



## 第四章 正弦振荡器

- 4. 1 反馈型正弦振荡器基本原理
- 4. 2 振荡器分析预备知识
- 4. 3 正弦振荡器分析举例
- 4. 4 石英晶体正弦波振荡器
- 4. 5 阻容振荡器（RC振荡器）

## 4.2 振荡器分析预备知识



中国科学技术大学  
University of Science and Technology of China

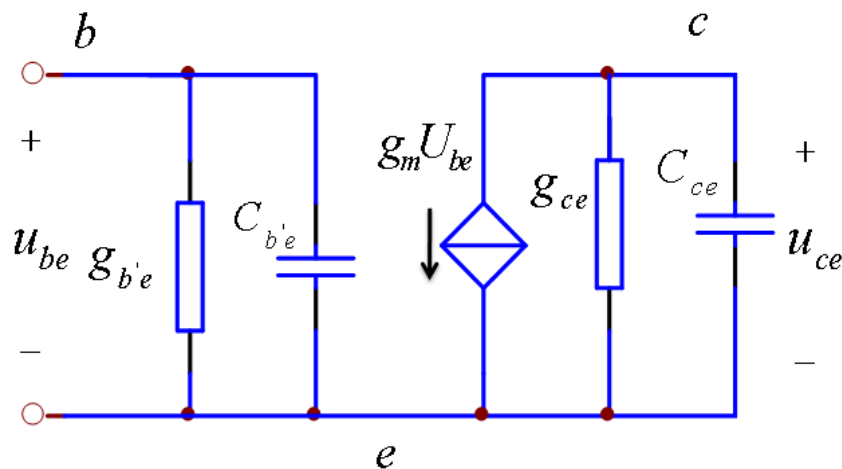
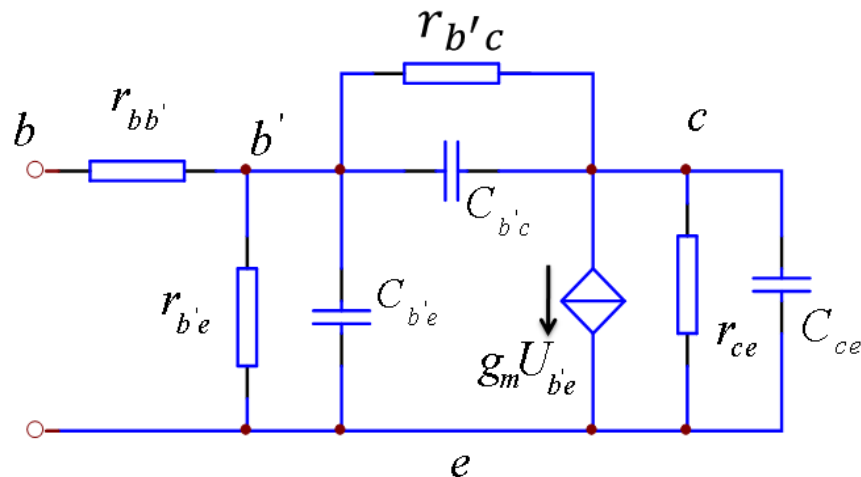
### 一、晶体管模型

完整晶体管模型（混合  $\pi$  参数模型）

高频晶体管

- $r_{bb'} \ll r_{b'e}$
- $r_{ce}$  – 几十甚至几百  $K\Omega$
- $C_{b'c}$  – 很小  $\ll C_{b'e}, C_{ce}$ , 近似分析中可忽略  $r_{b'c}$ ,  $C_{b'c}$ ,  $r_{bb'}$  的影响
- $r_{b'c}$  – 集电极反偏电阻, 很大,  $\gg r_{ce}$
- $f_T$  一般为  $f_{osc}$  的 5–10 倍

