# 空間多重用マルチコア光ファイバーの開発

武笠 和則・今村 勝徳・杉崎 隆一

# Developments of Multi-Core Fibers for Space Division Multiplexing Transmission

Kazunori Mukasa, Katsunori Imamura and Ryuichi Sugizaki

Multi-core fibers are transmission fibers, which have a large potential to become a breakthrough for nextgeneration high-capacity transmissions. Two types of multi-core fibers, namely holey multi-core fibers and solid multi-core fibers, have been proposed. We compared the performances of them, and found out the holey types have better performances in terms of low non-linearity and higher density space division multiplexing (SDM). Solid multi-core fibers, on the other hand, have an advantage for the aspect of matured fabrication technologies. In addition, solid types have an interesting property worth to note: A cross-talk is not degraded by enlarging effective core area ( $A_{eff}$ ), if we keep macro-bending losses constant. We will introduce recent R&D results on multi-core fibers, including SMF type and other types of solid multi-core fibers, and holey multi-core fibers for ultra wide-band transmissions.

Key words: multi-core fibers, space division multiplexing, holey fibers, solid fibers

インターネットトラフィックが年々大幅に増大する中, 伝送特性に大きな影響を与える伝送用ファイバーにも革新 が求められてきている.ファイバー断面内に複数のコアを 有するマルチコアファイバーは,空間多重伝送によるさら なる超大容量伝送を実現する新たな光ファイバーとして注 目を集めている.構造としては,従来のソリッド型ファイ バーだけでなく,空孔構造(ホーリーファイバー/フォト ニック結晶ファイバー)型も提案されている<sup>1,2)</sup>.マルチ コアファイバーの設計では,分散,有効コア断面積(A<sub>eff</sub>), 曲げ損失,カットオフ波長(λc)等の従来の要素に加え, コア間の干渉(クロストーク)を考慮しなければならな い.本稿ではまず,ソリッド型とホーリー型のマルチコア ファイバーを, A<sub>eff</sub>拡大とコア密度拡大の観点から比較す る<sup>3)</sup>. その後,両者に関する最近の研究結果を報告する.

# ソリッド型とホーリー型のマルチコアファイバー の特性比較

マルチコアファイバーの特性としては、曲げ損失や一定 λc での A<sub>eff</sub> 拡大、単位面積のコア数(空間多重度)など が考えられる(A<sub>eff</sub>を拡大すると、コアのパワー密度が低 減され、結果として非線形現象による波形歪みを抑制する ことが可能となる). これらについて, 100 km 伝送後のク ロストークが-30 dB となる計算値を図1に示す<sup>3)</sup>. 同じ λcでは,ホーリー型のほうが大 A<sub>eff</sub>と小コアピッチ(すな わち高密度なコア配置)を実現できることがわかる. 一 方,ソリッド型は, VAD や MCVD 法などの成熟した従来 製法が適用可能というメリットがある. さらに,ソリッド 型では, λc によらずコアピッチが一定という特性が得ら れている. そこで,ソリッド型マルチコアファイバーに関 して, A<sub>eff</sub>と曲げ損失およびクロストークを 100 km で-30 dB の一定値に保つのに必要なコアピッチの関係を詳細 に計算した. その結果,曲げ損失の値を一定とすれば, A<sub>eff</sub>を拡大してもコアピッチはほぼ一定というユニークな 特性を有していることがわかった.

### 2. ソリッド型マルチコアファイバーの研究開発

続いて、ソリッド型マルチコアファイバーの最近の研究 動向を述べる.

#### 2.1 SMF 型ソリッドファイバーの開発

SMF は、80  $\mu$ m<sup>2</sup>程度の A<sub>eff</sub>を有するコアを直径 125  $\mu$ m の光ファイバー断面中に1つ配置した、現在最も広く用い られている光ファイバーである。このSMF型のコアを1つ

古河電気工業(株) (〒290-8555 市原市八幡海岸通 6) E-mail: mukasa@ch.furukawa.co.jp



ファイバー特性比較.

のファイバー断面中に7つ配置しようとするとファイバー 径が大きくなってしまうが,わずかに実効屈折率の異なる コアを隣同士に配置するとクロストークが劇的に抑制でき ることが報告されており<sup>1)</sup>,実際に試作も行われている<sup>4)</sup>. 異種コアを用いることで高密度なコア配置が可能となる が,実際のファイバー開発では,伝送損失やマイクロ曲げ 損失などの特性を考慮に入れる必要がある.われわれは, これらの特性を考慮した SMF 型7コアファイバーの最小 ファイバー径に関して検討を行っている<sup>4)</sup>.さらに,実用 においては,プロファイルの長手変動やケーブルでの曲げ /ひねりなども加えられるため,これらも考慮に入れて最 適化設計を行うべきとの報告もあり<sup>5)</sup>,最小コアピッチや 最小ファイバー径の設定には,さらなる研究が必要と思わ れる.

