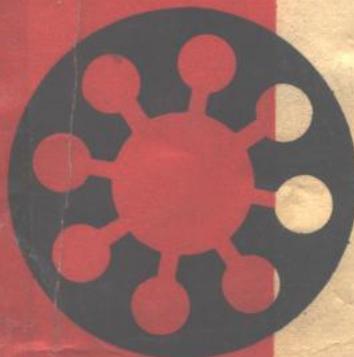


微波概論

孟侃編



上海科学技术出版社

微 波 概 論

孟 侃 編

上海科學技術出版社

內容提要

本书先对微波的傳輸特性作簡明的叙述，然后介紹各種微波管的特性和电路，列举几种調制的方式和几种微波天線的构造，扼要地述及微波的傳播特性，并对微波的一般应用作了簡明的介紹。本书适合一般大专学生及微波技术人員作参考。

微 波 概 論

孟 侃 編

*

上海科学技术出版社出版
(上海瑞金二路450号)
上海市书刊出版业营业許可證出093号

新华书店上海发行所发行 各地新华书店經售
上海大东集成联合印刷厂印刷

*

开本 787×1092 1/32 印張 4 20/32 字数 100,000
1959年10月第1版 1962年9月第5次印刷
印数11,001~12,800

统一书号：15119·1331

定 价：(十四)0.66元

目 录

緒論	1
第一章 微波傳輸線	6
1-1 導綫的分布參數	6
1-2 傳輸綫方程式	8
1-3 傳輸綫的輸入阻抗	10
1-4 傳輸綫圖解法	13
1-5 傳輸綫段的应用之一 - $\frac{\lambda}{4}$ 線作阻抗變換器	16
1-6 傳輸綫段的应用之二 - 配合支綫	16
1-7 傳輸綫段的应用之三 - 波長表	17
1-8 功率測量	18
第二章 波導	19
2-1 波導理論的分析方法	19
2-2 長方形波導	21
2-3 圓柱形波導	26
2-4 介質波導	28
2-5 波導的反射及阻抗配合	28
2-6 波導的激励和接收終端 設備	31
2-7 定向耦合器	33
2-8 波導中電波之分隔與轉 化	33
2-9 波導的應用	35
2-10 駐波比及功率的測量	36
2-11 空腔諧振器	36
第三章 微波管及其電路	39
3-1 負柵三極管的頻率限制	39
3-2 正柵管振盪器	44
3-3 速調管	46
3-4 磁控管	51
3-5 行波管	58
3-6 回波管	59

06054

• 1 •

第四章 調制	60
4-1 調制概論	60
4-2 調幅电路	66
4-3 調頻及調相	68
4-4 脉冲調制	70
第五章 微波天綫	71
5-1 天綫的放射图型	71
5-2 微波饋电綫及放射元件	74
5-3 微波双极天綫	75
5-4 縫隙天綫	76
5-5 天綫陣	77
5-6 喇叭	80
5-7 抛物反射面天綫	81
5-8 透鏡天綫	83
5-9 介質天綫	85
第六章 微波傳播	86
6-1 折射	86
6-2 反射	89
6-3 繞射	92
6-4 吸收衰減	92
6-5 衰落	94
6-6 散射	94
第七章 微波的接收	97
7-1 概論	97
7-2 接收机杂音	98
7-3 射頻放大	99
7-4 混頻器	100
7-5 本机振盪器	102
7-6 中頻放大器	103
7-7 檢波器及視頻放大器	105
第八章 微波接力制通訊体系	106
8-1 概論	106
8-2 微波接力制所使用的波段	107
8-3 通訊体系的杂音	107
8-4 微波通訊的衰落現象	108
8-5 微波接力制的天綫	108
8-6 多路調制	109
8-7 多波道制傳送	111
8-8 軍用微波接力制	111
8-9 微波散射接力通訊	115
8-10 微波长途波导傳輸体系	116

第九章 雷达	118
9-1 概論.....	118
9-2 雷达发送体系.....	119
9-3 雷达天綫.....	121
9-4 收发两用器.....	125
9-5 接收体系.....	126
9-6 雷达标志.....	129
9-7 雷达在导航中的应用.....	130
9-8 雷达在軍事方面的应用	131
第十章 微波的特殊应用	134
10-1 无线电天文学.....	134
10-2 微波在气象方面的应 用.....	136
10-3 微波波譜仪.....	138
10-4 原子鍾.....	139
10-5 微波与原子能.....	140
10-6 微波与光学.....	140
10-7 介質測定.....	142

