

核物理电子仪器

上册

A. A. 薩宁 著

高等教育出版社



核物理电子仪器

上册

A. A. 薩宁 著
清华大学工程物理系译

高等教育出版社

DSF9/14

本書是苏联專家薩宁(A. A. Санин)同志 1957—1958 年为我国高等学校教师及科學工作者講課时編著的講义。書中总结了近几年来核物理电子仪器的新成就，介绍了許多实用的电子学綫路，并加以分析、比較，此外，还对某些綫路进行了理論計算。全書分上、下两册，本書为上册。

本書可作为工程物理系、原子能系、物理系的教学参考書。

核 物 理 电 子 仪 器

上 册

A. A. 薩 宁 著

清华大学工程物理系譯

高等教育出版社出版 北京宣武門內承恩寺 7 号

(北京市書刊出版業營業許可證出字第 054 号)

京华印書局印裝 新华書店發行

統一書号 13010·546 开本 850×1168 1/32 印張 10 插頁 7

字數 233,140 印數 0001—2,200 定价 (6) 洋 1.10

1959 年 10 月第 1 版 1959 年 10 月北京第 1 次印刷

譯 序

本書是苏联專家薩宁 (A. A. Санин) 同志 1957—1958 年在我國工作期間為教師及科學工作者講課而寫的講義。作者在 1949 年曾出版過一本這方面的書籍(我國已有譯本“研究輻射的電子學方法”，忻賢杰、夏培肅等譯，科學出版社 1958 年出版)。這本講義在內容上與上書有很大不同。作者總結了近年來在蘇聯及其他國家核物理電子儀器的新成就，介紹了許多實用的綫路，並且進行了分析和比較，指出它們的優缺點，書中還對一些綫路進行了理論計算。

隨着我國工農業的大躍進，和平利用原子能事業也有了很大的發展，無論是在科學研究方面，或是在推廣放射性同位素應用方面，電子學儀器和技术已日益成為不可缺少的工具。這本講義的出版將會對我國和平利用原子能的研究和幹部培養方面起很大的作用。在這方面，我們應該衷心地感謝薩宁專家。

講義的前半部分介紹了電子學綫路的基础、綫性元件、電子管和電壓脈沖放大器的基础；然後由綫路單元(基本放大節)開始講述了現代的不過載反饋綫性放大器。對綫性放大器的要求、噪聲、放大器參量與信號振幅、信號噪聲比及分辨時間的關係作了綜合論述。講義里介紹了許多種直流和慢變化電壓放大器、弱電流放大器。專家用了很大的篇幅介紹了用於各種電子綫路和輻射探測器的穩壓電源，並介紹了探測器的猝滅綫路。最後講義里很系統地講述了各種符合綫路，對綫路進行了精辟的分析。

講義的後半部分專家還沒有全部完成，內容將包括進位綫路、計數率計、脈沖振幅分析器等。

本書由清华大学工程物理系翻譯。北京大学原子能系和清华大学工程物理系共同校对。由于時間倉促及譯者学識所限，錯誤难免，希望讀者指正。賜教請寄北京宣武門內承恩寺 7 号高等教育出版社編輯部。

譯 者

目 录

前 序	v
第一章 线路的线性元件	1
§ 1. 正弦交变电流	1
§ 2. 任意形状的脉冲经过四端网络	5
§ 3. 分压器	17
§ 4. 用电感形成脉冲	19
§ 5. 包含电感、电容和电阻的电路	20
第二章 电子器件	22
§ 1. 二极管及二极管整流管	22
§ 2. 三极管、四极管和五极管	26
第三章 电压脉冲放大器	38
§ 1. 电阻-电容耦合放大器	45
§ 2. 多级放大器	51
§ 3. 多级放大器输出脉冲的波形	54
第四章 脉冲畸变的补偿	57
§ 1. 脉冲平坦部分畸变的补偿	57
§ 2. 脉冲上升沿的补偿	61
第五章 反馈放大器及阴极负载级	66
§ 1. 有反馈的电压脉冲放大器	66
§ 2. 单级放大器中的负反馈	72
§ 3. 阴极负载级	78
§ 4. 阴极负载级中引起的脉冲畸变	84
§ 5. 白氏阴极输出级	89
第六章 基本放大节	98
§ 1. 差分放大器	98
§ 2. 有反馈的双级放大节	95
§ 3. 有反馈的三级放大节	101
§ 4. 有正反馈及负反馈电路的三级放大节	109
§ 5. 具有差分放大器的双级及三级放大节	112

