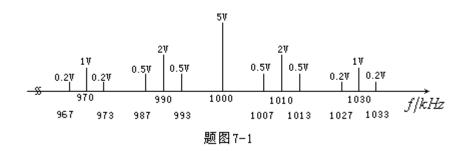
第7章习题解答

【7-1】 题图 7-1 是用频率为 1000kHz 的载波信号同时传送两路信号的频谱图。试写出它的电压表示式,并画出相应的实现方框图。计算在单位负载上的平均功率 P_{aV} 和频谱宽度



 BW_{AM} .

解: 这是一个二次调制的调制信号的频谱图:

一次调制的两个信号的表达式:

其1:调制信号 3KHz,载波信号 10KHz,已调信号的表达式为:

$$v_1(t) = (1 + 0.2\cos 6\pi \times 10^3 t)\cos 2\pi \times 10^4 t(V)$$

其 2: 调制信号 3KHz, 载波信号 10KHz, 已调信号的表达式为:

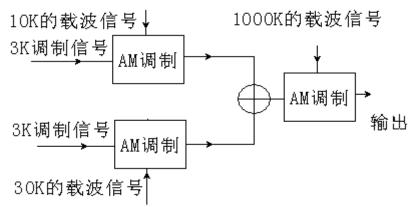
$$v_2(t) = 2(1+0.25\cos 6\pi \times 10^3 t)\cos 6\pi \times 10^4 t(V)$$

一次调制的两个信号叠加为:

 $\upsilon_3(t) = 2(1+0.25\cos 6\pi \times 10^3 t)\cos 6\pi \times 10^4 t(V) + (1+0.2\cos 6\pi \times 10^3 t)\cos 2\pi \times 10^4 t(V)$ 这是二次调制的已调制信号的表达式为:

$$\upsilon_o(t) = 5[1 + 0.4(1 + 0.25\cos 6\pi \times 10^3 t)\cos 6\pi \times 10^4 t +0.2(1 + 0.2\cos 6\pi \times 10^3 t)\cos 2\pi \times 10^4 t]\cos 2\pi \times 10^6 t$$

故实现的框图为:



【7-2】 试指出下列电压是什么已调信号?写出已调信号的电压表示式,并指出它们在单位电阻上消耗的平均功率 P_{av} 及相应频谱宽度。

(1)
$$\upsilon_{o}(t) = 2\cos 4\pi \times 10^{6} t + 0.1\cos 3996\pi \times 10^{3} t + 0.1\cos 4004\pi \times 10^{3} t(V)$$

(2)
$$\upsilon_o(t) = 4\cos 2\pi \times 10^6 t + 1.6\cos 2\pi \left(10^6 + 10^3\right)t + 0.4\cos 2\pi \left(10^6 + 10^4\right)t + 1.6\cos 2\pi \left(10^6 - 10^3\right)t + 0.4\cos 2\pi \left(10^6 - 10^4\right)t(V)$$

$$(3) \quad \upsilon_o(t) = 5\cos(\omega_0 + \omega_1 + \Omega_1)t + 5\cos(\omega_0 - \omega_1 - \Omega_1)t + 5\cos(\omega_0 + \omega_1 - \Omega_1)t$$

$$+ 5\cos(\omega_0 - \omega_1 + \Omega_1)t + 4\cos(\omega_0 + \omega_2 + \Omega_2)t + 4\cos(\omega_0 - \omega_2 - \Omega_2)t$$

$$+ 4\cos(\omega_0 + \omega_2 - \Omega_2)t + 4\cos(\omega_0 - \omega_2 + \Omega_2)t$$

解: 1、这是一个普通调幅波,调制信号为单频: 其已调信号的表达式为:

$$v_o(t) = 2(1+0.1\cos 4\pi \times 10^3 t)\cos 4\pi \times 10^6 t$$

单位电阻上的平均功率为:

$$P_{av} = (1 + \frac{1}{2}m_a^2)P_c = [1 + \frac{1}{2} \times (\frac{1}{5})^2] \times 4 = 4.08W$$

