

四探针测圆形薄片电阻率的计算公式*

陈学全 包德修
(云南大学物理系)

在一直线上等距离排列的四探针测薄圆片的电阻率 ρ 时, 当圆片厚度 W 小于探针间距 S 的一半以上, 且探针沿圆片径向方向排列, 并以圆心为对称中心的情形, 其计算公式已由 F. M. Smits^[1] 给出, 即

$$\rho = \frac{V \pi W}{I \ln 2} / \left\{ 1 + \frac{1}{\ln 2} \ln \left[\frac{(d/S)^2 + 3}{(d/S)^2 - 3} \right] \right\}. \quad (1)$$

式中 d 是样品的直径.

在同样条件下, 四探针虽沿样品径向方向排列, 但不以圆心为对称中心, 其计算公式已由 M. A. Logan^[2] 给出.

我们在附录中, 证明了四探针在薄圆片上任意排列时均可找出与电流源相应的象点, 使之满足边界条件. 根据附录所证明的象点位置, 应用叠加原理算出在一直线上等距离排列的四探针, 垂直于径向方向, 如图 1 所示情形的数学表达式:

$$\begin{aligned} \rho &= \frac{V \pi W}{I \ln 2} / \left\{ 1 + \frac{1}{2 \ln 2} \ln \frac{\left[\left(\frac{d}{S} \right)^2 + 3 \right]^2 + \left(\frac{2\Delta}{S} \right)^2 \left[\left(\frac{2\Delta}{S} \right)^2 - 2 \left(\frac{d}{S} \right)^2 + 10 \right]}{\left[\left(\frac{d}{S} \right)^2 - 3 \right]^2 + \left(\frac{2\Delta}{S} \right)^2 \left[\left(\frac{2\Delta}{S} \right)^2 - 2 \left(\frac{d}{S} \right)^2 + 10 \right]} \right\} \\ &= \frac{V \pi W}{I \ln 2} / \left\{ 1 + \frac{1}{2 \ln 2} \left[1 + \frac{12 \left(\frac{d}{S} \right)^2}{\left[\left(\frac{d}{S} \right)^2 - \left(\frac{2\Delta}{S} \right)^2 \right]^2 - 6 \left(\frac{d}{S} \right)^2 + 10 \left(\frac{2\Delta}{S} \right)^2 + 9} \right] \right\}. \quad (2) \end{aligned}$$

其中 d 是样品的直径; W 是样品的厚度; S 是探针的间距; Δ 是圆心到探针连线中点的垂直距离. 同样, 公式(2)只在 $W/S < \frac{1}{2}$ 时适用.

由上式可见, 当 $\Delta = 0$ 时, (2)式简化为(1)式.

从理论上讲, 四探针并非一定要排在一直线上, 而可以任意排列, 但从计算方便和适用来看, 还可将探针排成正方形, 叫做方形探针. 如果用方形探针测圆片, 电流源探针的连线垂直于径向方向, 且圆心到四探针中心点的距离为 Δ , 如图 2 所示的情形, 其数学表达式为:

* 1980年5月26日收到.

$$\rho = \frac{V}{I} \frac{2\pi W}{\ln 2} \left/ \left\{ 1 + \frac{1}{\ln 2} \ln \left[1 + \frac{4 \left(\frac{R}{S} \right)^2}{4 \left[\left(\frac{R}{S} \right)^2 - \left(\frac{\Delta}{S} \right)^2 \right]^2 + 1} \right] \right\} \right. \quad (3)$$

式中 R 是样品的半径.

在(3)式中, 当 $\Delta = 0$ 时得:

$$\rho = \frac{V}{I} \frac{2\pi W}{\ln 2} \left/ \left\{ 1 + \frac{1}{\ln 2} \ln \left[1 + \frac{4 \left(\frac{R}{S} \right)^2}{4 \left(\frac{R}{S} \right)^4 + 1} \right] \right\} \right. \quad (4)$$

此式即为方形探针测圆片中心处电阻率的计算公式. 如果在(4)式中, 令圆片半径 $R \rightarrow \infty$, 则得

$$\rho = \frac{V}{I} \frac{2\pi W}{\ln 2} \quad (5)$$

上式就是用方形探针测无限大、厚度 W 小于或等于探针间距 S 一半的薄片电阻率的计算公式.

如果使方形探针电流源的连线平行于样品径向方向, 且以半径为对称轴, 探针中心距圆心仍为 Δ , 如图 3 所示的情形, 其计算公式为:

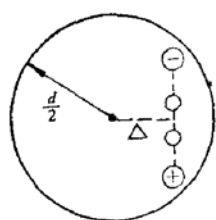


图1 探针连线垂直于直径

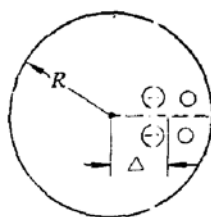


图2 电流源连线垂直于直径的方形探针

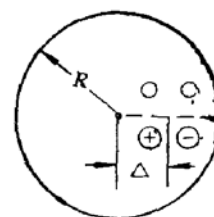


图3 电流源连线平行于直径的方形探针

$$\rho = \frac{V}{I} \frac{2\pi W}{\ln 2} \left/ \left\{ 1 + \frac{1}{2 \ln 2} \ln \frac{\left[\left(R^2 - \Delta^2 - \frac{S^2}{2} \right)^2 - \Delta^2 S^2 + 2R^2 S^2 \right]^2}{\left[\left(R^2 - \Delta^2 - \frac{S^2}{2} + \Delta S \right)^2 + R^2 S^2 \right] \left[\left(R^2 - \Delta^2 - \frac{S^2}{2} - \Delta S \right)^2 + R^2 S^2 \right]} \right\} \right. \quad (6)$$

上述公式中的部分公式曾被 L. J. Swartzendruber^[3] 应用保角变换计算过, 但稍加分析, 不难发现, 他的公式太繁, 以致不易精确计算.

