

## BUCK 电路的环路计算，补偿和仿真

Xia Jun 2010-8-14

本示例从简单的 BUCK 电路入手，详细说明了如何进行电源环路的计算和补偿，并通过 **saber** 仿真验证环路补偿的合理性。

一直以来，环路的计算和补偿都是开关电源领域的“难点”，很多做开关电源研发的工程师要么对环路一无所知，要么是朦朦胧胧，在产品的开发过程中，通过简单的调试来确定环路补偿参数。而这种在实验室里调试出来的参数真的能满足各种实际的使用情况吗？能保证电源产品在高低温的情况下，在各种负载条件下，环路都能够稳定吗？能保证在负载跳变的情况下收敛吗？

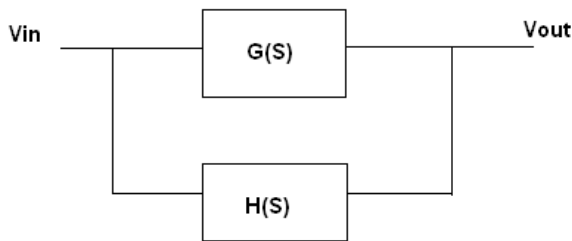
太多的未知数，这是产品开发的大忌。我们必须明明白白的知道，环路的稳定性如何？相位裕量是多少？增益裕量是多少？高低温情况下这些值又会如何变化？在一些对动态要求非常严格的场合，我们如何折中考虑环路稳定性和动态响应之间的关系？

有的放矢，通过明确的计算和仿真，我们的产品的设计才是科学的，合理的，可靠的。我们的目标是让产品经得起市场的检验，让客户满意，让自己放心。

一切从闭环系统的稳定性说起，在自动控制理论中，根据乃奎斯特环路稳定性判据，如果负反馈系统在穿越频率点的相移为  $180^\circ$ ，那么整个闭环系统是不稳定的。

很多人可能对这句话很难理解，虽然自动控制理论几乎是所有大学工科学生的必修课，可大部分是抱着应付的态度的，学完就忘了。

那就再给大家讲解一下吧。



等式： $V_{out}=[V_{in}-V_{out}*H(S)]*G(S)$

$$\text{公式：} \frac{V_{out}}{V_{in}} = \frac{G(S)}{1+G(S)\cdot H(S)}$$

$G(S)/(1+G(S)*H(S))$ 就称之为系统的闭环传递函数，如果  $1+G(S)*H(S)=0$ ，那么闭环系统的输出值将会无限大，此时闭环系统是不收敛的，也即是不稳定的。

$G(S)*H(S)$ 是系统的开环传递函数，当  $G(S)*H(S)=-1$  时，以  $S=j\omega$  带入，即获得开环系统的频域响应为  $G(j\omega)*H(j\omega)=-1$ ，此时频率响应的增益和相角分别为：

$$\text{gain}=\| -1 \| =1$$

$$\text{angle}=\tan^{-1}(0/-1)=180^\circ$$

从上面的分析可以看出，如果扰动信号经过  $G(S)$ 和  $H(S)$ 后，模不变，相位改变  $180^\circ$ ，那么这个闭环系统就是不稳定的。

但是，别忘了，这是负反馈系统，信号经过  $H(S)$ 之后，本身就有  $180^\circ$ 的相移，所以，针对负反馈的闭环系统而言，其描述为：如果扰动信号经过系统主电路和反馈系统之后，其模不变，相位也不变，那么这个系统是不稳定的。为什么相位也不变？因为  $G(S)*H(S)$ 造成的  $180^\circ$ 相移和负反馈本身造成的  $180^\circ$ 相移，两者叠加之后是  $360^\circ$ ，所以等于相位不变。

什么是穿越频率？

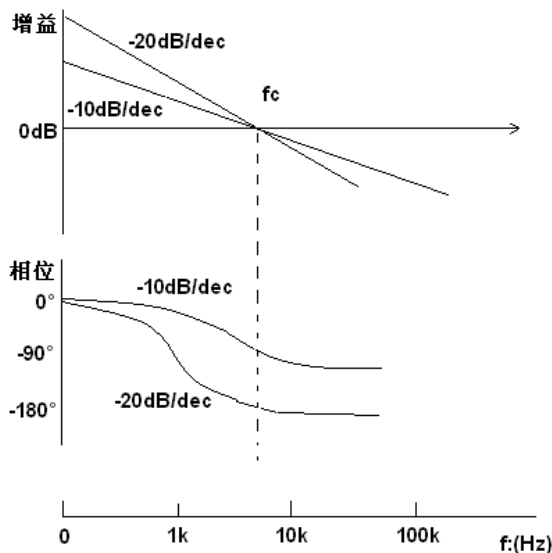
$G(S)*H(S)$ 对应的增益为  $1$ （即幅值不变）的频率即为穿越频率。换算为  $\text{dB}$  单位： $20\log 1=0\text{dB}$ 。

理论上来说，在穿越频率点上，只要相移不是  $180^\circ$ ，那么系统就是稳定的。但是由于模拟系统的离散性（即所有器件的特性都不是固定不变的，随时间和温度在不断的变化），如果相移很接近  $180^\circ$ ，这时闭环系统是条件稳定的，即有可能进入不稳定状态。所以为了避免这种情况，要求在穿越频率点上，开环传递函数  $G(S)*H(S)$  的相移应该与  $180^\circ$  保持足够的裕量。这个裕量选取多少比较合适呢？目前在工程应用上通常选取  $45^\circ$ ，即要求传递函数  $G(S)*H(S)$  的相移应该小于  $135^\circ$ ，这是兼顾考虑环路稳定性和动态响应速度的折中值，理论上来说裕量越大越好，但过大的相位裕量会导致动态响应变慢（过阻尼特性）。

为了保证足够的相位裕量，我们希望开环传递函数的增益曲线以-1 的斜率穿越 0dB 线。如果开环传递函数的增益曲线在穿越频率点的斜率为-2，那么意味着有接近  $180^\circ$  的相移，这将导致相位裕量明显不足，而如果斜率为-1，那么通常意味着相位有  $45^\circ$  以上的裕量。

增益曲线的斜率是如何来的？主电路或反馈补偿电路中，每产生一个极点，开环传递函数的增益曲线斜率在该极点的转折频率点上就会增加-1，相反的，每产生一个零点，开环传递函数的增益曲线斜率在该零点的转折频率点上就会增加+1。

不同斜率下的相位裕量如下图所示：

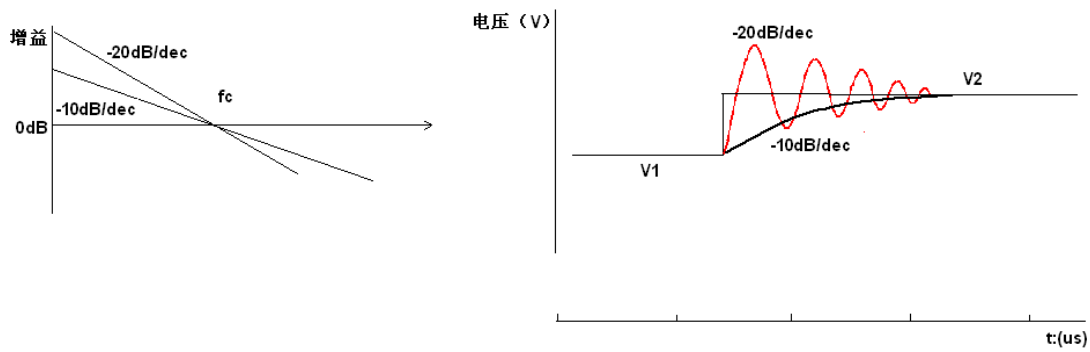


从上图可以看出，如果开环传递函数以-2 的斜率穿越 0dB 线，那么相移接近  $180^\circ$ ，如果以-1 的斜率穿越 0dB 线，那么相移接近  $90^\circ$ 。

从上图也可以看出，如果两者的穿越频率( $f_c$ )相同，那么在 0Hz 频率点上，-2 斜率下降的开环传递函数的增益远远大于-1 斜率下降的开环传递函数，这有什么意义呢？这就是静态增益，决定了输出值与给定值之间的静态误差。假如给定值是 10V,希望输出也是 10V，以-1 斜率下降的开环传递函数的静态增益是 20dB，以-2 斜率下降的开环传递函数的静态增益是 40dB，两者的输出静态误差分别为： $10V * (1/10) = 1V$ ， $10V * (1/100) = 0.1V$ ，可见静态误差相差是多么巨大！所以，我们期望静态增益越大越好。

除此之外，开环传递函数的斜率还对动态响应有巨大影响。假如穿越频率  $f_c$  依然相同，一个开环传递函数的斜率为-1，另外一个为-2，负载从 90%突然跳变到 10%，那么此时的输出电压必然会从一个稳态值变化到另外一个稳态值，这中间的暂态过程称之为动态响应。对动态响应影响最大的是穿越频率  $f_c$ ，我们希望  $f_c$  越大越好，当然为了避免开关频率对控制环路的影响， $f_c$  必须远小于开关频率，一般取  $f_c$  小于 1/6 的开关频率，一般的开关电源对于动态响应要求并不十分苛刻，通常  $f_c$  都小于开关频率的 1/10。那么开环传递函数的斜率对于动态响应有什么影响呢？

