層状の屈折率分布を持つ光ファイバの伝送特性

Transmission Characteristics for Optical Fibers with Layered Refractive Index Profiles

○鈴木祐介¹, 古川慎一² *Yusuke Suzuki¹, Shin-ichi Furukawa²

Abstract: This study gives a design method to realize zero total dispersion at wavelength of 1.55μ m for optical fibers with a layered refractive index profile. The intention of design is to simplify decision of many structure parameters producing a layered refractive index profile. Therefore, it is assumed that each layers have refractive index given as a function of radial direction. As a result, it is found that a design of dispersion flattened fiber with zero total dispersion at wavelength of 1.55 μ m is available. These designed fibers are also calculated about effective area (A*eff*), mode field diameter (MFD), and bending loss.

1. まえがき

光通信システムの伝送媒体として,層状の屈折率分 布を持つ光ファイバが種々提案され,その研究成果が 報告されている^{[1]-[3]}.層状の屈折率分布を利用したフ ァイバの代表的な構造として,マルチクラッド型ファ イバがある^{[1][2]}(図1参照).このファイバは,用途に 応じて全分散,モードフィールド径(MFD),非線形 光学効果の指標となる実行断面積(Aeff),曲げ損失 などの特性を考慮しながら構造設計を行う.しかしな がら,最適な構造設計を目指して層数を多くすると, 構造パラメータも増えるため,その決定方法が複雑と なる.

本研究では、マルチクラッド型ファイバの各層の幅 を一定とし、構造パラメータの簡素化を図って設計し た場合の全分散特性について検討した.具体的には、 理想的な4層と5層構造について、波長1.55µmで全 分散を零とするファイバをそれぞれ設計し、得られた ファイバの全分散特性、MFD、Aeff、曲げ損失の比較 検討を行った.全分散の解析については、均質な層状 屈折率分布を持つファイバにおいて厳密に全分散解 析が行えるベクトル多層分割法(VMD:vector multilayer division)に行列式の微分公式(DFD: differential formula of determinant)を組み合わせた手法 (VMD-DFD 法)^[4]を適用した.

2. 数值解析

マルチクラッド型ファイバの屈折率分布は,外部ク ラッドまでの各層の幅を全て同じにし,屈折率の高さ を交互に変化させるものとする(図2参照).具体的 な屈折率分布は次式で表す.

0<p≤1:マルチクラッド層

 $n_{u(i)}(\lambda) > n_{c}(\lambda)$ の場合:

$$n_{u(i)}(\rho_{u(i)}, \lambda) = n_c(\lambda)[1 + \Delta_1(\lambda) g_1(\rho_{u(i)})]$$
(1)
$$n_{w(i)}(\lambda) < n_c(\lambda) の場合:$$

$$n_{w(i)}(\rho_{w(i)},\lambda) = n_c(\lambda)[1 + \Delta_2(\lambda) g_2(\rho_{w(i)})]$$
(2)

1:日大理工・院(前)・電気 2:日大理工・教員・電気





Fig. 2. Multi-clad type refractive index profile.

<i>ρ</i> >1:外部クラッド	
$n(\rho, \lambda) = n_c(\lambda)$	(3)
$u(i) \succeq w(i) \ t, \ u(i) = 2i \ \mathcal{O} \ge \forall w(i) = 2i - 1,$	u(i) =
$2i-1$ のとき w(i) = 2i とする. $g_1(\rho) \ge g_2(\rho)$ に	は分布の
形状を決める関数であり、本研究では $g_1(ho)$	$=1-\rho$,
$g_2(\rho) = 1$ として解析を行った. $\Delta_{I}(\lambda)$ は $n_{u(i)}$	$(\rho_i, \lambda) >$
$n_c(\lambda)$ における $n_{\max}(\lambda) (\triangleq \max[n_{u(i)}(\lambda)]) と外音$	『クラッ
ドとの比屈折率差, $\Delta_2(\lambda)$ は $n_{w(i)}(\rho_i, \lambda) < n_c(\lambda)$ に	こおける
$n_{\min}(\lambda) (\triangleq \min[n_{w(i)}(\lambda)]) と外部クラッドとの出$	上屈折率

