# 短距離伝送用細径ポリマクラッドファイバ

## 光電子技術研究所 岡田健志1・高橋純一1・瀧ヶ平将人2・村田 暁1・松尾昌一郎3

Small Core Diameter Polymer-Clad Silica-Core Fiber for High-Speed Short-Reach Transmission

K. Okada, J. Takahashi, M. Takigahira, A. Murata, and S. Matsuo

短距離での高速伝送システムに適用可能な細径コアを有するポリマクラッドファイバの検討,試作を行った.本ファイバとVCSEL光源を用いることにより,伝送距離20m,伝送速度2.5 Gbpsまでエラーフリー 伝送が可能であった.また,接続軸ずれに対して許容度が高いこと,小径に曲げた場合でも十分小さな曲 げ損失を有することを実験的に確認した.

A polymer-clad silica-core fiber (PCF) with a small core diameter that is suitable for high-speed short-reach transmission is studied and experimentally manufactured. Error-free transmission over 2.5 Gbps at 20-m link can be supported by manufactured fibers with VCSEL excitation. Large tolerance for a fiber connection and small bending loss for a small bending radius are experimentally confirmed.

# 1.ま え が き

近年,ファクトリオートメーションや車載ネットワー クおよび家庭内ネットワークなどにおいて必要とされる 伝送容量が増大してきており,高速伝送媒体への関心 が高まっている.現在,一般的に使用されている同軸 ケーブルなどの電気配線は耐ノイズ性などの点で高速化 への限界が指摘されており,ポリマクラッドファイバ (Polymer-Clad Fiber,以下PCFと記す)やプラスチック ファイバ (Plastic Optical Fiber,以下POFと記す)など を伝送媒体として用いた光配線の実用化が期待されてい る 1). 一般に, 電気配線は, 取り扱い性や接続性, コスト の面で優れているが, 伝送の高速化にともないノイズの 影響が無視できなくなり,高速伝送できる距離が制限さ れる.一方,光配線は,電気ノイズの影響を受けずに高 速伝送が可能である利点があるものの,取り扱い性,接 続性および低コスト化が実用化に向けての課題といわれ ている.これらの特徴から,ギガビットクラスの伝送速 度を数十m以上伝送する領域において, 光配線が必要に なるといわれている 2).

以上から,当社では,光配線として,1Gbps以上の伝送速度にて数十m程度伝送可能であり,接続の容易性,さらには耐熱性および小径に曲げられること(以下,かとう

性と記す)への要求を満たす細径コアPCFの開発を行った. 本稿では,細径PCFの設計,試作した細径PCFの伝送 帯域と曲げ損失について示す.また,VCSEL光源を使用 した励振条件における伝送実験の結果についてもあわせ て報告する.

### 2. 細径コアポリマクラッドファイバの特徴

表1に,短距離光伝送用の媒体として用いられてい るPCF, POFおよびGI型石英ガラスファイバ (Graded Index Glass Optical Fiber,以下GI-GOFと記す)の得失を 示す.一般的なPOFはコア径が1mm程度と非常に大き く,接続性という面からは非常に優れている.しかしな がら,コアとクラッドの比屈折率差 が非常に大きく設 計されており 高速伝送への対応能力に制約がある.また, コア, クラッド共にポリマで構成されているので, 高温 になるとファイバ全体が軟化するため,使用温度が85 程度に制限されている.一方,GI-GOFは,コア,クラッ ド共にシリカガラスで構成される.一般的なクラッド外 径は 125 µm であり,十分なかとう性を有している.また, POFやPCFと比べて高速伝送に適している.しかしなが ら,コア直径が50 µm程度と小さく,接続の容易さの面 で一歩劣る.また, PCFは, コアがシリカガラス, クラッ ドがポリマで構成され,85 以上の高温に対して,クラッ ドは軟化するがコアは軟化しないため,変形せずに耐え ることができる.しかしながら,現在商用化されている PCFのコア直径は一般的に 200 µm と大きく,機械的な信

<sup>1</sup> 光技術研究部

<sup>2</sup> 応用電子技術研究部

<sup>3</sup> 光技術研究部グループ長

#### 短距離伝送用細径ポリマクラッドファイバ

表 1 短距離光伝送用各種光ファイバの特徴 Table 1. Characteristics of optical fibers for short reach transmission.

