

趋肤效应完整严格推导

(零基础·无跳步·30+页超详细教材版)

全程逐行展开·贝塞尔方程从零解起

目录

1 前置说明：你只需要的基础（完全不超纲）	6
2 物理模型：长直圆柱导线中的高频电流	7
2.1 研究对象	7
2.2 观测现象：趋肤效应	7
2.3 目标	7
2.4 核心对称性：轴对称（最重要简化）	8
2.5 场分量形式	8
3 第一步：微观欧姆定律 $J = \sigma E$ 从头推导	9
3.1 金属导电模型：自由电子气	9
3.2 电子受力分析	9
3.3 牛顿第二定律（电子运动方程）	9
3.4 时谐场复数表示（简化时间导数）	10
3.5 频域运动方程	10

3.6	移项整理（将含 \mathbf{v} 项放左边）	10
3.7	解出漂移速度 \mathbf{v}	10
3.8	电流密度定义	10
3.9	代入速度 \mathbf{v}	11
3.10	良导体近似 ($\omega\tau \ll 1$)	11
3.11	定义电导率 σ	11
4	第二步：柱坐标微分算子（只讲本文真正用到的）	12
4.1	为什么必须用柱坐标	12
4.2	轴对称条件再次强调	12
4.3	柱坐标标量拉普拉斯算子（全文最重要公式）	12
4.4	旋度的简化形式	12
5	第三步：麦克斯韦方程组（良导体简化版）	13
5.1	麦克斯韦方程组原始微分形式	13
5.2	本构关系（线性介质）	13
5.3	良导体核心条件： $\sigma \gg \omega\epsilon$	13
5.4	时谐场频域形式	13
5.5	良导体内部无散场	14
6	第四步：推导电场扩散方程（无跳步）	15
6.1	目标	15
6.2	对法拉第定律(19)两边取旋度	15

6.3	代入安培定律(20)	15
6.4	使用向量微积分恒等式	15
6.5	代入 $\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$ (良导体内部无源)	15
6.6	得到电场扩散方程	16
7	第五步：柱坐标下写出分量方程	17
7.1	代入仅有的分量 $\mathbf{E} = E_z(r)\hat{z}$	17
7.2	代入柱坐标拉普拉斯算子(11)	17
7.3	整理为标准常微分方程形式	17
8	第六步：化为贝塞尔方程（逐行变换）	18
8.1	定义复波数 k	18
8.2	两边乘以 r^2	18
8.3	展开第一项	18
8.4	变量代换 $x = kr$	18
8.5	识别为标准贝塞尔方程	19
9	第七步：贝塞尔方程从零求解（最详细版·不跳步）	20
9.1	解法思路：幂级数解法（和初中解多项式一样）	20
9.2	求一阶导数、二阶导数	20
9.3	代入贝塞尔方程 $x^2y'' + xy' + x^2y = 0$	20
9.4	合并前两项	21
9.5	统一幂次（令第三项指标前移2位）	21

9.6	最低次项 (x^s) 给出指标方程	21
9.7	x^{s+1} 项给出 a_1	22
9.8	递推关系 ($m \geq 2$)	22
9.9	逐项求系数 (最直观)	22
9.10	写出级数解	23
9.11	定义第一类0阶贝塞尔函数 $J_0(x)$	23
9.12	第二个线性无关解: 诺伊曼函数 $Y_0(x)$	23
9.13	物理边界条件: 中心有限	23
9.14	最终唯一物理解	24
10	第八步: 边界条件确定常数 C	25
10.1	边界位置: 导线表面 $r = a$	25
10.2	代入解(41)	25
10.3	解出 C	25
10.4	最终电场分布	25
10.5	电流密度 (欧姆定律直接得出)	25
11	第九步: 趋肤深度 δ 完整推导	26
11.1	展开复波数 k	26
11.2	定义趋肤深度 δ	26
11.3	物理意义	26
11.4	高频近似: 贝塞尔函数 \rightarrow 指数衰减	26

11.5 指数衰减的含义	27
11.6 趋肤深度的频率依赖关系	27
11.7 典型数值 (铜, $\sigma = 5.8 \times 10^7 \text{ S/m}$, $\mu = \mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} \text{ H/m}$)	27
12 第十步: 全文完整总结	28
12.1 完整推导路径 (一步未跳)	28
12.2 核心物理本质	28
12.3 最重要公式	29
12.4 工程意义	29

1 前置说明：你只需要的基础（完全不超纲）

你只需要掌握以下内容，本文所有推导都能跟上：

1. 基本求导、乘积法则
2. 复数运算： $j = \sqrt{-1}$, $e^{j\omega t}$
3. 向量基本概念：向量、分量、单位向量
4. 知道三个算子的基本含义：梯度 $\nabla\Phi$ 、散度 $\nabla \cdot \mathbf{A}$ 、旋度 $\nabla \times \mathbf{A}$
5. 幂级数概念： $y = a_0 + a_1x + a_2x^2 + \dots$
6. 二阶常微分方程：有两个线性无关解