差であり、 $\Delta_1(\lambda) \triangleq [n_{\max}(\lambda) - n_c(\lambda)] / n_c(\lambda)$ 、 $\Delta_2(\lambda) \triangleq [n_{\min}(\lambda) - n_c(\lambda)] / n_c(\lambda)$ とした。各層の幅 t は全て等し いと仮定したので、コア半径 a と層数 M から t = a / M より一意に決まる。

3. 解析結果

図3は、4層 (*M*=4) と5層 (*M*=5)のマルチクラ ッド型ファイバについて、 $\lambda = 1.55 \mu m$ で全分散を零 (*s*=0 *ps/nm/km*)にする構造を $\Delta_1 = 0.5\%$, 0.6%, 0.7% と 変化させながら設計した場合の全分散特性(λ に対す る*s*)を示した図である. Δ_2 は $\Delta_2 = -0.5\%$ で一定 ($g_2(\rho)=1$)とした.図3から、*M*=4 と*M*=5のいず れの場合も $\Delta_1 = 0.6\%$ と 0.7%のとき、C+L band (1.530 $\leq \lambda \leq 1.625 \mu m$)で低分散($|S| \leq 0.5 ps/nm/km$)にできるこ とが分かる.

図3の全分散特性を持つ構造について、図4は*a*に 対するモードフィールド径(MFD)を、図5は*a*に 対する実効断面積(Aeff)をそれぞれ求めた結果を示 す.図4と図5より、C+L bandにおいて、*M*=5の MFD と Aeff は *M*=4 の場合に比べて大きくできることが分 かる.

図6は, *M*=4 と *M*=5 の場合について, 零分散波長 *x* =1.55 µm における曲げ損失を曲げ半径に対して示した図である. この図から次のことが言える.

(1)曲げ損失を一定としたとき, *M*=5の曲げ半径は *M*=4の場合に比べて小さくすることができる.

(2)曲げ損失が 10⁻⁷ *dB/m* から 1 *dB/m* の範囲において, *M*=5 で Δ₁=0.7%のとき,曲げ半径(≜*R*)の変化は 10.7≥*R*≥27.1mm となり最も小さくできる.

4. **まとめ**

本研究では、マルチクラッド型ファイバの構造パラ メータを簡素にした設計法により、全分散特性の解析 を行った.具体的には、4層と5層のマルチクラッド 型について、波長1.55 µm で全分散を零とするファイ バを設計し、得られたファイバの全分散特性、モード フィールド径 (MFD)、実効断面績 (Aeff)、曲げ損失 を検討した.その結果、4層から5層へ層を増やすこ とにより、低分散特性を保ちながら MFD と Aeff は大 きく、曲げ半径(曲げ損失を一定)は小さくできるこ とが分かった.

参考文献

- H.Etzkorn and W.E.Heinlein : "Low-dispersion single-mode silica fiber with undoped core and three F-doped claddings," Electron. Lett., vol. 20, No.10, pp.423-424, (1984).
- [2] P.L.Francois, J.F.Bayon, and F.Alard : "Design of monomode quadruple-clad fibers", Electronics Letter, Vol.20, No.17, pp.688-689 (1984).
- [3] J.Sakai : "Analytical expression of core and cladding material losses effect in Bragg fibers using the perturbation theory ", J. Opt. Soc. Am. B, Vol.28, No.11 pp.2755-2764 (2011)
- [4] 鈴木祐介・古川慎一:「任意屈折率分布を持つ光ファイバの分散特性解析」,電気学会電磁界理論研資,EMT 13:65, pp.83:92 (2013)



Fig. 3. Total dispersion S versus wavelength λ



Fig. 4. Mode field diameter versus wavelength λ .



Fig. 5. Effective area A_{eff} versus Wavelength λ .



Fig. 6. Bending loss versus bending radius.