

ロボティクス (ロボット工学基礎論)

第3回 運動学2

李 周浩

4.3.2 運動学（例）

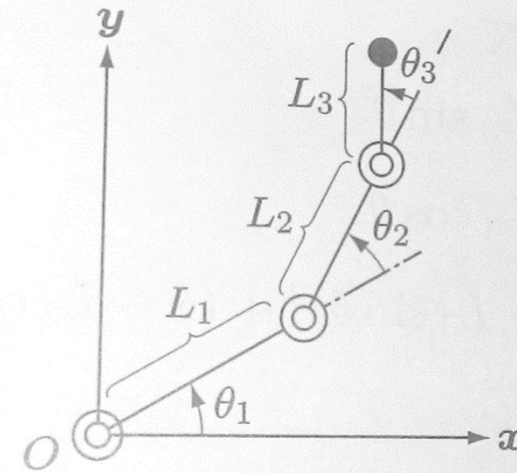
3 リンクロボットの例

手先の位置姿勢ベクトル

$$r = [x, y, \theta]^T$$

関節角ベクトル

$$q = [\theta_1, \theta_2, \theta_3]^T$$



L_i : リンク i の長さ

図 4.16 3 関節ロボットアーム

$$\begin{bmatrix} x \\ y \\ \theta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} L_1 \cos \theta_1 + L_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) + L_3 \cos(\theta_1 + \theta_2 + \theta_3) \\ L_1 \sin \theta_1 + L_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) + L_3 \sin(\theta_1 + \theta_2 + \theta_3) \\ \theta_1 + \theta_2 + \theta_3 \end{bmatrix}$$

逆運動学・・・手先位置姿勢を与えて、それを実現する関節角ベクトルを求める。

4.3.2 関節変数と手先位置姿勢の一般的関係 P 5 6

4.3.2 関節変数と手先位置姿勢の一般的関係 P 5 6

関節変数ベクトル

$$\mathbf{q} = [q_1 \ q_2 \ \cdots \ q_n]^T \ (\in R^{n \times 1})$$

手先位置姿勢ベクトル

$$\mathbf{r} = [r_1 \ r_2 \ \cdots \ r_m]^T \ (\in R^{m \times 1})$$

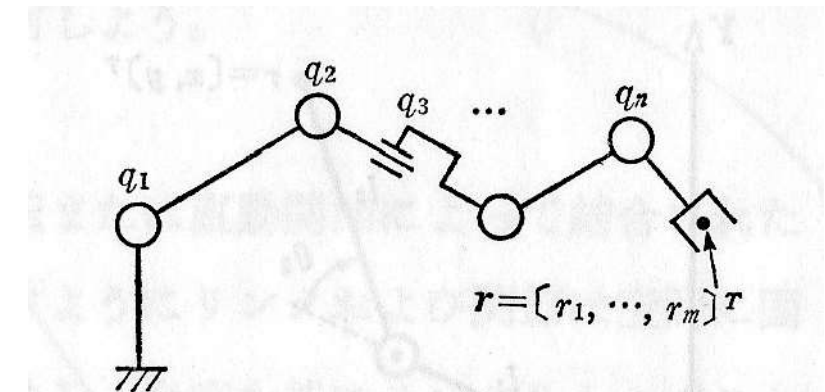


図 2.12 n 自由度マニピュレータ

手先の位置姿勢と，関節変数ベクトルの運動学的関係

$$\mathbf{r} = \mathbf{f}(\mathbf{q}) \quad \text{順運動学}$$

$$\mathbf{q} = \mathbf{f}^{-1}(\mathbf{r}) \quad \text{逆運動学 (一意とは限らない)}$$

【例】 2リンクロボットの運動学

平面運動で，手先の「位置」のみが問題となる
とき， $m=2$

平面運動で，手先の位置と，回転姿勢が問題と
なるとき， $m=3$

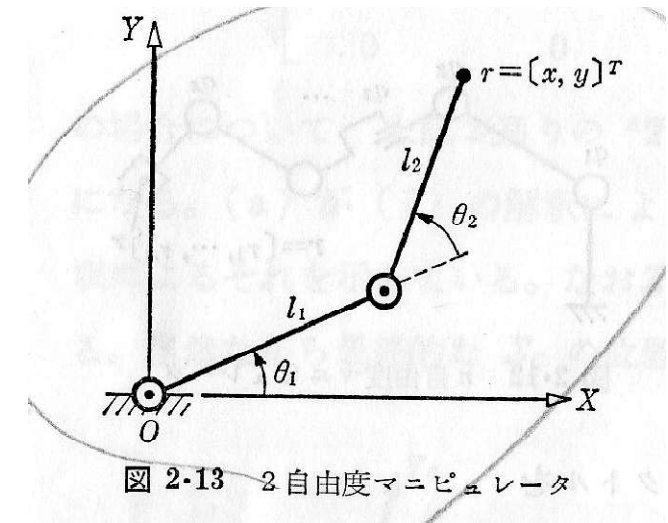


図 2.13 2 自由度マニピュレータ

逆運動学

目標の手先位置姿勢ベクトル $r = [x, y, \theta]^T$
 を実現する関節角ベクトル $q = [\theta_1, \theta_2, \theta_3]$
 を求める.