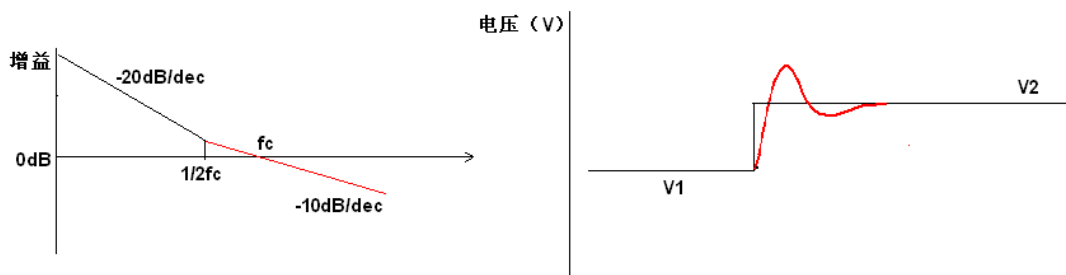
如下图所示：



从上图我们看到，开环传递函数斜率为-2的情况下，输出电压呈现明显的欠阻尼振荡，输出电压快速达到下一个稳态值并过冲，随后围绕稳态值阻尼振荡。开环传递函数斜率为-1的情况下，输出电压呈现明显的过阻尼特性，从一个稳态值缓慢的变化到下一个稳态值。

过阻尼的缓慢变化和欠阻尼的多次振荡都不是我们想要的情况，我们希望动态发生时，输出能够快速变化到稳定值，同时又不会产生反复的震荡。

那么我们可以结合上面的两种情况，对开环传递函数的斜率做出适当的变化，以达到较快的动态响应速度。如下图所示：

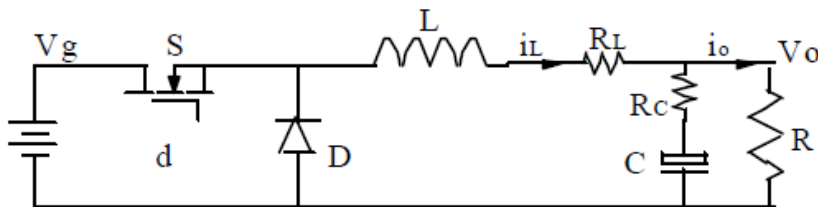


从上图可以看出，在 $(1/2)fc$  频率处，开环传递函数的斜率由-2 变成-1，可以达到较快的动态响应，由于传递函数以-1 的效率穿越 0dB 线，也可以获得足够的相位裕量。同时由于从 0Hz~ $(1/2)fc$  之间，开环传递函数以-2 斜率衰减，可以获得很高的静态增益，从而使得静态误差非常的小。

在这里需要说明的是，考核相位裕量，只需在穿越频率点的相位裕量足够就可以了，在  $fc$  之前的相位裕量不必严格满足裕量要求。

通过上面的分析，我们已经对环路稳定性，相位裕量，动态响应有了初步的了解，下面我们就要进入实例，来初步理解如何进行环路补偿的计算和仿真。

还是从最简单的拓扑——buck 电路入手吧。



CCM 情况下控制（占空比  $d$ ）到输出（电压  $V_o$ ）的小信号传递函数：

$$G_{vd}(s) = V_g \frac{1 + s/\omega_{zc}}{1 + s/Q\omega_0 + s^2/\omega_b^2}$$

$$\text{其中: } \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}, \quad Q = \frac{1}{\omega_0[L/R + (R_L + R_c)C]}$$

$$\omega_{zL} = \frac{R_L}{L}, \quad \omega_{zc} = \frac{1}{R_c C}, \quad \omega_{zp} = \frac{1}{RC}$$

这个公式是怎么来的？

大多数的教材上都有推导过程，我们不需要知道如何去推导主电路的传递函数，这些已经被研究的很透彻了，我们只需要拿过来用就可以了。在此推荐一下张兴柱博士的公司网站：

[WWW.hzpgkj.com](http://WWW.hzpgkj.com)，张老师已经把常用拓扑的传递函数都推导出来并放在网站上面了。

下面开始计算，mathcad，不会用的请举手，同志们，时代在进步，要跟上潮流啊！

做简单的设定，输入  $V_g=20V$ ，占空比 0.5，输出 10V，负载电阻  $1\Omega$ ，其他设定如下：

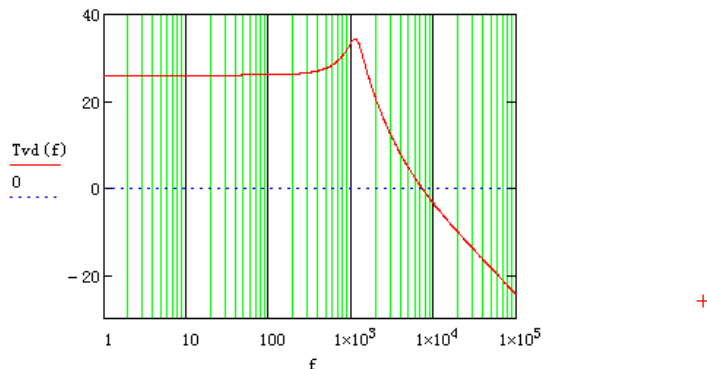
$$\omega := 2\pi \cdot f \quad j := \sqrt{-1} \quad s := j \cdot \omega \quad V_g := 20 \quad D := 0.5$$

$$L_s := 20\mu\text{H} \quad C_s := 940\mu\text{F} \quad R_L := 0.0001\Omega \quad R_c := 0.0375\Omega \quad R_o := 1\Omega$$

$$\omega_0 := \frac{1}{\sqrt{L \cdot C}} \quad \omega_{zL} := \frac{R_L}{L} \quad \omega_{zc} := \frac{1}{R_c \cdot C} \quad \omega_{zp} := \frac{1}{R \cdot C} \quad Q := \frac{1}{\omega_0 \cdot \left[ \frac{L}{R} + (R_L + R_c) \cdot C \right]}$$

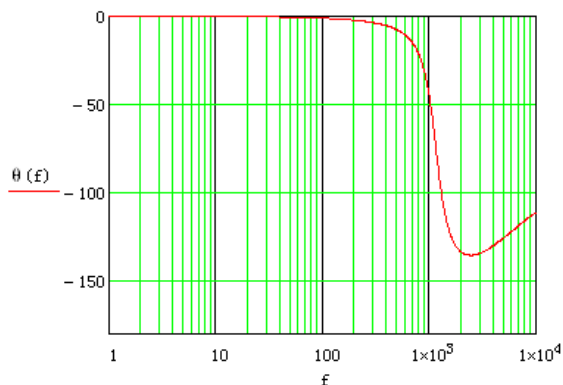
$$G_{vd}(f) := V_g \cdot \frac{1 + \frac{j \cdot 2\pi \cdot f}{\omega_{zc}}}{1 + \frac{j \cdot 2\pi \cdot f}{Q \cdot \omega_0} + \frac{(j \cdot 2\pi \cdot f)^2}{\omega_0^2}}$$

$$T_{vd}(f) := 20 \cdot \log(|G_{vd}(f)|)$$



这是一个典型的低通滤波器，低频时增益保持不变，在 LC 产生的双极点处（频率为 1.16kHz），增益曲线以-2 的斜率衰减，在电解电容的 ESR 产生的零点处（频率为 4.5kHz），增益曲线的斜率由-2 变成-1。那么相位的变化情况如何呢？

$$\theta(f) := \frac{\arg(G_{vd}(f))}{\pi} \cdot 180$$



看起来还不错，电容 ESR 引起的零点部分抵消了 LC 双极点导致的相移，使得在穿越频率点上还保持足够的相位裕量：

From the graph above, we can calculate the voltage loop crossover frequency:

$$f := 5\text{kHz}$$

$$\text{root}(\text{Tvd}(f), f) = 7.208 \times 10^3 \cdot \text{Hz}$$

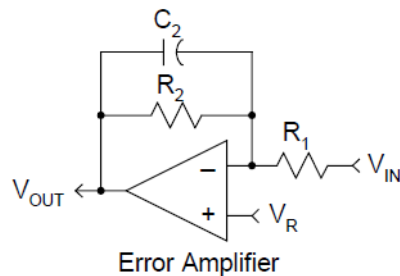
Then, we can calculate the voltage loop phase margin:

$$\theta(7.208 \times 10^3 \text{Hz}) + 180 = 62.395$$

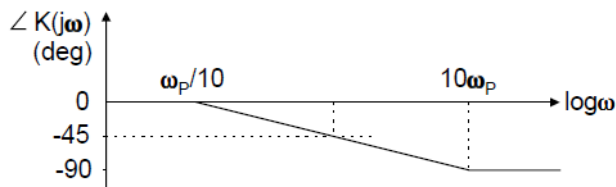
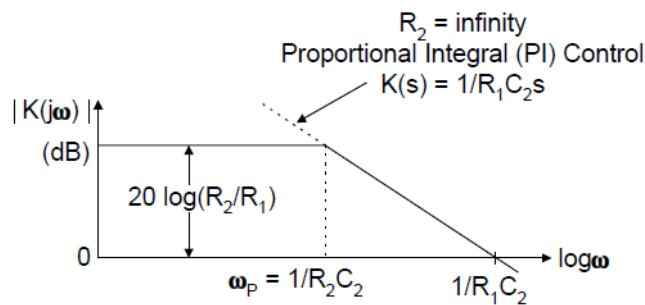
从上面的计算中，可以获得主电路传递函数  $G(S)$  的穿越频率为 7.2kHz，相位裕量为 62.4°。看来我们不需要做补偿啊，穿越频率够大，在穿越频率点上传递函数增益曲线的斜率为 -1，相位裕量也大于 45°，只要让  $H(S)=1$  就可以保证开环传递函数  $G(S)*H(S)$  获得足够的相位裕量。可是，静态增益实在太低了，只有 26dB，我们要消除静态误差，就必须使得增益曲线从 0Hz 开始就以 -1 或 -2 的斜率下降，补偿是不可避免的。

