

349054

成都工學院圖書館

其本館藏

高等学校教材

无綫电技术基础

下 册

管致中 何振亚 貢 璧 編



人民教育出版社

12
5

无綫电技术基础

下 册

管致中 何振亚 貢 璧 編

人民教育出版社

本书系根据1962年6月审訂的高等工业学校“无线电技术基础”教学大纲(試行草案)編写的;与上册内容相銜接。上册的内容是线性系統,本册的内容則是非线性系統。

本书首先討論非线性系統的近似分析方法,然后研究高频信号通过非线性系統的各种頻率变换作用,包括諧振放大、倍頻、調制、檢波、变频、拍頻等过程的基本原理,再轉入到正弦波自激振荡器以及振荡理論的研究,最后研究稳定理論。全书着重闡明物理概念;各章中均插有例題。

本书第十、十一、十四、十五、十六等章由管致中同志編写,第十二、十三章由何振亚同志編写。全书經馮秉鈞同志审校。

本书可作为高等工业学校无线电技术专业“无线电技术基础”課程的試用教科书,也可供相近专业的师生和有关科技工作人員参考。

无线电技术基础

下 册

管致中 何振亚 貢 璧 編

北京市书刊出版业营业許可証出字第2号

人民教育出版社出版(北京景山东街)

人民教育印刷厂印装

新华书店北京发行所发行

各地新华书店經售

統一书号K15010·1128 开本850×1168¹/₃₂ 印张8

字数207,000 印数0,001-8,500 定价(7)¥0.90

1963年12月第1版 1963年12月北京第1次印刷

下册目录

第十章 非线性电路的分析方法	1
§ 10.1 引言.....	1
§ 10.2 分析非线性电路的基本方法.....	4
§ 10.3 非线性元件伏安特性的近似表示法.....	6
** § 10.4 非线性电路的线性分析法.....	16
§ 10.5 非线性电路的幂级数分析法.....	20
§ 10.6 非线性电路的折线分析法.....	23
§ 10.7 电子管的折合参数及电子管电路的等效电路.....	28
§ 10.8 用图解法求非线性电路中的谐波分量.....	31
第十一章 谐振放大和倍频	35
§ 11.1 引言.....	35
§ 11.2 弱信号谐振放大的原理.....	38
§ 11.3 电压谐振放大器中电压和电流的关系, 电压放大系数.....	43
§ 11.4 强信号谐振放大的原理.....	49
§ 11.5 功率谐振放大器中电压和电流的关系.....	54
§ 11.6 谐振放大器中的能量关系.....	59
§ 11.7 倍频.....	64
第十二章 调制	67
§ 12.1 引言.....	67
§ 12.2 调幅的方法.....	68
§ 12.3 栅极调幅.....	71
§ 12.4 板极调幅.....	78
§ 12.5 平衡调幅.....	83
§ 12.6 调频.....	87
第十三章 检波与变频	93
§ 13.1 引言.....	93
§ 13.2 调幅波的检波特性.....	95
§ 13.3 二极管检波.....	100
* § 13.4 多极管检波.....	108
§ 13.5 调频波的检波.....	113

§ 13.6	变频	117
§ 13.7	拍频	123
第十四章	正弦波自激振荡器	125
§ 14.1	引言	125
§ 14.2	利用负电阻产生振荡	127
§ 14.3	反馈振荡器中振荡的物理过程	133
§ 14.4	反馈振荡器振荡的自激条件与平衡条件	137
§ 14.5	反馈振荡器中自激稳态振幅的建立	149
§ 14.6	正弦波 LC 自激振荡器线路	159
§ 14.7	正弦波 RC 自激振荡器线路	167
** § 14.8	振荡频率的稳定	175
† § 14.9	外电动势作用下的反馈系统	182
第十五章	关于振荡理论的几个问题	191
§ 15.1	引言	191
† § 15.2	范德堡方程	193
† § 15.3	范德堡方程的解	200
** § 15.4	以相位平面法研究自激振荡	206
† § 15.5	张弛振荡	214
第十六章	稳定理论	223
§ 16.1	引言	223
§ 16.2	系统的特征方程	224
§ 16.3	利用特征方程的根判别系统的稳定性, 罗斯-胡维茨准则	229
§ 16.4	利用幅度-相位特性曲线判别系统的稳定性, 奈奎斯特准则	237
索引		248

