# 第六章 矩量法

矩量法是将待求的积分或微分问题转化为一个矩阵方程问题,借助于计算机,求得其数值解。R. F. Harrington对用矩量法求解电磁场问题做了全面和深入的分析,其经典著作已于1968年出版。

矩量法**已成功地用于求解许多实际的电** 磁问题。

令算子方程为:

$$L(f) = g \tag{1}$$

L 为**算子**,g 为已知激励函数,f 为未知响应函数。

算子 L 的**定义域**为算子作用于其上的函数 f 的集合,算子 L 的**值域**为算子在其定义域上运算而得到的函数 g。 L 取不同形式,便可描绘不同的电磁工程场问题

#### § 8.1 矩量法原理

根据线性空间理论,N 个线性方程的 联立方程组、微分方程、差分方程及积分方 程均属于希尔伯特空间中的算子方程,它们 可化作矩阵方程予以求解,在求解过程中需 计算广义矩量,故此法称为矩量法。

希尔伯特空间: 完备的内积空间。

本节主要介绍矩量法的基本原理,包括矩 量法的求解步骤,基函数和权函数的选择。

例:

$$-\frac{d^2f}{dx^2} = 1 + 4x^2 , \leq x \cdot 0$$

$$f(0 \neq f \quad (\exists \ ) \quad 0$$
算子  $L = -\frac{d^2}{dx^2}$ 

特定源  $g(x) = 1 + 4x^2$ 

定义域为满足边界条件的函数f的集合

$$\{f(x) \mid f(0) = f(1) = 0, 0 \le x \le 1\}$$

$$\nabla^2 \phi = -\frac{\rho}{\varepsilon_0}$$

应于静电场的泊松方程,已知电荷密度,求电位**∮**。

$$\frac{1}{\varepsilon_0} \int_{l'} \frac{1}{4\pi R} \tau dl' = \phi$$

应于静电场中带电导线 上的线电荷密度 分布问题,则若给定激励源项 定该导线的电位,求  $\tau(\vec{r})$ 。 为最大可能地达到随身效果,F—117A腾形战机采用多面体外形设计。由于雷达探测范围一般在飞机水平面上下30度的角度内。因此F—117A的大多象求面与垂直面的夹角均大于30度,这样可以把贯达发上下偏转由去,以避开辐射源,另一方面,F—117A的前连橡设计得失规范。 机体表面其它边缘设计成与主波束方向一致,对方雷达接收不到连续的信号,难以确定该飞机是一个实在目标还是一种瞬变噪声。

F—117A騰形战斗轰炸机的全动V型尾翼和机翼均采用蹇形翼剖面设计,2台发动机装入机体 内部,进气口采用粹殊的复合材料装置设计,可保证进气口对10 λ 或更长的需试效的隐身效果。 这种格栅进气口同时还具有向发动机提供均匀气流的优点,从而使F—117A更适应大仰角和侧滑 飞行。

F—117A的发动机尾喷口设计采用层向"开桶"式喷口设计,喷口下缘底面阻止紅外探测器 及雷达从后面探测到涡轮部件。发动机排出的气流能够与从发动机旁经过的冷空气迅速混合,使 排气速下降到66摄氏度,这样即可以有效地降低发动机的红外辐射特征。这种埋入式发动机设计 及特殊的进,排气设计可有效降低发动机噪声。

F—117A机体材料以铝合金结构为主,整体外表涂滴黑色的磁性铁氧体雷达吸波材料,可以 有效地吸收高频率雷达波或低频率雷达波,增强隐形效果。

这些技术使F—117A的障身效果极佳,曾达反射藏面积仅0.001°0.01平方米。它可以在敦防空火力上空任何高度飞行。可以在武空借助机载激光器指示目标并进行避炸。一般以7600米高度 接近目标。实施攻击时、下降到100%左右的高度。在水平飞行地进行乘项或击。第一中对杠外 目标的攻击槽度约为1%量级。F—1174采用市利干险身的内置式运器台、课载长5.18米,宽1.83 米,可携带2枚908千克的BU—109型蒸光制导炸弹或战术战斗机使用的各种武器。武器载荷可达 2270千克、炸弹由机头基舱前下部安装的蒸光照射器提供目标指示。





