CHINESE JOURNAL OF SEM ICONDUCTORS

# 原位确定 GaAsM ESFET 沟道的 掺杂浓度分布和迁移率分布

张友渝

程兆年 张俊岳

(河北半导体研究所 石家庄 050051)

(中国科学院上海冶金研究所 上海 200050)

摘要 本文提出一种原位测定 GaA sM ESFET 沟道中掺杂浓度分布和迁移率分布的新方法 建立了测试模型 推导出测量计算公式 用最优化方法处理实验数据, 由机助测试系统和计算程序可方便地获得结果

**EEACC**: 2560S

### 1 引言

砷化镓肖特基势垒场效应晶体管 (GaA s M ESFET) 沟道的掺杂浓度分布 N(x) 和迁移率分布  $\mu(x)$  是影响器件微波特性的重要参数 为提高 GaA s M ESFET 的微波性能 器件的栅长已缩短到亚微米量级,而且通常采用挖槽的非均匀掺杂沟道,这给测报 GaA s M ESFET 沟道掺杂浓度分布 N(x) 和迁移率分布  $\mu(x)$  带来一定的难度 本文提出了原位测定 GaA s M ESFET 沟道掺杂浓度分布及迁移率分布原理,建立了测试模型,推导出测量计算公式 测定迁移率分布  $\mu(x)$  的原理,是基于半导体的几何磁阻效应 沟道的掺杂浓度分布 N(x),则是从 GaA s M ESFET 本征沟道电阻  $R_i(V_g)$ - $V_g$  之间的关系求得 根据在有磁场和无磁场条件下, GaA S M ESFET 线性区源漏间电阻  $R_i(V_g)$ - $N(V_g)$  和  $R_i(V_g)$ - $N(V_g)$  和  $R_i(V_g)$ - $N(V_g)$  之间的关系,用最优化方法,分离出本征沟道电阻  $R_i(V_g)$ - $N(V_g)$  和  $N(V_g)$ - $N(V_g)$ 

## 2 测试原理

根据均匀掺杂沟道的 GaA sM ESFET 理论, Horwer 和Bechtel<sup>[1]</sup>引入了参变量  $\eta(V_g)$ , GaA sM ESFET 线性区源漏之间电阻  $R_{ds}(V_g)$  可表达为  $\eta(V_g)$  的线性函数

$$R_{ds}(V_g) = R_s + R_d + R_{ch} \eta(V_g)$$
 (1)

其中

$$R_{\rm ch} = \frac{L_{\rm g}}{N_{\rm W} q \mu a} \tag{2}$$

$$\eta(V_g) = \frac{1}{1 - \sqrt{\frac{V_b - V_g}{V_b - V_p}}}$$
(3)

在均匀掺杂沟道情况下:

$$\eta_{(V_g)} = \frac{1}{1 - \frac{h(V_g)}{a}} \tag{4}$$

$$V_{b} - V_{p} = \frac{N q a^{2}}{2\epsilon\epsilon_{0}}$$
 (5)

式中 Rs和Ra分别为GaAsMESFET的源和漏电阻; Reb为肖特基势垒耗尽层厚度为零时

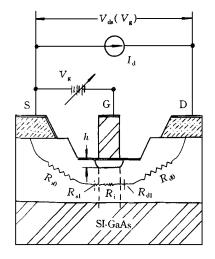


图 1 GaA s M ESFET 测试模型

栅下沟道电阻;  $V_s$  为外加栅电压;  $L_s$  为栅长; N 为沟道掺杂的浓度; w 为栅宽; q 为电子电荷;  $\mu$  为电子迁移率; a 为沟道厚度;  $h(V_s)$  为肖特基势垒耗尽层厚度(如图 1 所示);  $\eta(V_s)$  为一无量纲量, 在均匀掺杂沟道情况下, 其物理意义是沟道厚度 a 与栅压为 $V_s$  时导电沟道厚度(a- $h(V_s)$ ) 的比值;  $V_s$  为栅肖特基势垒内建电势;  $V_p$  为夹断电压;  $\epsilon$  为 GaAsth M 材料的相对介电常数: G 为真空介电常数

对于均匀掺杂沟道器件, 引入参变量  $\eta(V_g)$  后, GaA sM ESFET 线性区本征沟道电阻  $R_i(V_g)$  可以表达为:

$$R_{i}(V_{g}) = R_{ch} \eta(V_{g}) \tag{6}$$

Fu ju i<sup>[2]</sup>根据  $R_{ds}(V_g)$  -  $\eta(V_g)$  图, 由直线的斜率来确定  $R_{ds}$  的值, 将直线外推到与纵坐标 ( $\eta(V_g)$  =

