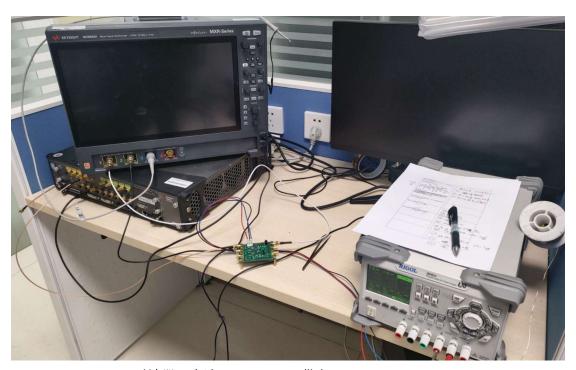
Peaktek_board 测试报告

2024-01-10

测试环境与情况说明



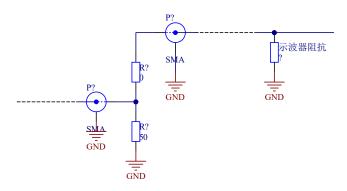
Keysight 6 GHz 示波器,高速 DDS, ± 5 V 供电。 本次测试只测试了跟随器 AD8000 与 OPA615 峰值保持电路的功能。

1 AD8000 跟随器测试

1.1 输入端信号完整性测试——确定示波器的输入阻抗

本实验中,信号从信号发生器通过 50 Ohm 同轴电缆连接到板上,并在板上终端进行匹配。

从跟随器的接收端引出 50 Ohm 的同轴电缆连接到示波器上。电路的原理图如下:



当示波器的输入阻抗选择为 50 Ohm 时得到下图所示的波形



通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自终端采样。通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自终端采样。

当示波器的输入阻抗选择为 1M Ohm 得到下图



通道 1: 1M Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自终端采样。通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自终端采样。

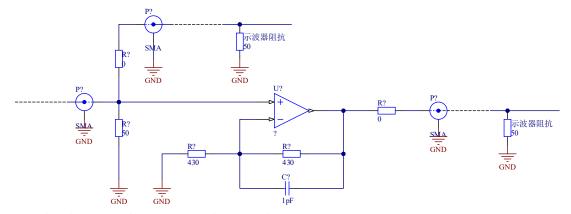
比对发现:

从信号完整性来看,即使在终端进行匹配之后,在示波器输入处使用 50 Ohm 输入阻抗才是 比较好的选择,即使这样会使得信号的幅度有所下降。

1.2 电流反馈运算放大器跟随器

根据 AD8000 手册反映的结果可以发现,当闭环增益 G=2 时可以获得较为稳定的输出。并且手册中提示,输入反相端的杂散电容会导致输出不稳定。

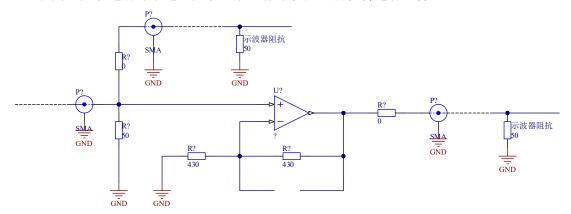
按照以下的电路先进行测试:



结果发现电路输出了振荡的波形(没有记录图片)

大致参数:周期 2 ns;幅度 Vpp 50mV;此时该部分电路的工作功率为 1 W。

认为是反馈电容导致电流反馈运放工作不稳定, 所以将电容去掉:

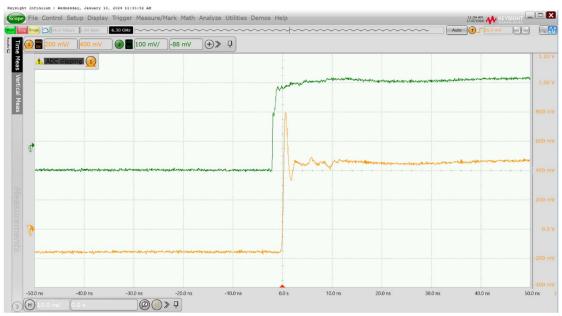


此时输出电路没有振荡波形,该部分电路的功率恢复正常: 0.1 W

对于上图所示的电路输入阶跃信号波形,并考察其响应,得到如下结果:



通道 1:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自跟随器输出。通道 2:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自输入采样。有较大幅度的过冲,持续 2 ns 之后恢复到稳定的波形。