第七章 直线性放大器	117
§ 1. 直线性放大器	117
§ 2. 万用反馈线性放大器	126
第八章 噪声	134
§ 1. 放大器输入电路的噪声	135
§ 2. 散粒效应(紹特效应)	138
§ 3. 栅流噪声	141
§ 4. 閃变效应	144
第九章 放大器参量与信号振幅、 信号噪声比及分辨时间的关系	147
§ 1. 放大器参量对输出信号最大振幅的影响	147
§ 2. 信号振幅对噪声水平的比值	149
§ 3. 放大器的参量对信号噪声比的影响	151
§ 4. 放大器参量对分辨时间的影响	154
§ 5. 输出信号上升时间小的放大器	158
第十章 直流或慢变化电压的放大器	175
§ 1. 有气体稳压管的直流电压放大器	178
§ 2. 有补偿漂移元件的直流电压放大器	180
§ 3. 直流电压转换为交流电压的放大器	184
§ 4. 具有漂移补偿装置的直流和交流电压放大器	191
§ 5. 具有参量调制的直流或慢变化电压放大器	196
第十一章 电源	201
§ 1. 电源的基本特性	201
§ 2. 气体稳压管	208
§ 3. 电源的电子管稳压器线路	211
§ 4. 辐射探测器的电源	224
第十二章 直流电流放大器	241
§ 1. 静电计电子管	248
§ 2. 测量弱电流的方法	248
第十三章 辐射探测器的接入线路	266
第十四章 符合及反符合线路	276
§ 1. 符合线路	276
§ 2. 反符合线路	310

第一章 线路的线性元件

§ 1. 正弦交变电流

每一个电子仪器中都包含有有源元件和无源元件。通常把电流电源或电压电源了解为有源元件。电阻、电容器和电感线圈等是无源元件。

在电阻中，发生由电能变为热能的单方向转换。如果在电阻 R 上有电流 i 流过，则在电阻上的电压降

$$E_R = iR, \quad (1.1)$$

在这个关系中， R 的大小是不变的，它与电流 i 、电压 E_R 以及通电流的时间无关。

另一个无源元件是电容器。电容器由两个导体构成，这两个导体用电介质隔开，其间的距离比导体的尺寸小得多。在电容器充电时，两个导体间形成电场，即积蓄了电能。电荷 q 的大小和电容器上的电压 E_C 间有下述直线关系：

$$q = CE_C$$

或

$$E_C = \frac{1}{C} \int i_C dt. \quad (1.2)$$

比例系数 C 称为电容器的电容。理想的电容器的电容是不变的，即与充电电流 i_C 、加在电容器上的电压 E_C 以及电容器充电的时间无关。电场集中在电容器内，所以电容器的电容与外界导体的位置无关。

电感线圈 L 是储存磁能的线路元件。当在线圈通以电流时，在线圈中形成的自感电动势 E_L 与电流对时间的导数成正比，即

$$E_L = -L \frac{di_L}{dt}. \quad (1.3)$$

比例系数 L 称为电感线圈的自感系数，它与电流 i_L 、自感电动势 E_L 以及通电流的时间无关。

实际上，理想的无源元件是没有的。例如，任何电阻在有电流流过时都会发热，因此，严格地说，电阻的大小在这个时间内不是不变的，此外，电阻自身有电容和电感；实际的电感线圈有电阻和分布电容；电容器则有一定的漏电阻和自身电感。