0) 相交, 直线与纵坐标的截距求得  $R_s+R_a$  的值 根据均匀掺杂沟道的 GaA s M ESFET 理论, 由 (2) 式和 (5) 式可推算出沟道掺杂的浓度 N 和 沟道厚度 a

对于非均匀掺杂沟道器件, 如果把(3) 式对 $\eta(V_g)$  的定义扩展到非均匀掺杂沟道器件. 则 $R_{ds}(V_g)$  与  $\zeta_g$   $\eta(V_g)$  偏离线性关系(如图 2 所示). 为此, 我们将 $R_{ds}(V_g)$  表达成 $\eta(V_g)$  的一般函数形式, 以便用最优化方 法从 $R_{ds}(V_g)$  中分离出本征沟道电阻 $R_1(V_g)$ .

GaA s M ESFET 线性区源漏间电阻  $R_{cs}(V_g)$  可划分为以下几个部分: 不随栅压变化的源电阻  $R_{cs}$ 和漏电阻  $R_{cs}$ 0, 随栅压变化的源电阻  $R_{cs}$ 1和漏电阻  $R_{cs}$ 1及栅下本征沟道电阻  $R_{cs}(V_g)$  所组成 (如图 1 所示). 其中的  $R_{cs}(V_g)$  并不一定与  $\eta(V_g)$  成线性关系 因此.

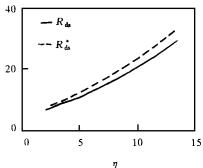


图 2 ——  $R_{ds}(V_g) - \eta(V_g)$  曲线; --- $R_{ds}(V_g) - \eta(V_g)$  曲线

 $GaA \ sM \ ESFET$  线性区源漏间电阻 Ras(Vg) 可表达为一般形式:

$$R_{ds}(V_g) = R_{s0} + R_{d0} + R_{s1} + R_{d1} + R_{i}(V_g)$$
 (7)

在磁场强度为B 的磁场中,  $GaA \ sM \ ESFET$  线性区源漏间电阻也可表达为:

$$R_{ds}^{\star}(V_{g}) = R_{s0}^{\star} + R_{d0}^{\star} + R_{s1}^{\star} + R_{d1}^{\star} + R_{i}^{\star}(V_{g})$$
(8)

如果我们知道在有磁场和无磁场条件下的本征沟道电阻  $R_i^*(V_g)$  和  $R_i(V_g)$  与  $V_g$  的函数, 就可算出 GaA s M ESFET 沟道掺杂浓度分布 N(x) 和迁移率分布  $\mu(x)$ . 下面我们将推导在一般情况下, 由  $R_i^*(V_g)$  和  $R_i(V_g)$  函数计算 GaA s M ESFET 沟道掺杂浓度分布 N(x) 和迁移率分布  $\mu(x)$  的计算公式

#### 2 1 掺杂浓度分布测定公式

假设沟道中只有施主, 且全部离化 沟道中导电电子浓度 n(x) = N(x), 栅下沟道电导  $G_i(V_g)$  可表达为:

$$G_{i}(V_{g}) = \frac{1}{R_{i}(V_{g})} = \frac{qw \, n(x) \, \mu(x)}{L_{g}} dx$$
 (9)

其中  $\mu(x)$  为载流子在 X 平面上的横向迁移率; q 为电子电荷; w 为栅宽;  $L_s$  为栅长;  $h(V_s)$  为在栅压  $V_s$  下,栅下耗尽层宽度 (即耗尽层边界离开 GaAs 表面的距离  $x(V_s)$  ). 本征沟道电导随栅压  $V_s$  的变化率,可表达为:

$$\frac{\mathrm{d}G_{\mathrm{i}}(V_{\mathrm{g}})}{\mathrm{d}V_{\mathrm{g}}} = \frac{\mathrm{d}G_{\mathrm{i}}(V_{\mathrm{g}})}{\mathrm{d}h(V_{\mathrm{g}})} \times \frac{\mathrm{d}h(V_{\mathrm{g}})}{\mathrm{d}V_{\mathrm{g}}} = \frac{-n(x)q\mu(x)w}{L_{\mathrm{g}}} \times \frac{\mathrm{d}h(V_{\mathrm{g}})}{\mathrm{d}V_{\mathrm{g}}}$$
(10)

