254037844386, 0.500000000000000001, 6.123233995736766e-17, 1428.2]
    [0.0, 0.0, 0.0, 1.0]
```

# ج) بررسی یک وضعیت دلخواه

برای بررسی وضعیت دلخواه ما زوایای مفاصل را به صورت دلخواه انتخاب کردیم و برابر مقادیر زیر است: تتا۱: ۳۰ درجه | تتا۲: ۴۰ درجه | تتا۶: ۸۰ درجه | تتا۶: ۸۰ درجه | تتا۶: ۵۰ درجه | د

#### C) Arbitrary state

• We have below values for joint variables in arbitrary state:

theta1 = 30 | theta2 = 45 | theta3 = 26 | theta4 = 50 | theta5 = 60 | theta6 = 80

```
In [12]: theta1 = math.radians(30)
    theta2 = math.radians(45)
    theta3 = math.radians(26)
    theta4 = math.radians(50)
    theta5 = math.radians(60)
    theta6 = math.radians(80)

desired_theta = [theta1, theta2, theta3, theta4, theta5, theta6]
    T_0_6_C = forward(desired_theta)

print('T_0_6 : ')
for row in T_0_6_C:
    print(row)

T_0_6 :
    [-0.8449695581951862, 0.5171601307605163, -0.1362785561825407, 519.983544410926]
    [-0.3141952242140994, -0.6862252123034819, -0.6560307302863893, 57.72552628018109]
    [-0.432790719406602, -0.5115079248172085, 0.7423286577013642, 1110.696960974777]
    [0.0, 0.0, 0.0, 1.0]
```

فصل سوم سینماتیک معکوس

## ۱-۳- حل تحلیلی و بررسی تعداد جواب

در مسئله سینماتیک معکوس در حقیقت به دنبال آن هستیم که با داشتن مکان و چرخش End-effector نسبت به فریم پایه، بتوانیم مقادیر زوایای مفاصل را بیابیم و درواقع بیابیم که با چه تتاهایی میتوان به موقعیت دلخواه رسید. از نظر تعداد جوابها ممکن است اصلا برای آن موقعیت خواسته شده، جوابی پیدا نشود یا حتی چندین جواب پیدا شود.

ربات UR10 از آنجایی که محور ۳ جوینت آخر مربوط به Wrist باهم در یک نقطه intersection ندارند، میتوان گفت که مسئله decouple نمیباشد که مانند اسلایدها از روش Piper حل کنیم. در ادامه از روش هندسی و جبری مسئله سینماتیک معکوس را حل کردیم.

ابتدا مسئله سینماتیک معکوس را به روش جبری و با تکنیک separating out variables حل می کنیم. یافتن زاویه  $heta_1$ :

$${}^{0}T_{6} = {}^{0}T_{1} {}^{1}T_{2} {}^{2}T_{3} {}^{3}T_{4} {}^{4}T_{5} {}^{5}T_{6} = \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} & p_{x} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} & p_{y} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
 (1)

سمت راست رابطه بالا همان ماتریس تبدیل مطلوب و ورودی مسئله میباشد. بنابراین مقادیر عددی درایههای آن برای ما معلوم است.

رابطه بالا را از سمت چپ در وارون ماتریس  $T_1$  ضرب می کنیم تا زاویه  $heta_1$  تنها مجهول در سمت راست تساوی باشد.

$${}^{1}T_{6}\big|_{para} = {}^{1}T_{2} {}^{2}T_{3} {}^{3}T_{4} {}^{4}T_{5} {}^{5}T_{6} = \left( {}^{0}T_{1} \right)^{-1} \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} & p_{x} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} & p_{y} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$
 (2)

در اینصورت ماتریس تبدیل  $T_6^1$  پارامتریک به شکل زیر حاصل میشود:

$$\begin{bmatrix} c_{234}c_5c_6 - s_{234}s_6 & -s_{234}c_6 - c_{234}c_5s_6 & c_{234}s_5 & a_2c_2 + a_3c_{23} - d_5s_{234} + d_6c_{234}s_5 \\ c_6s_5 & -s_6s_5 & -c_5 & -d_4 - d_6c_5 \\ s_{234}c_5c_6 + c_{234}s_6 & c_{234}c_6 - s_{234}c_5s_6 & s_{234}s_5 & a_2s_2 + a_3s_{23} + d_5c_{234} + d_6s_{234}s_5 \\ 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

ماتریس تبدیل  $T_6^1$  عددی نیز به فرم زیر میباشد:

$${}^{1}T_{6}\big|_{Num} = \left({}^{0}T_{1}\right)^{-1} \begin{bmatrix} r_{11} & r_{12} & r_{13} & p_{x} \\ r_{21} & r_{22} & r_{23} & p_{y} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & p_{z} \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$(3)$$

$${}^{1}T_{6}\big|_{Num} = \begin{bmatrix} r_{11}c_{1} + r_{21}s_{1} & r_{12}c_{1} + r_{22}s_{1} & r_{13}c_{1} + r_{23}s_{1} & p_{x}c_{1} + p_{y}s_{1} \\ r_{21}c_{1} - r_{11}s_{1} & r_{22}c_{1} - r_{12}s_{1} & r_{23}c_{1} - r_{13}s_{1} & p_{y}c_{1} - p_{x}s_{1} \\ r_{31} & r_{32} & r_{33} & p_{z} - d1 \\ 0 & 0 & 0 & 1 \end{bmatrix}$$

$$(4)$$

از تساوی درایههای  $T_{23}$  و  $T_{24}$  دو ماتریس عددی و پارامتریک خواهیم داشت:

$$-c_5 = r_{23}c_1 - r_{13}s_1 \tag{5}$$

$$-d_4 - d_6 c_5 = p_{\nu} c_1 - p_x s_1 \tag{6}$$

با جایگذاری مقدار عبارت  $c_5$  از رابطه (۵) در رابطه (۶) خواهیم داشت:

$$-d_4 + d_6(r_{23}c_1 - r_{13}s_1) = p_{\nu}c_1 - p_{\nu}s_1 \tag{7}$$

با کمی ساده سازی، این معادله به فرم معادله نوع اول مثلثاتی جزوه در میآید.

$$(p_{y} - d_{6}r_{23})c_{1} + (d_{6}r_{13} - p_{x})s_{1} = -d_{4}$$
(8)

پاسخ این معادله از رابطه (۹) قابل دسترسی است

$$\theta_1 = 2Atan\left(\frac{b \pm \sqrt{b^2 + a^2 - c^2}}{a + c}\right) \tag{9}$$

