



第二章 非线性器件的分析方法

2.1 概述

2.2 指数律特性分析

2.3 折线律特性分析

2.4 差分特性分析

2.5 平方律特性和钳位平方律特性

2.6 时变参量分析法

2.6 时变参量分析法



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

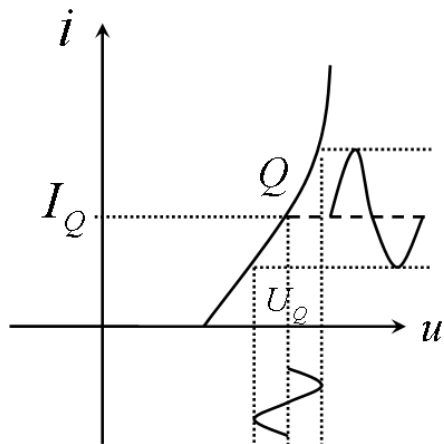
适用场合：非线性器件同时受到两个不同信号的激励

$$\left\{ \begin{array}{l} \text{大幅度正弦信号} \\ \text{（如载波信号）：} \quad U_1 \cos \omega_1 t \\ \text{小幅度信号：} \quad u_2(t) \end{array} \right.$$

且满足准线性条件： $U_1 \gg U_2$

1. 工作点不变

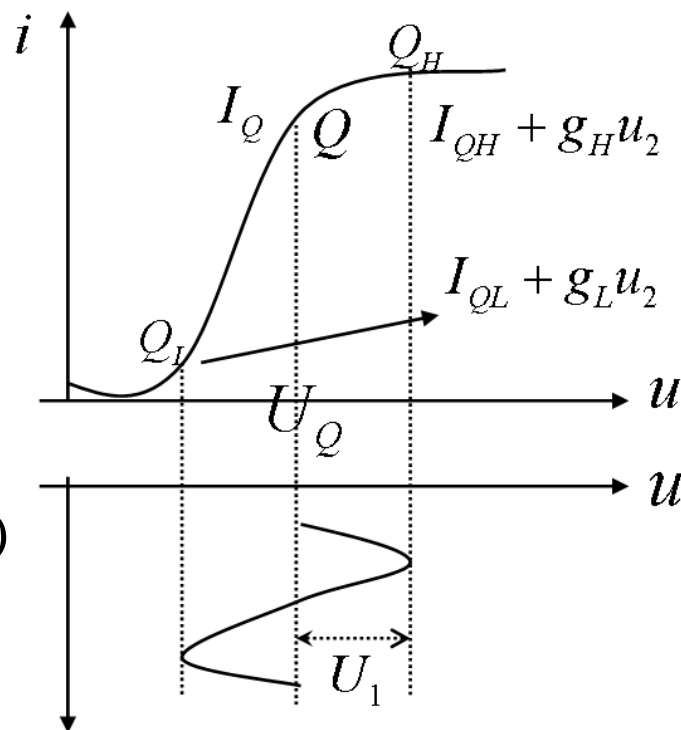
$$\begin{cases} u = U_Q + u_2(t) \\ i = I_Q + g u_2(t) \end{cases}$$



2. 工作点变化

$$\begin{aligned} u &= U_Q + U_1 \cos \omega_1 t + u_2(t) \\ &= U_Q(\omega_1 t) + u_2(t) \end{aligned}$$

I_Q 随 U_Q 变化, Δi 与 $u_2(t)$ 成正比



2.6 时变参量分析法



时变参量分析法思想：把 $U_Q + U_1 \cos \omega_1 t$ 看作非线性器件的偏置电压（**即工作点是时变的**），而把小幅度的输入信号 $u_2(t)$ 看作是激励。也就是说，对小信号而言，器件是线性的。

$$\text{设： } u = (U_Q + U_1 \cos \omega_1 t) + u_2(t) = U_Q(\omega_1 t) + u_2(t)$$

$$\text{则有： } i = I_Q(\omega_1 t) + g(\omega_1 t)u_2(t)$$

$I_Q(\omega_1 t)$ — 时变工作点电流；

$g(\omega_1 t)$ — 时变电导或时变跨导。

$I_Q(\omega_1 t)$, $g(\omega_1 t)$ 均受控于 $u_1(t)$, 与 $u_1(t)$ 有着相同的重复周期, 与 $u_2(t)$ 无关。