根据电容的定义,肖特基势垒本征栅电容 $C_{gs}(V_g)$ 可表达为:

$$C_{gs}(V_g) = \frac{dQ}{dV_g} = -n(x) qw L_g \frac{dh(V_g)}{dV_g}$$
(11)

(11) 式中的负号表示栅下耗尽层宽度  $h(V_g)$  随栅压的增大而减小  $C_{gs}(V_g)$  又可表达为:

$$C_{gs}(V_g) = \frac{\mathcal{E}_W L_g}{h(V_g)}$$
 (12)

由(11)和(12)相等,可得:

$$\frac{\mathrm{d}h\left(V_{\mathrm{g}}\right)}{\mathrm{d}V_{\mathrm{g}}} = \frac{-\epsilon\epsilon_{0}}{n\left(x\right)qh\left(V_{\mathrm{g}}\right)} \tag{13}$$

将(13)式代入(10)式,可得到 $h(V_g)$ 的测量公式:

$$x (V_g) = h(V_g) = \frac{\epsilon G_W \mu(x)}{L_g dG_i(V_g)/dV_g}$$
(14)

将(14)式代入(13)式,整理后可得掺杂浓度分布的测量公式:

$$N(x) = n(x) = \frac{2}{q\epsilon\epsilon_0} \times \left(\frac{L_g}{\mu(x)w}\right)^2 \times \left[\frac{d\left(\frac{dG_i(V_g)}{dV_g}\right)^{-2}}{dV_g}\right]^{-1}$$
(15)

#### 2 2 迁移率分布 μ(x) 测量公式

沟道纵向迁移率分布测定是利用半导体的几何磁阻效应 当在垂直于  $GaA \ s \ M \ ESFET$  表面的方向上存在强度为B 的磁场时,则源漏间电阻  $R \ ds \ (V \ g)$  变为  $R \ ds \ (V \ g)$ . 在栅压从  $V \ g$  变到时  $V \ g+ \ \Delta V \ g$ ,栅下耗尽层宽度从  $h \ (V \ g)$  变化到  $h \ (V \ g+ \ \Delta V \ g)$ .

$$\Delta h (V_g) = h (V_g + \Delta V_g) - h (V_g)$$
 (16)

 $\Delta h(V_g)$  半导体薄层在无磁场时的电导为:

$$\Delta G_{i}(V_{g}) = G_{i}(V_{g}) - G_{i}(V_{g} + \Delta V_{g})$$

$$(17)$$

在磁场强度为B 的磁场中,  $\Delta h(V_g)$  层的电导改变为

$$\Delta G_{i}^{\star} (V_{g}) = G_{i}^{\star} (V_{g}) - G_{i}^{\star} (V_{g} + \Delta V_{g})$$

$$(18)$$

根据半导体几何磁阻效应原理<sup>[3,4]</sup>, 在弱磁场条件下( $\mu_H B \ll 1$ ), 科比诺圆盘(Corbino disk) 在有磁场和无磁场时的电阻  $R_B$  和  $R_0$  的比值为:

$$\frac{R_{\rm B}}{R_0} = \frac{\rho_{\rm B}}{\rho_0} (1 + \mu_{\rm H}^2 B^2) \tag{19}$$

$$\frac{\rho_{\rm B} - \rho_0}{\rho_0} = \xi \mu_{\rm H}^2 B^2 \tag{20}$$

其中  $\rho_b$  和  $\rho_0$  分别为在有磁场和无磁场条件下半导体的电阻率; B 为磁场强度;  $\mu_H$  为霍耳迁移率;  $\xi$  称为横向磁阻系数, 对于掺杂浓度>  $10^{15}$  /cm  $^3$  的 GaA s 材料来说, 电离杂质散射是载流子主要的散射机构, 所以  $\xi_D$  0.  $57^{[3,5]}$ . 一般 GaA s M ESFET 的单个栅宽 w > 50  $\mu$ m , 栅长  $L_g$  在亚微米量级, 即  $w \gg L_g$  因此, 可以认为 GaA s M ESFET 的横向磁阻效应类似于科比诺圆盘  $^{[4]}$ . 根据 (19) 式和 (20) 式, 在有磁场和无磁场条件下, 此  $\Delta h$   $(V_g)$  薄层电导的比值应为:

$$\frac{\Delta G_{i}(V_{g})}{\Delta G_{i}^{*}(V_{g})} = (\xi \mu_{H}^{2} B^{2} + 1)(1 + \mu_{H}^{2} B^{2})$$
(21)