通道 1:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自跟随器输出。

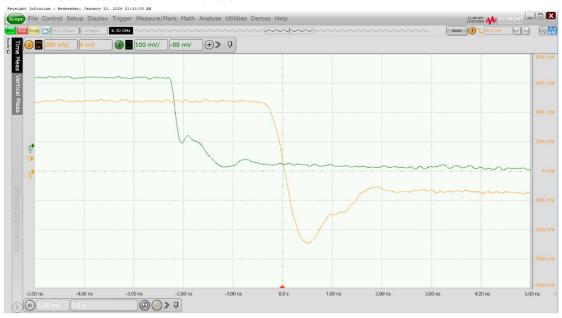
通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入采样。

输入信号本身带有负极性信号, 所以输出也有负极性的部分。

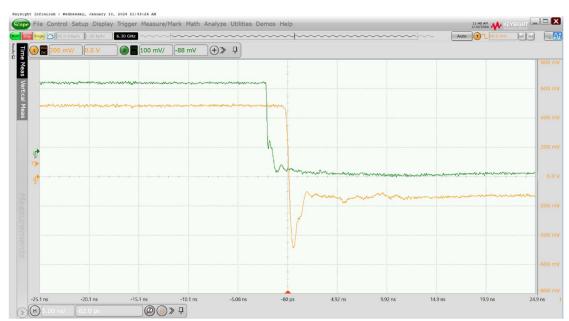
输入信号的最大稳定电压大约为 220 mV

输出信号的最大稳定电压大约为 480 mV, 这大致对应了电路设计的 G=2 的情况。

然后是下降沿部分的波形,可以观察信号的过冲:



通道 1:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自跟随器输出。通道 2:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自输入采样。可见信号也有较大幅度的过冲,在大约 2 ns 之后恢复。



通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自跟随器输出。

通道 2:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自输入采样。

输入信号的最小稳定电压大约为-80 mV

输出信号的最小稳定电压大约为-160 mV,这大致对应了电路设计的 G=2 的情况。

对于短脉冲的输入响应:



通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自跟随器输出。 通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入采样。

这是一个输入脉宽设定为 1ns 的脉冲波形,

可以看出输入端和输出端的信号完整性均有破坏。

输入幅度最大值为: 200 mV 输出幅度最大值为: 800 mV 输入幅度最小值为: -100 mV 输出幅度最小值为: -620 mV

可见过冲会产生大于2倍设计增益的波形。

1.3 AD8000 电流反馈型跟随器情况总结:

- 1. 反馈回路上的小电容可能会导致运放自激振荡,并且有很高的功率。
- 2. 跟随器带有大约 2ns 的上冲和下冲时间,并且幅度近乎翻倍。
- 3. 在稳定区域中, 电压关系大致为设计的增益 G=2。
- 4. 跟随器的上升沿时间较快,基本在500 ps 内即可达峰。

2 OPA615 峰值保持电路(Peak detector)

2.1 基本原理介绍

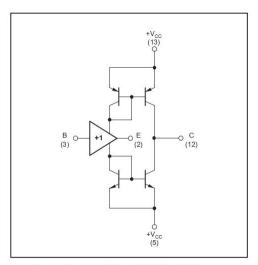


Figure 35. Simplified OTA Block Diagram

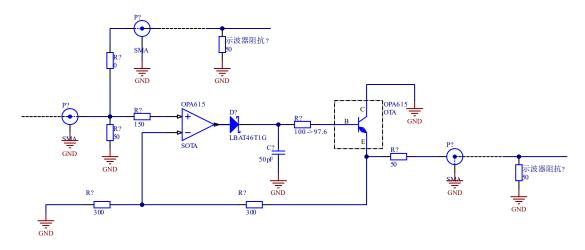
上图是一个简化的 OTA 等效模型图。

可见这个电路自带有自己的电源,不需要外加偏执。

B-E 是一个跟随器。当 B-E 电压不同时,跟随器的输入电源就会失调(相当于一个压控失调电流源)。

正负输入电流的失调被两个电流镜复制到另一端并相加,得到 C 端。 所以有如下关系:

跟随器正电源电流 - 跟随器负电源电流 = E 点电流 = C 点电流



上图所示 OPA615 峰值保持电路原理。

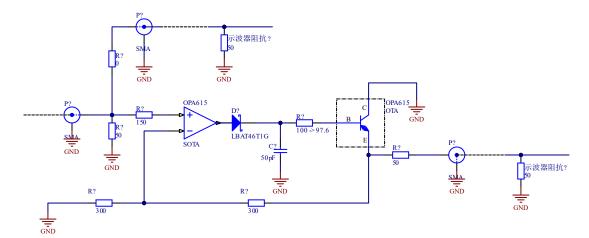
OPA615 内部集成了一个跨导很大(30 mA/V)的 SOTA,可以根据输入的极性输出电流和吸入电流。当外部脉冲进入的时候,SOTA 输出电流给电容充电。OTA 将电容上的电压跟踪到 E端,并通过反馈网络到 SOTA 的反相端。