Fourier 级数展开：

$$I_Q(\omega_1 t) = I_{Q0} + I_{Q1} \cos \omega_1 t + \dots + I_{Qn} \cos n\omega_1 t + \dots$$

— I_{Qn} 时变工作电流的 n 次谐波幅度。

$$g(\omega_1 t) = g_0 + g_1 \cos \omega_1 t + \dots + g_n \cos n\omega_1 t + \dots$$

— g_n 时变电导的 n 次谐波幅度。

2.6 时变参量分析法



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

则有： $i = I_Q(\omega_1 t) + g(\omega_1 t)u_2(t)$

$$= I_{Q0} + I_{Q1} \cos \omega_1 t + \dots + I_{Qn} \cos n\omega_1 t + \dots$$

$$+ (g_0 + g_1 \cos \omega_1 t + \dots + g_n \cos n\omega_1 t + \dots)u_2(t)$$

若： $u_2(t) = U_2 \cos \omega_2(t)$

响应电流频率成分： $n\omega_1, \omega_2, n\omega_1 \pm \omega_2$

输出电压包含哪些频率分量则取决于滤波器。

时变电导计算公式：

$$g = \left. \frac{di}{du} \right|_{u=U_Q+U_1 \cos \omega_1 t}$$

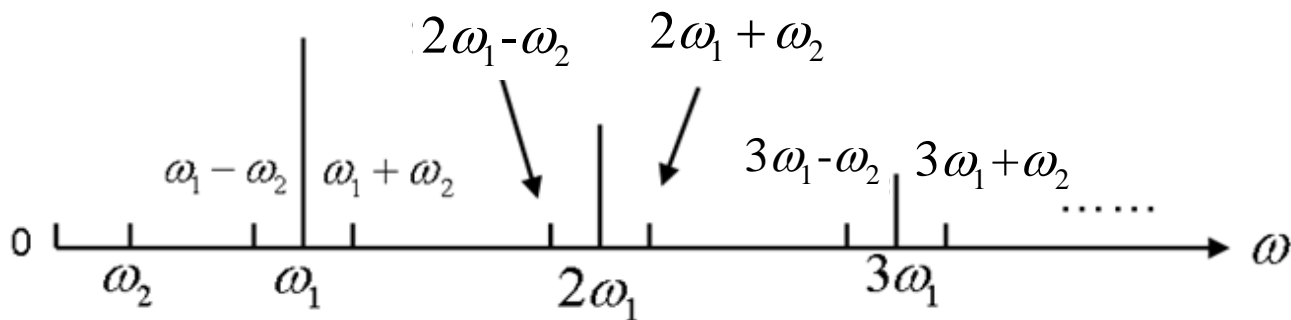
2.6 时变参量分析法



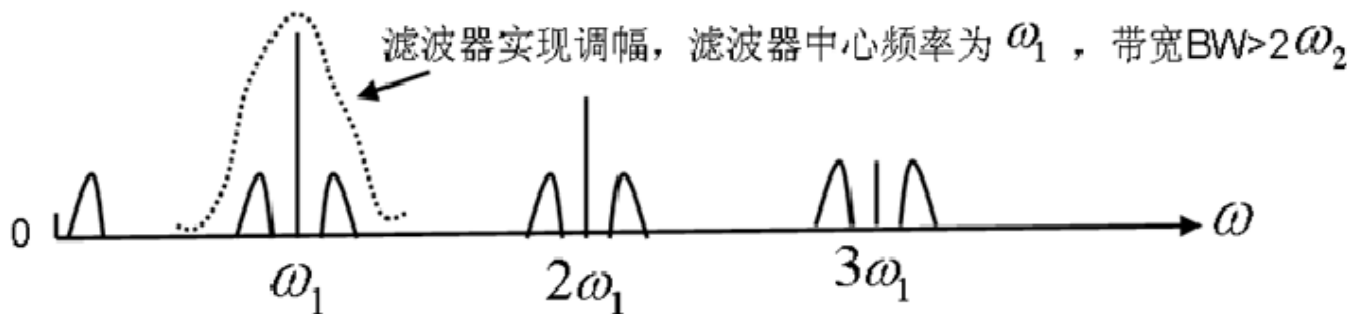
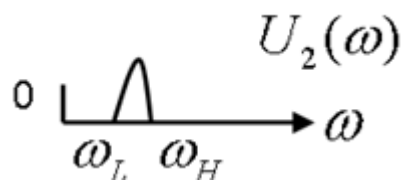
(1) $\omega_1 \gg \omega_2$ (调幅)

$u_2(t)$ —单一频率信号

$u_1(t)$ —高频载波



$u_2(t)$ —音频信号



一般调幅波频率成份:

ω_1	$\omega_1 + \omega_2$	$\omega_1 - \omega_2$
↓	↓	↓
幅值:		
I_{Q1}	$\frac{1}{2} g_1 U_2$	$\frac{1}{2} g_1 U_2$

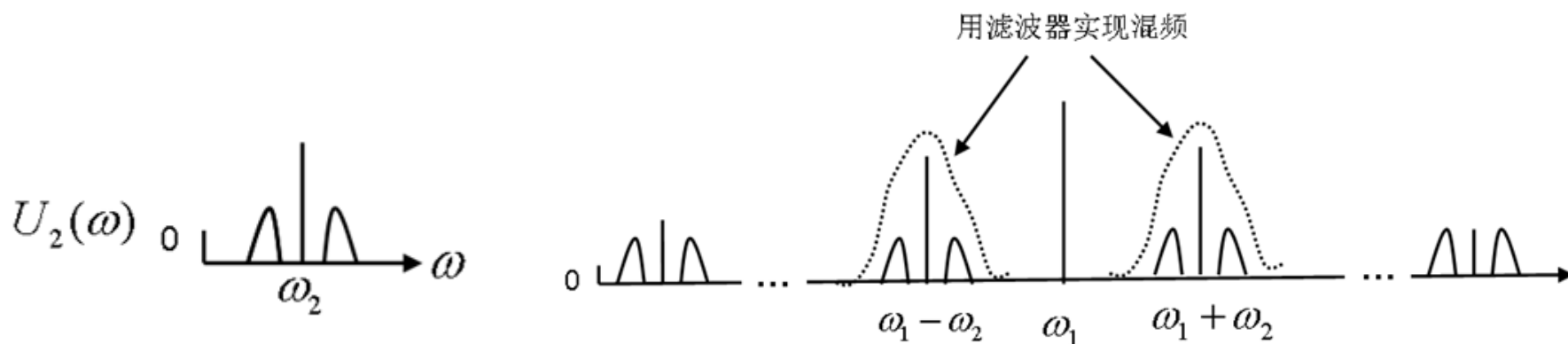
g_1 —时变电导基波分量

2.6 时变参量分析法



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

(2) $\omega_1 \approx \omega_2$ (混频)



混频信号频率成份:

$\omega_1 + \omega_2$ (上混频) 或 $\omega_1 - \omega_2$ (下混频)

