# マルチパス干渉補償技術による 多モード光ファイバの分散補償技術

### 岩下 克

## 高知工科大学工学部 〒 782-8502 高知県香美郡土佐山田町宮ノロ 185

E-mail: iwashita.katsushi@kochi-tech.ac.jp

**要約**:LANの高速化に伴って、すでに敷設したGI型光ファイバの有効利用が求められている。本研 究ではGI型光ファイバのモード分散を補償する新しい方法を提案し、その基本特性についての検討 結果を述べる。光ヘテロダイン検波を用い、モード間の伝搬時間の間に一定の関係を与えることによ り無線通信と同様の検波が可能なことを示す。この条件を用いてシミュレーションを行い、トランス バーサルフィルタを用いることによりモード分散が電気的に補償可能であることを示す。

Abstract : More and more bandwidth is required for LAN application. It is important to utilize installed graded-index multimode fiber without replacing newly developed fiber or single-mode fiber. In this paper, we propose a novel compensation method of inter-modal dispersion in multimode fiber. By using optical heterodyne detection, the inter-modal dispersion can be completely compensated by using electrical circuits.

#### 1. はじめに

インターネットや IT 技術の急速な発展によ り、ますますネットワークの高速化が求められ ている。特に LAN(Local Area Network)の分 野では画像や映像など大容量コンテンツを扱う 機会が多くなり、高速化への要求は顕著であ る。しかし、光ファイバを用いる FDDI (Fiber-Distributed Data Interface) やギガビットイー サなどの LAN では一般に GI(Graded Index)型 多モードファイバが使われている。従来の GI 型光ファイバの帯域は 500MHz·km であり、伝 送距離が 500m ではギガビットイーサには対応 できるが、より高速の 10G イーサには帯域が狭 いため対応できない。このため、より帯域の広 い GI 型光ファイバが開発されている<sup>(1)</sup>。

しかし、現在敷設してある GI 型光ファイバ を取替えることは費用的に困難な場合が多い。 従って、敷設してある GI 型光ファイバを利用 して 10G ビットイーサにも適用できることを 目的に様々な研究が進められている。具体的 には高周波領域では GI 型ファイバの周波数依 存性が少ないことを注目してその周波数領域 のみをサブキャリア伝送(SCM:Sub-Carrier Multiplexing)する方式<sup>(2)</sup>や分散劣化に対して 電気回路で分散等化をする方法<sup>(3).(4)</sup>などが検 討されている。しかし、前者は光ファイバ個々 の特性に依存しており、その都度特性を測定す る必要がある。後者は電気的な補償では限界が あり、それほどの改善効果は期待できないなど の問題点がある。

本研究では以上の問題を解決するため無線通 信で用いられているマルチパスフェージングを 補償する技術を多モード光ファイバ光伝送に適 用し、モード分散を補償することを提案する。 まず、第2章では無線通信と光通信の本質的な 違いについて述べ、次に提案する方式の概要を 述べる。その提案方式についてシミュレーショ ンを用いて原理確認をする。最後の実際の適用 する場合の可能性や問題点を述べる。

#### 2. 無線通信と光通信

ここでは無線通信における検波方式と光通信 における検波方式との違いを説明する。図1に 概念的にその違いを示す。

無線の電波と光は同じ電磁波であるからここ では簡単のため同一の記号を用いて説明する。 両者を電界 *Es(t)* で表し

$$E_s(t) = \sqrt{2P_s(t)} \cos\{\omega_s t + \phi(t)\}$$
(1)

とする。ただし、*Ps(t)* は信号電力、*ωs* は信号 の角周波数、*φ(t)* は信号の位相である。

また局部発振器の電界 E<sub>1</sub>(t) も同様に表して

$$E_l(t) = \sqrt{2P_l} \cos \omega_l t \tag{2}$$

とする。ただし、P<sub>1</sub>は局部発振信号(光)の電力、 *ω*1は局部発信機の発振角周波数とする。

無線通信における検波方法は図1(a)に示すようにアンテナで受信された信号に局部発振信号を掛け乗積検波することにより中間周波数信号を得る。乗積検波後の中間周波数信号は

$$V(t) \propto \sqrt{2P_s(t)} \cos\{(\omega_s - \omega_l)t + \phi(t)\}$$
 (3)