注: * 教学大纲中的机动内容

** 教学大纲中未列入的内容

† 比教学大纲要求较高的内容

第十章 非綫性电路的分析方法

§ 10.1 引言

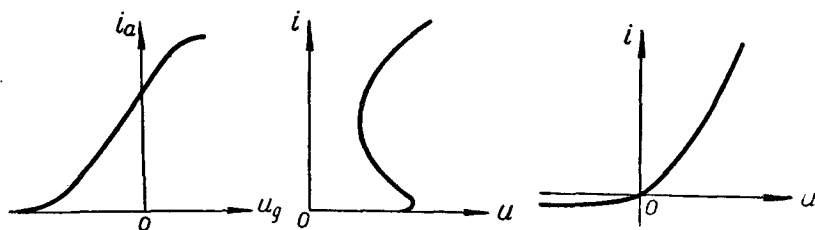
在本书第二章曾經指出，組成无綫电綫路的元件可以分为綫性的和非綫性的。严格地說，所有的綫路元件都是非綫性的，也就是它們的参数 R 、 L 、 C 总是要随外加电压或通过其中的电流而改变的。但是在正常工作状态下，这种参数的改变，对有些元件來說表現得很不显著，对另外一些元件來說則十分显著。事实证明，按照其参数是否可变量来建立元件和电路的类别是方便的。

如果所有元件在正常情况下的参数都是常数，則由这些元件所組成的电路或系統，可用常系数綫性微分方程来描述。如果电路或系統中含有这样的元件，其参数随時間而变化，但变化規律与加于元件的电压或通过元件的电流无关，則此电路或系統可以用变系数綫性微分方程来描述。以上两种都是属于綫性电路或綫性系統，因其綫路方程都是綫性微分方程；但在許多文献中，也往往将后者另称为参变量（簡称参量）电路或系統。如果电路或系統中含有这样的元件，其参数随加于元件两端的电压或通过元件的电流而变化，則此电路或系統是非綫性的，它須以非綫性微分方程来描述，即方程的系数随所求函数（电压或电流）之值而变。一般的参量元件都是利用非綫性元件电流和电压間的非綫性特性获得的，因此从获取参量元件的角度看，則由参量元件构成的电路又是非綫性的。同时又因为参量系統具有与非綫性系統相同的放大和頻率变换等作用，所以有时也可将参量元件放在非綫性系統中研究。在无綫电技术的实际应用中，也会遇到非綫性的参量系統，其中包含非綫性元件和参量元件，还有一些元件既具有非綫性特性，它

的参数又随時間按某种規律改变。

无綫电技术中常用的非綫性元件有各种电真空器件、离子器件、半导体器件(晶体管)、导磁系数 μ 不为常数的(即具有铁心的)綫圈、介电系数 ϵ 不为常数的电容器等。其中电真空器件、离子器件以及在低頻下工作的半导体器件通常都是电阻性的,其他各种器件则为电感性的或电容性的。本章将只研究具有电阻性的非綫性元件的电路分析方法,因为这种电路是最基本的和常見的。在以后几章中,还会涉及参数随時間变化的元件的应用。

非綫性元件的参数随着外加电压或通过元件的电流而变化,这时它的电流和外加电压間的关系,可以用画在直角坐标上的伏安特性曲线 $i=f(u)$ 来表示。显然,这种特性曲线不是直綫,如图 10.1 所示,其中(a)、(b)、(c)分别表示电子管、充气管及半导体二极管的伏安特性。



(a)电子管的伏安特性 (b)充气管的伏安特性 (c)半导体二极管的伏安特性

图 10.1 非綫性元件的伏安特性。

伏安特性既然不是綫性的,則元件中电流的波形与外加电压的波形就将不同。外加电压常常是該非綫性电路的輸入,而輸出則由上述通过元件的电流流經某一負載获得,所以在一般情况下,輸出波形就将与輸入波形不同。

