Progetto Robotica Industriale

1. Discussione dello script mainTriangolo.m

Considerando i dati presenti nel PUMA560.pdf

```
clear, clc, close all
syms ("theta",[1,3])
a = [0; 0.9; 0.9];
alpha = [pi/2; 0; 0];
d = [0; 0; 0];
THETA = [theta1; theta2; theta3];
DH = [a,alpha,d,THETA]
Rb0 = [1000.5;
       0 1 0 0.5;
       0 0 1 1;
        0001];
P1 = [0.8; 0.8; 0.5];
P2 = [1.2; 0.8; 0.5];
P3 = [1.0; 1.2; 0.5];
P = [P1, P2, P3, P1];
Te = 40;
numRoute = 3;
typePath = 'Triangolo';
```

si istanziano i seguenti parametri:

- la tabella di Denavit-Hartenberg
- la matrice di rototraslazione R_0^b che lega il sistema di riferimento SRb e SRO
- la sequenza dei punti di interesse
- il tempo di percorrenza della traiettoria
- il numero di archi orientati della seguenza

- la tipologia di percorso da seguire

Successivamente si passa alla fase di definizione temporale

```
%% 1 Definizione del tempo
numRange = numRoute+1;
Trange = linspace(0,Te,numRange);
numStep = input("1. numStep per discretizzare l'intervallo di tempo: ");
trange = zeros(numRoute,numStep);
for i=1:numRange-1
    trange(i,:) = linspace(Trange(i),Trange(i+1),numStep);
end
```

Dove si è deciso di costruire un vettore e una matrice

$$Trange_{1xnumRange} = [0, ..., Te]$$

in cui Trange(i) corrisponde all'istante di tempo in cui tocco il punto della sequenza P(i).

Mentre

$$trange_{numRoutexnumStep} = \begin{bmatrix} Trange(1) & \cdots & Trange(2) \\ Trange(2) & \dots & Trange(3) \\ Trange(3) & \cdots & Trange(4) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} P1 & \rightarrow & P2 \\ P2 & \rightarrow & P3 \\ P3 & \rightarrow & P1 \end{bmatrix}$$

In cui ogni riga della matrice rappresenta l'intervallo di tempo discretizzato per percorrere un arco della sequenza.

Completata la fase di definizione del tempo, si passa alla fase di definizione della traiettoria

```
% 2 Definizione della traiettoria
degree = input("2. ordine del polinomio lambda: ");
lambdaFun = lambdaFunction(degree);
position = zeros(3,numRoute*numStep); % pos = [ [x;y;z], ... ]
velocity = zeros(3,numRoute*numStep); % vel = [ [vx;vy;vz], ... ]
syms s;
k=0;
                                                                 La legge oraria della traiettoria sarà descritta da:
for i=1:numRoute
     for j=1:numStep
                                                                        P_{i+1} = P_i + \lambda(\sigma(t)) \cdot (P_{i+1} - P_i)
         t = trange(i,j);
         T2 = Trange(i+1);
                                                                    v_{i+1} = \frac{(P_{i+1} - P_i)}{\left(Trange(i+1) - Trange(i)\right)} \cdot \lambda'(\sigma(t))
         T1 = Trange(i);
         P1 = P(:,i);
                                                                \forall t \in trange(i,:) = [Trange(i), Trange(i+1)]
         P2 = P(:,i+1);
          sigma = (t-T1)/(T2-T1);
          lambda = subs(lambdaFun,s,sigma);
                                                                             Forma della variabile adimensionale \sigma \in [0,1]
          lambdaDot = subs(lambdaFun,s,sigma);
                                                                                   \sigma = \frac{t - Trange(i)}{Trange(i + 1) - Trange(i)}
          k=k+1;
          position(:,k) = P1+lambda*(P2-P1);
          velocity (:,k) = ((P2-P1)/(T2-T1))*lambdaDot;
     end
end
```