在分析某些电路时，必须考虑到理想元件和实际元件的不同。在这种情况下，用几个理想元件的组合来代替实际元件。

对于由有源元件和无源元件组成的电路，可以用克希荷夫的两个著名的定律。克希荷夫定律是：

1) 对于电路中的任何结点，在任何瞬时流入和流出此结点的电流之和等于零，即

$$\sum_{K=1}^n i_K(t) = 0. \quad (1.4)$$

2) 对于任何封闭回路，在任何瞬时电压降之和等于零，即

$$\sum_{K=1}^m E_K(t) = 0. \quad (1.5)$$

在这些定律的基础上，各种电路都可以列出积分-微分方程。对于由理想元件所组成的电路来说，所列出的方程是线性方程，也就是一次方程（可以是代数方程、微分方程或积分方程）。上述的每一个元件 (R 、 L 或 C)，只有变数变化是在一定的范围之内的情况下才是线性的。

在许多电子仪器中也使用非线性元件，对于非线性元件来说，公式 (1.1)、(1.2)、(1.3) 是不适用的。非线性元件有很多，如电子管、晶体二极管和三极管、热敏电阻、镇流器等都是。

对于某些元件，由线性到非线性的过渡是跳跃的。在大多数

情况下,对带有非线性元件的系统的工作过程不能进行很簡單和很完全的数学研究。但是,为了解决某些問題,可以把物理量的变化限制在一定区間內,并用线性元件代替非线性元件。当然,这样的簡化不是在任何情况下都可以的。

对只包含线性元件的系统的工作过程,可以进行很完全和很簡單的分析。当正弦交流电压加在线性系统上时,只有其相位和振幅发生变化,而波形不变。为了决定输出电压的相位和振幅,可以使用建立在复数基础上的符号法。这种方法在“电工基础”課程的書中有詳細的討論。下面我們列举符号法的一些基本原理。

对于交流电流,电容和电感都有一定的阻抗。对于直流电流來說,理想的电容的阻抗为无穷大;而理想的电感的阻抗为零。这个阻抗通常称为电抗。当交流电流通过电抗时,电压的相位与电流的相位是不相符合的:对于电容而言,在相位上电流比电压超前四分之一周期;对于电感而言,与此相反,在相位上电流比电压滞后四分之一周期。用公式(1.1)、(1.2)、(1.3)不难証明这些說法是正确的。实际上,如果在电容器上加电压

$$e_C = e_0 \sin \omega t,$$

則 $q = C e_C = C e_0 \sin \omega t$ 。对电容器充电的电流

$$i = \frac{dq}{dt} = e_0 C \omega \cdot \cos \omega t = e_0 C \omega \sin \left(\omega t + \frac{\pi}{2} \right).$$

当在线圈上加电压时,流过线圈的电流 $i_L = i_0 \sin \omega t$ 。这电流产生自感电动势

$$e_L = -L \frac{di_L}{dt} = -i_0 L \omega \cos \omega t.$$

在线圈上产生的自感电动势必須在任何时刻都一定与外加电压相等,而符号相反,即

$$e = -e_L = i_0 L \omega \cos \omega t = i_0 L \omega \sin \left(\omega t + \frac{\pi}{2} \right).$$

由于交流电压与交流电流的相位不同, 因此交流电所适用的欧姆定律不能写成和直流电所适用的欧姆定律一样。

在符号法中, 容抗 $Z_C = \frac{1}{j\omega C}$, 而感抗 $Z_L = j\omega L$, 这里, $j = \sqrt{-1}$ 。假如电路由串联的电容和电感组成, 那么电路的电抗

$$Z = Z_C + Z_L = \frac{1}{j\omega C} + j\omega L = j\left(\omega L - \frac{1}{\omega C}\right).$$

