## 实验五 直流脉宽调速控制系统实验-实验报告

姓名: 吴晨聪 学号: 2022010311 实验日期: 2024年 12月 19日 实验台号: 8

同组人: 张译文、阮婧涵

## 一. 实验目的

- (1) 熟悉单掌握直流脉宽调速控制系统的组成、工作原理及各单元的工作原理。
- (2)掌握双闭环可逆直流脉宽调速数字控制系统的调试步骤、方法及参数的整定。
- (3) 测定双闭环直流脉宽调速系统的静态性能指标。
- (4) 测定双闭环直流脉宽调速系统的动态性能指标。
- (5) 了解仿真与实物相结合的快速原型实验方法。

#### 二. 实验原理

双闭环可逆直流脉宽调速数字控制系统原理结构如图 1 所示,安装在直流电动机轴端部旋转编码器的脉冲信号经调理电路输入到 RCP 控制器,经转速计算得到实际电机转速 $n_{\mathrm{fb}}$ ,与转速给定值 $n_{\mathrm{ref}}$  比较,差值输入速度调节器 ASR(带饱和的 PI 控制器),速度调节器 ASR 输出为电枢电流参考值 $i_{\mathrm{ref}}$ ,霍尔电流传感器检测电枢电流经调理电路输入到 RCP 控制器,经电流计算得到实际电枢电流 $i_{\mathrm{fb}}$ ,差值输入电流调节器 ACR(带饱和的 PI 控制器),电流调节器 ACR 输出为控制参考电压 $u_{\mathrm{ref}}$ ,经双极性 PWM 发生器产生 4 路 PWM 信号,由 RCP 控制器输出驱动 PWM 变换器,通过控制参考电压调节 PWM 信号的占空比,从而调节直流电动机的电枢电压,实现转速的调节。

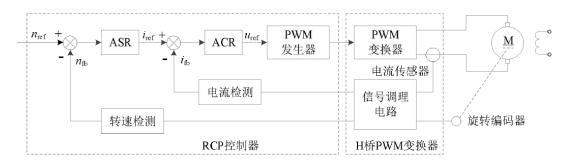


图 1 双闭环可逆直流脉宽调速数字控制系统

双闭环可逆直流脉宽调速数字控制系统实验线路如图 2 所示, 虚线框内的线路已连接。

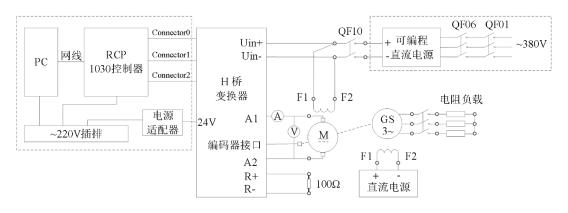


图 2 双闭环可逆直流脉宽调速系统实验接线图

## 三. 数据整理

### (1) 开环机械特性测定

n (rpm)	1505	1504	1500	1494	1487	1478	1471
$I_d(A)$	0.715	0.773	0.918	1.171	1.460	1.834	2.162

#### (2) 闭环机械特性测定

n	ı (rpm)	1502	1501	1501	1501	1501	1501	1501
Ι	(A)	0.705	0.722	0.934	1.118	1.418	1.763	2.215

#### (3) 闭环控制特性测定

n <sub>ref</sub> (rpm)	1500	1250	1000	750	500	250	0
n (rpm)	1501	1251	1001	750.8	500.6	250.3	0

#### (4) 闭环控制转速动态调节性能测试

#### (5) 闭环控制速度调节器 PI 参数的影响实验

#### 四. 预习问题

1. 简要描述实验中调节同步发电机励磁电压为电动机加减负载的原理,思考是否有其他加减负载的方法。

调节发电机励磁电压增加,会使得发电机输出电压增大,即电动机定子端电压增大,由于接入的是电阻负载,电枢电流会增加,相当于电动机负载增加;反之亦然。

其他加减负载的方法有: 1.直接改变电阻负载; 2.使用变频器改变电动机的控制频率和电压 从而改变电动机的转速和负载; 2. 推导他励直流电机开环的机械特性,并画出开环机械特性曲线。

