

◆ 特点

- ✿ 高精度，支持 50Hz/60Hz IEC521/1036 标准的精度要求，在 500:1 的动态范围内平均误差小于 0.3%，信号跳动小于 0.3%
- ✿ 校表过程中高稳定性，输出频率波动小于 0.1%
- ✿ 精确测量正、负两个方向的有功功率，且以同一方向计算电能
- ✿ 有两个电流采样端，分别采样火线和零线电流，取两个电流采样端中的较大值作为计量，即使在错误用电时
- ✿ 电流通道增益可变，在电流通道输入端可以使用小的分流电阻
- ✿ 慢速输出脉冲能直接驱动电机工作，快速输出脉冲可用于计算机数据处理
- ✿ 防窃电功能，逻辑输出脚 REVP、FAULT 用于显示反向用电或者错误用电状况
- ✿ 芯片上有电压检测电路，检测掉电状况
- ✿ 具有防潜动功能
- ✿ 芯片上带参考电压源 $2.44V \pm 8\%$ (温度系数典型值 $30\text{ppm}/^\circ\text{C}$)，也可以使用外部电压源
- ✿ 单工作电源 5V
- ✿ 低功耗 15mW (典型值)

相关专利申请中

◆ 概述

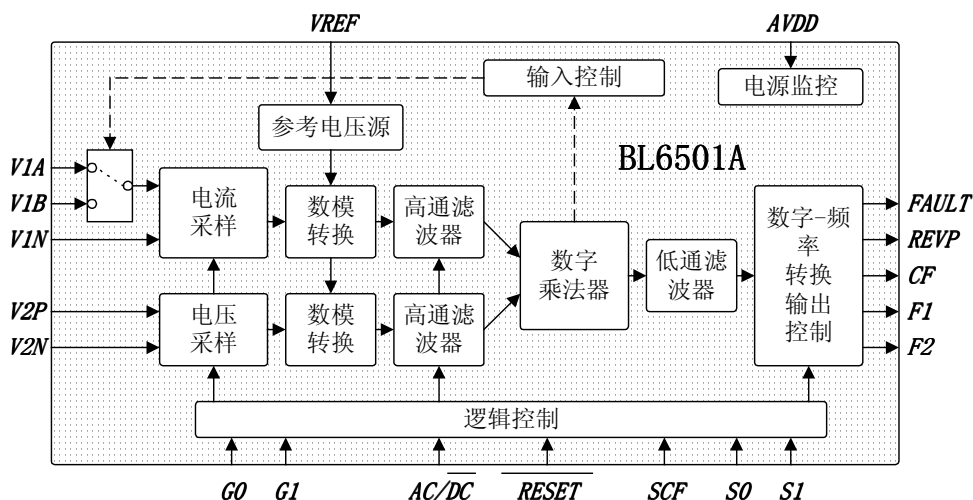
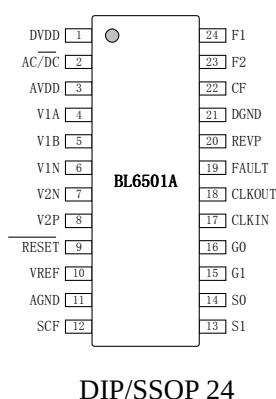
BL6501A 集成电路是电子电度表的核心芯片，基于此芯片设计的电子电度表具有外围电路简单、精度高、稳定性好等特点，适用于单相两线电力用户的电能计量。利用 BL6501A 可以制成单相反窃电功能的电子电度表，这种电度表以同一方向计量计算正向或负向的有功功率，累计用电量。

BL6501A 具有两个电流采样端，分别采样火线和零线电流，当电流误差超过 12.5% 时，表明有窃电行为或错误接线，Pin19 (FAULT) 发出指示信号，并按照两个电流中大一个电流值计量。

BL6501A 基于数字信号处理，有测量负向有功功率的功能。它能把负向有功功率转换成与正向有功功率方向一致的脉冲输出。Pin22 (CF) 输出较高频率的脉冲，用于计量和计算机数据处理，Pin23 (F1) 和 Pin24 (F2) 输出较低频率的脉冲用于驱动脉冲电机，间接驱动机械字轮计度器，记录用电量。在测量负向功率时 Pin20 (REVP) 有负电平输出，用于指示该时的功率为负方向。