幅值: $\frac{1}{2} g_1 U_2$

对混频而言, 只需要知道 g_1

2.6 时变参量分析法



例题1：计算指数律晶体管的时变跨导基波分量

解： $u_{BE} = U_{BE} + U_1 \cos \omega_1 t$, $i_C = \alpha i_E = \alpha I_{ES} \exp\left(\frac{u_{BE}}{U_r}\right)$

$$g(t) = \left. \frac{\partial i_C}{\partial u_{BE}} \right|_{u_{BE}=U_{BE}+U_1 \cos \omega_1 t} = \frac{\alpha I_{ES}}{U_r} \exp\left(\frac{U_{BE} + U_1 \cos \omega_1 t}{U_r}\right)$$

$$= \frac{\alpha I_{E0}}{U_r} \left(1 + 2 \sum_{n=1}^{\infty} \frac{I_n(x)}{I_0(x)} \cos n\omega_1 t\right)$$

$$\therefore g_1 = \frac{\alpha I_{E0}}{U_r} \cdot \frac{2I_1(x)}{I_0(x)} = G_{m1}(x)x \quad G_{m1}(x) = \frac{\alpha I_{E0}}{U_r} \cdot \frac{2I_1(x)}{xI_0(x)}$$

2.6 时变参量分析法



例题2：图中结型FET：

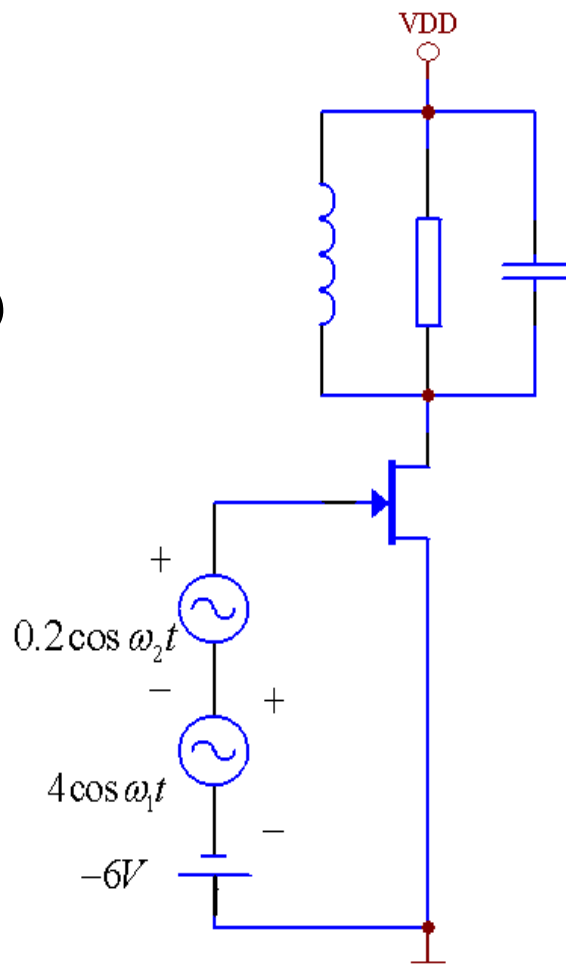
$$U_P = -4V, I_{DSS} = 16mA$$

$$u_{GS} = -6 + 4\cos\omega_1 t + 0.2\cos\omega_2 t (V)$$

，计算漏极电流中频率为

$\omega_1 - \omega_2$ 的电流幅度 I_{IF}

