密封装订线

部

西南交通大学研究生 2012-

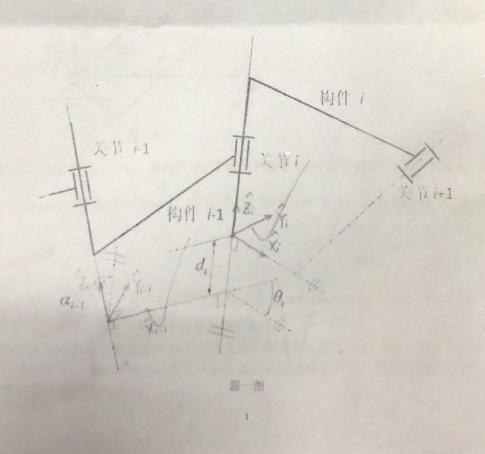
-2013 学年第(一)学期考试试卷

课程代码 2250 课程名称 机器人引论 考试时间 120 分钟

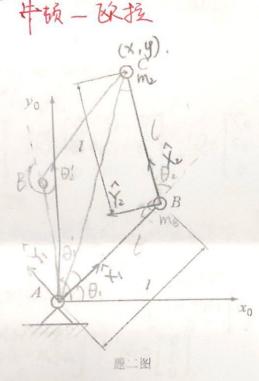
题号一	T - T :	= 00	五	六	七	八	九	+	总成绩
得分 24	210	15 15	14						98

阅卷教师至字:

- 一、(24分)Denavit-Hartenberg 方法是机器人操作臂运动和动力分析中经常采用的方法。题一图为一个机械臂中构件i-1和构件i以及关节i-1、关节i和关节i+1的示意图。图中利用"两短线"和"三短线"分别表示了线与线的平行关系。利用 Denavit-Hartenberg 方法
  - 1、 试在图中画出分别与构件i-1和构件i固结的坐标系i-1和坐标系i,包括坐标原点和坐标轴的方向;
  - 2、写出将坐标系;中的矢量变换到坐标系;-1中的变换矩阵"T;
  - 3、分析当关节1分别为转动副和移动副时,变换矩阵门下中哪些参数为变量;
  - 4、写出当关节i-1的轴线与关节i轴线相平行时的变换矩阵"Ta



- 二、(30分)题二图为一个机器人机械臂结构示意图,各个构件的尺寸如图中所示。
  - 1、如果在各个关节都没有运动限位装置,确定机械臂的工作空间;
  - 2. 提出机械臂逆解的算法,并给出相应的计算公式;
  - 3. 写出机械臂的 acobian 矩阵, 并给出关节 A、B的加速度  $\omega_A$ 、 $\omega_B$  与点 C 的速度  $v_{CI}$ 、 $v_{CI}$  之间的关系式;
  - 4、如果构件 BC 的质量为 $m_2$ ,集中在点C,构件 1 的质量为 $m_1$ ,集中在点B,除了在关节 A 处作用有力发 $\tau_1$ 、在关节 B 处作用有力矩  $\tau_2$ ,以及重力的作用之外,没有其他外力作用在机械臂中。试写出利用 Newton-Euler 动力学分析方法进行动力学分析的迭代方法和过程。



 $\mathbb{Z}$ . (15分)有两个全标系(A)、{B}。坐标系(B)相对于坐标系(A)的旋转矩阵为 $^{*}_{A}R$ ,在坐标系 {B} 中的 Jacobian 矩阵为  $^{*}_{J}(\Theta)$ 。推证在坐标系 {A} 中的 Jacobian 矩阵为  $^{*}_{J}(\Theta)=\begin{bmatrix} A & 0 \\ 0 & A R \end{bmatrix}$   $^{*}_{J}(\Theta)$ 。

图、(15 分)已知机號臂在关节空间中的动力学方程式为 $r=M(\Theta)\Theta+V(\Theta,\Theta)+G(\Theta)$ ,Jacobian 矩阵为J。试推出机械臂在直角坐标系中的动力学方程式。  $\digamma$ 