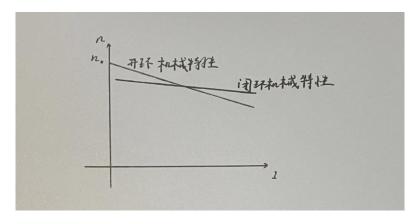
$$E = C_E \phi n$$

$$T = C_T \phi I_a$$

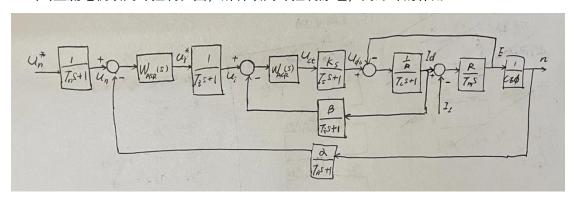
$$U = E + I_a R_a$$

其中,
$$C_E = \frac{pN}{60a}$$
, $C_T = \frac{pN}{2\pi a}$ 。可得,

$$n = \frac{U - I_a R_a}{C_E \phi} = \frac{U}{C_E \phi} - \frac{R_a T}{C_E C_T \phi^2}$$



3. 画出直流电机双闭环控制框图,解释双闭环控制原理,内外环的作用。



根据反馈控制理论,采用负反馈控制可以有效地改善系统的控制性能,要想控制哪个物理量,就需要检测哪个物理量,并构成反馈系统。

内环为电流调节器,对电流跟踪给定,抑制内环扰动,保证系统恒流启动,输出限幅用于 限制功率放大器的最大控制信号。

外环为转速调节器,对转速跟踪给定,抑制负载变化带来的扰动,输出限幅用以限制最大 电流值。

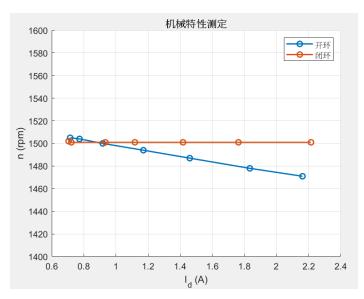
#### 注意事项:

- 1. 录 制 波 形 的 建 议:  $\{U_{set} = 0, n_{ref} = 0\} \rightarrow \{U_{set} = 0, n_{ref} = 800 \text{rpm}\} \rightarrow \{U_{set} = 30 \text{V}, n_{ref} = 800 \text{rpm}\} \rightarrow \{U_{set} = 0, n_{ref} = 800 \text{rpm}\} \rightarrow \{U_{set} = 0, n_{ref} = 0\}$
- 2. 上电前请老师或助教检查接线(严禁私自上电)。

- 3. 明确实验所加电压和电流运行范围。
- 4. Ⅱ 桥变换器先给控制电路供电, 再给主电路供电。
- 5. H 桥变换器的直流输入端正负极性接正确,施加直流电压时要逐渐升高电压至目标值。
- 6. 更换探头位置、改接线或实验结束时,须将直流电源输出逐渐调至 0V 后关闭,再进行更换探头或改接线操作。
- 7. 实验过程中勿触碰裸露金属部分。
- 8. 用 U 盘保存数据。

#### 五. 分析思考

(1) 绘制直流脉宽调速系统的开环、闭环机械特性 n = f(Id),计算并比较分析相应的静 差率差异。



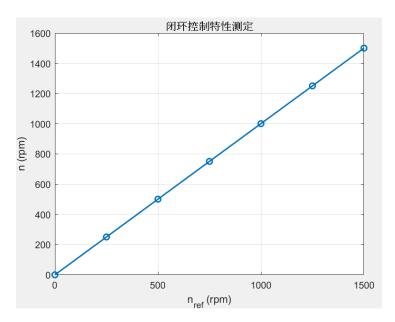
当电枢电流 $I_d=2.162A$ 时,开环系统静差率 $s=\frac{\Delta n_{nom}}{n_0}=\frac{1505-1471}{1505}\times 100\%=2.26\%$ 。 闭环系统静差率 $s=\frac{1501-1501}{1501}\times 100\%=0\%$ 。