BL6501A 着重考虑了校表过程中读数误差的稳定性的需求，成品测量数据表明在小信号 5%I_b (I_b=5A) 情况下输出校表脉冲信号的稳定度在 0.1% 以内。

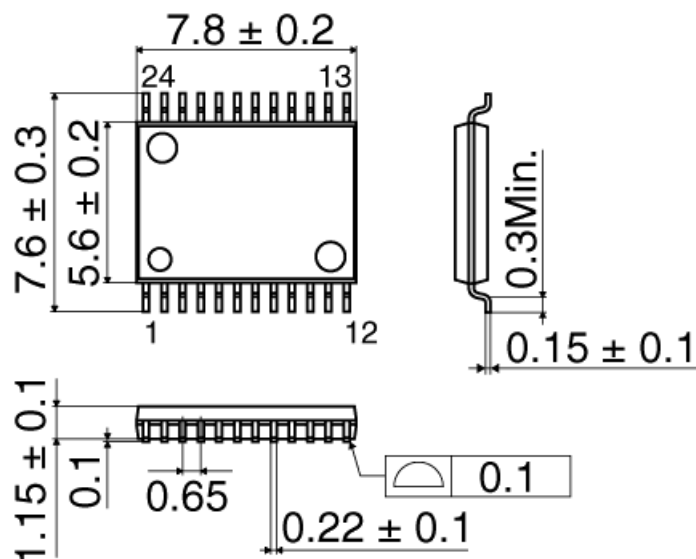
◆ 管脚与框图



◆ 管脚描述

管脚号	符号	说明
1	DVDD	正电源 (+5V), 提供数字部分电源, 正常工作时电源电压应该保持在 5V $\pm$ 5% 之间。
2	AC/DC	数字高通滤波器选择脚, 高电平有效 (典型连接接高电平)。
3	AVDD	正电源 (+5V), 提供模拟部分电源, 正常工作时电源电压应该保持在 5V $\pm$ 5% 之间。
4, 5	V1A, V1B	两路电流采样信号的正输入脚。对 V1N 端的最大差分输入电压分别为 $\pm$ 660mV。
6	V1N	电流采样信号的负输入脚。
7, 8	V2N, V2P	电压采样信号的负、正输入脚。最大差分输入电压为 $\pm$ 660mV。
9	RESET	复位引脚, 低电平有效。
10	VREF	参考电压调整端, 片内基准电压标称值在 2.44 $\pm$ 8%, 温度系数典型值为 30ppm/ $^{\circ}$ C。允许使用外部 2.5V 电压输入。
11	AGND	内部模拟电路的接地点。
12	SCF	高频校验脉冲选择端, 与 S1, S0 组合起来选择 CF 的输出频率, 见后面。
13, 14	S1, S0	通过 S1, S0 的组合可以针对不同的电表常数选择不同的输出频率, 为电表设计提供更大的选择范围。
15, 16	G1, G0	用来选择电流通道的系统增益, 增益选择具体数值见后面。
17	CLKIN	外部时钟引入或与 CLKOUT 之间接晶振。
18	CLKOUT	时钟驱动脚或与 CLKIN 之间接晶振。
19	FAULT	高电平指示错误用电。当 V1N 和 V1B 输入信号相差 12.5% 时, 有指示。在 V1N 和 V1B 恢复平衡后, FAULT 不再指示, 并对输出清零。
20	REVP	负向有功功率指示信号, 当电流通道的电压通道输入信号的相位差大于 90 $^{\circ}$ 时, 该脚输出高电平。
21	DGND	内部数字电路接地点。
22	CF	高速校验脉冲输出脚, 输出频率正比与瞬时有功功率的大小, 可以有多种选择。
23, 24	F1, F2	低速逻辑脉冲输出脚, 其输出频率正比于平均有功功率的大小, F1、F2 为非交叠输出, 可以驱动机电式计度器或两相步进电机。输出频率见 BL6501A 计算公式。

◆ 封装尺寸



◆ 极限范围

(T = 25 °C)

项目	符号	极值	单位
模拟电源电压 AVDD	AVDD	-0.3~+7(max)	V
数字电源电压 DVDD	DVDD	-0.3~+7(max)	V
DVDD 相对 AVDD		-0.3~+0.3	V
输入电压(相对于 AGND)	V _v	VSS+0.5 ≤ V _v ≤ VDD-0.5	V
输入电压(相对于 AGND)	V _i	VSS+0.5 ≤ V _i ≤ VDD-0.5	V
工作温度	Topr	-40~+85	°C
贮藏温度	Tstr	-55~+150	°C
功耗 (SSOP24)		400	mW

