全国大学生电子设计竞赛设计报告

单相逆变器并联运行系统(A题)



摘要

本文设计并制作了由2个单相逆变器组成的并联系统,系统可以向电阻负载 R_L 供电,也可以通过变压器T并入220V电网。系统采用GD32F470ZGT6作为主控MCU,使用H桥SPWM方式实现逆变原理,通过使用霍尔传感器进行电流采样,过零比较器进行相位调整,使用PID算法进行电流电压控制,从而监测与控制电路,使其满足并网要求。系统的性能经过测试和分析,满足设计要求,具有较高的效率和稳定性,能够实现逆变器的并联运行和并网运行。本设计各个模块布局合理,系统稳定性好,制作成本低,经测试,能够完成题目的基本要求与发挥部分。

关键词: SPWM 波逆变、增量式PID算法、过零比较器、并网、LC滤波

目录

1	设计任务与要求	5
2	系统方案设计	5
	2.1 设计方案的比较与选择	5
	2.1.1 H桥设计方案	5
	2.1.2 主控 MCU 的选择	6
	2.1.3 电流采样方案的选择	6
	2.2 系统设计结构原理	7
3	系统理论分析与计算	7
	3.1 逆变器电路原理与SPWM	7
	3.2 逆变器并网运行原理与控制	8
4	电路与程序设计	8
	4.1 电路设计	8
	4.1.1 电路总体设计	8
	4.1.2 交流电压采样	8
	4.1.3 过零比较器	9
	4.1.4 电流取样	9
	4.1.5 H桥	9
	4.1.6 辅助电源	10
	4.1.7 SPWM的生成	10
	4.1.8 电压、电流控制环路	10
5	系统测试及结果分析	11
	5.1 测试方案	11
	5.2 测试结果及分析	12
6	结论	12
Α	附录	13
	A.1 主要元器件清单	13
	A.2 部分程序代码如下	13
	A.2.1 增量式PID运算	13
	A.2.2 PWM的设置	14

A	A.2.3 电流环运算	14
A.3	阻性负载测试结果	15
A.4	3.3V辅助电源设计图	16
A.5	±5V电源设计图	16

1 设计任务与要求

设计并制作由2个单相逆变器组成的并联系统,系统框图如图1所示,逆变器并联后可为电阻负载 R_L 供电,也可通过变压器T并入220V电网。

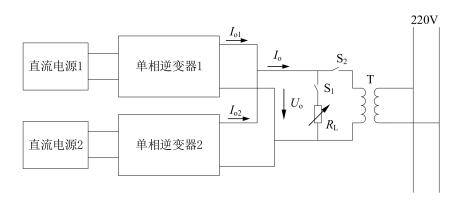


图 1: 单相逆变器并联示意图

- 1. 断开S2,闭合S1,仅用逆变器1向 R_L 供电。 $U_o = 24V \pm 0.2V$ $f_o = 50Hz \pm 0.2Hz$ 时, $I_o = 2A$ 。输出交流电压 $THD \leq 2\%$ 。 $\eta \geq 88\%$ 。 I_o 在 $0A \sim 2A$ 间变化时, $S_{I1} \leq 0.2\%$ 。逆变器1和逆变器2并联时,共同向 R_L 供电, $U_o = 24V$, $f_o = 50Hz$ 时, $I_o = 4A$ 。
- 2. 断开S1,闭合S2,逆变器1与逆变器2并联且能并网,能在 $2A \sim 4A$ 范围内按数字设定 I_o ,其误差绝对值应小于设定值的6%。 I_o 在 $1A \sim 3A$ 间变化时,逆变器1及逆变器2的输出电流比值 $K = I_{o1}: I_{o2}$ 可在 $0.5 \sim 2$ 内按数字设定自动分配,其相对误差的绝对值不大于5%。

2 系统方案设计

2.1 设计方案的比较与选择

2.1.1 H桥设计方案

1. 使用EG2104S栅极驱动芯片和BSC070N10NS EG2104S是一种自举升压的栅极驱动芯片,有一路驱动信号的输入端有较强的拉 灌电流能力,有一个驱动信号的输入和一个使能端,可以自动生成互补信号并插 入内建死区时间,且内置下拉电阻,防止误触发。

2. 采用UCC27211和BSC070N10NS

UCC27211是自举升压型栅极驱动器,有两个驱动信号的输入端,可以独立控制上下MOS管,需要MCU生成互补信号和插入死区时间,控制程序更为复杂。

综合以上两种方案,我们选择方案1。

2.1.2 主控 MCU 的选择

1. 梁山派GD32F470ZGT6

梁山派采用基于 ARM Cortex-M4 内核的GD32F470ZGT6, 主频可达240MHz, 能够满足电源环路的高速运算, 板上具有丰富外设,并引出多个GPIO接口,支持多种通信接口和外设,具有2.6Mbps的ADC,每个ADC具有19个通道,可供高速取样模拟信号,且开发板上具有大功率3.3V的输出,可以满足外设的供电需求,是国产芯片,封装的函数库简洁高效。