频谱宽度为: $BW = 2F = 2 \times 2 \times 10^3 = 4000 Hz = 4KHz$

2、这也是一个普通调幅波,调制信号含有两个频点:其已调信号的表达式为:

$$v_o(t) = 4(1 + 0.8\cos 2\pi \times 10^3 t + 0.2\cos 2\pi \times 10^4 t)\cos 2\pi \times 10^6 t$$

单位电阻上的平均功率为:

$$P_{av} = (1 + \frac{1}{2}m_{a1}^2 + \frac{1}{2}m_{a2}^2)P_c = [1 + \frac{1}{2} \times (\frac{4}{5})^2 + \frac{1}{2} \times (\frac{1}{5})^2] \times 16 = 21.44W$$

频谱宽度为:
$$BW = 2F_{\text{max}} = 2 \times 1 \times 10^4 = 20000 Hz = 20 KHz$$

3、这是两次双边带调幅波, 其已调信号的表达式为:

$$\upsilon_{o}(t) = 5\cos(\omega_{0} + \omega_{1} + \Omega_{1})t + 5\cos(\omega_{0} - \omega_{1} - \Omega_{1})t + 5\cos(\omega_{0} + \omega_{1} - \Omega_{1})t + 5\cos(\omega_{0} + \omega_{1} - \Omega_{1})t + 5\cos(\omega_{0} - \omega_{1} + \Omega_{1})t + 4\cos(\omega_{0} + \omega_{2} + \Omega_{2})t + 4\cos(\omega_{0} - \omega_{2} - \Omega_{2})t + 4\cos(\omega_{0} + \omega_{2} - \Omega_{2})t + 4\cos(\omega_{0} - \omega_{2} + \Omega_{2})t$$

$$10\cos(\alpha + \alpha)\tan(\alpha + 10\cos(\alpha + \alpha))$$

$$=10\cos(\omega_0+\omega_1)t\cos\Omega_1t+10\cos(\omega_0-\omega_1)t\cos\Omega_1t+$$

$$8\cos(\omega_0 + \omega_2)t\cos\Omega_2t + 8\cos(\omega_0 - \omega_2)t\cos\Omega_2t +$$

- $=20\cos\omega_0t\cos\omega_1t\cos\Omega_1t+16\cos\omega_0t\cos\omega_2t\cos\Omega_2t$
- $= (20\cos\omega_1 t \cos\Omega_1 t + 16\cos\omega_2 t \cos\Omega_2 t)\cos\omega_0 t$

单位电阻上的平均功率为:

$$P_{av} = \frac{1}{2} \times 20^2 + \frac{1}{2} \times 16^2 = 200 + 98 = 298W$$

频谱宽度为: $BW = 2F_{\text{max}} = 2 \times \max((\omega_1 + \Omega_1), (\omega_2 + \Omega_2))$

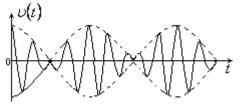
【7-3】 试画出下列三种已调信号的波形和频谱图。已知 $\omega_c >> \Omega$

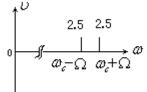
(1)
$$\upsilon(t) = 5\cos\Omega t\cos\omega_c t(V);$$

(2)
$$\upsilon(t) = 5\cos(\omega_c + \Omega)t;$$

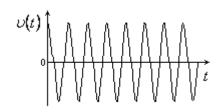
(3)
$$v(t) = (5+3\cos\Omega t)\cos\omega_c t$$
.