和 ω_1 的电流幅度 I_{D1}



2.6 时变参量分析法

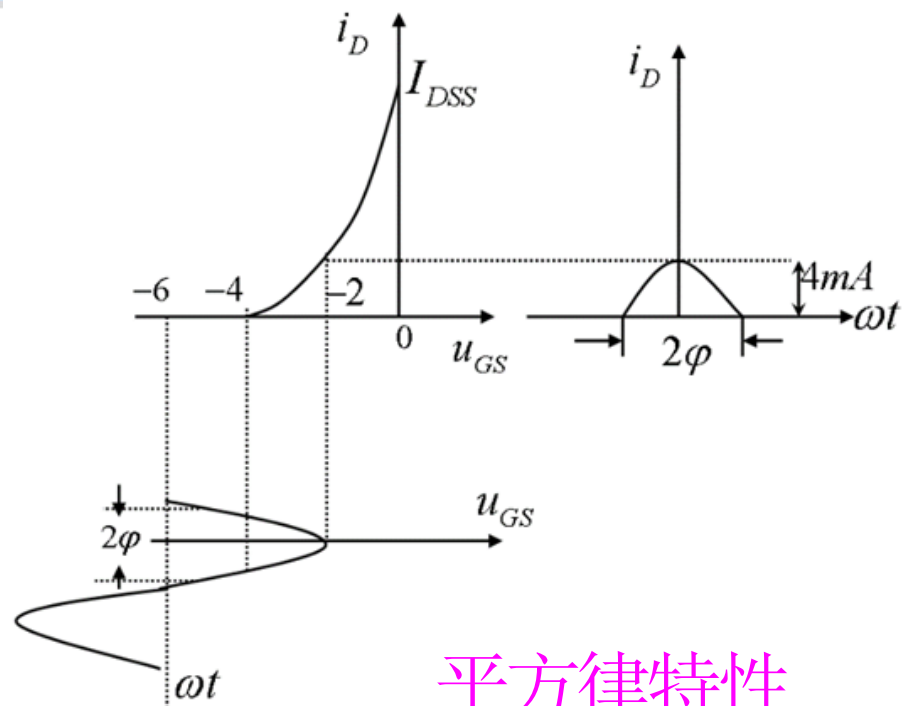


解:
$$i_D = I_{DSS} \left(1 - \frac{u_{GS}}{U_P}\right)^2$$

(1) 求 I_{D1}

$$u_{GS} = -6 + 4 \cos \omega_1 t$$

$i_D(\omega_1 t)$ 为正弦平方脉冲。



平方律特性

$$\begin{cases} \varphi = \arccos \frac{U_P - U_Q}{U_1} = \arccos \frac{-4 - (-6)}{4} = \frac{\pi}{3} \\ I_{DP} = 16 \left(1 - \frac{-2}{-4}\right)^2 = 4mA \\ \therefore I_{D1} = I_{DP} \alpha_1(\varphi) = 0.321 \times 4 = 1.284mA \end{cases}$$

2.6 时变参量分析法



(2) 求 I_{IF}

$$g(\omega_1 t) = \frac{di_D}{du_{GS}} = \begin{cases} \frac{2I_{DSS}}{-U_P} \left(1 - \frac{u_{GS}}{U_P}\right) \\ 0 \end{cases} = \begin{cases} 8\left(1 - \frac{u_{GS}}{-4}\right) \\ 0 \end{cases}$$

折线律特性

$$= \begin{cases} 8 + 2u_{GS} \big|_{u_{GS} = -6 + 4\cos\omega_1 t} \\ 0 \end{cases} = \begin{cases} -4 + 8\cos\omega_1 t \\ 0 \end{cases}$$