#### MoM 法基本步骤:

<1> 展开未知函数 f 为有限个线性无关的已知简单函数  $f_n$  之和

$$f = \sum_{n=1}^{N} \alpha_n f_n \tag{2}$$

其中  $f_1, f_2, f_3, ... f_N$  称为<mark>展开函数或基函数</mark>。

# $L(f) = g \qquad (1)$

代入(1)式再应用算子L的线性得到

$$\sum_{n=1}^{N} \alpha_n L(f_n) = g \tag{3}$$

为N个未知数

 $\langle 2 \rangle$ 使用权函数(或称为检验函数)构成求 $\alpha$ 的矩阵方程

选一组线性无关的函数  $w_m$  (权函数,m=1,2...N),分别与 L(f) 和 g 作<mark>内积</mark>

$$< w_m, L(f) > = < w_m, g >$$

$$\sum_{n} \alpha_n < w_m, L(f_n) > = < w_m, g >$$

因为m=1,2...N,所以得到N个方程:

$$\sum_{n} \alpha_{n} < w_{m}, L(f_{n}) > = < w_{m}, g >$$

$$\begin{cases} \sum_{n=1}^{N} \alpha_n < w_1, L(f_n) > = < w_1, g > \\ \sum_{n=1}^{N} \alpha_n < w_2, L(f_n) > = < w_2, g > \\ \vdots \\ \sum_{n=1}^{N} \alpha_n < w_N, L(f_n) > = < w_N, g > \end{cases}$$

#### ҈内积:

内 积 < f,g> 是 三 维 空 间 向 量 点 积  $a \cdot b = \alpha_1 \beta_1 + \alpha_2 \beta_2 + \alpha_3 \beta_3$  的推广。不同的希尔伯特 空间有不同的内积形式,在矩量法中应用的内积 一般是:

一维: 
$$\langle f, g \rangle = \int f(x)g(x)dx$$

二维: 
$$\langle f, g \rangle = \int f(x, y)g(x, y)dxdy$$

三维: 
$$\langle f,g \rangle = \int f(x,y,z)g(x,y,z)dxdydz$$

方程组(4)可写成如下的矩阵形式:

#### $[l_{mn}][\alpha_n] = [g_m]$ (5)

式中

$$[l_{mn}] = \begin{vmatrix} \langle w_1, L(f_1) \rangle & \langle w_1, L(f_2) \rangle & \dots \\ \langle w_2, L(f_1) \rangle & \langle w_2, L(f_2) \rangle & \dots \\ \dots & \dots & \dots \end{vmatrix}$$

即

$$[\alpha_n] = \begin{bmatrix} \alpha_1 \\ \alpha_2 \\ \vdots \end{bmatrix} \qquad [g_m] = \begin{bmatrix} \langle w_1, g \rangle \\ \langle w_2, g \rangle \\ \vdots \end{bmatrix}$$

 $f_n$  必须线性无关,选择适当可使  $\sum_{n=1}^N \alpha_n f_n$  很快逼近f 。

权函数  $w_m$  的选择也应当适当,当  $f_n = w_n$  时称**伽 略金法**(GarlerKin's methord)

影响  $f_n$  和  $w_m$  的选择的一些因素是

- (1) 所求解的精度;
- (2) 计算矩阵元的难易;
- (3) 能够反演的矩阵大小;
- (4) 良态矩阵[1,,,,]的可实现性。

# (a) 整域基函数 在待求函数 f 的全部定义域中存在且不为"0",如:

- 幂级数  $f_n = x x^{n+1}$
- 傅立叶级数  $f_n = \cos n\theta$ 或  $\sin n\theta$ 等
- 麦克劳林级数  $f_n = x^n$