分析: 开环系统机械特性可表示为 $n=\frac{U-I_aR_a}{C_E\phi}$ ,增加负载时,电枢电流 $I_a$ 增大,转速相对于

空载转速  $(n_0 = \frac{U}{C_E \phi})$  降低,产生静差率。闭环系统机械特性可近似表示为 $n = \frac{K_p K_s U^* - I_a R_a}{C_E \phi (1+K)}$ 

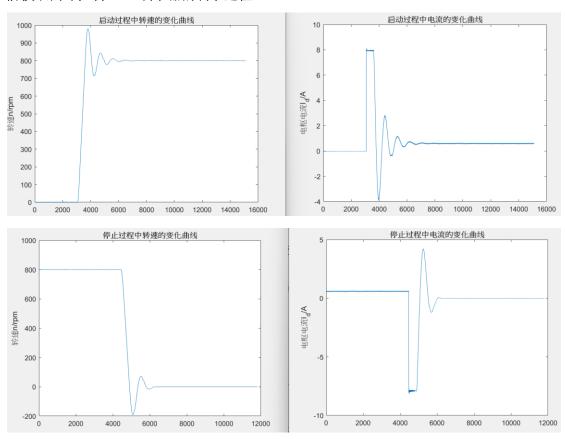
当电枢电流 $I_d$ 增大时,转速的偏差 $\Delta n = \frac{I_a R_a}{c_E \phi(1+K)}$ 取决于开环放大倍数的大小,本次实验的闭环系统采用 PI 调节器,放大倍数 K 可认为无穷大,因而系统的静差率为 0。

(2) 绘制直流脉宽调速系统的闭环控制系统特性 n = f(nref),并分析实验结果。



闭环系统实际转速与设定转速十分接近,可认为是无差控制。闭环系统引入转速闭环,构成负反馈通道,对转速跟踪给定,抑制扰动。

# (3) 绘制闭环控制下直流电动机启停过程中转速和电枢电流的变化曲线,对应分析不同阶段双闭环控制 ASR 调节器的调节过程。



启动过程

加速阶段:转速上升,电流由 0 增大到某一值,接近饱和,电动机以不断增大的转矩加速, 达到设定转速。

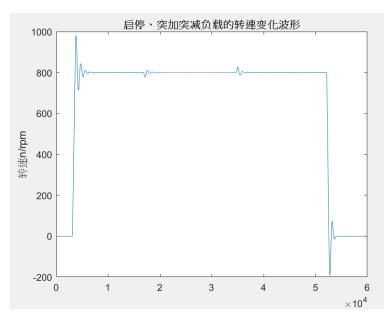
调整阶段:达到设定转速后,ASR 开始退饱和,由于电机电流大于负载电流,电动机继续加速,电机电流不断减小。当电动机电流等于负载电流时,由于电动机转速大于设定转速,电机电流继续减小,转速减小。经过几次调整后,系统达到稳态。

#### 停止过程

减速阶段:由于电机转速大于设定转速,电流迅速减小,电动机不断减速。

调整阶段:达到设定转速后,由于电动机电流仍小于负载电流时,转速继续减小,电机电流增大。经过几次调整后,系统达到稳态。

## (4)绘制闭环控制下直流电动机启停、突加突减负载的转速变化波形,并分析闭环控制 系统的动态跟随性能指标和动态抗扰性能指标。



跟随性能指标,通常指的是在阶跃输入下系统的响应。

超调量
$$\sigma = \frac{c_{max} - c_{\infty}}{c_{\infty}} \times 100\% = \frac{980.976 - 794.369}{794.369} \times 100\% = 23.49\%$$
。

