

現代波導理論

L. 列文 著

科學出版社

73.459/
191

現代波導理論

L. 列文 著

邱荷生 譯

叶培大 校

科學出版社

1960

L. Lewin

ADVANCED THEORY OF WAVEGUIDES

Iliffe & Sons, Ltd: London

1951

內 容 簡 介

本書主要論述波導管內各種不均勻性影響的計算法。在第一章里對於波導管理論的基本關係作了扼要說明，其後六章分別對膜片，栓，諧振銷，介質填充，波導管截面的突然變化，如擴張、開口，以及周期性加載等具體問題作了分析。

本書可供從事波導管的設計、計算及實際工作的科學工作者及工程師參考，也可供高等學校相應專業高年級學生及研究生閱讀。

現 代 波 導 理 論

L. 列 文 著

邱 荷 生 譯

*

科學出版社出版（北京朝陽門大街 117 號）

北京市書刊出版業登記證出字第 061 號

中國科學院印刷廠印刷，新華書店總經售

*

1960 年 4 月第一版

1960 年 4 月第一次印刷

（京）0001-5,500

書號：2166 字數：196,000

開本：787×1092 1/27

印張：9 1/27

定價：1.10 元

210500/07
波导不連續理論簡介

波导不連續性理論，是波导傳輸方面主要問題之一，包括內容很廣，如膜片、銷釘、各種接头、过渡器、激发器、周期性不連續等等。到目前為止，不連續性問題尚解決得不够完善，例如波导跟同軸電纜的轉換（亦即一般波导的激发方法），只有計算小天綫輻射电阻的方法，還沒有分析它電抗的嚴格方法。又如雙 T 接头以及其他機械結構較複雜的不連續問題，均尚无精確的計算方法。特別是圓波导不連續性的分析，發表的文獻更少。

分析不連續的方法約有：1) 利用靜電方法，即利用復平面上的保角變換，以得出場分布和代表不連續性的等效電抗。靜電問題所以能够利用復變函數的保角變換理論，在于它能够滿足拉普拉斯方程。交變電磁場問題要利用保角變換理論，只能限于二維的不連續性問題。這種方法稱為准靜電法。2) 固有函數或正規波的級數法，即把波导不連續兩邊的電磁場寫成固有函數或正規波的級數，在不連續處彼此相等，然後求各模的系數，或根據反射系數跟等效阻抗間的關係，找出等效電抗。這種方法，困難問題在于級數的處理。3) 積分方程法。把不連續兩邊的電磁場，作成正規波的級數，在不連續處進行面積分，得出積分方程。解積分方程即可求得反射波，傳遞波，或者反射系數，等效電抗等。這種方法困難在于積分方程不易求解，往往須用試探的方法。在應用此法時，也往往利用變分法。4) 在工程上為簡單起見，採用等效電路法。即根據不連續的情況，用一般集中參數的 $L-C$ 電路與之比較，作出等效電路；用實驗確定等效電路的各參數。分析不連續性問題時，也往往利用靜電方面的鏡象法，例如波导內小天綫作激发源時，波导內有銷釘時，均可用小天綫在波导的上下左右的鏡象，求取合成電磁場，以代替一般滿足邊界條件的方法。

除此之外，還可以應用等效邊界條件法和應用互易定理法等。

波导不連續性問題的分析,所用概念并不困难,困难在于所需的数学比較广泛。分析时数学推演往往比較冗长。常須用到的有复变函数,包括保角变换、复平面积分等;級数处理,設法使級数收敛得快一些,以及級数求和等;积分方程的处理;与变分法等等。

本書所介紹的內容,并未包括全部不連續性問題,而是些最基本的不連續性問題。本書特点在于概念直接,数学推演步驟比較完全,应用方法也比較广泛。因此,閱讀此書,可以获得有关波导不連續性問題的基本处理方法。

本書系根据英文原文本和俄文翻譯本校譯。翻譯和校訂可能不够严格、不够全面,希讀者批評指正。

叶培大

1959年8月于北京邮电学院无綫电系

原 序

現在对大多数的科学來說,精确的理論处理須要应用复杂的数学方法。在这方面波导管的理論也不例外。当研究超短波的这一最有趣的分支时,应用繁难的数学方法,对許多人來說不可避免的是一种困难。但是在数学方面,我們尽量避免这一点,有时为了使書的内容更易了解,我們就很詳細的敘述与推导。与此有关的,在書內所討論的一些問題,从数学的观点来看,是不够严格的。对数学有兴趣的讀者來說,补充以严格的数学推导,不是怎么特別費力的事。