例如在一电路的輸入端加一由两个不同頻率的正弦振蕩組成的电压,即

$$u = U_{1m} \cos \omega_1 t + U_{2m} \cos \omega_2 t, \quad (10-1)$$

若这电路是线性的，则流经该电路各支路的电流以及在各元件上的压降将同样由此二频率的正弦振荡构成，也就是说信号通过线性系统，不会产生新的频率分量。但是当将这电压加于一非线性元件时，如果后者的伏安特性为

$$i = a_0 + a_1 u + a_2 u^2, \quad (10-2)$$

则此时流过非线性元件的电流可将(10-1)式代入(10-2)式求得为

$$\begin{aligned} i &= a_0 + a_1(U_{1m} \cos \omega_1 t + U_{2m} \cos \omega_2 t) \\ &\quad + a_2(U_{1m} \cos \omega_1 t + U_{2m} \cos \omega_2 t)^2 \\ &= \left(a_0 + \frac{a_2}{2} U_{1m}^2 + \frac{a_2}{2} U_{2m}^2 \right) + a_1(U_{1m} \cos \omega_1 t + U_{2m} \cos \omega_2 t) \\ &\quad + \frac{a_2}{2}(U_{1m}^2 \cos 2\omega_1 t + U_{2m}^2 \cos 2\omega_2 t) \\ &\quad + a_2 U_{1m} U_{2m} [\cos(\omega_1 - \omega_2)t + \cos(\omega_1 + \omega_2)t]. \quad (10-3) \end{aligned}$$

由此可见，在流过非线性元件的电流中，除输入电压原有的频率分量外，还产生了输入电压中所没有的谐波频率分量以及其值为原有频率的和与差的组合频率分量。新频率分量的产生必然使输出波形与输入波形之间发生差异，显然，这种波形变化与无线电信号通过线性系统所产生的波形畸变是根本不同的。非线性元件的这种频率变换的作用具有十分重要的意义。

任何一个无线电设备，都是由线性元件和非线性元件配合组成的。线性电路的基本任务是传递具有一定频带宽度的无线电信号，这已在前面数章作过详细的分析；非线性电路的基本任务则是进行频率变换。例如在发送设备中，由交流市电经过整流变成直流电能、直流电能经过振荡器转变为高频振荡的电能、高频振荡经过调制使它的某一参数按调制信号的规律变化等过程；在接收设备中，接收下来的高频已调振荡经过变频变为中频已调振荡、已调振荡经过检波检拾出其中含有的原始信号等过程，都是频率变换的过程。由前面(10-1)到(10-3)式可以看出，如果在非线性元件上加入单频率的交流电压，则在通过元件的电

流中包含有直流量和基波及諧波分量。当把所有的交流分量都設法用滤波器加以滤除时,就可以得到直流輸出;这一过程就是整流。如果(10-1)式所示两个振蕩的頻率中, ω_1 代表載波角頻率, ω_2 代表調制信号的角頻率,則在(10-3)式的电流中即有角頻率為 ω_1 的載波分量以及角頻率為 $\omega_1 \pm \omega_2$ 的上、下边頻分量。当将这些分量用諧振电路分出并滤除其他頻率分量时,就可以得到調幅振蕩輸出;这一过程就是調幅。又如輸入电压中 ω_1 代表接收信号中的載波角頻率, ω_2 为接收机中一个自备高頻振蕩器的振蕩角頻率,則在电流中有角頻率為 $\omega_1 - \omega_2$ 的中頻分量存在。当以諧振电路将此分量分出,就可以得到中頻輸出;这一过程称为变频。再如輸入电压中有已調振蕩的載頻和上、下边頻分量,則在輸出处可由选頻网络分出調制信号頻率的分量;这一过程就是檢波。此外,倍頻是将輸入振蕩頻率提高若干整数倍,也属于頻率变换。由上述可見,各种頻率变换,都必需由非綫性元件和綫性元件来共同完成,沒有这两类元件的联合运用,无綫电技术的傳輸信号的目的就无法达到。