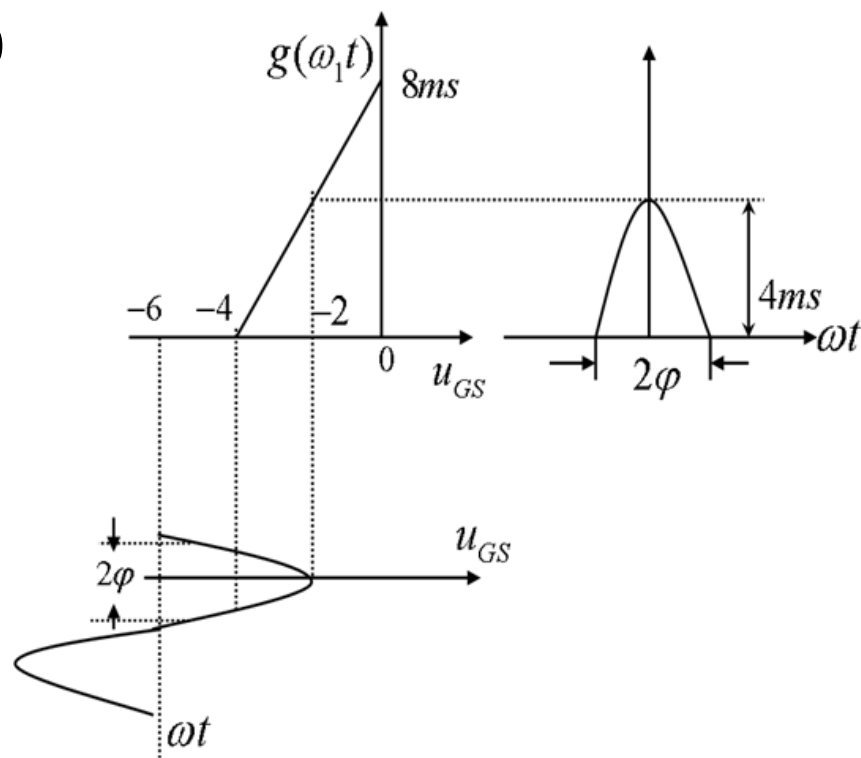
$\therefore g(\omega_1 t)$ 为通角为 $\varphi = \frac{\pi}{3}$ 的正弦脉冲

$$g_P = 4ms$$

$$g_1 = g_P \alpha_1(\varphi) = 4\alpha_1(60^\circ)$$

$$= 4 \times 0.391 = 1.564ms$$

$$I_{IF} = \frac{1}{2} g_1 U_2 = \frac{1}{2} \times 1.564 \times 0.2 = 0.1564mA$$

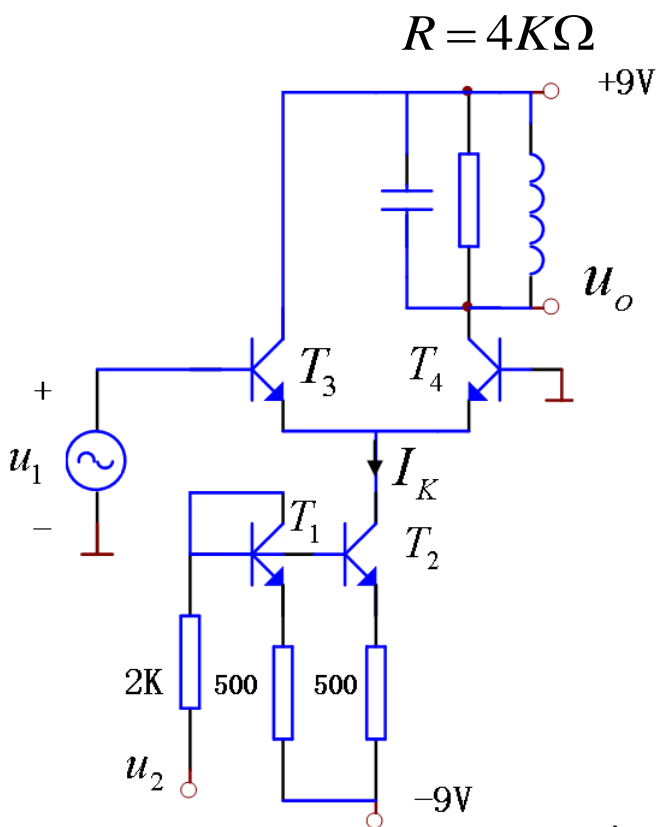


2.6 时变参量分析法



例题3. 在图示电路中, $\alpha = 0.96$, $u_1 = 104 \cos 10\pi \times 10^6 t (mV)$

$u_2 = 5 \cos 2\pi \times 10^3 t (V)$, 输出回路谐振于5MHz, 回路带宽为10KHz, 求 u_o



解: T_1, T_2 组成恒流源, T_3, T_4 组成差分电路

$$\omega_1 = 5MHz, \quad \omega_2 = 1KHz$$

$\therefore \omega_1$ 与 $\omega_1 \pm \omega_2$ 均在 RLC 滤波器的通带范围内。

对受 u_2 控制的恒流源有:

$$u_2 - \frac{I_K}{\alpha} \cdot 2 - 0.7 - \frac{I_K}{\alpha} \cdot 0.5 + 9 = 0$$

$$\Rightarrow I_K = 0.96 * \frac{u_2 + 8.3}{2 + 0.5} = 3.2 + 1.92 \cos 2\pi \times 10^3 t (mA)$$