作者假設讀者对波导管的基本理論是熟悉的并且从事于应用波导管的工作,从这样的概念出发,書中的分析总是把导出公式作为結束,因为应用它們的方法工程师們是知道的。本書的主要目的是敘述波导管理論的各种典型問題的解法。

本書并非全面的概述波导管的理論,而是波导管的各种典型問題的文集。大多数的問題我們仅限于研究矩形波导管,但是在實質上掌握这些方法的讀者可以独立的把这些方法应用到工作中所遇到的其他問題上。波导管的理論吸引了許多研究工作者的注意,特別是最近这十年。在第二次世界大战期間,波导管理論上的重大貢獻是屬於尤·許溫格 (Julian Schwinger)^① 及麻省理工学院輻射試驗室的其他同事的。这些工作的結果在本書中被广泛的应用着。

希望在附录的文献里,我沒有把重要的工作漏掉。而且要事

① 波导理論中一系列的重要問題,譬如波导管激发的理論,波导管的开端輻射的理論以及波导管的縫隙輻射的理論等都是由苏联的學者探討的:例如吉洪諾夫 (Тихонов),薩馬爾斯基 (Самарский),基松科 (Кисунько),比斯道尔科斯 (Пистолькорс),費尔德 (Фельд),列溫 (Левин),发因斯坦 (Вайнштейн),弗拉基米爾斯基 (Владимирский),克拉斯奴士金 (Краснушкин) 等等——俄譯本註。

先向由于我的疏忽而没有把其工作列入本书的作者致以歉意。所涉及的问题的文献很多,而且每天都在增加。不可能把所有的问题都包括在本书内;对于这些问题的读者可在原始文献中参阅。

本书的大部分是参照在标准通讯公司超高频试验室的工作所写成的。

俄譯本序

在現在的有關波導管理論的專題論文集及教科書中一般僅敘述其一方面，即規則波導管的理論。涉及到破壞各種規則性的更廣泛的問題僅發表在雜誌上的原始文獻里。不久以前出版的波導管手冊 (Waveguide Handbook)^① 並沒有改善這種狀況，因為在它里面所給出的計算各種不均勻性的影響的公式並沒有敘述推导的方法。

列文的書主要是敘述計算波導管里各種不均勻性的影響的方法。所以原作者給書起的名字“現代波導理論”並不完全與書的內容相符。

列文的書並沒有系統的敘述波導管的理論。一般的“經典”問題，譬如計算在規則波導管里波的傳播、分析波型、計算衰減等等，在該書內幾乎沒有觸及到。本書是各種波導管問題詳細解法的短集。僅在第一章提了一些波導管理論的基本關係。以後各章是敘述各種具體問題的分析，主要是計算各種最簡單的不均勻性的影響：膜片、栓、諧振銷、介質的填充、波導管斷面的突然變化、波導管截面的擴張、波導管的開口、波導管的周期性加載等。

這些問題的分析及敘述使用了各種的數學方法，譬如積分方程法、變分法、與靜態問題比拟的方法等。

本書對於從事波導管的構造、計算及實際工作的廣大科學工作者及工程師是有用的。

① Waveguide Handbook, Massach. Inst. of Technology, Rad. Lab. Ser., Vol. 10, New York-London, 1950.

目 录

波导不連續理論簡介	i
原序	iii
俄譯本序	v
第一章 电磁波的理论及其在波导管方面的应用	1
§ 1. 单位及符号	1
§ 2. 麦克斯韦方程式	3
§ 3. 在矩形波导管中之应用	16
§ 4. 功率通量及衰减	19
参考文献	21
第二章 波导管內之圓栓	22
§ 1. 电感性圓栓 (一阶近似)	22
§ 2. 电感性圓栓 (二阶近似)	29
§ 3. 电容性栓	41
参考文献	52
第三章 波导管內之膜片	53
§ 1. 电感性膜片	53
§ 2. 正中电感性带	65
§ 3. 不对称电感性带	77
§ 4. 电容性膜片	86
§ 5. 正中电容性带	92
§ 6. 其他膜片	92
§ 7. 計算方法的小結	93
参考文献	94
第四章 諧振銷和諧振閘	95
§ 1. 諧振銷	95
§ 2. 諧振閘	112
参考文献	123

