

計算方法;

- p- InP sub

$$\begin{split} I &= I_{\rm S} \left(\exp(\frac{q(V-I\,R_{\rm S})}{k_BT}) - 1 \right) + I_{\rm R} \left(\exp(\frac{q(V-I\,R_{\rm S})}{2k_BT}) - 1 \right) + \frac{V-I\,R_{\rm S}}{R_{\rm SH}} - I_{\rm L} \\ I_{\rm S}: 飽和電流 \qquad I_{\rm L}:定電流源 \qquad I_{\rm R}:再結合電流 \\ R_{\rm S} : シリーズ抵抗 (R_{\rm S} = 1 \,\Omega) \\ R_{\rm SH}: シャント抵抗 (R_{\rm SH} = 10^4 \,\Omega) \end{split}$$

※多接合太陽電池のJ-V特性はキルヒホッフの電流則に従い合成

結論と今後の方針

<u>(結論)</u>

- aAs多重化構造をトップセルとする多接合太陽電池を提案、実証
- ・スマートスタック技術によるGaAs/GaAs//InGaAsP3接合太陽電池を試作、 変換効率20.2%を実現
- ・GaAs多重化構造の有用性を確認

(今後の方針)

・GaAs多重化構造の最適化及びSiボトムセル等との多接合化

参考文献

- 1) H. Mizuno et al., Japanese Journal of Applied Physics. 55, 2016, pp.025001.
- T. Sugaya et al., 27th International Photovoltaic Science and 2) Engineering Conference, 2017, 3ThPo.127.

謝辞

本研究は、国立研究開発法人 新エネルギー・産業技術総合開発機構 (NEDO)の支援を受けて行われた。

ິ [12.0 ・ 電流不整合による J_{SC}縮小(EQE特性) . density (mA/cr 0.8 0.9 ⇒GaAs 2重トップセル間での電流不整合 ·GaAs Top / Middle~12.7 / 11.8 mA/cm² 多重化構造の設計高度化要 ⇒InGaAsP ボトムセルが電流律速要因 tu 4.0 InGaAsP Bottom~10.6 mA/cm² 2.0 ・GaAs//InP 接合界面に起因した干渉出現

24.0 (c III) 20.0 MII) 16.0

16.0 Density (

12.0

8.0 Power J

4.0

0.0

2.5

p- |

100%

80%

60%

Effciency

Ti/Au(p- electr

・接合界面での反射による電流損失発生 ·接合品質改善要

・結晶品質、セル構造等の最適化要

個別セルの性能向上およびセル構造最適化 接合プロセス改善により、高効率化を目指す

Current Density (mA/cm²) 0.0 Current Density (mA/cm²) 0.

0.0

考察;

0.0

η (%) V_{OC} (V)

0.5

予測変換効率~30%以上

・Voc縮小が顕著

20.2 2.22

 J_{S}

11.9

Voltege (V)

GaAs/GaAs//InGaAsP 3 接合太陽電池の

J-V, P-V特性 (1sun AM1.5G)

1.0 1.5 FF

2.0

0.76

⇒実験変換効率~20.2%

Quantum 40% External 20% $\Lambda \cap \mathcal{N}$ 0% 300 450 600 750 900 1050 1200 Wavelength (nm) GaAs/GaAs//InGaAsP 3接合太陽電池の ⇒ 予測 Voc ~2.76 V → 実験 Voc ~2.22 V 外部量子効率(EQE) ・GaAs単セルのV_{oc} 不十分(V_{oc} ~0.9 V) 14.0

N.P.A. – Na

GaAs/GaAs//InGaAsP3接合太陽電池の

構造図