本文承诺：

- 每一步推导都写“为什么这么变”
- 每一个方程都写“用到什么定义/定理/法则”
- 贝塞尔方程像解一元二次方程一样，一步一步解
- 绝不跳步、绝不省略、绝不使用未解释的高级结论
- 物理意义与数学推导同步讲解

2 物理模型：长直圆柱导线中的高频电流

2.1 研究对象

- 无限长、圆柱形、直导线
- 半径： a
- 材料：良导体（铜、铝等）
- 通有：沿 z 方向的高频正弦交变电流

2.2 观测现象：趋肤效应

当频率升高，电流不再均匀分布，而是：

- 表面电流密度最大
- 内部电流密度随深度指数减小
- 有效载流区域仅在表面一薄层

这一现象称为**趋肤效应 (Skin Effect)**。

2.3 目标

本文要完整、严格、无跳跃地推导出：

1. 电场 $E_z(r)$ 的分布
2. 电流密度 $J_z(r)$ 的分布
3. 趋肤深度 δ 的表达式与物理意义
4. 为什么电流会指数衰减

2.4 核心对称性：轴对称（最重要简化）

导线为圆柱形，电流沿 z 轴，场分布与角度 θ 无关：

$$\frac{\partial}{\partial \theta} = 0$$

所有场量仅依赖于半径 r ，与 θ 、 z 无关。

2.5 场分量形式

由对称性直接得出：

$$\mathbf{E}(r) = E_z(r) \hat{z}, \quad \mathbf{J}(r) = J_z(r) \hat{z}, \quad \mathbf{H}(r) = H_\theta(r) \hat{\theta}$$

3 第一步：微观欧姆定律 $J = \sigma E$ 从头推导

3.1 金属导电模型：自由电子气

金属内部存在大量可自由移动的电子，满足：

- 电子数密度： n （每立方米电子数）
- 电子电荷： $-e$ （ $e = 1.6 \times 10^{-19} \text{ C}$ ）
- 电子质量： m （ $m \approx 9.1 \times 10^{-31} \text{ kg}$ ）
- 平均碰撞时间： τ （铜： $\tau \approx 2.5 \times 10^{-14} \text{ s}$ ）

3.2 电子受力分析

电子在电场中受两个力：

(1) 电场力

$$\mathbf{F}_e = -e\mathbf{E}$$

负号：电子带负电，受力与电场方向相反。

(2) 阻尼力（碰撞等效） 电子不断与晶格碰撞，定向运动被损耗，等效为阻力：

$$\mathbf{F}_d = -\frac{m}{\tau}\mathbf{v}$$

为什么是 m/τ ？ 因为动量 $m\mathbf{v}$ 在平均时间 τ 内损失掉，平均损失率为 $m\mathbf{v}/\tau$ 。

3.3 牛顿第二定律（电子运动方程）

合外力 = 质量 × 加速度：

$$m \frac{d\mathbf{v}}{dt} = -e\mathbf{E} - \frac{m}{\tau}\mathbf{v} \quad (1)$$

3.4 时谐场复数表示（简化时间导数）

高频信号为正弦波，使用复数表示：

$$\mathbf{E}(t) = \tilde{\mathbf{E}}e^{j\omega t}, \quad \mathbf{v}(t) = \tilde{\mathbf{v}}e^{j\omega t}$$

为什么用复数？对 $e^{j\omega t}$ 求导就是乘以 $j\omega$ ，微分方程变代数方程。

时间导数简化规则：

$$\frac{d}{dt} \rightarrow j\omega \quad (2)$$

3.5 频域运动方程

代入(2)到(1)：

$$j\omega m\mathbf{v} = -e\mathbf{E} - \frac{m}{\tau}\mathbf{v} \quad (3)$$

3.6 移项整理（将含 \mathbf{v} 项放左边）

$$j\omega m\mathbf{v} + \frac{m}{\tau}\mathbf{v} = -e\mathbf{E}$$

提取公因子 \mathbf{v} ：

$$\mathbf{v} \left(j\omega m + \frac{m}{\tau} \right) = -e\mathbf{E} \quad (4)$$

3.7 解出漂移速度 \mathbf{v}

$$\mathbf{v} = \frac{-e\mathbf{E}}{m \left(j\omega + \frac{1}{\tau} \right)} \quad (5)$$

3.8 电流密度定义

电流密度 = 单位体积电荷 \times 平均漂移速度：

$$\mathbf{J} = -nev \quad (6)$$

负号：电子带负电，电流方向与电子运动方向相反。

3.9 代入速度 v

将(5)代入(6)：

$$\mathbf{J} = -ne \left(\frac{-e\mathbf{E}}{m(j\omega + \frac{1}{\tau})} \right) = \frac{ne^2}{m(j\omega + \frac{1}{\tau})} \mathbf{E} \quad (7)$$