که در آن پارامترهای c,b,a تعریفی مطابق زیر دارند:

ضریب کسینوس زاویه =a

ضریب سینوس زاویه = b

مقدار ثابت سمت راست تساوی =c

$$\begin{cases} a = p_y - d_6 r_{23} \\ b = d_6 r_{13} - p_x \\ c = -d_4 \end{cases}$$

## با توجه به علامت $\pm$ موجود در آرگومان تانژات وارون، دو پاسخ برای زاویه $\pm$ خواهیم داشت.

## $: heta_5$ يافتن زاويه

چون در قسمت قبل مقدار زاویه  $\theta_1$  را پیدا کردیم، اکنون به راحتی میتوان از رابطه (۵)، زاویه  $\theta_5$  را پیدا نمود:

$$-c_5 = r_{23}c_1 - r_{13}s_1 \implies c_5 = r_{13}s_1 - r_{23}c_1$$

 $c_5=c_{-5}$  مىدانيم تابع كسينوس تابعى زوج است، يعنى

پس به ازای هر مقدار از زاویه  $heta_1$ ، دو مقدار برای  $heta_5$  بدست می آید:

$$\theta_5 = \pm A\cos(r_{13}s_1 - r_{23}c_1) \tag{9}$$

با توجه به اینکه  $heta_1$  خود دو مقدار دارد، چهار پاسخ برای  $heta_5$  حاصل میشود.

## $: \theta_2 + \theta_3 + \theta_4$ يافتن زاويه

از این قسمت به بعد، زوایای مفصلی بطور مستقیم از ماتریس تبدیل فریم نهایی به زمین، قابل محاسبه است. از آنجا که محورهای دوران مفاصل ۲ و ۳ و ۴ موازی اند، ابتدا مقدار مجموع این زوایا بدست می آید. از ماتریس تبدیل فریم نهایی به زمین  $({}^{0}T_{6})$  داریم:

$$r_{13} = s_1 c_5 + s_5 c_1 c_{234} \Rightarrow c_{234} = \frac{r_{13} - s_1 c_5}{s_5 c_1}$$

$$r_{33} = s_5 s_{234} \Rightarrow s_{234} = \frac{r_{33}}{s_5}$$

$$\theta_{234} = Atan2 \left(\frac{r_{33}}{s_5}, \frac{r_{13} - s_1 c_5}{s_5 c_1}\right)$$
(10)

زاویه  $heta_1$ ، دارای دو تعدد پاسخ و زاویه  $heta_5$ ، دارای چهار تعدد پاسخ میباشد.

بنابراین  $\theta_{234}$  دارای  $\theta_{234} = 2 \times 4$  تعدد پاسخ خواهد بود.

## $: heta_6$ يافتن زاويه

$$r_{32} = c_{234}c_6 - s_{234}c_5s_6$$

$$r_{31} = c_{234}s_6 + s_{234}c_5c_6$$

با کمی دقت می توان دریافت که این دستگاه معادلات، به فرم معادلات جبری نوع سوم اند که در جزوه درمورد روش حل آنها بحث شده است.

$$k_1 = c_{234}, k_2 = s_{234}c_5$$

$$r_{32} = k_1 c_6 - k_2 s_6$$

$$r_{31} = k_1 s_6 + k_2 c_6$$

$$\theta_6 = Atan2(r_{31}, r_{32}) - Atan2(s_{234}c_5, c_{234}) \tag{11}$$

## $: heta_3$ يافتن زاويه

$$p_{y} = s_{1}(a_{2}c_{2} + a_{3}c_{23}) - d_{4}c_{1} - d_{5}s_{234}s_{1} - d_{6}(c_{1}c_{5} - s_{5}s_{1}c_{234})$$

$$p_z = a_2 s_2 + a_3 s_{23} + d_1 + d_5 c_{234} + d_6 s_5 s_{234}$$

با کمی مرتب سازی و گرفتن تغییر متغیر داریم:

$$\frac{p_y + d_4c_1 + d_5s_{234}s_1 + d_6(c_1c_5 - s_5s_1c_{234})}{s_1} = F_2 = a_2c_2 + a_3c_{23}$$

$$p_z - d_1 - d_5 c_{234} - d_6 s_5 s_{234} = F_3 = a_2 s_2 + a_3 s_{23}$$

$$F_2^2 + F_3^2 = a_2^2 + a_3^2 + 2a_2a_3c_3 \Rightarrow c_3 = \frac{F_2^2 + F_3^2 - a_2^2 - a_3^2}{2a_2a_3}$$

$$\theta_3 = \pm A\cos\left(\frac{F_2^2 + F_3^2 - a_2^2 - a_3^2}{2a_2a_3}\right) \tag{12}$$

# $: heta_2$ يافتن زاويه

با تعریف دو پارامتر  $\,Q_1,\,Q_2\,$  می توان به فرم سوم معادلات جبری دست یافت:

$$\begin{cases} Q_1 = a_2 + a_3 c_3 \\ Q_2 = a_3 s_3 \end{cases} \Rightarrow \begin{cases} F_2 = Q_1 c_2 - Q_2 s_2 \\ F_3 = Q_1 s_2 + Q_2 c_2 \end{cases}$$

$$\theta_2 = Atan2(F_3, F_2) - Atan2(Q_2, Q_1)$$
(13)

 $: heta_4$  يافتن زاويه

$$\theta_4 = (\theta_2 + \theta_3 + \theta_4) - \theta_2 - \theta_3$$

## ۳-۲- بررسی سینماتیک معکوس برای چندین وضعیت متفاوت

در این قسمت برای همان حالاتی که در سینماتیک مستقیم مورد برسی قرار دادیم، سینماتیک معکوس را بررسی میکنیم. برای این منظور ماتریسهای تبدیل خروجی در سینماتیک مستقیم را به عنوان ورودی بخش سینماتیک معکوس قرار میدهیم.

## الف) بررسى وضعيت صفر ربات

در این حالت در قسمت سینماتیک مستقیم تمامی زوایای ورودی را برابر با صفر درجه گذاردیم. حال اگر ماتریس تبدیل به دست آمده از آن بررسی را در این جا نیز قرار دهیم، انتظار داریم تمامی زاویای ۰ را به عنوان خروجی بگرداند.

#### A) Zero state

• We gave zero values to joint varibles in forward kinematics and it took us Transformation matrix (T\_0\_6\_first) as a result. now we give this matrix as an input to inverse function.

## ب) بررسی وضعیت کاملا کشیده

باتوجه به فریم گذاری گفتیم، زمانی ربات به حالت کشیده در می آید که زویای تتا به صورت زیر باشند: 
تتا۱: دلخواه | تتا۲: ۹۰ درجه | تتا۳: ۹۰ درجه | تتا۴: ۹۰ درجه | تتا۵: دلخواه 
که تتا۱ را مقدار ۴۵ درجه و تتا۶ را هم مقدار ۶۰ درجه به عنوان مقادیر دلخواه دادیم. حال اگر ماتریس 
تبدیل نهایی را به تابع سینماتیک معکوس دهیم انتظار داریم که همین زوایای گفته شده را بگیریم.

#### B) fully-stretched state

• We should use T\_0\_6\_B as input and get the below angles in results:

theta1 = 45 | theta2 = 90 | theta3 = 0 | theta4 = -90 | theta5 = 0 | theta6 = 60

