动力学方程的建立

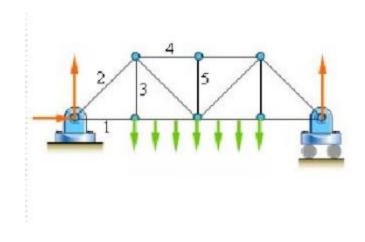
潘阳博士

上海交通大学

数学模型的定义与分类

静态模型(static)

- 只关心平衡态或平稳态 (static or steady)
- 与时间无关



静态桁架系统

动态模型(dynamic)

- 系统状态随时间改变
- 时间、状态、演化方程(time, state manifold, evolution function)
- 演化方程为微分方程:

$$\dot{x}=v(x)$$

动态双摆系统

机器人学科中的数学模型

3.机器人动力学

三问题:

正问题:力 -> 加速度 $\tau = M(\theta)\ddot{\theta} + h(\theta,\dot{\theta})$

逆问题:加速度 -> 力 $\ddot{\theta} = M^{-1}(\theta) \left(\tau - h(\theta, \dot{\theta}) \right)$

标定问题: 力与加速度 -> 惯量

三要素:

时间:t

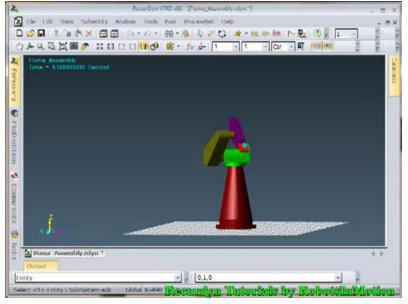
状态: $\theta \dot{\theta}$

演化方程 $\ddot{\theta} = M^{-1}(\theta) \left(\tau - h(\theta, \dot{\theta}) \right)$

动力学的特点

- 动态系统
- 线性系统(仿射变换)
- 微分方程

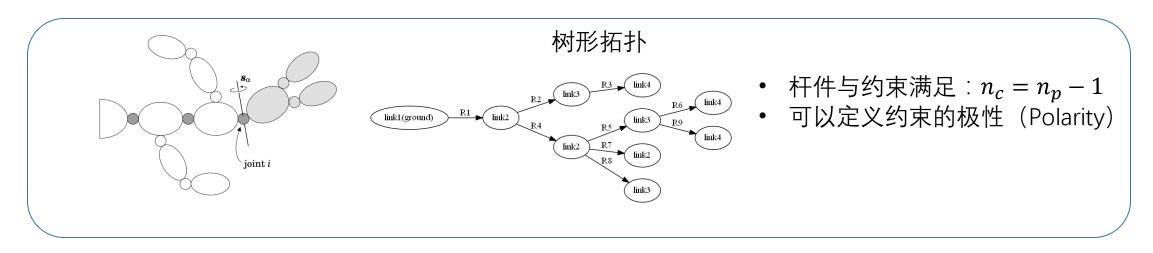


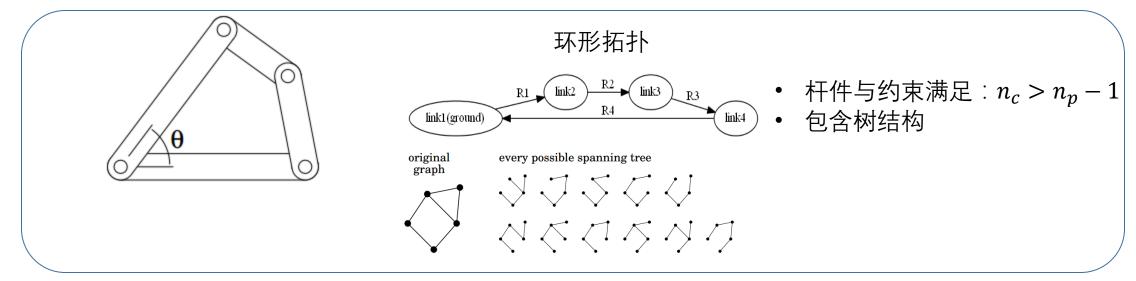


Puma机器人逆动力学

Puma机器人正动力学

机器人机构拓扑分类





机器人动力学建模方法

拉格朗日法 (Lagrangian Formulation)

