# 光ファイバーを用いた長距離高安定基準光伝送

植田研究室 山口昌人

Down を処理する。これによって位相が半波長 ずれると電圧が1ビット分上下するので、図 2.2 のように観測できる位相検出範囲を $\pi$  /2~ $\pi$ /2 から、その2<sup>ビット</sup>倍まで広げる事が出来る。



図 2.2 PFD の位相検出範囲

PFD によって検出した位相情報はサーボ回 路によって制御信号に変換され、ビート信号の 位相雑音が 0 となるように Fiber Stretcher と AOM にそれぞれフィードバックされる。 この際、AOM へのフィードバックでは、Direct Digital Synthesizer (DDS)を用いて AOM の周 波数シフト分の信号にさらに制御信号を加えた

### 1. はじめに

近年、光格子時計などの高精度な基準光信号 をその精度のまま光ファイバーを用いて長距離 伝送させることが、通信や計測、量子エレクト ロニクスの分野で必要性を増している。しかし、 長距離伝送では光ファイバーの位相雑音が基 準光の伝送に大きな影響を与えてしまうので、 FCLD 高精度な伝送をおこなうにはこの雑音を抑制 する必要がある。植田研究室では光ファイバ ーを用いた安定化伝送システムを開発したが、 この安定化伝送システムでは Fiber Stretcherを用い、制御範囲 5mm のファイバ ー長制御より安定化を行なっていた。しかし、 100km 光ファイバーでは位相変動が非常に 大きくファイバー長による制御ではその範囲が 400mm 以上も必要であり、ファイバー長制御 だけでは対応できない事が判明した。そこで本 研究では音響光学素子 (AOM) に周波数制御を 行なわせる事によって位相雑音を抑える制御シ ステムを開発し、外部環境に敷設された 100km 光ファイバーを用いて位相雑音の制御をおこな った。

## 2. 原理

本研究で使用した安定化制御システムは図2. 1のようにマイケルソン干渉計を応用した形と なっている。AOM は remote 側で周波数シフト を行ない、終端まで到達した伝送光を識別する 役割を担っている。これによって参照光とのビ ート信号には周波数シフト分+位相雑音の信号 が見える。そしてこの位相情報を Phase Frequency Discriminator (PFD)によって検出 している。PFD は Local Oscillator と干渉信号 に Up counter と Down counter を用いる事に よってそれぞれ 1 パルス毎に加算器が Up と 形でフィードバックを行なっている。

位相と周波数の間には

# $\phi = \int f dt$

の関係があるので、AOM の周波数を変化させ る事により、位相を大きく変化させる事が可能 となる。これより、Fiber Stretcher の制御範囲 を超える大きな位相変動にも対応が可能となっ た。

また、DDS からの出力周波数は

 $f_{out} = (\Delta 位相 \times システムクロック)/2^{32}$ 

となっているため、出力周波数が変化しても位 相情報は保持されたままとなる。

#### 3. 実験

#### 3.1 実験方法

図 3.1.1 のような実験系を組み、100km 光フ アイバーの制御実験を行なった。光源のある側 を local 側、出力する側を remote 側とした。光 源には 1.5µm 帯の ECLD を使用した。ECLD から 2mW のレーザー光を光ファイバー内に入 射させ、それをエルビウム添加光ファイバー増 幅器(EDFA)で 20mW まで増幅させた。 また、remote 側からの往復させる戻り光も EDFA で 20mW まで増幅させた。

**PFD**の Local Oscillator には DDS によって 作成した 55MHz の基準信号を入力している。

測定には、光源から入射された信号と remote 側からの出力信号とのビート信号を out loop と し、PFD へと入力される参照光と往復した伝送 光との干渉光の誤差信号を in loop としてそれ ぞれ PFD を用いて測定した。このとき、測定 には AOM に伝送光が一度した通過しない片道 型配置と、往復で2回通過する双方向型配置の 2通りでそれぞれ測定した。

また、AOM は伝送光が一回通過する毎に 55MHz の周波数シフトを行なっている。よっ て双方向型配置の場合は合計で 110MHz の周 波数シフトを行なっているため、参照光と往復 した伝送光のビート信号では 110MHz が検出 されることになる。PFD に入力されている Local Oscillator は 55MHz なので、双方向型配 置の場合にはビート信号の周波数を DDS を用 いて 110MHz から 55MHz に周波数を変化させ てから PFD に入力させた。