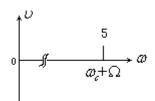
解: 1、这是一个双边带调幅波, 其波形与频谱图如下:



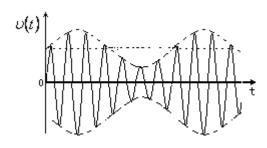


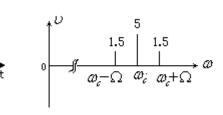
2、这是一个单频的单边带调幅波,是一个余弦波,其波形与频谱如下:





3、这是一个调制信号为单频的普通调幅波,其波形与频谱如下:



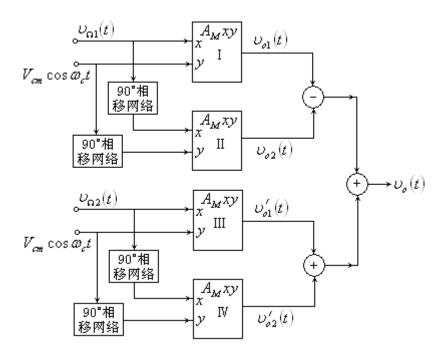


【7-4】 当采用相移法实现单边带调制时,若要求上边带传输的调制信号为 $V_{\Omega m1}\cos\Omega_1 t$,下边带传输的调制信号为 $V_{\Omega m2}\cos\Omega_2 t$,试画出其实现方框图。

解: 要实现的已调信号的数学表达式为:

$$\begin{split} &\upsilon_{o}(t) = V_{cm}V_{\Omega m1}\cos(\omega_{C} - \Omega_{1})t + V_{cm}V_{\Omega m2}\cos(\omega_{C} + \Omega_{2})t \\ &= V_{cm}V_{\Omega m1}\cos\omega_{C}t\cos\Omega_{1}t - V_{cm}V_{\Omega m1}\sin\omega_{C}t\sin\Omega_{1}t + \\ &V_{cm}V_{\Omega m2}\cos\omega_{C}t\cos\Omega_{2}t + V_{cm}V_{\Omega m2}\sin\omega_{C}t\sin\Omega_{2}t \end{split}$$

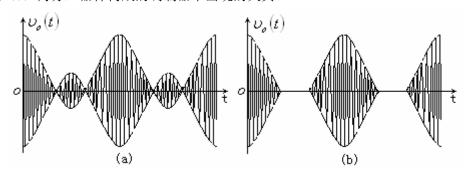
根据表达式给出的实现的方框图为:



【7-5】 何谓过调幅?为何双边带调制信号和单边带调制信号均不会产生过调幅?解:调幅度是表征调幅信号的重要参数,它的一般定义式为

$$m_a = \frac{V_{m \max} - V_{m \min}}{V_{m \max} + V_{m \min}} \times 100\%$$

式中, V_{mmax} 和 V_{mmin} 分别是调幅信号电压的最大振幅和最小振幅。显然, m_a 必须小于或等于 1。否则,当 m_a >1 时,在调制信号相位为 π 值附近, $\upsilon_o(t)$ 变为负值,以单边带调制信号为例:如图(a)所示,它的包络已不能反映调制信号的变化而造成失真,通常将这种失真称为过调幅失真。不过,在实际调幅电路中,图(a)为乘法器构成的调制器中出现的失真;图(b)为分立器件构成的调制器中出现的失真。



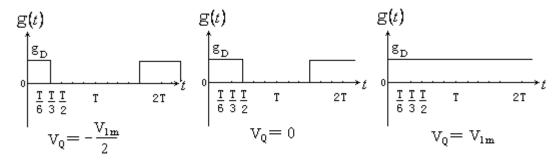
【7-7】一非线性器件的伏安特性为

$$i = \begin{cases} g_D v & v > 0 \\ 0 & v \le 0 \end{cases}$$

式中 $v=V_Q+v_1+v_2=V_Q+V_{1m}\cos\omega_1t+V_{2m}\cos\omega_2t$ 。若 V_{2m} 很小,满足线性时变条件,则在 $V_Q=-V_{1m}/2$ 、0、 V_{1m} 三种情况下,画出 $g(v_1)$ 波形,并求出时变增量电导 $g(v_1)$ 的