2. STM32G431RBT6

基于 ARM Cortex-M系列内核,主频可达 170MHz,具有52个GPIO接口,多个定时器,支持较多通信接口和外设,ADC DAC精度很高,但其使用的HAL库代码较为抽象难懂。

3. STC89C52

价格便宜,但基于 8051 内核,主频只有 12MHz,内存容量小,IO和定时器数量少。

综合以上两种方案, 我们选择方案2。

2.1.3 电流采样方案的选择

1. INA199电流采样芯片

电路简单,成本低,但是需要采用电流取样电阻,电阻功耗大,而且承受的共模 电压低,不能用高端电流取样,且电阻的阻值会随着温度的变化而变化,影响采 样精度。

2. 使用CC6903霍尔传感器

电路简单,成本低,芯片价格便宜,而且霍尔传感器共模电压高,且不需要采样 电阻,损失能量少,不受温度影响,采样精度高。

3. 使用HLW8032电能采样芯片

采样简单,不需要进行滤波和运算,直接输出有效值和功率值;缺点是采样精度低,数据刷新速度慢。

综合以上两种方案, 我们选择方案2。

2.2 系统设计结构原理

根据题目要求和设计方案,本文设计了如图2所示的系统结构原理图。

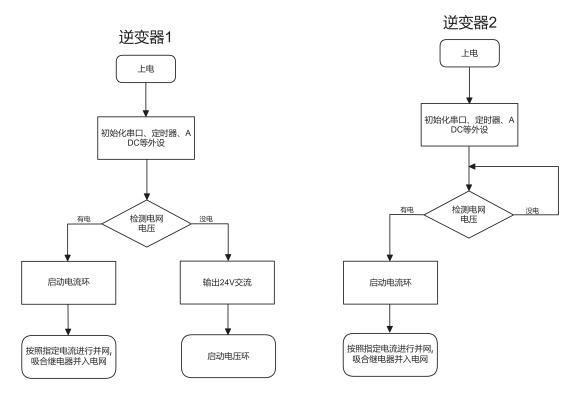


图 2: 系统结构原理图

3 系统理论分析与计算

3.1 逆变器电路原理与SPWM

逆变是将直流电能转换为交流电能的过程,逆变器是实现逆变的电路。本文采用H桥SPWM方式实现逆变, SPWM是一种常用的逆变控制方法,其基本思想是将正弦波信号与三角波信号进行比较,当正弦波大于三角波时,输出高电平; 当正弦波小于三角波时,输出低电平。这样就可以得到近似于正弦波的波形。

根据 SPWM 法的原理,可以推得

$$T_{on} = \frac{ARR - CCR}{ARR} = \frac{U_c \sin(\omega t_o)}{U} \tag{1}$$

故单片机中寄存器的值应赋值为

$$CCR = ARR - \frac{U_c \sin(\omega t_o)}{U} \times ARR \tag{2}$$

3.2 逆变器并网运行原理与控制

逆变器并网运行需要满足以下条件:并网逆变器的输出电压幅值与电网电压幅值相等,频率与电网频率相等,相位与电网电压相位相等并网逆变器具有良好的并网保护功能,本文采用相位移位控制方式实现逆变器并网运行,本设计通过过零比较器检测电网零点,并将信号送入单片机进行计数,得到电网周期和频率。通过霍尔传感器采样电流,并将信号送入单片机进行处理,单片机将电网与逆变器差异对比计算出误差信号,并通过PID算法进行反馈调节。根据反馈调节结果,调节SPWM信号的相位差,实现逆变器与电网之间的并网。

4 电路与程序设计

4.1 电路设计

4.1.1 电路总体设计

电路总体框图如图3所示,主控通过电流采样,以及过零比较器调整相位,控制逆变器的输出,使其满足并网要求。

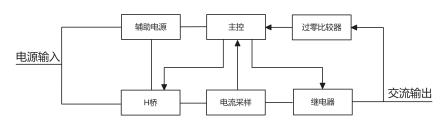


图 3: 电路总体框图

4.1.2 交流电压采样

如图4所示,交流电压取样采用把交流电压先经过电阻分压,然后使用LM358作为电压跟随器,然后经过SGM8632运放进行反向和抬升,使原本的交流电压落在0~3.3V的范围之内,经过RC滤波电路后输入到ADC进行采样。