下面就几种典型的补偿方式做一下介绍：

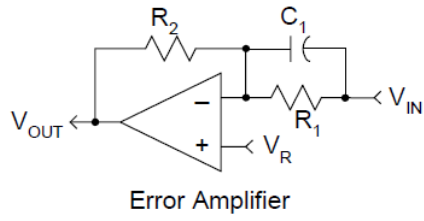
### 1. 单极点补偿



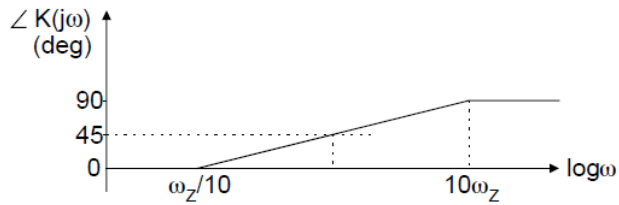
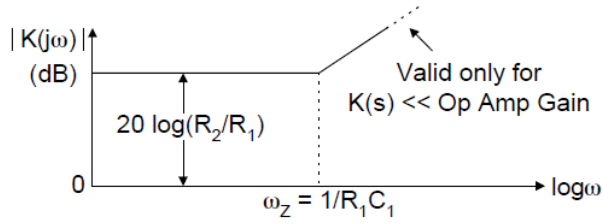
$$K(s) = \frac{-V_{\text{OUT}}(s)}{V_{\text{IN}}(s)} = \frac{R_2}{R_1(1 + R_2C_2s)}$$



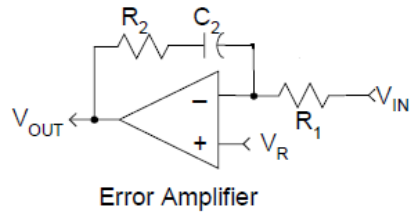
## 2. 单零点补偿



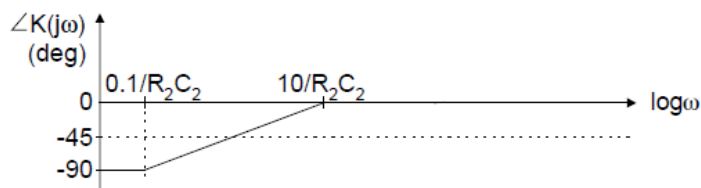
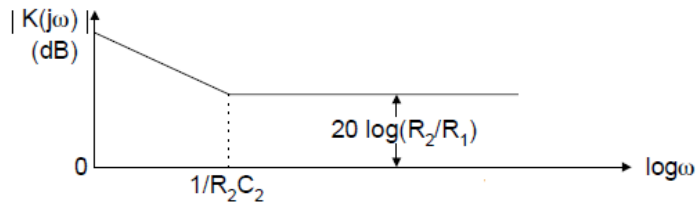
$$K(s) = \frac{-V_{OUT}(s)}{V_{IN}(s)} = \frac{R_2(1 + R_1 C_1 s)}{R_1}$$



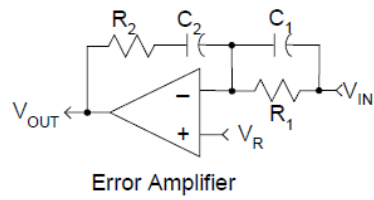
## 3. 单零单极补偿



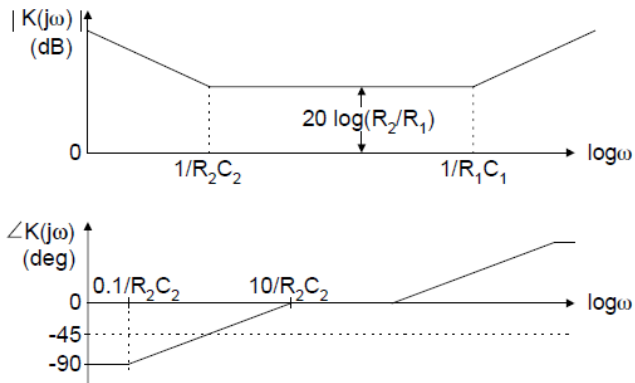
$$K(s) = \frac{-V_{OUT}(s)}{V_{IN}(s)} = \frac{1 + R_2 C_2 s}{R_1 C_2 s}$$



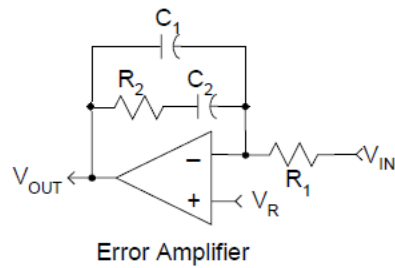
#### 4. 双零单极补偿



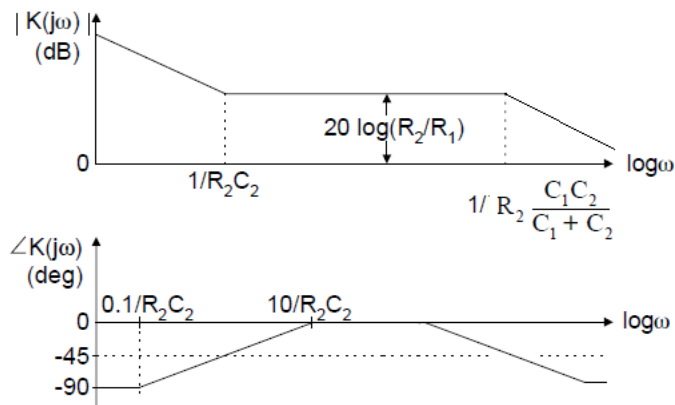
$$K(s) = \frac{-V_{OUT}(s)}{V_{IN}(s)} = \frac{(1 + R_2 C_2 s)(1 + R_1 C_1 s)}{R_1 C_2 s}$$



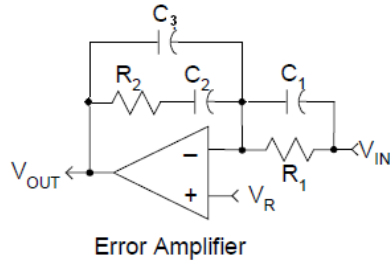
#### 5. 单零双极补偿



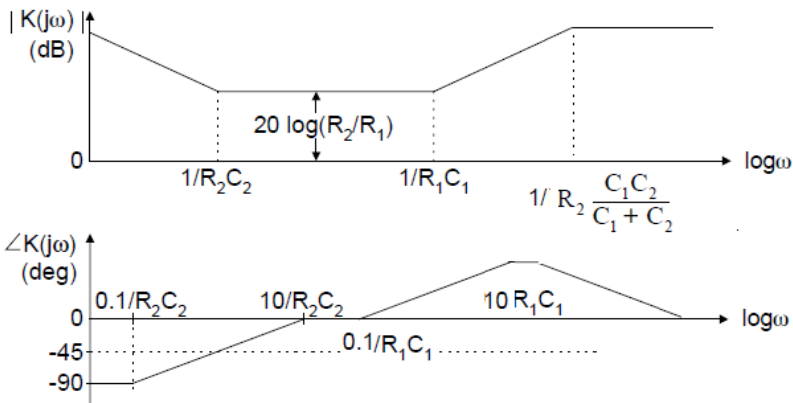
$$K(s) = \frac{-V_{OUT}(s)}{V_{IN}(s)} = \frac{1 + R_2 C_2 s}{R_1 (C_1 + C_2) s * (1 + R_2 \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2} s)}$$