简化晶体管模型



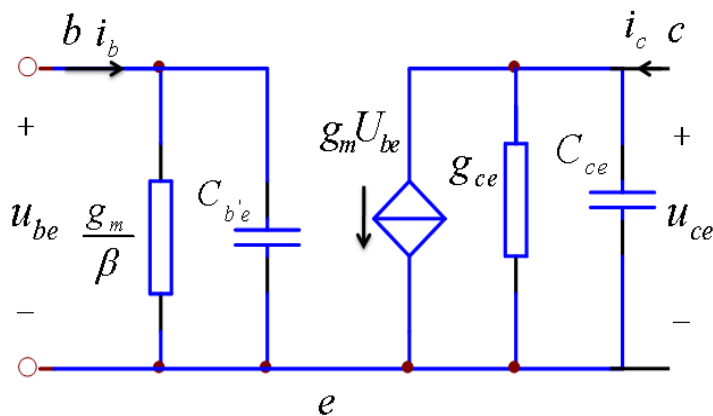
## 4.2 振荡器分析预备知识



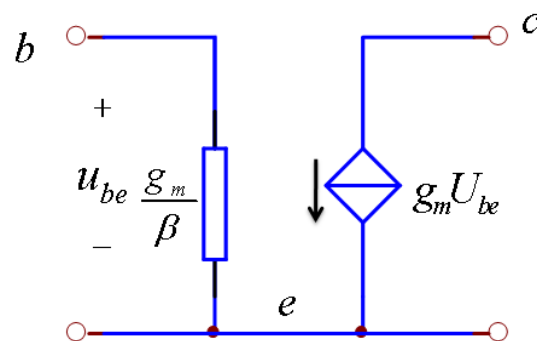
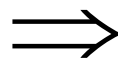
### 1. 共射极简化模型

$$r_{b'e} = (1 + \beta) \frac{U_r}{I_{EQ}} = (1 + \beta) r_e \quad g_m = \frac{\alpha I_{EQ}}{U_r} \Rightarrow r_e = \frac{U_r}{I_{EQ}} = \frac{\alpha}{g_m}$$

$$\therefore r_{be} \approx (1 + \beta) \frac{\alpha}{g_m} = (1 + \beta) \frac{\beta}{(1 + \beta)} \frac{1}{g_m} = \frac{\beta}{g_m} \Rightarrow g_{b'e} = \frac{g_m}{\beta}$$