五. (16分)机器人在现代生产和生活中有广泛的用途。根据你对机器人的了解, ①写出机器人的定义、结构组成、关键技术; ②说明目前机器人研究的热点问题; ③阐述你对机器人学及其技术发展趋势的看法。

多· 操作臂相对于坐标系的了的雅可比矩阵为 Vex = - ([sin 0, + sin(0,+0z)] WA - (sin(0,+0z)WB 4. Vey=[[0050,+005(0,+02)] WA+ (cos(0,+02) WB/Pa=(x, 'Pa=(x, CI,=0 CIZ=0. 未端执行器没有作用力 f; =0 烟水=0.  $R = \begin{bmatrix} C_1 & -S_1 & 0 \\ S_1 & C_1 & 0 \end{bmatrix} \quad R = \begin{bmatrix} C_1 & S_1 & 0 \\ S_1 & C_1 & 0 \end{bmatrix} \quad R = \begin{bmatrix} C_2 & -S_2 & 0 \\ S_2 & C_2 & 0 \end{bmatrix} \quad R = \begin{bmatrix} C_2 & S_2 & 0 \\ S_2 & C_2 & 0 \end{bmatrix}$ 对连杆 | 用向外进代法值  $|w_{i} = \dot{\theta}_{i}|^{2} = \begin{bmatrix} 0 \\ \dot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{w}_{i} = \ddot{\theta}_{i}|^{2} = \begin{bmatrix} 0 \\ 0 \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{i} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} + gc_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} + gc_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} + gc_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} + gc_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} + gc_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} + gc_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} + gc_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \dot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \ddot{\beta}R^{\circ}\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\ gc_{i} \\ \ddot{\theta}_{i} \end{bmatrix} |\dot{v}_{\circ} = \begin{bmatrix} gs_{i} \\$ F. = m, Va = [-m, lo, + mgs,] N, = [0] 对连杆2用向外送代法有. 2W2= 2R'W, + 0222= 0 1 2W2=1R1W, PRW+1RWXD  ${}^{2}\dot{W}_{2} = {}^{2}R'\dot{W}_{1} + {}^{2}R'\dot{W}_{1} + {}^{2}R'\dot{W}_{1} \times \dot{\theta}_{2}^{2}\dot{Z}_{2} + \dot{\theta}_{2}^{2}\dot{Z}_{2} = \begin{bmatrix} 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \\ 0 & 0 & 0 \end{bmatrix}$ = 1/2 = 2R('w, x 1/2 /2+'w, x ('w, x /2) +'v,) = [10,52-60,52+95,2] 2N2= 0

計算所向内送代法求解如下: デニーディナモー デュー 「m2 LB, S2-m2 LB, C2+m295,2-m2 L(D,+B3) ]

(m2 LB, C2+m2 CD, C2+m29 C12+m2 L(日+B3) ] n=2N+3R3N+2PczXFz+2P3X3R3f3
=[m2l2cz \text{\tilde{\theta}},+m2l2Sz\text{\tilde{\theta}},+m2lgC1z+m2l2(\text{\tilde{\theta}},+\text{\tilde{\theta}})] 对连杆1用内推,得.  $|f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ S_{2} \quad C_{2} \quad 0 \\ 0 \quad 0 \quad 1$   $|f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f_{1}| = \frac{1}{2}C_{2} - S_{2} \quad 0 \\ |f_{1}| = \frac{1}{2}R^{2}f_{2} + |f$ + [-mlo; +m,95,7] 'n= :N+ :R'n+ 'Pc, x'F, + 'P2 x :R 7. mala(a+Da)+ malala | mal2(0,+02) + mal2Ca(20,+00) + (m,+ma) 120, -mal300 L-2m2(2520,0,+ m2lgC12+(m,+m2)696,