 $GaA \ s \ M \ ESFET \ 沟道掺杂浓度一般 <math>10^{16} \ cm^3 \ 左右$ ,对于  $GaA \ s \ M \ ESFET \ 材料而言$ ,  $GaA \ s \ 导带中的载流子已处于简并状态,故漂移迁移率 <math>\mu=\mu_H$  解方程 (21) 式,可求出漂移迁移率分布  $\mu(x)$  的测量公式:

$$\mu(x) = \mu_{\rm H}(x) = \frac{1}{B} \sqrt{-\frac{\xi + 1}{2\xi} + \sqrt{\frac{\xi^2 - 2\xi + 1}{4\xi^2} + \frac{\Delta G_{\rm i}(V_{\rm g})}{\xi \Delta G_{\rm i}^*(V_{\rm g})}}}$$
(22)

(22) 式可改写成微分形式:

$$\mu(x) = \frac{1}{B} \sqrt{-\frac{\xi + 1}{2\xi} + \sqrt{\frac{\xi^2 - 2\xi + 1}{4\xi^2} + \frac{1}{\xi} \times \frac{dG_i(V_g)/dV_g}{dG_i^*(V_g)/dV_g}}}$$
(23)

一般霍耳法测定半导体材料迁移率时,测量的是整个有源层的表观迁移率 为了比较霍耳法与本法的测量结果,我们引入平均迁移率  $\mu$  的概念 用霍耳法测量 GaA s 材料时,自然 GaA s 表面也因表面费米能级锁定现象而存在表面势垒 [0] 可以合理地假设,此表面内建势的值,近似等于 V b 因此,用霍耳法测量 GaA s 材料迁移率时的条件,与在 V g= 0 的条件下,用磁阻法测定 GaA s M ESFET 沟道迁移率的条件相似 在 V g= 0 时,在有磁场条件下本征沟道电阻 R i (V g) 与无磁场条件下本征沟道电阻 R i (V g) 的比值为:

$$\frac{R_{i}^{*}(V_{g})}{R_{i}(V_{g})} = \frac{\rho_{B}}{\rho_{0}} (1 + \frac{-\mu_{H}^{2}B^{2}}{\mu_{H}^{2}B^{2}})$$
 (24)

由(24)式和(20)式,可求出 <u>µ</u>:

$$\frac{-}{\mu} = \frac{1}{\mu_{\rm H}} = \frac{1}{B} \sqrt{-\frac{\xi + 1}{2\xi} + \sqrt{\frac{\xi^2 - 2\xi + 1}{4\xi^2} + \frac{G_1(0)}{\xi G_1^+(0)}}}$$
(25)

# 3 实验数据的最优化方法处理

在实际的 GaA sM ESFET 中,一般栅长 $L_s$ 比有源层厚度大三倍以上 二维数值分析表明,栅耗尽层的横向扩展深度远小于纵向深度 而且由于源漏间电流路径分布在栅的两侧下方随栅压变化不大,因而我们可以近似地认为: $R_{s1}=R_{d1}=0$  和 $R_{s1}=R_{d1}=0$  (7) 式和(8) 式可改写为:

$$R_{ds}(V_g) = R_{s0} + R_{d0} + R_i(V_g)$$
 (7)

$$R_{ds}^{\star}(V_{g}) = R_{s0}^{\star} + R_{d0}^{\star} + R_{i}^{\star}(V_{g})$$

$$(8)$$

由于沟道是非均匀掺杂,本征沟道电阻  $R_i(V_g)$  与  $\eta(V_g)$  成非线性关系 从物理机构上来看 (见图 2),  $R_i(V_g)$  应当是  $\eta(V_g)$  的一个递增函数 在  $\eta(V_g)$  0 的区域内,  $\frac{dR_i^2(V_g)}{d(\eta(V_g))^2}$ 必须处处大于零. 而且,当  $\eta(V_g)$  = 0 时,  $R_i(V_g)$  应当等于零. 原则上来讲,任何满足上述条件的函数形式都可作为  $R_i$  的表达形式. 只要在最优化过程中,目标函数的极值能够达到所需要的精度即可. 作为一个例子,我们将  $R_i(V_g)$  展开成  $\eta(V_g)$  的幂级数:

$$R_{i}(V_{g}) = A \eta(V_{g}) + B \eta(V_{g}) + C \eta(V_{g}) + \dots$$
 (26)