# $\langle 3 \rangle$ 矩阵求逆解得 $\alpha_n$

$$[\alpha_{n}] = [l_{mn}]^{-1} [g_{m}]$$

$$f = \sum_{n=1}^{N} \alpha_{n} f_{n}$$

$$f = [\tilde{f}_{n}] [\alpha_{n}] = [\tilde{f}_{n}] [l_{mn}]^{-1} [g_{m}]$$

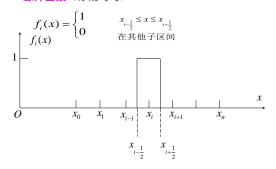
$$[\tilde{f}_{n}] = [f_{1}, f_{2} \dots f_{N}]$$

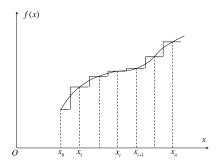
### § 6.2 基函数与权函数选择

#### 基函数:

MoM 法的一个重要问题是基函数  $f_n$  的 选取,理论上有许多基函数可供选择,只要它们是线性独立的即可。但实际上,人们往往只能有少量的某些函数可较好地逼近待求的 f,通常选取的基函数应使矩阵有较少的阶次,求逆阵方便,收敛快等性质。

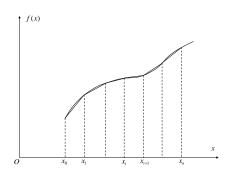
- **(b) 分域基函数**:在 *f* 的全部定义域中存在,但部分为"0"。 如
- 脉冲函数(分段均匀)

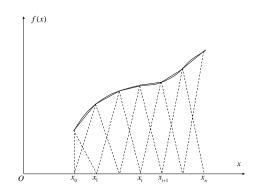




#### ● 一维分段线性插值(三角形函数)

$$f_{i}(x) = \begin{cases} \frac{x - x_{i-1}}{x_{i} - x_{i-1}} & (x_{i-1} \le x \le x_{i}) \\ \frac{x - x_{i+1}}{x_{i} - x_{i+1}} & (x_{i} \le x \le x_{i+1}) \\ 0 & (\text{在其他子区间}) \end{cases}$$





#### 4 格朗日插值多项式

已知函数 f(x)的函数值  $y_k=f(x_k)$ , k=0,1,2,...。构造一个多项式 P(x),使得  $P(x_k)=y_k$ 。用 n 次多项式

$$P_n(x) = y_k l_k(x) + y_{k+1} l_{k+1}(x) + \dots + y_{k+n} l_{k+n}(x) = \sum_{i=k}^{k+n} y_i l_i(x) \quad (x_k \le x \le x_{k+n})$$

在区间  $(x_k \le x \le x_{k+n})$  内逼近函数 f(x),即  $f(x) \approx P_n(x)$ ,且满足

 $P_n(x_i) = y_i \quad (i = k, k+1, \cdots, k+n)$ 。 其中基函数

$$\begin{array}{c} \sum_{j=k \atop j \neq i}^{k+n} (x-x_j) \\ l_i \ (x) = \sum_{j=k \atop j \neq i}^{k+n} (i=k,k+1,\cdots,k+n) \end{array}$$

当 n=1 时,线性插值  $P_1(x)=y_kl_k(x)+y_{k+l}l_{k+l}(x)$ ,  $(x_k \le x \le x_{k+l})$ 

其中基函数 
$$l_k(x) = \frac{x - x_{k+1}}{x_k - x_{k+1}}, \ l_{k+1}(x) = \frac{x - x_k}{x_{k+1} - x_k}$$

当 n=2 时,就是二次插值。二次多项式

$$P_2(x) = y_k l_k(x) + y_{k+1} l_{k+1}(x) + y_{k+2} l_{k+2}(x) \,, \ \, (x_k \leq x \leq x_{k+2})$$

其中基函数

$$l_k(x) = \frac{(x - x_{k+1})(x - x_{k+2})}{(x_k - x_{k+1})(x_k - x_{k+2})}$$

$$l_{k+1}(x) = \frac{(x - x_k)(x - x_{k+2})}{(x_{k+1} - x_k)(x_{k+1} - x_{k+2})}$$

$$l_{k+2}(x) = \frac{(x - x_k)(x - x_{k+1})}{(x_{k+2} - x_k)(x_{k+2} - x_{k+1})}$$

