# 第一章 非线性电阻电路

### 1.1 非线性电阻电路的基本分析方法

#### 1.1.1 图解法

图解法是相对较为直观的方法,它不能求出精确的解,但是可以分析 大致的特征。对于含有非线性电阻的电路,可以将其拆分为两个对接的 网络,一方是线性网络,一方是非线性网络,并且用关联参考方向、源关 联参考方向定义两个网络。作出两个网络的伏安特性曲线,其交点就是所 求的解。这个解是粗略的,下面的方法更能求得精确的或者接近精确值的 解。

#### 1.1.2 牛顿-拉夫逊迭代法

在上面图解法的基础上,牛顿-拉夫逊迭代法可以求得尽可能精确的解。联立曲线方程,得到一个方程f(x)=0。这个方程是超越的,那么可以用迭代法。给定一个大致的解 $x^{(0)}$ ,每一次迭代(这里是k+1次)都对上一次的解进行一个修正 $\Delta x^{(k)}$ ,也就是 $x^{(k+1)}=x^{(k)}+\Delta x^{(k)}$ 。由Taylor展开可以得到

$$f(x^{(k+1)}) = f(x^{(k)} + \Delta x^{(k)}) \approx f(x^{(k)}) + f'(x^{(k)}) \Delta x^{(k)} = 0$$
$$\Delta x^{(k)} = -\frac{f(x^{(k)})}{f'(x^{(k)})}$$
$$x^{(k+1)} = x^{(k)} - \frac{f(x^{(k)})}{f'(x^{(k)})}$$

设定一个精确度 $\varepsilon$ ,如果 $f(x^{(k)}) < \varepsilon$ ,就认为精度足够了,迭代终止。一般而言,不到十次就可以得到比较精确的解。这种方法适用于计算机分析,手工分析更常用后面的方法。

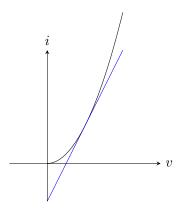
#### 1.1.3 分段折线法

分段折线法是一种化曲为直的方法。如果伏安特性曲线有明显的分区 特性,就可以用直线代替曲线,从而手工解出较为准确的解。对于曲线的 一部分,可以利用割线或者切线来代替曲线。有时不知道位于哪个工作区 时,可以先假设位于其中某个区,然后计算验证,如果符合,则假设成立; 如果不符合,应该另外设别的区。分段折线法更多地会结合下面的方法运 用。

#### 1.1.4 局部线性法

局部线性法适用于直流与交流叠加的电压:  $v = V_0 + \Delta v$ , 习惯用大写字母表示直流量,小写字母表示交流量。对于含有此类电信号的非线性电路,采取的方法是将直流和交流分别分析: 首先只看直流,利用前面提到的方法确定直流工作点(区); 然后只看交流,确定更细致的关系。对于电源、电阻、电容、电感元件,在直流情形和交流情形的分析如下:

- (1)电源:将电源分为恒压源和交流电压源,在直流情形下,将交流电压源短路即可;在交流情形下,将恒压源短路即可。
- (2)电阻:对于线性电阻,直流情形和交流情形的分析相同;对于非线性电阻,其伏安特性曲线并非直线,在直流情形下按照前面的方法分析,在交流情形下视为电阻,其阻值是伏安特性曲线在直流工作点切线斜率的导数,这个电阻称为微分电阻。



(3)电容电感: 以电容为例, 其电压电流特性为

$$i(t) = C \frac{\mathrm{d}v(t)}{\mathrm{d}t}$$

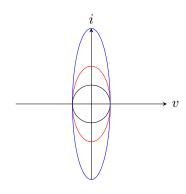
#### 1.1 非线性电阻电路的基本分析方法

3

我们设 $v(t) = V_0 + V_m \cos \omega t$ , 则可以得到 $i(t) = -\omega C V_m \sin \omega t$ , 因而

$$\frac{(v(t) - V_0)^2}{V_m^2} + \frac{i(t)^2}{\omega^2 C^2 V_m^2} = 1$$

当 $V_0=0$ 时,其图像是以原点为中心的椭圆,长半轴为 $\omega CV_m$ ,短半轴为 $V_m$ 。对于高频交流电压,其长半轴将是无限长,此时近似为经过原点且垂直于v轴的直线,也就是短路。而当 $\omega=0$ 时,则相当于开路。当 $V_0\neq0$ 时,则抽象为恒压源。



同理,对于电感元件,当初始电流为0时,对于高频交流电压相当于开路,对于直流电压则相当于短路。

综合上述几方面,我们可以得到直流与交流分析时的元件处理办法。

元件	直流分析	交流分析
直流源	不变	屏蔽
交流源	屏蔽	不变
电阻	不变	微分电阻替代
耦合电容	开路	短路
高频扼流圏	短路	开路

考虑单端口线性网络(L)与非线性网络(N)的对接,假设非线性网络的GOL为v=f(i),则有

$$v_{TH} - Ri = f(i)$$

现在假设电源电压是波动的,我们有 $v_{TH}=V_{TH}+\Delta v$ , $i=I_0+\Delta i$ ,则上述方程可以拆解为

$$V_{TH} - RI_0 = f(I_0)$$
$$\Delta v - r\Delta i = f'(I_0)\Delta i$$

如果网络L是阻性的,则R = r; 如果含有耦合电容或高频扼流圈,则会出现 $R \neq r$ ,需要分别处理。

现在考虑二端口网络。假设有两个二端口网络连接在一起,则需要从 四种连接方式中选取较为合适的。以*z* 参量为例,对于线性网络,我们有

$$\begin{pmatrix} v_{L1} \\ v_{L2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_{L1} \\ i_{L2} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} v_{TH1} \\ v_{TH2} \end{pmatrix}$$