引入拉格朗日函数:

$$\mathcal{L}(q_1, q_2, \ldots, q_n; \dot{q_1}, \dot{q_2}, \ldots, \dot{q_n}, t)$$

引入势能函数:

$$\mathcal{L} = T - V$$

产生N个二阶方程:

$$rac{\mathrm{d}}{\mathrm{d}t}rac{\partial \mathcal{L}}{\partial \dot{q}_i} - rac{\partial \mathcal{L}}{\partial q_i} = Q_i$$

牛顿欧拉法 (Newton-Euler Formulation)

单个杆件平衡方程:

$$\tau = M(\theta)\ddot{\theta} + h(\theta, \dot{\theta})$$

递归关系:

$$M_{i,i-1} = M_i^{-1} M_{i-1}$$

递归计算:

end while

```
 \begin{aligned} \textbf{while} & \text{ forward recursion } \textbf{do} \\ & T_{\lambda(i),i} = \text{ function of } q_i \\ & V_i = \operatorname{Ad}_{T_{\lambda(i),i}^{-1}} V_{\lambda(i)} + S_i \dot{q}_i \\ & \dot{V}_i = \operatorname{Ad}_{T_{\lambda(i),i}^{-1}} \dot{V}_{\lambda(i)} + \operatorname{ad}_{\underline{V_i}} S_i \dot{q}_i + \dot{S}_i \dot{q}_i + S_i \ddot{q}_i \\ & \textbf{end while} \\ & \textbf{while } \text{ backward recursion } \textbf{do} \\ & F_i = \mathcal{I}_i \dot{V}_i - \operatorname{ad}_{V_i}^* \mathcal{I}_i V_i - F_i^{\text{ext}} + \sum_{k \in \mu(i)} \operatorname{Ad}_{T_{i,k}^{-1}}^* F_k \\ & \tau_i = S_i^{\mathrm{T}} F_i \end{aligned}
```

其他方法

凯恩法:

R/W方法:

高斯原理法:

空间向量法:

机器人动力学建模方法

Robot Dynamics

The three main algorithms in robot dynamics are:

Recursive Newton-Euler Algorithm

- calculates inverse dynamics
- complexity O(n)

Articulated-Body Algorithm

- calculates forward dynamics
- complexity O(n)

Composite-Rigid-Body Algorithm

- calculates H
- complexity O(nd)

树形拓扑的动力学计算复杂度

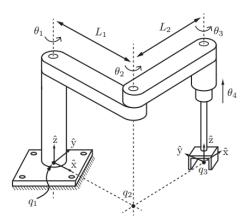
	拉格朗日法 (Lagrangian Formulation)	牛顿欧拉法 (Newton-Euler Formulation)	
树形正解	O(N)	O(N)	
树形反解	O(N)	O(N)	
环形正解	O(N ³)	O(N ³)	
环形反解	O(N ³)	O(N ³)	

机器人动力学的研究对象

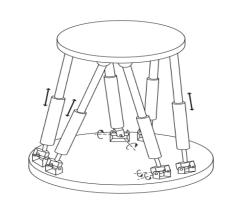


机器人动力学中的已知量与未知量





串联机构杆件位置好求



并联机构杆件位置多于 驱动位置

力平衡方程:

$$-I \cdot a + C \cdot \eta = f_p$$

虚约束不做功:

$$C^T \cdot a = c_a$$

写在一起:

$$\begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a \\ \eta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_p \\ c_a \end{bmatrix}$$

普适的动力学方程!