緒論

1864年麦克斯韦确立了电磁波的理論，1895年波波夫发明无线电，实际的証实了电磁波理論。从此理論推動實驗，實驗又扩展了理論，无线电不停的向前发展着。发展的主流是频率加高，波长縮短，由长波而中波、短波、超短波，以至微波。各波段的区分大致如下：

长 波	10000~1000 米(30~300 千周)
中 波	1000~100 米(300~3000 千周)
短 波	100~10 米(3~30 兆周)
超短波	10~0.1 米(30~3000 兆周)
微 波	0.1~0.001米(3000~300000 兆周)

微波的波长已接近于紅外線的波长，微波的性質是介于普通无线电波和光波之間，而更接近于光波，它的反射、折射、繞射、散射、吸收等作用比短波也显著得多。最早的无线电所用的波长是长波，长波的傳播情况是频率越高，衰減越大，因此当初曾認為短波不能适用于远距离的通訊；以后业余无线电家发现短波訊号可在极远的距离以外收听得到，待天空电离层的反射作用明了后，短波在远距离通訊和广播中已广泛的应用。由于短波波段所能容納的电台数目有限，容易互相干扰，为了能同时傳送更多的訊号，又促使无线电繼續向超短波波段和微波波段

发展。超短波和微波都不受电离层反射，因此过去也曾認為超短波及微波只能在直視距离內进行通訊；但近来又发现借散射作用，超短波和微波訊号可在极远的距离之外收到，所以現在超短波及微波的傳播問題，面临着与过去短波所遭遇到的相同的情况，超短波及微波通訊范围，将大大的超出直視距离。現在利用电离层的散射作用，超短波的傳播距离可达 2,000 公里，利用空气对流层的散射作用，微波的傳播距离可以达到 800 公里，因此利用超短波及微波作远距离的通訊可能性正在发展着。

除去扩展頻率范围，增加无线電的使用机会外，微波之所以能够发展，也有其本身独具的优点，这些优点是：

第一，在微波波段可制成輕巧而方向性极强的天綫，利用定向天綫，微波放射可限制在一定方向的有限范围之内，提高了效率；电台与电台之間的干扰机会也减少了，并且也不象短波发射那样，各方面都会收到，所以保密性也增加了。

第二，微波波段所包括的范围很广，可以容納許多电台，拥挤現象不复存在。寬頻帶的訊号，如電視、脉冲調制等，可以应用微波电台来傳送。

第三，短波通訊质量不高，杂音大，干扰多，气候、季节、日、夜等均有影响，衰落現象严重，而微波杂音少，不受电离层的影响，无須按季节和昼夜調換波长，微波通訊的质量可以比短波高得多。

由于微波具有这些优点，除了通訊应用外，微波技术已应用到科学技术的各个領域中：测位、导航、天文、气象、原子能研究和导彈控制等，都因微波技术的应用而改觀。

微波技术最先用于雷达，在第二次大战中发展最快，由于軍事需要，研究逐步深入，大大丰富了微波的理論与經驗，过去主

要应用厘米波，現在已进入了毫米波。雷达不但能显示目标光点，而且也能显示影象了。由于大功率微波管的制成，微波雷达使用范围可远至 600 公里以外。

第二次世界大战以后，微波在通訊方面的应用，有了迅速的发展。其中主要是多路微波接力制通訊体系的广泛采用。利用微波中繼站，把微波訊号連續的接收、发送，来实现远距离的通訊。目前微波接力制能够通达的最长距离达 6,000 公里以上，一条中繼线路可同时傳送 3,600 路電話，效率既高，費用又省，这是长途通訊的巨大变革。

此外，微波散射制长距离通訊体系，也正在研究中，这要比微波接力制的維护来得更简单，費用更节省。

微波通訊的另一主要发展方向与普通长途載波電話很相似，利用波导长距离傳送波长极短的微波，借中繼站放大，这样，当傳送多路电视、電話节目，不会受气候及吸收等因素的影响，通訊質量可更高。

某些星球除能放射可見的光譜之外，也能放射出其它波长的电磁波，它們的波长从几毫米至 20 米，这些电磁波都能穿透大气层到达地面来。有定向天綫的微波接收机能在任何条件下收到星球的电磁波，这样就能觀察天空的情况；所謂无线电望远鏡，就是这种有定向天綫的无线电接收机。