上升时间 $t_r = 3.610 - 3.094 = 0.516s$ 。

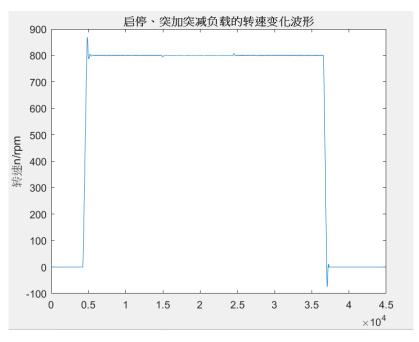
调节时间 $t_s = 7.102 - 3.094 = 4.008s$ 。

抗扰性能指标,在给定值不变时,突加阶跃扰动后,输出量的变化过程被称作抗扰过程。

突加负载: 动态波动量 $\Delta C_{max} = 800.657 - 776.580 = 24.077 rpm$ 。

突减负载: 动态波动量 $\Delta C_{max} = 827.649 - 800.657 = 26.992 rpm$ 。

(5) 绘制闭环控制下不同 PI 参数直流电动机启停、突加突减负载的转速变化波形,并分析 PI 参数对闭环控制系统动态性能指标的影响。



跟随性能指标,通常指的是在阶跃输入下系统的响应。

超调量
$$\sigma = \frac{C_{max} - C_{\infty}}{C_{\infty}} \times 100\% = \frac{868.234 - 800.533}{800.533} \times 100\% = 8.46\%$$
。

上升时间 $t_r = 4.778 - 4.247 = 0.531s$ 。

调节时间 $t_s = 5.570 - 4.247 = 1.323s$ 。

抗扰性能指标,在给定值不变时,突加阶跃扰动后,输出量的变化过程被称作抗扰过程。

突加负载: 动态波动量 $\Delta C_{max} = 799.042 - 794.078 = 4.964 rpm$ 。

突减负载: 动态波动量 $\Delta C_{max} = 808.651 - 799.042 = 9.609 rpm$ 。

对比波形和计算结果可知,当 PI 参数变化,即 Speed\_Kp=1、Speed\_Ki=10 时,动态响应时间短,超调量更小,上升时间和调节时间均更短,说明跟随性能更优;突加、突减负载时的动态波动量更小,说明抗扰性能更优。

#### 六. 原始数据

#### 实验五 直流脉宽调速控制实验 预习报告

姓名: 张译文 学号: 2022010451 实验台号: 8 实验日期: 2024.12.19 同组人: 阮婧涵 吴晨聪

#### 实验原理

双闭环可逆直流脉宽调速数字控制系统原理结构如图所示,安装在直流电动机轴端部旋转编码器的脉冲信号经调理电路输入到 RCP 控制器,经转速计算得到实际电机转速 nfb,与转速给定值 nref 比较,差值输入速度调节器 ASR (带饱和的 PI 控制器),速度调节器 ASR 输出为电枢电流参考值 iref,霍尔电流传感器检测电枢电流经调理电路输入到 RCP 控制器,经电流计算得到实际电枢电流 ifb,差值输入电流调节器 ACR(带饱和的 PI 控制器),电流调节器 ACR 输出为控制参考电压 uref,经双极性 PWM 发生器产生 4 路 PWM 信号,由 RCP 控制器输出驱动 PWM 变换器,通过控制参考电压调节 PWM 信号的占空比,从而调节直流电动机的电枢电压,实现转速的调节。



#### 数据记录

(励磁,电枢)

开环机械:	持性实验结果	5	10	15	20	25	30	
n(rpm)	1505	1504	1500	1494	1487	1478	147	
$I_d(A)mA$		773.227		(A) 1.171	1.460	1.834	2.162	. 1 1.5
闭环机械物	寺性包含 對果	366) 15,	212.480) C	10,211.94	7)(211.120	)(210.383)	(209,735)	(209.261)
n(rpm)	1502	1501	1501	1501	1501	1501	1501	# ++ ~
$I_d(A)$	705. 121W	722.446M	934.682m	1-118	1.418	1.763	2.215	九里义
闭环控制系	系统特性实验	结果.913	209.378	210-182	210-438	211.714	212.067	1,1,1,1
$n_{ref}(rpm)$	1500	1250	1000	750	500	250	0	
n(rpm)	1501	1251	1001	750.8	500.6	250.3	0	

录制闭环控制转速动态调节性能的波形

#### 预习问题回答

1. 简要描述实验中调节同步发电机励磁电压为电动机加减负载的原理, 思考是否有其他加减负载的方法。

调节发电机励磁电压增加,会使得发电机输出电压增大,即电动机定子端电压增大,由于接入的是电阻负载,电枢电流会增加,相当于电动机负载增加;反之亦然。

其他加减负载的方法有:①直接改变电阻负载;②使用变频器改变电动机的控制频率和电压,从而改变电动机的转速和负载;

2. 推导他励直流电机开环的机械特性,并画出开环机械特性曲线。