In particolare, la legge oraria dipenderà dall'andamento del parametro $\lambda \in [0,1]$, che sarà una funzione dipendente da σ di classe polinomiale restituita in output da lambdaFunction.m, il cui parametro è l'ordine (degree) del polinomio che si vuole ottenere in output.

```
function ret = lambdaFunction(degree)
%% Costruzione polinomio
   switch degree
        case 3
            syms s a0 a1 a2 a3; % poly 4-order
            lambda = a0*s^3 + a1*s^2 + a2*s + a3;
                                                                           L'ordine del polinomio può essere di
            lambdaDot = 3*a0*s^2 + 2*a1*s + a2;
                                                                                    3°, 4° o 7° grado
        case 5
            syms s a0 a1 a2 a3 a4 a5; % poly 6-order
            lambda = a0*s^5 + a1*s^4 + a2*s^3 + a3*s^2 + a4*s + a5;
            lambdaDot = 5*a0*s^4 + 4*a1*s^3 + 3*a2*s^2 + 2*a3*s + a4;
            lambdaDDot = 20*a0*s^3 + 12*a1*s^2 + 6*a2*s + 2*a3;
        case 7
            syms s a0 a1 a2 a3 a4 a5 a6 a7; % poly 8-order
            lambda = a0*s^7 + a1*s^6 + a2*s^5 + a3*s^4 + a4*s^3 + a5*s^2 + a6*s + a7;
            lambdaDot = 7*a0*s^6 + 6*a1*s^5 + 5*a2*s^4 + 4*a3*s^3 + 3*a4*s^2 + 2*a5*s + a6;
            lambdaDDot = 42*a0*s^5 + 30*a1*s^4 + 20*a2*s^3 + 12*a3*s^2 + 6*a4*s + 2*a5;
            lambdaDDDot = 210*a0*s^4 + 120*a1*s^3 + 60*a2*s^2 + 24*a3*s + 6*a4;
            exception = MException('ThisComponent:notFound','Degree %s not found',degree);
            throw(exception);
    end
```

```
%% Vincoli di continuità
    eq1 = subs(lambda, s, 0) == 0;
    eq2 = subs(lambda, s, 1) == 1;
                                                                        Forma del polinomio \lambda \in [0,1] con k = degree
    % dot
    eq3 = subs(lambdaDot,s,0) == 0;
                                                                             \lambda(\sigma) = a_0 \cdot \sigma^k + \dots + a_{k-1} \cdot \sigma + a_k
    eq4 = subs(lambdaDot,s,1) == 0;
    if degree > 3 % dot dot
                                                         Ed in base all'ordine (k + 1) del polinomio, si impongono k + 1 vincoli di
        eq5 = subs(lambdaDDot,s,0) == 0;
                                                            continuità per risolvere il sistema le cui incognite sono a_0, a_1, \dots, a_k
        eq6 = subs(lambdaDDot,s,1) == 0;
    if degree > 5 % dot dot dot
        eq7 = subs(lambdaDDDot,s,0) == 0;
        eq8 = subs(lambdaDDDot,s,1) == 0;
% Risoluzione del sistema
    if degree == 3
        [a0, a1, a2, a3] = vpasolve([eq1, eq2, eq3, eq4]);
    if degree == 5
        [a0, a1, a2, a3, a4, a5] = vpasolve([eq1, eq2, eq3, eq4, eq5, eq6]);
    if degree == 7
        [a0, a1, a2, a3, a4, a5, a6, a7] = vpasolve([eq1, eq2, eq3, eq4, eq5, eq6, eq7, eq8]);
    ret = subs(lambda);
end
```

La fase successiva consiste nel determinare la matrice di rototraslazione

```
%% Ricavo matrice di rototralazione dalla tabella DH
[Rb3,q] = matrixRT(DH,Rb0);
```

T = T*R;

T = simplify(T);