```
In [17]: T_0_6_B
Out[17]: [[0.3535533905932738,
         -0.6123724356957946,
0.7071067811865476,
         181.09004666187485],
        [0.3535533905932739,
         -0.6123724356957946
         -0.7071067811865476,
         -181.09004666187474]
        [0.8660254037844386, 0.5000000000000001, 6.123233995736766e-17, 1428.2],
        [0.0, 0.0, 0.0, 1.0]]
In [26]: theta_B = inverse(T_0_6_B)
        for th in theta_B:
          i += 1
          ans 1 theta1: 45.0 theta2: 90.0 theta3: 0.0 theta4: -90.0 theta5: 0.0 theta6: 60.0
       ans 2 theta1: 45.0 theta2: -90.0 theta3: 0.0 theta4: 90.0 theta5: 0.0 theta6: 60.0
                                 90.0 theta3: 0.0 theta4:
                    135.0
                          theta2:
                                                               theta5: 0.0
       ans 4 theta1: 135.0 theta2: -90.0 theta3: 0.0 theta4: 90.0 theta5: 0.0 theta6: 120.0
```

## ج) بررسی یک وضعیت دلخواه

برای بررسی وضعیت دلخواه ما زوایای مفاصل را به صورت دلخواه انتخاب کردیم و برابر مقادیر زیر بود: تتا۱: ۳۰ درجه | تتا۲: ۴۵ درجه | تتا۶: ۵۰ درجه | تتا۶: ۴۰ درجه | تتا۶: ۵۰ درجه

#### C) Arbitrary state

We should use T\_0\_6\_B as input and get the below angles in results:

theta1 = 30 | theta2 = 45 | theta3 = 26 | theta4 = 50 | theta5 = 60 | theta6 = 80  $\,$ 

## ٣-٣- آزمايش الگوريتم سينماتيک معکوس

همانطور که در قسمت قبل مشاهده کردید برای حالت وضعیت دلخواه ما ست زوایای زیر را به عنوان ورودی به سینماتیک مستقیم به عنوان ورودی دادیم:

تتا۱: ۳۰ درجه | تتا۲: ۴۵ درجه | تتا۳: ۲۶ درجه | تتا۴: ۵۰ درجه | تتا۵: ۶۰ درجه | تتا۶: ۸۰ درجه درجه | درجه

#### C) Arbitrary state

We have below values for joint variables in arbitrary state:

theta1 = 30 | theta2 = 45 | theta3 = 26 | theta4 = 50 | theta5 = 60 | theta6 = 80