◆ 电参数

(T=25°C, AVDD=DVDD= 5V, CLKIN=3.58MHz)

测量项目	符号	测量条件	测量点	最小	典型	最大	单位
1 模拟电源电流	I _{AVDD}	仅测试模拟部分工作电流	Pin1		2	3	mA
2 数字电源电流	I _{DVDD}	仅测试数字部分工作电流	Pin3		1	2	mA
3 逻辑输入脚 G0,G1,SCF,S0,S1, ACDC,/RESET			Pin2,9, 12,13,14, 15,16				
输入高电平	V _{IH}	AVDD=5V DVDD=5V		2			V
输入低电平	V _{IL}					1	V
输入电容	C _{IN}				10		pF
4 逻辑输出脚			Pin23,24				

F1,F2							
输出高电平	V_{OH1}	$I_H=10mA$		4.4			V
输出低电平	V_{OL1}	$I_L=10mA$				0.5	V
输出电流	I_{O1}				10		mA
5 逻辑输出脚 CF,REVP,FAULT			Pin22,20 ,19				
输出高电平	V_{OH2}	$I_H=10mA$		4.4			V
输出低电平	V_{OL2}	$I_L=10mA$				0.5	V
输出电流	I_{O2}				10		MA
6 基准参考电压	V_{ref}	$AVDD=5V$	Pin10	2.245	2.44	2.635	V
温度系数				30	30	60	ppm/°C
7 模拟输入脚 V1A,V1B,V1N V2N,V2P			Pin4,5,6, 7,8				
最大输入电平	V_{AIN}					± 1	V
直流输入阻抗					330		Kohm
输入电容					10		pF
8 精度							
电流通道的非线性 测量误差							
增益为 1	ENL1	电压通道输入 $\pm 500mV$; 电流通道输入 $\pm 500mV$ 动态范围 500:1 内	Pin22		0.1	0.3	%
增益为 2	ENL2		Pin22		0.1	0.3	%
增益为 8	ENL8		Pin22		0.1	0.3	%
增益为 16	ENL16		Pin22		0.1	0.3	%
两个通道相位误差							
电流超前 37°C (PF=0.8 容性)			Pin22		0.3		%
电流滞后 60°C (PF=0.5 感性)			Pin22		0.3		%
9 启动电流	I_{START}	$I_b=5A, C=3200,$ $\cos\phi=\tilde{1}$ 电压通道 $\pm 110mV$ 电流通道增益为 16	Pin22		0.2% I_b		A
10 第一, 第二电 流通道有功功率误差 %	ENP	$I_b=5A, C=3200,$ $\cos\phi=\tilde{1}$ 电压通道 $\pm 110mV$ 电流通道增益为 16	Pin22			1	%
11 增益误差	Gain error	使用外部基准电压 输入, 测量片与片之 间的增益误差	Pin22			± 5	%

◆ 指标说明

1) 非线性误差%

指 BL6501A 的电压通道输入固定 Pin8 (V2P), Pin7 (V2N) 之间交流电压 $V(V)$ 为 $\pm 110\text{mV}$, 功率因数 $\cos\varphi=1$, Pin5 (V1B) 与 Pin6 (V1N) 之间电压 $V(I)$ 在对应与 $5\%I_b \sim 800\%I_b$ 范围内, 任何一点输出频率相对于 I_b 点的非线性测量误差。

$$eNL\% = [(X \text{ 点误差}\% - I_b \text{ 点误差}\%) / (1 + I_b \text{ 点误差}\%)] * 100\%$$

2) 启动电流

在电表常数 $C=3200$, 基本电流 $I_b=5\text{A}$, $\cos\varphi=1$, $V(V)=\pm 110\text{mV}$, $5\%I_b$ 点电度表误差为正常范围的条件下, 能使 Pin22 (CF) 产生脉冲信号的电流回路中的最小交流电流。

3) 输入功率(正/负)

指 Pin8 (V2P) 与 Pin7 (V2N) 间的电压采样信号 $V(V)$ 与 Pin5 (V1B) 与 Pin6 (V1N) 间的电流通道输入信号 $V(I)$ 乘积 $V(V)*V(I)*\cos\varphi$ 的符号, 大于零为正功, 小于零为负功。

