

微分运动学

微分运动

正如字面意思，微分运动，也就是研究位姿的微小变化。

定义 $\vec{d} = [dx, dy, dz]$ ，表示沿 x 、 y 、 z 轴的微小平移位移。

定义 $\vec{\delta} = [\delta x, \delta y, \delta z]$ ，表示绕 x 、 y 、 z 轴的微小旋转弧度角。

微分运动中，旋转矩阵的乘积顺序可以不在意。

相对坐标系

微分平移运动， $T_{new} = T_{old} + dT_{old} = Trans(\vec{d}) * T_{old}$

微分旋转运动， $T_{new} = T_{old} + dT_{old} = Rot(\vec{f}, d\theta) * T_{old}$

微分复合运动， $T_{new} = T_{old} + dT_{old} = Trans(\vec{d}) * Rot(\vec{f}, d\theta) * T_{old}$

忽略旋转矩阵带来的高阶微分，取微分算子

$$\triangle = Trans(\vec{d}) * Rot(\vec{f}, d\theta) - I = \begin{bmatrix} 0 & -\delta z & \delta y & dx \\ \delta z & 0 & -\delta x & dy \\ -\delta y & \delta x & 0 & dz \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

移项可得 $dT_{old} = \triangle T_{old}$

相对指定坐标系

微分平移运动， $T_{new} = T_{old} + dT_{old} = T_{old} * Trans(\vec{d})$

微分旋转运动， $T_{new} = T_{old} + dT_{old} = T_{old} * Rot(\vec{f}, d\theta)$

微分复合运动， $T_{new} = T_{old} + dT_{old} = T_{old} * Trans(\vec{d}) * Rot(\vec{f}, d\theta)$

忽略旋转矩阵带来的高阶微分，取微分算子

$${}^T\triangle = Trans(\vec{d}) * Rot(\vec{f}, d\theta) - I = \begin{bmatrix} 0 & -{}^T\delta z & {}^T\delta y & {}^Tdx \\ {}^T\delta z & 0 & -{}^T\delta x & {}^Tdy \\ -{}^T\delta y & {}^T\delta x & 0 & {}^Tdz \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

移项可得 $dT_{old} = T_{old}({}^T\triangle)$

坐标系等价变换

把一个坐标系内的微分运动描述，映射为另一个坐标系内的等效表达。

两坐标系等价时，存在等式

$$\because dT = \triangle T = T({}^T\triangle)$$

$$\begin{cases} {}^T\triangle = T^{-1} \triangle T \\ \triangle = T^T \triangle T^{-1} = (T^{-1})^{-1T} \triangle (T^{-1}) \end{cases}$$

$$\therefore \begin{cases} {}^Td_x = \vec{n} \cdot ((\vec{\delta} \times \vec{p} + \vec{d})) \\ {}^Td_y = \vec{o} \cdot ((\vec{\delta} \times \vec{p} + \vec{d})) \\ {}^Td_z = \vec{a} \cdot ((\vec{\delta} \times \vec{p} + \vec{d})) \\ {}^T\delta_x = \vec{n} \cdot \vec{\delta} \\ {}^T\delta_y = \vec{o} \cdot \vec{\delta} \\ {}^T\delta_z = \vec{a} \cdot \vec{\delta} \end{cases}$$

对基坐标系的微分变化->对指定坐标系的等效变化：

$$\begin{bmatrix} {}^Td \\ {}^T\vec{\delta} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} R^T & -R^T S(\vec{p}) \\ 0 & R^T \end{bmatrix} \begin{bmatrix} \vec{d} \\ \vec{\delta} \end{bmatrix}$$

三维位置矢量 $\vec{p} = [p_x, p_y, p_z]$ 的反对称矩阵 $S(\vec{p})$ 定义为

$$S(\vec{p}) = \begin{bmatrix} 0 & -p_z & p_y \\ p_z & 0 & -p_x \\ -p_y & p_x & 0 \end{bmatrix}$$

雅可比矩阵

定义

对于广义运动方程

$$\vec{x} = T(\vec{q})\vec{q}$$

$$\dot{\vec{x}} = J(\vec{q})\dot{\vec{q}} = \begin{bmatrix} \vec{v} \\ \vec{w} \end{bmatrix} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \frac{1}{\Delta t} \begin{bmatrix} \vec{d} \\ \vec{\delta} \end{bmatrix}$$

$$D = \begin{bmatrix} \vec{d} \\ \vec{\delta} \end{bmatrix} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \Delta t \begin{bmatrix} \vec{v} \\ \vec{w} \end{bmatrix} = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \dot{\vec{x}} \Delta t = \lim_{\Delta t \rightarrow 0} J(\vec{q}) \dot{\vec{q}} \Delta t = J(\vec{q}) \lim_{\Delta t \rightarrow 0} \dot{\vec{q}} \Delta t = J(\vec{q}) d\vec{q}$$