共射极简化模型



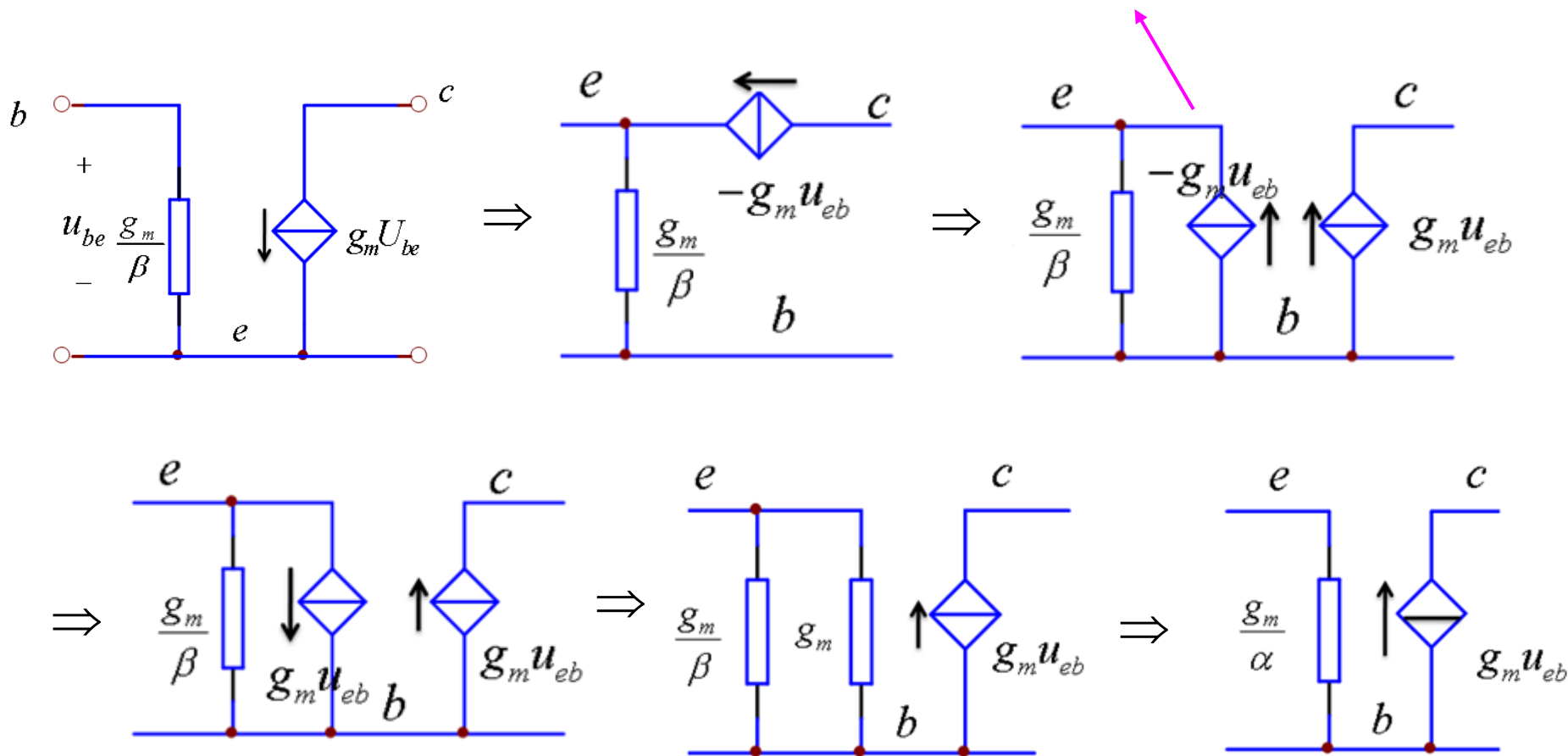
最简化模型

## 4.2 振荡器分析预备知识



### 2. 共基组态简化模型

注：等效未改变输入、输出端的电流关系。



共基简化模型

## 4.2 振荡器分析预备知识

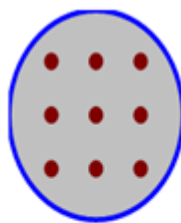


中国科学技术大学  
University of Science and Technology of China

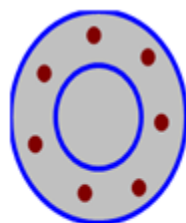
### 二、阻抗变换器

阻抗变换的目的是将高阶电路变为2阶电路，使电路计算变得简单，误差控制在5%以下。

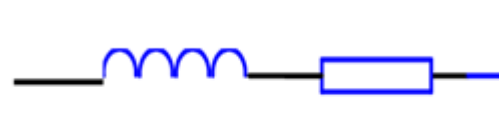
#### 1. 元件Q值



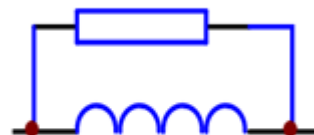
低频



高频



串联等效



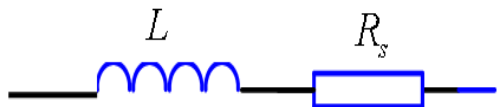
并联等效

①电感有磁损

②绕制电感的导线在低频下横截面电流密度均匀，在高频下密度分布不均匀，有效面积减小。

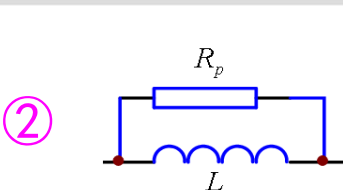
$$Q = \frac{\text{电抗所存的最大能量}}{\text{电阻消耗的能量}}$$