3.10 良导体近似 ($\omega\tau \ll 1$)

对于良导体（如铜）， τ 很小。在 $f = 10^{10}$ Hz 时， $\omega\tau \approx 0.00157 \ll 1$ 。

因此：

$$j\omega + \frac{1}{\tau} \approx \frac{1}{\tau}$$

代入(7)：

$$\mathbf{J} = \frac{ne^2\tau}{m} \mathbf{E} \quad (8)$$

3.11 定义电导率 σ

令

$$\sigma \equiv \frac{ne^2\tau}{m} \quad (9)$$

典型值（铜）： $\sigma \approx 5.8 \times 10^7$ S/m。

得到微观欧姆定律：

$$\boxed{\mathbf{J} = \sigma \mathbf{E}} \quad (10)$$

第一步总结

我们用最基础的经典力学，严格推出了 $\mathbf{J} = \sigma \mathbf{E}$ ，这是连接电场与电流的核心关系式。

4 第二步：柱坐标微分算子（完全展开·最底层推导）

4.1 柱坐标与直角坐标关系

$$x = r \cos \theta, \quad y = r \sin \theta, \quad z = z$$
$$r = \sqrt{x^2 + y^2}, \quad \theta = \arctan \frac{y}{x}$$

4.2 单位向量偏导数（完整展开）

$$\frac{\partial \hat{r}}{\partial \theta} = \hat{\theta}, \quad \frac{\partial \hat{\theta}}{\partial \theta} = -\hat{r}, \quad \frac{\partial \hat{z}}{\partial \theta} = 0$$
$$\frac{\partial \hat{r}}{\partial r} = 0, \quad \frac{\partial \hat{\theta}}{\partial r} = 0, \quad \frac{\partial \hat{z}}{\partial r} = 0$$

4.3 轴对称条件

$$\frac{\partial}{\partial \theta} = 0$$

4.4 柱坐标梯度算子（完整展开）

对任意标量场 Φ :

$$\nabla \Phi = \frac{\partial \Phi}{\partial r} \hat{r} + \frac{1}{r} \frac{\partial \Phi}{\partial \theta} \hat{\theta} + \frac{\partial \Phi}{\partial z} \hat{z}$$

轴对称下:

$$\nabla \Phi = \frac{d\Phi}{dr} \hat{r}$$

4.5 柱坐标散度算子（完整展开）

对任意向量场 $\mathbf{A} = A_r \hat{r} + A_\theta \hat{\theta} + A_z \hat{z}$:

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{1}{r} \frac{\partial(rA_r)}{\partial r} + \frac{1}{r} \frac{\partial A_\theta}{\partial \theta} + \frac{\partial A_z}{\partial z}$$

轴对称下:

$$\nabla \cdot \mathbf{A} = \frac{1}{r} \frac{d(rA_r)}{dr}$$

4.6 柱坐标旋度算子 (完整展开 · 行列式定义)

$$\nabla \times \mathbf{A} = \begin{vmatrix} \frac{1}{r}\hat{r} & \hat{\theta} & \frac{1}{r}\hat{z} \\ \frac{\partial}{\partial r} & \frac{\partial}{\partial \theta} & \frac{\partial}{\partial z} \\ A_r & rA_\theta & A_z \end{vmatrix}$$

展开三个分量:

$$\begin{aligned} (\nabla \times \mathbf{A})_r &= \frac{1}{r} \frac{\partial A_z}{\partial \theta} - \frac{\partial A_\theta}{\partial z} \\ (\nabla \times \mathbf{A})_\theta &= \frac{\partial A_r}{\partial z} - \frac{\partial A_z}{\partial r} \\ (\nabla \times \mathbf{A})_z &= \frac{1}{r} \frac{\partial(rA_\theta)}{\partial r} - \frac{1}{r} \frac{\partial A_r}{\partial \theta} \end{aligned}$$

轴对称下 ($\mathbf{E} = E_z \hat{z}$, $\mathbf{H} = H_\theta \hat{\theta}$):

$$\begin{aligned} (\nabla \times \mathbf{E})_\theta &= -\frac{dE_z}{dr} \\ (\nabla \times \mathbf{H})_z &= \frac{1}{r} \frac{d}{dr}(rH_\theta) \end{aligned}$$

4.7 柱坐标拉普拉斯算子 (完整展开)

$$\nabla^2 \Phi = \frac{1}{r} \frac{\partial}{\partial r} \left(r \frac{\partial \Phi}{\partial r} \right) + \frac{1}{r^2} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial \theta^2} + \frac{\partial^2 \Phi}{\partial z^2}$$

轴对称下:

$$\nabla^2 \Phi = \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{d\Phi}{dr} \right)$$

进一步展开:

$$\nabla^2 \Phi = \frac{d^2 \Phi}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{d\Phi}{dr}$$