	細径PCF	PCF	POF	GI-GOF
コア径 (µm)	125	200	980	50
クラッド径(µm)	170	230	1,000	125
耐熱性( )	+ 120	+ 120	+ 85	保護被覆材による
接続性				×
曲げ性			×	
屈折率分布	コアレベル , ↓ ↓ ↓ r, クラッドレベル → r₂	$\begin{array}{c} \exists \mathcal{P} \lor \mathcal{H} \\ \downarrow \\ \downarrow \\ \neg \forall \lor \downarrow \\ \neg \forall \lor \lor \lor \downarrow \\ \neg \forall \lor \lor \lor \downarrow \\ \neg \forall \lor \lor \lor \lor \downarrow \\ \neg \forall \lor \lor$	$ \begin{array}{c} \exists \mathcal{P} \nu \prec \mu \\ & & \\ \downarrow & & \\ \hline \\ \hline$	□アレベル 1 ↓

頼性の観点から小径に曲げることができない問題がある. また, も大きく,高速伝送には限界がある.細径コア PCFは,PCFの欠点である小径曲げへの対応能力や高速 伝送能力が改善され,短距離用伝送媒体として各種特性 のバランスがとれることが期待できる.

今回試作した細径PCFのポリマクラッド材は,シリ カガラスの屈折率より低い屈折率の材料を使用し,紡糸 工程において,線引きされたシリカコア周囲にポリマク ラッド材をコーティングすることでクラッドを構成する. PCFの理論的な伝送帯域は,コアクラッド間の比屈折率 差 1に依存し,コア径依存はほとんど無視できる.1 が大きくなるほど,より高次のモードが伝搬可能となり, 伝送帯域が狭くなる傾向がある.一方,曲げ損失は,1 が大きくなるほど,小さくなることから,伝送帯域と曲 げ損失はトレードオフの関係になる.

### 3.ファイバの設計と試作

まず,多モードファイバの伝送特性として広く用いら れている,全モード励振3)条件下での特性について検討 した.これは,開口数(Numerical Aperture,以下NA と記す)の大きいLED光源などを使用して励振した場合 に相当する.全モード励振条件での3dB帯域をWKB法 4)を用いてシミュレーションした.シミュレーション条 件を表2に示す.次いで,実際に3種類の異なる屈折率 をもつポリマクラッド材を使用して試作,評価を行い, シミュレーション結果と比較した.使用したポリマク ラッド材の屈折率は 1.425, 1.430, 1.435 である.曲げに 対する信頼性および接続の容易性の観点から,シリカコ ア直径を125 µmとした.表3に試作したPCFの測定結 果を示す.伝送帯域は,パルス法 5)で測定し,測定波長 850 nm,測定条長は20mとした.図1に比屈折率差 1 から換算されるNAに対する伝送帯域特性のシミュレ・ ション結果および測定結果を示す.これからわかるよう に,測定結果と計算結果はよい相関を示した.また, 1 が最も小さいファイバAの伝送帯域測定値は,条長20m で 588 MHz であり,試作ファイバ中で最大であった.

#### **表**2 シミュレーション条件 Table 2. Conditions of simulation.

	850	
シリカコア屈折率	1.453	
ポリマクラッド屈折率	1.40 ~ 1.45	
シリカコア直径 2 r₁(μm)	125	
ポリマクラッド直径 2 r₂(μm)	170	
<i>ν</i> ,	110	

表3 試作PCFの測定結果 Table 3. Measured characteristics of manufactured PCFs.

	fiber A	fiber B	fiber C
シリカコア屈折率 @ 850 nm	1.453	1.453	1.453
ポリマクラッド屈折率 @ 850 nm	1.435	1.430	1.425
比屈折率差 ₁(%)	1.2	1.6	1.9
NA	0.23	0.26	0.28
3 dB 全モード励振帯域 @ 20 m (MHz・20 m)	588	553	428



図1 シミュレーション帯域と測定帯域のNA 依存性 Fig. 1. Simulated and measured bandwidths as a function of NA.

図2にファイバAにおける全モード励振時の曲げ損失 の曲げ回数依存性を示す.PCFは,曲げ半径が小さいほ ど曲げ損失が大きく,さらに,曲げ回数の少ない領域に おいて,曲げ損失が大きく増加し,曲げ回数が多い領域 では曲げ損失の増加が少なくなる傾向を示した.これは, 高次のモードほど曲げ損失が大きいことが原因であり, 曲げ回数が少ない領域で高次のモードから損失し,徐々 に曲げ損失の小さい低次のモードが残ることに起因する.

## 4. 伝送実験結果

伝送速度1Gbpsを超える短距離高速伝送システムで は、変調周波数の観点から、LEDではなく面発光レーザ (Vertical-Cavity Surface-Emitting Laser,以下VCSEL と記す)光源が用いられる、VCSEL光源による励振状態 は、VCSEL光源のNAに依存し、結果として、限定モー ド励振となる、前節で示した全モード励振における伝送 帯域は、限定モード励振時と比較してファイバの伝送速 度を過小評価する傾向がある、よって、試作ファイバの









VCSEL励振時の伝送速度を評価するために伝送実験を 行った.