如果元件是并联的, 其阻抗各为 Z_1 和 Z_2 , 则对交流电而言, 电路的阻抗

$$Z = \frac{Z_1 Z_2}{Z_1 + Z_2}.$$

对于交流电, 欧姆定律可以写成:

$$E = ZI = |A + jB|I, \quad (1.6)$$

这里 E 是交流电压的振幅; Z 是对交流的阻抗; I 是交流电流的振幅。所以交流电压的振幅等于交流电流的振幅乘以阻抗的模数 $|Z| = \sqrt{A^2 + B^2}$, 而电压的相位可以由公式

$$\varphi = \arctg \frac{B}{A}$$

求得。

在某些情况下, 要求出当四端网络的输入端加入正弦交流电压时, 在输出端的交流电压的振幅和位相。通常把由任意联接的 R 、 L 和 C 元件组成的、并具有四个端点的电路, 称为四端网络, 在一对端点上接发生器, 而在另一对端点上接负载。为了决定输出电压的振幅和相位, 必须预先找出电压传输系数 K 。电压传输系数是个复数, $K = M + jN$ 。系数的模数 $|K|$ 表明四端网络输出端的电压的振幅对加在其输入端的电压的振幅之比:

$$\left| \frac{U_{\text{out}}}{U_{\text{in}}} \right| = \sqrt{M^2 + N^2}.$$

输出电压的相位

$$\varphi = \arctg \frac{N}{M}.$$

§ 2. 任意形状的脉冲经过四端网络

我們最感兴趣的是解决任意形状的脉冲通过四端网络的问题。为了解决这个问题，我們使用运算法。我們只讨论运算法的几个最重要的定理，这种运算是建立在拉普拉斯函数变换的基础上的。

假如给出某函数 $f(t)$ ，若函数 $f(t)$ 是连续的，或者在任意有限区间 $(0, T)$ 内当实变数 t 变化时只有有限数目的断点，则这个函数（称为原函数）可以转换为复变数 $p = \delta + j\omega$ 的函数 $F(p)$ ：

$$F(p) = \int_0^{\infty} f(t)e^{-pt} dt.$$

函数 $F(p)$ 通常称为 $f(t)$ 的像函数。对于任何的 t 值，只要不等式

$$f(t) < Me^{\delta_0 t}$$

成立，就可以进行拉普拉斯积分。在此不等式中， M 和 δ_0 与变数 t 无关。上述的限制是充分条件，但不是必要条件。拉普拉斯积分式只有对于某一定类型的函数才是有意义的。拉普拉斯转换可以写成以下的等式：

$$F(p) [=] f(t), \quad (1.7)$$

符号 $[=]$ 表示 $F(p)$ 是原函数 $f(t)$ 的像函数。通常，借助公式 (1.7) 可以将复杂的函数 $f(t)$ 转换成较简单的函数 $F(p)$ ，例如，把超越函数变成代数函数等等。必须指出，拉普拉斯转换是单值的；也就是说，对于某原函数 $f(t)$ 只对应有一个像函数 $F(p)$ 。

除了正向的拉普拉斯转换外，还有反向的转换，即知道了像函数 $F(p)$ ，可以找到原函数 $f(t)$ 。实际上，很少是用莫理 (Мелли) 公式把 $F(p)$ 转换成 $f(t)$ 的，莫理公式是：

$$f(t) = \frac{1}{2\pi j} \int_{C-j\infty}^{C+j\infty} e^{pt} F(p) dp. \quad (1.8)$$

通常都是由表中查到原函数 $f(t)$ ，这些表列在运算法的书和手册中^①。在某些手册中，其解答是为用另外一种方式写成的运算方程式用的。当使用这种手册来求用拉普拉斯轉換写成的方程式的解时，函数 $F(p)$ 要事先乘以 p 。

我們把單位阶跃函数

$$\begin{cases} f(t) = 1, & \text{当 } t > 0 \text{ 时} \\ f(t) = 0, & \text{当 } t \leq 0 \text{ 时} \end{cases}$$