となる。

これは無線信号の情報をそのままで周波数だ け変換している。

一方、図1(b)に示す光通信の直接検波では2 乗検波であり、受信後の受光素子に流れる電流 *I*(*t*)は

$$I(t) = \left\langle E_s(t)^2 \right\rangle = RP_s(t) \tag{4}$$

となる。ただし *R*(= *ne/h ν*) は変換効率、 η は 量子効率、*e* は電子の電荷、*h* はプランク定数、 *ν* は光の周波数、<・・・>は平均を示す。

直接検波は電力だけを受信するため、光領域 の位相情報が失われる。この式から、*d*(*t*)に は情報を載せることができずに、強度のみにし か情報を載せることができないことを示してい る。これは光信号が非常に高周波であるため電 界を直接変換できる素子が現状では存在しない ため、その電力のみを変換することになる。

一方、光ヘテロダイン検波では局部発振光 を用いることにより無線と同じことが可能であ る。



図1 無線通信と光通信における検波方式

すなわち、図1(c)に示すように、光ヘテ ロダイン検波すると、検波後の電流は

$$I(t) = \left\langle (E_s(t) + E_l(t))^2 \right\rangle$$

$$= R\{P_s(t) + P_l + 2\sqrt{P_s(t)P_l} \cos\{(\omega_s - \omega l)t + \phi(t)\}\}$$
(5)

ここで Pl は変化しないので直流成分となる。 第1項の Ps(t) は信号で振幅変調の場合は振幅が 変化するが通常は十分小さいので無視できる。 したがって、信号は

$$I(t) \approx 2R\sqrt{P_s(t)P_l}\cos\{(\omega_s - \omega_l)t + \phi(t)\}$$
 (6)

となり、無線通信の場合と同じで光の位相や周 波数の情報はそのまま電気信号に変換されてい ることがわかる。

以上からわかるように無線の場合は周波数変 換を除けば基本的に線形である。したがって、 伝搬路で生じた歪は受信側の中間周波数で等化 可能であることを示している。光へテロダイン 検波の場合も同様のことが可能である。しかし、 直接検波では受信過程で2乗検波を行うため位 相、周波数情報が失われ、入力と出力が線形の 関係に無いため完全な等化はできないことを示 している。

#### 3. マルチパス干渉補償法

多モード光ファイバにおけるモード分散は光 ファイバ内を光が伝搬するときにモードごとに 異なる経路を通り、その光路長が異なるため伝 搬時間に差が生じる分散である。GI型多モード 光ファイバではこれを少なくするためにコアの 中心の屈折率を大きくしてモード間の遅延時間 差を少なくしているが完全には補償できない。 電気的にモード分散を補償する従来の方法は モード分散が帯域劣化と同じ現象になるため高 周波数において劣化した特性をフィルタで持上 げることにより補償するものである。しかし、 この方法は限界がある。これは直接検波が2乗 検波であるため本来の光領域における電界の位 相成分の情報が失われていることに起因する。

一方、無線通信では同様の現象はマルチパス 干渉として知られている。これは送信機と受信 機の間を伝搬する電波が直接届く電波とビルな どに反射・干渉などで届く場合の種々の伝搬路 があるため生じる。無線の場合は伝搬路で受け た歪は受信回路で逆変換することにより補償が 可能である。

光通信の場合も同様のことが光へテロダイン 検波により可能になる。

光へテロダイン検波方式を用いてモード分散 を補償するには信号光と局部発振光とを合波す るときにそれぞれの干渉波に光学的に合波する 必要がある。これを実現するのは非常に難しい。 なぜなら、干渉波はそれぞれモードごとに方向 および位置が異なる。それぞれのモードに対し て受信の場所と偏波をあわせ、それを時間的に 変化する信号に追随するのはきわめて困難であ る。

従って、以下のような方法を提案する。すな わち、図2に示すように送信側で局部発振光(光 の角周波数ω。)を信号光(光の角周波数ωm) と偏波を合せて合波し同時に送信する。この方 法により受信端で直接検波することで光へテロ ダイン検波と同等のことが可能となる。