该方程为线性方程,未知数包含:

- 所有杆件的加速度, 6m个未知数
- 所有驱动的约束坐标, k个未知数

Problem 7: 动力学逆问题

已知:

- 当前各杆件的速度 \hat{v}_i , 初始惯量 I_{io} ,
- 当前的输入加速度 $\ddot{ec{ heta}}$
- 当前的约束矩阵C

Step 1:

• 求出各杆件在0坐标系下的惯量 $^{o}I_{i}$

Step 2:

• 求出f_p

Step 3:

• 求出*c_a*

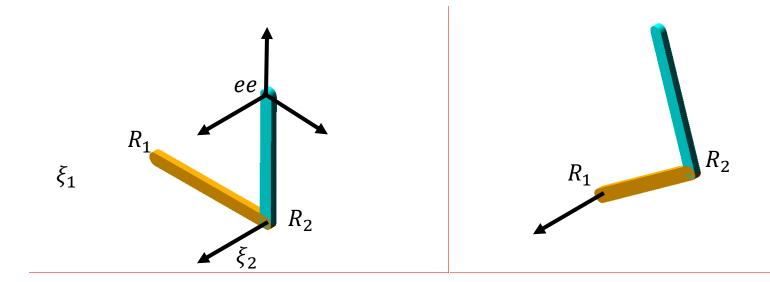
Step 4:

• 求出所有杆件加速度 \hat{a}_i 和所有约束力 η

Problem 7: 动力学逆问题

Step 1:

• 求出各杆件在0坐标系下的惯量 $^{O}I_{i}$

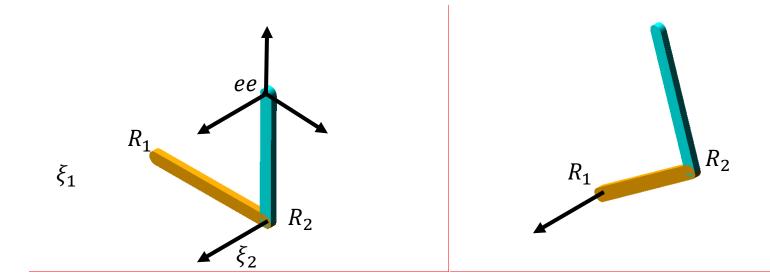


$$I_1 = T_1^* \cdot I_{1o} \cdot (T_1^*)^T I_2 = T_2^* \cdot I_{2o} \cdot (T_2^*)^T$$

Problem 7: 动力学逆问题

Step 2:

• 求出f_p



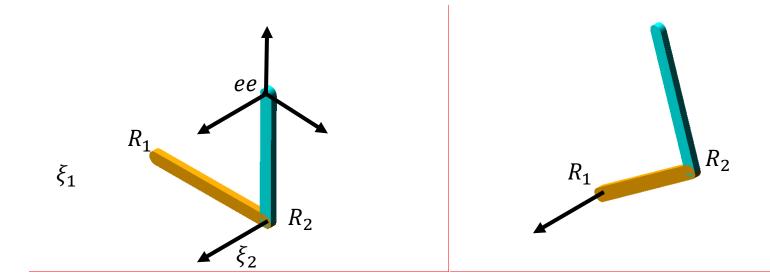
$$f_{p1} = -\hat{f}_{e1} - I_1 \hat{g} + \hat{v}_1 \times^* I_1 \hat{v}_1$$

$$f_{p2} = -\hat{f}_{e2} - I_2 \hat{g} + \hat{v}_2 \times^* I_2 \hat{v}_2$$

Problem 7: 动力学逆问题

Step 3:

• 求出*c*_a

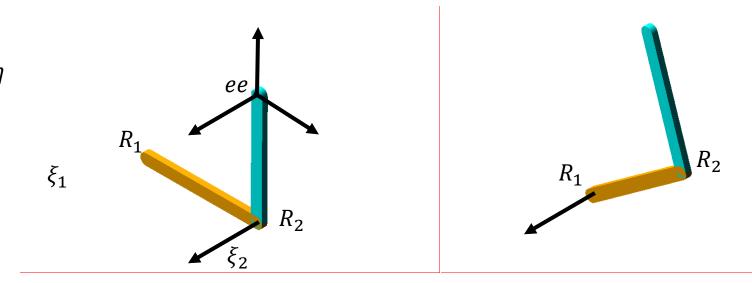


$$c_a = \dot{c}_v - \dot{C}^T \cdot v = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \\ \ddot{\theta}_1 \\ \ddot{\theta}_2 \end{bmatrix} - \dot{C}^T \begin{bmatrix} \hat{v}_0 \\ \hat{v}_1 \\ \hat{v}_2 \end{bmatrix}$$

Problem 7: 动力学逆问题

Step 4:

• 求出所有杆件加速度 \hat{a}_i 和所有约束力 η



$$\begin{bmatrix} a \\ \eta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & \end{bmatrix}^{-1} \cdot \begin{bmatrix} f_p \\ c_a \end{bmatrix}$$

Problem 8: 动力学正问题

已知:

- 当前各杆件的速度 \hat{v}_i , 初始惯量 I_{io} ,
- 当前的输入力 \vec{f}_m ,为电机的驱动力,不是力螺旋
- 当前的约束矩阵C

Step 1:

• 求出各杆件在0坐标系下的惯量 $^{o}I_{i}$

Step 2:

• 求出f_p

Step 3:

• 求出*c_a*

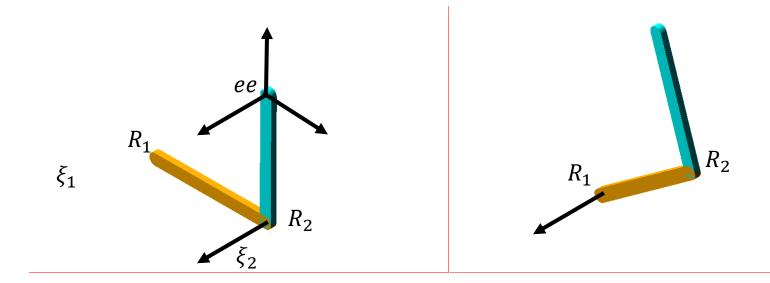
Step 4:

• 求出所有杆件加速度 \hat{a}_i 和所有约束力 η

Problem 8: 动力学正问题

Step 1:

• 求出各杆件在0坐标系下的惯量 $^{o}I_{i}$

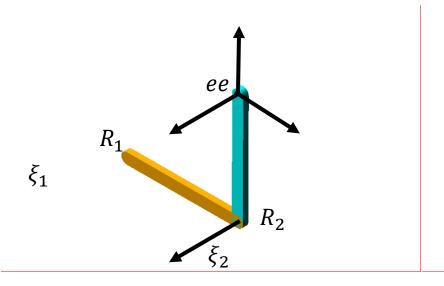


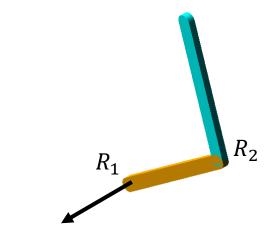
$$I_1 = T_1^* \cdot I_{1o} \cdot (T_1^*)^T I_2 = T_2^* \cdot I_{2o} \cdot (T_2^*)^T$$

Problem 8: 动力学正问题

Step 2:

• 求出f_p





现在已知电机驱动力,因此在计算杆件受力时需要加上驱动力

$$f_{p1} = -\hat{f}_{e1} - I_1 \hat{g} - \hat{v}_1 \times^* I_1 \hat{v}_1 + C_{13}^T \cdot f_{m1} - C_{14}^T \cdot f_{m2}$$
$$f_{p2} = -\hat{f}_{e2} - I_2 \hat{g} - \hat{v}_2 \times^* I_2 \hat{v}_2 + C_{24}^T \cdot f_{m2}$$