雅可比矩阵 $J(\vec{q})$ ，作为位姿变换矩阵的导数，描述了从关节速度 $\dot{\vec{q}}$ 向操作速度 $\dot{\vec{x}}$ 映射的线性变换。
 n 关节的机器人在三维环境下，操作空间坐标的广义描述 $\vec{x} = [x_1, x_2, x_3, x_4, x_5, x_6]^T$ ，关节空间坐标的广义描述 $\vec{q} = [q_1, q_2, \dots, q_n]^T$ ，雅可比矩阵 $J(\vec{q})$ 的维度为 $6 \times n$ ，第 i 行第 j 列元素的物理意义是当第 j 个关节运动时，操作空间的第 i 个自由度运动的线性比例，其数学描述为：

$$J = \begin{bmatrix} \frac{dx_1}{dq_1} & \dots & \frac{dx_1}{dq_n} \\ \vdots & \ddots & \vdots \\ \frac{dx_6}{dq_1} & \dots & \frac{dx_6}{dq_n} \end{bmatrix}$$

计算

- 矢量积法
 - 移动关节 i ：

$$\begin{bmatrix} \vec{v} \\ \vec{w} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \vec{z}_i \\ 0 \end{bmatrix} \dot{\vec{q}} = J_i \dot{\vec{q}}$$

- 转动关节 i ：

$$\begin{bmatrix} \vec{v} \\ \vec{w} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \vec{z}_i \times (\vec{p}_n - \vec{p}_i) \\ \vec{z}_i \end{bmatrix} \dot{\vec{q}} = J_i \dot{\vec{q}}$$

$\vec{p}_n - \vec{p}_i$ 为末端坐标原点相对于坐标系 i 的位置矢量，在基坐标系中的表示
 \vec{z}_i 是坐标系 i 的 z 轴单位向量，在基坐标系中的表示

- 微分变换法
 - ① 计算各连杆变换 ${}^1_0T, {}^2_1T, \dots, {}^{n-1}_nT$
 - ② 计算各连杆至末端连杆的变换

$$\begin{cases} {}^{n-1}_nT = {}^{n-1}_nT \\ {}^{n-2}_nT = {}^{n-2}_{n-1}T * {}^{n-1}_nT \\ \dots \\ {}^{i-1}_nT = {}^{i-1}_iT * {}^i_nT \\ \dots \\ {}^0_nT = {}^0_1T * {}^1_nT \end{cases}$$

- ③ 根据关节类型，计算列向量
 - 移动关节 i

$${}^TJ_i = \begin{bmatrix} n_z \\ o_z \\ a_z \\ 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix}$$

- 转动关节 i

$${}^T J_i = \begin{bmatrix} (\vec{p} \times \vec{n})_z \\ (\vec{p} \times \vec{o})_z \\ (\vec{p} \times \vec{a})_z \\ n_z \\ o_z \\ a_z \end{bmatrix}$$

④ 进行列向量合并， $J = [J_1, \dots, J_i, \dots, J_n]$

应用

姿态更新 (? ? ?)

① 若已知关节空间的微分运动向量 \vec{q} 和雅可比矩阵 $J(\vec{q})$

$$\vec{x} = T(\vec{q})\vec{q} \Rightarrow D = \begin{bmatrix} dx \\ dy \\ dz \\ \delta x \\ \delta y \\ \delta z \end{bmatrix} = J(\vec{q}) \begin{bmatrix} dq_1 \\ \vdots \\ dq_i \\ \vdots \\ dq_n \end{bmatrix}$$

② 代入可求出向量 D ，取 D 的元素代入求取微分算子

$$\Delta = Trans(\vec{d}) * Rot(\vec{f}, d\theta) - I = \begin{bmatrix} 0 & -\delta z & \delta y & dx \\ \delta z & 0 & -\delta x & dy \\ -\delta y & \delta x & 0 & dz \\ 0 & 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$$

③ 代入微分算子和位姿变换矩阵，求取笛卡尔空间的微分增量

$$dT_{old} = \Delta T_{old}$$

④ 代入笛卡尔空间微分增量和位姿变换矩阵，可更新末端执行器的位姿状态

$$T_{new} = T_{old} + dT_{old}$$

静力传递 (基于虚功原理)

