- 一、根据附录补充知识设计正弦波发生器
- 1. 文氏电桥

根据相量形式的串并联分压关系,可得:

$$\frac{R//\left(-\frac{j}{\omega c}\right)}{R//\left(-\frac{j}{\omega c}\right) + R - \frac{j}{\omega c}}\dot{U_i} = \dot{U_o}$$

化简得:

$$\dot{U}_{o} = \dot{U}_{i} \left[\frac{3(R\omega c)^{2}}{(R\omega c)^{4} + 7(R\omega c)^{2} + 1} + j \frac{(R\omega c)^{3} - R\omega c}{(R\omega c)^{4} + 7(R\omega c)^{2} + 1} \right]$$

欲使输出电压 U_o 和输入电压 U_i 同相,应满足: $R\omega C = 1$ 即频率

$$f = \frac{\omega}{2\pi} = \frac{1}{2\pi RC} = 1591.55Hz$$

此时,输出电压与输入电压的比值为:

$$\frac{\dot{U}_o}{\dot{U}_i} = \frac{3(R\omega c)^2}{(R\omega c)^4 + 7(R\omega c)^2 + 1} = \frac{1}{3}$$

下面用仿真电路进行验证,仿真电路如下:

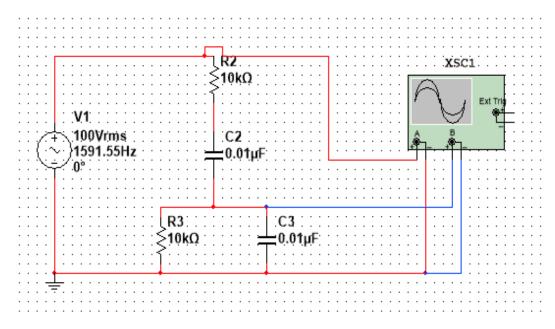


图 1: 文氏电桥仿真电路

示波器给出的波形如下:

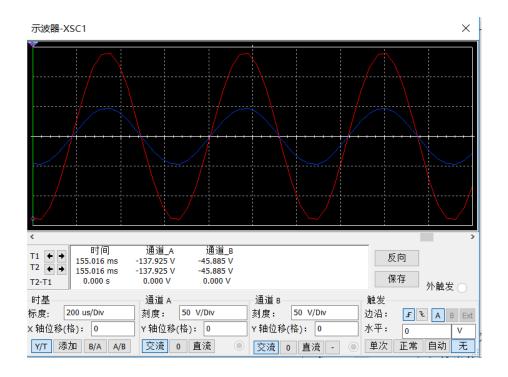


图 2: 文氏电桥仿真结果

从上图可见,输出电压与输入电压同相,并且输出电压为输入电压的

$$\frac{\dot{U_o}}{\dot{U_i}} = \frac{45.8}{137.9} = 0.332$$

实现了文氏电桥电路。

2. 同相比例放大器

由运算放大器性质,可得 $u_o=(1+\frac{R_2}{R_1})u_i$,且满足同相关系。欲使电压放大倍数为 3,则 R_2 应取为 R_1 的 2 倍。

结合 $R_1//R_2 = R_3$ 可得 $R_1 = 15K\Omega, R_2 = 30K\Omega$ 仿真电路图如下图所示:

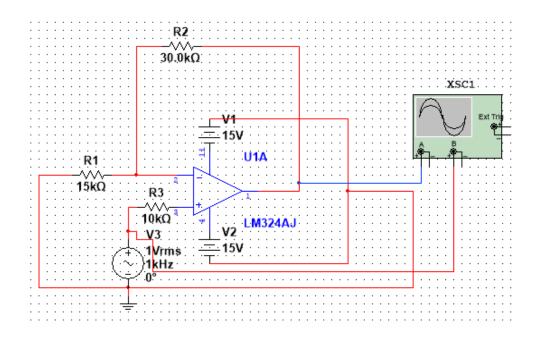


图 3: 同相比例放大器仿真电路

仿真结果如下图所示:

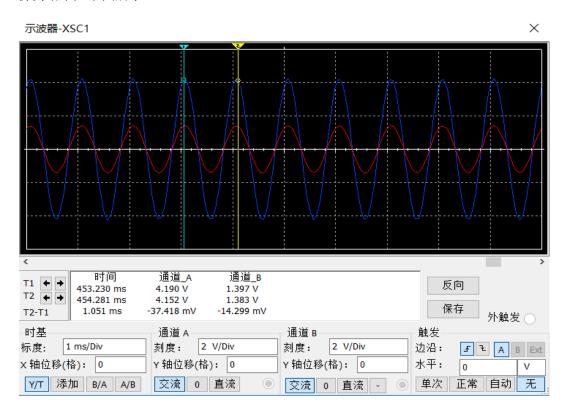


图 4: 同相比例放大器仿真结果

从上图可见, 当输入交流电压为 $\dot{U}=1V$ 时 (满足运放工作在线性区), 输出电压与输入电压

同相, 并且输出电压为输入电压的

$$\frac{\dot{U}_o}{\dot{U}_i} = \frac{4.19}{1.38} = 3.03$$

近似为 3 倍,实现了同相比例放大器。

- 3. 正弦波发生器
- (1) 为什么第2部分需要设计放大倍数为3的同相比例放大器?

在上图所示电路中,A 点电压经过同相比例放大器放大为 B 点电压,设放大倍数为 A, 即 $\dot{U}_A=\dot{A}\dot{U}_B$ 。B 点电压经过文氏电桥反馈到 A 点,即 $\dot{U}_B=\dot{F}\dot{U}_A$ 。对于某个频率的正弦波,电路 应满足平衡条件 AF=1。根据 1 中所得文氏电桥输入输出的关系得 $\dot{F}=1/3$,得到 $\dot{A}=3$. 所以电压放大倍数应为 3.

(2) 仿真电路图如下图所示

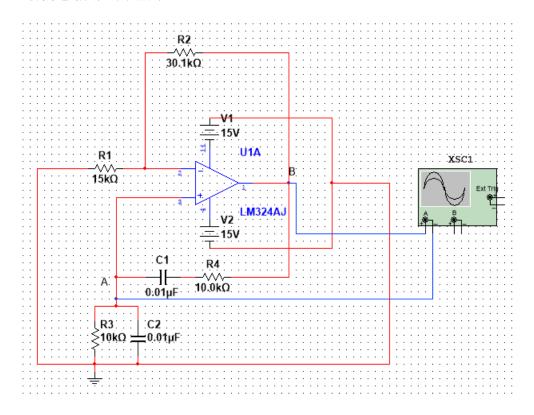


图 5: 正弦波发生器仿真电路

为了满足起振条件,图中将 R_2 略微增大至 30.1kΩ,以得到失真比较小的正弦波。

(3) 示波器波形如下图所示,已用游标标明相邻两峰值的游标。

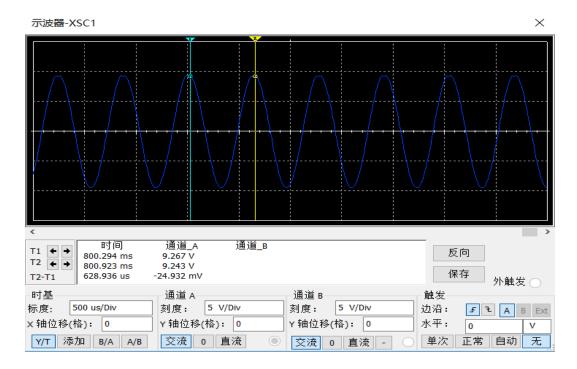


图 6: 正弦波发生器仿真结果

从图中可以看出,正弦波峰值 $U_m = 9.26V$,周期 $T = 629 \mu s$.

(4) 2 倍频率正弦波

电路中文氏电桥只需满足 $R\omega C=1$ 即可实现产生正弦波。因此,将 RC 乘积减小至 1/2,便可以使得产生的正弦波频率增大为 2 倍。仿真电路如下图所示:

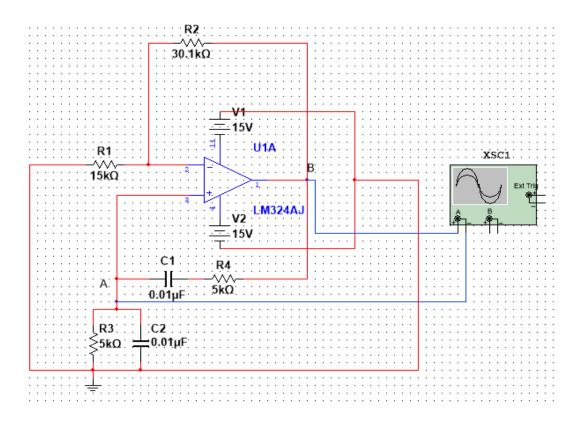


图 7: 2 倍频正弦波发生器仿真电路

仿真结果如下图所示:

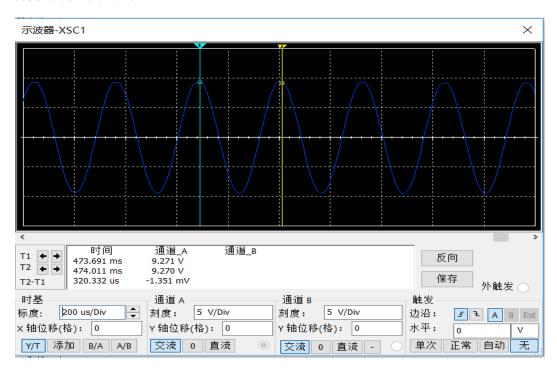


图 8: 正弦波发生器仿真结果

游标显示峰值 $U_m = 9.271V$, 周期 $T = 320.3 \mu s$. 因此在误差范围内实现了 2 倍频率正弦波的产生。

- 二、电容倍增器
- (1) 该电路可以实现电容倍增功能的原因:

结合运放的性质,可得:

$$I = j\omega C \dot{U}_c$$

$$\frac{\dot{U}}{R_1}(R_1 + R_2) = \dot{U}_c$$

计算可得,端口电压-电流关系为:

$$\dot{I} = j\omega \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right) C\dot{U}$$

等效电容为:

$$C' = \left(1 + \frac{R_2}{R_1}\right)C$$

幅值关系为:

$$\left| \frac{\dot{I}}{\dot{U}} \right| = \left(1 + \frac{R_2}{R_1} \right) \omega C$$

所以实现了电容倍增。

(2) 仿真电路如下图所示:

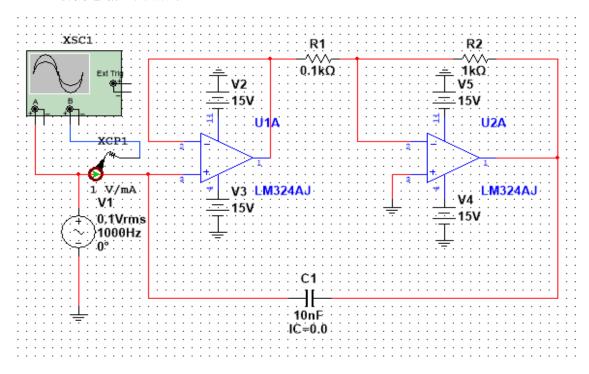


图 9: 电容倍增器仿真电路

由(1)计算结果,可得: C=10nF, f=1kHz 时,要得到等效电感 $C=0.11\mu F, R1, R2$ 应满足:

$$\frac{R_2}{R_1} = 10$$

此时理论幅值比例约为

$$\left| \frac{\dot{I}}{\dot{U}} \right| = 0.0007$$

取 $R_1 = 0.1k\Omega$ $R_2 = 1k\Omega$ 进行电路仿真。 示波器显示的电压-电流波形如下图所示

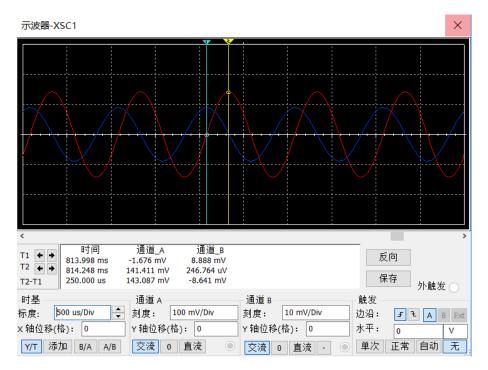


图 10: 电容倍增器仿真结果

从波形图中可以发现,端口电流相位领先电压 $\pi/2$,呈现"容性"。幅值比例为:

$$\left| \frac{\dot{I}}{\dot{U}} \right| = \frac{8.88 * 10^{-3}}{141} = 0.0006$$

仿真结果与理论计算值相近, 电容倍增器的电压、相位均和理论值相近, 电路达到设计要求, 成功验证了电容倍增器。

进一步讨论电容倍增器正常工作的端口电压范围:

根据运算放大器的"虚断","虚短"特性,可得:

$$-\frac{R_2}{R1}\dot{U} = \frac{\dot{U_{o2}}}{R2}$$

即

$$|\dot{U_{o1}}| = |\dot{U}|, |\dot{U_{o2}}| = |\frac{R_2}{R_1}\dot{U}|$$

所以要保证电容倍增器正常工作,应保证 $U_{o1}, U_{o2} < U_{sat}$,假设该运算放大器的 $U_{sat} = 13V$ 得到输入端口电压的幅值大致范围为:

$$\left|\dot{U}\right| < \frac{U_{ds}}{10} = 1.3V$$

经验证,仿真电路中输入端电压满足此条件。

三、虚拟电感

(1) 根据运放的"虚断""虚短"特性及元件约束得:

$$\dot{U} - \dot{U}_{o1} = \dot{I}R - \dot{U}$$

$$\dot{U}_{o1} = 2\dot{U} - \dot{I}R$$

$$R\left(\frac{\dot{U}}{R} - \dot{I} - j\omega CR\dot{I}\right) = R\dot{I} - \dot{U}_{o2}$$

$$\dot{U}_{o2} = 2R\dot{I} + j\omega CR^2\dot{I} - \dot{U} = 2R\dot{I}$$

解得:

$$\dot{U} = j\omega C R^2 \dot{I}$$

结果中纯虚数部分电压领先电流 📆 表现为感性, 且该电路等效电感为:

$$L = CR^2$$

幅值关系:

$$\left|\frac{\dot{U}}{\dot{I}}\right| = \omega C R^2$$

(说明: 从图中可以看出,电路中间串联以及电路右侧并联的含运放的电路是"负电阻电路"。结合运放的性质,计算可得,该负电阻网络的等效电阻为-R。由于运放构成的负电阻电路需要将 R_1 端接地,而图中电路并不满足此条件,所以不能用负电阻-R 代替图中的含运放网络!)

(2) 仿真电路如下图所示

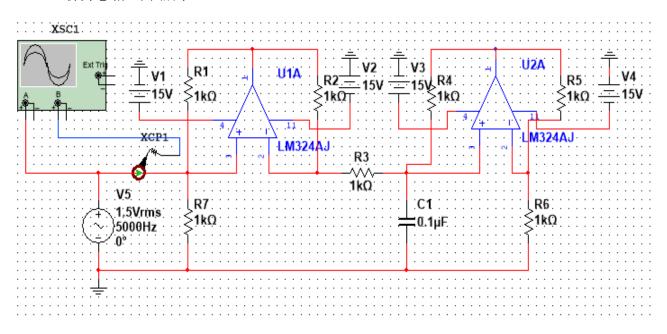


图 11: 模拟电感仿真电路

由(1)计算结果,可得

$$L=0.1H\ f=5kHz$$

时,R, C 应满足 $R^2C = 0.1$ 此时理论幅值比例约为

$$\left|\frac{\dot{U}}{\dot{I}}\right| = 3140\Omega$$

取 $R = 1K\Omega C = 0.1\mu F$ 进行电路仿真。示波器给出的端口电压电流波形如下图:

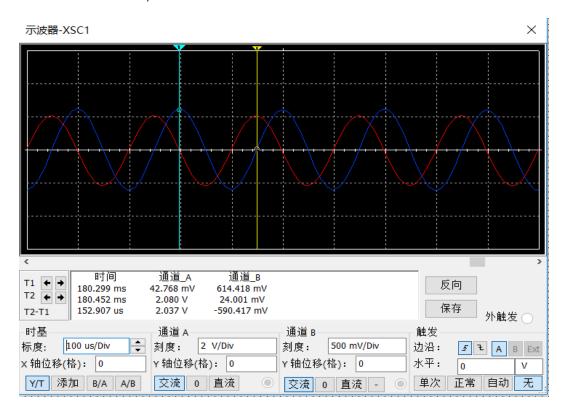


图 12: 模拟电感仿真结果

从图中可以看出,电压电流的交流成分中,电压相位领先电流 $\pi/2$,呈现感性。幅值比例为:

$$\left|\frac{\dot{U}}{\dot{I}}\right| = \frac{2.08}{0.614 * 10^{-3}} = 3387\Omega$$

仿真结果与理论计算值相近,模拟电感的电压、相位均和理论值相近,电路达到设计要求,成功 验证了模拟电感。

进一步讨论模拟电感正常工作的端口电压范围:

根据运算放大器的"虚断","虚短"特性,可得:

$$|\dot{U}_{o1}| = |2\dot{U} - R\dot{I}| = \sqrt{4 + \frac{1}{(\omega CR)^2}} |\dot{U}| = 2.02 |\dot{U}|, |\dot{U}_{o2}| = 2R|\dot{I}| = 0.64 |\dot{U}|$$

所以要保证电容倍增器正常工作,应保证 $|\dot{U}_{o1}|$, $|\dot{U}_{o2}| < U_{sat}$, 假设该运算放大器的 $U_{sat} = 13V$ 得到输入端口电压的幅值大致范围为:

$$|\dot{U}| < 6.4V$$

经验证,仿真电路中输入端电压满足此条件。