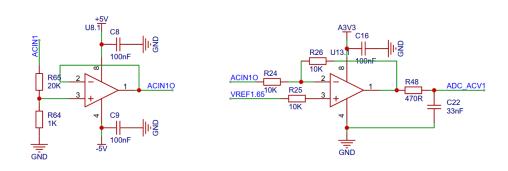


图 4: 交流电压采样设计图

4.1.3 过零比较器

如图5所示,采用SGM8632运放把输入的交流电经过电阻分压之后,过零比较器输出上升沿,单片机进入中断,调整sin函数的计数值为0,即一个周期的开始,使程序中的正弦信号与外部电网同步。

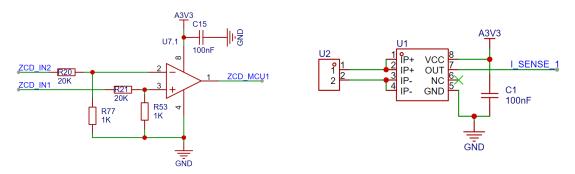


图 5: 过零比较器设计图

图 6: 电流取样设计图

4.1.4 电流取样

如图6所示, 电流取样采用CC6903霍尔传感器。

4.1.5 Η桥

H桥电路独立设计,板上集成栅极驱动电路和母线电容,预留控制信号的输入端口和电源的输入输出端口。

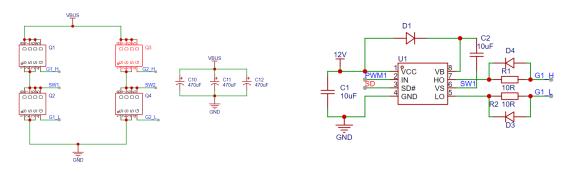


图 7: H桥设计图

图 8: 栅极驱动电路图

4.1.6 辅助电源

辅助电源采用XL8015和LM2596开关电源芯片, XL8015支持最高80V的输入,输出功率最大12V,作为第一级电源把主电源的电压降到12V,用于给MOS的栅极驱动芯片和串口屏供电,然后LM2596把12V的电压降为5V,用于给主控板供电,主控板上有TMI3411把5V降到3.3V,用于给GD32F470ZGT6供电和运放供电,使用SGM3204电荷泵芯片产生-5V的电源,给运放供电。详见附录图14,图15。

4.1.7 SPWM的生成

根据系统功能需求,本文SPWM生成流程如图9所示。代码详见附录A.2.2。

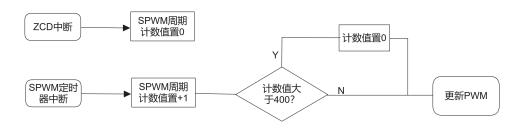


图 9: SPWM生成程序框图

4.1.8 电压、电流控制环路

电压、电流控制环路如图10所示,当定时器溢出后,会进行ADC采样,采样完成后,会进行增量式PID运算,从而更新PWM值,实现电压、电流的控制。代码详见附录A.2.1, A.2.3。

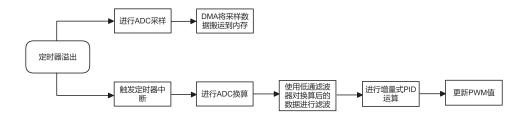


图 10: 电压、电流控制环路

5 系统测试及结果分析

5.1 测试方案

为了验证系统的性能是否满足设计要求,本设计采用了以下测试方案,测试仪器见表1。

- 1. 断开S2,闭合S1,测试逆变器1向负载供电时的 U_o I_o f THD以及负载调整率等。
- 2. 断开S2闭合S1,测试两个逆变器并联向负载供电时的 U_o I_o f等。
- 3. 断开S2闭合S1,测试两个逆变器并联且并网后的输出电流、输出电流比值、其误差绝对值。

表 2: 测试结果

表	1:	测试仪器

序号	仪器名称	型号	数量
1	示波器	DS2202A	1
2	可调电源	IT6722A	2
3	功率分析仪	TA333H	1
4	万用表	ZT102A	1

序号	测试指标	测试结果	结论
	U_o	24.1V	
1	I_o	2.1A	满足要求
1	f_o	50.1Hz	俩足安冰
	THD	1.8%	
	U_o	24.0V	
2	I_o	4.1A	满足要求
	f_o	50.1Hz	
	I_{o1}	2.1A	
3	I_{o2}	1.0A	满足要求
	K	2.1	

5.2 测试结果及分析

系统的性能经过测试,具有较高的效率和稳定性,能够实现逆变器的并联运行和并 网运行,测试结果见表2及图A.3。

6 结论

本设计的主要创新点和优点如下使用高性能的单片机 GD32F470 控制逆变器,充分利用其高速运算和多功能外设的特点,实现多任务的并行处理和高效率的数据传输。使用主从控制方式实现逆变器并联运行,简化了调节机制,提高了同步精度和灵活性。使用相位移位控制方式实现逆变器并网运行,简化了控制方法,提高了响应速度和可靠性。使用触摸串口屏作为人机交互界面,方便了用户对系统的操作和监测。

参考文献

- [1] 华成英. 模拟电子技术[M]. 高等教育出版社, 2022.
- [2] MANIKTALA S. 精通开关电源设计[M]. 人民邮电出版社, 2015.
- [3] 王兆安. 电力电子技术[M]. 机械工业出版社, 2011.
- [4] YIU J, 吴常玉, 曹孟娟, 等. ARM Cortex-M3与Cortex-M4权威指南[M]. 清华大学出版社, 2015.