其他分域基函数还有分段正弦函数、二次 插值函数、正弦插值函数等。

分域基具有"局部化"的特点,即其只在一个局部范围内不为零,其余为零。这样,离散的节点值的变化将只直接影响到与其相衔接的子域,从而保证了当节点数递增时插值过程的数值稳定性。

一般地说,分域基的数值稳定性较高,而 整域基的收敛性较好。

#### 权函数:

● 全部基函数均可作为权函数

 $(f_n = w_n$ 时为伽略金法)

● 点匹配法: 选取δ函数为权函数

点匹配法是广泛使用的权函数,所得的解在一些离散点上严格地满足所要求解的方程。

#### δ函数的定义是

$$\delta(\mathbf{r} - \mathbf{r}') = \begin{cases} 0 & (\mathbf{r} \neq \mathbf{r}') \\ \infty & (\mathbf{r} = \mathbf{r}') \end{cases}$$
$$\int_{V} \delta(\mathbf{r} - \mathbf{r}') dV = \begin{cases} 1 & (\mathbf{r}' \in V \land \mathbf{p}) \\ 0 & (\mathbf{r}' \in V \land \mathbf{p}) \end{cases}$$

δ函数是一个偶函数,即

$$\delta(\mathbf{r} - \mathbf{r}') = \delta(\mathbf{r}' - \mathbf{r})$$

它具有一个重要性质,若f(r)是一连续函数,则有

$$\int_{v} f(\mathbf{r}) \delta(\mathbf{r} - \mathbf{r}') dV = f(\mathbf{r}') \quad (\mathbf{r}' \neq V \neq V)$$

此性质说明 $\delta$  函数具有抽样特性,可以把连续函数  $f(\vec{r})$  在 $\vec{r} = \vec{r}'$  点上的值  $f(\vec{r}')$  抽选出来。

#### 因而可知矩量法中矩阵方程元素的计算结果为:

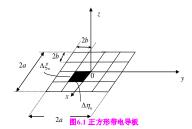
$$\begin{split} l_{mn} &= < w_m, L(f_n) > = \int_V \delta(\vec{r} - \vec{r}_m) L(f_n) dV \\ &= L(f_n)|_{\vec{r} = \vec{r}_m} \\ g_m &= < w_m, g > = \int_V \delta(\vec{r} - \vec{r}_m) g dV \\ &= g(\vec{r}_m) \end{split}$$

由此表明和 的计算归结为只需计算所在点处的对应值,因此称这种方法为点匹配法。

#### § 6.3 应用示例

#### 1. 导电平板的静电场

设正方形导电板, 边长为 2a, 位于 Z=0 平面上, 中心点如图示(图 6.1), 若导电平板电位 $\phi=V$  , 试求导电板上的电荷分布。



# 解: 空间任一点的静电势

$$\phi_{(x,y,z)} = \int_{-a}^{a} d\xi \int_{-a}^{a} d\eta \frac{\sigma(\xi,\eta)}{4\pi\varepsilon_0 R}$$
 (6)

式中 
$$R = [(x-\xi)^2 + (y-\eta)^2 + z^2]^{\frac{1}{2}}$$
  $\sigma(\xi,\eta)$  为待求之面电荷密度

边界条件 
$$\phi(x, y, 0) = \phi_0$$
  $(|x| \le a, |y| \le a)$ 

算子方程 
$$\phi_0 = \int_{-a}^a d\eta \int_{-a}^a d\xi \frac{\sigma(\xi,\eta)}{4\pi\varepsilon_0 R} = L(\sigma)$$

算子 
$$L = \int_{-a}^{a} d\xi \int_{-a}^{a} d\eta \frac{1}{4\pi\varepsilon_0 R}$$

<1>首先把导板分为 N 个均匀小块  $\triangle S_n$  , 并选基函数为分域脉冲函数。

$$\sigma = \sum_{n=1}^{N} \alpha_n p_n$$

$$p_n = \begin{cases} 1 & \text{在}\Delta S_n \bot \\ 0 & \text{在其他}\Delta S_m \bot \end{cases}$$