無論是綫性电路或非綫性电路,电路分析的任务通常是給定电路特性及某种輸入,要求得在此輸入时电路的輸出。电路特性在綫性电路中是阻抗、导納或傳輸系数等,在非綫性电路中通常給出的是元件的伏安特性;輸入和輸出則可以是电压,也可以是电流。具有复杂波形的激励电源作用于綫性电路的分析方法,是建立在諧波分析法和叠加原理联合应用的基础之上的;但是由于非綫性元件的伏安特性不是綫性的,所以上述分析綫性电路的方法就不适用于非綫性电路了。本章将对稳定状态下的非綫性电路的分析方法作一綜合討論,以供在以后几章中分別研究各种非綫性頻率变换时之用。

§ 10.2 分析非綫性电路的基本方法

在第九章中已經討論了綫性系統的分析方法。綫性系統的分析方

法有很多种,但均可归结为一个基本步骤,即首先将激励电动势(或电流)分解为若干单元激励电动势(或电流),其次根据系统的特性求出系统对各单元激励的响应,最后应用叠加原理求出系统的总响应,即得所求结果。从数学上说,如果单元激励呈正弦形,则这个过程只是一个正弦振荡相加的过程。但是因为非綫性元件的伏安特性曲线不是直线,由频谱角度看,在输出处产生了输入处所没有的新频率分量,所以以叠加原理为基础的分析方法也就不再适用。在数学上来说,由(10-3)式可以看出,分析过程不仅包含正弦振荡的相加,还有振荡的相乘。因而对于非綫性电路的分析,必须另外建立一套新的方法。

如前节所述,非綫性电路的分析任务通常是给定电路特性及某种输入,要求得在此输入时电路的输出。电路特性对于綫性元件只须给出其参数即可,对于非綫性元件则常给出由实验测得的伏安特性;输入电源在常见的电子器件中多系电压形式,输出则是由通过非綫性元件的电流流经一以綫性元件组成的负载获得;所以只要求得通过非綫性元件的电流,非綫性部分的分析任务即已完成。这一电流流经负载所得的结果,包括负载上的电压、负载吸收的功率以及效率的计算等,均可以綫性系统分析方法处理。为了从频谱的角度来研究输出振荡的特性,在求得通过非綫性元件的电流以后,还要求出此电流的频谱,也就是将它表示为不同频率的正弦振荡之和。因此非綫性系统的分析工作,主要可以归结为两个步骤:第一,设法求得通过非綫性元件的电流的时间函数;第二,根据这函数求出其频谱。

非綫性电路中的电流,从理论上说,也可利用基尔霍夫定律列出电路的微分方程,并且设法求解此微分方程得到。例如,当一串并联回路中包含有铁心线圈时(图 10.2),则因铁心的导磁系数 μ 是磁感应 B 的函数,因而也是回路电流 i 的函数,于是线圈的电感量 L 也是电流 i 的函数,记为

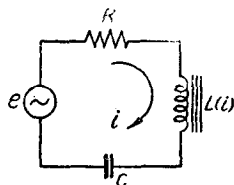


图 10.2 含有铁心线圈的串联回路。

$L(i)$; 此时迴路的微分方程为

$$L(i)\frac{di}{dt} + Ri + \frac{1}{C}\int i dt = e.$$

将上式对 t 微分并經整理, 得

$$\frac{d^2i}{dt^2} + \frac{R + \frac{d}{dt}L(i)}{L(i)} \cdot \frac{di}{dt} + \frac{1}{CL(i)} i = \frac{1}{L(i)} \frac{de}{dt}.$$

这是一个非綫性微分方程, 即使知道了电感量 L 对电流 i 的函数关系, 求解也很困难。这种非綫性微分方程的解法, 大多未作詳細研究; 有些虽已作了研究, 設法求出了解答, 也因結果甚为繁复, 不合工程实用。所以在实际工作中, 求电流常常不是用解非綫性微分方程的办法, 而是采用近似分析法。