end

end

Mediante la function matrixRT.m che riceve come parametri la tabella di D-H e R_0^p .

```
function [T,q] = matrixRT(DH,Rb0)
              nLink = size(DH,1);
                                                                                                                                                                                                  Per ogni link dell'antropomorfo costruisco la matrice di rototraslazione
              syms ("q",[1,nLink]);
                                                                                                                                                                                                                                                                                     che lega SR_i a SR_{i+1}.
              T=Rb0;
              for i=1:nLink
                                                                                                                                                                                                                         SR_i \rightarrow SR_{i'} \equiv egin{array}{c} rotazione \ di \ 	heta_i \ intorno \ a \ z_i \ into
                             ai = DH(i,1);
                             alphai = DH(i,2);
                             di = DH(i,3);
                             thetai = DH(i,4);
                                                                                                                                                                                                                   SR_{i'} \rightarrow SR_{i+1} \equiv \begin{array}{c} rotazione \ di \ \alpha_i \ intorno \ a \ x_{i'} \\ traslazione \ di \ a_i \ lungo \ x_{i'} \end{array} \Longrightarrow R_{i+1}^{i'} \ \equiv \ R_i
                             % Giunti rotoidali
                             if symType(thetai) == "variable"
                                                                                                                                                                                                                                                      Ed in base alla tipologia del giunto si ha che:
                                            % SRi -> SRi'
                                           Rip = [ [rotZ(q(i)), traslZ(di)];
                                                                                                                                                                                                                                                                                 q_i = \frac{\vartheta_i \ se \ rotoidale}{d_i \ se \ prismatico}
                                                                          0001];
                                            % SRi' -> SRi+1
                                            Ri = [ [rotX(alphai), traslX(ai)];
                                                                       0001];
                                                                                                                                                                                                                                               Ottenendo così: R_{i+1}^i(q_i) = R_{i'}^i \cdot R_{i+1}^{i'} \equiv R
                             % Giunti prismatici
                             elseif symType(di) == "variable"
                                            % SRi -> SRi'
                                            Rip = [ [rotZ(thetai), traslZ(q(i))];
                                                                          0001];
                                            % SRi' -> SRi+1
                                            Ri = [ [rotX(alphai), traslX(ai)];
                                                                       0 0 0 1 ];
                             end
                             R = Rip*Ri;
```

Infine, si ha la seguente composizione di trasformazioni:

$$T_3^b(q) = R_0^b \cdot R_1^0(q_1) \cdot R_2^1(q_2) \cdot R_3^2(q_3) \equiv R_3^b$$

Di seguito le function di supporto per effettuare rotazione e traslazione su un asse

matrixRt.m

In questa parte dello script vi è la costruzione dello Jacobiano Geometrico o Analitico

```
which = input("3. Quale Jacobiano? ");
switch which
    case 'Geometrico'
        J = jacobianGeometric(DH,q);
    case 'Analitico'
        J = jacobianAnalytic(q,Rb3);
    otherwise
        exception = MException('ThisComponent:notFound','Jacobian %s not found',which);
        throw(exception);
end
```

La cinematica differenziale è stata implementata tramite le seguenti function che si occupano di calcolare lo Jacobiano della posizione.

Lo studio del legame tra la velocità dell'end-effector nello spazio di lavoro e la velocità nello spazio dei giunti è esplicito nella matrice Jacobiana così fatta:

$$J = \begin{bmatrix} v(t) \\ \omega(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \dot{P}(t) \\ \dot{\theta}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} J_p(Q(t)) \cdot \dot{Q}(t) \\ J_o(Q(t)) \cdot \dot{Q}(t) \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} J_p \\ J_o \end{bmatrix}$$

Tuttavia, usando la cinematica differenziale inversa per ricavare la velocità nello spazio dei giunti entrambi gli script restituiranno lo Jacobiano della posizione J_p .

Costruzione dello Jacobiano Analitico

```
function [Ja,sing] = jacobianAnalytic(q,Rb3)
  numQ = length(q);
  Pos = Rb3(1:numQ,4);

  Ja = sym([]);
  for i = 1:numQ
        for j = 1:numQ
            Ja(i,j) = diff(Pos(i),q(j));
        end
  end

  eq = simplify(det(Ja)) == 0;
  sing = solve(eq,q);
end
```

Lo jacobiano analitico si calcola come un'operazione di derivazione dalle equazioni della cinematica diretta.

$$p = p(q) \rightarrow \dot{p} = \frac{\partial q}{\partial q} \cdot \dot{q} = J_p(q) \cdot \dot{q} \rightarrow \begin{bmatrix} J_p(q) \\ J_{\phi}(q) \end{bmatrix} \cdot \dot{q}$$

$$\phi = \phi(q) \rightarrow \dot{\phi} = \frac{\partial \phi}{\partial q} \dot{q} = J_{\phi}(q) \cdot \dot{q} \rightarrow \begin{bmatrix} J_p(q) \\ J_{\phi}(q) \end{bmatrix} \cdot \dot{q}$$