2.6 时变参量分析法



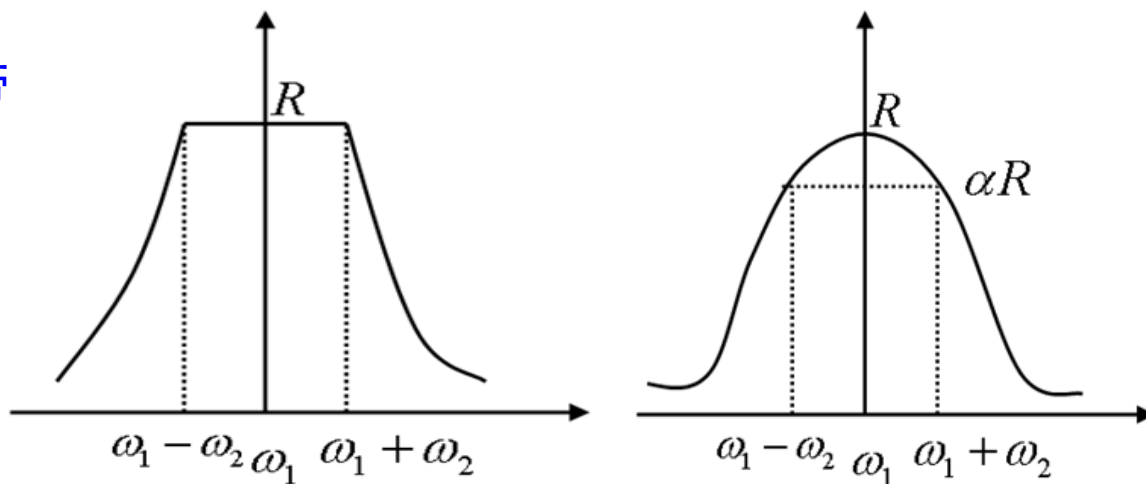
T_3, T_4 为差分电路，设在 u_1 的激励下，产生的电流为 i ，则有：

$$x = \frac{U_1}{U_r} = \frac{104}{26} = 4 \quad i = \frac{I_K}{2} \tanh\left(\frac{x}{2} \cos \omega_1 t\right),$$

$$I_1 = \alpha I_K a_1(4) = 0.96 \times (3.2 + 1.92 \cos 2\pi \times 10^3 t) \times 0.55897 \text{ mA}$$

$$\begin{aligned} \therefore u_o &= 9 + I_1 R \cos \omega t \\ &= 9 + 4 \times 0.96 \times 0.55897 (3.2 + 1.92 \cos 2\pi \times 10^3 t) \cos 10\pi \times 10^6 t \\ &= 9 + 6.87 (1 + 0.6 \cos 2\pi \times 10^3 t) \cos 10\pi \times 10^6 t \end{aligned}$$

注意：当线性滤波器的带宽不同时，不同频率分量对应的负载阻抗是不同的



2.6 时变参量分析法



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

作 业

- 2.12, 2.13 (例题)

习题解答

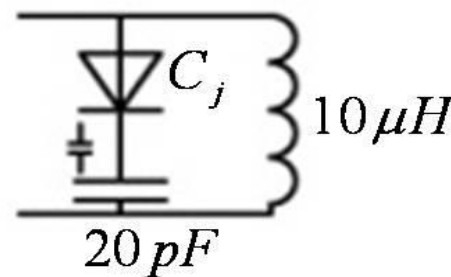


中国科学技术大学
University of Science and Technology of China

习题1.4(C)： 设非线性电容特性为： $C_j = 20(1 + 0.25u)^{-0.5}$ (pF)， u 在1~3V范围内变化，试画出图示接法下，回路的谐振频率 f 与 u 的关系。