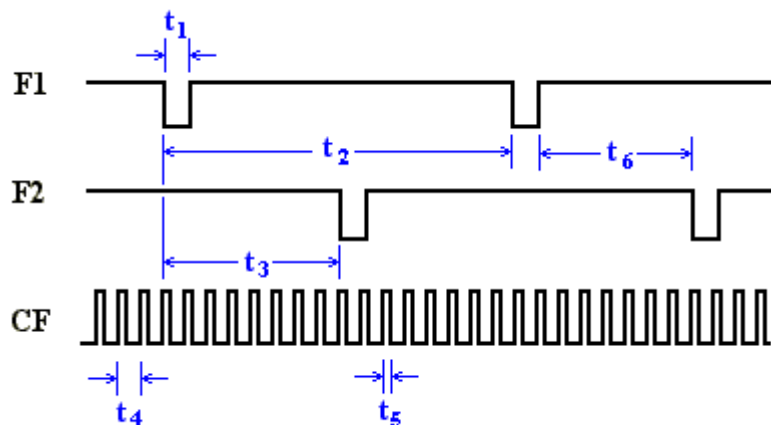
4) 增益误差

由于工艺偏差造成的芯片与芯片的增益略有不同, 这种偏离相对于标称值的百分比为增益误差。

◆ 时序特性

($AVDD=DVDD=5\text{V}$, $AGND=DGND=0\text{V}$, 使用片内基准电压源, $CLKIN=3.58\text{MHz}$, 温度 $-40 \sim +85^\circ\text{C}$)

参数	数值	说明
t1	275ms	F1 和 F2 的低电平脉宽, 在低功率时, F1, F2 输出定脉宽, 为 275ms。当计量大功率时, F1, F2 输出周期小于 550ms 时, F1, F2 的脉宽为周期的一半。
t2		F1, F2 输出低速脉冲周期, 见 BL6501A 计算公式。
t3	t2 周期的一半	F1 下降沿到 F2 下降沿之间的时间。
t4	90ms	高速输出脉冲 CF 的高电平脉宽, 在计量小功率时, CF 定脉宽为 90ms。当计量大功率时, CF 输出周期小于 180ms 时, CF 的脉宽为周期的一半。 当 $SCF=0$, $S1=S0=1$ 的高频模式时, CF 的脉宽为 20us。
t5		CF 输出高速脉冲频率, 见 CF 与 F1, F2 之间关系及 BL6501A 计算公式。
t6	CLKIN/4	F1, F2 之间的最小时间间隔。



◆ 工作原理

◆ 电能计量原理

电能计量主要把输入的电压和电流信号按照时间相乘，得到功率随着时间变化的信息，假设电流电压信号为余弦函数，并存在相位差 Φ ，功率为：

$$p(t) = V \cos(\omega t) \times I \cos(\omega t + \Phi)$$

令 $\Phi = 0$ 时：

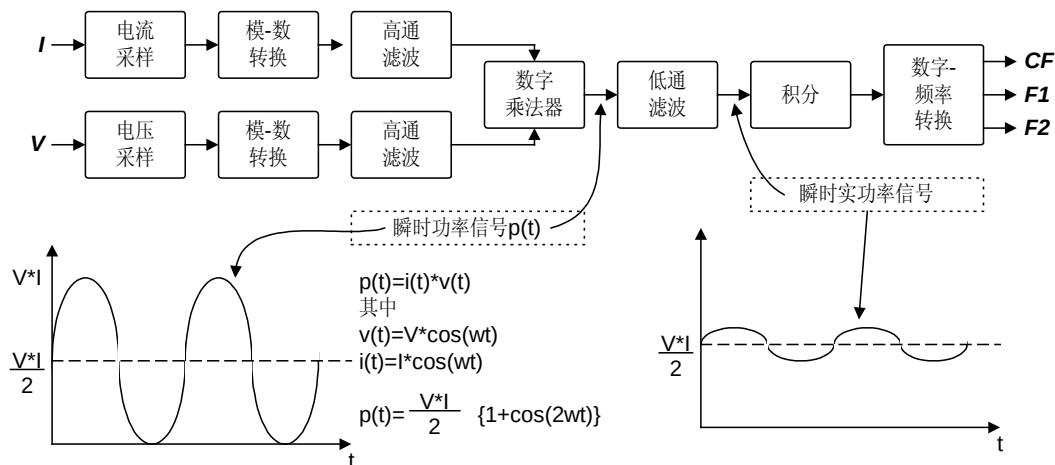
$$p(t) = \frac{VI}{2} (1 + \cos(2\omega t))$$