第2リンク先端の位置ベクトル P_2 は次式で
 与えられる.

$$P_2 := \begin{bmatrix} P_2^x \\ P_2^y \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} x - L_3 \cos \theta \\ y - L_3 \sin \theta \end{bmatrix}$$

図中の角度 α は次式で求められる.

$$\alpha = \cos^{-1} \frac{p_{2x}^2 + p_{2y}^2 - L_1^2 - L_2^2}{-2L_1L_2}$$

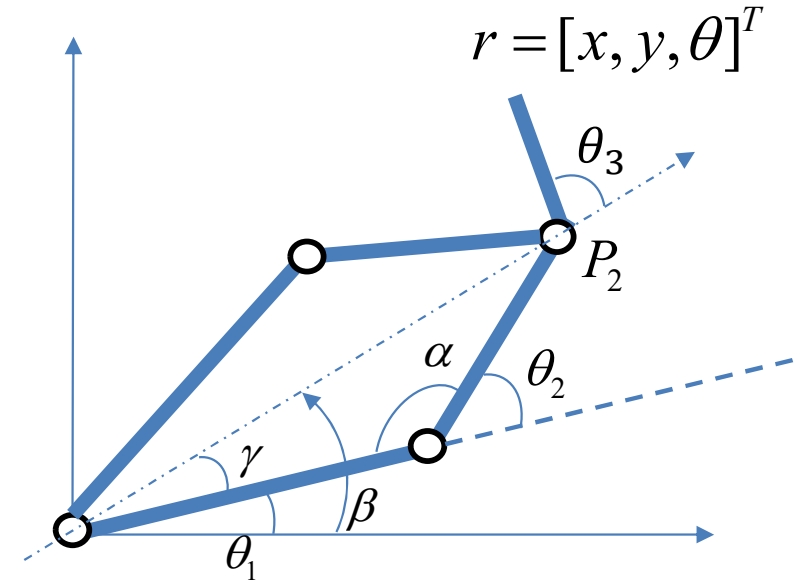
この α を用いて, 角度 θ_2 は $\theta_2 = \pm(\pi - \alpha)$ で与えられる.

図中の角度 γ と β は次式で求められる.

$$\gamma = \cos^{-1} \left(\frac{L_2^2 - p_{2x}^2 - p_{2y}^2 - L_1^2}{-2\sqrt{p_{2x}^2 + p_{2y}^2} \cdot L_1} \right) \quad \beta = \tan^{-1} \left(\frac{p_{2y}}{p_{2x}} \right)$$

これらを用いて, 角度 θ_1 は $\theta_1 = \beta \mp \gamma$ (θ_1 との対応注意) で求められる.

θ_3 は, 次式で算出される. $\theta_3 = \theta - \theta_1 - \theta_2$



2 リンクロボットのヤコビ行列を求める

$$x = l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2)$$

$$y = l_1 \sin \theta_1 + l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2)$$

$$\dot{x} = -l_1 \sin \theta_1 \cdot \dot{\theta}_1 - l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \cdot (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2)$$

$$\dot{y} = l_1 \cos \theta_1 \cdot \dot{\theta}_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \cdot (\dot{\theta}_1 + \dot{\theta}_2)$$

$$\begin{bmatrix} \dot{x} \\ \dot{y} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -l_1 \sin \theta_1 - l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) & -l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \\ l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{\theta}_1 \\ \dot{\theta}_2 \end{bmatrix}$$

$$J = \begin{bmatrix} -l_1 \sin \theta_1 - l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) & -l_2 \sin(\theta_1 + \theta_2) \\ l_1 \cos \theta_1 + l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) & l_2 \cos(\theta_1 + \theta_2) \end{bmatrix}$$