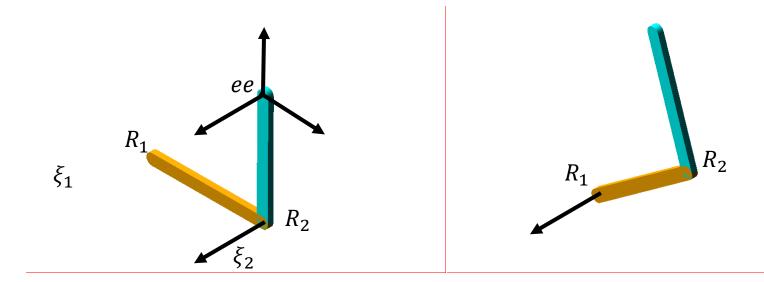
此时,约束矩阵要去掉驱动的约束:

地面 L1 L2
$$C^{T} = \begin{bmatrix} C_{00}^{T} & & & \\ -C_{01}^{T} & C_{11}^{T} & & \\ & -C_{12}^{T} & C_{22}^{T} \end{bmatrix} \begin{array}{c} \text{固定地面} \\ \text{R1} \\ \text{R2} \end{array}$$

Problem 8: 动力学正问题

Step 3:

• 求出*ca*

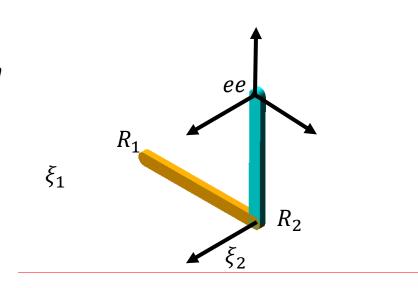


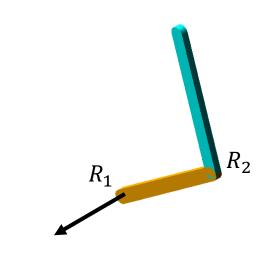
$$c_a = \dot{c}_v - \dot{C}^T \cdot v = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ 0 \end{bmatrix} - \dot{C}^T \begin{bmatrix} \hat{v}_0 \\ \hat{v}_1 \\ \hat{v}_2 \end{bmatrix}$$

Problem 8: 动力学正问题

Step 4:

• 求出所有杆件加速度 \hat{a}_i 和所有约束力 η





$$\begin{bmatrix} a \\ \eta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -I & C \\ C^T \end{bmatrix}^{-1} \cdot \begin{bmatrix} f_p \\ c_a \end{bmatrix}$$

此时, 杆件的相对加速度为:

$$\hat{a}_{ji}\ddot{\theta}_i = \hat{a}_i - \hat{a}_{i-1} - \hat{v}_{i-1} \times \hat{v}_i = \begin{bmatrix} \vec{a} \\ \vec{\alpha} \end{bmatrix}$$

那么驱动加速度为:

$$\ddot{\theta}_i = \|\vec{\alpha}\|$$

Problem 9: 将方程化为通用形式

动力学方程的通用形式:

$$\tau = M(\theta)\ddot{\theta} + h(\theta,\dot{\theta})$$

$$\begin{bmatrix} a \\ \eta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & C \end{bmatrix}^{-1} \cdot \begin{bmatrix} f_p \\ c_a \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & C \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} c_p \\ c_p \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & C \end{bmatrix}^{-1} \begin{bmatrix} f_p \\ -\dot{C}^T \cdot c_p \end{bmatrix}$$