解答：

$$\begin{cases} C = C_j \text{串} 20 = \frac{C_j \times 20}{C_j + 20} \\ f = \frac{1}{2\pi\sqrt{LC}} \end{cases}$$

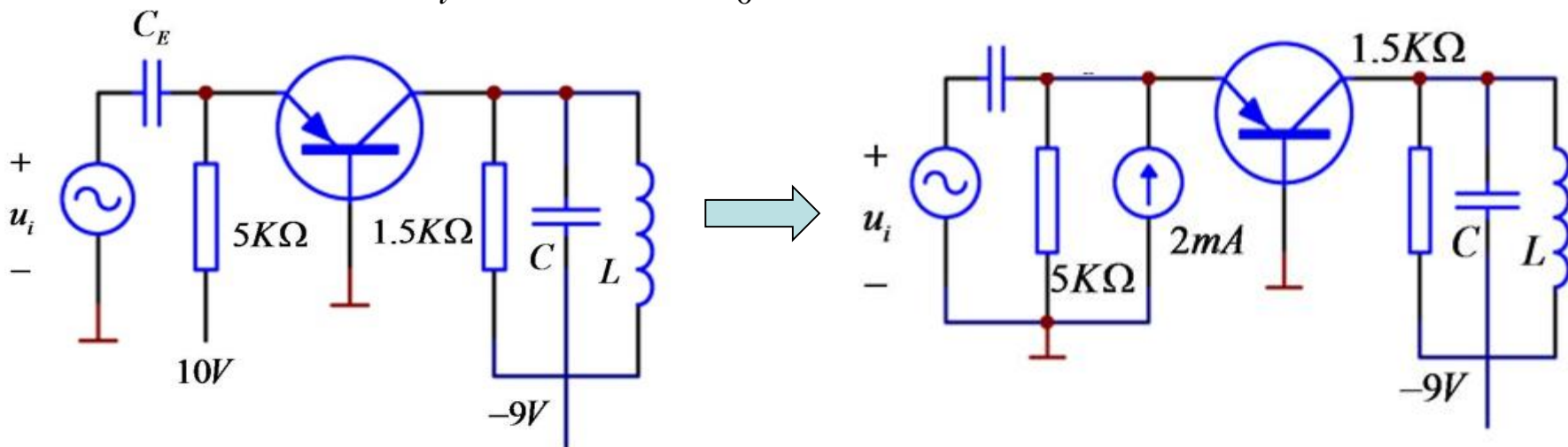


$$= \frac{1}{2\pi\sqrt{10 \times 10^{-6} \times 20 \text{串} [20(1 + 0.25u)^{-0.5}] \times 10^{-12}}} \text{HZ}$$

习题解答



习题2.4: 图示电路中, $\alpha = 0.98$, $I_{ES} = 2 \times 10^{-13} \text{ mA}$ 晶体管集电极回路调谐于输入信号频率上, $u_i = 260 \cos \omega_0 t (\text{mV})$, $Q_T = 50$, 计算输出电压表达式。



解答:

$$10 = 5I_{EQ} + U_r \ln \frac{I_{EQ}}{I_{ES}} = 5I_{EQ} + 0.026 \ln \frac{I_{EQ}}{2 \times 10^{-13}}$$

近似处理:

$$10 = 5I_{EQ} + 0.7 \quad G_{m1} = \alpha \frac{I_{E0}}{U_r} \frac{2I_1(x)}{xI_0(x)} = g_{mQ} \frac{2I_1(x)}{xI_0(x)}$$

$$\therefore u_o = -9 + G_{m1} U_i R_L \cos \omega_0 t$$