表示式,分析该器件在什么条件下能实现振幅调制、解调和混频等频谱搬移功能。

解: V_{2m} 很小,满足线性时变条件,故在 $V_{Q} = -V_{1m}/2$,0、 V_{1m} 三种情况对应的 $g(v_1)$ 的 波形如下:



其时变电导的表达式分别为:

$$g(v_1) = \begin{cases} g_D & 2k\pi - \frac{\pi}{3} < \omega t < 2k\pi + \frac{\pi}{3} \\ 0 & 2k\pi + \frac{\pi}{3} < \omega t < 2k\pi + \frac{5\pi}{3} \end{cases} \qquad V_Q = -V_{lm} / 2$$
$$\begin{cases} g_D & 2k\pi - \frac{\pi}{3} < \omega t < 2k\pi + \frac{\pi}{3} \\ \end{cases}$$

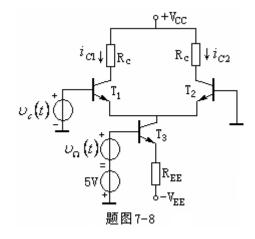
$$g(\nu_{1}) = \begin{cases} g_{D} & 2k\pi - \frac{\pi}{2} < \omega t < 2k\pi + \frac{\pi}{2} \\ 0 & 2k\pi + \frac{\pi}{2} < \omega t < 2k\pi + \frac{3\pi}{2} \end{cases} \quad V_{Q} = 0$$

$$g(v_1) = g_D \qquad \qquad V_Q = V_{1m}$$

输出的电流表达式可以为:

 $i=I_0(t)+g(t)\upsilon_2$ 可以知道在前面的两种条件下,输出的 i 的表达式中含有两个信号的乘积,可以实现频率变换,故可以实现调幅、混频和实现解调的功能,但是当 $\mathbf{V}_Q=\mathbf{V}_{\mathrm{Im}}$ 输出中不含有两个信号的乘积项,不含有频率变换的功能,故不能实现调幅、混频与解调。

【7-8】 在题图 7-8 所示的差分对管调制电路中,已知 $v_c(t) = 360\cos 10\pi \times 10^6 t (mV)$, $v_{\Omega}(t) = 5\cos 2\pi \times 10^3 t$ (mV) , $V_{CC} = \left|V_{EE}\right| = 10V$, $R_{EE} = 15 k\Omega$,晶体三极管 β 很大, $V_{BE(on)}$ 可忽略。试用开关函数求 $i_C = (i_{C1} - i_{C2})$ 值。



解:根据题意可知:

$$i_C = (i_{C1} - i_{C2}) = I_0 th(\frac{\upsilon_C}{2V_T}) = \frac{15 + \upsilon_\Omega}{15} th(\frac{\upsilon_C}{2V_T}) (mA)$$

输入的载波信号的幅度大于105毫伏,可以视为大信号,故:

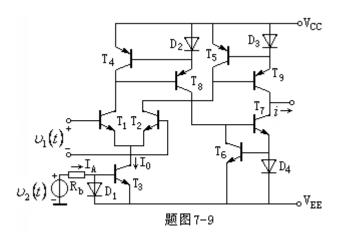
$$i_C = (i_{C1} - i_{C2}) \approx (1 + \frac{\upsilon_{\Omega}}{15}) K_2(\omega_C t) \qquad (mA)$$
$$= (1 + \frac{\upsilon_{\Omega}}{15}) \left[\frac{4}{\pi} \cos(\omega_C t) - \frac{4}{3\pi} \cos(3\omega_C t) + \ldots \right]$$

可见,输出的表达式中可以选出:

$$i_C = \frac{4}{\pi} (1 + \frac{\nu_{\Omega}}{15}) \cos(\omega_C t) = \frac{4}{\pi} (1 + \frac{\cos 2\pi \times 10^3 t}{3}) \cos(2\pi \times 10^6 t)$$