关节空间各轴对外输出的力/扭矩 $\vec{\tau} = [\tau_1, \tau_2, \dots, \tau_n]^T$

关节空间各轴速度 $\dot{\vec{q}} = [\dot{q}_1, \dot{q}_2, \dots, \dot{q}_n]^T$

关节空间输出功率 $P = \vec{\tau}^T \cdot \dot{\vec{q}}$

笛卡尔空间末端对外输出的力/扭矩 $\vec{F} = [f_x, f_y, f_z, n_x, n_y, n_z]^T$

笛卡尔空间末端速度 $\dot{\vec{x}} = [v_x, v_y, v_z, w_x, w_y, w_z]^T$

笛卡尔空间末端所受外力对系统功率 $P = \vec{F}^T \cdot \dot{\vec{x}}$

基于能量守恒 $P = \vec{\tau}^T \cdot \dot{\vec{q}} = \vec{F}^T \cdot \dot{\vec{x}}$

由于雅可比矩阵的性质 $\dot{\vec{x}} = J(\vec{q})\dot{\vec{q}}$

代入可得

$$\vec{\tau} = J(\vec{q})^T \vec{F}$$

力雅可比矩阵是速度雅可比矩阵的转置。关节空间的各轴扭矩向量，可以由力雅可比矩阵乘以操作空间末端的力向量获得。

奇异性

• 奇异表现

机械臂处在特定的关节位置组合（奇异位形）时，末端执行器会丢失某方向的自由度。此时不管关节速度如何，操作速度在某方向总为0，雅可比矩阵存在降秩现象。奇异位形由机器人的构型决定，是机器人的固有特征。当接近奇异位形时，操作速度的微小变化会导致关节速度的过大变化。

• 奇异判断

对于 n 关节的一般机器人：

无冗余 ($n = 6$)： \vec{q} 使得 J 不满秩或不可逆，即 $rank(J(\vec{q})) < 6$

冗余 ($n > 6$)： \vec{q} 使得 J 不能行满秩，即 $rank(J(\vec{q})) < 6$

欠驱动 ($n < 6$)： \vec{q} 使得 J 不能列满秩，即 $rank(J(\vec{q})) < n$

• 奇异类别

边界奇异：出现在机器人完全展开或者收回，使得末端执行器处于或非常接近工作空间边界的情况。

内部奇异：出现在远离工作空间的边界，通常是由于两个或两个以上的关节轴线共线引起。

- 可操作度*

Thanks PhilFan's_NoteBook

(前置理论: 二次型与椭圆)

假设机器人有 N 个关节, 末端速度空间的维数为 m , 要求 $N \geq m$, 则 $m \times N$ 维雅可比矩阵 J 的奇异值分解为:

$$J = U \Sigma V^T$$

其中, Σ 是 $m \times N$ 维矩阵, 其主对角线外的元素均为零, 主对角线上的每个元素为 J 的奇异值 $\sigma_i = \sqrt{\lambda_i(JJ^T)}$ ($i = 1, \dots, m$), 且 $\sigma_1 \geq \sigma_2 \geq \dots \geq \sigma_m \geq 0$; U 和 V 分别为 m 维和 N 维正交矩阵, 且 U 由矩阵 JJ^T 的特征向量 u_i ($i = 1, \dots, m$) 张成, V 由矩阵 $J^T J$ 的特征向量 v_i ($i = 1, \dots, N$) 张成。由此得到:

$$v_e^T (JJ^T)^{-1} v_e = (U^T v_e)^T \Sigma^{-2} (U^T v_e)$$

此时, $\Sigma^{-2} = \text{diag}(\sigma_1^{-2}, \sigma_2^{-2}, \dots, \sigma_m^{-2})$ 为 m 维对角矩阵。记 $\alpha = U^T v_e$

$$v_e^T (JJ^T)^{-1} v_e - \alpha^T \Sigma^{-2} \alpha = \sum_{i=1}^m \frac{\alpha_i^2}{\sigma_i^2} \leq 1$$