Dove si ha che
$$J_a(q) = J_p(q)$$

- Costruzione dello Jacobiano Geometrico

```
function Jg = jacobianGeometric(DH,q)
   a = double(DH(:,1));
   alpha = DH(:,2);
   d = DH(:,3);
   theta = DH(:,4);
   a2c1c2 = a(2)*cos(q(1))*cos(q(2));
   a2s1c2 = a(2)*sin(q(1))*cos(q(2));
   a2s2 = a(2)*cos(q(2));
   c1 = cos(q(1));
   s1 = sin(q(1));
   a2c2 = a(2)*cos(q(2));
   a3c23 = a(3)*cos(q(2)+q(3));
   a3s23 = a(3)*sin(q(2)+q(3));
   % pi-1 con i=1.2.3
   p0 = [0;0;0];
   p1 = [0;0;0];
   p2 = [a2c1c2;
          a2s1c2;
          a2s2 1:
   % p
                                                     Parametri legati al manipolatore Antropomorfo
   p = [c1*(a2c2+a3c23);
        s1*(a2c2+a3c23):
        a2s2 + a3s23 ];
   % Asse di rotazione dei giunti
   z0 = [0;0;1];
   z1 = [s1;-c1;0];
   z2 = z1:
```

```
% Giunti rotoidali
    if symType(theta(1)) == "variable"
       Z0 = Z(z0);
       Z1 = Z(z1);
       Z2 = Z(z2);
        J = [ Z0*(p-p0) Z1*(p-p1) Z2*(p-p2);
              z0 z1 z2 ];
   % Giunti prismatici
   elseif symType(d(1)) == "variable"
       0 = [0;0;0];
        J = [z0 z1 z2:
              000];
   end
   Jg = J(1:3,:);
    eq = simplify(det(Jg)) == 0;
   sing = solve(eq,q);
end
```

```
J = \begin{bmatrix} Jp_i \\ Jo_i \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \begin{bmatrix} z_{i-1} \ x \ (p-p_i) \end{bmatrix} \\ z_{i-1} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} Z_{i-1} \cdot (p-p_i) \\ z_{i-1} \end{bmatrix} per guinto rotoidale \\ \vdots \\ \begin{bmatrix} z_{i-1} \\ 0 \end{bmatrix} per giunto prismatico \end{bmatrix}
per i = 1,2,3
```

Lo Jacobiano è un indicatore delle capacità del robot di muoversi per svolgere il lavoro.

In particolar modo se rank(I) diminuisce \Rightarrow singolarità cinematiche si ha:

- a) Perdita di mobilità
- b) ∞ soluzioni al problema di cinematica inversa
- c) Nell'intorno delle singolarità in cui $\exists q_s \ t. \ c. \det(J(q_s)) = 0$ si possono generare velocità elevate nello spazio dei giunti a fronte di velocità ridotte dell'end-effector

Fortunatamente con entrambe le traiettorie non vi sono singolarità, quindi lo Jacobiano risulta essere sempre invertibile.

Infine, vi è la fase di calcolo delle variabili di giunto del manipolatore antropomorfo

```
% Calcolo delle variabili di giunto
Q = zeros(length(q),numRoute*numStep);
QDot = zeros(length(q),numRoute*numStep);
config = input("4. Gomito Alto o Basso? ");
                                                                In input la scelta della configurazione del robot, antropomorfo a
switch config
                                                                                  gomito alto o a gomito basso
    case 'Alto'
         cnfg = 2;
    case 'Basso'
         cnfg = 1;
    otherwise
         exception = MException('ThisComponent:notFound','Config %s not found',config);
         throw(exception);
end
                                                                       Con la cinematica inversa, dallo spazio di lavoro si passa allo spazio
Qstar = [0;0;pi/2];
                                                                          delle variabili di giunto partendo dalla configurazione iniziale
                                                                                                    q_0 = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \frac{\pi}{} \end{bmatrix}
for i=1:length(position)
    Qstar = cinematicaInversa(position(:,i),DH,Qstar);
    Qstar = double(Qstar(:,cnfg));
    Jq = subs(J,[q(1) q(2) q(3)],Qstar');
                                                                      Dopo aver sostituito allo Jacobiano le variabili di giunto determinate,
    Jq = double(Jq);
                                                                             si passa al calcolo della derivata delle variabili di giunto
    Qdot = pinv(Jq)*velocity(:,i);
                                                                                       \dot{q}(t) = \begin{bmatrix} \dot{q}_1(t) \\ \dot{q}_2(t) \\ \dot{q}_3(t) \end{bmatrix} = J^+(q(t)) \cdot v(t)
    Q(:,i) = Qstar;
     QDot(:,i) = Qdot;
end
```