令 $\Phi \neq 0$ 时：

$$\begin{aligned} p(t) &= V \cos(\omega t) \times I \cos(\omega t + \Phi) \\ &= V \cos(\omega t) \times [I \cos(\omega t) \cos(\Phi) + \sin(\omega t) \sin(\Phi)] \\ &= \frac{VI}{2} (1 + \cos(2\omega t)) \cos(\Phi) + VI \cos(\omega t) \sin(\omega t) \sin(\Phi) \\ &= \frac{VI}{2} (1 + \cos(2\omega t)) \cos(\Phi) + \frac{VI}{2} \sin(2\omega t) \sin(\Phi) \end{aligned}$$

$p(t)$ 称为即时功率信号，理想的 $p(t)$ 只包括两部分：直流部分和频率为 2ω 的交流部分。前者又称为即时实功率信号。即时实功率是电能表测量的首要对象。

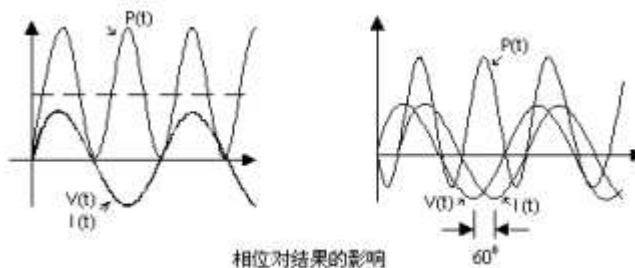
◆ 电能计量信号流



在通过对电流电压信号高精度采样及模数转换后, 电流电压信号通过数字乘法器得到瞬态功率信号 $p(t)$ 。让 $p(t)$ 通过一个截至频率很低 (如 1Hz) 的取直低通滤波器, 把即时实功率信号取出来。然后对该实功率信号对时间进行积分, 得到能量的信息。如果选择积分时间十分的短, 可以认为得到的是即时能量消耗的信息, 也可以认为是即时功率消耗的信息, 因为前后两者成正比关系。如果选择的较长的积分时间, 得到的是平均的能量消耗的信息, 同样也可以认为是平均功率消耗的信息。

取直低通滤波器的输出会被送到一个数字-频率转换的模块, 在这里即时实功率会根据要求作长时或短时的积分 (即累加计数), 转换成与周期性的脉冲信号, 这就是电子电能表的基本输出信号。输出的脉冲信号的频率与能量消耗的大小成正比。输出脉冲送到片外的计数马达, 并最终得到能量消耗的大小的计数值。

可以看出计算出的即时实功率与电压和电流信号的相位差的余弦值 $\cos(\Phi)$ 的有关, 该余弦值被称为这两路信号的功率因子。



◆ 输入的直流成分对测量结果的影响

假设电压和电流输入直流成分分别是 V_{os} 和 I_{os} , 且功率因子等于 1 ($\Phi = 0$ 度)

$$p(t) = (V \cos(\omega t) + V_{os}) \cdot (I \cos(\omega t) + I_{os})$$

$$= V \cdot I / 2 + V_{os} \cdot I_{os} + V_{os} \cdot I \cos(\omega t) + I_{os} \cdot V \cos(\omega t) + (V \cdot I) / 2 \cdot \cos(2\omega t)$$

令 $I_{os} = 0$

$$p(t) = (V \cos(\omega t) + V_{os}) \cdot (I \cos(\omega t) + 0)$$

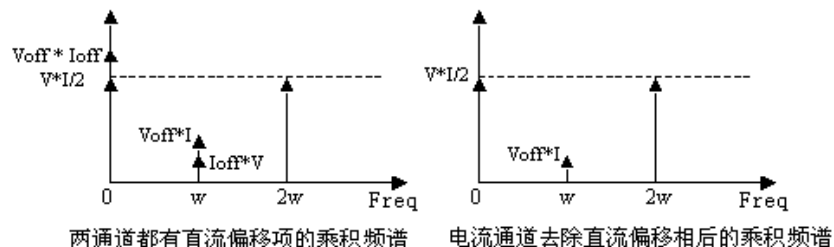
$$= V \cdot I / 2 + V_{os} \cdot 0 + V_{os} \cdot I \cos(\omega t) + 0 \cdot V \cos(\omega t) + (V \cdot I) / 2 \cdot \cos(2\omega t)$$

$$= V \cdot I / 2 + V_{os} \cdot I \cos(\omega t) + (V \cdot I) / 2 \cdot \cos(2\omega t)$$