4 第二步：柱坐标微分算子（只讲本文真正用到的）

4.1 为什么必须用柱坐标

导线是圆柱形，用柱坐标 (r, θ, z) 最自然。

4.2 轴对称条件再次强调

$$\frac{\partial}{\partial \theta} = 0$$

4.3 柱坐标标量拉普拉斯算子（全文最重要公式）

对于仅与 r 有关的标量场 $\Phi(r)$ ：

$$\nabla^2 \Phi = \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{d\Phi}{dr} \right) \quad (11)$$

这一步用到：柱坐标下标量拉普拉斯定义 + 轴对称简化。本文所有方程最终都会归结为这一算子。

4.4 旋度的简化形式

对 $\mathbf{E} = E_z(r)\hat{z}$ ：

$$(\nabla \times \mathbf{E})_\theta = -\frac{dE_z}{dr} \quad (12)$$

对 $\mathbf{H} = H_\theta(r)\hat{\theta}$ ：

$$(\nabla \times \mathbf{H})_z = \frac{1}{r} \frac{d}{dr} (rH_\theta) \quad (13)$$

5 第三步：麦克斯韦方程组（良导体简化版）

5.1 麦克斯韦方程组原始微分形式

$$\nabla \times \mathbf{E} = -\frac{\partial \mathbf{B}}{\partial t} \quad (14)$$

$$\nabla \times \mathbf{H} = \mathbf{J} + \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t} \quad (15)$$

$$\nabla \cdot \mathbf{D} = \rho \quad (16)$$

$$\nabla \cdot \mathbf{B} = 0 \quad (17)$$

5.2 本构关系（线性介质）

$$\mathbf{B} = \mu \mathbf{H}, \quad \mathbf{D} = \varepsilon \mathbf{E}, \quad \mathbf{J} = \sigma \mathbf{E} \quad (18)$$

5.3 良导体核心条件： $\sigma \gg \omega \varepsilon$

传导电流远大于位移电流：

$$|\sigma \mathbf{E}| \gg \left| \frac{\partial \mathbf{D}}{\partial t} \right|$$

因此可忽略位移电流：

$$\nabla \times \mathbf{H} \approx \mathbf{J}$$

5.4 时谐场频域形式

$$\frac{\partial}{\partial t} \rightarrow j\omega$$

最终简化为两组核心方程：

法拉第定律：

$$\nabla \times \mathbf{E} = -j\omega \mu \mathbf{H} \quad (19)$$

安培定律:

$$\nabla \times \mathbf{H} = \sigma \mathbf{E} \quad (20)$$

5.5 良导体内部无散场

良导体内部不存在净电荷:

$$\nabla \cdot \mathbf{E} = 0 \quad (21)$$

6 第四步：推导电场扩散方程（无跳步）

6.1 目标

消去 \mathbf{H} ，得到仅含 \mathbf{E} 的方程。

6.2 对法拉第定律(19)两边取旋度

$$\nabla \times (\nabla \times \mathbf{E}) = -j\omega\mu \nabla \times \mathbf{H}$$

为什么取旋度？为了代入安培定律消去 \mathbf{H} 。

6.3 代入安培定律(20)

$$\nabla \times (\nabla \times \mathbf{E}) = -j\omega\mu\sigma \mathbf{E} \quad (22)$$

6.4 使用向量微积分恒等式

对任意光滑向量场 \mathbf{E} ，恒有：

$$\nabla \times (\nabla \times \mathbf{E}) = \nabla(\nabla \cdot \mathbf{E}) - \nabla^2 \mathbf{E} \quad (23)$$

这是向量代数基本恒等式，相当于向量版的平方公式。

6.5 代入 $\nabla \cdot \mathbf{E} = 0$ （良导体内部无源）

$$\nabla \times (\nabla \times \mathbf{E}) = -\nabla^2 \mathbf{E} \quad (24)$$

6.6 得到电场扩散方程

将(24)代入(22):

$$-\nabla^2 \mathbf{E} = -j\omega\mu\sigma \mathbf{E}$$

两边乘以 -1 :

$$\boxed{\nabla^2 \mathbf{E} = j\omega\mu\sigma \mathbf{E}} \quad (25)$$

这就是**电场扩散方程**（也称亥姆霍兹方程）。

7 第五步：柱坐标下写出分量方程

7.1 代入仅有的分量 $\mathbf{E} = E_z(r)\hat{z}$

$$\nabla^2 E_z = j\omega\mu\sigma E_z \quad (26)$$

7.2 代入柱坐标拉普拉斯算子(11)

$$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dE_z}{dr} \right) = j\omega\mu\sigma E_z \quad (27)$$

7.3 整理为标准常微分方程形式

$$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dE_z}{dr} \right) - j\omega\mu\sigma E_z = 0 \quad (28)$$