```
In [12]: theta1 = math.radians(30)
    theta2 = math.radians(45)
    theta3 = math.radians(26)
    theta4 = math.radians(50)
    theta5 = math.radians(60)
    theta6 = math.radians(80)

    desired_theta = [theta1, theta2, theta3, theta4, theta5, theta6]
    T_0.6_C = forward(desired_theta)

print('T_0.6 : ')
    for row in T_0.6_C:
        print(row)

T_0.6 :
    [-0.8449695581951862, 0.5171601307605163, -0.1362785561825407, 519.983544410926]
    [-0.3141952242140994, -0.6862252123034819, -0.6560307302863893, 57.72552628018109]
    [-0.432790719406602, -0.5115079248172085, 0.7423286577013642, 1110.696960974777]
    [0.0, 0.0, 0.0, 1.0]
```

سپس همین ماتریس تبدیل به دست آمده را به عنوان ورودی قسمت سینماتیک معکوس دادیم و سپس دیدیم که همان ست زاویه در قسمت ans1 ظاهر شد. پس صحت کد و روابط به دست آمده تایید شد. دقت شود که در تتاع مقدار ۲۸۰ به دست آمده است که همان زاویه ۸۰ درجه می باشد.

#### C) Arbitrary state

• We should use  $T_0_6_B$  as input and get the below angles in results: theta1 = 30 | theta2 = 45 | theta3 = 26 | theta4 = 50 | theta5 = 60 | theta6 = 80

مراجع

- [1]John J. Craig, "Introduction to Robotics: Mechanics and Control"
- [2]Mark W. Spong, Seth Hutchinson, M. Vidyasagar,"Robot Modeling and Control"
- [3] Qiang Liu, Daoguo Yang, Weidong Hao, Yao Wei," Research on Kinematic Modeling and Analysis Methods of UR Robot".
- [4] https://ieeexplore.ieee.org/document/8740681
- [5] https://www.google.com/url?sa=i&url=https%3A%2F%2Fs3-eu-west-1.amazonaws.com%2Fur-support-site%2F41472%2F1000700.PDF&psig=AOvVaw08Hq3ibK5y\_GzqLvZe6v1-&ust=1679395284725000&source=images&cd=vfe&ved=2ahUKEwj8mquMqer9AhWx2rsIHTtuAMEQr4kDegUIARC\_AQ
- [6] https://www.pishrobot.com/wp-content/uploads/2017/04/ur10\_details.pdf

# ضمیمه (کاتالوگ ربات)



Technical details

## **UR10**

#### Performance

Repeatability	±0.1 mm / ±0.0039 in (4 mils)
Temperature range	0-50°
Power consumption	Min 90W, Typical 250W, Max 500W
Collaboration operation	15 advanced adjustable safety functions.
	TüV NORD Approved Safety Function
	Tested in accordance with:
	EN ISO 13849:2008 PL d
Specification	
Payload	10 kg /22 lbs
Reach	1300 mm / 51.2 in
Degrees of freedom	6 rotating joints

#### Movement

Programming

Axis movement robot arm	Working range	Maximum speed
Base	± 360°	± 120°/Sec.
Shoulder	± 360°	± 120°/Sec.
Elbow	± 360°	± 180°/Sec.
Wrist 1	± 360°	± 180°/Sec.
Wrist 2	± 360°	± 180°/Sec.
Wrist 3	± 360°	± 180°/Sec.
Typical tool		1 m/Soc / 20 4 in/Soc

Polyscope graphical user interface on 12 inch touchscreen with mounting

#### Features

IP classification	IP54		
ISO Class Cleanroom	5		
Noise	Comparatively nois	seless	
Robot mounting	Any		
I/O ports	Digital in	2	
	Digital out	2	
	Analog in	2	
	Analog out	0	
I/O power supply in tool	12 V/24 V 600 mA	in tool	

#### Physica

Footprint	Ø 190mm	
Materials	Aluminium, PP plastics	
Tool connector type	M8	
Cable length robot arm	6 m / 236 in	
Weight with cable	28,9 kg / 63.7 lbs	

 $<sup>\</sup>star$  The robot can work in a temperature range of 0–50°C. At high continuous joint speed, ambient temperature is reduced.

## **CONTROL BOX**

#### Features

reatures		
IP classification	IP20	
ISO Class Cleanroom	6	
Noise	<65dB(A)	
I/O ports	Digital in	16
	Digital out	16
	Analog in	2
	Analog out	2
I/O power supply	24V 2A	
Communication	TCP/IP 100Mbit, M	lodbus TCP,
	Profinet, EthernetIP	
Power source	100-240 VAC. 50-60 Hz	

#### Physical

Control box size (WxHxD)	475mm x 423mm x 268mm
	18.7 x 16.7 x 10.6 in
Weight	17 kg / 37.5 lbs
Materials	Steel

## **TEACH PENDANT**

#### Features

IP classification	IP20	

#### Physical

Materials	Aluminium, PP
Weight	1,5 kg / 3.3 lbs
Cable length	4.5 m / 177 in



## **Robotics project**

#### **Analyzing 6-DOF UR10 robot arm**

#### **Import libraries**