从上面的计算看到: 如果输入的两路信号同时具有直流成分, 会给即时实功率, 即乘积的直流部分带来 $V_{os} \cdot I_{os}$ 的误差, 还有在 ω 频率处出现 $V_{os} \cdot I + I_{os} \cdot V$ 的分量, 前者必然引起

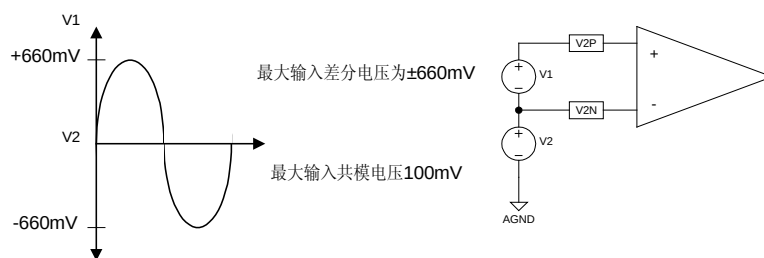
测量误差，而后者也会当取直低滤波器的对 ω 抑制不够时影响即时实功率的输出，带来大的波动。

而当电压或电流中的一路经过数字高通滤波器后，如去掉电流采样信号的直流偏移项。这时仅有一路输入有直流成分时，乘法的结果有了很大的改善：没有了直流误差， ω 频率处的分量也减少了。

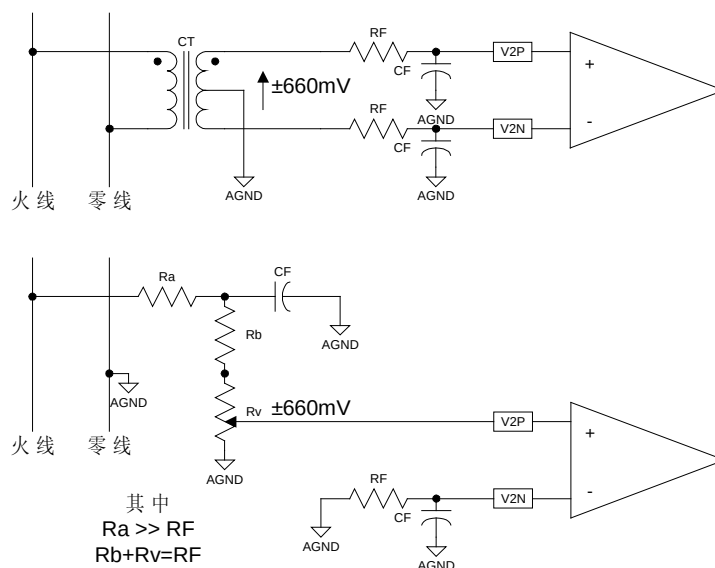


◆ 电压通道输入

电压通道允许最大输入差分电压为 $\pm 660\text{mV}$ ，共模电压 100mV 。然而，共模电压为 0V 时效果最好。



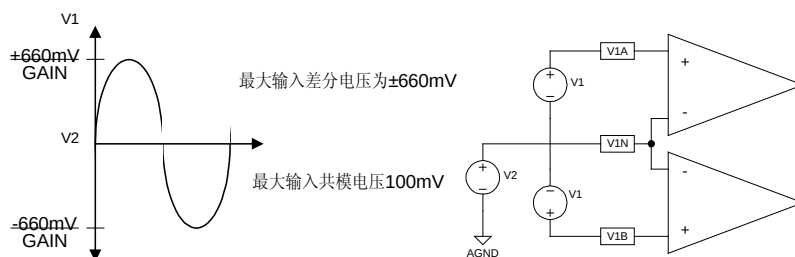
电压通道的典型连接电路如下图所示，其中，第一种是用 PT (电压互感器)，第二种是用电阻分压网络提供电压信号。