第五章 波导管的连接, T 形接头和过渡器	125
§ 1. 波导管在 H 面上的截面变化	125
§ 2. 在 E 平面内波导管截面的变化	129
§ 3. 在 E 面内之 T 形接头	136
§ 4. 波导管的过渡段	146
参考文献	153
第六章 波导管的辐射	154
§ 1. 带有无限大的幅栏的波导管	154
§ 2. 平行板系统, 极化垂直于板	162
§ 3. 平行板系统, 极化平行于板	172
§ 4. 幅栏的阻抗	181
参考文献	182
第七章 电波在加载及加工的波导管内之传播	183
§ 1. 充填介质的波导管	183
§ 2. “人造介质”	188
§ 3. 加工的波导管	198
参考文献	210
文献	211

第一章

电磁波的理论及其在波导管方面的应用

§1. 单位及符号

本書內所有的物理量都用实用 c. g. s. 单位来表示。下面就是所用的主要的符号及其表示的单位。

a (厘米)——矩形波导管的宽壁

$\mathbf{a}$ ——方向恒定的单位矢量

b (厘米)——矩形波导管的窄壁

B ——电納之标么值(即电納与特性导納之比)

e ——自然对数之底

$\mathbf{E}$ (伏/厘米)——电场强度

$\mathbf{H}$ (奥)——磁场强度

$\mathbf{i}$ [安/(厘米)²]——电流密度(綫密度的单位为安/厘米)

$\mathbf{i}_s$ ——单位矢量:

$s=1, 2, 3$, 表示任意正交曲綫坐标系

$s=x, y, z$, 表示直角坐标系

$s=r, \theta, z$, 表示圓柱坐标系

$s=r, \theta, \varphi$, 表示球坐标系

I (安)——电流

Im ——虛部

j —— $\sqrt{-1}$

k (1/厘米)——自由空間的传播常数, $\frac{2\pi}{\lambda}$

k' (1/厘米)——基波型在波导管內的传播常数, $\frac{2\pi}{\lambda_g}$

P (瓦)——功率

$\mathbf{r}$ (厘米)——径矢量

R ——电压反射系数

Re ——实部

T ——传递系数

x, y, z (厘米)——直角坐标

X ——电抗之标么值(即电抗与特性阻抗之比)

Y ——导纳之标么值(导纳与特性导纳之比)

Z ——阻抗之标么值(阻抗与特性阻抗之比)

γ (1/厘米)——衰减系数

γ ——欧勒常数, 等于 0.5772

T_{mn} (1/厘米)—— mn 波型在波导管内之传播常数

ϵ ——复介电常数与真空中之比

ϵ' ——介电常数与真空中之比

λ (厘米)——自由空间中之波长

λ_g^* (厘米)——在矩形波导管中之波长, 等于 $\lambda / \left(1 - \frac{\lambda^2}{4a^2}\right)^{1/2}$

σ (1/欧·厘米)——电导率

Π (伏·厘米)——电赫兹矢量

Π^* (伏)——磁赫兹矢量

μ ——介质之导磁率与真空中导磁率之比

ξ, η, ζ (厘米)——直角坐标(电流坐标)

ω (1/秒)——角频率

假定导磁率 μ 为常数, 与磁场之方向及大小都无关。

上列符号有时也用来代表其他的量, 但此时这些特别的意思都交待的很清楚。譬如 λ 与 μ 有时也用作积分之变数, 而在第七章里用 a 及 b 分别表示加工的圆波导管内外半径。

与时间有关的量都用对应于矢量 $e^{j\omega t}$ 的复数形式来表示。这些量都用方均根值(即有效值), 因此对时间的平均值仅等于其模的平方(没有 $\frac{1}{2}$ 的因子)。矢量都是用黑体字来表示, 而其绝对值

* 这仅系 TE_{10} 波型的波导波长——校者注。

及其分量都是用斜体字来表示。

当化作合理化 MKS 制时仅须把我们式中之 300 及 $3 \cdot 10^{10}$ 分别代以 $(\mu_0/\epsilon_0)^{1/2}$ 及 $(\epsilon_0\mu_0)^{-1/2}$ 就够了。此时长度的单位都用米，而磁场强度都用 (安/米)，凡应有 $4\pi/10$ 的地方都给它略去。譬如在 (1.11) 中之 30 当去掉 $4\pi/10$ 以后可化为 $300 \left(\frac{4\pi}{10} \right) / 4\pi = \frac{1}{4\pi} \sqrt{\frac{\mu_0}{\epsilon_0}}$ 。介电常数及导磁率分别为 $\epsilon_0 = 1/(4\pi \cdot 9 \cdot 10^9)$ 法/米及 $\mu_0 = 4\pi \cdot 10^{-7}$ 亨/米。(因为我们这里所用的 μ 及 ϵ 为相对常数，当化为 MKS 制时须把它们换为 μ/μ_0 及 ϵ/ϵ_0 。)