当脉冲过去,SOTA 反相端的电压高于同向端,SOTA 吸入电流,被二极管阻断。峰值得以保持。

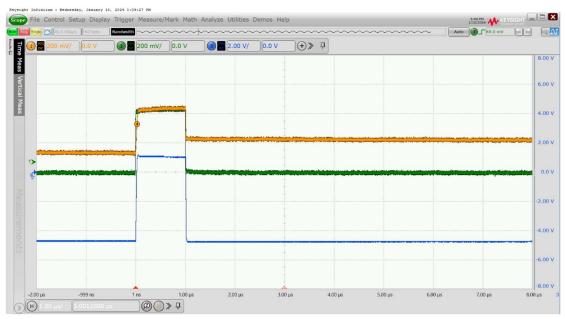
2.2 OPA615 电路的测试

首先上电时,和跟随器一同的静态工作功率为 0.3W。其中 AD8000 的静态工作功率 0.1 W。

然后按照以下的原理图上电测试峰值保持电路。



由于该电路表现不好,所以使用大幅度脉冲以及低频测试其性能,并说明原因测试脉冲输出参数为: 1 Vpp; 10 kHz; 1% Duty; 1μs Width



通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自峰值保持电路输出

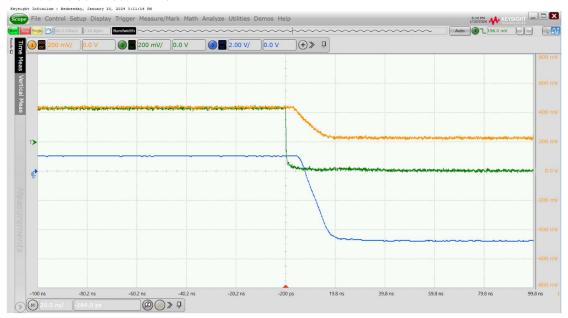
通道 2:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)

以上所有通道的0V线都对其到了画面的中心。

输入信号实测幅度为 400 mV(由于 50 Ohm 匹配和 50 Ohm 示波器通道的影响)从图中可以看出,在脉冲来临并保持高电平时,输出波形成功跟随了脉冲波形。在脉冲下降沿的瞬间,峰值保持电路输出的电压有一个 200 mV 的骤降。然后峰值保持电路继续保持电压。

现在放大下降沿部分的细节

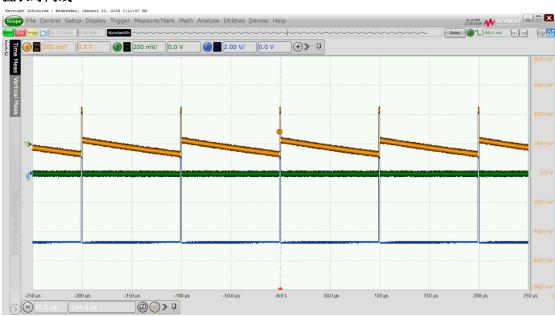


通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自峰值保持电路输出

通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)

拉长时间线



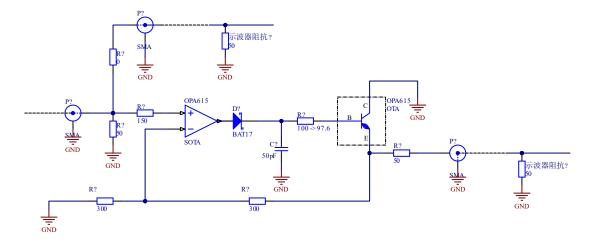
通道 1:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自峰值保持电路输出

通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入信号采样。

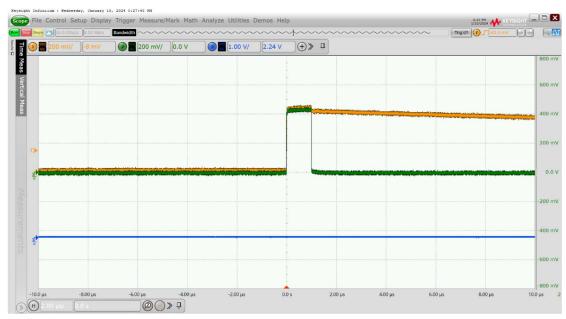
通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)