①

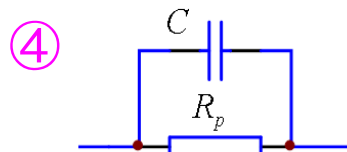


$$Q = \frac{\frac{1}{2} \omega L I^2}{\frac{1}{2} I^2 R_s} = \frac{\omega L}{R_s} = \frac{X_L}{R_s}$$

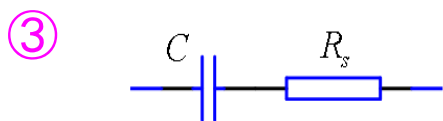
# 4.2 振荡器分析预备知识



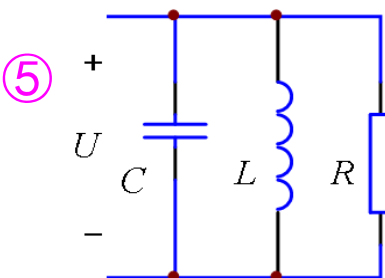
$$Q = \frac{\frac{1}{2} \omega L I^2}{\frac{1}{2} \frac{U^2}{R_p}} = \frac{\frac{1}{2} \omega L \frac{U^2}{\omega^2 L^2}}{\frac{1}{2} \frac{U^2}{R_p}} = \frac{R_p}{\omega L} = \frac{R_p}{X_L}$$



$$Q = \frac{R_p}{\frac{1}{\omega C}} = \omega R_p C = \frac{R_p}{X_C}$$

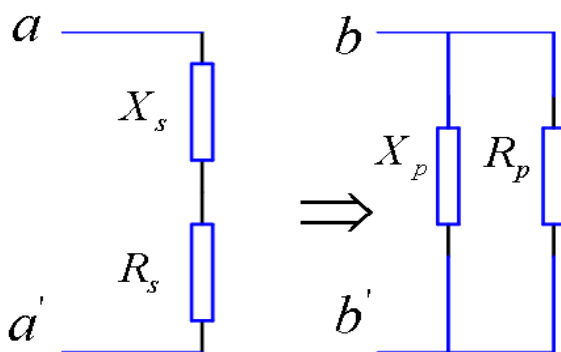


$$Q = \frac{\frac{1}{2} I^2 \frac{1}{\omega C}}{\frac{1}{2} I^2 R_s} = \frac{1}{\omega R_s C} = \frac{X_C}{R_s}$$



$$Q = \frac{R_p}{X_C} = \omega_0 R_p C = \frac{R_p}{X_L} = \frac{R_p}{\omega_0 L} = \frac{R_p}{\sqrt{L/C}} = R_p \sqrt{C/L}$$

## 2. 串并转换



$$Q = \frac{X_s}{R_s} = \frac{R_p}{X_p} \quad R_p = R_s [1 + Q^2] \approx Q^2 R_s$$

$$X_p = (1 + \frac{1}{Q^2}) X_s \approx X_s$$

即有：

$$\begin{cases} X_p = X_s \\ R_p = Q^2 R_s \end{cases} \quad \text{反过来：} \begin{cases} X_s = X_p \\ R_s = \frac{1}{Q^2} R_p \end{cases}$$