その後、AOM を双方向型の配置にし、in loop と out loop の位相雑音スペクトルを測定した。



図 3.1.1 実験図



図 3.2.1 と図 3.2.2 より、片道型配置の制御で は out loop に光ファイバーの付加位相雑音とみ られる雑音が観測され、out loop で信号が制御 された事が確認できなかったのに対して、双方 向型配置の制御では in loop と out loop 共に制 御後に位相雑音の値が一定となり、in loop, out loop 共に制御がされていることがわかった。

次に、制御素子の配置を双方向型配置にした時の in loop, out loop それぞれの位相雑音スペクトルの測定結果を図 3.2.3 に示す。



制御をかけなければ 1/f の傾きで低周波領域 になるほど位相雑音レベルが上昇するところを、 制御をかける事によってそれを 10rad/√Hz ま で抑えられることが確認できた。そして in loop と out loop の位相雑音スペクトルがほぼ同じで あることより、remote 側より出力される信号は local 側に入力された信号とほぼ同じ位相雑音 であるといえる。これより、本研究の制御シス テムを用いることにより、1-10Hz の周波数領 域で 10rad/√Hz の位相雑音レベルまで 100km 光ファイバーの位相雑音を抑えられることが判 明した。

#### 4. 結論

本研究では Fiber Stretcher を用いたファイ バー長制御に加え、従来は伝送光の終端到達の マーキングのために使用していた AOM に新た に周波数制御を加えた制御システムを用いての 制御実験を行なった。

その結果、AOM を双方向型配置の制御素子 配置を行なうことによって制御がかかったかど うか容易に判断がつき、remote 側に送られた光 信号を位相雑音の付加されていないそのままの 状態で出力出来るということで片道型配置と比 べてその優位性を示すことが出来た。そして本 研究での制御システムを用いる事によって、周 波数領域 1-10Hz で位相雑音レベルを 10rad/√ Hz まで抑えることが出来た。これより、本研 究の制御システムを用いる事によって外部環境 に敷設された 100km 光ファイバーの基準光伝 送が出来るということが確認された。この結果 は今回の実験ではじめて得られたものである。

しかし、本研究で使用した制御システムは local 側と remote 側が手元にある状態であり、 周波数制御する AOM は remote 側に配置され ていた。これでは、実際に遠距離で伝送するた めには AOM を制御させる信号も基準光信号と 同じ 100km の伝送をさせなければならず、シ ステムに問題が出てきてしまう。よって AOM の制御方法を見直す必要が出てきた。

#### 5. 今後の展望

実際に 100km の基準光伝送を行なう時は remote 側の装置を 100km 先に置いた状態での 制御を行なう必要がある。そして、その状態で 制御をするためには、本研究で用いた制御シス テムでは remote 側に配置された 1 つの AOM で周波数シフトと周波数制御を行なわなければ ならないが、そのためには制御信号を 100km 伝送させなければならない。 そこでそれを解決させる方法として AOM を local 側、remote 側に1つずつ用意し、それぞ れで別の働きをさせる事によって制御させる方 法を提案する。

提案する実験系は、図 5.1 のように local 側 で周波数制御を行ない、remote 側で伝送光の到 達確認用の周波数シフトを行なうことによって 問題の解決を図っている。このとき、local 側と remote 側の機器の同期を行なう必要があり、そ の同期には GPS を用いてシンセサイザーの絶 対周波数を同期させることを考案している。

必要となる基準光の伝送における周波数安定 度が 10<sup>-15</sup>であるのを考慮すると、GPS から送 られる信号の周波数は 10MHz であるのでその 周波数安定度は 10<sup>-8</sup>ほどの桁が必要となる。こ れは GPS では十分可能であると考えられる。

また、制御システムがどの程度の周波数安定 度であるかを確認するために、アラン分散によ る周波数安定度の測定も行なう予定である。

そして、今回得られた周波数領域 1-10Hz で 位相雑音レベル 10rad/√Hz という値は、光源 の位相雑音である可能性があるので、その確認 の意味として今回使用した ECLD ではなく、さ らに狭線幅な光源を使用しての制御実験をする 予定である。



図 5.1 今後の実験系