式 (7) 适用于 m  $\neq n$  时之 $l_{mn}$  求解,

当 m= n 时

$$l_{nn} = \int_{-b}^{b} d\xi \int_{-b}^{b} d\eta \frac{1}{4\pi\varepsilon_{0}\sqrt{\xi^{2} + \eta^{2}}}$$

$$= \frac{2b}{\pi\varepsilon_{0}} \ln\left(1 + \sqrt{2}\right)$$
(9)

其中 
$$2b = \frac{2a}{\sqrt{N}}$$

#### 2. 空心波导中电磁波的传播

•首先以有 $\Omega$  域内满足第一类边值条件的本征值问题 为例说明矩量法的基本原理。本征值问题写成一般 的形式为

$$Lf = \lambda f \tag{8.1-1}$$

其中算子L 可以是微分算子也可以是积分算子。 在横截面为 $\Omega$  的柱状空心波导中电磁波的传播 规律,即

$$\left(\nabla_T^2 + K_c^2\right) E_{zm} = 0$$

<2>用点匹配法选权函数为 $w_m = \delta(x - x_m)\delta(y - y_m)$ ,

 $(x_m, y_m)$ 为 $\Delta S_m$ 的中心点。求内积

$$\begin{split} I_{mn} &= \langle w_m, L(p_n) \rangle = \iint\limits_{\substack{|x| \leq a \\ |y| \leq a}} \delta(x - x_m) \delta(y - y_m) L(p_n) dx dy \\ &= \iint\limits_{\substack{|x| \leq a \\ |y| \leq a}} \delta(x - x_m) \delta(y - y_m) \frac{1}{4\pi\varepsilon\sqrt{(x - \xi)^2 + (y - \eta)^2}} dx dy \\ &= L(p_n)|_{r = r_m} = \int\limits_{\Delta \xi_n} d\xi \int\limits_{\Delta \eta_n} d\eta \frac{1}{4\pi\varepsilon\sqrt{(x_m - \xi)^2 + (y_m - \eta)^2}} (7) \end{split}$$

 $l_{mn}$  是  $\Delta S_n$  处单位均匀电荷密度(  $p_n$  = 1 )在  $\Delta S_m$  处中心点的电位

#### <3> 矩阵求逆解得

$$[g_m] = [V, V, ...., V]^T$$

$$[\alpha_n] = [l_{mn}]^{-1} [g_m]$$

$$\sigma = \sum_{n=1}^{N} \alpha_n p_n$$

$$p_n = \begin{cases} 1 & \text{在}\Delta S_n \bot \\ 0 & \text{在其他小块上} \end{cases}$$

#### 在波导壁上 $E_{zm}=0$

其中 $K_c^2=\omega_2/c_2-k_z^2$ , $k_z$ 是沿柱状导轴向的传播常数,这是一典型的本征值问题,本征值  $\lambda=k_c^2$  算子  $L=-\nabla_T^2$  ,本征函数  $f=E_{zm}$  。

- •矩量法的解体步骤:
- 第一步是将式(8.1-1)中的未知函数近似表示成函数 $N_n$  的线性组合,即

$$f \approx f_a = \sum_{n=1}^{M} a_n f_n$$
 (8. 1-2)

其中函数  $f_n$  是已知的独立函数,称为基数; $a_n$ 是未知的待定系数,将式(8.1-2)代入式 (8.1-1) 得

$$L\sum_{n=1}^{M} a_{n} f_{n} = \lambda \sum_{n=1}^{M} a_{n} f_{n}$$
 (8. 1–3)

· 第二步是用权函数W<sub>m</sub>(又称检验函数)对式 (8.1-3) 两边取内积,即有

$$\left\langle W_{\rm m}, L \sum_{n=1}^{M} a_n f_n \right\rangle = \left\langle W_{\rm m}, \lambda \sum_{n=1}^{M} a_n f_n \right\rangle$$
 (8.1-4)

式 (8.1-4) 可以重新写成

 $\sum_{n=1}^{M} a_{n} \int_{\Omega} (W_{m} L f_{n}) d\Omega = \lambda \sum_{n=1}^{M} a_{n} \int_{\Omega} (W_{m} f_{n}) d\Omega \quad (m = 1, 2, \dots, M)$ 