4.4 速度の解析

4.4.1 速度の関係

$$\mathbf{r} = \mathbf{f}(\mathbf{q}) \quad \begin{bmatrix} r_1 \\ \cdots \\ r_m \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_1(q_1, \cdots, q_n) \\ \cdots \\ f_m(q_1, \cdots, q_n) \end{bmatrix}$$

$$\begin{aligned} \begin{bmatrix} dr_1 / dt \\ \cdots \\ dr_m / dt \end{bmatrix} &= \begin{bmatrix} df_1(q_1, \cdots, q_n) / dt \\ \cdots \\ df_m(q_1, \cdots, q_n) / dt \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \partial f_1 / \partial q_1 \dot{q}_1 + \cdots + \partial f_1 / \partial q_n \dot{q}_n \\ \cdots \\ \partial f_m / \partial q_1 \dot{q}_1 + \cdots + \partial f_m / \partial q_n \dot{q}_n \end{bmatrix} \\ &= \begin{bmatrix} \partial f_1 / \partial q_1 & \cdots & \partial f_1 / \partial q_n \\ \cdots & \cdots & \cdots \\ \partial f_m / \partial q_1 & \cdots & \partial f_m / \partial q_n \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \dot{q}_1 \\ \cdots \\ \dot{q}_n \end{bmatrix} \end{aligned}$$

$$\frac{d\mathbf{r}}{dt} = \mathbf{J}(\mathbf{q}) \frac{d\mathbf{q}}{dt}$$

$$\mathbf{J}(\mathbf{q}) = \frac{\partial \mathbf{r}}{\partial \mathbf{q}} \quad \text{ヤコビ行列}$$

4.4.1 手先位置姿勢の速度

- 手先座標系の位置姿勢ベクトル

$$\mathbf{r} = \begin{bmatrix} \mathbf{p}_H \\ \boldsymbol{\eta}_H \end{bmatrix} \quad \begin{array}{ll} \mathbf{p}_H := [p_x, p_y, p_z]^T & \text{手先位置ベクトル} \\ \boldsymbol{\eta}_H := [\phi, \theta, \psi]^T & \text{オイラー角} \end{array}$$

- 速度の表現方法

1) 式(1)の時間微分

$$\dot{\mathbf{r}} = \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{p}}_H \\ \dot{\boldsymbol{\eta}}_H \end{bmatrix}$$

2) 角速度ベクトルを利用する方法

$\boldsymbol{\omega}_H$: 瞬間回転軸方向を向き, 回転角速度に等しい大きさを持つベクトル

$$\dot{\mathbf{r}} = \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{p}}_H \\ \boldsymbol{\omega}_H \end{bmatrix}$$

図4.20参照
右ねじの方向が正

注意 : $\dot{\mathbf{r}} = \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{p}}_H \\ \dot{\boldsymbol{\eta}}_H \end{bmatrix}$ $\dot{\mathbf{r}} = \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{p}}_H \\ \boldsymbol{\omega}_H \end{bmatrix}$ は, 異なる要素を持つベクトル

オイラー角の時間微分 \leftrightarrow 角速度ベクトルの変換

注意： $\dot{\mathbf{r}} = \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{p}}_H \\ \dot{\boldsymbol{\eta}}_H \end{bmatrix}$ $\dot{\mathbf{r}} = \begin{bmatrix} \dot{\mathbf{p}}_H \\ \boldsymbol{\omega}_H \end{bmatrix}$ は、異なる要素を持つベクトル

天下りのであるが、 $\boldsymbol{\omega}_H = \boldsymbol{\Pi} \dot{\boldsymbol{\eta}}$ という関係が成立するとする。

変換行列 $\boldsymbol{\Pi}$ を求める。

オイラー角の微分値それぞれの回転速度を求め、加える。

$$\begin{aligned} \boldsymbol{\omega}_H &= \dot{\phi} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} + \dot{\theta} R(z, \phi) \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \\ 0 \end{bmatrix} + \dot{\psi} R(z, \phi) R(y', \theta) \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} \\ &= \dot{\phi} \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 1 \end{bmatrix} + \dot{\theta} \begin{bmatrix} -S_\phi \\ C_\phi \\ 0 \end{bmatrix} + \dot{\psi} \begin{bmatrix} C_\phi S_\theta \\ S_\phi S_\theta \\ 1 \end{bmatrix} = \underbrace{\begin{bmatrix} 0 & -S_\phi & C_\phi S_\theta \\ 0 & C_\phi & S_\phi S_\theta \\ 1 & 0 & C_\theta \end{bmatrix}}_{\boldsymbol{\Pi}} \dot{\boldsymbol{\eta}} \\ \boldsymbol{\Pi} &= \begin{bmatrix} 0 & -S_\phi & C_\phi S_\theta \\ 0 & C_\phi & S_\phi S_\theta \\ 1 & 0 & C_\theta \end{bmatrix} \quad (4.87) \end{aligned}$$

4.4.2 与えられた手先速度を実現する関節速度

$\frac{d\mathbf{r}}{dt} = J(\mathbf{q}) \frac{d\mathbf{q}}{dt}$ において, ヤコビ行列 J が正方行列で, かつ正則であれば,

$$\frac{d\mathbf{q}}{dt} = J^{-1}(\mathbf{q}) \frac{d\mathbf{r}}{dt} \quad \text{が成立する.}$$