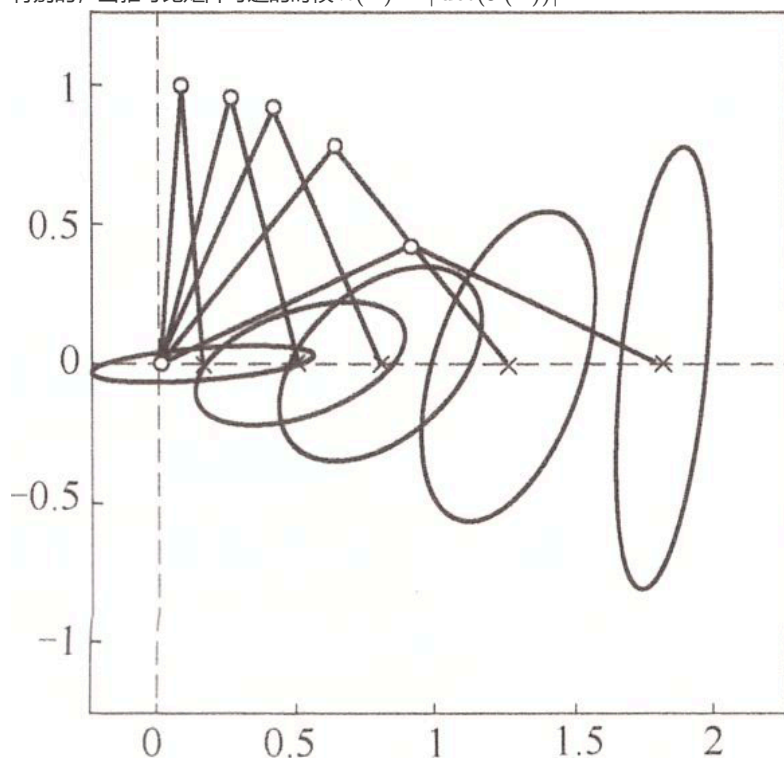
上式是一个标准的椭球体方程, 表明机器人此位形的可操作椭球体的轴由向量 $\sigma_i u_i$ 给出。

机器人关节速度取单位速度时, 可操作椭球体轴的长度越大, 在该轴方向上, 所得到的末端速度可以越大, 表明在该方向上运动能力越强; 反之, 轴的长度越小, 在该轴方向上, 所得到的末端速度被限制得越小, 表明在该方向上运动能力越弱。因此, 机器人位形的可操作椭球体描述了机器人改变末端位姿的能力。

定义可操作度, 用来衡量机器人位形与奇异位形之间的距离

$$\kappa(\Phi) = \sigma_1 \sigma_2 \dots \sigma_m = \sqrt{\det(J(\Phi)J^T(\Phi))}$$

特别的, 当雅可比矩阵可逆的时候 $\kappa(\Phi) = |\det(J(\Phi))|$



冗余

“矮胖”矩阵: 关节自由度特别多的时候, 雅可比矩阵行数少于列数。

这意味着, 可以实现关节空间运动, 而不影响笛卡尔空间的末端位姿, 即:

$$\exists \dot{\vec{q}} \neq 0, \quad J(\vec{q})\dot{\vec{q}} = 0$$

若雅可比矩阵为方阵, 则 $J(\vec{q})\dot{\vec{q}} = 0$ 有非零解的充分必要条件是: $J(\vec{q})$ 是一个奇异矩阵。

也即，对于6关节的三维串联机器人，其关节在运动，而末端不动的状况，仅在它处于奇异位形时才会出现。
若雅可比矩阵是一个"冗余"矩阵，则 $J(\vec{q})\dot{\vec{q}} = 0$ 将存在无数个非零解，这些解构成的集合被称为"零空间"（nullspace）。

补充

TODO

- 基本雅可比矩阵、几何雅可比矩阵、分析雅可比矩阵的概念说明与对比
- [雅可比矩阵的逆/伪逆矩阵](#)
- 奇异性的解决方法：最小二乘阻尼等

二次型与椭圆

二次型对应椭球体。椭球的轴沿着 A 的特征向量，半长轴长度是 A 特征值倒数的开方。

椭圆的标准方程： $\frac{x^2}{a^2} + \frac{y^2}{b^2} = 1$ 。其中，椭圆的长轴长度为 $2a$ ，短轴长度为 $2b$ 。

矩阵形式：

$$\begin{bmatrix} x \\ y \end{bmatrix}^T \begin{bmatrix} \frac{1}{a^2} & 0 \\ 0 & \frac{1}{b^2} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} x \\ y \end{bmatrix} = x^T A x = 1$$

特征值与特征向量：

矩阵 A 的特征值为： $\lambda_1 = \frac{1}{a^2}$ ， $\lambda_2 = \frac{1}{b^2}$ ，特征值则表示了半长轴和半短轴长度平方的倒数。

对应的归一化特征向量为： $\mu_1 = \begin{bmatrix} 1 \\ 0 \end{bmatrix}$ ， $\mu_2 = \begin{bmatrix} 0 \\ 1 \end{bmatrix}$ ，表示了椭圆的长轴和短轴的方向。