在磁场强度为B 时, 我们也将 $R^{*}(V_{s})$  展开成  $\eta(V_{s})$  的幂级数

$$R_{i}^{\star}(V_{g}) = A^{\star} \eta(V_{g}) + B^{\star} \eta(V_{g}) + C^{\star} \eta(V_{g}) + \dots$$
 (27)

将(26)式和(27)式分别代入(7)式和(8)式可得到 $R_{ds}(V_{g})$ 和 $R_{ds}^{*}(V_{g})$ 的一般表达式:

$$R_{ds}(V_{g}) = R_{s0} + R_{d0} + A \eta(V_{g}) + B \eta(V_{g}) + C \eta(V_{g}) + \dots$$
 (28)

$$R_{ds}^{\star}(V_{g}) = R_{s0}^{\star} + R_{d0}^{\star} + A^{\star} \eta_{(V_{g})} + B^{\star} \eta_{(V_{g})} + C^{\star} \eta_{(V_{g})} + \dots$$
 (29)

为了求得(28) 式中的 $(R_{s0}+R_{d0})$  的值和待定系数 $A_sB_sC_s$ ...等的值,我们采用最优化方法,从实测的 $R_{ds}$ - $V_g$  数据中求出 $(R_{s0}+R_{d0})$  和 $A_sB_sC_s$ ...等的值 首先,我们把(28) 式作为原函数 然后建立目标函数 求解目标函数极小值时的变量值 最优化方法的核心问题,就是在某定域内求解目标函数的极值 我们定义目标函数为:

$$F(x_1, x_2, ..., x_n) = \int_{j=1}^{m} \left( \frac{R_{dsj}(x_1, x_2, ..., x_n) - r_{dsj}(\eta(V_g))}{r_{dsj}(\eta(V_g))} \right)^2$$
(30)

其中  $r_{dsj}(x_1, x_2, ..., x_n)$  为 GaA sM ESFET 源-漏间线性区电阻的计算值(即由原函数计算出的  $R_{ds}$ 值),  $r_{dsj}(\eta(V_g))$  为实际测量值, n 为自变量的个数, m 为测量点的个数 在我们的实验中, m=150, n=6, 自变量  $x_1 \sim x_6$  分别为(28) 式中的 $A_{s}$ ,  $B_{s}$ ,  $C_{s}$ ... 和  $(R_{s0}+R_{d0})$ . 我们采用单纯型调优法和鲍威尔法等最优化方法  $R_{s0}+R_{d0}$  的值 将求得的变量的值 用类似的方法, 也可求出  $R_{s0}+R_{s0}+R_{d0}$  的值 将求得的变量值代入(26) 和  $R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+R_{s0}+$ 

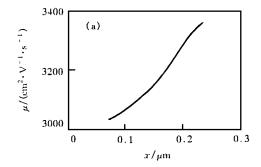
### 4 实验方法

全部测试过程和数据处理, 均由计算机辅助测试系统自动完成 $^{[8]}$ . 肖特基势垒内建电势  $V_b$ , 是用 I-V 法测定 夹断电压  $V_p$  值, 则是根据测定  $R_d$   $(V_g)$ - $V_g$  的关系, 换算成  $G_d$   $(V_g)$ - $V_g$ 

关系(即 $\frac{1}{R_{ds}(V_g)}$ - $V_g$  关系),然后用曲线拟合法求出  $G_{ds}(V_g)$  的函数表达式,并令此函数表达式等于零,由方程式的解,求出  $V_p$  值 我们以  $V_g$  为参变量,在  $V_{ds}$  0.026V 条件下(以确保栅耗尽层边界平行于 GaAs 表面),在有磁场和无磁场条件下,由计算机辅助测试系统自动逐点测量  $R_{ds}(V_g)$ - $V_g$  和  $R_{ds}(V_g)$ - $V_g$  关系 测到的原始数据,自动存入计算机数据区 由计算机数据处理程序将测到的  $R_{ds}(V_g)$ - $V_g$  及  $R_{ds}(V_g)$ - $V_g$  转换成  $R_{ds}(V_g)$ - $\eta(V_g)$  与  $R_{ds}(V_g)$ - $\eta(V_g)$ . 然后,由最优化处理程序和沟道掺杂浓度分布及迁移率分布计算程序,求出 GaAs M ESFET 的沟道掺杂浓度分布N(x) 及迁移率分布  $\mu(x)$ .