两:根据雅可比矩阵处场.  $\begin{bmatrix} bV \\ b \end{bmatrix} = bV = bJ(\theta)\dot{\theta}$ Q: BY BRAY AV = ARBY AW = ARBW R: AV=AJ(O) O  $AJ(\theta)\cdot\dot{\theta} = \begin{bmatrix} \frac{A}{BR} & 0 \\ 0 & \frac{B}{RR} \end{bmatrix} BJ(\theta)\dot{\theta}$  $\mathcal{B}P \wedge J(\theta) = \begin{bmatrix} \partial R & O \\ O & \partial R \end{bmatrix} \mathcal{B}J(\theta).$ 设直角坐标系中的计划学方程为  $F = M_X(\theta) \dot{X} + V_X(\theta, \dot{\theta}) + G_X(\theta)$ 操作臂末端的力和力矩是量厂可以用关节驱动器的驱动力工表示: T=JTF V 上式同时左乘丁丁,得. J-TZ=F  $:: \mathcal{F} = J^{-T} M(\theta) \ddot{\theta} + J^{-T} V(\theta, \dot{\theta}) + J^{-T} G(\theta).$ 由雅可以矩阵定义知: 文=頭丁.白 ~= j + J. 0 風 Ӫ=」「ダー」「カー」 代與入上式可得  $\mathcal{F} = J^{-T}M(\theta)\cdot J^{-1}\ddot{\chi} - J^{-T}M(\theta)J^{-1}\dot{f}\dot{\theta} + J^{-T}V(\theta,\dot{\theta}) + J^{-T}G(\theta)$  五. 答: ①定义: 机器人是能够自动执行工作的机器装置,它既可以接受人类指挥, 又可以福建运行预先偏僻的程序,也可以根据以人工智能技术制定的原则 纲领行动力,最一种可以根据执行任何不同而具有可偏袒动作的约功能, 机器装置.

结构组成:一般由执行机构. 驱动装置. 检测装置. 控制系统和包杂机械"等组成

关键技术:是福露机器人操作器的控制技术和检测技术以及人工智能技术等。 ②目前机器的研究热点问题是仿生机器人的研究,尤其是15人机器的研究,从 及家用机器人的研究,同时对微型机器人的研究也在进行中.

③我认为,机器人的发展会朝着民用机器人的方向发展,因为民用机器人市场贴进消费者,且消费群体巨大,发展潜力大,而且机械的出现本身就是希望减轻人的劳动强度,因此未来各种家用机器人将会替代人来完成各种家务工作。积器人技术也会朝着智能北方向发展,机器会有越来越高的决策能力,甚至能像人类一样进行思考,这同样需要机器人控制技术的私断发展。

2. 
$$i-1 = \begin{cases} \cos \theta_i & -\sin \theta_i \\ \sin \theta_i \cos \phi_{i-1} & \cos \theta_i \cos \phi_{i-1} \\ -\sin \theta_i \sin \phi_{i-1} & \cos \theta_i \sin \phi_{i-1} \\ 0 & 0 \end{cases}$$

$$\frac{\sin \theta_i \sin \phi_{i-1}}{\cos \theta_i \sin \phi_{i-1}} = \frac{\sin \phi_{i-1} - \sin \phi_{i-1} - \sin \phi_{i-1}}{\cos \phi_i \sin \phi_{i-1}} = \frac{\cos \phi_i \cos \phi_i}{\cos \phi_i} = \frac{\cos \phi_i}{$$

3. 当关节 i为转动副时 日;为变量;当关节 i为移动副时di为变量

十. 英市 i 一 的 軸 成 与 大市 i 的 轴 成 平 行 时, 
$$\lambda i - 1 = 0$$
.

i i i i T = Sin  $\theta$  i  $\theta$  i

二解儿家和越臂的工作空间为半径为之【的圆

2.利用几何解法,设未端C的坐标为(X. 4).则

根据余弦宛理得

$$\theta_2 = \arccos\left(\frac{\chi^2 + y^2}{2L^2} - 1\right)$$

の = arctan(学) - = arccos(本サー1)、 知園所方,还存在另一个解。の、和の2.

同样、根据余弦定理,有

$$\theta_2' = \pi + arccos\left(1 - \frac{\chi^2 + 4^2}{2l^2}\right)$$