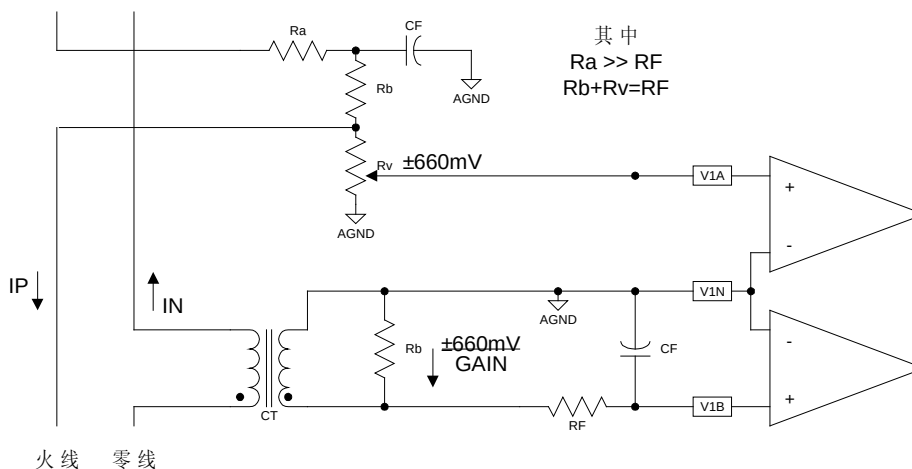
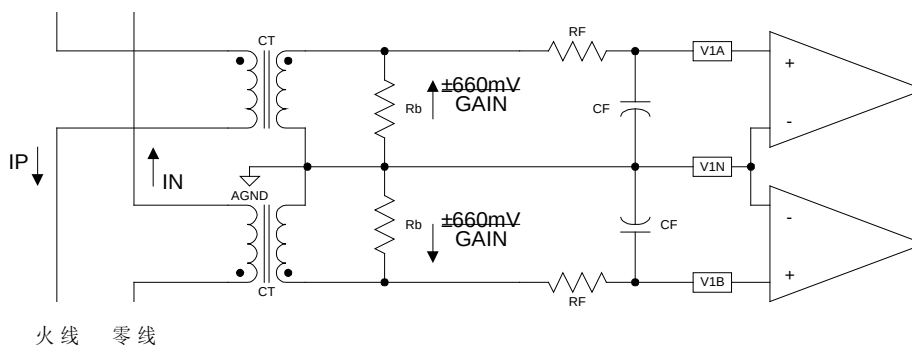
◆ 电流通道输入

电流通道有两个电流输入端，然而，每一时刻，只有一个通道用来能量计量。电流通道

允许最大输入差分电压为 $\pm 660\text{mV}$ ，共模电压 100mV 。然而，共模电压为 0V 时效果最好。



电流通道的典型连接电路下图，其中，第一种是用两个 CT（电流互感器）分别采样火线和零线的电流， R_b 作为负载电阻用来产生差分信号 $\pm 660\text{mV/gain}$ ，第二种是用 PT（电压互感器）和电阻分压网络提供电压信号。

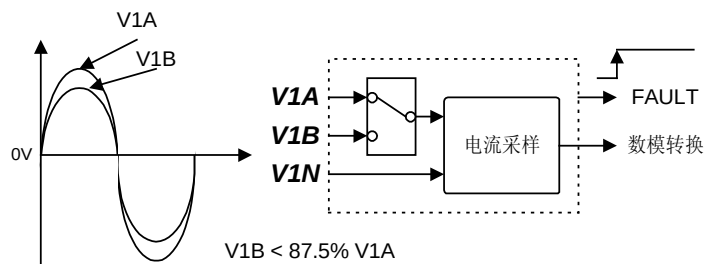


◆ FAULT 检测

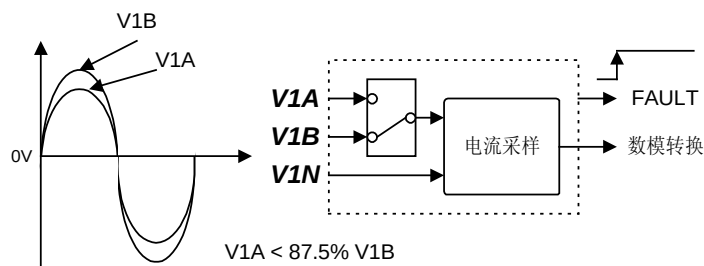
BL6501A 有两个电流采样端，对火线和零线同时采样，当两个电流采样端的误差超过 12.5% 时，表明有窃电行为或错误接线，Pin19（FAULT）发出指示信号，并按照两个中大的一个电流计量。