§ 2. 麦克斯韦方程式

用上节的符号可把麦克斯韦方程式写为

$$\nabla \times \mathbf{E} = -\mu \frac{\partial \mathbf{H}}{\partial t} \cdot 10^{-8}, \quad (1.1)$$

$$\nabla \times \mathbf{H} = \frac{1}{9 \cdot 10^{12}} \epsilon' \frac{\partial \mathbf{E}}{\partial t} + \frac{4\pi}{10} \mathbf{i}.$$

把对时间的微分化为 $j\omega = 3 \cdot 10^{10} jk$ ，得

$$\nabla \times \mathbf{E} = -jk \cdot 300 \mu \mathbf{H}, \quad (1.2)$$

$$\nabla \times \mathbf{H} = \frac{jk}{300} \epsilon' \mathbf{E} + \frac{4\pi}{10} \mathbf{i}.$$

因 $\nabla \cdot \nabla \times \mathbf{E} = 0$ ，所以 $\nabla \cdot \mathbf{H} = 0$ 就包含在式 (1.2) 内。

电流密度 $\mathbf{i}$ 有两个来源。当没有外加电动势时，电流密度与电场的强度的关系，可由欧姆定律写作

$$\mathbf{i} = \sigma \mathbf{E}. \quad (1.3)$$

把此式代入 (1.2) 得

$$\nabla \times \mathbf{H} = \frac{jk}{300} (\epsilon' - j60\lambda\sigma) \mathbf{E}. \quad (1.4)$$

如此则电导率的影响就是把介电常数 ϵ' 代以复介电常数 $\epsilon' - j60\lambda\sigma$ 。后者可以写作 ϵ ，因之当没有外加电动势时

$$\nabla \times \mathbf{H} = \frac{jk}{300} \epsilon \mathbf{E}. \quad (1.5)$$

产生电流的第二个来源是外加电动势,由它产生“外加”电流密度 $\mathbf{i}$. 它们也可由方程组(1.2)来表示,此时 ϵ' 应代以复介电系数 ϵ ,而 $\mathbf{i}$ 仅应了解为外加电流密度.

赫兹矢量 Π 我们在这里不打算全面的讨论电磁波理论,这些东西读者可从一些比较新的参考书里看到^[1-6]. 本节的主要目的是得出一些以后分析时所必须的重要关系. 赫兹矢量为一种辅助量,用它可把其他电磁场的量用比较简单运算符代表出. 因 $\nabla \cdot \mathbf{H} = 0$, 故 $\mathbf{H}$ 为一有旋量并且可以表示为某一矢量 Π 的旋度. 令

$$\mathbf{H} = \frac{jk\epsilon}{300} \nabla \times \Pi, \quad (1.6)$$

式中之 Π 就是所谓赫兹矢量. 由(1.2)得

$$\nabla \times \mathbf{E} = k^2 \epsilon \mu \nabla \times \Pi.$$

因梯度的旋度总是等于零,故积分上式可得

$$\mathbf{E} = k^2 \epsilon \mu \Pi - \nabla \varphi, \quad (1.7)$$

式中之 φ 为任意标量函数.

把 $\mathbf{E}$ 及 $\mathbf{H}$ 代入(1.2)之第二方程式得

$$\nabla \times \nabla \times \Pi = k^2 \epsilon \mu \Pi - \nabla \varphi - j \frac{120\pi}{k\epsilon} \mathbf{i}. \quad (1.8)$$

标量 φ , 直到现在还是任意的函数,可取其等于 $-\nabla \cdot \Pi$. 如此则式(1.8)可化为

$$\nabla \nabla \cdot \Pi - \nabla \times \nabla \times \Pi + k^2 \epsilon \mu \Pi = j \frac{120\pi}{k\epsilon} \mathbf{i}. \quad (1.9)$$

式(1.9)为非齐次的波动方程式. 在直角坐标系内它可更简化为

$$\nabla^2 \Pi + k^2 \epsilon \mu \Pi = j \frac{120\pi}{k\epsilon} \mathbf{i}. \quad (1.10)$$

式中之 ∇^2 为拉普拉斯算子

$$\nabla^2 = \frac{\partial^2}{\partial x^2} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2}{\partial z^2}.$$

