### 1. 串并联谐振回路的相频特性曲线到底是相同的还是对偶的?

解答:

从道理上来说,其实都是对的。但本质上来讲,两者的相频特性曲线应当相同。

首先根据公式可以得出:

串联时,相角 $\phi$ 是指回路电流与信号源电动势的相位差,当电流超前电压时, $\phi>0$ ,此时回路阻抗为容性,f<f0;

并联时,相角 $\phi$ 是指回路电压与信号源电流的相位差,当电压超前电流时, $\phi > 0$ ,此时回路阻抗为感性,f < f0;

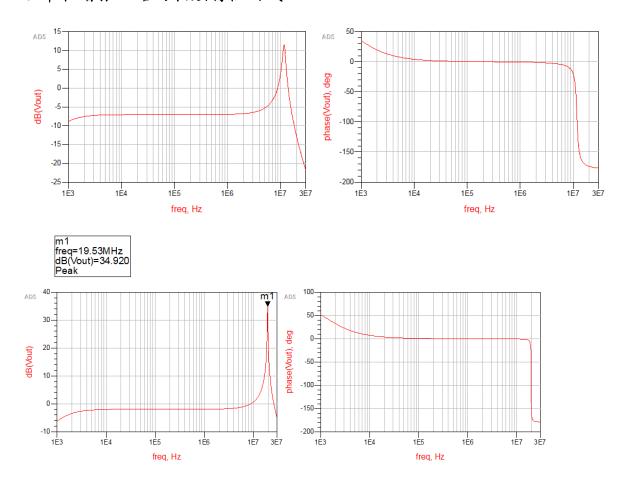
因此,这两者的相位特性曲线变化规律相同,这是由应用定义的相位特性决定的。

但是,实验中作图时,同学们并未意识到这两者之间的区别,而是统一了相角φ的定义,那么由于阻抗和导纳互为倒数,自然就呈现对耦特性了。

这当然不能说不对,只是对于实际应用而言,这样的相位特性曲线显然没什么意义,毕竟如果采用并联,就是希望得到大电流,那么此时以电压为标准显得有些没有作用。

总之,串联回路的相角是回路电流与信号源电压的相位差;而并联谐振的相角是回路电压与信号源电流的差,二者在定义方式上恰好相反。如此定义下,二者都是在 $\omega < \omega_0$ 时, $\psi > 0$ ,两者的相位特性变化相同。故图像上也相同。

### 2. 串联谐振回路的相频特性曲线



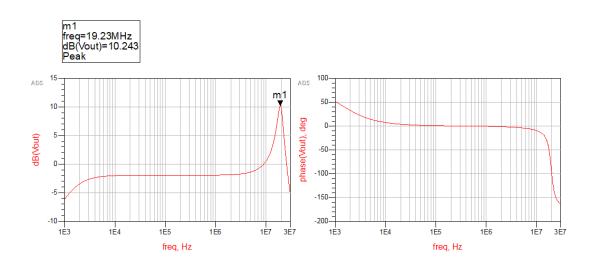
中心频率左端幅频特性与理论不符的原因:

此外,通过仿真,更改示波器处的输入电容(减小到 20pF),左侧平坦区衰减幅度更加明显。

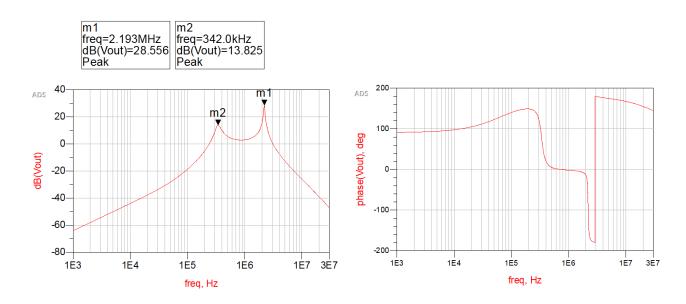
这样也能解释,实验课上,同学分享的"更换探头线材导致曲线变化"的现象。

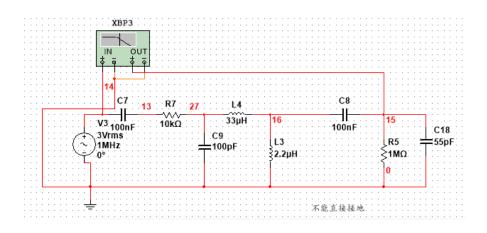
如果更换的线材寄生电容更小,和示波器输入电容共同作用下的总电容也会减小,从而使曲线变形更加明显。

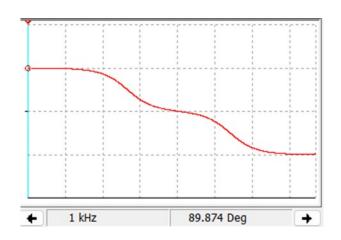
进一步的,如果增大回路电阻R,这一现象更加明显:



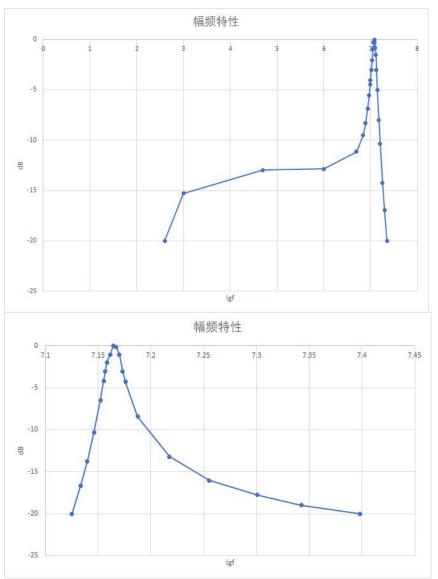
## 3. 并联谐振回路的相频特性曲线





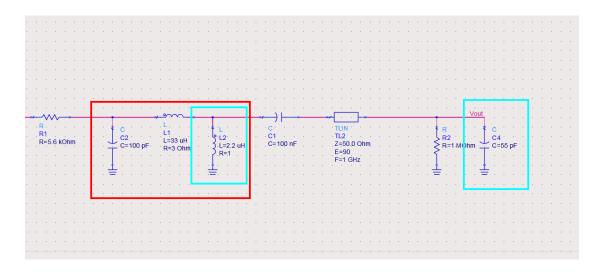


- 分析(为什么考虑示波器输入电阻电容后,在中心 频率后还有一个相位突变): 应该是这边可以看成接入了一个RC移相器或者接入了另一个谐振网络 (从幅频的双峰也可以推测),使得原来稳定的相位继续发生变化。在串联谐振网络的仿真中我也发现如果 Rw 不为 0,则相频图会发生变化(类似于接入一级 RC 移相器,受其影响)
- 4. 并联谐振幅频特性两侧衰减速度不一致的分析



(上图为 串联 左侧衰减慢; 下图为 并联 右侧衰减慢)

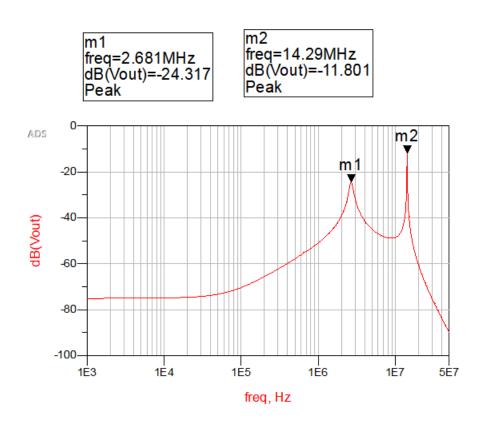
解释:主要是电容、电感值相对大小的差异导致。



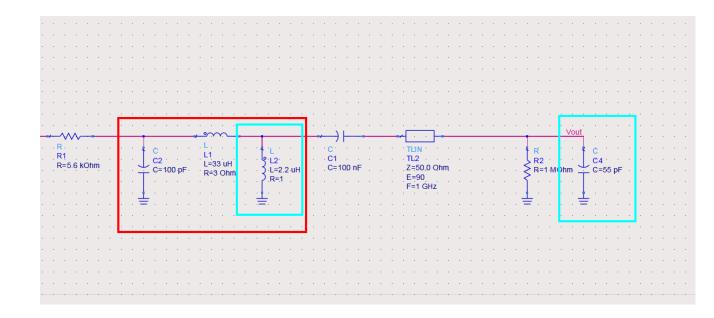
例如,在并联谐振中,电感为33uH、2.2uH,电容仅为100pF,感值相对较大。在较低频区域,电容的容抗大,信号主要通过电感回路流入GND;在较高频区域,由于电容数值较小,容抗随频率上升的速度小,此时,信号主要通过电容回路流入GND,容抗增长慢,故衰减慢。

### 5. 并联谐振时, 幅频特性的"双峰"

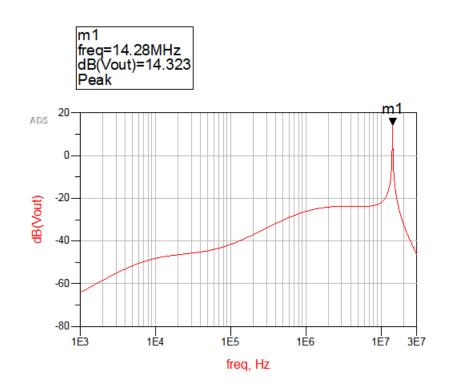
在仿真测试过程中, 我还注意到, 当并联谐振回路的电阻值较大时, 幅频特性会出现两个尖峰。



通过理论计算,前一个峰值的谐振频率为 2.7MHz 左右,恰为 100pF 电容与 33uH 左右的电感构成的谐振频率;而后者(频率为 14.29MHz 的振荡),其振荡频率较高,恰好为 2.2uH 电感与示波器输入电容构成的振荡,也是我们实验测得的振荡。



当并联回路的 R 取较小值时, 前一个尖峰消失 (Q 值减小), 只剩下后一个振荡频率:



此时的相频曲线在较低频部分显示为有些许的起伏。

# 6. 阻抗不匹配——幅频曲线变形的一个可能原因

实验中通过50Ohm 同轴电缆线连接示波器,但示波器的输入阻抗为1MOhm,高频信号在低阻抗电缆线和输入端的高阻抗之间可能形成反射,从而造成了振铃。