对于非线性网络, 我们有

$$\begin{pmatrix} v_{N1} \\ v_{N2} \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} f_1(i_{N1}, i_{N2}) \\ f_2(i_{N1}, i_{N2}) \end{pmatrix}$$

两个网络串串连接,之后两个端口短路处理(电路是闭合的),那么我们可以得到

$$\begin{pmatrix} f_1(i_1, i_2) \\ f_2(i_1, i_2) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} i_1 \\ i_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} v_{TH1} \\ v_{TH2} \end{pmatrix} = \mathbf{0}$$

假设现在电压源有波动, 电流也有相应波动。我们可以得到

$$f_1(I_{10} + \Delta i_1, I_{20} + \Delta i_2) = f_1(I_{10}, I_{20}) + \frac{\partial f_1}{\partial i_1} \Delta i_1 + \frac{\partial f_1}{\partial i_2} \Delta i_2$$
  
$$f_2(I_{10} + \Delta i_1, I_{20} + \Delta i_2) = f_2(I_{10}, I_{20}) + \frac{\partial f_2}{\partial i_1} \Delta i_1 + \frac{\partial f_2}{\partial i_2} \Delta i_2$$

从而

$$\begin{pmatrix} f_1(I_{10} + \Delta i_1, I_{20} + \Delta i_2) \\ f_2(I_{10} + \Delta i_1, I_{20} + \Delta i_2) \end{pmatrix} = \begin{pmatrix} f_1(I_{10}, I_{20}) \\ f_2(I_{10}, I_{21}) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \partial_1 f_1 & \partial_2 f_1 \\ \partial_1 f_2 & \partial_2 f_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta i_1 \\ \Delta i_2 \end{pmatrix}$$

由此,就可以将其拆分为如下两个方程

$$\begin{pmatrix} f_1(I_{10}, I_{20}) \\ f_2(I_{10}, I_{20}) \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} Z_{11} & Z_{12} \\ Z_{21} & Z_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} I_{10} \\ I_{20} \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} V_{TH10} \\ V_{TH20} \end{pmatrix} = \mathbf{0}$$

$$\begin{pmatrix} \partial_1 f_1 & \partial_2 f_1 \\ \partial_1 f_2 & \partial_2 f_2 \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta i_1 \\ \Delta i_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} z_{11} & z_{12} \\ z_{21} & z_{22} \end{pmatrix} \begin{pmatrix} \Delta i_1 \\ \Delta i_2 \end{pmatrix} + \begin{pmatrix} \Delta v_{TH1} \\ \Delta v_{TH2} \end{pmatrix} = \mathbf{0}$$

其中Z和z的区别同样在于耦合电容和高频扼流圈。综上,局部线性法的要点在于:

(1)直流分析: 忽略交流部分, 画出直流情形下的电路, 通过解析法、分段折线法等求得直流工作点。

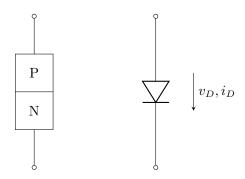
(2)交流分析: 忽略直流部分, 画出交流情形下的电路, 进行进一步的分析。

其实,第一步的操作相当于坐标轴的平移,以直流工作点作为新的原 点,建立新的坐标轴,进行分析。

## 1.2 二极管及其应用

#### 1.2.1 二极管的特性

这里我们介绍PN结二极管,涉及普通二极管与Zener二极管。按照关 联参考方向定义,从P指向N,如图所示



PN结二极管有一个势垒电压,取0.7V。 当 $v_D < 0.7$ V时,此时的电流极其微小,只有fA 量级,降低电压不会引起电流的明显变化,达到**电流饱和**,一般取饱和电流 $I_{S0} = 1$ fA。 当 $v_D > 0.7$ V时, $i_D$ 满足

$$i_D = I_{S0}(e^{\frac{v_D}{v_T}} - 1)$$

其中

$$v_T = \frac{kT}{a} \approx 26 \text{mV} \quad (298 \text{K})$$

k是玻尔兹曼常数,T是温度,q是电荷量,这里是电子的电量。在室温(25°C  $\approx$  298K) 下取值为26mV。

一般二极管应该避免被击穿,而Zener二极管则专门设计工作在反向击穿区。反向击穿区有三个重要的工作点:(1)拐点电流 $I_{ZK}$ ,反偏电流大于这个值才会进入击穿区;(2)测试电流 $I_{ZT}$ ,相对应测出电压 $V_Z$ , $V_Z$   $0I_{ZT}$ ;(3)最大电流 $I_{ZM}$ ,二极管电流不应该超过这个值,否则有可能损毁二极管。

- 1.2.2 二极管的模型
- 1.2.3 二极管的应用
  - 1.3 MOSFET及其应用
    - 1.4 BJT及其应用