非綫性电路中电流的近似求解法可用解析的方法, 也可用图解的方法。在采用解析法时, 外加电压的时间函数 $u(t)$ 是已知的, 如果非綫性元件的伏安特性的解析表示式 $i = f(u)$ 也知道, 則元件中电流的时间函数即可由直接代入法求得为 $i = f[u(t)] = \phi(t)$ 。所以, 求解电流的关键在于如何将非綫性元件的伏安特性用一解析函数表示出来。在采用图解法时, 若已知外加电压波形和元件的伏安特性曲线, 則可用逐点繪制的办法将电流波形画出。

求得非綫性电路中电流以后, 要求出其中所包含的頻率分量, 包括基波分量、諧波分量以及組合頻率分量, 还需应用頻譜分析法; 这种分析法也可以是解析的或图解的。

本章以后几节, 将首先研究如何用解析函数来近似地表示非綫性元件的伏安特性, 然后按照不同函数所表示的伏安特性分別研究在給定外加电压下如何去求解电流及其所包含的頻率分量。

§ 10.3 非綫性元件伏安特性的近似表示法

近代无綫电技术中, 应用着具有各种伏安特性的非綫性元件, 而电

子管是其中最主要而基本的元件，因此这里以电子管的伏安特性为主进行研究。但这里所述的方法，很容易推广到具有其他非線性元件的場合。

为了分析和計算电子管綫路，必須知道电子管的靜特性曲綫。这些曲綫如图 10.3 所示，通常均由电子管的制造单位供給。图 10.3 中只列举了一些典型的特性曲綫，其中(a)是二极管的特性曲綫；(b)是氧化物阴极的三极管或多极管的板流和栅压特性曲綫（简称板栅特性），在一般工作情况下，它沒有明显的饱和現象；(c)是鎢阴极电子管的板栅特性曲綫，它有明显的饱和現象，其中 i_s 即为饱和电流。板栅特性只有当板压很高因而栅流影响可以忽略不計时才具有图 10.3(c) 的形状；如果栅流甚大而其影响必須計及，則板流 i_a 将随栅压 u_g 的增加而减小，如图 10.3(d) 所示，該图中的虛綫是表示栅流和栅压間关系的特性曲綫。