# 5 实验结果

我们成功地用此法测定了一些 GaA sM ESFET 沟道的掺杂浓度分布和迁移率分布 作为一个例子, 图 3 给出用此法测定的一种离子注入 GaA sM ESFET 的结果



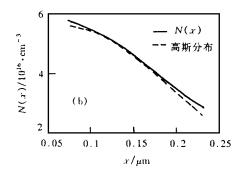


图 3 (a) 迁移率分布图; (b) 掺杂分布图 —— 掺杂分布曲线; --- 高斯分布曲线

测得肖特基势垒内建电势 $V_b=0.725V$ ,夹断电压 $V_p=-1.926V$ . 测到的有源层掺杂分布, 在  $x=0.06 \sim 0.21 \mu m$  之间遵循高斯分布 其峰值在  $x=0.065 \mu m$  处 浓度为 $N_{max}=0.5937 \times 10^{17} / cm^3$ . 方差  $\sigma=0.1336 \mu m$ . 平均沟道掺杂浓度为 $N=0.475 \times 10^{17} / cm^3$ . 在  $x=0.1 \mu m$  区域内, 掺杂分布偏离高斯分布, 是因为为降低  $GaA \times M$  ESFET 源漏电阻而引入的高掺杂浅注入层尾部的影响 由磁阻法测定的沟道平均迁移率  $\mu=3215 cm^2/(V \cdot s)$ ,此值与用普通霍耳法测定的  $GaA \times M$  处层或离子注入有源层的霍耳迁移率相似 (3000~3800 $cm^2/(V \cdot s)$ ). 该器件沟道的迁移率分布, 朝衬底方向递增, 从表面处的 3038 $cm^2/(V \cdot s)$  到界面的 3363 $cm^2/(V \cdot s)$ . 沟道中迁移率朝衬底方向递增, 说明此有源层-衬底界面质量比较好[ $^{91}$ . 在对  $R_{ds}(V_g)$  和  $R_{ds}(V_g)$  实验数据最优化过程中, 目标函数的极小值分别为  $1.0447007 \times 10^{-6} \times 1.06882 \times 10^{-6} \times 10.0447007 \times 10^{-6} \times 10.06882 \times 10^{-6} \times 10.0447007 \times 10^{-6} \times 10.0447007 \times 10^{-6} \times 10.06882 \times 10^{-6} \times 10.0447007 \times$ 

#### 献 文

- [1] P. L. Horwer and N. G. Bechtel, IEEE Trans Electron Devices, 1973, 20(2): 213.
- [2] H. Fujui, Bell System Technical Journal, 1979, 58(3): 771.
- [3] 刘恩科, 朱秉升, 等, 半导体物理学, 北京: 国防工业出版社, 1979年, 320
- [4] F. Kuhrt, IEEE Trans Electron Devices, 1980, 27(12): 2277.
- [5] H. Poth, Solid-State Electronics, 1978, 21(6): 801.

7期

- [6] P. Skeath, W. A. Saperstein et al., J. Vac Sci Technol, 1978, 15(4): 1219.
- [7] 数学手册编写组,数学手册,北京:高等教育出版社,1979.
- [8] 张俊岳, 等, 通用于四端器件测试的计算机读入设备, 科技通讯, 1984, (3): 48
- [9] H. M. Cox and J. V. Dilorezo, Inst Phys Conf. Ser., 1976, 33(B): 11.

# In-situ Determination of Both Doping and Drift M obility Profiles in GaAsM ESFET

#### Zhang Youyu

(H ebei Institute of Sem iconductor, Shijiazhuang

#### Cheng Zhaonian, Zhang Junyue

(Shanghai Institute of Matallurgy, The Chinese Academy of Sciences, Shanghai 200050)

Received 17 April 1997, revised manuscript received 15 November 1997

**Abstract** On Basis of optim ization technique, a new method to determ ine both doping and drift mobility profiles (n(x)) and  $\mu(x)$  in GaA sM ESFET is presented. A model to determ ine these profiles is developed. Optim ization technique is used in the data treatment. The computer-aided measurement system equipped with analytic program of this method is capable of providing correct results quickly.

PACC: 2560S