#### 6. 双零双极补偿

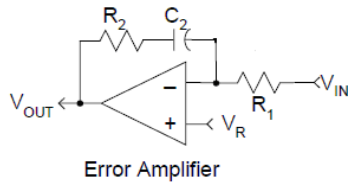


$$K(s) = \frac{-V_{OUT}(s)}{V_{IN}(s)} = \frac{(1 + R_2 C_2 s)(1 + R_1 C_1 s)}{R_1 (C_3 + C_2) s * (1 + R_2 \frac{C_3 C_2}{C_3 + C_2} s)}$$

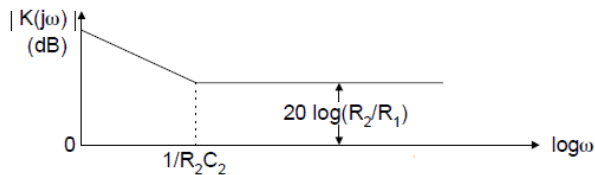


根据以上的各种补偿电路，我们应该选择哪一个呢？

为了提高静态增益，我们需要在原点处产生一个极点，所以如果要做最简单的补偿，我们应该采用单零单极补偿电路。



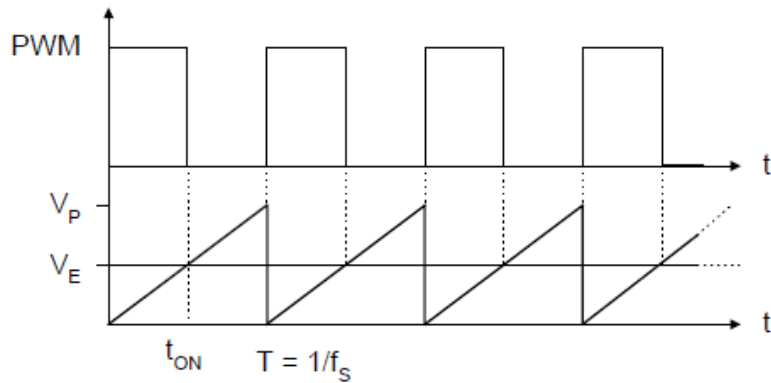
$$K(s) = \frac{-V_{OUT}(s)}{V_{IN}(s)} = \frac{1 + R_2 C_2 s}{R_1 C_2 s}$$



假如我们希望开环传递函数  $G(S)*H(S)$  的穿越频率为 10kHz，而前面计算的  $G(S)$  的穿越频率为 7.2kHz，那么  $H(S)$  将把整体的穿越频率往后推延 2.8kHz。

$H(S)$  由两部分组成，一部分是我们需要设计的补偿环节  $K(S)$ ，另一部分是 PWM 的调制比，即占空比与调制锯齿波电压幅值之间的比例，称之为  $F_m$ ，如下图所示：





当 $V_E=V_P$ 时，占空比为 1，所以 $F_m=1/V_P$ 。

$H(S)=K(S)*F_m$ ，所以开环传递函数为： $G(S)*K(S)*F_m$ 。

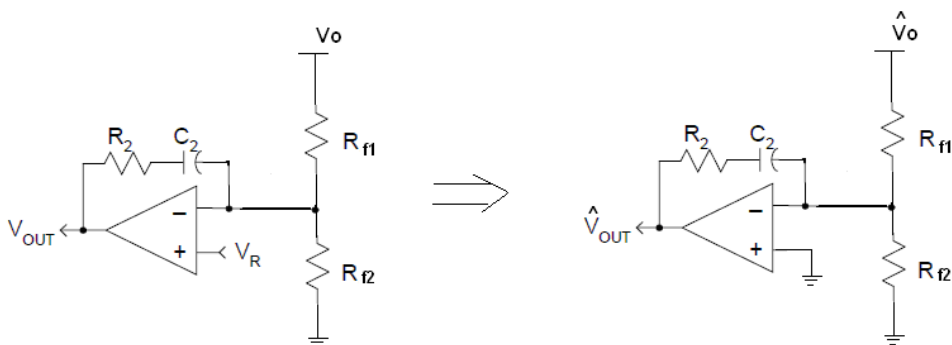
$K(S)*F_m$  在 10kHz 频率点的增益为  $20\log(R_2*F_m/R_1)$ ，而  $G(S)$  在 10kHz 频率点的增益为：

$$20 \cdot \log(|G_v(10\text{kHz})|) = -3.573 \text{ , 即 } -3.573\text{dB}.$$

所以有： $20\log(R_2*F_m/R_1)=3.573$

假定 $V_P=5\text{V}$ 。

设定反馈分压电阻为  $R_{f1}=3\text{k}\Omega$ ， $R_{f2}=1\text{k}\Omega$ ，如下图所示：



在小信号分析时，运放的正极接地，由于运放正负极之间的虚短特性，运放的负极等效于接地，此时 $R_{f2}$ 被短接， $R_{f1}$ 即为补偿网络的电阻 $R_1$ ，即 $R_1=3\text{k}\Omega$ 。

据此可以求出：

$$R_2=22.6 \text{ k}\Omega$$

希望补偿电路的零点频率为  $1/2f_c$ ，即

$$\frac{1}{2\pi \cdot R_2 \cdot C_1} = \frac{1}{2} \cdot f_c$$

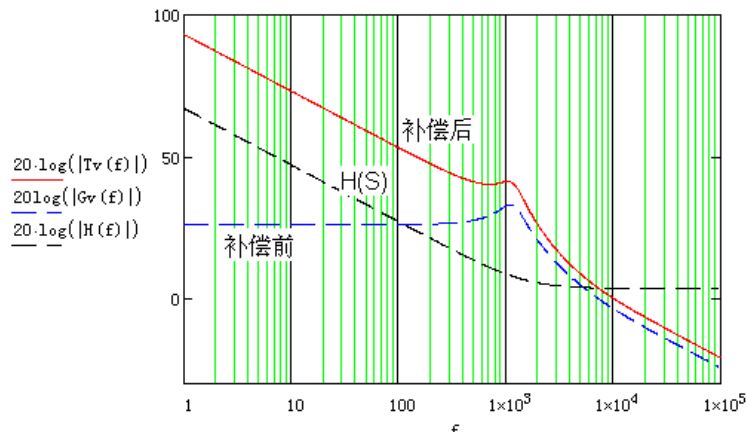
可求出  $C_1=4.425\text{nF}$ ，取标准值  $4.7\text{nF}$ 。

计算完成之后，让我们来看看补偿的效果吧：

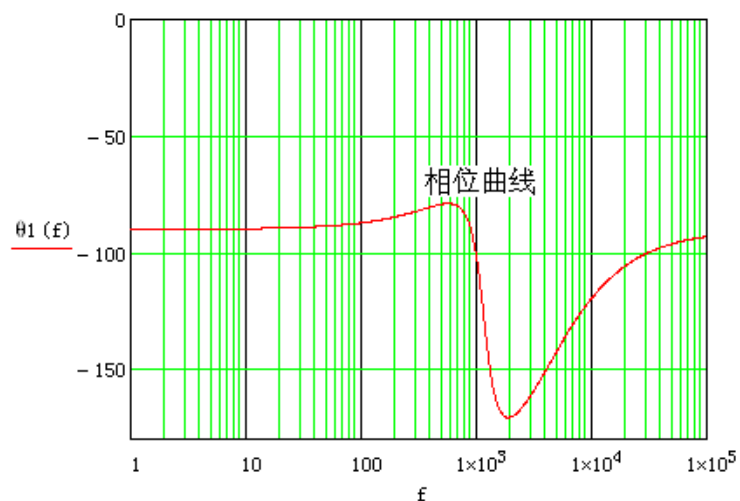
$$R1 := 3k\Omega \quad R2 := 22.6k\Omega \quad C1 := 4.7nF \quad Fm := \frac{1}{5}$$

$$H(f) := Fm \cdot \frac{1 + j \cdot 2\pi \cdot f \cdot R2 \cdot C1}{j \cdot 2\pi \cdot f \cdot R1 \cdot C1}$$

$$Tv(f) := Gv(f) \cdot H(f)$$



$$\theta_1(f) := \frac{\arg(Tv(f))}{\pi} \cdot 180$$



From the graph above, we can calculate the voltage loop crossover frequency:

$$f := 10kHz$$

$$\text{root}(20 \cdot \log(|Tv(f)|), f) = 1.008 \times 10^4 \cdot \text{Hz}$$

Then, we can calculate the voltage loop phase margin:

$$\theta_1(1.008 \times 10^4 \text{Hz}) + 180 = 60.566$$

根据计算结果，穿越频率为 10.08kHz，相位裕量为 60.6°。

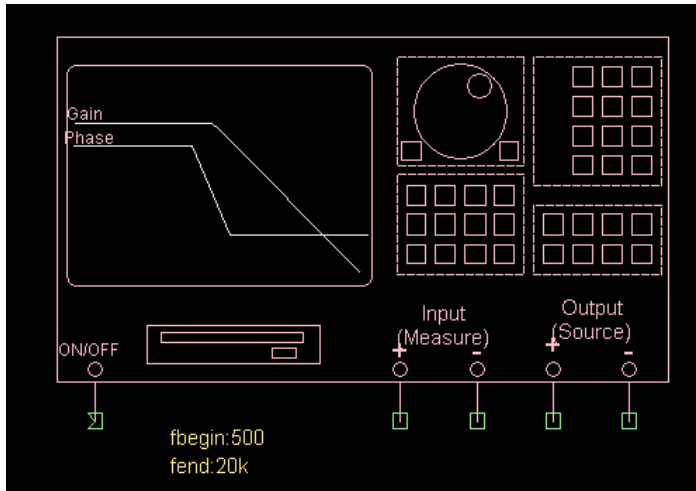
OK，计算完成了，结果是相当完美的，完全达到了我们的设计要求，那么仿真的情况会如何呢？会与计算吻合吗？