【7-9】 题图 7-9 所示为单差分对管电路,图中 $T_1 \sim T_3$ 、 D_1 组成差分放大器, T_4 、 T_8 、 D_2 , T_5 、 T_9 、 D_3 和 T_6 、 T_7 、 D_4 组成三个电流源电路,若各管β足够大, $V_{EE(on)}$ 可忽略,试导出输出电流 i 的表达式。若 $v_1(t) = V_{1m} \cos \omega_c t$,

$$\upsilon_{2}(t) = V_{2m} \cos \Omega t$$
 , $\exists V_{2m} < |V_{EE}|$,



试画出下列两种情况下的输出电流 i 的波形及其频谱图: (1) V_{lm} 很小,处于小信号工作状态; (2) V_{lm} 很大,处于开关工作状态。

解: T_4 、 T_8 、 D_2 ,和 T_5 、 T_9 、 D_3 组成的电流源电路分别作为 T_1 ~ T_3 ,组成的差分对放大器的负载,并与 T_6 、 T_7 、 D_4 组成这个电流源电路完成双端输入到单端输出的电流的转换,同时使输出电流具有双端输出的功能。

 $V_{2m} < V_{EE}$, $V_{EE(on)}$ 可忽略说明 T3 总是可以受到的 $\upsilon_2(t) = V_{2m} \cos \Omega t$ 线性控制。

故电流可以表示为:
$$i = i_1 - i_2 = I_0(t)th(\frac{\upsilon_1}{2\upsilon_T}) = \frac{\beta_3\upsilon_2}{R_b}th(\frac{\upsilon_1}{2\upsilon_T})$$

(1) V_{lm} 很小,处于小信号工作状态时;

$$i = i_1 - i_2 = I_0(t)th(\frac{\upsilon_1}{2\upsilon_T}) \approx \frac{\beta_3 \upsilon_2}{R_b} \frac{\upsilon_1}{2\upsilon_T} = \frac{\beta_3}{R_b 2\upsilon_T} \upsilon_1 \upsilon_2$$

故其完成一个理想的乘法电路,输出的频谱为两个信号的线性搬移,即输出为 $\omega_1 \pm \omega_2$ 的频率成分。

(2) V_{lm} 很大,处于开关工作状态。

$$i = i_1 - i_2 = I_0(t)th(\frac{v_1}{2v_T}) = \frac{\beta_3 v_2}{R_b} k_2(v_1)$$

可见,输出为 $(2k+1)\omega_1\pm\omega_2$ 的频率成分,其中k为正整数。

【7-10】 一双差分对平衡调制器如题图 7-10 所示, 其单端输出电流

$$i_{I} = \frac{I_{0}}{2} + \frac{i_{5} - i_{6}}{2} \operatorname{th} \frac{q v_{1}}{2kT} \approx \frac{I_{0}}{2} + \frac{v_{2}}{R_{s}} \operatorname{th} \frac{q v_{1}}{2kT}$$

试分析为实现下列功能(不失真),两输入端各自应加什么信号电压?输出端电流包含哪些频率分量,输出滤波器的要求是什么?

(1) 混频 (取 $\omega_I = \omega_L - \omega_C$); (2) 双

边带调制; (3) 双边带调制波解调。

解: (1) 要实现混频(取 $\omega_I = \omega_L - \omega_C$)