A 附录

A.1 主要元器件清单

A.2 部分程序代码如下

A.2.1 增量式PID运算

```
p->Ek_0 = p->Ref - p->Fdb; //计算误差
//误差小于设定死区,不进行PID计算,保持上一次输出
if( fabs(p->Ek_0) < p->Ek_Dead )
{
   p \rightarrow Increm = 0;
}
else
{
    p\rightarrow Increm = ( p\rightarrow a0 * p\rightarrow Ek_0 \
               - p->a1 * p->Ek_1 \
               + p->a2 * p->Ek_2 ); //PID增量计算
}
p->Output += p->Increm; //计算输出
         = p->Ek_1; //保存k-2误差
p->Ek_2
p->Ek_1
             = p->Ek_0; //保存k-1误差
if(p->Output > p->OutMax)
{
   p->Output = p->OutMax; //最大限幅
    return;
}
if(p->Output < p->OutMin)
{
```

```
p->Output = p->OutMin; //最小限幅
   return;
}
A.2.2 PWM的设置
void set_spwm(float pwm)//通道2对应输出为正极输出
{
   if(pwm>0)
   {
       tim_ch_output_pulse_config(TIMER1,TIMER_CH_2,(uint16_t)pwm);
       tim_ch_output_pulse_config(TIMER1,TIMER_CH_3,0);
   }
   else
    {
       pwm=-pwm;
       tim_ch_output_pulse_config(TIMER1,TIMER_CH_2,0);
       tim_ch_output_pulse_config(TIMER1,TIMER_CH_3,(uint16_t)pwm);
   }
}
A.2.3
       电流环运算
void power_ctrl_ACcurrent()
{
   gPID_CurrentOutLoop.Ref=i_acout*_SQRT2*SIN_TIME;
   gPID_CurrentOutLoop.Fdb=i_in1.Value;
   float Bias, kp=200, ki=250; //定义相关变量
   static float pwm_out, Last_bias; //静态变量
   Bias=gPID_CurrentOutLoop.Ref-gPID_CurrentOutLoop.Fdb; //求速度偏差
   pwm_out+=kp*(Bias-Last_bias)+ki*Bias; //增量式PI控制器
   Last_bias=Bias;
       pwm_out+=SIN_TIME*DP_PWM_PER*0.1f;
```

```
if(pwm_out>0.90f * DP_PWM_PER)
{
    pwm_out=0.90f * DP_PWM_PER;
}
if(pwm_out<-0.90f * DP_PWM_PER)
{
    pwm_out=-0.90f * DP_PWM_PER;
}
set_spwm(pwm_out);
if(cnt_spwm==100) ip_inverter=i_in1.Value/_SQRT2;
}</pre>
```

A.3 阻性负载测试结果



图 11: 功率分析仪测试结果

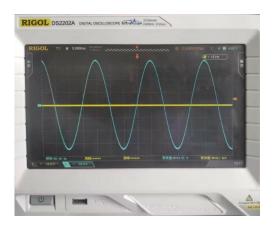


图 12: 示波器波形

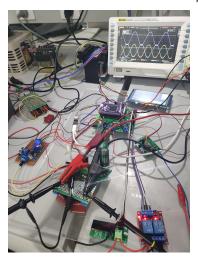


图 13: 部分电路连接图

A.4 3.3V辅助电源设计图

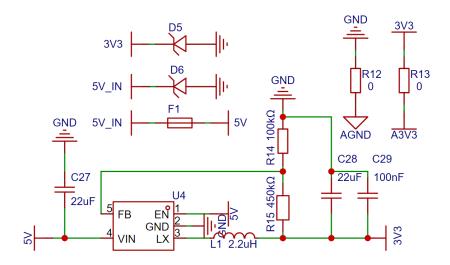


图 14: 3.3V辅助电源

A.5 $\pm 5V$ 电源设计图

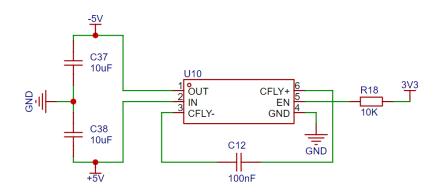


图 15: ±5V电源