作为一个例子来进行研究，这个函数在运算法中很重要。它的像函数

$$F(p) = \int_0^{\infty} e^{-pt} dt = \frac{1}{p}. \quad (1.9)$$

下面我們叙述一下运算法的几个基本定理，用公式(1.7)不难証明这些定理。

定理 I 对函数 $f(t)$ 乘以常数，或乘以与 t 和 p 无关的变数 A ，就等于給函数 $F(p)$ 乘以相同的数值 A ；也就是說，如果

$$F(p) [=] f(t),$$

$$\text{則} \quad AF(p) [=] Af(t). \quad (1.10)$$

定理 II 如果

$$F(p) [=] f(t),$$

$$\text{則} \quad f'(t) [=] pF(p) - f(0),$$

这里的 $f(0)$ 是当 $t=0$ 时函数 $f(t)$ 的值。

这个定理确定了函数 $f(t)$ 的导数和其像函数的关系。

当 $f(0)=0$ 时，

^① ГИНКИН, 无綫电手册, 苏联国立动力出版社, 1948 年。

$$f'(t)[=]pF(p), \quad (1.11)$$

这就是说, 当 $f(0)=0$ 时, 给函数 $F(p)$ 乘以 p 就等于对函数 $f(t)$ 求导数。

定理 III 如果

$$F(p)[=]f(t),$$

则
$$\int_0^t f(t) dt [=] \frac{F(p)}{p} + \frac{f^{(-1)}(0)}{p},$$

这里,
$$f^{(-1)}(0) = \int_0^t f(t) dt, \text{ 当 } t=0 \text{ 时.}$$

这个定理确定了函数 $f(t)$ 的积分式与函数 $F(p)$ 的关系。

当 $f^{(-1)}(0)=0$ 时,

$$\int_0^t f(t) dt [=] \frac{F(p)}{p}, \quad (1.12)$$

即如果 $t=0$ 时 $f^{(-1)}(t)=0$, 则函数 $F(p)$ 除以 p 就等于对函数 $f(t)$ 进行积分。

这些定理可以推广到 n 次导数和 n 次积分, 即有

$$\frac{d^n f(t)}{dt^n} [=] p^n F(p). \quad (1.13)$$

当 $t=0$ 时, $f(0)=0, f^{(1)}(0)=0, f^{(n-1)}(0)=0$.

定理 IV 如果 $F(p)$ 是函数 $f(t)$ 的像函数, 而常数 A 与 t 和 p 无关, 则

$$f\left(\frac{t}{A}\right) [=] AF(Ap). \quad (1.14)$$

这个定理称为相似性定理, 当必须改变时间的量程时, 就要用到它。

定理 V 拉普拉斯变换是线性的,

如果 $f_1(t)[=]F_1(p)$ 及 $f_2(t)[=]F_2(p)$,
 則 $f_1(t)+f_2(t)[=]F_1(p)+F_2(p)$. (1.15)

定理 VI 在实变数 t 中减去与 t 和 p 无关的数值 A , 就等于
 給函数 $F(p)$ 乘以数值 e^{-Ap} ; 即如果

$F(p)[=]f(t)$, 当 $t \leq 0$ 时, $f(t) = 0$,
 則 $F(p)e^{-Ap}[=]\begin{cases} 0, & \text{当 } t \leq A \text{ 时} \\ f(t-A), & \text{当 } t > A \text{ 时} \end{cases}$ (1.16)

一些比較簡單的函数 $F(p)$ 和 $f(t)$ 的轉換, 列在表 1 中。

在实际中最常碰到的脉冲是方形、三角形和梯形脉冲。

振幅为 E 的方形脉冲的解析式为:

表 1.

$F(p)$	$f(t)$ $t \geq 0$
$\frac{1}{p}$	$1(t)$
$\frac{1}{p+a}$	e^{-at}
$\frac{1}{(p+a)(p+b)}$	$\frac{e^{-at} - e^{-bt}}{b-a}$
$\frac{p+a}{(p+b)(p+c)}$	$\frac{(a-b)e^{-bt} - (a-c)e^{-ct}}{(c-b)}$
$\frac{p+a}{p(p+b)(p+c)}$	$\frac{a}{bc} + \frac{a-b}{b(b-c)}e^{-bt} + \frac{a-c}{c(c-b)}e^{-ct}$
$\frac{1}{p^2+a^2}$	$\frac{1}{a}\sin(at)$
$\frac{1}{p^2-a^2}$	$\frac{1}{a}\operatorname{sh}(at)$
$\frac{p}{p^2+a^2}$	$\frac{1}{a}\cos(at)$
$\frac{p}{p^2-a^2}$	$\frac{1}{a}\operatorname{ch}(at)$