## 4.2 振荡器分析预备知识

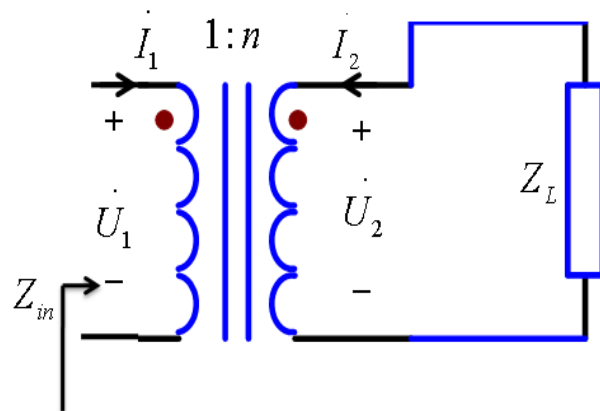


中国科学技术大学  
University of Science and Technology of China

### 3. 理想变压器的阻抗变换

关于理想变压器的说明：

- ① 只有一个参数，即变压比 $n$ （次、初级线圈匝数比）；
- ② 初、次级线圈绕组必须标注同名端。特性方程中的正、负号是由电压、电流与同名端的相对关系决定；
- ③ 虽然采用了电感或互感的表示符号，但不代表任何电感或互感的作用，其唯一功能是对电压及电流的数值起变换作用。
- ④ 不消耗能量，也不存储能量，是一种无损耗、无记忆的非动态元件。
- ⑤ 阻抗变换性质将负载阻抗改变了 $n^2$ 倍。



$$\dot{U}_2 = n \dot{U}_1 \quad \text{变压关系}$$

$$\dot{I}_2 = -\frac{1}{n} \dot{I}_1 \quad \text{变流关系}$$

$$Z_{in} = \frac{1}{n^2} Z_L \quad (G_{in} = n^2 G_L) \quad \text{变阻抗关系}$$

$Z_{in}$  — 从初级看进去的等效电阻

$Z_L$  — 次级线圈所接纯电阻

$$\dot{U}_1 \dot{I}_1 = \dot{U}_2 \dot{I}_2 \quad \text{能量守恒}$$

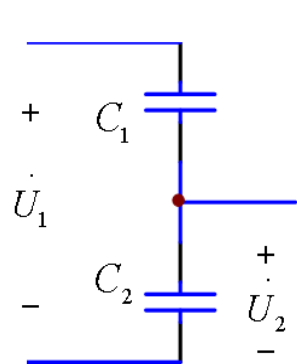
# 4.2 振荡器分析预备知识



## 4. 分压式外阻抗接入电路的阻抗变换

在实际并联谐振回路中，为了减少外接阻抗对回路有载  $Q_T$  值的影响，外接阻抗多用“**部分接入**”的方法。

$n$ -接入系数

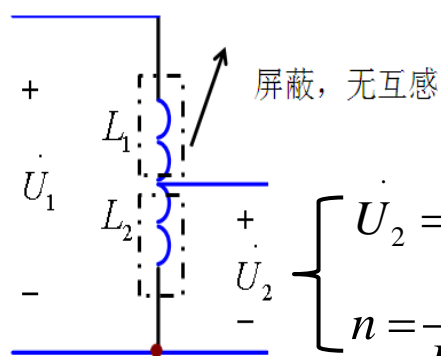
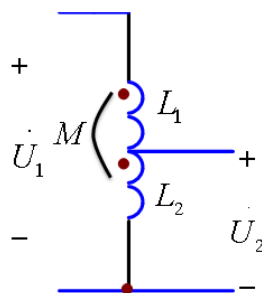


电容分压式

$$\dot{U}_2 = \frac{\frac{1}{j\omega C_2}}{\frac{1}{j\omega C_1} + \frac{1}{j\omega C_2}} \dot{U}_1 = \frac{C_1}{C_1 + C_2} \dot{U}_1 = n \dot{U}_1$$

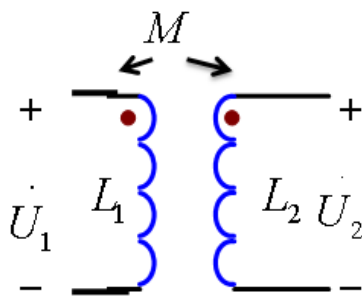
$$\begin{cases} C = \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2} \\ n = \frac{C}{C_2} = \frac{C_1}{C_1 + C_2} \end{cases}$$

自感变压器  
(自耦空芯变压器)



电感分压式

$$\begin{cases} \dot{U}_2 = n \dot{U}_1 \\ n = \frac{L_2}{L_1 + L_2} \end{cases}$$



互感式

耦合系数

$$\begin{cases} k = \frac{M}{\sqrt{L_1 L_2}} \\ \dot{U}_2 = n \dot{U}_1 \\ n = \frac{L_2 + M}{L_1 + L_2 + 2M} \end{cases}$$

