

フォトニックワイヤーボンディング によるSi基板上III-Vチップ間の光伝搬



Tomohiro AMEMIYA^{1,2}

¹Institute of Innovative Research (IIR), Tokyo Institute of Technology ²Department of Electrical and Electronic Engineering, Tokyo Institute of Technology

研究背景







TSUBAME 2.0 @ Tokyo Tech



Light Peak @ Intel EXTREME TECH



Optical chip @ Intel The Register



長距離から短距離へ
ポート間光通信(1 m)
チップ間光通信(10 cm)
オンチップ光通信(10-20 mm)

Photonic Wire Bonding



電気配線から光配線へ: 短距離間伝送のための光

ボード内光インターコネクション



TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY



Intel



Fujitsu







東工大



4

フォトニックワイヤボンディング(PWB)



Kulicke&Soffa, http://www.kns.com/

Novel: Photonic wire

✓ 紫外線硬化樹脂SU-8
 ✓ 3Dフリーフォームボンディング
 ✓ シングルモード伝播可能

Classical: Electronic wire

- ✓ アルミニウム、銅、金
- ✓ ループ軌跡のタイト・コントロール
- ✓ 自動化作製



Karlsruhe Institute of Technology





フォトニックワイアボンディングによる異種材料光素子接続



III-V Membrane PD

TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY Z. Gu et al., J. Laser Micro/Nanoengineering 10, 148 (2015)

本研究で用いる光デバイスの特徴



薄膜化による各種光デバイスのメリット

□ 光源 活性層への閉じ込め係数増大に伴う低閾値化
 □ 受光器 吸収層への閉じ込め係数増加に伴う感度上昇と小型化

TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

T. Okamoto et al., Electron. Lett. 37, 1455 (2001).



本研究で用いる光源の特徴



TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY



DFBレーザ

- コア層270 nm, 共振器長 80 µm
- 回折格子周期 298 nm
- 表面回折格子深さ約50 nm

D. Inoue at al., Optics Express 23, 29024 (2015)



光出力特性 発振スペクトル特性 70 **RT-CW 5QWs** RT-CW -ight intensity 10dB/div. $W_{\rm S} = 0.7 \ \mu {\rm m}$ $d_{\rm core} = 270 \ {\rm nm}$ $L_{\rm a} = 80 \ \mu {\rm m}$ Light output [µW] 60 $I_{\text{bias}} = 410 \ \mu\text{A}$ $(l_{\rm th} = 270 \ \mu \text{A})$ Res. 0.05 nm 50 $\kappa = 1500 \text{ cm}^{-1}$ 40 (*κL* = 12) A = 298 nm30 Stopband 32 nm 20 *I*_{th} = 270 μA 10 $\eta_{\rm d} = 12\%$ (front facet) 0 1510 1520 1530 1540 1550 1560 1570 1580 0 0.2 0.4 0.6 8.0 1 Injection current [mA] Wavelength [nm] しきい値電流 : /_{th} = 270 µA (J_{th} = 96 A/cm²/well, 5QWs) 外部微分量子効率: $\eta_d = 12\%$ (front facet)

発振波長: 1533 nm @/b = 410 µA (1.51/h), Stopband : 32 nm



電流変調効率 9.9 GHz/mA^{1/2}

✓薄膜構造による強光閉じ込め ✓短共振器DFB構造

NTT reported f_r of 9.4 GHz/mA^{1/2} membrane DFB laser

10

ONERC

TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

D. Inoue at al., Optics Express 23, 29024 (2015)

PWBとレーザの結合構造設計



TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

Z. Gu et al., J. Laser Micro/Nanoengineering 10, 148 (2015)

12 PWBの形状と伝搬モード解析 1.5 Multi Mode Single Mode **Photonic Wire Bonding** 1.4 TE_{01} 1.3 HE_{11} $n_{
m eq}$ Air Cladding TM_{01} (n = 1)1.2 EH₁₁ HE_{21} 1.1 HĖ₃₁ Cross **SU-8** Core 1.0 2.0 0.5 1.01.5 Section (n = 1.57)Diameter of photonic wire bonding (µm) ${\rm HE}_{11}$ ${\sf TE}_{01}$ $\mathrm{TM}_{\mathrm{01}}$ Refractive Index ${\rm HE}_{21}^{(1)}$ EH₁₁⁽¹⁾ $HE_{31}^{(1)}$ Profile

ステップインデックス型ファイバに類似する構造

ONERC

TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

Z. Gu et al., J. Laser Micro/Nanoengineering 10, 148 (2015)

PWBと光源の結合解析



TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

Z. Gu et al., J. Laser Micro/Nanoengineering 10, 148 (2015)

ONERC

フェムト秒レーザーによるポリマーの3次元加工









PWB径のアスペクト比と線幅



TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

Z. Gu et al., Optics Express 23, 22394 (2015)

17



QNERC

TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

Si上光源と受光器のPWB接続(1)

PWB/活性層中心位置ずれ数100 nm範囲内で高精度に作製
 PWBを固定させるため20 µm程度ストライプ上にもレーザ掃引



TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

ONERC

Si上光源と受光器のPWB接続(2)



TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

Z. Gu et al., Optics Express 23, 22394 (2015)

Si上光源と受光器のPWB接続(3)



$$P_{2} = \frac{(1 - R_{2})\sqrt{R_{1}}}{(1 - R_{1})\sqrt{R_{2}}}P_{1} \approx 2P_{1} \qquad P_{3} = \frac{I_{\text{pd}}}{\eta_{\text{pd}}}$$

$$P_{3} = \frac{I_{\text{pd}}}{\eta_{\text{pd}}}$$

PWBによる損失 =
$$10\log \frac{I_3}{P_2} \approx 10\log \frac{I_{\rm pd}/\eta_{\rm pd}}{2P_1(I_l)} \approx 10$$
dB
10dB程度の損失を推定

TOKYO INSTITUTE OF TECHNOLOGY

Z. Gu et al., Optics Express 23, 22394 (2015)

フォトニックワイアボンディングによる異種材料光素子集積

結合損失の理論的検討

メンブレンレーザ/PWB最大結合効率: 52% (-2.8dB)
 LCIレーザ/PWB最大結合効率:70% (-1.6dB)

PWBの作製法の確立及び光伝送の実測

- > PWB作製条件:レーザパワー88 mW & NA 0.95
- ➢ PWB接続によるレーザ・ディテクタ間光伝送を確認