```
In [1]:

from sympy import *
import numpy as np
import math
from math import degrees
```

#### Part1

In [2]:

#### **Forward Kinematics**

```
# Define the symbolic variables
num symbols = 6 # Number of symbols to generate
alpha_names = [f"alpha{i}" for i in range(num_symbols+1)]
arpha_names = [f*adi}* for i in range(num_symbols+1)]
d_names = [f*d{i}* for i in range(num_symbols+1)]
theta_names = [f*theta{i}* for i in range(num_symbols+1)]
alpha = symbols(alpha_names)
a = symbols(a_names)
d = symbols(d_names)
theta = symbols(theta_names)
# Define DH table
DH_param = [[0, 0, d[1], theta[1]],
             [pi/2, 0, 0, theta[2]], [0, a[2], 0, theta[3]],
              [0, a[3], d[4], theta[4]],
             [-pi/2, 0, d[5], theta[5]], [pi/2, 0, d[6], theta[6]]]
\# find homogeneous transformations (T_i_1-1)
T = []
for i in range(6):
    T_temp = [[cos(DH_param[i][3]), -sin(DH_param[i][3]), 0, DH_param[i][1]],
                [sin(DH_param[i][3])*cos(DH_param[i][0]), cos(DH_param[i][3])*cos(DH_param[i][0]), -sin(DH_param[i][0]), -sin(DH_param[i][0]), -sin(DH_param[i][0])*
ram[i][2])],
               [sin(DH_param[i][3])*sin(DH_param[i][0]), cos(DH_param[i][0])*sin(DH_param[i][0]), cos(DH_param[i][0]), cos(DH_param[i][0])*DH_param[i][0])
i][2]],
               [0, 0, 0, 1]]
    T.append(T_temp)
# print homogeneous transformations(T_i_i-1)
for i in range(len(T)):
   homo_trans = T[i]
print('T_',i,'_',i+1,' :')
    for row in homo_trans:
        print(row)
    print()
# find T_0_6 and print it
result = T[0]
for n in range(1,len(T)):
   # Multiply the matrices
    # Simplify the result according to cosine multiplication rules
simplified_result = [[trigsimp(expr) for expr in row] for row in result]
# Print the simplified result
print('T_0_6 : ')
for row in simplified_result:
   print(row)
[cos(theta1), -sin(theta1), 0, 0]
[sin(thetal), cos(thetal), 0, 0]
[0, 0, 1, d1]
[0, 0, 0, 1]
[0, 0, -1, 0]
[sin(theta2), cos(theta2), 0, 0]
[0, 0, 0, 1]
[cos(theta3), -sin(theta3), 0, a2]
[\sin(\text{theta3}), \cos(\text{theta3}), 0, 0]
[0, 0, 1, 0]
[0, 0, 0, 1]
[sin(theta4), cos(theta4), 0, 0]
[0, 0, 1, d4]
```

