正确偏置TL431 可获得更好的输出阻抗

作者:安森美半导体公司 Christophe BASSO

众所周知,TL431 在开关电源(SMPS) 反馈环路中是参考电压。该器件结合了参考电压与集电极开路误差放大器,具有操作简单和成本低廉等优点。虽然TL431 已在业内被长期广泛采用,但一些设计人员仍会忽略它的偏置电流,以致在无意间降低产品的最终性能。

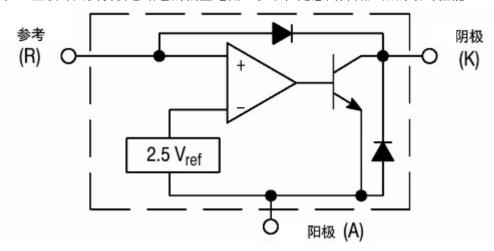


图 1 TL431等效电路图

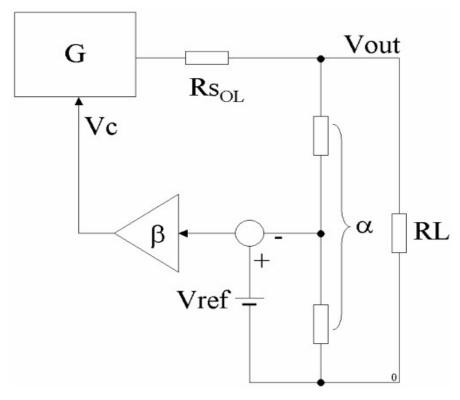


图 2 SMPS 简化直流模型 (不考虑输入波动)

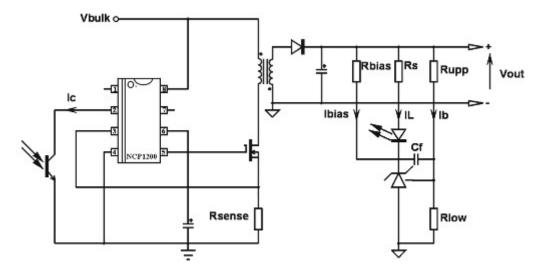


图 3 使用传统的分流稳压器配置连接 TL431

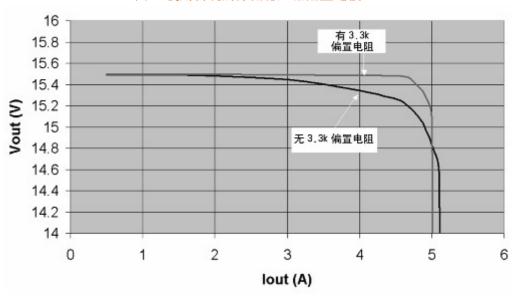


图 4 TL431 偏置电流过低时性能将明显下降

TL431的简化电路图如图 1 所示,图中包括了驱动 NPN 晶体管的参考电压和误差放大器,在该封闭的电源系统中,一部分输出电压一直与 TL431 的 $V_{\rm ref}$ (参考电压)进行比较。转换器简化直流模型如图 2 所示, $V_{\rm out}$ 与 $V_{\rm ref}$ 通过受传输率 影响的电阻分压器进行比较,可得到输出电压的理论值为 $V_{\rm ref}/\alpha$ 。然而,整个增益链路和各种阻抗均会影响输出电压,如下式所示,其中每个希腊字母均表示一个增益, $R_{\rm SOL}$ 表示开环输出阻抗。

$$V_{out} = (V_{ref} - \alpha \times V_{out}) \times \beta \times G - R_{SOL} \times V_{out} / R_L$$
 (1)

$$V_{out} = V_{ref} \times \beta \times G / (1 + \alpha \times \beta \times G + R_{SOL} / R_{L})$$
 (2)

静态误差=
$$V_{ref}/\alpha - V_{out} = V_{ref} \times (R_{SOL} + R_L)/[\alpha \times (R_{SOL} + \alpha \times \beta \times G \times R_L + R_L)]$$
 (3)

从式(3)中可看出,增大增益的值有助减小静态误差,提高输出电压精度。受增益环路影响的另一个重要参数是输出阻抗,系统的输出阻抗可用不同的计算方法得出。任何发生器均可简化为它的 Thevenin 等效,即一个电压电源 V_{th} (空载时测得的 V_{out} ,即令式 2 中的 R_{SOL} / R_{L} =0)与一个输出阻抗 R_{th} 的串联电路。设当负载电阻 R_{L} 为闭环输出阻抗 R_{th} 时,输出电压 V_{out} 可减小至 V_{th} /2,以此来计算输出阻抗 R_{th} ,也可将其表示为 R_{SCL} 。令 V_{th} /2 = V_{out} 求 R_{SCL} ,由式(2)可得:

 $V_{ref} \times \beta \times G/(1+\alpha \times \beta \times G)/2 = V_{ref} \times \beta \times G/(1+\alpha \times \beta \times G + R_{SOL}/R_{th})$ (4)

$$R_{SCL} = R_{SOL}/(1+\alpha \times \beta \times G)$$
 (5)