将式(8.1-5)写成矩阵的形式

$$[K_{nm}][a_n] = \lambda [B_{nm}][a_n]$$

(8.1-6)

其中:  $K_{mn} = \int_{\Omega} (W_m L f_n) d\Omega$ 

$$B_{mn} = \int_{\Omega} (W_m f_n) \,\mathrm{d}\,\Omega$$

矩阵 $[K_m]$ 是 $M \times N$  阶矩阵, $[a_n]$ 是 $M \times 1$  阶矩阵, $[B_m]$ 是  $M \times N$  阶矩阵。

所以矩量法利用基函数和权函数将最初的本征 值问题(式(8.1-1))转换成了矩阵的本征值问题 (式(8.1-6)),通过求解矩阵方程可到近似解。

为使矩阵方程 (8.1-6)[a,] 有非零解, 其系 数矩阵  $[K_{mm}]-\lambda[B_{mm}]$  的行列式必须为零,即

$$\det([K_{mn}] - \lambda [B_{mn}]) = 0$$
 (8. 1–7)

解方程(8.1-7) 可求得 M 个本征值  $\lambda_i(i=1,2,\cdots,M)$ ,对每一个本征值 $\lambda_i$ ,由式 (8.1-6) 可求得本征矢量 $[a_n]_i = [a_{in}]$ 

最后求得相应的本征函数

$$f_i = \sum_{n=1}^{M} a_n f_n$$

• 例1. 求不定解域的本征值问题。

$$-\frac{d^2\varphi}{dx^2} = \lambda\varphi$$

$$\varphi|_{x=0} = \varphi|_{x=1} = 0$$

解 将本征函数近似表示成

$$\phi \approx \phi_a = \sum_{n=1}^{M} a_n f_n$$

#### 选定基函数和权函分别为

$$f_n = x(1-x^n)$$
  
 $W_m = x(1-x^m)$   $L = -\frac{d^2\phi}{dx^2}$ 

$$L = -\frac{d^2\phi}{dx^2}$$

将选定的基函数和权函数代入式(6.1-6)

其中:  $[K_{mn}][a_n] = \lambda[B_{mn}][a_n]$ 

$$K_{mn} = \int_0^1 \chi (1 - \chi^m) \left\{ -\frac{\mathrm{d}^2}{\mathrm{d} \chi^2} \left[ \chi (1 - \chi^n) \right] \right\} \mathrm{d} \chi$$

$$= \frac{mn}{m+n+1}$$

$$B_{mn} = \int_0^1 \chi^2 (1 - \chi^m) (1 - \chi^n) \, \mathrm{d} \chi = \frac{mn(m+n+6)}{3(m+3)(n+3)(m+n+3)}$$

为简单起见,选M=2,则方程(8.1-6)变成

$$\begin{bmatrix} \frac{1}{3} & \frac{1}{2} \\ \frac{1}{2} & \frac{4}{5} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix} = \lambda \begin{bmatrix} \frac{1}{30} & \frac{1}{20} \\ \frac{1}{20} & \frac{8}{105} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} a_1 \\ a_2 \end{bmatrix}$$
 (8. 1-7)

为使上述方程有非零解,其系数矩阵的行列式 必须为零,即本征值心须满足方程

$$\frac{\frac{1}{3} - \frac{\lambda}{30} \quad \frac{1}{2} - \frac{\lambda}{20}}{\frac{1}{10} \quad \frac{\lambda}{5} - \frac{\lambda}{105}} = 0$$
(8. 1-8)