而:

$$\dot{c}_v = \begin{bmatrix} 0 \\ \ddot{\theta} \end{bmatrix}$$

$$\eta = \begin{bmatrix} \vec{\tau}_j \\ \vec{\tau}_m \end{bmatrix}$$

其中 \vec{t}_j 是所有关节的约束力, \vec{t}_m 是驱动的驱动力

去最上面方程的子方程:

$$\vec{\tau}_m = M(\theta)\ddot{\theta} + h(\theta, \dot{\theta})$$

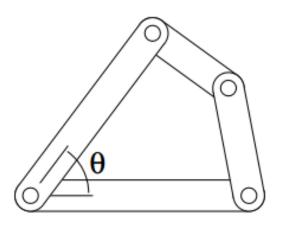
动力学系统的分类

常见动力学模型的分类

C为约束矩阵,为mxn维,m是6的倍数

过约束

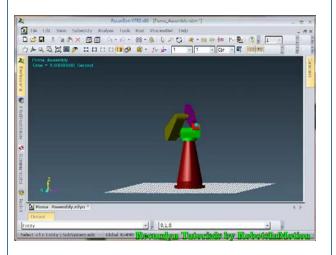
rank(C) = m < n



四杆机构是个过约束机构

欠约束

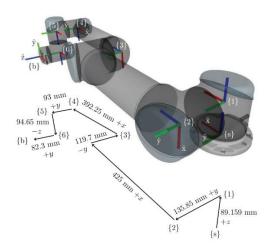
rank(C) < m



正动力学问题属于欠约束问题



rank(C) = m = n



六轴的逆动力学问题是完全约束 问题

动力学系统的分类

常见动力学模型的分类

有质点的系统

有地系统



Stewart是有地系统

无地系统

 $rank(C) \le m - 6$

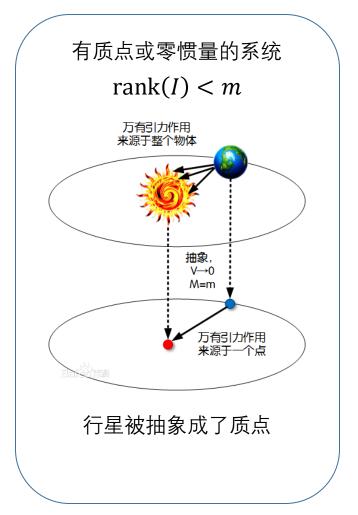


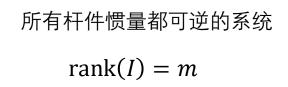
腿式机器人是无地系统

动力学系统的分类

常见动力学模型的分类

I为惯量矩阵,为mxm维,m是6的倍数







所有刚体都有有效惯量

动力学方程无解的条件

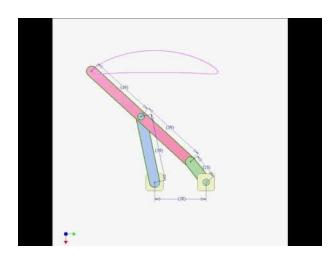
动力学模型的失效,意味这动力学方程无解!

$$\begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a \\ \eta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_p \\ c_a \end{bmatrix}$$

失效条件1:

$$rank(C^T) < rank([C^T \quad c_a])$$

过约束失效(stuck),俗称"憋劲"



四杆机构在奇异点会导致动力学模型无解

动力学方程无解的条件

动力学模型的失效,意味这动力学方程无解!

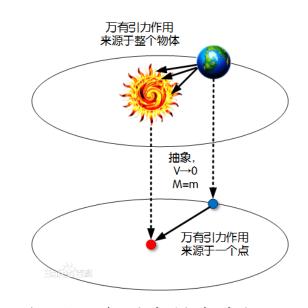
$$\begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a \\ \eta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_p \\ c_a \end{bmatrix}$$

失效条件2:

$$rank(C^T) = rank([C^T \quad c_a])$$

$$\operatorname{rank} \begin{pmatrix} \begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & \end{bmatrix} \end{pmatrix} < \operatorname{rank} \begin{pmatrix} \begin{bmatrix} -I & C & \mathbf{f}_p \\ C^T & & c_a \end{bmatrix} \end{pmatrix}$$

对没有质量的刚体施加力,或对没有惯量的质点施加力矩



如果万有引力是个力矩,那 么质点收到力矩,会产生多 大的角加速度?