8 第六步：化为贝塞尔方程（逐行变换）

8.1 定义复波数 k

令

$$k^2 \equiv -j\omega\mu\sigma \quad (29)$$

为什么这样定义？代入后右边变成 $-k^2 E_z$ ，移项可得到标准贝塞尔方程形式。

代入(27):

$$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dE_z}{dr} \right) = -k^2 E_z$$

移项:

$$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dE_z}{dr} \right) + k^2 E_z = 0 \quad (30)$$

8.2 两边乘以 r^2

令 $y = E_z$:

$$r \frac{d}{dr} \left(r \frac{dy}{dr} \right) + k^2 r^2 y = 0 \quad (31)$$

8.3 展开第一项

$$\begin{aligned} r (ry'' + y') + k^2 r^2 y &= 0 \\ r^2 y'' + ry' + k^2 r^2 y &= 0 \end{aligned} \quad (32)$$

8.4 变量代换 $x = kr$

$$\frac{dy}{dr} = k \frac{dy}{dx}, \quad \frac{d^2 y}{dr^2} = k^2 \frac{d^2 y}{dx^2}$$

代入(32):

$$r^2 \left(k^2 \frac{d^2 y}{dx^2} \right) + r \left(k \frac{dy}{dx} \right) + k^2 r^2 y = 0$$

注意 $r^2 = \frac{x^2}{k^2}$, $r = \frac{x}{k}$, 代入:

$$\frac{x^2}{k^2} \cdot k^2 \frac{d^2 y}{dx^2} + \frac{x}{k} \cdot k \frac{dy}{dx} + k^2 \cdot \frac{x^2}{k^2} y = 0$$

化简:

$$x^2 \frac{d^2 y}{dx^2} + x \frac{dy}{dx} + x^2 y = 0 \quad (33)$$

8.5 识别为标准贝塞尔方程

标准贝塞尔方程:

$$x^2 y'' + xy' + (x^2 - n^2)y = 0$$

对比(33)可知: $n = 0$, 即零阶贝塞尔方程。

9 第七步：贝塞尔方程从零求解（最详细版·不跳步）

9.1 解法思路：幂级数解法（和初中解多项式一样）

对于二阶线性常微分方程，我们假设解为幂级数：

$$y(x) = \sum_{m=0}^{\infty} a_m x^{m+s}$$

其中：

- s ：指标（待定）
- a_m ：系数（待定）
- $a_0 \neq 0$ （首项系数不为0）

为什么这样假设？很多微分方程的解都可以写成无穷级数，比如 e^x 、 $\sin x$ 、 $\cos x$ 都是幂级数。

9.2 求一阶导数、二阶导数

一阶导数：

$$y' = \sum_{m=0}^{\infty} a_m (m+s) x^{m+s-1}$$

二阶导数：

$$y'' = \sum_{m=0}^{\infty} a_m (m+s)(m+s-1) x^{m+s-2}$$

9.3 代入贝塞尔方程 $x^2 y'' + xy' + x^2 y = 0$

第一项 $x^2 y''$ ：

$$x^2 y'' = \sum_{m=0}^{\infty} a_m (m+s)(m+s-1) x^{m+s}$$

第二项 xy' :

$$xy' = \sum_{m=0}^{\infty} a_m(m+s)x^{m+s}$$

第三项 x^2y :

$$x^2y = \sum_{m=0}^{\infty} a_m x^{m+s+2}$$

9.4 合并前两项

$$\sum_{m=0}^{\infty} a_m [(m+s)(m+s-1) + (m+s)] x^{m+s} + \sum_{m=0}^{\infty} a_m x^{m+s+2} = 0$$

化简括号内:

$$(m+s)(m+s-1) + (m+s) = (m+s)^2 - (m+s) + (m+s) = (m+s)^2$$

所以:

$$\sum_{m=0}^{\infty} a_m(m+s)^2 x^{m+s} + \sum_{m=0}^{\infty} a_m x^{m+s+2} = 0 \quad (34)$$

9.5 统一幂次 (令第三项指标前移2位)

对第三项, 令 $m' = m + 2$, 则 $m = m' - 2$:

$$\sum_{m=2}^{\infty} a_{m-2} x^{m+s}$$

代入(34):

$$a_0 s^2 x^s + a_1 (s+1)^2 x^{s+1} + \sum_{m=2}^{\infty} [a_m(m+s)^2 + a_{m-2}] x^{m+s} = 0 \quad (35)$$

9.6 最低次项 (x^s) 给出指标方程

最低次幂为 x^s , 对应 $m = 0$:

$$a_0 s^2 = 0$$

因为 $a_0 \neq 0$, 所以必须:

$$s = 0 \tag{36}$$

9.7 x^{s+1} 项给出 a_1

代入 $s = 0$, x^1 项:

$$a_1(0+1)^2 = a_1 = 0 \Rightarrow a_1 = 0 \tag{37}$$

9.8 递推关系 ($m \geq 2$)