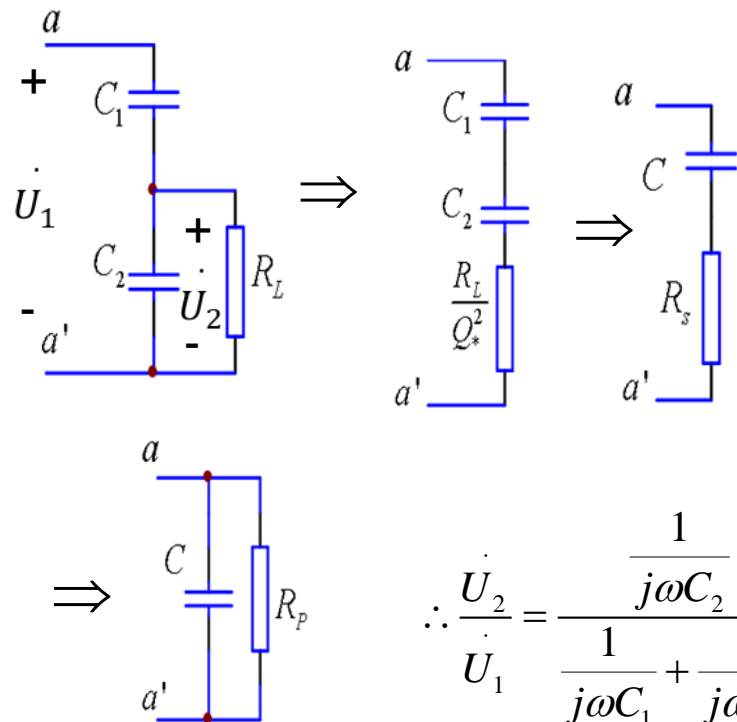
$$n = \sqrt{\frac{L_2}{L_1}} = \frac{M}{L_1} (k=1) \quad \text{全耦合变压器}$$



## 4.2 振荡器分析预备知识



以电容分压式部分接入为例



假定:  $Q_* = \frac{R_L}{X_{C_2}} = \omega C_2 R_L > 10$

$$\left\{ \begin{aligned} C &= \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2} & n &= \frac{C}{C_2} = \frac{C_1}{C_1 + C_2} & R_s &= \frac{R_L}{Q_*^2} \\ Q_{*2} &= \frac{X_C}{R_s} = \frac{1}{\omega R_s C} = \frac{(\omega R_L C_2)^2}{\omega R_L C} = \frac{C_2^2}{C} \omega R_L = \frac{C_2}{C} Q_* > 10 \\ R_p &= Q_{*2}^2 R_s = \left(\frac{C_2}{C} Q_*\right)^2 R_s = \left(\frac{C_2}{C} Q_*\right)^2 \frac{R_L}{Q_*^2} = \left(\frac{C_2}{C}\right)^2 R_L \\ \text{或 } G_p &= \left(\frac{C}{C_2}\right)^2 G_L = n^2 G_L \end{aligned} \right.$$

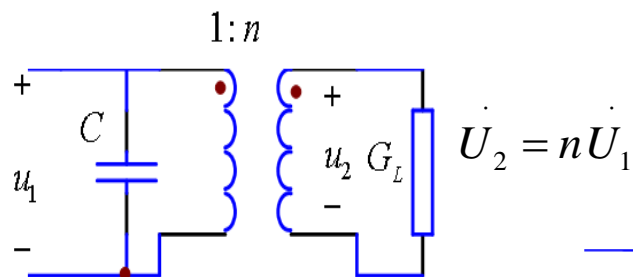
$$\therefore \frac{\dot{U}_2}{\dot{U}_1} = \frac{\frac{1}{j\omega C_2} // R_L}{\frac{1}{j\omega C_1} + \frac{1}{j\omega C_2} // R_L} = \frac{j\omega C_1 R_L}{1 + j\omega(C_1 + C_2)R_L}$$