下面就让我们通过 saber 的环路仿真来体验一下环路测试的效果吧。

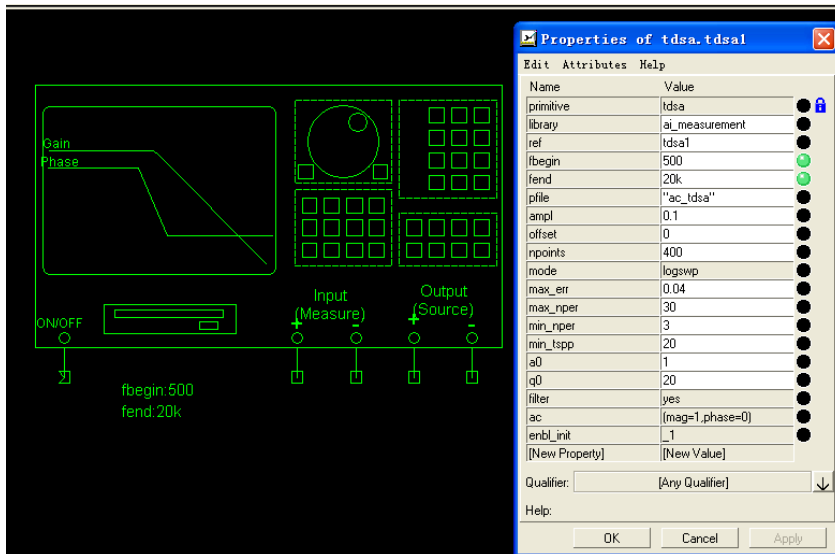
不幸的是，我还无法实现闭环仿真来验证开环传递函数  $G(S) \cdot H(S)$  的增益和相位曲线，幸运的是，开环仿真还是可以进行的，我们可以分别对  $Fm \cdot G(S)$  和  $K(S)$  进行开环仿真，与计算

结果进行对比和相互验证。

要实现频域的环路仿真，就必须用到 `saber` 中的环路扫描仪 `tdsa`，它能够向环路注入频率可变的正弦波信号，通过测试反馈信号，获得两者之间的增益和相位关系。



一共有 5 个脚需要连接相关的信号线，其中 ON/OFF 是 `tdsa` 的使能引脚，通过接入一个 logic clock 就可以实现 `tdsa` 何时开始扫描，可是停止。Input (measure) 的 +- 线分别接入需要测量的回馈信号的正负引脚，output (source) 的 +- 线分别接入信号注入点的正负引脚。



需要设置的属性，

`fbegin`: 扫描起始频率

`fend`: 扫描截止频率

`ampl`: 注入信号的幅值（信号是以 0 为轴的正弦波）

`npoints`: 从 `fbegin` 到 `fend` 总共需要扫描的频率点数

`max_err`: 最大误差系数

`mode`: 频率扫描执行的类型

`max_nper`: 每个频点允许扫描的最大周期数

`min_nper`: 每个频点允许扫描的最小周期数

`min_tspp`: 每个扫描周期中允许的最少时间步进数

`filter`: 选择是否需要输入信号进行滤波

`a0`: 滤波器的增益

f0: 滤波器的品质因素

以上参数需要特别设置,其他的参数则不需改变。那么以上这些参数应该如何进行设置呢?分别代表什么意思?

我们要测试开环特性,首先要向环路中的某一点注入频率连续变化的扰动信号,然后在环路的另一点上测量回馈信号,通过对比两者的幅值和相位差就可以获得一定频段内注入点和反馈点之间增益曲线和相位曲线。

那么通过 source 端向环路中的某一点注入频率连续变化的正弦波电压信号,其幅值就是 ampl,一般设置为 0.1V 即可,如果想测量准确,也可设置的大一点。

注入信号频率变化的范围由 fbegin 和 fend 决定,假如说我们想测量 100Hz~100kHz 之间的开环特性,那么选择 fbegin 为 100, fend 为 100k。

Tdsa 如何扫描呢?即如何实现频率连续变化的信号注入呢?实际上频率是不可能连续变化的,注入的信号还是离散的,即从一个频点间隔的跳到下一个频点,扫描的频点越多,间隔越小,测试结果的准确性越高。在参数栏中, mode 和 npoints 两个参数决定了扫描的频率间隔形式, mode 为扫描形式, npoints 为总共需要扫描的频点数。Mode 有三个可选项: linswp, logswp, rlogswp。Linswp 就是线性扫描,假定扫描频率从 100Hz~100kHz, npoints 为 1000,那么从 100Hz~100kHz 总共有 99.9kHz 的频谱宽度,每个频点间隔为  $99.9\text{kHz} / 1000 = 99.9\text{Hz}$ ,注入信号的频率为 100Hz, 199.9Hz, 299.8Hz, 399.7Hz...100kHz。logswp 就是以对数间隔的方式进行扫描,  $100\text{kHz} / 100\text{Hz} = 1000$ ,  $\log 1000 = 3$ ,那么注入的信号频率为 100Hz,  $100\text{Hz} * 10^{3/1000}$ ,  $100\text{Hz} * 10^{3*2/1000}$ ,  $100\text{Hz} * 10^{3*3/1000}$ ...  $100\text{Hz} * 10^{3*1000/1000}$ 。至于 rlogswp,我也没搞清楚是如何设置的,大家有时间可以自己研究一下 tdsa 的使用说明书。对于两种扫描方式,虽然总的频点数一样,但是 linswp 方式下频点之间的间隔是固定的,而 logswp 方式下,刚开始时频点之间的间隔很小,越往后频点间隔越大。

另外的几个关键参数都跟仿真的精度相关,首先是 max\_err,即最大误差系数,在某一个频率点上, tdsa 向环路连续注入扰动信号,然后测量回馈的信号,对比增益和相位的变化,直到获得稳定的值。如何判断是否达到稳定?即由 max\_err 决定,将前面三个注入信号和回馈信号的增益和相移取平均值,与当前注入信号和回馈信号的增益和相移对比,如果误差在 max\_err 限定的范围之内,即认为已达稳定状态,可以进行下一个频点的扫描。

Max\_nper 是在同一个频点上允许扫描的最大周期数,假如在同一个频点上扫描多次还没有达到 max\_err 限定的误差范围,而反复的扫描可能导致仿真周期变得很漫长,或者在某个频点上由于电路某些参数设置不可能,根本就无法获得稳定值,那么这时候就需要跳过这个频点,进入下一个频点进行扫描, max\_nper 即是允许 tdsa 在同一个频点扫描的最大次数,一旦达到这个次数,即使还没有达到 max\_err 限定的误差范围,也直接跳过这个频点,进入下一个频点。

Min\_nper,这是与 max\_nper 对应的,即在同一个频点最少要扫描的次数,一般取大于 3  
Min\_tspp,设定每一个扫描周期中的最小时间步进数,假如在频点 10kHz,扫描一个周期是 100uS,那么希望 100uS 的正弦波尽量准确,就希望分段输入的波形光滑一些,所以需要设定这段正弦波被分割的最少片段数,这个值设定的越大,波形越光滑,测得的相位越准确。

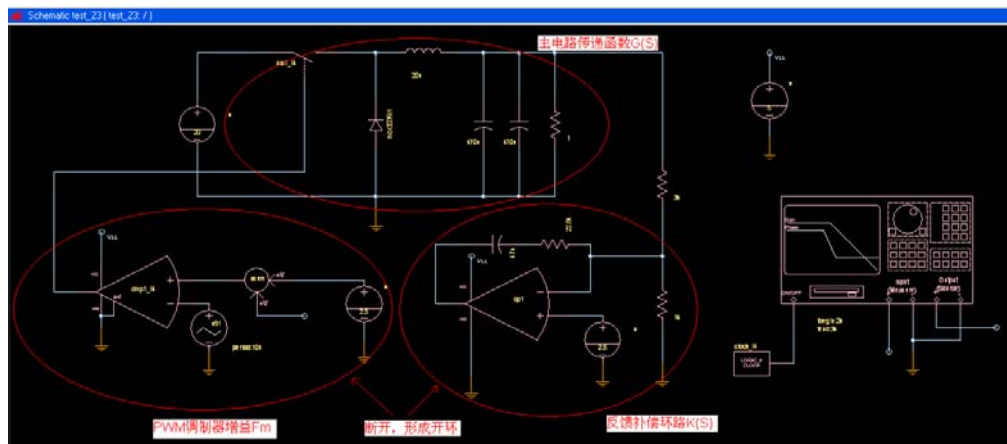
Filter,即是否要对 tdsa 的输入(input)信号进行滤波,默认是要滤波的,因为里面含有高频开关纹波以及一些其他高次谐波,并不是我们环路扫描所需要的。

a0,滤波器的增益。

p0,滤波器的品质因素,滤波器的带宽由 f0/p0,假如扫描频点为 10kHz, p0 为 10,那么滤波器的带宽为 1kHz,即在 input 端将把 9.5kHz~10.5kHz 以外的信号滤掉。