```
T_ 4
                             5 :
[cos(theta5), -sin(theta5), 0, 0]
 [0, 0, 1, d5]
  [-sin(theta5), -cos(theta5), 0, 0]
[0.0.0.1]
 [cos(theta6),
                                                                 -sin(theta6), 0, 0]
[0.0, -1.-d6]
[sin(theta6), cos(theta6), 0, 0]
[0, 0, 0, 1]
T 0 6:
[(-sin(theta1)*sin(theta5) + cos(theta1)*cos(theta5)*cos(theta2 + theta3 + theta4))*cos(theta6) - sin(theta6)*sin(theta2 + theta3 + theta4)*cos(theta
1), -(-sin(theta1)*sin(theta5) + cos(theta1)*cos(theta5)*cos(theta5)*cos(theta2 + theta3 + theta4))*sin(theta6) - sin(theta2 + theta3 + theta4)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta5)
theta6), \sin(theta1) * \cos(theta5) + \sin(theta5) * \cos(theta1) * \cos(theta2) + theta3 + theta4), a2 * \cos(theta1) * \cos(theta2) + a3 * \cos(theta1) * \cos(theta2) + theta6), a2 * \cos(theta2) * \cos(theta3) * \cos(theta4) * \cos(theta5) * \cos(theta6) * \cos(theta6) * \cos(theta6) * \cos(theta6) * \cos(theta7) * \cos(theta8) * \cos
eta3) + d4*sin(theta1) - d5*sin(theta2 + theta3 + theta4) *cos(theta1) + d6*(sin(theta1) *cos(theta5) + sin(theta5) *cos(theta1) *cos(theta2 + theta3 + thet
 d4*cos(theta1) - d5*sin(theta1)*sin(theta2 + theta3 + theta4) - d6*(-sin(theta1)*sin(theta5)*cos(theta2 + theta3 + theta4) + cos(theta1)*cos(theta2)
eta5))]
[\sin(\text{theta6}) * \cos(\text{theta2} + \text{theta3} + \text{theta4}) + \sin(\text{theta2} + \text{theta3} + \text{theta4}) * \cos(\text{theta5}) * \cos(\text{theta6}), \\ -\sin(\text{theta6}) * \sin(\text{theta2} + \text{theta3} + \text{theta4}) * \cos(\text{theta6}) * \sin(\text{theta6}) * \sin(\text{theta6}) * \sin(\text{theta6}) * \sin(\text{theta6}) * \cos(\text{theta6}) * \cos(\text{
heta5) + cos(theta6) *cos(theta2 + theta3 + theta4), sin(theta5) *sin(theta2 + theta3 + theta4), a2*sin(theta2) + a3*sin(theta2 + theta3) + d1 + d5*cos
(theta2 + theta3 + theta4) + d6*sin(theta5)*sin(theta2 + theta3 + theta4)]
[0, 0, 0, 1]
In [9]:
def forward(theta):
                  DH param = [[0, 0, 128, theta[0]],
                                                                               [pi/2, 0, 0, theta[1]],
                                                                                    0, 612.9, 0, theta[2]]
                                                                               [0, 571.6, 163.9, theta[3]], [-pi/2, 0, 115.7, theta[4]],
                                                                               [pi/2, 0, 92.2, theta[5]]]
                    \#\ find\ homogeneous\ transformations (T\_i\_i-1)
                   T = []
                   for i in range(6):
                                     T_temp = [[cos(DH_param[i][3]), -sin(DH_param[i][3]), 0, DH_param[i][1]],
                                                                     [sin(DH_param[i][3])*cos(DH_param[i][0]), cos(DH_param[i][3])*cos(DH_param[i][0]), -sin(DH_param[i][0]), -sin(DH_param[i][0]), -sin(DH_param[i][0])*
ram[i][2])],
                                                                   [sin(DH_param[i][3]) *sin(DH_param[i][0]), cos(DH_param[i][3]) *sin(DH_param[i][0]), cos(DH_param[i][0]), cos(DH_param[i][0]) *DH_param[i][0]) *DH_param[i][0]) *DH_param[i][0]]
i][2]],
                                                                 [0, 0, 0, 1]]
                                     T.append(T temp)
                  # find T_0_6 and print it
result = T[0]
                  for n in range(1,len(T)):
                                       # Multiply the matrices
                                       result = [[sum(result[i][k] * T[n][k][j] for k in range(4)) for j in range(4)] for i in range(4)]
                    \texttt{T\_res} = \texttt{np.array}(\texttt{T[0]}) \\ \texttt{@np.array}(\texttt{T[1]}) \\ \texttt{@np.array}(\texttt{T[2]}) \\ \texttt{@np.array}(\texttt{T[3]}) \\ \texttt{@np.array}(\texttt{T[4]}) \\ \texttt{@np.array}(\texttt{T[5]}) \\ \texttt{@np.array}(\texttt{T[4]}) \\ \texttt{@np.array}(\texttt{T[5]}) \\ \texttt{@np.array}(\texttt{T[
                  return result
In [4]:
from math import sin, cos
```

```
from math import sin, cos

def forward version2 (theta):
    theta1, theta2, theta3, theta4, theta5, theta6 = theta
    dl, d4, d5, d6 = 128, 163.9, 115.7, 92.2
    a2, a3 = 612.9, 517.6

T = [[(-sin(theta1)*sin(theta5) + cos(theta1)*cos(theta5)*cos(theta2 + theta3 + theta4))*sin(theta6) - sin(theta6)*sin(theta2 + theta3 + theta4))*cos(theta1), -(-sin(theta1)*sin(theta5) + cos(theta1)*cos(theta5)*cos(theta2 + theta3 + theta4))*sin(theta6) - sin(theta2 + theta3 + theta4))*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta6), sin(theta1)*cos(theta5) + sin(theta5)*cos(theta1)*cos(theta2 + theta3 + theta4), a2*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta1)*cos(theta2) + theta3 + theta4), -(sin(theta1)*cos(theta1)*cos(theta2) + theta3 + theta4) + cos(theta6), sin(theta1)*sin(theta5)*cos(theta2 + theta3 + theta4) + cos(theta6), sin(theta1)*sin(theta5)*cos(theta2 + theta3 + theta4) + cos(theta1) + cos(theta1)*cos(theta2) + a3*sin(theta1)*cos(theta2) + theta3 + theta4) + cos(theta2) + theta3 + theta4) + cos(theta5) *cos(theta2) + theta3 + theta4) + cos(theta5) *cos(theta2) + theta3 + theta4) + cos(theta5) *cos(theta6) *cos(theta2 + theta3 + theta4) + cos(theta5) *cos(theta6) *cos(theta2 + theta3 + theta4) + cos(theta5) *cos(theta6) *cos(theta2 + theta3 + theta4) + sin(theta2 + theta3 + theta4) *cos(theta5) + cos(theta6) *cos(theta2 + theta3 + theta4) + sin(theta2 + theta3 + theta4) *cos(theta5) *cos(theta6) *cos(theta2 + theta3 + theta4) + sin(theta2 + theta3 + theta4) *cos(theta5) *cos(theta6) *cos(theta2 + theta3 + theta4) + sin(theta2 + theta3 + theta4) *cos(theta5) *cos(theta6) *cos(theta2 + theta3 + theta4) *cos(theta2 + theta3 + theta4) + d6*sin(theta5) *sin(theta2 + theta3 + theta4) *cos(theta6) *cos(theta6) *cos(theta6) *cos(theta6) *cos(theta6) *cos(theta6) *cos(theta6) *cos(theta6) *cos(th
```

#### Part2

[0, 0, 0, 1]

#### **Inverse Kinematics**