$$\left\{ \begin{aligned} \left| \frac{\dot{U}_2}{\dot{U}_1} \right| &= \frac{\omega C_1 R_L}{\sqrt{1 + \omega^2 (C_1 + C_2)^2 R_L^2}} \approx \frac{\omega C_1 R_L}{\omega (C_1 + C_2) R_L} = \frac{C_1}{C_1 + C_2} = \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2} \cdot \frac{1}{C_2} = \frac{C}{C_2} = n \\ \varphi_{\frac{\dot{U}_2}{\dot{U}_1}} &= 90^\circ - \arctg[\omega(C_1 + C_2)R_L] < 3^\circ, \text{即相位影响很小} \end{aligned} \right.$$

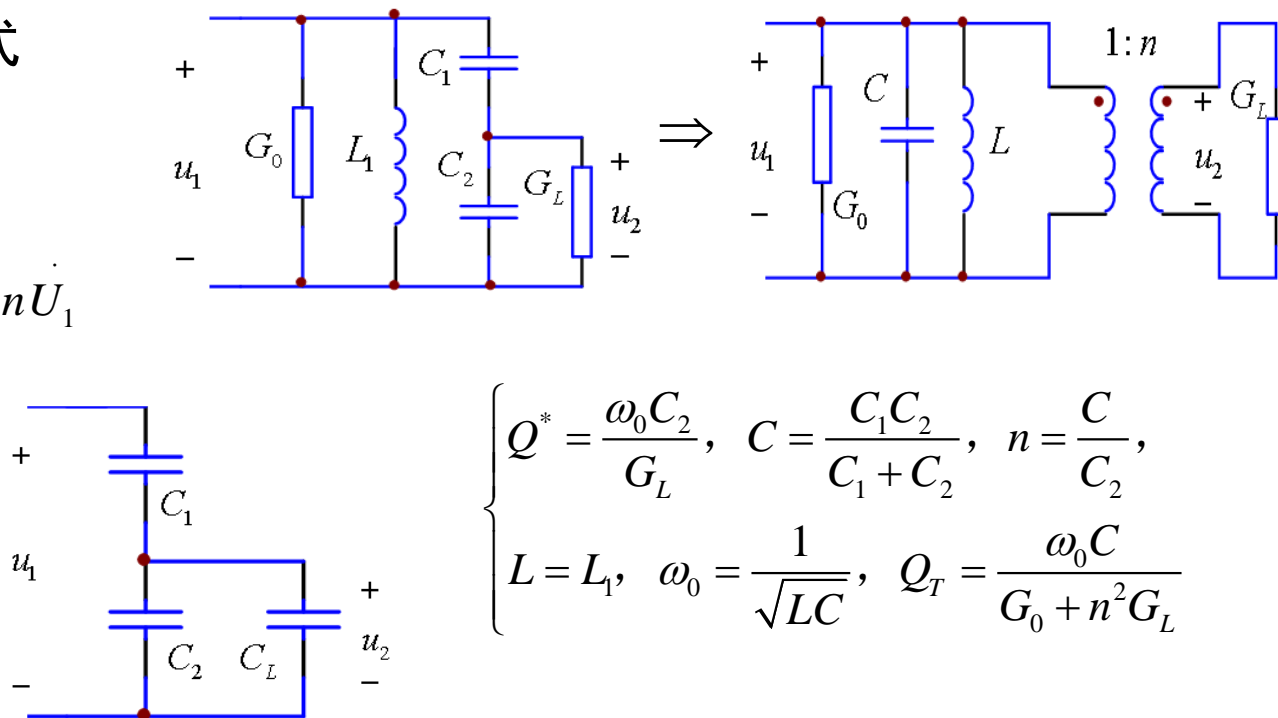
## 4.2 振荡器分析预备知识



近似条件下，电容分压式  
可看成图示变压器



容性负载



$$\begin{cases} Q^* = \frac{\omega_0 C_2}{G_L}, & C = \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2}, & n = \frac{C}{C_2}, \\ L = L_1, & \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}, & Q_T = \frac{\omega_0 C}{G_0 + n^2 G_L} \end{cases}$$