#### 2.2 その他のソリッド型マルチコアファイバー

マルチコアファイバーとしては、ファイバー径が125 um より大きくなることを前提に信頼性の議論等が進めら れているが<sup>4)</sup>, 125 µm 径で実現できれば, 現状のシステ ムへの適用が容易であることは間違いない。そこで、Aeff は通常 SMF より小さくなってしまうものの,ファイバー 径125 umの7コアファイバーが提案されている<sup>6)</sup>.一方, われわれは、SMF型より Aeffを拡大したマルチコアファイ バーの開発を行っている<sup>3,7)</sup>.シミュレーションの結果を もとに、 λcをシフトさせることで、曲げ損失を一定のま まAeffを拡大し、かつコア径の異なる3種類の異種コア (A, B, C) を用いることで、クロストークの増大を抑え た<sup>1)</sup> さらに、A<sub>eff</sub>拡大に伴うマイクロ曲げ損失の増大を 抑えるため、外側コアに対するクラッド厚を従来の SMF と同程度とした.図2の計算結果をもとにコアピッチを 46 µm とし, 実際に試作を行った (図 3, 表 1). 信頼性の 議論は必要だが、クラッド厚の最適化により、マイクロベ ンドの影響が低減され、比較的低損失な特性が得られてい る. また、3.5 km 伝搬後のクロストーク特性は-38 dB で



因之 マルリコノノノイバーのシミュレーション 特性.



図3 マルチコアファイバーの試作断面図.

表1 マルチコアファイバーの光学特性 (1550 nm).

		各	各コアの特性		
Core No.		А	В	С	
損失	dB/km	0.213	0.237	0.237	
分散	ps/nm/km	19.6	19.4	19.0	
分散 Slope	ps/nm²/km	0.062	0.062	0.061	
$A_{\rm eff}$	$\mu \mathrm{m}^2$	110	107	99	
λc	nm	1491	1470	1408	
曲げ損失*	dB/m	3.0	3.9	8.1	

\*曲げ損失は直径 20 mm での値.





あり(図4),100 km 伝送後では約-33 dB と予測される. これは長距離伝送が十分可能なクロストーク特性である.

#### 3. マルチコアホーリーファイバーの開発

マルチコアホーリーファイバーに関しても開発が進んでいる<sup>2)</sup>.7コアホーリーファイバーの構造を図5に示す.われわれはこの構造をもとに,超広帯域用マルチコアファイ



図5 マルチコアホーリーファイバーの構造.



図6 マルチコアホーリーファイバーのコア間隔と伝送距離の関係.



図7 試作ファイバーの断面構造.

バーの開発を行った.まずコア間干渉を見積もるため, モード結合理論により,結合長(コア内のパワーが隣のコ アに100%移る条長)を計算した.そして,空孔径(d)と 空孔間隔( $\Lambda$ )の比( $d/\Lambda$ )を endlessly single mode (ESM) 特性が得られる 0.43 に固定し,伝搬距離は結合長の1/100 としてプロットした(図6).これより,コア間隔(コア間 の空孔層数)を9層以上にすることで,伝送距離が100 km 以上となることがわかった.また,外側コアの閉じ込め損 失を 0.01 dB/km 以下にするために,外側コアの外層に5 層の空孔層を設け,それぞれのコアが 500 nm~1700 nm にわたる伝送を実現できるよう,各コアの曲げ損失等を最 適化した.設計結果を検証するために,マルチコアホー リーファイバーの試作を行った.所望の構造が作製でき (図7),中心コア(コアA)と外側コアの1つ(コアB)の

表2 試作ファイバーの光学特性 (1550 nm).

7 22	分散	分散スロープ	$A_{\rm eff}$
	ps/nm/km	ps/nm²/km	$\mu \mathrm{m}^2$
計算結果	40.0	0.071	35.5
コアA	41.2	0.072	38.7
コアB	40.2	0.071	41.8



光学特性は,計算結果と一致した結果が得られている(表 2).設計どおりに,コアA,Bともに閉じ込め損失の影響 はなく,曲げ損失も500 nm まで低い値であった(図8). ESM 特性と広帯域低曲げ損失特性により,超広帯域伝送 が可能と考えられる.サンプル1 km でのクロストークは -60 dB 以下であり,100 km では-35 dB 以下が期待でき る.この特性は計算と一致しており,十分に低い値である.

## 文 献

- M. Koshiba, K. Saitoh and Y. Kokubun: "Heterogeneous multicore fibers: Proposal and design principle," IEICE Electron. Exp., 6, No.2 (2009) 98–103.
- 2) K. Imamura, K. Mukasa, Y. Mimura and T. Yagi: "Multi-core holey fibers for the long-distance (>100km) ultra large capacity transmission," *The Optical Fiber Communion Conference and Exposition*, OTuC3 (San Diego, 2009).
- 3) K. Imamura, K. Mukasa and T. Yagi: "Investigation on multicore fibers with large Aeff and low micro bending loss," *The Optical Fiber Communion Conference and Exposition*, OWK6 (San Diego, 2010).
- K. Imamura, K. Mukasa and T. Yagi: "Effective space division multiplexing by multi-core fibers," *ECOC 2010*, P1.09 (Torino, 2010).
- 5) M. Koshiba: "Recent progress in multi-core fibers for ultralargecapacity transmission," *OECC 2010*, 6B1-3 (Sapporo, 2010).
- 6) K. Takenaga, S. Tanigawa, N. Guan, S. Matsuo, K. Saitoh, M. Koshiba and K. Takenaga: "Reduction of crosstalk by quasi-homogeneous solid multi-core fiber," *The Optical Fiber Communion Conference and Exposition*, OWK7 (San Diego, 2010).
- K. Imamura, K. Mukasa and T. Yagi: "Design optimization of large A<sub>eff</sub> multi-core fibers," *OECC 2010*, 7C2-2 (Sapporo, 2010).

(2011年1月11日受理)