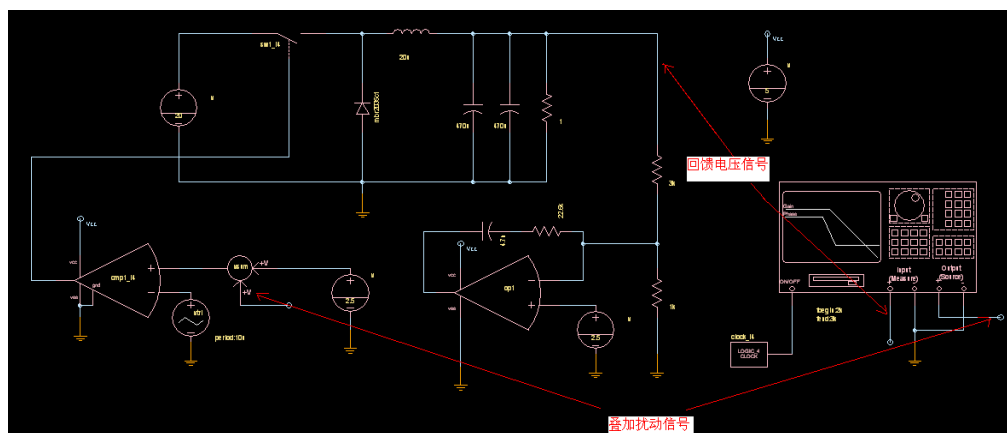
以上参数解释完成之后,让我们来看一下实际的开环仿真电路吧。

为了开环仿真的需要，我们把  $K(S)$ 和  $F_m$  之间的连接断开，即  $K(S)$ 的输出不再作为  $F_m$  的给定，而是通过在 PWM 生成比较器的正端直接输入一个固定的电压，从而获得一个固定的占空，在本案例中，由于 PWM 的基波——锯齿波的幅值为 5V，为了获得 50%的占空比，我们给定一个 2.5V 电压，如下图所示：

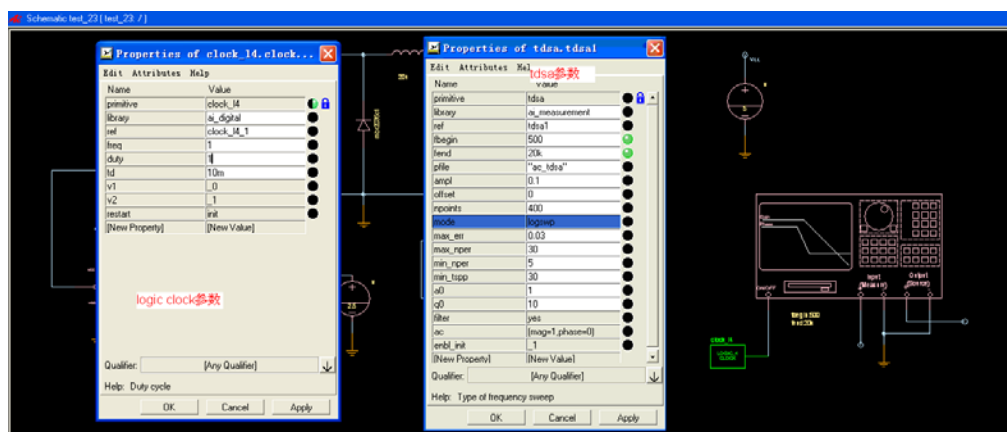


在 2.5V 给定电压上面，将 tdsa 的输出端 (output) 信号叠加上去，即为注入的扰动信号，将输出端电解电容的电压接入 tdsa 的输入端 (input)，即为回馈电压信号。注入扰动信号使用的是 voltage summer 这个器件，它能够把参考地相同的两个电压信号相互叠加。

图中的运放选择理想运放，在器件搜索栏中输入 op amp，在列表中选择 op amp，level 1 这个器件添加到原理图中。比较器选择逻辑输出比较器，在器件搜索栏中输入 comparator，在列表中选择 comparator，ideal logic out 添加到原理图中。两个电解电容属性栏中的 esr 分别设置为 0.075，电感属性 r 设置为 0.01。

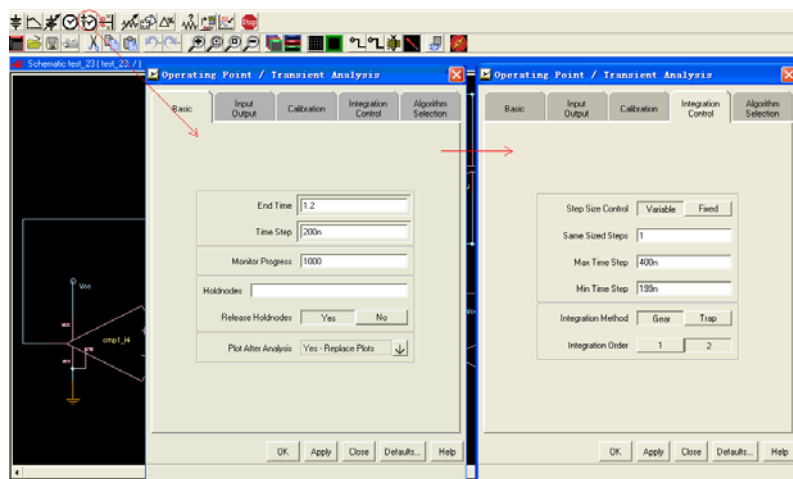


设置 tdsa 和 logic clock 参数如下：



Tdsa 的使能信号使用 logic clock，设置为：freq 为 1，duty 为 1，td 为 10ms，即频率为 1，占空比为 1，延时 10ms。为什么延时 10ms 才使能 tdsa？因为仿真开始时有个暂态振荡的过程，这是我们不想要的，所以需要避开这段时间。

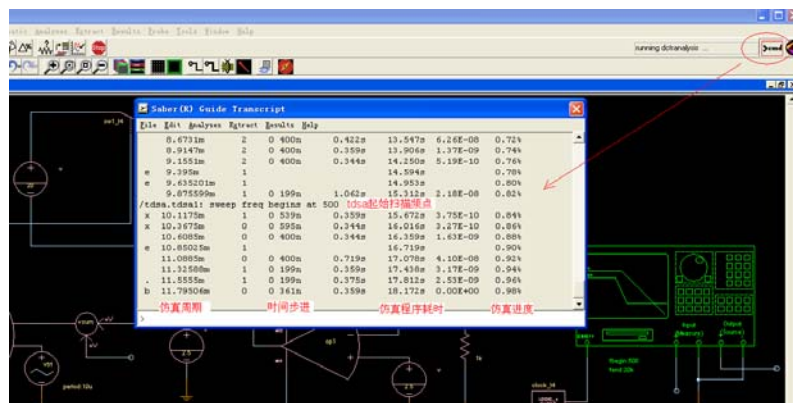
Tdsa 的参数如上图所示，起始频率从 500Hz 开始，因为如果起始频率低，仿真太耗时间，一个 100Hz 的频率信号，周期是 10ms，如果在该频点上扫描 10 个周期，时间就是 100ms，而为了仿真这 100ms 的运行周期，仿真程序可能要耗时几分钟，如此下来，仿真整个频段，可能需要几个小时的时间。所以起始频点设置的大一点，仿真耗时将大大减小。但是要穿越频率的位置，起始频率必须小于穿越频率，否则环路扫描就没有意义了，因为你测不到穿越频率和相关的相位裕量。在本案例中，估计穿越频率在几 kHz，所以设置起始频率 500Hz，截止频率 20kHz。