由式(5)可得出如下结论:

- 1. 如果直流误差放大器的增益较大,且DC较高,则RsCL接近于零;
- 2. 由于对反馈返回路径 进行了补偿,所以,当增益随频率增大而减小时,R_{SCL} 开始增大。阻抗模块随频率增大而增大,说明该阻抗类似于电感:
- 3. 当增益 降至零时,系统输出阻抗与无反馈时的阻抗相同,均为 R_{SOL}。此时,系统 开环工作。

因此,为了减小静态误差 ,并降低转换器的动态输出阻抗,大多数 SMPS 设计人员会在设计中保持较大的直流增益值。这里的直流增益由 TL431 提供,可以采用如图 3 所示的纯积分器配置进行连接。

假设图 3 中的 R_{bias} 不存在。首先计算分压器网络 R_{upp} 和 R_{low} ,桥接电流 I_b 应大于 TL431 参考引脚的偏置电流 6. 5uA (最大值),以减小因偏置而引起的 R_{upp} 误差。对于 12V 输出电压,假设 I_b =1mA。由于 TL431 通过 R_{low} 施加的电压为 2. 5V,而 R_{upp} 施加的电流为 1mA,因此可以计算出 R_{low} 为 2. 5 / 1m = 2. 5k ,而 R_{upp} 则等于 (12-2.5) / 1m=9. 5k 。可进一步选择更小的偏置电流,以减小空载条件下的待机能耗。桥接电流值确定后,即可计算 R_S 。 R_S 必须能提供足够的电流,使光耦合器集电极 (或反馈引脚) 小于 1. 2V,以启动空载工作状态下的跳周期。在 NCP1200 中,引脚 2 和内部 5V 参考电压间有一个 8k 的上拉电阻。如果反馈电流为 475uA,可将引脚 2 拉至 1. 2V $(V_{pin2}=5-475$ \times 8k)。考虑到光耦合器在较差情况下有 50%的电流转换比例 (CTR),则 R_S 必须小于 $(V_{out}-2.5-1V)$ / 950 < 8. 94k ,假设为 8. 2k 。

在 CTR 为 150%的较差情况下,表示 LED 中需要的电流较小,如果将 8.2k 电阻与 TL431

串联,则会发生以下情况:

- 1. 轻负载情况: IFB = 475uA,则 IL = 475uA/ 1.5 = 316uA
- 2. 中负载情况: V_{FB} = 2.3V, I_{FB} = 337.5uA, 则 I_L = 337.5 / 1.5=225uA
- 3. 重负载情况: V_{FB} = 3V, I_{FB} = 250uA, 则 I_L = 250 /1.5 = 166uA

在这种情况下,TL431 的偏置电流不仅随着负载电流而变化,而且也随着光耦合器 CTR 的变化而变化。此外,减小 RS 也不起任何作用,应该通过调节 LED 的内部电流,来调整控制器端的正确反馈电压。这种情况的设计问题源自 TL431 的数据表: 必须插入大于 1mA 的偏置电流,才能从不同规格的 TL431 增益中获益。如果不能正确偏置 TL431,就会降低开环增益 ,导致 增大,RSCL 也随之增大。

这一问题可通过增加偏置电阻 Rbias,在外部施加一个偏置电流而解决。由于最缺少电流,所以必须计算此电阻在较差情况下,也就是重负载情况和最高 CTR 时的值。这时 I_L = 166uA。因此, R_S 上的电压为 166uA×8. 2k=1. 36V。假设 LED 的正激压降为 1V,则阴极电压为 12-1. 36-1=9. 64V。已知 V_{out} 恒定为 12V,通过 R_{bias} 施加 1mA 电流得到, $R_{bias}=(12-9.64)$ / 1m = 2.36k ,或用 2.2k 得到归一化值。因此,在 TL431 上施加的最小电流为 1mA + 166 A = 1.16mA。在空载情况下, $I_L=316$ uA ,阴极电压为 12-(8.2k×316)—1=8.4V,因此,流经 TL431 的总偏置电流为 (12-8.4)/2. 2k= 1.63mA,加上实际的反馈电流值 316uA,总偏置电流为 1.95mA,应处于安全电流范围内。

在 NCP1200 构成的电源上进行了有偏置电阻和无偏置电阻的实验,结果如图 4 所示。没有偏置元件时,输出阻抗测量值为 57m ;连接偏置电阻 (阻值为 3.3k)后,输出阻抗值降至 4m 。

总之,通过外部电阻对 TL431 进行正确偏置是非常重要的。如果无法承受额外的 1mA 输出电流的预算(由于要尽量降低空载待机能耗),就应使用 TLV431 ($V_{ref}=1.24V$) 或 NCP100 ($V_{ref}=0.7V$),因为它们只需要 100uA 的最小偏置电流,且击穿电压更小。此外,8.2k 的串联电阻 R_S 极为罕见,因为该电阻结合光耦合器的集电极上拉电阻可以产生直流增益。如果电阻值约为 1k 或稍大于 1k ,则更接近标准值。