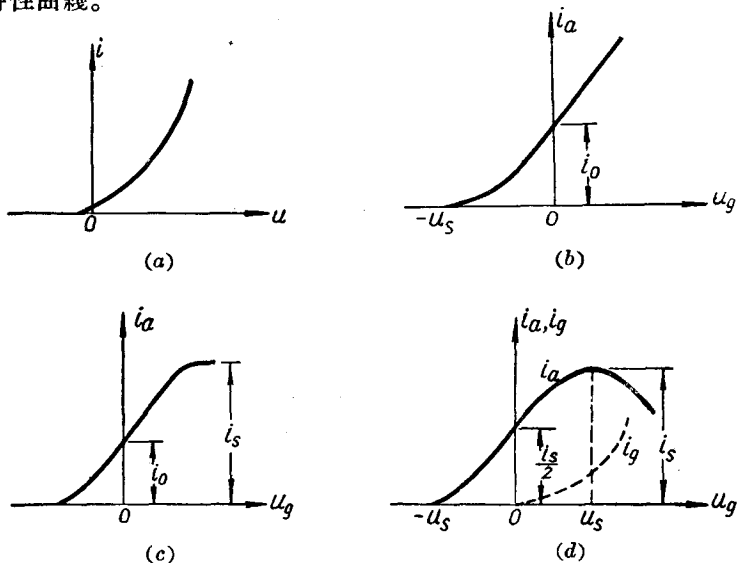


图 10.3 电子管的一些伏安特性曲綫。

到现在为止，对于电子管还没有从理論上导出各电极电压为任意

值时的管内电流与电极电压的关系，所以上述电子管特性曲线只能近似地以解析方法来表示。以解析函数近似地表示伏安特性包含两个问题，一为选择一适当函数来近似地代表该特性曲线，二为确定此函数的有关系数。所选的函数应能够准确地代表所给的曲线，并且要形式简单，便于工程计算。现在已有不少无线电技术工作者根据不同的近似目的找出了不少函数，可以用来近似地表示电子管和其他非线性元件的特性曲线。这些函数约可分为下列几类：(1)幂多项式或幂级数，(2)指数多项式，(3)三角多项式，(4)其他超越函数，其中以第一类在实用中应用最广。选定了函数以后，这函数总有若干个未定系数，这些系数的确定方法通常和确定积分常数相似，即选择若干点，以这些点的函数值或导数值(由曲线上求得)代入该近似表示式，可得一组联立方程式，它的解即为未定系数。

下面对于在无线电技术中最常用的几种近似表示法分别加以研究。

1. 幂级数近似表示法

任何形状的曲线均可用幂级数(即泰勒级数)来表示，因为任何函数 $f(x)$ ，当它的各阶导数均存在时，总可以表示为

$$f(x) = f(x_0) + \frac{f'(x_0)}{1!}(x-x_0) + \frac{f''(x_0)}{2!}(x-x_0)^2 + \dots \\ + \frac{f^{(k)}(x_0)}{k!}(x-x_0)^k + \dots \quad (10-4)$$

这是函数 $f(x)$ 在点 x_0 处的泰勒公式。在非线性元件的伏安特性中， $f(x) = i$ ， $x = u$ ， $x_0 = U_0$ ，则电流以电压的幂级数表示的形式为

$$i = f(u) = a_0 + a_1(u-U_0) + a_2(u-U_0)^2 + \dots \\ + a_k(u-U_0)^k + \dots, \quad (10-5)$$

式中 $a_0 = f(U_0)$ 为 $u = U_0$ 时函数 $f(u)$ 之值， $a_k = \frac{1}{k!} \left[\frac{d^k i}{du^k} \right]_{u=U_0}$ 为 $u = U_0$ 时函数 $f(u)$ 的 k 次导数之值。在 $U_0 = 0$ 的特殊情况下，上述幂级数具

有麦克劳林級数的形式,即

$$i = f(u) = a_0 + a_1 u + a_2 u^2 + \cdots + a_k u^k + \cdots, \quad (10-6)$$

此时式中 $a_0 = f(0)$, $a_k = \frac{1}{k!} \left[\frac{d^k i}{du^k} \right]_{u=0}$.

上述幂級数所取項数的多少应由近似条件来决定,要求近似的准确度愈高或此近似式能表示的曲綫范围愈寬,所取的項数就愈多。但是在实用上为便于計算,不可能取太多的項数。在一般情况下,可視近似条件分別取到电压 u 的一次項、二次項或三次項,而很少有应用高于五次的多項式。下面再分別就直綫表示法、二次多項式表示法和三次多項式表示法加以討論。

(1) 直綫表示法 如果电子管只工作在特性曲綫上近于直綫的部分,或者輸入信号足够小,使电子管只工作在特性曲綫的很小一段上,因而可以把这一小段曲綫近似地看成为直綫,則电子管的特性曲綫都可以用一条直綫来代表。当然在这两种情况下,两条直綫的方程式是不一样的。前一种情况,如图 10.4,对于板极电源电压为 E_a 的 $i_a - u_g$ 特性曲綫,可直接写出其直綫方程式为

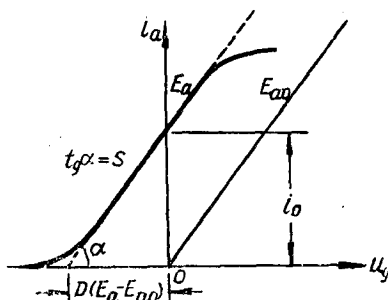


图 10.4 电子管特性曲綫的直綫表示法。

$$i_a = i_0 + S u_g, \quad (10-7)$$

式中 i_0 是 $u_g = 0$ 时的板流, S 是电子管的静跨导,即其特性曲綫直綫部分的斜率。此式实际为(10-6)式的前两项,只是系数 $a_0 = i_0$, $a_1 = S$ 而已。电流 i_0 系由板源电压 E_a 决定,故可用 E_a 表出。設 E_{a0} 是起始板极电压,对应于此电压的理想化(即直綫化)了的特性曲綫通过原点,也就是若特性曲綫为直綫,这电压是栅压为零时沒有板流的板源电压。在理想化的特性曲綫系統中,栅压不变而板压由 E_{a0} 增至 E_a 所得的板流