Per il calcolo della cinematica inversa del manipolatore antropomorfo, si fa riferimento al seguente script:

```
function Q = cinematicaInversa(p,DH,q)
    a = double(DH(:,1));
                                                                                                    Obiettivo:
    px = p(1);
    py = p(2);
                                                                                     p(t) = \begin{vmatrix} y(t) \\ z(t) \end{vmatrix} \Rightarrow q(t) = \begin{vmatrix} q_2(t) \\ q_3(t) \end{vmatrix}
    pz = p(3);
    Q1 = [atan2(py,px) atan2(py,px)+pi];
    c3 = (px^2 + py^2 + pz^2 - a(2)^2 - a(3)^2)/(2*a(2)*a(3));
    s3 = sqrt(1-cos(q(3))^2);
    Q3 = [atan2(s3,c3) atan2(-s3,c3)];
    s2 = ((a(2)+a(3)*cos(q(3)))*pz - a(3)*sin(q(3))*sqrt(px^2+py^2))/(px^2 + py^2 + pz^2);
    c2 = ((a(2)+a(3)*cos(q(3)))*sqrt(px^2+py^2) + a(3)*sin(q(3))*pz)/(px^2 + py^2 + pz^2);
    Q2 = atan2(s2,c2);
    Q = [Q1(1); Q2; Q3(1)],...
           [Q1(1); Q2; Q3(2)],...
           [Q1(2); Q2; Q3(1)],...
           [Q1(2); Q2; Q3(2)] ];
end
```

Nella parte finale dello script vi sono i seguenti plot:

```
fprintf('\n- Plot della traiettoria \n')
plotPosition(numRoute*numStep,P,position)

pause

fprintf('- Plot con Robotics Toolbox \n')
plotAntropomorfo(P,Q,d,a,alpha,position)

pause

fprintf('- Plot andamento delle variabili di giunto \n')
plotQ(Q,QDot,trange,typePath)

pause

fprintf('- Cinematica diretta \n')
plotMyAntropomorfo(Rb0,Rb3,DH,q,Q)
```

È utile focalizzare l'attenzione sull'ultimo script cioè:

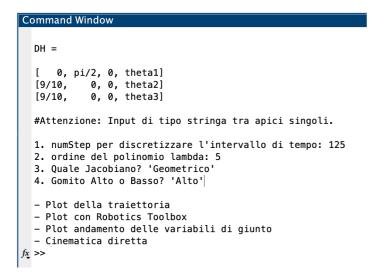
```
function plotMyAntropomorfo(Rb0,Rb3,DH,q,Q)
    figure("Name", "Cinematica Diretta"); hold on; grid on; axis([-1 2 -1 2 -3 2]);
    xlabel("X"); ylabel("Y"); zlabel("Z");
                                                                                                 Considerando R_h^0 = (R_0^b)^{-1}
    Rb2 = matrixRT(DH(1:2,:),Rb0);
    R0b = inv(Rb0);
    for i = 1:size(Q,2)
        T3 = cinematicaDiretta(Rb3,q,Q(:,i));
                                                                               Si ha che con R_3^b = \begin{bmatrix} rot_3^b & t_3^b \\ 0 & 1 \end{bmatrix}, allora per t_3^b = P_3^b
         Pb3 = [T3(1:3,4); 1];
         P03 = R0b*Pb3; % P03 = inv(Rb0)*Pb3 = R0b*Pb3
        X(i) = P03(1); Y(i) = P03(2); Z(i) = P03(3);
                                                                                                 si ottiene P_3^0 = R_h^0 \cdot P_3^b
         % Primo braccio, spalla
        Pr1 = [-0.5 - 0.5 - 1];
                                                                           Stesso discorso per R_2^b = \begin{bmatrix} rot_2^b & t_2^b \\ 0 & 1 \end{bmatrix} , allora per t_2^b = P_2^b
         % Secondo braccio
        T2 = cinematicaDiretta(Rb2,q(1:2),Q(1:2,i));
                                                                                                 si ottiene P_2^0 = R_h^0 \cdot P_2^b
        Pb2 = [T2(1:3,4); 1];
        Pr2 = R0b*Pb2;
         braccio2 = [Pr1; (Pr2(1:3))'];
        b2 = plot3(braccio2(:,1),braccio2(:,2),braccio2(:,3),"k","linewidth",4);
         % Terzo braccio
         braccio3 = [(Pr2(1:3))'; X(i) Y(i) Z(i)];
         b3 = plot3(braccio3(:,1),braccio3(:,2),braccio3(:,3),"k","linewidth",4);
         plot3(X(i),Y(i),Z(i),"ob");
         pause(0.01);
         delete(b2);
        delete(b3);
    end
end
```