动力学方程的优化

提高以下方程的求解速度:

$$\begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a \\ \eta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_p \\ c_q \end{bmatrix}$$

对于串联机构:

$$C = \begin{bmatrix} C_0 & -C_1 & & & & \\ & C_1 & -C_2 & & & \\ & & C_2 & \ddots & & \\ & & & \ddots & -C_m \\ & & & C_m \end{bmatrix}$$

可以对其行变换,把C化成对角阵,求解复杂度为O(n):

$$PC = \begin{bmatrix} C_0 & & & & & \\ & C_1 & & & & \\ & & C_2 & & & \\ & & & \ddots & & \\ & & & C_m \end{bmatrix}$$

- 刚体无穷大,力可以施加到任何位置,运动可表达在任何位置
- 速度螺旋和力螺旋是空间中的六维旋量
- 旋量是客观存在的实体,包括轴线、螺距等,但是可以在不同坐标系之间迁移
- 速度螺旋和力螺旋各自是6维的不含内积的线性空间,且彼此为对偶空间
- 任何运动副,可以用一组运动螺旋表示运动,力螺旋表示约束力,且它们 互为零化子空间
- 可以通过选择坐标系,用Plücker基较为简化的表示运动副,这坐标系位于 关节所连接的杆件

• 四个伴随矩阵:

$$T = \begin{bmatrix} R & \vec{p} \times R \\ \vec{p} \times R & R \end{bmatrix}$$

$$T^* = \begin{bmatrix} R \\ \vec{p} \times R & R \end{bmatrix}$$

$$\hat{v} \times = \begin{bmatrix} \vec{\omega} \times & \vec{v} \times \\ \vec{w} \times & \vec{\omega} \times \end{bmatrix}$$

$$\hat{v} \times^* = \begin{bmatrix} \vec{\omega} \times & \vec{v} \times \\ \vec{v} \times & \vec{\omega} \times \end{bmatrix}$$

• 位姿矩阵的微分:

$$\dot{P} = \begin{bmatrix} \dot{R} & \dot{\vec{p}} \\ 1 \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} \vec{\omega} \times R & \vec{\omega} \times \vec{p} + \vec{v} \\ 0 & 0 \end{bmatrix} T$$

$$\dot{T} = \hat{v} \times T = \begin{bmatrix} \vec{\omega} \times & \vec{v} \times \\ \vec{\omega} \times \end{bmatrix} T$$

$$\dot{T}^* = \hat{v} \times T^* = \begin{bmatrix} \vec{\omega} \times & \vec{v} \times \\ \vec{v} \times & \vec{\omega} \times \end{bmatrix} T$$

• 速度螺旋到位姿矩阵的指数映射:

$$P(\hat{v}\theta) = \begin{bmatrix} E + \sin\theta \, \vec{\omega} \times + (1 - \cos\theta) \vec{\omega} \times \vec{\omega} \times & (E - R) \vec{\omega} \times \vec{v} + \theta (\vec{\omega} \cdot \vec{v}) \vec{\omega} \end{bmatrix}$$

• 空间加速度是速度旋量的导数:

$$\hat{a} = \dot{\hat{v}}$$

$$\ddot{\vec{r}} = \vec{a} + \vec{\alpha} \times \vec{r} + \vec{\omega} \times \vec{v} + \vec{\omega} \times \vec{\omega} \times \vec{r}$$

• 约束矩阵与惯量矩阵的坐标系转换:

$$C = T^*C$$
$$I = T^*I(T^*)^T$$

• 微分:

$$\dot{C} = \hat{v} \times^* C$$

$$\dot{I} = \hat{v} \times^* I + I \hat{v} \times$$

• 动力学方程的通用形式:

$$\begin{bmatrix} -I & C \\ C^T & \end{bmatrix} \cdot \begin{bmatrix} a \\ \eta \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} f_p \\ c_a \end{bmatrix}$$