增量, 等于板压不变而栅压增加 $D(E_a - E_{a0})$ 所得的板流增量, 其值即为 i_0 。这是很容易由图 10.4 中看出的。这里 D 是电子管的渗透率, 以

$D = \left[-\frac{\partial u_g}{\partial u_a} \right]_{i_a = \text{常数}}$ 定义。于是有

$$i_0 = SD(E_a - E_{a0}) = SDE'_a,$$

式中 $E'_a = E_a - E_{a0}$ 。这样, (10-7) 式就具有下列形式:

$$i_a = S(u_g + DE'_a). \quad (10-8)$$

通常栅压 u_g 是由一直流偏压与一交流信号电压組成, 可以記为

$$u_g = E_g + u_{g\sim}, \quad (10-9)$$

式中 E_g 是直流偏压, $u_{g\sim}$ 是栅压中的交流分量。将此式代入(10-7)式或(10-8)式, 可以看出板流 i_a 中也有直流和交流两部分, 其中交流部分为

$$i_{a\sim} = Su_{g\sim}. \quad (10-10)$$

可見在这种情况下, 板流和栅压的交流分量間也具有綫性关系。但这里的討論都是由靜特性曲綫引出的, 即所考虑的是板极电路中沒有負載的情况; 此时电子管上的板压 u_a 等于板源电压 E_a 。当板极电路中接有負載时, 板压 u_a 将随負載上压降而变化; 此时板流中交流分量 $i_{a\sim}$ 将不仅决定于栅压中交流分量 $u_{g\sim}$, 并且与板压中的交流分量 $u_{a\sim}$ 有关; 但这种关系仍可以一直綫方程式来表示。关于这一問題还将在以后討論。

(2) 二次多項式表示法 若取(10-6)式的前三項, 可得特性曲綫的二次多項式近似表示式

$$i_a = a_0 + a_1 u_g + a_2 u_g^2. \quad (10-11)$$

这是一頂点不在原点的抛物綫。若此曲綫的頂点在 u_g 軸上并在原点之左, 如图 10.5 所示, 則曲綫的右枝近頂点部分与图 10.3(b) 所示特性曲綫在接近截止的部分相似, 其他部分則差別較大; 曲綫的左枝当然是不适用的。若以(10-11)式的右枝(即 AC 段)近似地表示图 10.3(b)

的特性曲綫，并令此近似曲綫上A、B两点与特性曲綫上相应的点重合，则可根据特性曲綫上这些点的函数值及导数值来确定(10-11)式中的系数。比較两曲綫，显然有：

$$\left. \begin{aligned} \text{当 } u_g = 0 \text{ 时, } \quad i_a &= a_0 = i_0; \\ \text{当 } u_g = 0 \text{ 时, } \quad \left[\frac{di_a}{du_g} \right]_{u_g=0} &= a_1 = S; \\ \text{当 } u_g = -u_s \text{ 时, } \quad i_a &= a_0 - a_1 u_s + a_2 u_s^2 = 0. \end{aligned} \right\}$$

解此联立方程式，可得

$$\begin{aligned} a_0 &= i_0, \\ a_1 &= S, \\ a_2 &= -\frac{i_0 - S u_s}{u_s^2}. \end{aligned}$$