上电时，BL6501A 的输出脉冲与 $V1A$ 和 $V2$ 的乘积成正比，如果 $V1A$ 和 $V1B$ 的误差超过 12.5% 时，FAULT 指示灯在一秒左右变亮，而且如果 $V1B$ 比 $V1A$ 大，那么 BL6501A 将会选 $V1B$ 作为计量。

当 $V1A$ 大于 $V1B$ 时， $V1A$ 作为计量。如果 $V1B$ 不断减小，当 $V1B$ 小于 $87.5\% V1A$ 时 FAULT 指示会变亮，此时依然按照 $V1A$ 进行计量。



如果开始时 V1A 作为计量，且 V1B 不断增加，当 V1B 大于 114% V1A 时，FAULT 指示会变亮，此时将会按照 V1B 进行计量，并且只有当 V1A 大于 114% V1B 时才会重新按照 V1A 计量，但是只要 V1A 与 V1B 的差值小于 12.5% V1B，FAULT 指示不亮。



◆ 工作方式

◆ 芯片工作计算公式

BL6501A 对输入的电压和电流两个通道的输入电压求乘积，并通过信号处理，把获取的有功功率信息转换成频率。以低电平有效的方式从 F1, F2 脚输出与功率相关的频率信号。实际功率的输出脉冲（F1, F2）计算公式

$$Freq = \frac{5.74 \times V(V) \times V(I) \times gain \times F_z}{V_{REF}^2}$$

Freq——引脚 F1, F2 输出脉冲频率

V(V)——电压通道的输入电压的有效值

V(I)——电流通道的输入电压有效值

Gain——电流通道的系统增益，由 G0 和 G1 的逻辑输入决定。

Vref——基准电压（2.44±8%）

Fz——由主时钟分频获得，分频系数由 S0 和 S1 确定

S1	S0	Fz(Hz)	分频关系
0	0	1.7	CLKIN/2 ²¹
0	1	3.4	CLKIN/2 ²⁰
1	0	6.8	CLKIN/2 ¹⁹
1	1	13.6	CLKIN/2 ¹⁸

◆ 工作模式选择

Pin12 (SCF), Pin13 (S1), Pin14 (S0) 是 BL6501A 芯片模式选择管脚，可以通过接不同的电压（+5V, 0V）来调整芯片的工作模式，Pin22 (CF), Pin23 (F1), Pin24 (F2) 的输出频率与 Pin12 (SCF), Pin13 (S1), Pin14 (S0) 输入脚关系如下表所示：

模式	SCF	S1	S0	CF 对 F1,F2 的频率比
1	1	0	0	128
2	0	0	0	64
3	1	0	1	64
4	0	0	1	32
5	1	1	0	32
6	0	1	0	16
7	1	1	1	16
8	0	1	1	8

◆ 系统增益选择

通过选择数字输入端 G0, G1 的输入电平 (5V 或 0V), 可以调整电流通道的系统增益, 在增大系统增益的同时, 减小了输入的动态范围, 具体选择见下表:

G1	G0	增益	最大输入差分电压
0	0	1	±660mV
0	1	2	±330mV
1	0	8	±82mV
1	1	16	±41mV

◆ 输入及输出范围

电流通道允许最大输入差分电压为±660mV, 共模电压 100mV。

电压通道允许最大输入差分电压为±660mV, 共模电压 100mV。

对应允许 CF, F1, F2 最高输出频率:

SCF	S1	S0	Fz	F1,F2 最高输出频率(Hz)		CF 最高输出频率(Hz)	
				直流	交流	直流	交流
1	0	0	1.7	0.68	0.34	128×F1,F2=87.04	128×F1,F2=43.52
0	0	0	1.7	0.68	0.34	64×F1,F2=43.52	64×F1,F2=21.76
1	0	1	3.4	1.36	0.68	64×F1,F2=87.04	64×F1,F2=43.52
0	0	1	3.4	1.36	0.68	32×F1,F2=43.52	32×F1,F2=21.76
1	1	0	6.8	2.72	1.36	32×F1,F2=87.04	32×F1,F2=43.52
0	1	0	6.8	2.72	1.36	16×F1,F2=43.52	16×F1,F2=21.76
1	1	1	13.6	5.44	2.72	16×F1,F2=87.04	16×F1,F2=43.52
0	1	1	13.6	5.44	2.72	8×F1,F2=43.52	8×F1,F2=21.76

◆ 典型应用

注: 由于工艺和设计变化等原因所引起的以上规范的变化, 不另行通知。请随时索取最新版本的产品规范。