関節速度

手先速度

冗長ロボットの場合, J が正則とならず, 解が一意に定まらない.
(任意性)

冗長ロボットの場合

$$\frac{d\mathbf{r}}{dt} = J(\mathbf{q}) \frac{d\mathbf{q}}{dt} \quad J \in R^{m \times n} \quad m > n \text{ のとき}$$

$\text{rank}(J) = n$ のとき

$$\frac{d\mathbf{q}}{dt} = J^+(\mathbf{q}) \frac{d\mathbf{r}}{dt} + (I - J^+ J) \mathbf{k}$$

$J^+ := J^T (JJ^T)^{-1}$: 擬似逆行列(一般化逆行列)

$\mathbf{k} (\in R^{n \times 1})$ 任意のベクトル

注意 : $\text{rank}(J) = n$ より

$$\det(JJ^T) \neq 0$$

$$\frac{d\mathbf{q}}{dt} = J^+(\mathbf{q}) \frac{d\mathbf{r}}{dt} + (I - J^+ J) \mathbf{k} \quad \text{----- (1) が}$$

$$\frac{d\mathbf{r}}{dt} = J(\mathbf{q}) \frac{d\mathbf{q}}{dt} \quad \text{----- (2)}$$

の解であることを確認せよ。

$$J^+ := J^T (J J^T)^{-1}$$

式(2)の右辺に (1) を代入

$$\begin{aligned} J(\mathbf{q}) \frac{d\mathbf{q}}{dt} &= J J^+ \dot{\mathbf{r}} + J(I - J^+ J) \mathbf{k} = J J^T (J J^T)^{-1} \dot{\mathbf{r}} + (J - J J^T (J J^T)^{-1}) \mathbf{k} \\ &= \dot{\mathbf{r}} = \text{式(2)の左辺} \end{aligned}$$

ゆえに, 式 (1) は式 (2) の解である.

4.6.1 特異姿勢 2リンクの例にする.

$$\frac{dr}{dt} = J(q) \frac{dq}{dt}$$

ヤコビ行列がランク落ちした場合



手先速度が出せない方向が存在する.
→ 特異姿勢とよぶ (回避すべき状態)

【2リンクロボットの 特異姿勢】

$$\mathbf{J}_r = \begin{bmatrix} -l_1 S_1 - l_2 S_{12} & -l_2 S_{12} \\ l_1 C_1 + l_2 C_{12} & l_2 C_{12} \end{bmatrix}$$

であるから

$$\det \mathbf{J}_r = l_1 l_2 S_2$$

$\det \mathbf{J}_r = 0$ となるのは, $\theta_2 = 0$ and 180deg

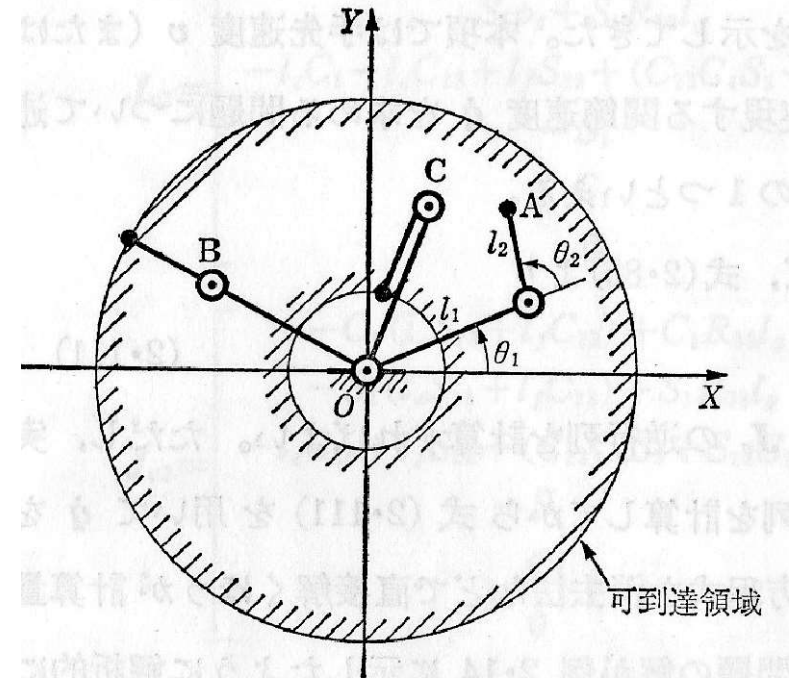


図 2・38 2 自由度アームの特異姿勢