υ, 输入本振信号并处在大信号工作状态,

 $\upsilon_2(t)$ 输入已调制信号,为小信号。

$$\begin{split} &i_{I} = \frac{I_{0}}{2} + \frac{i_{5} - i_{6}}{2} \operatorname{th} \frac{q \upsilon_{1}}{2kT} \approx \frac{I_{0}}{2} + \frac{\upsilon_{2}}{R_{e}} \operatorname{th} \frac{q \upsilon_{1}}{2kT} \approx \frac{I_{0}}{2} + \frac{\upsilon_{2}}{R_{e}} \mathrm{k}_{2}(\omega_{L}t) \\ &= \frac{I_{0}}{2} + \frac{\upsilon_{2}}{R_{e}} [\frac{4}{\pi} \cos \omega_{L}t - \frac{4}{3\pi} \cos 3\omega_{L}t + \frac{4}{5\pi} \cos 5\omega_{L}t + \cdots] \\ &= \frac{I_{0}}{2} + \frac{2V_{\Omega}}{\pi R_{e}} \cos(\omega_{L} \pm \omega_{C})t - \frac{2V_{\Omega}}{3\pi R_{e}} \cos(3\omega_{L} \pm \omega_{C})t + \cdots \end{split}$$

故输出的电流中含有: 直流, $(2k+1)\omega_L\pm\omega_C$ 的频率成分,其中 k 为 0,1,2…等。

故输出的滤波器为中心频率为 $\omega_L - \omega_C$ 带通滤波器,

(2)双边带调制, υ_1 输入载波信号并处在大信号工作状态, $\upsilon_2(t)$ 输入调制信号,为小信号。

$$\begin{split} &i_{I} = \frac{I_{0}}{2} + \frac{i_{5} - i_{6}}{2} \operatorname{th} \frac{q \upsilon_{1}}{2kT} \approx \frac{I_{0}}{2} + \frac{\upsilon_{2}}{R_{e}} \operatorname{th} \frac{q \upsilon_{1}}{2kT} \approx \frac{I_{0}}{2} + \frac{\upsilon_{2}}{R_{e}} \mathrm{k}_{2}(\omega_{C}t) \\ &= \frac{I_{0}}{2} + \frac{\upsilon_{2}}{R_{e}} \left[\frac{4}{\pi} \cos \omega_{C}t - \frac{4}{3\pi} \cos 3\omega_{C}t + \frac{4}{5\pi} \cos 5\omega_{C}t + \cdots \right] \\ &= \frac{I_{0}}{2} + \frac{2V_{\Omega m}}{\pi R_{e}} \cos(\omega_{C} \pm \Omega)t - \frac{2V_{\Omega m}}{3\pi R_{e}} \cos(3\omega_{L} \pm \Omega)t + \cdots \end{split}$$

故输出的电流中含有:直流, $(2k+1)\omega_{c}\pm\Omega$ 的频率成分,其中 k 为 0, 1, 2…等。

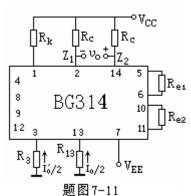
故输出的滤波器为中心频率为 ω_c 带通滤波器。

(3) 双边带调制的解调, v_1 输入双边带已调制信号。 $v_2(t)$ 输入与载波信号同步的同步信号。

$$\begin{split} i_I &= \frac{I_0}{2} + \frac{i_5 - i_6}{2} \operatorname{th} \frac{q \upsilon_1}{2kT} \approx \frac{I_0}{2} + \frac{\upsilon_2}{R_e} \operatorname{th} \frac{q \upsilon_1}{2kT} \approx \frac{I_0}{2} + \frac{\upsilon_2}{R_e} \operatorname{k}_2(\omega_C t) \\ &= \frac{I_0}{2} + \frac{\upsilon_2}{R_e} \left[\frac{4}{\pi} \cos \omega_C t - \frac{4}{3\pi} \cos 3\omega_C t + \frac{4}{5\pi} \cos 5\omega_C t + \cdots \right] \\ &= \frac{I_0}{2} + \frac{V_{\Omega m}}{\pi R_e} \cos(\omega_C \pm \Omega) t \cos \omega_C t - \frac{2V_{\Omega m}}{3\pi R_e} \cos(3\omega_L \pm \Omega) t \cos \omega_C t + \cdots \end{split}$$