对任意 $m \geq 2$, 同次幂系数必须为0:

$$a_m m^2 + a_{m-2} = 0$$

得到递推公式:

$$a_m = -\frac{a_{m-2}}{m^2} \tag{38}$$

9.9 逐项求系数 (最直观)

a_0 : 任意常数 (由边界条件决定)

$$a_1 = 0$$

$$m = 2: a_2 = -\frac{a_0}{2^2} = -\frac{a_0}{4}$$

$$m = 3: a_3 = -\frac{a_1}{3^2} = 0$$

$$m = 4: a_4 = -\frac{a_2}{4^2} = -\frac{-a_0/4}{16} = \frac{a_0}{64} = \frac{a_0}{2^2 \cdot 4^2}$$

$$m = 5: a_5 = 0$$

$$m = 6: a_6 = -\frac{a_4}{6^2} = -\frac{a_0/64}{36} = -\frac{a_0}{2304} = -\frac{a_0}{2^2 \cdot 4^2 \cdot 6^2}$$

9.10 写出级数解

$$y(x) = a_0 \left[1 - \frac{x^2}{2^2} + \frac{x^4}{2^2 \cdot 4^2} - \frac{x^6}{2^2 \cdot 4^2 \cdot 6^2} + \cdots \right] \quad (39)$$

9.11 定义第一类0阶贝塞尔函数 $J_0(x)$

取 $a_0 = 1$ ，这个级数就是第一类零阶贝塞尔函数：

$$J_0(x) = \sum_{m=0}^{\infty} \frac{(-1)^m}{(m!)^2} \left(\frac{x}{2}\right)^{2m} \quad (40)$$

展开前几项：

$$J_0(x) = 1 - \frac{x^2}{2^2} + \frac{x^4}{2^2 \cdot 4^2} - \frac{x^6}{2^2 \cdot 4^2 \cdot 6^2} + \cdots$$

性质：

- $J_0(0) = 1$
- 在 $x = 0$ 处有限、光滑

9.12 第二个线性无关解：诺伊曼函数 $Y_0(x)$

二阶方程必须有两个线性无关解。第二个解在 $x = 0$ 处发散（包含 $\ln x$ 项），称为第二类零阶贝塞尔函数 $Y_0(x)$ ：

$$Y_0(x) \sim \frac{2}{\pi} \ln\left(\frac{x}{2}\right) J_0(x) + \cdots \quad (x \rightarrow 0)$$

9.13 物理边界条件：中心有限

在导线中心 $r = 0$ （即 $x = 0$ ）：

$$Y_0(0) \rightarrow -\infty$$

电场不可能无穷大，因此必须：

$$C_2 = 0$$

9.14 最终唯一物理解

$$y(x) = CJ_0(x)$$

回到原变量 r ($x = kr$):

$$\boxed{E_z(r) = CJ_0(kr)} \quad (41)$$

第七步总结

我们一步一步证明了:

1. 贝塞尔方程用幂级数可解
2. 得到两个解: J_0 和 Y_0
3. 中心有界条件要求扔掉 Y_0
4. 最终解只能是 $J_0(kr)$

10 第八步：边界条件确定常数 C

10.1 边界位置：导线表面 $r = a$

设表面电场为 E_0 （由外部电源决定）：

$$E_z(a) = E_0 \quad (42)$$

10.2 代入解(41)

$$E_0 = C J_0(ka) \quad (43)$$

10.3 解出 C

$$C = \frac{E_0}{J_0(ka)} \quad (44)$$

10.4 最终电场分布

$$\boxed{E_z(r) = E_0 \frac{J_0(kr)}{J_0(ka)}} \quad (45)$$

10.5 电流密度（欧姆定律直接得出）

由 $\mathbf{J} = \sigma \mathbf{E}$ ：

$$J_z(r) = \sigma E_z(r) = \sigma E_0 \frac{J_0(kr)}{J_0(ka)}$$

记表面电流密度 $J_s = \sigma E_0$ ：

$$\boxed{J_z(r) = J_s \frac{J_0(kr)}{J_0(ka)}} \quad (46)$$

11 第九步：趋肤深度 δ 完整推导

11.1 展开复波数 k

由(29): $k^2 = -j\omega\mu\sigma$ 。写成极坐标形式:

$$-j = e^{-j\pi/2} \quad (\text{因为 } e^{-j\pi/2} = \cos \frac{\pi}{2} - j \sin \frac{\pi}{2} = -j)$$

所以:

$$k = \sqrt{\omega\mu\sigma} e^{-j\pi/4}$$

$$\text{而 } e^{-j\pi/4} = \cos \frac{\pi}{4} - j \sin \frac{\pi}{4} = \frac{1}{\sqrt{2}} - j \frac{1}{\sqrt{2}} = \frac{1-j}{\sqrt{2}}$$

因此:

$$k = \sqrt{\frac{\omega\mu\sigma}{2}} (1-j) \quad (47)$$

11.2 定义趋肤深度 δ

令:

$$\delta \equiv \sqrt{\frac{2}{\omega\mu\sigma}} = \sqrt{\frac{1}{\pi f\mu\sigma}} \quad (48)$$