求得两个本征值分别为 $\lambda_1 = 10, \lambda_2 = 42$ 。

从而对应的 $\lambda_i = 10$  本体征函数为:

$$\phi_1 = a_{11} f_1 = a_{11} \chi (1 - \chi)$$

其中 $a_{11}$ 可任意选取,选择它满足 $\int_{0}^{1} \varphi_{1}^{2} d\chi = 1$ 

求得: 
$$a_{11} = 30^{1/2} = 5.4772$$

同理可求得:  $a_{21} = 43.474$ 

因此本征值问题的近似解为:

$$\varphi_1 \approx 5.4772 \chi(1-\chi), \quad \lambda_1 = 10$$

$$\varphi_2 \approx 43.474 \left[ \chi(1-\chi) - \frac{2}{3} \chi(1-\chi^2) \right], \quad \lambda_2 = 42$$

其精确解是 $\varphi_1 = \sqrt{2} \sin \pi \chi$ ,  $\lambda_1 = \pi^2 = 9.8696$ 

$$\varphi_2 = \sqrt{2} \sin \pi \chi, \quad \lambda_2 = (2\pi)^2 = 39.4784$$

图1中给出了♥ 的精确解(图中实线)和用矩量 法求得的近似解(图中虚线)的曲线,图中可 以看出两者是非常接近的。

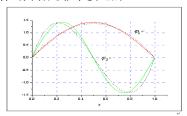


图1 本征值问题的矩量法解与精确解的比较

# § 8. 4 线天线辐射问题求解

稳态单频 $e^{j\omega t}$ ,均匀媒介时电磁场方程为:

$$\begin{cases} \nabla \times \overline{E} = -j\omega\mu \overline{H} \\ \nabla \times \overline{H} = \overline{J} + j\omega\varepsilon \overline{E} \\ \nabla \cdot \overline{E} = \frac{\rho}{\varepsilon} \\ \nabla \cdot \overline{B} = 0 \end{cases}$$

利用第一章位函数 $\overline{A}$ , $\phi$ 概念,可得

$$\overline{A} = \mu \int_{V} \overline{J} \frac{e^{-jkr}}{4\pi r} dv$$

$$\phi = \frac{1}{\varepsilon} \int_{V} \rho \frac{e^{-jkr}}{4\pi r} dv$$

式中r表示源点与场点之距

$$\begin{split} \vec{B} &= \nabla \times \vec{A} \\ \vec{E} &= -\nabla \phi - \frac{\partial \vec{A}}{\partial t} \\ \nabla \cdot \vec{A} &= -\mu \varepsilon \frac{\partial \phi}{\partial t} \text{ 洛伦兹规范} \\ \text{达朗贝尔方程} \\ \nabla^2 \vec{A} - \mu \varepsilon \frac{\partial^2 \vec{A}}{\partial t^2} &= -\mu \vec{J} \\ \nabla^2 \phi - \mu \varepsilon \frac{\partial^2 \phi}{\partial t^2} &= -\frac{\rho}{\varepsilon} \end{split}$$

位函数Ø和Ā的数学模型

图 3.2 中
$$\overline{r} = \overline{R} - \overline{R}'$$

$$\overline{A} = \mu \int_{V'} \overline{J} \frac{e^{-jk|\overline{R} - \overline{R}'|}}{4\pi |\overline{R} - \overline{R}'|} dv'$$

$$\phi = \frac{1}{\varepsilon} \int_{V'} \rho \frac{e^{-jkr}}{4\pi |\overline{R} - \overline{R}'|} dv'$$

$$x$$

$$X$$

$$A 3.2 辐射问题坐标关系$$

令 
$$G = \frac{e^{-jk|\bar{R}-\bar{R}'|}}{4\pi|\bar{R}-\bar{R}'|}$$
, 无界空间的格林函数 
$$\emptyset \begin{cases} \bar{A} = \mu \int_{V} \bar{J}Gdv \\ \phi = \frac{1}{\varepsilon} \int_{V} \rho Gdv \end{cases}$$
 (10)

待求之场量 $\overline{E}$ , $\overline{H}$  为

$$\begin{cases}
\overline{H} = \frac{1}{\mu} \nabla \times \overline{A} \\
\overline{E} = -j\omega \overline{A} - \nabla \phi
\end{cases} (11)$$

# 1) 细直天线的积分方程(I)——

#### Pocklington 积分方程

利用边界条件求细直导线之电流分布。在天线课程中线天线的电流假定是已知的,求出电场,即场源已知;