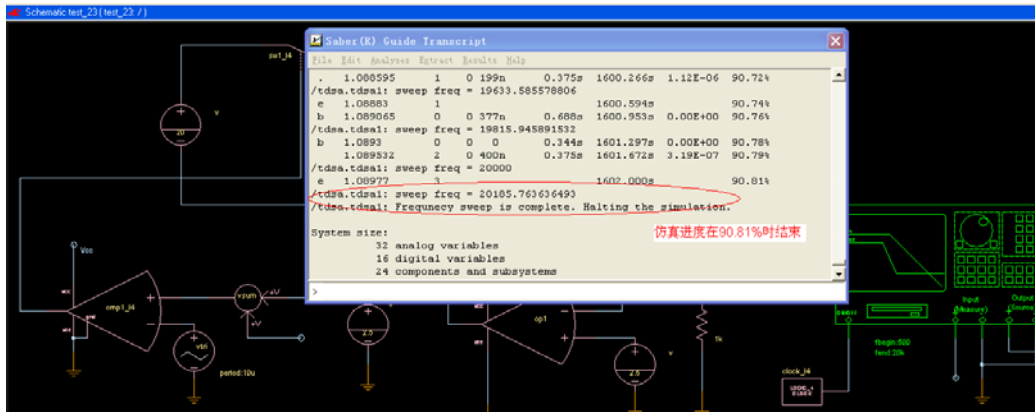
设置完成之后，运行 operating point/transient，进行参数设置，end time 输入 1.2。为什么是 1.2s？其实这个结束时间越大越好，因为需要完成所有的频点扫描（共 400 个频点），扫描的周期是比较长的，如果 end time 不够的话，扫描就停止在 end time 时间点上，不能完成整个频段的扫描。比如我们估计一下，完成所有的频点扫描共需要 3s，那么我们输入 10，进行仿真，并不是说仿真程序会在 end time 达到 10s 时才结束，而是在 tdsa 完成所有扫描之后自动结束，即完成 20kHz 频点的扫描后自动结束仿真程序。在本案例中，估计完成所有的频点扫描，周期在 1s 以内，所以这里输入 1.2。

由于开关的上升时间和下降时间分别设定为 200ns，所以 time step 设置为 200n，min time step 设置为 199n，max time step 设置为 400n，这样仿真速度会稍微快一些。

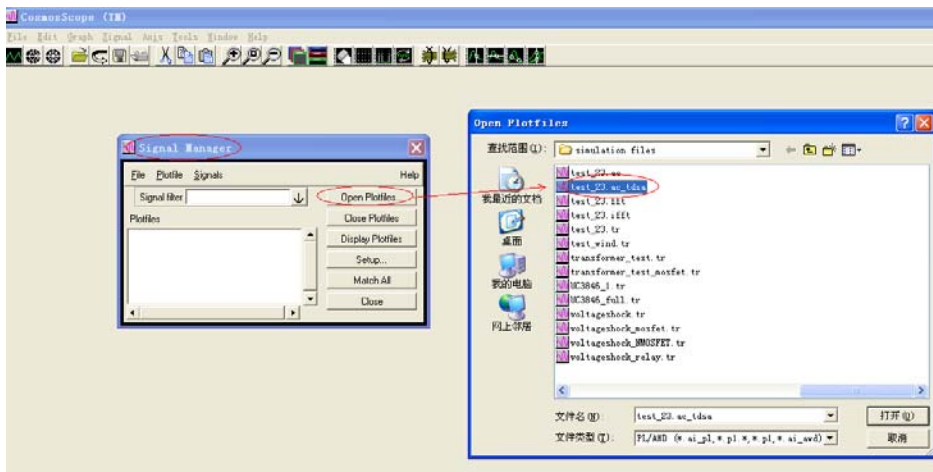
设置完成之后，点击 ok，仿真程序开始运行。



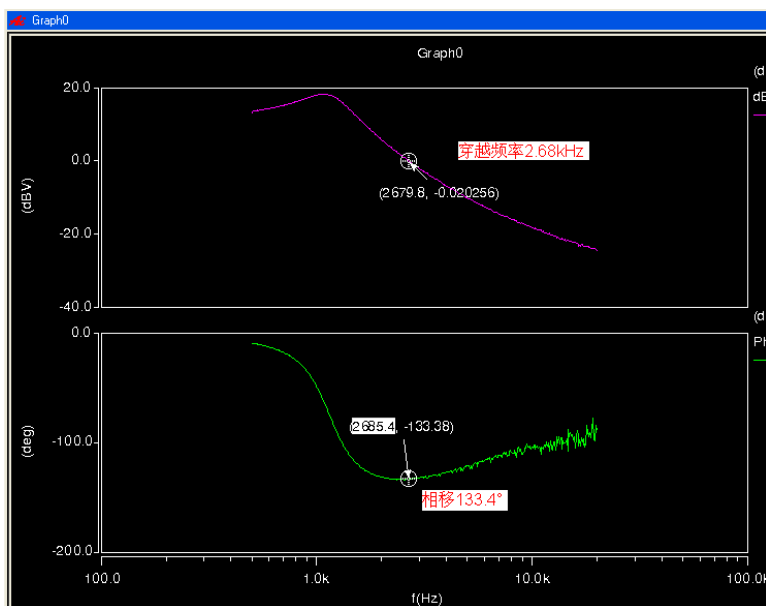
仿真运行以后，点击右上角的 cmd 图标，可以观察仿真程序目前的进度，如上图所示，在仿真进行到 10ms 时，tdsa 启动，开始扫描第一个频点 500Hz。



如上图所示，仿真进度在 90.81% 时被 tdsa 结束，此时 tdsa 的所有频点扫描均已完成。随后弹出 cosmoscope 仿真结果界面：



在 signal manager 窗口点击 open plotfiles 框，弹出文件选择框，选择我们此次的目标文件，其后缀为 \_tdsa，前面的 test\_23.ac 为我们仿真文件的 ac 仿真结果，具体的取决于文件名。在弹出的窗口中，双击 AC\_result，即可获得我们想要的增益曲线和相位曲线：

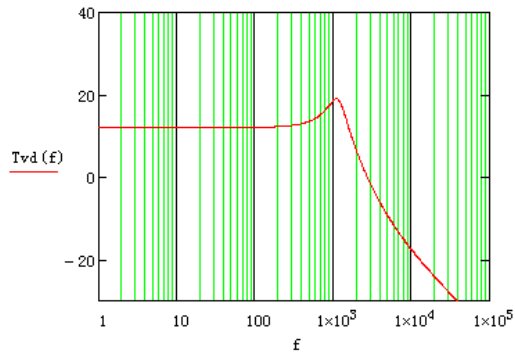


测量穿越频率约为 2.68kHz，相移约为 133.4°。

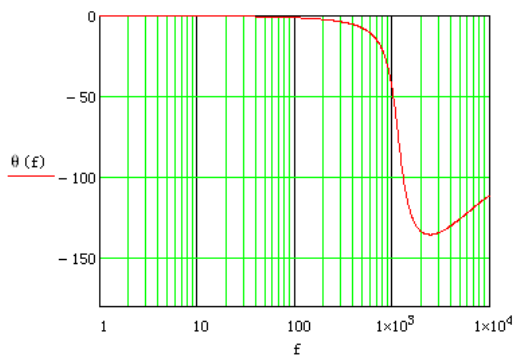
那么，我们的计算结果如何呢？请看下面的结果：

$$G(f) := Vg \cdot \frac{1 + \frac{j \cdot 2\pi \cdot f}{\omega_{zc}}}{1 + \frac{j \cdot 2\pi \cdot f}{Q \cdot \omega_0} + \frac{(j \cdot 2\pi \cdot f)^2}{\omega_0^2}} \quad Fm := \frac{1}{5}$$

$$Tvd(f) := 20 \cdot \log(|FmG(f)|)$$



$$\theta(f) := \frac{\arg(G(f) \cdot Fm)}{\pi} \cdot 180$$



From the graph above, we can calculate the voltage loop crossover frequency:

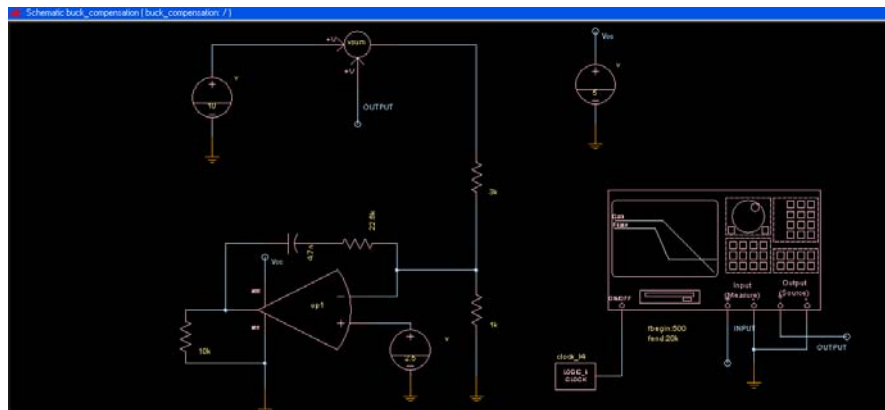
$$f := 4 \text{ kHz}$$

$$\text{root}(Tvd(f), f) = 2.733 \text{ kHz}$$

Then, we can calculate the voltage loop phase margin:

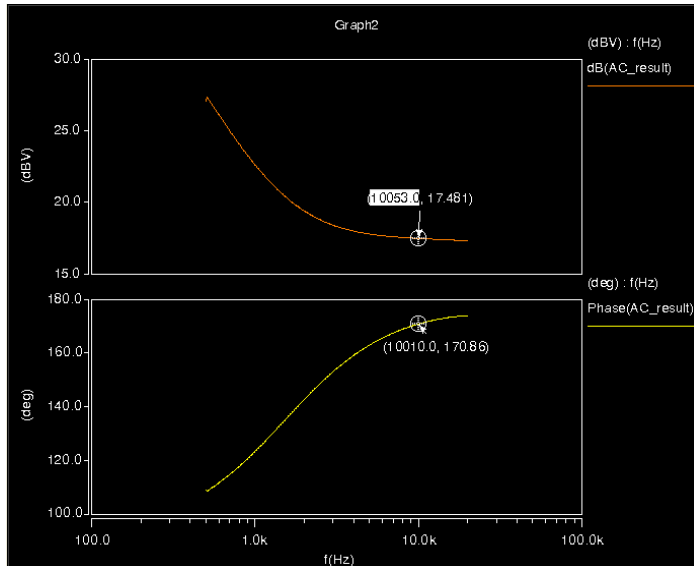
$$\theta(2.733 \text{ kHz}) = -135.083$$

结算结果显示， $G(S) \cdot Fm$  的穿越频率是 2.733kHz，相移是 135.1°。至此，计算和仿真的结果完全吻合。是不是有一种豁然开朗的感觉？下面，我们再来仿真一下补偿环节  $K(S)$  的相位曲线和增益曲线吧。





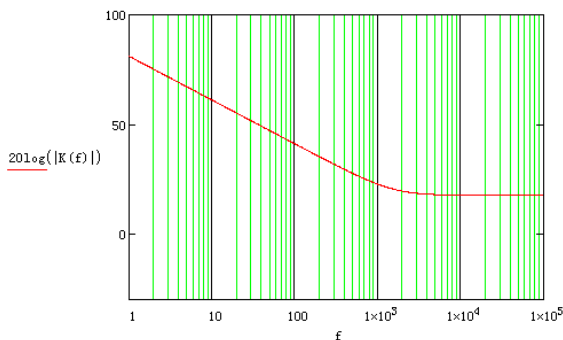
由于仅仅仿真补偿环节的传递函数，所以不需要主电路部分，我们把它去掉，在反馈分压电阻的输入端给定一个 10V 电压源，然后在这个电压源上叠加 tdsa 的输出信号 output。此处 tdsa 的属性设定要做更改，ampl 更改为 0.01，因为补偿电路是个信号放大环节，所以注入的信号要非常的小，否则运放输出将会超过其供电电压范围。仿真结果如下：



在 10kHz 频点，补偿电路的增益为 17.5dB，相移为 170.9°。下面通过 mathcad 计算补偿电路的增益曲线和相位曲线：

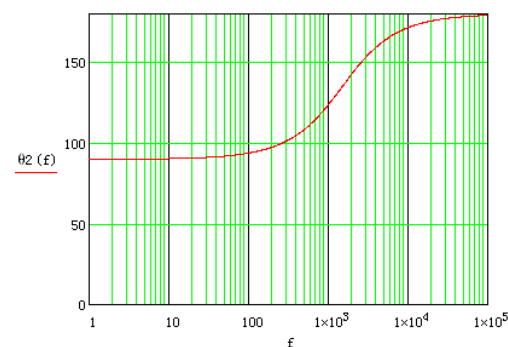
$$R1 := 3k\Omega \quad R2 := 22.6k\Omega \quad C1 := 4.7nF$$

$$K(f) := -\frac{1 + j \cdot 2\pi \cdot f \cdot R2 \cdot C1}{j \cdot 2\pi \cdot f \cdot R1 \cdot C1}$$



$$20(\log(|K(10kHz)|)) = 17.636$$

$$\theta_2(f) := \frac{\arg(K(f))}{\pi} \cdot 180$$

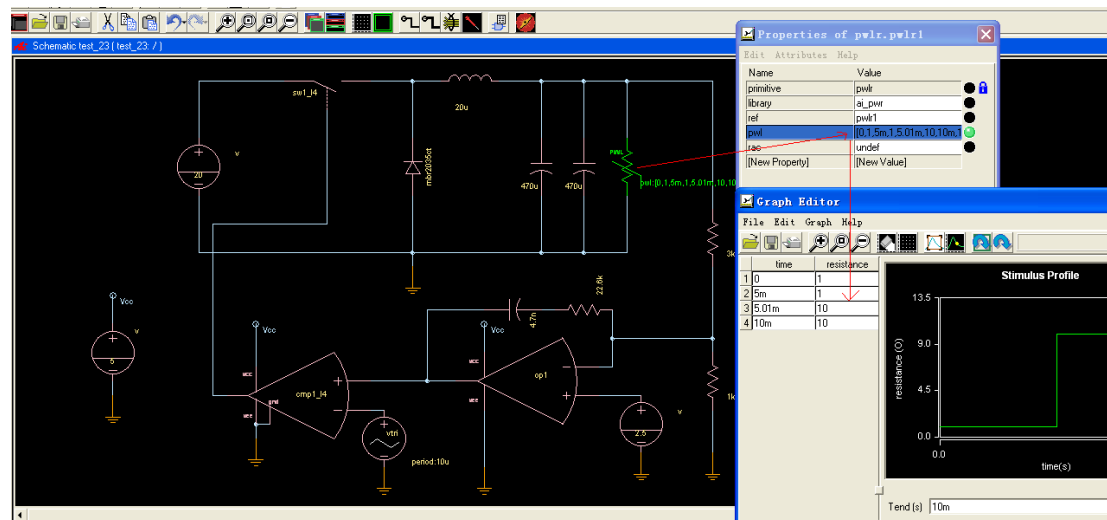


$$\theta_2(10kHz) = 171.478$$

经过上面的计算和仿真，我们可以看到，无论是  $G(S)*F_m$  还是  $K(S)$ ，计算和仿真的结果都是一致的，那么对于  $G(S)*F_m*K(S)$ ，虽然我们没有做仿真来验证，却可以确定，仿真的结果与计算结果必然吻合。

计算和仿真完成之后，让我们再来看一下闭环时的负载动态效果吧。

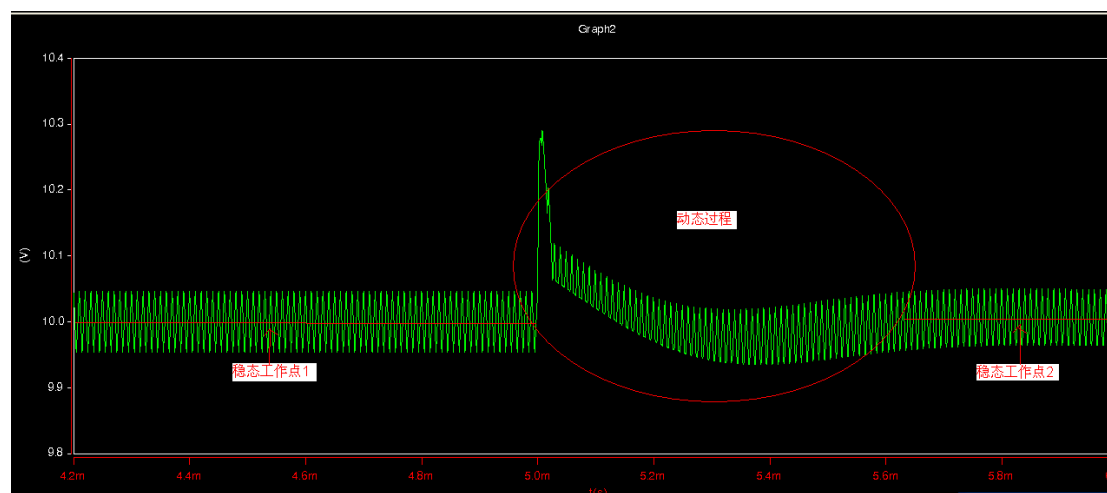
这里我们需要用到一个动态电阻来模拟负载动态，在器件搜中栏中输入 resistor，选择 resistor，PWL 添加到原理图，设置属性如下：



打开属性栏，设置 pwl 属性如上图所示，意思是 0~5ms 内阻值为 1Ω，在 5ms~5.01ms 之内从 1Ω 变化到 10Ω，即相当于负载电流在 10us 内从 10A 变化到 1A，模拟的负载电流变化率约为 0.9A/us，负载从 100%变化到 10%。

点击确定，运行 operationing point/transient 仿真，end time 设置为 10ms，因为不做 tdsa 仿真(tdsa 器件已经删除，运放输出作为 PWM 比较器的正向输入，系统闭环)，10ms 的仿真周期就足够了，负载在 5ms 时发生突变。

仿真结果如下：



输出电压从一个稳态工作点到达下一个稳态工作点，需要大约 0.6ms 的时间，电压过冲幅度为 0.3V，其后快速回落，并经轻微的震荡后达到稳态工作点 2。

从仿真可以看出，动态响应速度很快，过冲小，振荡少，完全能够满足要求。

至此，关于 buck 电路在 CCM 模式下的电压控制方式环路补偿设计，通过计算和仿真获得了非常清晰的结果，通过这个案例，让大家明确环路补偿设计的方法和流程，让大家拨去心头的迷雾，明明白白的设计我们的产品。