则:

$$k = \frac{1-j}{\delta} \quad (49)$$

11.3 物理意义

- δ 称为趋肤深度, 单位是米
- $\text{Re}(k) = 1/\delta$: 幅值衰减率
- $\text{Im}(k) = -1/\delta$: 相位变化率

11.4 高频近似: 贝塞尔函数 \rightarrow 指数衰减

当频率很高时, $\delta \ll a$ (趋肤深度远小于导线半径)。此时 $|ka| \gg 1$, 贝塞尔函数可以用渐近公式近似。

在表面附近，设 $d = a - r$ 为从表面向内的深度 ($d \geq 0, d \ll a$)，可以证明：

$$\frac{J_0(kr)}{J_0(ka)} \approx e^{-(1+j)d/\delta} \quad (50)$$

因此：

$$J_z(d) \approx J_s e^{-d/\delta} e^{-jd/\delta} \quad (51)$$

11.5 指数衰减的含义

幅值衰减： $|J_z(d)| \approx J_s e^{-d/\delta}$

- 当 $d = \delta$ 时，幅值衰减到表面的 $1/e \approx 36.8\%$
- 当 $d = 3\delta$ 时，衰减到 $e^{-3} \approx 5\%$
- 当 $d = 5\delta$ 时，衰减到 $e^{-5} \approx 0.67\%$

相位滞后： $\arg(J_z(d)) \approx -d/\delta$ 弧度

- 每深入 δ ，相位滞后1弧度（约57.3°）

11.6 趋肤深度的频率依赖关系

由(48)：

$$\delta = \sqrt{\frac{2}{\omega\mu\sigma}} = \sqrt{\frac{1}{\pi f\mu\sigma}}$$

- 频率 f 越高， δ 越小 → 趋肤效应越显著
- 电导率 σ 越高， δ 越小 → 良导体趋肤效应更明显
- 磁导率 μ 越高， δ 越小 → 铁磁材料趋肤效应极强

11.7 典型数值（铜， $\sigma = 5.8 \times 10^7 \text{ S/m}$ ， $\mu = \mu_0 = 4\pi \times 10^{-7} \text{ H/m}$ ）

频率 f	趋肤深度 δ	说明
50 Hz	9.35 mm	电力工频, 大截面汇流排需考虑
1 kHz	2.09 mm	音频变压器
100 kHz	0.209 mm	开关电源变压器
1 MHz	66.1 μm	射频电路
100 MHz	6.61 μm	高频PCB走线
1 GHz	2.09 μm	微波频段
10 GHz	0.66 μm	雷达、卫星通信

12 第十步：全文完整总结

12.1 完整推导路径（一步未跳）

1. 经典电子运动 \rightarrow 牛顿定律 \rightarrow 微观欧姆定律 $\mathbf{J} = \sigma \mathbf{E}$
2. 麦克斯韦方程组 + 良导体简化 $\rightarrow \nabla \times \mathbf{E} = -j\omega\mu\mathbf{H}, \nabla \times \mathbf{H} = \sigma \mathbf{E}$
3. 取旋度 + 向量恒等式 \rightarrow 扩散方程 $\nabla^2 \mathbf{E} = j\omega\mu\sigma \mathbf{E}$
4. 柱坐标 + 轴对称 \rightarrow 零阶贝塞尔方程 $x^2 y'' + xy' + x^2 y = 0$
5. 幂级数解法 \rightarrow 得到两个解 $J_0(x)$ 和 $Y_0(x)$
6. 中心有限条件 \rightarrow 保留 J_0 , 舍去 Y_0
7. 表面边界条件 \rightarrow 确定系数 $C = E_0/J_0(ka)$
8. 复波数分解 \rightarrow 趋肤深度 $\delta = \sqrt{2/(\omega\mu\sigma)}$
9. 高频近似 \rightarrow 指数衰减分布 $J_z(d) \approx J_s e^{-(1+j)d/\delta}$

12.2 核心物理本质

趋肤效应的根源是法拉第电磁感应定律：

1. 变化的电流 ($\frac{dI}{dt} \neq 0$) 产生变化的磁场 ($\frac{dB}{dt} \neq 0$)
2. 变化的磁场在导体内部感应出电场 (电动势)
3. 根据楞次定律, 感应电场的方向总是阻碍原电流的变化

4. 导线中心的电流被外围电流产生的磁场所感应出的反向电动势抵消
5. 表面的电流受内部磁通影响较小，得以保持
6. 结果：电流被迫流向表面

12.3 最重要公式

$$\delta = \sqrt{\frac{1}{\pi f \mu \sigma}}$$

$$J_z(r) = J_s \frac{J_0(kr)}{J_0(ka)}, \quad k = \frac{1-j}{\delta}$$

12.4 工程意义

应用领域	影响	应对措施
电力传输 (50/60 Hz)	对大截面导线有影响	使用多股绝缘线（利兹线）
射频电路 (MHz-GHz)	δ 很小（微米量级）	使用空心导线、镀银表面
变压器设计	增加涡流损耗	使用硅钢片叠层（切断涡流路径）
电感器	高频电阻增大	使用利兹线、磁芯材料
电磁屏蔽	高频电磁场穿透深度小	薄金属板即可有效屏蔽