方程式(1.10)之解为

$$\Pi = -j \frac{30}{k\varepsilon} \int \mathbf{i} \frac{e^{-jk\sqrt{\varepsilon\mu}r}}{r} d\tau, \quad (1.11)$$

式中之 $d\tau$ 为体积元, 而 r 为自 $d\tau$ 至所求场之点的距离. 矢量方程式 (1.11) 与所用的具体的坐标系无关, 特别是它不仅限于式 (1.10) 的直角坐标系. 因此, 式 (1.11) 完全是 (1.9) 的通解. 矢量 $\mathbf{E}$ 及 $\mathbf{H}$ 以 Π 表示则为

$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= \nabla \nabla \cdot \Pi + k^2 \varepsilon \mu \Pi, \\ \mathbf{H} &= \frac{jk\varepsilon}{300} \nabla \times \Pi. \end{aligned} \quad (1.12)$$

对于激发用的电流, 我们总是对一个线电流 $\mathbf{I}$ 比较对电流密度 $\mathbf{i}$ 更感兴趣. 由关系式 $\mathbf{i} d\tau = \mathbf{I} ds$, 而 ds 为电流之长度元, 可把式 (1.11) 之赫兹矢量写为

$$\Pi = -j \frac{30}{k\varepsilon} \int \mathbf{I} \frac{e^{-jk\sqrt{\varepsilon\mu}r}}{r} ds. \quad (1.13)$$

在无源区域内 $\mathbf{i} = 0$. $\mathbf{E}$ 及 $\mathbf{H}$ 之值可仍由关系式 (1.12) 求得, 即 Π 为 $\mathbf{i} = 0$ 时式 (1.9) 之解, 亦即下列齐次波动方程式之解, 即

$$\nabla \nabla \cdot \Pi - \nabla \times \nabla \times \Pi + k^2 \varepsilon \mu \Pi = 0. \quad (1.14)$$

场源在所讨论之区域以外, 而矢量 Π 服从边界上场之相切场及法线通量的连续性.

当无外加电流时麦克斯韦方程式具有一种 (1.12) 式还没有表示出来的 $\mathbf{E}$ 及 $\mathbf{H}$ 的对称性. 若不先由 $\nabla \cdot \mathbf{H} = 0$ 而我们可同样的先由 $\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$, 而得¹⁾

$$\mathbf{E} = \nabla \times \Pi^*,$$

1) 矢量 Π^* 可由关系式 $\mathbf{E} = -\frac{j\nabla \times \Pi^*}{300k\mu}$ 定为更对称的形式, 但是我们这里已经把

Π 及 Π^* 选用了不同的单位, 因为这涉及到它们 (电的或磁的) 源的不同性质.

$$\mathbf{H} = \frac{j}{300k\mu}(\nabla\nabla \cdot \Pi^* + k^2\varepsilon\mu\Pi^*). \quad (1.15)$$

因之普遍的关系式可以写为

$$\mathbf{E} = (\nabla\nabla \cdot \Pi + k^2\varepsilon\mu\Pi) + \nabla \times \Pi^*, \quad (1.16)$$

$$\mathbf{H} = \frac{j}{300} \left[k\varepsilon\nabla \times \Pi + \frac{1}{k\mu}(\nabla\nabla \cdot \Pi^* + k^2\varepsilon\mu\Pi^*) \right].$$

若 Π 及 Π^* 都满足式(1.14)则把(1.16)代入(1.2) (当 $i=0$ 时)很容易看出它们是满足于麦克斯韦方程式的(注意 Π 的单位用伏·厘米, Π^* 用伏).

矢量 Π 可称为电赫兹矢量, 因由式(1.11)系由电流元素产生. 同理矢量 Π^* 可叫做磁赫兹矢量, 因其与(1.11)类似的方程式含有(假设的)磁流元素. 在实际上, 虽然磁流并不存在但也没有什么关系, 因式(1.15)是为均匀的介质而导出的和 Π^* 可由实际的边界条件而定.

矢量 Π^* 在矩形波导管的理论里具有重要的地位, 因为它可以得一种所谓混合型的解[参看(1.57)], 这种解适合于表示由各种反射体所扰乱的场.