输出电压突降的原因,估计是由于「二极管关断有一定的时间,而在二极管尚未完全关断的时候 SOTA 的反向电流造成了电容上的电荷泄露」

因为锁定是二极管产生的问题,所以更换二极管为BAT17



此时再用相同参数的宽脉冲测量: 1 Vpp; 10 kHz; 1% Duty; 1µs Width



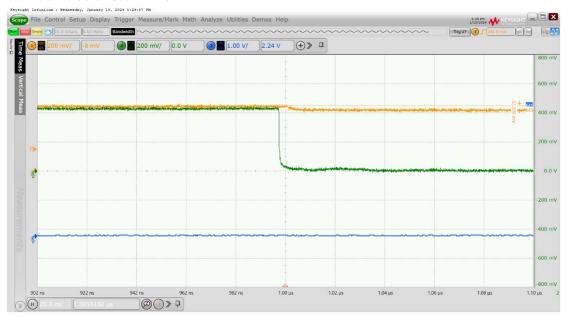
通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自峰值保持电路输出

通道 2:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 悬空。

可见突然的电压下降的现象明显好转。

现在放大下降沿部分的细节



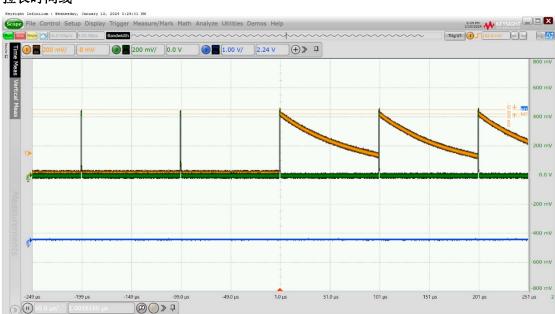
通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自峰值保持电路输出

通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 悬空。

测量得到的下降幅度为 32 mV

拉长时间线



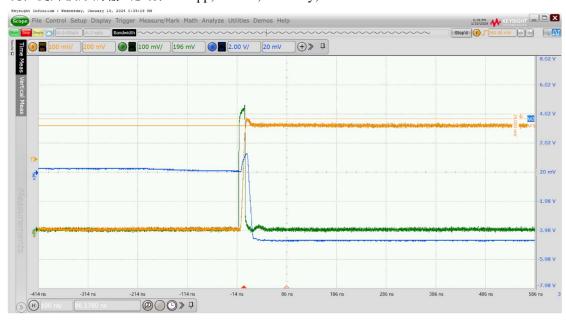
通道 1:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自峰值保持电路输出

通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 悬空。

这里测试了放电的曲线,可见改电路还是会有一定程度的放电。

现在提升波形的输出参数: 1 Vpp; 1 MHz; 1% Duty; 10 ns Width

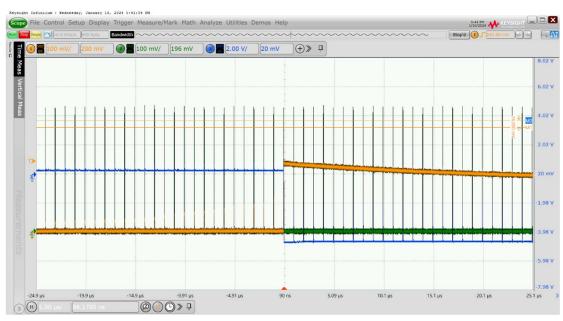


通道 1:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自峰值保持电路输出

通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)

可见对于 10 ns 的脉冲,该电路可以跟进波形,不过从曲线上升的速度来看有些接近极限。幅度亏损大概有 50 mV。



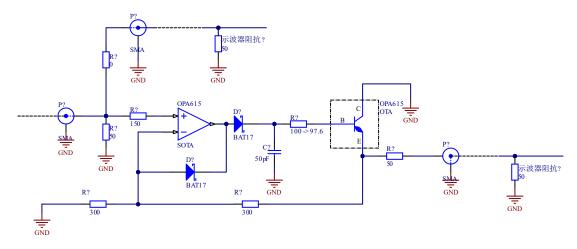
通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自峰值保持电路输出