利用毫米波雷达和氢气球所携带的微波雷达，对高空气象所作的观测，已日趋完善，这对气象学的发展有极大的帮助。

其它如微波直线加速器对原子能的研究，微波頻譜仪对分子結構的研究，微波光学对晶体结构的研究等，都有密切的关系。現在各种微波仪器已是近代物理实验中不可缺少的设备了。

当然，微波能如此广泛的应用，与各种微波管的发明是分不

开的，微波管是各种微波设备的心脏。最初想改良普通真空管的构造，如电极形状、尺寸、距离等，使能在更高频率方面应用。制造了花生管、门柄管、灯塔管等超高频管。但是因为在这些管子内，电子渡越时间的影响无法根本消除，使用的频率仍受到限制，所以微波管后来就主要向磁控管、速调管、行波管、晶体两极管等方面发展。

1921年，赫尔发表了磁控管的基本理论。后来就制造出了负阻磁控管、渡越时间磁控管，但是所得到的效率和所达到的频率都不够高。1932年，苏联穆希恩曾建议用多腔磁控管产生强力微波振盪，这个建议当时未受到注意，直至1939年才由苏联阿列克西也夫(Алексеев)和莫里耶罗夫(Моляров)合作制成了第一个多腔磁控管，使雷达技术能高度发展。

1932年苏联罗然斯基(Рожанский)发表了速调管理论。1939年美国斯丹福大学范里恩兄弟制成了双腔速调管，可作微波振盪和放大之用。1940年苏联柯伐林柯(Коваленко)制成反射速调管，利用这种管子能作可变频率的微波振盪器。现在又制成了多级速调管，可加大功率、加宽频率。

1946年皮尔斯发明行波管，可以用来放大宽频带的微波讯号。现在行波管主要的发展是向加大功率，减少杂音两方面去改良。最近又制成了可产生毫米波的回波管，可在很宽的范围内调节频率。

由于微波检波和混频的需要，最早应用过的矿石检波器又受到了注意，因此加深了对半导体的研究，终于制成了锗和矽检波管。

微波电子管和普通电子管比较起来，在原理、构造、特性等方面的差别很大。普通电子管的放大、振盪、调制电路等在微波

方面都有改变。应用了各种新式微波管，可将普通电子管繁复的电路简化，例如磁控管本身就是一只振盪器。但是整个微波电路体系在理論方面比低頻无线电电路复杂得多。

微波的波长极短，一小段綫可相当于若干波长，放射、衰减和阻抗配合等問題都更为复杂。微波的傳輸不得不应用同軸綫和波导。在微波波段不能应用集中参数元件，要用按傳輸綫及波导理論制成的分布参数元件，这类元件如微波諧振器、滤波器、阻抗变换器等都是。

微波天綫原理的发展是与微波应用的推广相輔相成的，从简单的双极天綫起研究出了各式各样的微波天綫；如抛物反射鏡天綫、透鏡天綫、介質天綫、天綫陣、缝隙天綫，喇叭天綫等；微波天綫的方向性愈来愈高，尺寸也愈来愈小，例如 5 毫米波长、0.6 米直徑的抛物反射鏡天綫，它的功率增益可高至 50 分貝，放射瓣寬度只有 $\frac{1}{2}$ 度。

在微波波段进行測量电流电压是很困难的，所以微波測量的对象与低頻不同，主要是功率、波长、駐波比等項。所用的測量仪器是十分精密的，制造毫米波測量仪器技术的精細程度，不亚于珠宝的磨琢，使用仪器应掌握的理論水平，比使用低频仪器的要求也高得多。

微波傳播的知識虽然逐渐地丰富了，但是比短波还是差得很远，并且还没有系統化，由于所牵涉的面很广，还有待繼續作詳尽的研究。

第一章 微波傳輸線

單純的电感、电容或电阻的集中参数元件，在一般高頻时已属难得，在微波更是少有，微波电路元件都是用小段同軸線或波导組合而成的分布参数元件，所以构成微波傳輸电路体系的各个部件的基本理論，是建立在微波傳輸線理論的基础之上，学微波須先学傳輸線理論，正如讀电工先要学习交直流电路理論。本章就傳輸線理論及简单微波元件作簡要介紹。