$$\begin{aligned} C_2' &= C_2 + C_L & C_L \text{ 较小} \\ C_\Sigma &= \frac{C_1 C_2'}{C_1 + C_2'} = \frac{C_1 (C_2 + C_L)}{C_1 + C_2 + C_L} = \frac{C_1 C_2 (1 + \frac{C_L}{C_2})}{(C_1 + C_2)(1 + \frac{C_L}{C_1 + C_2})} \\ &= C(1 + \frac{C_L}{C_2})(1 - \frac{C_L}{C_1 + C_2}) = C[1 + \frac{C_L}{C_2} - \frac{C_L}{C_1 + C_2} - \frac{C_L}{C_1 + C_2} \frac{C_L}{C_2}] \\ &= C[1 + \frac{C_L}{C_2} - \frac{C_L}{C_1 + C_2}] = C + \frac{C}{C_2} \frac{C_1}{C_1 + C_2} C_L = C + n^2 C_L \end{aligned}$$

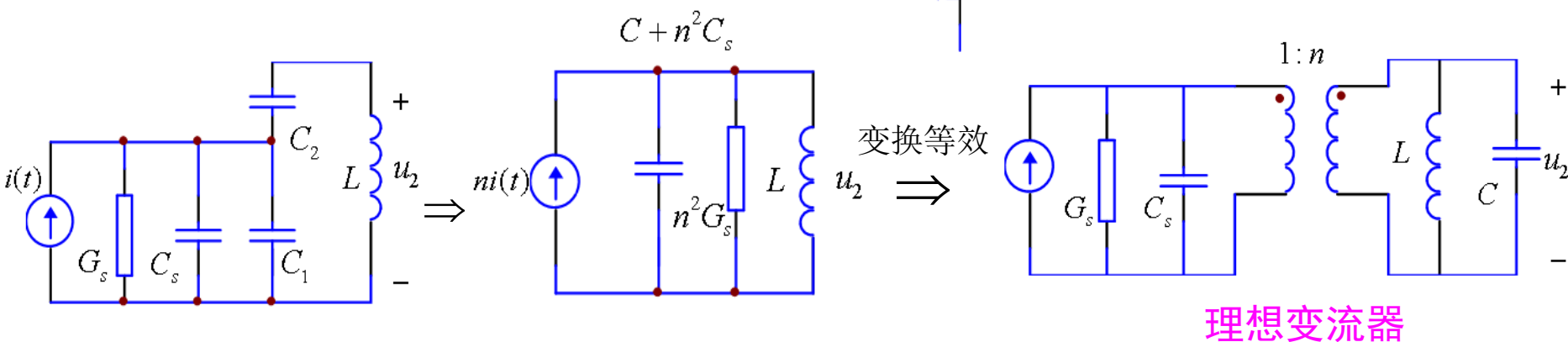
上述变换方法同样适用于其它类型的阻抗变换器，如电感分压式，阻抗变换器，自感式阻抗变换器等。见教材表4.2.1。为了保证变换的准确性，要保证  $Q^* > 10$

# 4.2 振荡器分析预备知识



## 4. 受控源阻抗变换

$$n = \frac{C}{C_1} < 1 \quad C = \frac{C_1 C_2}{C_1 + C_2} \quad \omega_0 = \frac{1}{\sqrt{LC}}$$



$C_s$ 对回路的影响相当于在回路中引入一个比 $C_s$ 小得多的 $n^2 C_s$ 。

$$\dot{U}_2(\omega) = \dot{I}(\omega) \left\{ \frac{1}{G_s} // \frac{1}{j\omega C_s} // \frac{1}{j\omega C_1} // \left( \frac{1}{j\omega C_2} + j\omega L \right) \right\} \times \frac{j\omega L}{j\omega L + \frac{1}{j\omega C_2}}$$