通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入信号采样。

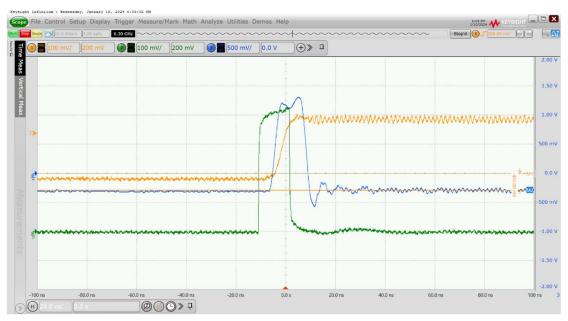
通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)

二极管在峰值保持时有较大的负电压(-4V),会导致反向电流放电。

考虑如下的改进电路



这里在二极管正极和反相端之间加了一个二极管,企图利用反相端的高电平来补偿负电压。



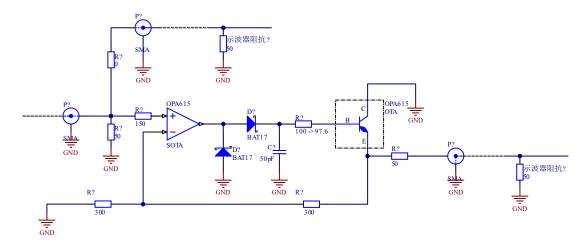
通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自峰值保持电路输出

通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入信号采样。

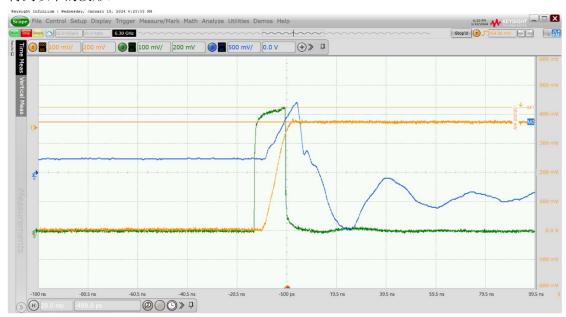
通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)

这是增加该二极管之后的图像, 可见导致了电路有些许振荡电压。

现在更改补偿负电流的二极管位置。



得到以下的波形:



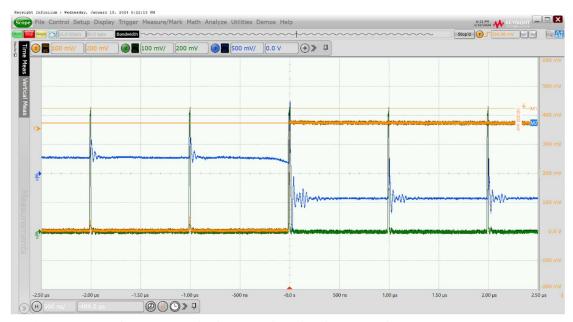
通道 1: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自峰值保持电路输出

通道 2:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)

估计幅度亏损 50 mV, 与之前相比在这个方面并没有改善。

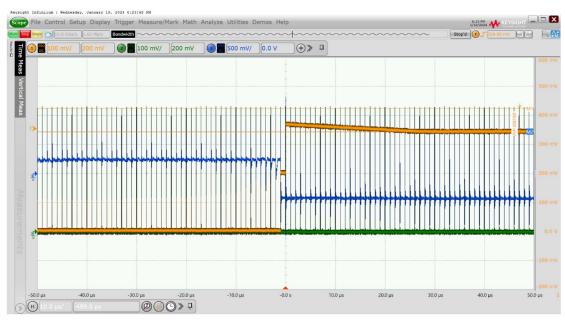
二极管的反相电压从-4V变为-500 mV左右。预计可以改善长期的保持特性。



通道 1:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自峰值保持电路输出

通道 2: 50 Ohm 输入阻抗; 同轴线; 信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)



通道 1:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自峰值保持电路输出

通道 2:50 Ohm 输入阻抗;同轴线;信号来自输入信号采样。

通道 3: 1M Ohm 输入阻抗; 普通探头; 信号来自 SOTA 输出节点(二极管正极)

可见峰值保持的长期保持得到了一些改善。应该是因为反向漏电流减小的原因。

2.3 峰值保持电路总结

1. 二极管特性对于峰值保持电路影响巨大。

LBAT46T1G

反向电压下的电容: 11 pF @ -0V 1 MHz

反向电流: 0.5 μA @ -1.5V 25℃

BAT17

反向电压下的电容: 1 pF @ -0V 1 MHz

反向电流: 0.25 μA @ -3V 25℃

2. 在 SOTA 输出加入一个锁定电压的二极管有助于改善长期的电压保持特性。