しかし、上記の方法は光ヘテロダイン検波は 可能になるがマルチパス干渉の場合はそれぞれ のパス間の干渉が問題になる。以下にその問題 と解決方法を示す。 先行波と遅延波の2つのモードのみで考えると 光信号は以下のような成分に分類できる。

- ① 先行波の局部発振器信号 先行波の信号
- ② 遅延波の局部発振器信号 遅延波の信号

③ 先行波の局部発振器信号 – 遅延波の局部発 振器信号

④ 遅延波の局部発振器信号 – 先行波の信号

⑤ 先行波の局部発振器信号 – 遅延波の信号

⑥ 先行波の信号 – 遅延波の信号

の信号に分解される。この関係を図3に示す。



図3 マルチパス干渉における周波数関係

①と②は本来の信号である。

③は同一の周波数であるため直流成分として検 出される。

④、⑤は①、②と同じ周波数に入る。

⑥は同一の周波数領域にあり、低周波信号として検出されるがバンドパスフィルタにより除去可能である。さらには、信号波が局部発振光に比べて小さい場合はレベルが非常に小さくなり無視できる。

従って、本来の信号と異なりフィルタで除去 できないのは④と⑤の信号になる。

これを①、②と同じ信号とみなせるようにする には直流動作をしているキャリア信号が先行波 と遅延波で同じになる条件、すなわち、両者の 遅延時間差τがキャリア光信号の2πであると いう条件

 $\omega_c \tau = 2n\pi$  (nは整数) (7)

が満足できれば③、④はそれぞれ②と①と同一 とみなせることになる。

以上の条件を満足することにより、受信の電 気回路において補償可能になる。

このことは結局、局部発振光の代わりに送信側 で入れた光が受信側で直接波と遅延波の位相さ えあっていれば良いことを示している。このよ うな信号を簡単に作り出す方法として通常のサ ブキャリア伝送方式がある。

#### 4. シミュレーション結果

以上のことをシミュレーションにより確認 した。シミュレーションに用いた伝送系を図 4に示す。1Gbpsの4つのデータ信号に対して サブキャリア周波数(4,6,8,10GHz)が異なる4 チャネルの PSK 変調をかけ FDM(Frequency Division Multiplexing)多重する。その電気信号 を光変調器により強度変調する。その電気信号 を光変調器により強度変調する。この伝搬で はモード分散が生じ、先行波と遅延波が発生す る。受信信号は PD で受信したのち BPF で不要 な周波数成分を除去し、トランスバーサル・フィ ルタで線形等化補償をしたのち同期検波、LPF による高周波成分を除去した後、識別再生する。



図 4 光伝送システムの構成

マルチパス干渉波は簡単のため2つの波のみ に別れ、その時間差は1.5ns(1.5タイムスロット) とした。また、位相雑音は無視する。

シミュレーションに用いたプログラムは

Mathematica により作成した。

マルチパス干渉がある場合と無い場合、それ ぞれのシミュレーション結果を図 5 に示す。こ の計算では先行波と遅延波との電界振幅比は β=0.5 とした。上段はマルチパス干渉が無い場 合の波形を示している。すなわち伝送前の波形 である。下段はマルチパス干渉で波形劣化が生 じている様子を示す。このようにマルチパス干 渉により波形劣化が生じることがわかる。



図 5 劣化がある場合の復調波形

つぎにトランスバーサルフィルタを用いた補 償について検討する。トランスバーサルフィル タの原理を図6に示す。トランスバーサルフィ ルタは入射してくる信号を分岐し、遅延と振幅 調整により補償するものであり、無線通信にお けるマルチパスフェージングはこれと同じモデ ルで議論ができるためその逆を電気回路におい て実現できれば補償可能である。