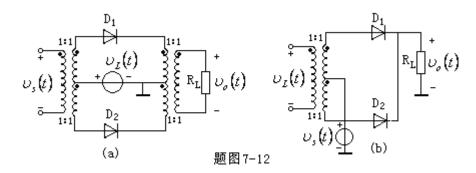
故输出的电流中含有:直流, $2k\omega_c\pm\Omega$ 的频率成分,其中 k 为 0,1,2…等。故输出的滤波器为低通滤波器。

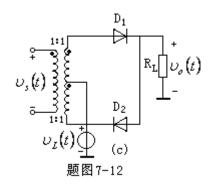
【7-11】 运用题图 7-11 所示 BG314 集成模拟相 乘器实现相乘功能。已知外接元件 $R_3 = R_{13} = 18.8 k \Omega$, $R_C = 5 k \Omega$, $R_{el} = R_{e2} = 10 k \Omega$, $V_{CC} = \left| V_{EE} \right| = 20 V$, $V_{BE(on)} = 0.7 V$, β 足够大,在下列两种情况下试求 υ 。 表示式、电路功能、对外接滤波器的要求。(1) $\upsilon_x = 50$ $\cos \omega_c t(mV)$, $\upsilon_y = 2 \cos \omega_L t(V)$; (2) $\upsilon_x = 500 \cos \Omega t(mV)$, $\upsilon_y = 2 \cos \omega_c t(V)$ 。



解: 根据 BG314 的内部结构图可知:

性均为从原点出发,斜率为 gD 的直线,且二极管工作在受 vL 控制的开关状态。





解: 1、两个二极管导通时对应的电导为 $g = \frac{g_D}{2g_D R_L + 1}$

流进负载的电流为:

$$i_{L} = i_{D1} - i_{D2} = \frac{2g_{D}}{2g_{D}R_{L} + 1}K_{1}(\omega_{L}t)\upsilon_{S}(t)$$

$$\upsilon_{o} = i_{L}R_{L} = \frac{2g_{D}R_{L}}{2g_{D}R_{L} + 1}K_{1}(\omega_{L}t)\upsilon_{S}(t)$$

2、两个二极管导通时对应的电导为
$$g = \frac{g_D}{g_D R_L + 1}$$

正半周 D_1 导通、 D_2 截止,负半周 D_1 截止、 D_2 导通,流进负载的电流为:

$$\begin{split} i_{L} &= i_{D1} + i_{D2} = \frac{g_{D}}{g_{D}R_{L} + 1} \{ K_{1}(\omega_{L}t)[\upsilon_{L}(t) + \upsilon_{S}(t)] + K_{1}(\omega_{L}t - \pi)[\upsilon_{L}(t) - \upsilon_{S}(t)] \\ &= \frac{g_{D}}{g_{D}R_{L} + 1} [K_{2}(\omega_{L}t)\upsilon_{S}(t) + \upsilon_{L}(t)] \\ \upsilon_{o} &= i_{L}R_{L} = \frac{g_{D}R_{L}}{g_{D}R_{L} + 1} [K_{2}(\omega_{L}t)\upsilon_{S}(t) + \upsilon_{L}(t)] \end{split}$$

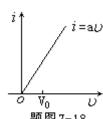
3、两个二极管导通时对应的电导为
$$g = \frac{g_D}{g_D R_L + 1}$$

正半周 D_1 导通、 D_2 截止, 负半周 D_1 截止、 D_2 导通, 流进负载的电流为:

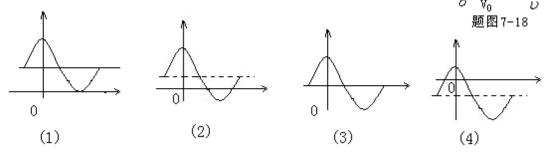
$$\begin{split} &i_{L} = i_{D1} - i_{D2} = \frac{g_{D}}{g_{D}R_{L} + 1} \{K_{1}(\omega_{L}t)[\upsilon_{L}(t) + \upsilon_{S}(t)] - K_{1}(\omega_{L}t - \pi)[\upsilon_{S}(t) - \upsilon_{L}(t)] \\ &= \frac{g_{D}}{g_{D}R_{L} + 1} [K_{2}(\omega_{L}t)\upsilon_{S}(t) + \upsilon_{L}(t)] \\ &\upsilon_{o} = i_{L}R_{L} = \frac{g_{D}R_{L}}{g_{D}R_{L} + 1} [K_{2}(\omega_{L}t)\upsilon_{S}(t) + \upsilon_{L}(t)] \end{split}$$

【7-18】设一非线性器件的静态伏安特性如题图 7-18 所示,其斜率为 a,设本振电压的振幅 $V_{Lm}=V_0$; 求变频器在下列四种情况下的变频跨导 g_c :

(1) 偏压为 V_0 ; (2) 偏压为 V_0 / 2; (3) 偏压为零; (4) 偏压为 $-V_0$ / 2。



解: 四种情况下对应的波形图如下:



- 1、在输入信号的整个周期内,本振信号都导通,故导通的跨导为: g = a 满足线性性,故不存在频率变换,故变频跨导为 0。
- 2、在输入信号的大半周期内,输入本振信号导通,对应的图形为(2):

故输出的对输入的跨导为:
$$g_c = \begin{cases} a & 2k\pi - \frac{5}{6}\pi < \omega t < 2k\pi + \frac{5}{6}\pi \\ 0 & 2k\pi + \frac{5}{6}\pi < \omega t < 2k\pi + \frac{7}{6}\pi \end{cases}$$

故输出的傅氏级数的第1项为:

$$g_1 = \frac{1}{\pi} \int_{2k\pi - \frac{5}{6}\pi}^{2k\pi + \frac{5}{6}\pi} a\cos\omega t d\omega t = \frac{2}{\pi} a\sin\frac{5}{6}\pi = \frac{a}{\pi}$$

故变频跨导为 $g = \frac{1}{2}g_1 = \frac{a}{2\pi}$

3、在输入信号的半周期内,输入本振信号导通,对应的图形为(3):

故输出的对输入的跨导为:
$$g_C = \begin{cases} a & 2k\pi - \frac{1}{2}\pi < \omega t < 2k\pi + \frac{1}{2}\pi \\ 0 & 2k\pi + \frac{1}{2}\pi < \omega t < 2k\pi + \frac{3}{2}\pi \end{cases}$$

故输出的傅氏级数的第1项为:

$$g_1 = \frac{1}{\pi} \int_{2k\pi - \frac{1}{2}\pi}^{2k\pi + \frac{1}{2}\pi} a\cos\omega t d\omega t = \frac{2}{\pi} a\sin\frac{1}{2}\pi = \frac{2a}{\pi}$$

故变频跨导为 $g = \frac{1}{2}g_1 = \frac{a}{\pi}$

4、在输入信号的半周期内,输入本振信号导通,对应的图形为(4):

故输出的对输入的跨导为:
$$g_{C} = \begin{cases} a & 2k\pi - \frac{1}{3}\pi < \omega t < 2k\pi + \frac{1}{3}\pi \\ 0 & 2k\pi + \frac{1}{3}\pi < \omega t < 2k\pi + \frac{4}{3}\pi \end{cases}$$

故输出的傅氏级数的第1项为:

$$g_1 = \frac{1}{\pi} \int_{2k\pi - \frac{1}{2}\pi}^{2k\pi + \frac{1}{2}\pi} a\cos\omega t d\omega t = \frac{2a}{\pi} \sin\frac{1}{3}\pi = \frac{\sqrt{3}a}{\pi}$$

故变频跨导为
$$g = \frac{1}{2} g_1 = \frac{\sqrt{3}}{2\pi} a$$