```
In [5]:
```

```
def inverse(T):
    # define DH table
    DH = [[0, 0, 128, theta[0]],
        [pi/2, 0, 0, theta[1]],
        [0, 612.9, 0, theta[2]],
        [0, 571.6, 163.9, theta[3]],
        [-pi/2, 0, 115.7, theta[4]],
        [pi/2, 0, 92.2, theta[5]]]

# define theta database
theta_db = []

# define variables for each element of T
[[r11, r12, r13, px],
    [r21, r22, r23, py],
    [r31, r32, r33, pz]] = T[0:3]
```

```
b = DH[5][2]*r13-px
        c = -DH[3][2]
        theta_db.append(2*math.atan((b+math.sqrt(b**2+a**2-c**2))/(a+c)))
        theta_db.append(2*math.atan((b-math.sqrt(b**2+a**2-c**2))/(a+c)))
         # step2) find theta5
        theta temp = []
        for thetal in theta_db:
                 c5 = r13*math.sin(theta1) -r23*math.cos(theta1)

s5 = [math.sqrt(1-(c5)**2),-math.sqrt(1-(c5)**2)]
                  theta_temp.append([theta1, math.atan2(s5[0],c5)])
                  theta_temp.append([theta1, math.atan2(s5[1],c5)])
        theta_db = theta_temp
         # step3) find theta2+theta3+theta4
         theta_temp = []
        for theta_list in theta_db:
                 theta1 = theta_list[0]
theta5 = theta_list[1]
                 c234 = (r13-math.sin(theta1)*math.cos(theta5))/(math.sin(theta5)*math.cos(theta1))
s234 = r33/math.sin(theta5)
        theta_temp.append([theta1, theta5, math.atan2(s234,c234)]) theta_db = theta_temp
         # step4) find theta6
        theta temp = []
        for theta_list in theta_db:
                  theta1, theta5, theta234 = theta_list
                 k1, k2 = math.cos(theta234), math.sin(theta234)*math.cos(theta5)
theta_temp.append([theta1, theta5, theta234, math.atan2(r31,r32)-math.atan2(k2,k1)])
        theta_db = theta_temp
         # step5) find theta3, theta2, theta4
        theta_temp = []
        for theta_list in theta_db:
                  theta1, theta5, theta234, theta6 = theta list
                  d1, d4, d5, d6 = DH[0][2], DH[3][2], DH[4][2], DH[5][2]
                  a2, a3 = DH[2][1], DH[3][1]
                 F2 = (py+d4*math.cos(theta1)+d5*math.sin(theta234)*math.sin(theta1)+d6*(math.cos(theta1)*math.cos(theta5)-math.sin(theta1)*math.sin(theta5)+d6*(math.cos(theta1)*math.cos(theta5)-math.sin(theta1)*math.sin(theta5)+d6*(math.cos(theta1)*math.cos(theta5)-math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)+d6*(math.cos(theta1)*math.cos(theta5)-math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.sin(theta1)*math.
*math.cos(theta234)))/math.sin(theta1)
                 F3 = pz - (d1 + d5*math.cos(theta234) + d6*math.sin(theta5)*math.sin(theta234))
                 # 3_1 Ind theta3
c3 = ((F2)**2 + (F3)**2 - (a2)**2 - (a3)**2)/(2*(a2)*(a3))
s3 = [math.sqrt(1-(c3)**2), -math.sqrt(1-(c3)**2)]
theta_3_list = [math.atan2(s3[0], c3), math.atan2(s3[1], c3)]
# 5_2) find theta2 and theta4
                  for theta3 in theta_3_list:
                           Q1 = a2 + a3*math.cos(theta3)
Q2 = a3*math.sin(theta3)
                             theta2 = math.atan2(F3,F2) - math.atan2(Q2, Q1)
                           theta4 = theta234 - theta3 - theta2
theta_temp.append([theta1, theta2, theta3, theta4, theta5, theta6])
        theta_db = theta_temp
        return theta_db
```

#### Some examples of forward kinematics

#### A) Zero state

# step1) find theta1
a = py-DH[5][2]\*r23

• in this state all joint variables have zero value

```
In [10]:

theta1 = math.radians(0)
theta2 = math.radians(0)
theta3 = math.radians(0)
theta4 = math.radians(0)
theta5 = math.radians(0)
theta6 = math.radians(0)

desired_theta = [theta1, theta2, theta3, theta4, theta6]
T_0_6_A = forward(desired_theta)

print('T_0_6 : ')
for row in T_0_6_A:
    print(row)

T_0_6 :
[1.0, 0.0, 0.0, 1184.5]
[0.0, 6.123233995736766e=17, -1.0, -256.1]
[0.0, 1.0, 6.123233995736766e=17, 243.7]
[0.0, 0.0, 0.0, 1.0]
```

#### B) fully-stretched state

We have below values for joint variables in fully-stretched state:

 $theta 1 = arbitrary \mid theta 2 = 0 \mid theta 3 = 90 \mid theta 4 = 0 \mid theta 5 = -90 \mid theta 6 = arbitrary$ 

We consider theta1 = -20 and theta6 = 60 degrees.