1-1 导綫的分布参数

导綫的分布参数最基本的有电阻、电感、电容、电导四項，由于集肤效应，频率加高时电流就趋向导体的表面，这四項参数都要受到频率的影响。

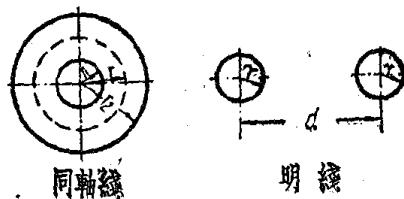


图 1-1 同軸線及明綫

单明綫的电阻 R 与频率的关系（參照图 1-1），可按下式計算：

$$R = \frac{1}{r} \sqrt{10^{-9} f \rho} \text{ 欧/厘米} \quad (1-1)$$

式中： r —导线半径(厘米)；
 ρ —导体比电阻(欧/厘米)；
 f —频率(周/秒)。

双明线的电阻为：

$$R = \frac{2}{r} \sqrt{\frac{10^{-9} f \rho}{\left(1 - \frac{4r^2}{d^2}\right)}} \text{ 欧/厘米} \quad (1-2)$$

式中： r —导线半径；
 d —导线中心之间的距离。

同轴线的电阻为：

$$R = \sqrt{10^{-9} f \rho} \left(\frac{1}{r_1} + \frac{1}{r_2} \right) \text{ 欧/厘米} \quad (1-3)$$

式中： r_1, r_2 —内外导线的半径。

由于集肤效应，频率加高时，导线的电感减少，在相当的高频，双明线的电感为：

$$L_p = \frac{\mu}{\pi} \log_e \left(\frac{d}{r} \right) \text{ 亨/米} \quad (1-4)$$

式中： μ —围绕导线的介质的导磁系数；

同轴线的电感为：

$$L_c = \frac{\mu}{2\pi} \log_e \left(\frac{r_2}{r_1} \right) \text{ 亨/米} \quad (1-5)$$

双明线的电容为：

$$C_p = \frac{\pi \epsilon}{\log_e \left(\frac{d}{r} \right)} \text{ 法/米} \quad (1-6)$$

式中： ϵ —围绕导线的介质的介电常数。

同轴线的电容为：

$$C_c = \frac{2\pi\epsilon}{\log_e\left(\frac{r_2}{r_1}\right)} \text{ 法/米} \quad (1-7)$$

双明线两线之间，一般都是空气介质，支撑导线的绝缘子很少，所以线与线间的电导损耗不严重。在所传输的功率不超过1瓦时，同轴线间常应用固体介质绝缘，若介质的比电导为 g ，则同轴线的电导为：

$$G_c = 2\pi \frac{g}{\log_e \frac{r_2}{r_1}} \text{ 姆/米} \quad (1-8)$$

1-2 传输线方程式

传输线的分析多用普通电路的分析方法，从电压电流的观念出发。若 R 、 L 、 C 、 G 分别代表单位长度导线的电阻、电感、电容和电导，则单位长度导线的串联阻抗为：

$$Z = R + j\omega L \quad (1-9)$$

单位长度导线的并联导纳 Y 为：

$$Y = G + j\omega C \quad (1-10)$$

如图 1-2 所示将导线与高频电源及负载阻抗相接，则在 Z_R 终端阻抗之左 x 距离处，导线间的微量电压和微量电流与导线的分布参数的关系如下：

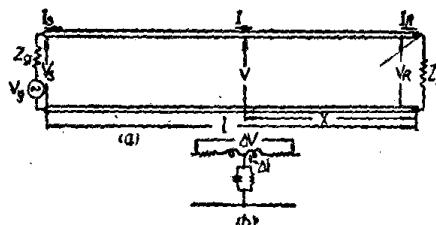


图 1-2

a—传输线； b—小段传输线的等值电路

$$dV = I(R + j\omega L)dx = IZdx \quad (1-11)$$

$$dI = V(G + j\omega C)dx = VYdx \quad (1-12)$$

联解两方程式得

$$\frac{d^2V}{dx^2} = ZYV \quad (1-13)$$

$$\frac{d^2I}{dx^2} = ZYI \quad (1-14)$$

(1-13)、(1-14)是标准的两次微分方程式，其解为：

$$V = \frac{V_R}{2} \left(1 + \frac{Z_0}{Z_R} \right) e^{\gamma x} + \frac{V_R}{2} \left(1 - \frac{Z_0}{Z_R} \right) e^{-\gamma x} \quad (1-15)$$

$$I = \frac{I_R}{2} \left(1 + \frac{Z_R}{Z_0} \right) e^{\gamma x} + \frac{I_R}{2} \left(1 - \frac{Z_R}{Z_0} \right) e^{-\gamma x} \quad (1-16)$$

式中： $Z_0 = \sqrt{ZY}$, $\gamma = \sqrt{ZY}$ (1-17)