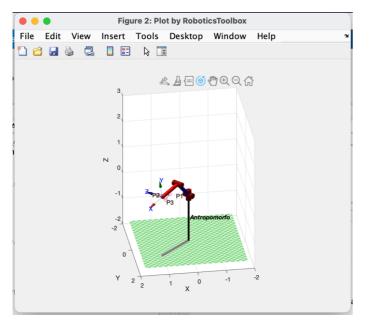
Si fa uso della cinematica diretta, per il passaggio dallo spazio dei giunti allo spazio di lavoro del robot

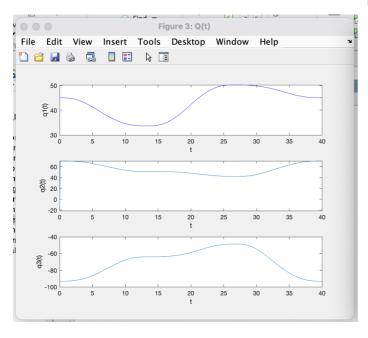
Andando a sostituire nella matrice di rototraslazione le variabili di giunto determinate, per ottenere:

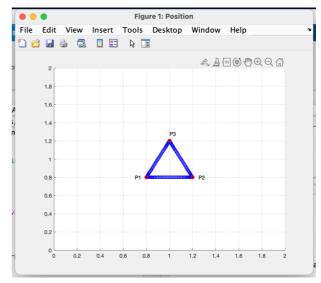
$$R_3^b \begin{pmatrix} q_1 \\ q_2 \\ q_3 \end{pmatrix} e R_2^b \begin{pmatrix} q_1 \\ q_2 \end{pmatrix}$$

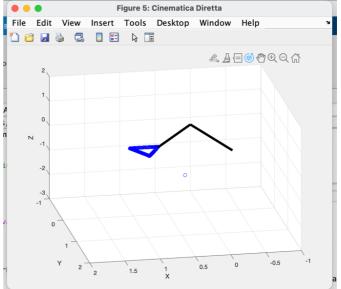
Di seguito un esempio di configurazione dal command window e dei plot legati alla traiettoria 'traingolo':

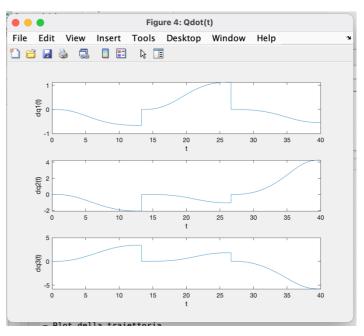












2. Discussione dello script mainCirconferenza.m

Sostanzialmente, rispetto allo script trattato in precedenza, cambiano le seguenti fasi:

```
%% 1. Definizione del tempo
numRange = numRoute+1;
Trange = linspace(0,Te,numRange);
numStep = input("\n1. numStep per discretizzare l'intervallo di tempo: ");
trange = linspace(0,Te,numRoute*numStep);
```

Dove si è deciso di costruire due vettori

$$Trange_{1xnumRange} = [0, ..., Te]$$

in cui Trange(i) corrisponde all'istante di tempo in cui tocco il punto della sequenza P(i).