β =0.7 (電界で表した先行波と遅延波の比) とした場合の補償結果を図 7 に示す。劣化は伝送前の振幅 (S<sub>0</sub>)と補償後の振幅 (S<sub>1</sub>)とし、

$$20\log\frac{S_1}{S_0}[dB] \tag{8}$$

で計算した。

トランスバーサルフィルタで段数を増やすご とに受信波形が改善されていることがわかる。



図 6 トランスバーサルフィルタの原理



図7 マルチパス干渉補償結果

これは5段までのシミュレーション結果である がさらにフィルタの段数を増やすことにより更 なる改善は可能である。

#### 5. 実システムでの課題

マルチパス干渉の補償を行うにはいろいろの 課題が存在する。まず、モードが先行波と遅延 波の2つだけの場合は問題が無いが3つやそれ 以上になるとそれぞれが式(7)の条件より遅 延時間が整数倍になる必要がある。また、モー ド数も多すぎると補償する電気回路が大変にな り現実的ではない。

通常GI型光ファイバのモード数Mは

$$M = a^2 k^2 n_1^2 \Delta \frac{\alpha}{\alpha + 2} \tag{9}$$

で計算できる。ここで*a*は光ファイバのコア径 (半径)*k*は波数、*m* はコアの屈折率、*a*は屈 折率分布パラメータである。

また、主モード次数mにおけるモードの遅延

時間は

$$t_m = \frac{N}{C} \left( 1 + \frac{\Delta \delta}{4M} m + \frac{\Delta^2}{2M^2} m^2 \right)$$
(10)

で与えられる。ただし、Nは群屈折率、c は真 空中の光速、 $\Delta$ は比屈折率差、 $\delta = a - 2 - \varepsilon$ 、  $\varepsilon$ は分散により決まる定数である。

一般的なGI型光ファイバの値を代入する と、M は約20になる。これは実現できるすべ てのモードを励振した場合である。しかし、た とえば励振するモード数を少なくするために入 射を単一モード光ファイバにすることにより極 力抑えることが可能である<sup>50</sup>。図 8 に G I 型多 モード光ファイバ1 kmに短パルスを入射し、 出射光の波形を観測することによりモードの分 割を観測した結果を示す。入射した光パルスは パルス幅約 50ps、波長は 1600nm の DFB-LD を利得スイッチングにより発生させた。受信は 帯域 30GHz のサンプリングオシロスコープで 受信した。出射光パルスは高々2~3つに分 離されているのみである。しかも3つに分離さ れてもほぼ等間隔で分離されていることがわか る。



図8 短パルス入射による測定結果

#### 6. まとめ

以上、多モード光伝送システムに無線技術を 適用し、マルチパス干渉を電気的に補償する方 法について提案し、その可能性について計算機 シミュレーションにより明らかにした。今後は 以上の提案を実際に実験で有効性を確認する。

#### 謝辞

本研究を進める上でお世話になった本神戸宏 学科長および研究室のメンバに感謝します。本 研究は私学助成のもとに行われたものです。

#### 文献

(1) P.Pepeljugoski, S.E.Golowich, A.J.Ritger, P.Kolesar, and A.Risteski, "Modeling and Simulation of Next-Generation Multimode Fiber Links," IEEE J.Lightwave Technol., vol.21, no.5, pp1242-1255, 2003

(2) L. Raddatz, D.Hardacre, I.H. White, R. V. Penty, D. G. Cunninham, M. R. T. Tan and S.-Y. Wang, "High bandwidth data transmission in multimode fibre links using subcarrier multiplexing with VCSELs," IEE Electron Lett., vol.34, no.7, 1998

(3) B. L. Kasper, "Equalization of multimode optical fiber systems," Bell Sys. Tech, Journal. vol.61, no.7, 1982

(4) X. Zhao and F. S. Choa, "Demonstration of 10-Gb/s Transmission over a 1.5-km-Long Multimode Fiber Using Equalization Techniques," IEEE Photon. Tech. Lett., vol.14, no. 8, pp.1187-1189, 2002

(5) L.Raddatz, I.H. White, D.G.Cunningham, and M.C.Norwell,"An Experimental and Theoretical Study of Offset Launch Technique for the Enhancement of the Bandwidth of Multimode Fiber Links,"IEEE J.Lightwave Technol., vol.16, no.3,pp324-331, 1998