光学式温度補償圧力センサを用いた水位センサ

光電子技術研究所 坂元 明¹・堀本 啓 一¹・野 口 善清³・平 船 俊一郎¹・酒 井 哲 弥²

Water Level Sensor Utilizing Temperature-Compensated Optical Pressure Sensor

A . Sakamoto , K . Horimoto , Y . Noguchi , S . Hirafune , and T . Sakai

光学式センサは優れた電磁環境耐性,遠隔計測や多数点計測が容易などの利点がある.しかし,測定系 が高価なため適用が限定されている.そこで当社では,3心光ファイバアレイを用いた安価で高精度な光 学センシング方式を開発し,温度センサと圧力センサを実現した.これらを組み合わせ,温度補償型水位 センサを作製し,全温度範囲で精度±0.3%F.S.を達成した.

Optical sensors have many advantages, such as complete electromagnetic immunity, ease of remote sensing, and multipoint measurement. These sensors are restricted to special applications due to their expensive measurement systems. We developed an inexpensive and high-accuracy optical sensor utilizing a unique three-fiber array. By combining a temperature sensor and a pressure sensor, we fabricated a temperature-compensated water level sensor with an accuracy of +/-0.3 % F.S. for all temperature ranges.

1.ま え が き

光ファイバを用いた光学式センサは電気式センサに比 ベ,優れた電磁環境耐性,遠隔計測や多数点計測が容易 であるなどの利点がある.これら光ファイバセンサには, 光ファイバブラッググレーティングを用いたもの¹⁾,ブリ リュアン散乱を用いたもの²⁾,ファブリーペロー干渉法³⁾⁴⁾ を用いたものなどが提案されている.しかし,これらの方 式は測定系が高価なため,特殊な用途に限定されている.

そこで,当社では独自の3心アレイ方式を用いた安価で 高精度な光ファイバセンサを開発した.開発した光ファ イバセンサは,光ファイバアレイ,発光ダイオード(Light Emitting Diode:以下LEDと記す),フォトダイオード (Photo Diode:以下PDと記す),および光強度を検出す る簡単な電気回路で構成される.この方式を用いた温度 センサおよび圧力センサを作製し,これらを組み合わせ ることで,温度補償水位センサを実現した.

2.動作原理

図1に当社で開発した方式の構成図を示す.センサは LED, PD, および光ファイバアレイから成っている.光

1 応用電子技術研究部

ファイバアレイには,照射用の光ファイバと2本の受光 用光ファイバが固定され,照射用光ファイバと受光用光 ファイバはある一定の角度 だけ傾けて基板に固定され ている.当社では,3本の光ファイバを傾けて固定してい る光ファイバアレイを3心アレイと呼んでいる.3心アレ イには,シングルモード光ファイバを用いた.それゆえ, 反射面への安定した照射と受光強度の高い空間分解能を 得ている.図2は3心アレイの拡大図である.照射光ファ イバからの光は特定の広がり角をもった状態で出射され, 反射面で反射したのち,2本の受光用光ファイバに結合さ れる.反射光の中心位置はアレイ端面と反射面の間の距 離に依存する.反射面との距離が図2で示している距離 x1のときに内側の光ファイバに結合する光強度が最大に



図1 3 心アレイセンサ構成図 Fig. 1. Schematic diagram of the three-fiber array sensor.

² 応用電子技術研究部グループ長

³ 光技術研究部



図23心アレイ拡大図 Fig. 2. Magnified diagram of the array head.

なる.同様に,距離がx₂のとき外側の光ファイバに結合 する光強度が最大になる.

図3は3心アレイの光強度と距離の関係を示したもの である.菱形の点が内側の光ファイバで受光した光強度 (P1)を示しており,四角の点が外側光ファイバで受光し た光強度(P₂)を示している.この3心アレイの場合, 内側光ファイバの光強度が最大になる距離は 0.52 mm で あり,外側光ファイバ光強度が最大になる距離が0.98 mm である.光強度が最大になる位置が外側と内側の光ファ イバで異なるため,光強度比(P1 - P2)/(P1 + P2)を演算 することにより単調変化する曲線が得られる.図3の太 線は測定した光強度より計算した光強度比を示している. この3心アレイでは,反射面距離範囲 0.6 mm から 1.0 mm において光強度比が距離に対して線形に近い形で単調変 化し,距離変化に対する高い感度を有している.この範 囲の曲線を用いることで,3心アレイ端部と反射面の距離 を正確に測定することができる.このように簡単な方式 で距離の変化を光強度比の変化に変換できることが,3心 アレイ方式の第一の利点である.