図3にVCSEL励振時の伝送実験模式図を示す.社内 で試作した波長850nmのVCSELモジュールは,パルス パターンジェネレータ(Pulse Pattern Generator,以下 PPGと記す)で変調され,NRZ PRBS 2<sup>23</sup>-1信号を発生す る.VCSELは,サンプルファイバに結合され結合状態は, 精密微動台を使用して調整することができる.サンプル 長は20mとした.サンプルファイバからの出射光は,フォ トディテクタ(Photo Detector,以下PDと記す)で受光 される.受光された信号は,アンプにより増幅され,そ して,デジタルサンプリングオシロスコープまたはエラー アナライザ(Error Analyzer,以下EA)へ伝送され,ア イパターンおよびビットエラーレート(Bit Error Rate, 以下BERと記す)を測定する.

図4に変調周波数2.5 Gbpsの信号をファイバA, BおよびCに20m伝送させた後のアイパターンを示す.ファイバAでは十分にアイが開いているが,ファイバB,そしてファイバCになると信号のジッタが大きくなり,アイ開口が小さくなる傾向を示した.図5には,ファイバA,BおよびCを20m伝送後のBERの変調周波数依存性を示す. これからわかるように,ファイバAでは,変調周波数2.5 Gbps,ファイバBでは2.0 Gbps,ファイバCでは1.8 GbpsまでそれぞれBERが10-12以下で伝送可能であることを示



図 5 20 m 伝送後のBER Fig. 5. Measured BERs after 20-m transmission.



(a) fiber A

(b) fiber B

(c) fiber C

図 4 周波数 2.5 Gbps, 20 m 伝送後の測定アイパターン Fig. 4. Measured eye diagrams at 2.5 Gbps after 20-m transmission for fiber A, B, and C. した. さらに, ファイバAについて, 結合状態をファイ バ断面方向に 100 µmオフセットさせて伝送を行ったと ころ, アイパターン, BER共にほとんど変化しなかった. これは, 接続に許容される軸ずれ量が十分に大きいこと を示し, 一般的な 200 µmコアPCFと比較してコア径を 125 µmと小さくした影響はほとんどないといえる.

図6は、ファイバAについて、全モード励振時と限定 モード励振時の曲げ損失の曲げ半径依存性を示す。曲げ 回数は10回転とした。また、限定モード励振は、コア直 径10µm、NA 0.18であるGOFを使用してVCSEL励振 を模擬した。このGOFのスポットサイズとNAは、今回 使用したVCSEL光源と同等である。限定モード励振時の 曲げ損失は、全モード励振時の曲げ損失の3分の1程度 であった。今回の結果から外挿した曲げ半径15mmでの 曲げ損失は、低曲げ損失GI-GOF<sup>6)</sup>と同等である。以上か ら、試作したPCFの中で最も広帯域な全モード伝送帯域 を持つファイバA、つまり、1が小さく最も曲げに弱い ファイバAにおいても、短距離光リンクに適用可能な曲 げ損失を有していることがわかる。



図 6 曲げ損失の曲げ半径依存性 Fig. 6. Measured bending losses as a function of bending radius for different launch conditions.

#### 5.む す び

3種類の細径PCFを試作し,全モード励振および VCSEL励振での帯域を評価した.全モード励振時の帯 域が588 MHz・20 mであるPCFが,VCSEL励振時 は,25 Gbpsの変調周波数において,20 mエラーフリー 伝送が可能であることを確認した.同様に,全モード励 振帯域が553,428 MHz・20 mのファイバに関しても, VCSEL励振においては,全モード励振帯域と比較して, より伝送速度が速い領域までエラーフリー伝送が可能で あることを確認した.また,コアクラッドの比屈折率差 を最適化したファイバAについて,軸ずれ接続時の伝送 速度についても評価し,軸ずれ量が100 µmまで2.5 Gbps でのエラーフリー伝送が可能であり,接続に対する許容 軸ずれ量が十分大きいことを確認した.さらに,ファイ バAの限定モード励振における曲げ損失は,低曲げ損失 GI-GOFと同等であることを確認した.

以上から,細径PCFは,耐熱性,短距離高速伝送能力, 接続平易性および低曲げ損失といった特色を有しており, 短距離伝送用ファイバとして優れた特性を有していると いえる.

#### 参考文献

- Ton Koopen, et al.: BROADBAND ACCESS AND IN-HOUSE NETWORKS EXTENDING THE CAPABILITIES OF MULTIMODE FIBRE NETWORKS, ECOC-IOOC2003 (2003), Mo3.1.5
- 2) 光回路実装技術ロードマップ(03 年度版) 光インター コネクションの実現への展望,エレクトロニクス実装学 会,光回路実装技術委員会,2003
- 3) IEC 60793-2-30:2001
- 4) Gloge, et al. : Multimode Theory of Graded-Core Fibers, Bell Syst. Tech. Jour., 52 (1973), pp.1563-1578
- 5) IEC 60793-1-41:2003
- 6) Makoto Shimizu, et al. : Next Generation Multi-Mode Fiber and Cables, 53 <sup>rd</sup> IWCS / Focus ( 2004 ), p.246