$$f(t) = \begin{cases} E, & \text{当 } 0 < t < \tau \text{ 时} \\ 0, & \text{当 } t < 0, t > \tau \text{ 时} \end{cases}$$

宽度为 τ 的方形脉冲可以想像为两个在时间上相隔为 τ 的阶跃电压的和。为了得到阶跃电压函数的像函数, 使用定理 VI。如果电压的跳跃是发生在 $t = \tau$ 的瞬间,

则
$$F_2(p) = \frac{1}{p} e^{-p\tau}.$$

使用定理 V, 得到:

$$F(p) = F_1(p) - F_2(p) [=] f(t) = f_1(t) - f_2(t).$$

这样, 方形脉冲函数的像函数

$$F(p) = \frac{1 - e^{-p\tau}}{p}. \quad (1.17)$$

函数
$$f(t) = \begin{cases} Kt, & \text{当 } t < \tau \text{ 时} \\ 0, & \text{当 } t < 0 \text{ 时} \\ K\tau & \text{当 } t > \tau \text{ 时} \end{cases}$$

的像函数为:

$$F(p) = \frac{1 - e^{p-\tau}}{p^2} K. \quad (1.18)$$

为了决定四端网络输出端的脉冲波形, 必须事先找出用符号法表示的电压传输系数 K 。下面讨论在所谓“空的”, 即没有能量贮存的四端网络的输出脉冲波形。我们把由电阻 R 及电容 C 组成的四端网络作为一个例子加以讨论。这个四端网络的电压传输系数等于

$$K(j\omega) = \frac{Z_2}{Z_2 + Z_1} = \frac{R}{R + \frac{1}{j\omega C}}.$$

用 p 代替变数 $j\omega$, 就可由 $I(j\omega)$ 找出用运算法表示的电压传输系数。实际上, 把拉普拉斯变换应用到公式(1.1)、(1.2)、(1.3), 就得到:

$$E_R(p) = R \cdot I(p),$$

$$E_C(p) = \frac{1}{pC} I(p),$$

$$E_L(p) = pL \cdot I(p). \quad (1.19)$$

如果 $t=0$ 时, $q_C=0$, $I_L=0$, 则在最初一瞬间没有能量贮存的情况下, 这些关系是正确的。由这些关系可以看到: 把转换后的阻抗 $\left(R, \frac{1}{pC} \text{ 和 } pL\right)$ 乘以电流函数的像函数, 就得到了电压函数的像函数。这样, 电工学上的定律在形式上对于转换后的电流和电压函数来说也是正确的了。

我们使用运算法来讨论电压脉冲通过在电子仪器中最常见的各种四端网络的情形。对于所讨论的例子, 用符号法所表示的电压传输系数

$$K(p) = \frac{p\tau}{1 + p\tau}, \quad (1.20)$$

这里 $\tau = RC$ 。当找到电压传输系数 $K(p)$ 后, 就来确定函数 $f(t)$ 的像函数, 为

$$F(p) = \int_0^{\infty} f(t)e^{-pt}dt,$$

这里 $f(t)$ 是加到四端网络输入端的电压脉冲的解析式。如果在由电容 C 及电阻 R 组成的四端网络上加的是单位阶跃电压, 对于这样的脉冲,

$$F(p) = \int_0^{\infty} e^{-pt}dt = \frac{1}{p}.$$

确定了加在四端网络输入端的电压脉冲的像函数 $F(p)$ 后, 就得到乘积

$$E(p) = K(p)F(p).$$

再利用公式(1.20), 就得到:

$$E(p) = \frac{\tau}{1 + p\tau}.$$