最后, 应该指出, 上面所讨论的公式, 不仅适用于测厚度 W 小于探针间距 S 一半的薄片, 显然, 也适用于测单面扩散层的平均电阻率 $\bar{\rho}$. 如果将上述公式中的厚度 W 去掉(相当于令 $W = 1$), 就变成测方块电阻 R_{\square} 的公式. 对于双面扩散的圆片, 由于背面已被扩散层沟通, 用在一直线上排列的四探针测平均电阻率 $\bar{\rho}$ 或方块电阻 R_{\square} 时, 不论圆片直径的大小, 探针安放在何处, 可以证明^[2], 均可当无限大薄片处理, 其计算公式为:

$$\bar{\rho} = \frac{V \pi W}{I \ln 2} \text{ 和 } R_{\square} = \frac{V \pi}{I \ln 2}.$$

对于方形探针,同样可以证明:无论圆片的大小如何,探针安放在何处,也均可视为无限大薄片,其计算公式为:

$$\bar{\rho} = \frac{V 2\pi W}{I \ln 2} \text{ 和 } R_{\square} = \frac{V 2\pi}{I \ln 2}.$$

由此可见,扩散样片做成圆片比做成方片测试要省事得多.

最后,感谢王仲永、王光诚二位先生对我们的指导.

附 录

设正负电流源到圆心的距离分别为 a 和 b . 正电流源 \oplus 的象点为 \oplus' , 在正电流源 \oplus 和圆心的连线的延长线上, 到圆心的距离为 R^2/a , 而且源和象的电量相等; 负电流源 \ominus 的象点为 \ominus' , 在负电流源 \ominus 和圆心的连线的延长线上, 到圆心的距离为 R^2/b , 且源和象的电量相等. P 为圆周上任意一点. 由图 4 可知:

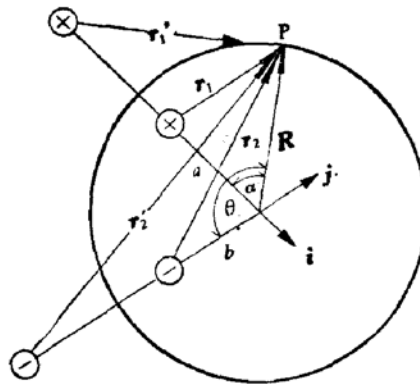


图 4

$$r_1 = ai + R, \quad r_1' = \frac{R^2}{a}i + R,$$

$$r_2 = bj + R, \quad r_2' = \frac{R^2}{b}j + R,$$

$$r_1^2 = a^2 + R^2 - 2aR \cos \alpha,$$

$$r_1'^2 = \frac{R^2}{a^2} r_1^2,$$

$$r_2^2 = b^2 + R^2 - 2bR \cos \theta,$$

$$r_2'^2 = \frac{R^2}{b^2} r_2^2;$$

故圆周上任一点 P 的电场强度为:

$$\begin{aligned} E(P) &= \frac{I\rho}{2\pi} \left(\frac{r_1}{r_1^2} + \frac{r_1'}{r_1'^2} - \frac{r_2}{r_2^2} - \frac{r_2'}{r_2'^2} \right) \\ &= \frac{I\rho}{2\pi r_1^2 r_2^2} \left\{ 2ar_2^2 i - 2br_1^2 j + \left[\left(1 + \frac{a^2}{R^2} \right) r_2^2 \right. \right. \\ &\quad \left. \left. - \left(1 + \frac{b^2}{R^2} \right) r_1^2 \right] R \right\}. \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 \therefore E_n &= E \cdot \frac{R}{R} \\
 &= \frac{I\rho}{2\pi r_1^2 r_2^2} \left\{ 2br_1^2 \cos \beta - 2ar_2^2 \cos \alpha \right. \\
 &\quad \left. + \left(1 + \frac{a^2}{R^2}\right) r_2^2 R - \left(1 + \frac{b^2}{R^2}\right) r_1^2 R \right\} = 0.
 \end{aligned}$$

参 考 文 献

- [1] F. M. Smits, *BSTJ*, **37**, 711(1958).
 [2] M. A. Logan, *BSTJ*, **40**, 885(1961).
 [3] L. J. Swartzendruber, *Solid-State Electronics*, **7**, 412(1964).

Formulas for Calculating the Resistivity of a Circular Slice with the Aid of the Four-Point Probe Method

Chen Xuequan and Bao Dexiu

(Department of Physics, Yunnan University)