这里根据电场推出线天线上电流分 布的积分方程。

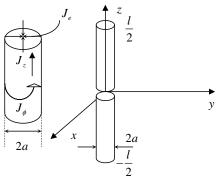


图 3.3 细直天线示意图

# **◆ a**. 线长 *l* >>线径 a

 ${f b}$ .天线端面处之 $ar{J}_{_{\! 
ho}}$ 和天线侧面处之 $ar{J}_{_{\! 
ho}}$ 略

由于  $\mathbf{a}<<~\lambda \mathrel{\dot{.}.} J_{_e}~$  贡献小由于圆对称:

$$J_{\phi} = 0$$

 $\mathbf{C}$ .  $J_{\omega}$ 沿导体周界均匀分布

所以 $J_{sz}$ 面电流分布可视为集中于轴线上的线电流

$$I_{(z)} = 2\pi a J_{sz}$$

根据以上假设可知<mark>动态矢量位 $\overline{A}$ </mark> 只有  $A_z$  分

量,即

 $\overline{A} = \hat{z}A_{z}$ 

边界条件 $\overline{E}^{s} \mid_{L} + \overline{E}^{i} \mid_{L} = 0$  (切向分量=0)

导体表面处 $\bar{E}$   $\Big|_{t}=\hat{z}E_{z}$  ;  $\hat{z}$  向分量即为切向分量

$$\bar{E}^s \mid_{L} = \hat{z}E^s$$

$$\mathbb{E} E_{z}^{s} = -j\omega A_{z} - \nabla \phi = -j\omega A_{z} - \frac{\partial \phi}{\partial z}$$
 (12)

利用洛沦滋条件  $\nabla \cdot \overline{A} = -j\omega \varepsilon \mu \phi$ 

$$\frac{\partial A_z}{\partial z} = -j\omega\mu\phi$$

代入(12)式

则
$$E_z^s = -j\omega A_z + \frac{1}{j\omega\mu\varepsilon} \frac{\partial^2 A_z}{\partial z^2}$$
 (13)

在导体表面处

$$E_{z}^{s}\Big|_{tan} = \left[\frac{1}{j\omega\mu\varepsilon} \left(\frac{\partial^{2}A_{z}}{\partial z^{2}} + k^{2}A_{z}\right)\right]_{tan} (14)$$

导体表面上

$$\begin{aligned} A_z|_{\#\vec{m}} &= \mu \int_{V'} JG dv' = \mu \int_{-\frac{l}{2}}^{\frac{l}{2}} I_{(z')} G_{(z,z')} dz' \\ &= \mu \int_{-\frac{l}{2}}^{\frac{l}{2}} I_{(z')} \frac{e^{-jkr}}{4\pi r} dz' \\ r &= \sqrt{a^2 + (z - z')^2} \end{aligned}$$

将 Az 代入(14)式,并交换微积分次序,可得

$$E_{z}^{s}\Big|_{tan} = \frac{1}{j\omega\varepsilon} \int_{-\frac{l}{2}}^{\frac{l}{2}} I_{(z')} \left[ \frac{\partial^{2} G_{(z,z')}}{\partial z^{2}} + k^{2} G_{(z,z')} \right] dz' \quad (15)$$

由导体边界条件  $E_z^i = -E_z^s$ 

于是

$$E_{z}^{i} = -\frac{1}{j\omega\varepsilon} \int_{-\frac{l}{2}}^{\frac{l}{2}} I_{(z)} \left[ \frac{\partial^{2} G_{(z,z')}}{\partial z^{2}} + k^{2} G_{(z,z')} \right] dz'$$
 (16)

式(16)即为Pocklington's Equation 并写成算子形式为

$$E_z^i = LI_{(z^i)}; L = -\frac{1}{j\omega\varepsilon} \int \left[\frac{\partial^2 G}{\partial z^2} + k^2 G\right] dz^i$$

上述方程即是 Pocklington 于 1897 年用来证明细直 线天线上电流分布近似正弦且以光速传播电磁波的 方程。Pocklington 积分方程激励为 $E_z^i$ 。