```
theta1 = math.radians(45)
theta2 = math.radians(90)
```

```
theta3 = math.radians(0)
theta4 = math.radians(-90)
theta5 = math.radians(0)
theta6 = math.radians(60)

desired_theta = [theta1, theta2, theta3, theta4, theta5, theta6]
T_0_6_B = forward(desired_theta)

print('T_0_6: ')
for row in T_0_6_B:
    print(row)

T_0_6:
[0.3535533905932738, -0.6123724356957946, 0.7071067811865476, 181.09004666187485]
[0.3660254037844386, 0.50000000000000001, 6.1232333995736766e-17, 1428.2]
[0.0, 0.0, 0.0, 1.0]
```

#### C) Arbitrary state

• We have below values for joint variables in arbitrary state:

theta1 = 30 | theta2 = 45 | theta3 = 26 | theta4 = 50 | theta5 = 60 | theta6 = 80

```
In [12]:

theta1 = math.radians(30)
theta2 = math.radians(45)
theta3 = math.radians(26)
theta4 = math.radians(50)
theta5 = math.radians(60)
theta6 = math.radians(80)

desired_theta = [theta1, theta2, theta3, theta4, theta5, theta6]
T_O_6_C = forward(desired_theta)

print('T_O_6 : ')
for row in T_O_6_C:
    print(row)

T_O_6:
[-0.3141952242140994, -0.6862252123034819, -0.6560307302863893, 57.72552628018109]
[-0.432790719406602, -0.5115079248172085, 0.7423286577013642, 1110.69690974777]
[0.0, 0, 0, 0, 0, 1.0]
```

#### Some examples of inverse kinematics

#### A) Zero state

• We gave zero values to joint varibles in forward kinematics and it took us Transformation matrix (T\_0\_6\_first) as a result. now we give this matrix as an input to inverse function.

#### B) fully-stretched state

We should use T\_0\_6\_B as input and get the below angles in results:

theta1 = 45 | theta2 = 90 | theta3 = 0 | theta4 = -90 | theta5 = 0 | theta6 = 60 |

```
i = 0
 for th in theta_B:
       ans 1 thetal: 45.0 theta2: 90.0 theta3: 0.0 theta4: -90.0 theta5: 0.0 theta6: 60.0
ans 2 theta1: 45.0 theta2: -90.0 theta3: 0.0 theta4: 90.0 theta5: 0.0 theta6: 60.0 ans 3 theta1: 135.0 theta2: 90.0 theta3: 0.0 theta4: -90.0 theta5: 0.0 theta6: 60.0 ans 4 theta1: 135.0 theta2: -90.0 theta3: 0.0 theta4: 90.0 theta5: 0.0 theta6: 120.0
C) Arbitrary state
 • We should use T_0_6_B as input and get the below angles in results:
theta1 = 30 | theta2 = 45 | theta3 = 26 | theta4 = 50 | theta5 = 60 | theta6 = 80
In [27]:
T_0_6_C
 [[-0.8449695581951862,
    0.5171601307605163,
    -0 1362785561825407
   519.9835444109261,
  [-0.3141952242140994,
    -0.6862252123034819,
    -0.6560307302863893
   57.72552628018109],
  [-0.432790719406602,
    -0.5115079248172085
   0.7423286577013642,
   1110.696960974777],
  [0.0, 0.0, 0.0, 1.0]]
In [28]:
 theta_C = inverse(T_0_6_C)
 for th in theta_C:
        print("ans",i," theta1: ",round(degrees(th[0]),2)," theta2: ",round(degrees(th[1]),2)," theta3: ",round(degrees(th[2]),2), " theta4: ",round(degrees(th[3]),2)," theta5: ",round(degrees(th[4]),2), " theta6: ",round(degrees(th[5]),2)) 
ans 1 theta1: 30.0 theta2: 45.0 theta3: 26.0 theta4: 50.0 theta5: 60.0 theta6: -280.0
ans 1 theta1: 30.0 theta2: 45.0 theta3: 26.0 theta4: 50.0 theta5: 60.0 theta6: -280.0

ans 2 theta1: 30.0 theta2: 70.08 theta3: -26.0 theta4: 76.92 theta5: 60.0 theta6: -280.0

ans 3 theta1: 30.0 theta2: 28.77 theta3: 72.95 theta4: -160.72 theta5: -60.0 theta6: -100.0

ans 4 theta1: 30.0 theta2: 98.77 theta3: -72.95 theta4: -84.82 theta5: -60.0 theta6: -100.0

ans 5 theta1: 175.03 theta2: 82.09 theta3: 66.85 theta4: -65.0 theta5: 131.71 theta6: -58.85

ans 6 theta1: 175.03 theta2: 146.3 theta3: -66.85 theta4: -48.0 theta5: 131.71 theta6: -58.85

ans 7 theta1: 175.03 theta2: 106.62 theta3: 36.99 theta4: -239.67 theta5: -131.71 theta6: -238.85

ans 8 theta1: 175.03 theta2: 142.27 theta3: -36.99 theta4: -201.35 theta5: -131.71 theta6: -238.85
```

As we can see, the answer that we give in forward kinematics, is appear in ans1. So we evaluate the forward and inverse kinematics code.