

## 7-2 少数キャリアの分布

pn 接合に順方向に外部電圧  $V$  を印加したときに pn 接合面(接合面積  $S$ )に流れる電流を求める。始めに接合面を通過する電子(正孔)のキャリア密度を求め、それから拡散方程式によりキャリアによる電流密度を導く。

### ・ n 領域から p 領域へ移動する電子

外部電圧  $V$  は遷移領域にのみ掛かる、遷移領域での再結合は考慮しない、と仮定して電子は拡散現象により移動するとする。

$$\frac{\partial n_p}{\partial t} = -\frac{n_p - n_{p0}}{\tau_e} + D_e \frac{\partial^2 n_p}{\partial x^2} \quad \dots(7.2)$$

ここで、 $\tau_e$ :電子の寿命、 $D_e$ :電子の拡散定数。

定常状態では、電子のキャリア密度の時間的変化は無い(直流電圧が印加されている)ので  $\frac{\partial n_p}{\partial t} = 0$

である。また、 $L_e = \sqrt{D_e \tau_e}$  とおくと、(7.2)式は

$$\frac{\partial^2 n_p}{\partial x^2} = \frac{n_p - n_{p0}}{L_e^2}$$

と線形の 2 階微分方程式になる。ここで、 $L_e$  は拡散長と呼ばれ、キャリアが消滅するまでに移動する距離である。この微分方程式の一般解は次のように与えられる。

$$n_p(x) - n_{p0} = A \exp\left(\frac{x}{L_e}\right) + B \exp\left(-\frac{x}{L_e}\right)$$

一般解の未知数  $A$ 、 $B$  を求めるため境界条件を考える。障壁を越えられるエネルギーを持つ p 領域における正孔密度は  $n_p(0) = n_{p0} \exp\left(\frac{qV}{kT}\right)$  であるので、

$$x=0: n_p(0) - n_{p0} = n_{p0} \left[ \exp\left(\frac{qV}{kT}\right) - 1 \right]$$

また、p 領域の長さが拡散距離  $L_e$  よりも十分に長い(注入キャリアは電極に達するまでに消滅する)、として

$$x=\infty: n_p(\infty) - n_{p0} = 0$$

$x=\infty$  での境界条件より、 $n_p(\infty) - n_{p0} = A \exp\left(\frac{\infty}{L_e}\right) + B \exp\left(-\frac{\infty}{L_e}\right) = 0$  なので

$$A = 0$$

$x=0$  での境界条件より  $B$  は

$$B = n_{p0} \left[ \exp\left(\frac{qV}{kT}\right) - 1 \right]$$

よって、電子密度は次の式になる。

$$n_p(x) = n_{p0} + n_{p0} \left[ \exp\left(\frac{qV}{kT}\right) - 1 \right] \exp\left(-\frac{x}{L_e}\right) \quad \dots(7.8)$$

### 7-3 電圧電流特性 (1)

#### 電子による電流

導出した電子密度より電子電流密度  $J_e$  を求める。電流密度の式は 2-2 節の(2.17)式より

$$J_e = +qD_e \frac{dn_p(x)}{dx}$$

であるので、(7.8)式より

$$J_e = -\frac{qD_e n_{p0}}{L_e} \left[ \exp\left(\frac{qV}{kT}\right) - 1 \right] \exp\left(\frac{-x}{L_e}\right) \quad \dots(7.10)$$

となる。接合部  $x=0$  での電流密度は

$$J_e = -\frac{qD_e n_{p0}}{L_e} \left[ \exp\left(\frac{qV}{kT}\right) - 1 \right] \quad \dots(7.11)$$

正孔による電流密度  $J_h$  も同様に

$$J_h = -\frac{qD_h p_{n0}}{L_h} \left[ \exp\left(\frac{qV}{kT}\right) - 1 \right] \quad \dots(7.12)$$

と求めることができる。これより、接合部を流れる全電流  $I$  は、接合面積  $S \times (J_e + J_h)$  であるので

$$\begin{aligned} I &= S(J_e + J_h) = qS \left( \frac{D_h p_{n0}}{L_h} + \frac{D_e n_{p0}}{L_e} \right) \left[ \exp\left(\frac{qV}{kT}\right) - 1 \right] \\ &= I_s \left[ \exp\left(\frac{qV}{kT}\right) - 1 \right] \end{aligned}$$

となる。この式より、電流が少数キャリア密度( $p_{n0}$ ,  $n_{p0}$ )と拡散定数( $D_e$ ,  $D_h$ )、拡散距離( $L_e$ ,  $L_h$ )で決まることがわかる。

### 7-4 電圧電流特性 (2)

逆方向バイアス電圧印加の場合も上述の電流の式で表される。pn 接合の電圧-電流特性を描くと Fig.1 に示すようになる。順バイアス電圧印加時( $V>0$ )では、電流は  $V$  の増加と共に急激に増加する。

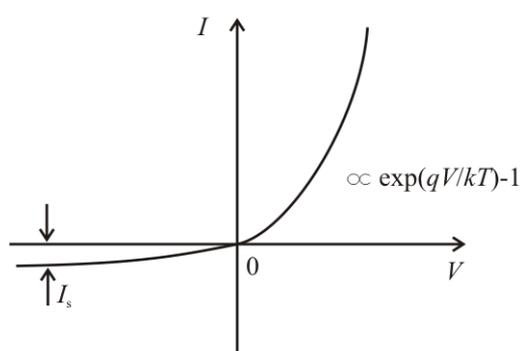


Fig.1 電圧-電流特性

常温で、例えば  $V=0.1[\text{V}]$  程度では、 $\exp\left(\frac{qV}{kT}\right) \gg 1$

となるので、指数関数で近似できる。また、逆バイアス電圧印加時( $V<0$ )では、電流値は電圧に無関係に一定になる。この逆方向に流れる一定の電流を**逆方向飽和電流(saturation current)**という。このように電圧-電流特性が非線形性を示し、順バイアスのときのみ電流が流れる性質を**整流性(rectification)**という。