于是(10-11)式具有如下的形式：

$$i_a = i_0 + S u_g - \frac{i_0 - S u_s}{u_s^2} u_g^2.$$

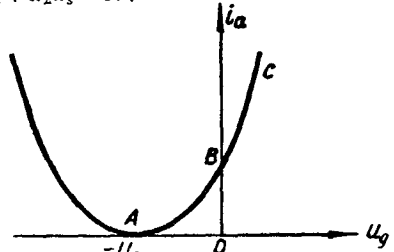


图 10.5 电子管特性曲綫的二次多项式表示法。

用二次多项式表示特性曲綫的准确度不高，不能作为定量計算的根据，但常在对于非綫性頻率变换作定性的物理說明时应用。

(3) 三次多项式表示法 在分析非綫性电路时，有时也用缺少二次方項的三次多项式，即将近似式写为

$$i_a = a_0 + a_1 u_g + a_3 u_g^3 \tag{10-12}$$

这是一立方抛物綫。若此曲綫的最小值点在 u_g 軸上并在原点之左，如图 10.6 所示，则曲綫的 AD 段与图 10.3 (d) 計及栅流影响的三极管特性曲綫大致相符。設特性曲綫是对称的，即板流为零及为饱和电流 i_s ，

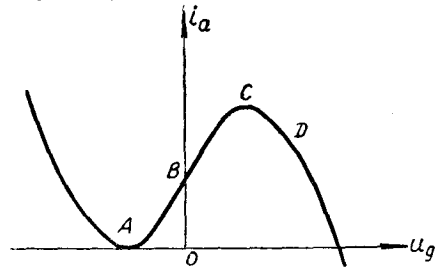


图 10.6 电子管特性曲綫的三次多项式表示法。

分別出現在栅压 u_g 为 $-u_s$ 及 $+u_s$ 之处，当栅压为零时，板流为 $\frac{i_s}{2}$ 。令

图 10.6 曲线上 A、B、C 诸点与特性曲线的相应各点重合, 则可列出以下诸式:

$$\left. \begin{aligned} \text{当 } u_g = 0 \text{ 时, } \quad i_a = a_0 = \frac{i_s}{2}; \\ \text{当 } u_g = 0 \text{ 时, } \quad \left[\frac{di_a}{du_g} \right]_{u_g=0} = a_1 = S; \\ \text{当 } u_g = u_s \text{ 时, } \quad \left[\frac{di_a}{du_g} \right]_{u_g=u_s} = a_1 + 3a_3 u_s^2 = 0. \end{aligned} \right\}$$

由上面的联立方程中解出 a_0 、 a_1 、 a_3 , 并代入(10-12)式, 得

$$i_a = \frac{i_s}{2} + S u_g - \frac{S}{3u_s^2} u_g^3.$$

若由近似曲线上再找一个条件, 还可将上式系数中 u_s 与 i_s 之一消去。若特性曲线不是对称的, 用类似的方法亦可定出近似式的系数。

三次多项式近似表示法可用于振荡理论的分析, 但在工程计算中则不常采用。

2. 折线近似表示法

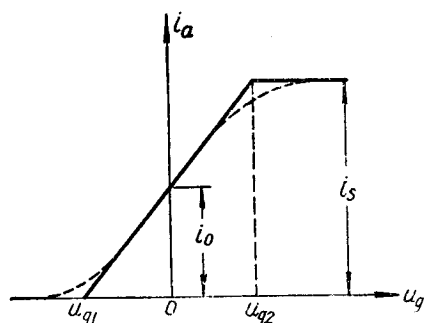


图 10.7 电子管特性曲线的折线表示法。

这种近似表示法是用几个直线段所组成的折线来代替实际的特性曲线。直线方程是幂级数的一种特例, 所以折线表示法在实质上是和幂级数表示法一样的, 不过此法对于特性曲线的不同区段是用不同的幂级数来表示而已。图 10.7 中的虚曲线是电子管的特性曲线, 这曲线现在用三个

个直线段来代表如下:

$$\text{当 } u_g < u_{g1} \text{ 时, } \quad i_a = 0; \quad (10-13a)$$

$$\text{当 } u_{g1} < u_g < u_{g2} \text{ 时, } \quad i_a = i_0 + S u_g; \quad (10-13b)$$