Mentre

$$trange_{1xnumRoute*numStep} = [0, ..., t, ..., Te]$$

In cui ogni elemento del vettore scandisce gli istanti di percorrenza della traiettoria.

```
% 2. Definizione della traiettoria
degree = input("2. ordine del polinomio lambda: ");
lambdaFun = lambdaFunction(degree);
position = zeros(3,numRoute*numStep); % pos = [ [x;y;z], ... ]
velocity = zeros(3,numRoute*numStep); % vel = [ [vx;vy;vz], ... ]
[xc,yc,zc,r] = circonferenza(P);
Pc = [xc;yc;zc];
phi1 = double(pi+atan((P(1,1)-yc)/(P(2,1)-xc))); % atan(Py-Pcy,Px-Pcx)
phi2 = double(phi1+2*pi);
                                                                                       La legge oraria della traiettoria sarà descritta da:
syms s;
T2=Te;
                                                                                         P_{i} = P_{c} + r \cdot \begin{bmatrix} \cos(\phi) \\ \sin(\phi) \\ 0 \end{bmatrix} e v_{i} = r \cdot \begin{bmatrix} -\sin(\phi) \\ \cos(\phi) \\ 0 \end{bmatrix} \cdot \dot{\phi}
T1=0;
for i=1:numRoute*numStep
    t = trange(i):
    sigma = (t-T1)/(T2-T1);
    lambda = subs(lambdaFun,s,sigma);
    lambdaDot = subs(lambdaFun,s,sigma);
                                                                                                                Dove \phi è così costruita:
    Phi = phi1+lambda*(phi2-phi1);
    PhiDot = ((phi2-phi1)/(T2-T1))*lambdaDot;
                                                                                                                 \phi = \phi_1 + \lambda(\sigma(t)) \cdot (\phi_2 - \phi_1)
    position(:.i) = Pc+r*[cos(Phi):sin(Phi):0]:
                                                                                                                     \dot{\phi} = \frac{\phi_2 - \phi_1}{T_2 - T_1} \cdot \dot{\lambda}(\sigma(t))
     velocity (:,i) = r*[-sin(Phi);cos(Phi);0] * PhiDot;
end
```

Per ricavare le coordinate del centro $P_c = \begin{bmatrix} x_c \\ y_c \\ z \end{bmatrix}$ e il raggio r della circonferenza passante per P_1 , P_2 e P_3

```
% Circonferenza
function [xc,yc,zc,r] = circonferenza(P)
    syms x y a b c;
    eq = x^2 + y^2 + a*x + b*y + c;

eq1 = subs(eq,[x y],[P(1,1) P(2,1)]) == 0;
    eq2 = subs(eq,[x y],[P(1,2) P(2,2)]) == 0;
    eq3 = subs(eq,[x y],[P(1,3) P(2,3)]) == 0;

[a, b, c] = vpasolve([eq1, eq2, eq3]);
    xc = -a/2;
    yc = -b/2;
    zc = P(3,1); % sullo stesso piano
    r = sqrt(0.25*a^2 + 0.25*b^2 - c);
end
```

Si è risolto il sistema:
$$\begin{cases} P_{1,x}^2 + P_{1,y}^2 + a \cdot P_{1,x} + b \cdot P_{1,y} + c = 0 \\ P_{2,x}^2 + P_{2,y}^2 + a \cdot P_{2,x} + b \cdot P_{2,y} + c = 0 \\ P_{2,x}^2 + P_{2,y}^2 + a \cdot P_{2,x} + b \cdot P_{2,y} + c = 0 \end{cases}$$

Le cui incognite solo i parametri $a,b\ e\ c$

$$P_{c} = \begin{bmatrix} -\frac{a}{2} \\ -\frac{b}{2} \\ P_{1,z} \end{bmatrix} e r = \sqrt{\frac{1}{4} \cdot a^{2} + \frac{1}{4} \cdot b^{2} - c}$$

Nota bene: i tre punti sono tutti sullo stesso piano

Di seguito un esempio di configurazione dal command window e dei plot legati alla traiettoria 'circonferenza':

Command Window DH = 0, pi/2, 0, theta1] 0, 0, theta2] [9/10,0, 0, theta3] [9/10,#Attenzione: Input di tipo stringa tra apici singoli. 1. numStep per discretizzare l'intervallo di tempo: 135 2. ordine del polinomio lambda: 7 3. Quale Jacobiano? 'Geometrico' 4. Gomito Alto o Basso? 'Basso' - Plot della traiettoria - Plot con Robotics Toolbox - Plot andamento delle variabili di giunto - Cinematica diretta f<u>x</u> >>