第二の利点は、3心アレイ方式では光ファイバ角度() を変えることにより、測定可能な距離範囲を調整できる ことにある.図4に角度の異なる3心アレイで測定した 光強度比の距離依存性を示す.3心アレイの角度が大きく なるにしたがい、小さな距離変化で光強度比の変化が大 きくなる.したがって、3心アレイの適切な角度を選択す ることで、さまざまな測定範囲への適用が可能になる.

第三の利点は,光源の光強度変動による測定値の変動 が非常に少ないことである.本方式では2本の受光ファ イバに結合した光強度比を利用するので,光源強度の変 動が測定値に影響を与えることはない.このため,光源 強度の自動制御などの複雑な電気回路が不要となり,光 源や受光素子の電気回路が簡単になる.

以上のように,3心アレイ方式は電気回路も含めての簡 単な構成,距離測定範囲の自由度,光源の強度変動への 高い耐性の3つの特徴を持つため,安価で高精度なセン サの実現に有効な方式である.



図3 3 心アレイでの光強度と光強度比の距離依存性 Fig. 3. Distance dependence of measured power and power ratio with angled three-fiber array.



図4 角度の異なる3心アレイでの光強度比の距離依存性 Fig. 4. Distance dependence of measured power ratio for various angled three-fiber arrays.

3.実験結果

3.1 光源

本センサでは光源として安価に入手可能なLEDを採用 した.LED光源は温度により発光中心波長や光強度が変 化する.そこで,LEDの温度変化が測定結果に与える影 響を調査した.図5では実際に光源として使用している LED発光スペクトルの温度依存性を示す.LEDは電流一 定制御で駆動している.-10 から55 への温度変化 により中心波長が長波長側に移行し,光強度は小さくな る.このようにLEDは大きな温度特性を持っているが,3 心アレイ方式は,強度比による測定であるため,光源強 度変化の影響を受けない.また,光カップラなど大きな 波長依存性を有する部品を使用していないため,中心波 長の変化に対しても測定値変動が小さい.

図6に,LED光源の中心波長および光強度の温度依存性 と,その際に3心アレイで測定された光強度比の変動を示 す.中心波長が30nm,光強度が10dB程度変化している にもかかわらず3心アレイで測定された強度比は±0.5% 以下の変動であることが確認された.このため,安価な LEDを光源に採用しても複雑な制御回路などを用いず に高精度を実現することができる.なお,実際の製品で は,光強度が低くなりすぎるとノイズが大きくなるため, LEDが所定の温度範囲になるように温度制御している.









3.2 温度センサ

3心アレイ方式を用いた温度センサを作製した.温度センサは,3心アレイを金属基材に固定してあり,金属基材の熱膨張による反射面までの距離を検知し,温度に換算する.構造の概要図を図7に示す.金属基材の熱膨張による反射面の移動距離は数µm程度と小さいため,3心アレイの距離変化に対する感度を高くするために,光ファイバ角度()を図2で示したアレイより大きくした.

図8に温度測定用3心アレイの光強度と距離の関係を 示す.作製した温度センサでは、図8に示す範囲を用い 測定を行った.図9は温度センサの測定結果である.温 度と光強度比は直線的な関係があり,-10 から60 の広い範囲で,誤差1 未満という結果が得られた.

この結果から,3心アレイと金属基材という簡単な構成で誤差1 未満の高い精度が得られることが確認された.

3.3 圧力センサ

次に,3心アレイ方式を用いた圧力センサを作製した. 反射面が取り付けられたダイヤフラムに対向して3心ア レイを配置し,圧力変化による反射面の移動距離を測定 する.構造の概要図および測定結果を図10に示す.印加 された圧力と光強度比(P₁ - P₂)/(P₁ + P₂)にほぼ直線的 な関係があり,圧力センサとしての動作が確認できる.