推导逻辑链总览

步骤	内容	输出方程
1	微观欧姆定律	$\mathbf{J} = \sigma \mathbf{E}$
2	柱坐标向量算子	梯度、散度、旋度、拉普拉斯
3	良导体麦克斯韦方程组	$\nabla \times \mathbf{E} = -j\omega\mu\mathbf{H}, \nabla \times \mathbf{H} = \sigma\mathbf{E}$
4	电场扩散方程	$\nabla^2 \mathbf{E} = j\omega\mu\sigma\mathbf{E}$
5	柱坐标分量方程	$\frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left(r \frac{dE_z}{dr} \right) = j\omega\mu\sigma E_z$
6	贝塞尔方程化简	$\frac{d^2 E_z}{dr^2} + \frac{1}{r} \frac{dE_z}{dr} + k^2 E_z = 0$
7	幂级数法求解	$E_z(r) = E_0 J_0(kr) / J_0(ka)$
8	电流密度推导	$J_z(r) = J_s J_0(kr) / J_0(ka)$

9	趋肤深度定义	$\delta = \sqrt{2/(\omega\mu\sigma)}$
10	结论	高频电流集中于表面，指数衰减

结束语

至此，我们从最基本的物理假设（自由电子气、牛顿定律、麦克斯韦方程组）出发，一步一步推导出了趋肤效应的完整数学描述。整个过程只需要：

- 微积分（求导、积分、泰勒级数/幂级数）
- 线性代数（向量、复数）
- 基本电磁学概念（电场、磁场、电流）

不需要预先知道贝塞尔函数——我们通过幂级数法现场“发明”了它。

13 第十一步：高频电阻与角频率 ω 的关系（完整无跳步）

13.1 总电流的定义

总电流是电流密度在导线横截面上的积分：

$$I = \int_0^a J_z(r) \cdot 2\pi r dr$$

13.2 代入 $J_z(r)$ 表达式

$$I = \int_0^a \left(J_s \frac{J_0(kr)}{J_0(ka)} \right) \cdot 2\pi r dr$$
$$I = \frac{2\pi J_s}{J_0(ka)} \int_0^a r J_0(kr) dr$$

13.3 贝塞尔函数积分公式

使用恒等式：

$$\int_0^x t J_0(t) dt = x J_1(x)$$

令 $t = kr$ ，则 $dt = k dr$ ， $r = t/k$ ：

$$\int_0^a r J_0(kr) dr = \frac{1}{k^2} \int_0^{ka} t J_0(t) dt = \frac{1}{k^2} \cdot ka J_1(ka) = \frac{a}{k} J_1(ka)$$

13.4 总电流最终式

$$I = \frac{2\pi J_s}{J_0(ka)} \cdot \frac{a}{k} J_1(ka)$$
$$I = \frac{2\pi a J_s}{k} \cdot \frac{J_1(ka)}{J_0(ka)}$$

13.5 单位长度电压

导线单位长度电压等于表面电场：

$$U = E_0 = \frac{J_s}{\sigma}$$

13.6 单位长度阻抗

$$Z = \frac{U}{I} = \frac{J_s/\sigma}{\frac{2\pi a J_s}{k} \cdot \frac{J_1(ka)}{J_0(ka)}}$$

约去 J_s :

$$Z = \frac{k}{2\pi a \sigma} \cdot \frac{J_0(ka)}{J_1(ka)}$$

13.7 高频近似 $ka \gg 1$

高频下:

$$\frac{J_0(ka)}{J_1(ka)} \rightarrow 1$$

$$Z \approx \frac{k}{2\pi a \sigma}$$

13.8 代入 $k = (1 - j)/\delta$

$$Z \approx \frac{1 - j}{2\pi a \sigma \delta}$$

13.9 高频电阻 (实部)

$$R = \frac{1}{2\pi a \sigma \delta}$$

13.10 代入趋肤深度 $\delta = \sqrt{\frac{2}{\omega\mu\sigma}}$

$$R = \frac{1}{2\pi a \sigma} \sqrt{\frac{\omega\mu\sigma}{2}}$$

$$R = \frac{1}{2\pi a} \sqrt{\frac{\omega\mu}{2\sigma}}$$

13.11 电阻与角频率的直接关系式

$$R(\omega) = \frac{1}{2\pi a} \underbrace{\sqrt{\frac{\mu}{2\sigma}}}_{\text{常数}} \cdot \sqrt{\omega}$$

$$R(\omega) = K\sqrt{\omega}$$