波动方程式之解 算子 ∇ 在直角坐标里的形式为

$$\nabla = \mathbf{i}_x \frac{\partial}{\partial x} + \mathbf{i}_y \frac{\partial}{\partial y} + \mathbf{i}_z \frac{\partial}{\partial z},$$

其作用等于一个矢量. 如所周知, 若 $\mathbf{A}$ 为任一矢量, 而 φ 为任一标量, 则

$$\nabla \times \mathbf{A} \equiv \text{rot} \mathbf{A}, \quad \nabla \cdot \mathbf{A} \equiv \text{div} \mathbf{A}, \quad \nabla \varphi \equiv \text{grad} \varphi. \quad (1.17)$$

若 $\mathbf{a}$ 为方向恒定的单位矢量, 则很易证明

$$\nabla \times \nabla \times (\mathbf{a}\varphi) \equiv \nabla \nabla \cdot (\mathbf{a}\varphi) - \mathbf{a} \nabla^2 (\varphi).$$

而 ∇^2 为拉普拉斯算子. 应用此结果并把(1.14)中之 Π 代为 $\mathbf{i}_x \Pi_x + \mathbf{i}_y \Pi_y + \mathbf{i}_z \Pi_z$ (注意 $\mathbf{i}_x$, $\mathbf{i}_y$ 及 $\mathbf{i}_z$ 都是常矢量)后很容易看出算子 $\nabla \nabla \cdot - \nabla \times \nabla \times$ 可被拉普拉斯算子所代替, 而能对 Π 的直角坐标的分量进行运算. 在一般曲线坐标系统里不能得到这样简单的结果, 因为其他单位矢量的方向不是恒定的, 而把它分解成其他方向很

不方便。因此必須用特殊的方法来求解。

在柱形坐标里由于 z 軸的方向是一定的，問題就簡化了。所以 $\mathbf{a}$ 可以取作 $\mathbf{i}_z$ 。由(1.16)我們可解得

$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= [\nabla \nabla \cdot + k^2 \mu \varepsilon] [\mathbf{i}_z \Pi] + \nabla \times (\mathbf{i}_z \Pi^*), \\ \mathbf{H} &= \frac{j}{300} \left[k \varepsilon \nabla \times (\mathbf{i}_z \Pi) + \frac{1}{k \mu} (\nabla \nabla \cdot + k^2 \varepsilon \mu) (\mathbf{i}_z \Pi^*) \right], \end{aligned} \quad (1.18)$$

式中之 Π 及 Π^* 为标量波动方程之解，即

$$\nabla^2 \Pi + k^2 \varepsilon \mu \Pi = 0. \quad (1.19)$$

矢量波动方程式的通解已經由汉生 (Hansen) 討論过了^[4]。若标量 ψ 为方程式 $\nabla^2 \psi + k^2 \varepsilon \mu \psi = 0$ 之解，而 $\mathbf{a}$ 为一单位常矢量，則很容易証明这三个矢量函数

$$\begin{aligned} \mathbf{L} &= \nabla \psi, \\ \mathbf{M} &= \nabla \times (\mathbf{a} \psi), \\ \mathbf{N} &= \nabla \times \nabla \times (\mathbf{a} \psi / k \sqrt{\varepsilon \mu}) \end{aligned} \quad (1.20)$$

滿足恆等式

$$\nabla \nabla \cdot - \nabla \times \nabla \times + k^2 \varepsilon \mu = 0.$$

因 $\mathbf{M}$ 及 $\mathbf{N}$ 之散度为零，故它們滿足更簡單的方程式

$$-\nabla \times \nabla \times + k^2 \varepsilon \mu = 0.$$

这*跟 $\mathbf{E}$ 和 $\mathbf{H}$ 的公式(1.2)，令 i 等于零时，分別消去 $\mathbf{E}$ 或 $\mathbf{H}$ 以后而得出的方程式是一样的。由(1.20)显然可以看出

$$\mathbf{M} = -\mathbf{a} \times \nabla \psi = \nabla \times \mathbf{N} / k (\varepsilon \mu)^{1/2}.$$

如此則 $\mathbf{M}$ 与 $\mathbf{N}$ 互成旋度。这样的一对矢量很适于代表电场及磁场。其通解之形式为

$$\begin{aligned} \mathbf{E} &= a \mathbf{M} + b \mathbf{N}, \\ \mathbf{H} &= \frac{j}{300} \sqrt{\frac{\varepsilon}{\mu}} (a \mathbf{N} + b \mathbf{M}), \end{aligned} \quad (1.21)$$

式中之 a 及 b 为常数。

此法的缺点与前段相同，为必須引用一个单位常矢量，普遍的

* 指波动方程——校者註。