3.4 温度補償圧力センサ

図 11 には,温度センサと圧力センサを組み合わせた温 度補償圧力センサを示す.圧力センサ部の環境温度を温







図8 温度計用3心アレイでの光強度と光強度比の距離依存性 Fig. 8. Distance dependence of measured power and power ratio with angled three-fiber array for temperature measurement.



3 心アレイの光強度比の温度依存性 Fig. 9. Temperature dependence of power ratio with angled three-fiber array fixed on metal base.

度センサで測定することで,圧力センサでの温度の依存 性を補償することが可能となる.-10 ~55 の温度 範囲で測定した温度補償後の圧力計測結果を示す.圧力 センサの温度依存が温度測定結果に基づく簡単な計算で 完全に補償されており,温度範囲-10 ~55 におい て圧力測定精度±0.3%F.S.を達成している.

この結果より,圧力センサおよび温度センサを組み合わせた3心アレイ方式の温度補償圧力センサを用い,広い温度範囲において高精度な測定が可能であることを確認した.



図 10 3 心アレイとダイヤフラムを用いた光強度比の圧力依存性 Fig. 10. Pressure dependence of power ratio with angled three-fiber array and diaphragm.





4.水位センサへの適用

今回報告した3心アレイ方式を用いた温度補償圧力セ ンサは,水位センサ(投込圧力式)に適用され,JFEア ドバンテック株式会社より販売されている(図12参照). この水位センサは,3心アレイ方式により圧力測定を行 うため,水位を検出するために水に沈められる部分(検 出部)には電子部品が一切ない.このため,耐雷性と耐 電気ノイズ性が非常に高く,電池なども不要である.ま た、検出部からの信号伝送に光ファイバを使用するため、 数kmにおよぶ長距離の信号伝送が可能である.その上, これまで述べたように単純な構造のため信頼性が高い. さらに, 分光器や光学フィルタなど高額部品が不要であ り,電気回路も簡単な構成なため,従来の光学式センサ に比べ十分な価格競争力を持つ.温度センサによる温度 補償により,-5 から55 までの範囲での精度保証 が可能であり,電気式水位計と同様な±0.3%F.S.(測定 範囲:0-10m,0-40m)を実現している.

5. む す び

当社では,独自の3心アレイ方式を用いた光学式セン サを開発した.本センサの光源には,安価なLEDを用い ても高精度であることを確認した.使用する3心アレイ の角度()を適切に選択して温度センサおよび圧力セ ンサを作製し,実用十分な精度が得られることを確認し た.さらに,温度センサと圧力センサを組み合わせた温 度補償圧力センサでは,-5 から55 の温度範囲で± 0.3%F.S.の高精度を達成した.この温度補償圧力センサ は水位計に適用され,JFEアドバンテック株式会社から 発売されている.





図 12 3 心アレイが適用された水位計カタログ Fig. 12. Water level gauge employing three-fiber array.

参考文献

- Marc R-H Voet, Alain Nancey, and Johan Vlekken: Geodetect: a new step for the use of Fiber Bragg Grating technology in soil engineering, 17 th International Conference on Optical Fiber Sensor (OFS-17), pp.214-217, 2005
- 2) Hiroshi Naruse, Koji Komatsu, Kazuhiko Fujihashi, and Masaru Okutsu: Telecommunications tunnel monitoring system based on distributed optical fiber strain

measurement, 17 th International Conference on Optical Fiber Sensor (OFS-17), pp.168-171, 2005

- 3) Anish Saran, Don C. Abeysinghe, and Joseph T. Boyd: Microelectromechanical system pressure sensor integrated onto optical fiber by anodic bonding, Applied Optics, Vol. 45, No. 8, pp.1737-1742, 2006
- 4) Juncheng Xu, Xingwei Wang, Kristie L. Cooper, and Anbo Wang: Miniature all-silica fiber optic pressure and acoustic sensors, Optics Letters, Vol.30, No.24, pp.3269-3271, 2005