(1-15)及(1-16)两式中 $e^{\gamma x}$ 和 $e^{-\gamma x}$ 两项，分别代表向 Z_R 传送和自 Z_R 反射的电流、电压波。当 $Z_R = Z_0$ 时， $e^{-\gamma x}$ 项反射波不存在，故 Z_0 称做导线的特性阻抗；这种传输情况称做负载阻抗与导线配合。线上电流电压幅度及相位的变化与 $e^{\gamma x}$ 和 $e^{-\gamma x}$ 成比例，故 γ 称做导线的导常数， γ 是复数，有实数和虚数两部分：

$$\gamma = \sqrt{ZY} = \alpha + j\beta \quad (1-18)$$

上式中的 α 与波的幅度有关，称做衰减常数， β 与波的相位有关，称做相移常数。

Z_0 、 γ 与导线的分布参数有下列近似关系：

$$Z_0 \approx \sqrt{\frac{L}{C}} \left[1 - j \left(\frac{R}{2\omega L} - \frac{G}{2\omega C} \right) \right] \quad (1-19)$$

$$\gamma = \frac{R}{2} \sqrt{\frac{C}{L}} + \frac{G}{2} \sqrt{\frac{L}{C}} + j\omega \sqrt{LC} \quad (1-20)$$

在 R, G 皆甚小时：

$$Z_0 = \sqrt{\frac{L}{C}} \quad (1-21)$$

$$\gamma = j\beta = j\omega \sqrt{LC} \quad (1-22)$$

低損耗線上波長 λ 及相速 v 与頻率 f 的关系如下：

$$\lambda = \frac{2\pi}{\beta} = \frac{1}{f \sqrt{LC}} \quad (1-23)$$

$$v = f\lambda = \frac{1}{\sqrt{LC}} \quad (1-24)$$

1-3 傳輸線的輸入阻抗

将(1-15)及(1-16)两式重行安排后可得

$$V = V_R \left(\cosh \gamma x + \frac{Z_0}{Z_R} \sinh \gamma x \right) \quad (1-25)$$

$$I = I_R \left(\cosh \gamma x + \frac{Z_R}{Z_0} \sinh \gamma x \right) \quad (1-26)$$

从 x 处的电压、电流关系，可求出該处傳輸線的輸入阻抗为：

$$Z = \frac{V}{I} = Z_0 \left(\frac{Z_R + Z_0 \tanh \gamma x}{Z_0 + Z_R \tanh \gamma x} \right) \quad (1-27)$$

当 Z_R 等于 Z_0 时无反射波，輸入阻抗 Z 在各处皆等于 Z_0 ；当 Z_R 不等于 Z_0 时有反射波存在，各点輸入阻抗不同。在输出端反射波与投射波幅度之比 r_R ，称做終端反射系数。从(1-25)及(1-26)两式可求出：

$$r_R = \frac{Z_R - Z_0}{Z_R + Z_0} \quad (1-28)$$

反射系数常用駐波比 ρ 来表示，駐波比是投射波与反射波幅度之和 V_{\max} 对其波幅之差 V_{\min} 的比值：

$$\rho_{(SWR)} = \frac{V_{\max}}{V_{\min}} = \frac{1 + |r_R|}{1 - |r_R|} \quad (1-29)$$

在微波测量技术上， ρ 是很重要的傳輸線参数。 ρ 可以很准确的从測量結果中計算出来。图 1-3 表示同軸線駐波比測定器，一根小的探針伸入开槽的同軸線中一小部分，探針与晶体檢波器和微安表联接。探針实际上所測量的是同軸線內的电場强度，但电場强度是与导線間电压成比例的，所以駐波比測定器可作为电压的测定设备。駐波比測定器上有标尺，可量出电压最大点及最小点与終端阻抗之距离。



图 1-3 同軸線駐波比測定器

$$V'_R = V_R \frac{\left[1 + \frac{Z_0}{Z_R}\right]}{2},$$

則線上任一点的电压、电流关系可以 r_R 表示如下：

$$V = V'_R e^{\gamma z} (1 + r_R e^{-2\gamma z}) \quad (1-30)$$

$$I = \frac{V'_R}{Z_0} e^{\gamma z} (1 - r_R e^{-2\gamma z}), \quad (1-31)$$

$$Z = \frac{V}{I} = Z_0 \left(\frac{1 + r_R e^{-2\gamma z}}{1 - r_R e^{-2\gamma z}} \right) \quad (1-32)$$

在沒有損耗的線上，有两种情况反射最严重，一种是終端短路，一种是終端开路。