光ファイバーを用いたコンクリート充填検知システムの開発

Development of Detection System at Optical Concrete Filling Sensor

角田晋相*1 原田尚幸*2 一井 崇*3

概 要

コンクリート構造物の品質を確保するためには、未充填部などの欠陥を防止することが必 要であり、施工ではコンクリートの充填状況を確認しながら打設を行うことが重要である。 現場では、型枠内に充填検知センサーを埋め込み、コンクリート打設時の充填確認がよく 行われる。一方、計測技術では、プラスチック製光ファイバーを用いて光の強さを計測する ことで、センシング部の状態を確認するシステムが開発され実用化されてきている。

そこで、コンクリートの充填状況を検知する手法として光ファイバーによるセンシング技術の適用性について検討し、実用化に向けて開発を行った。

key words: 光ファイバー、コンクリート打設、充填検知

1. はじめに

コンクリート構造物の施工では、ジャンカや未充填箇 所の発生を防止するため、型枠内に充填検知センサーを 埋め込み、コンクリート打設時の充填確認がよく行われ る。一方、計測技術では、プラスチック製光ファイバー (POF:Plastic Optical Fiber)を用いて光の状態をセン シングするシステムが開発¹⁾され実用化²⁾³⁾されている。

そこで、コンクリート打設時の充填状況を検知する手 法として光ファイバーによるセンシング技術に着目し、 実施工への適用性について検討した。

本報では、POF を用いたセンサー(以下、POF センサー) によるコンクリート充填検知システムの開発に向けて実 施した室内実験^{4) 5)} および現場実証実験⁵⁾ について報告 する。

2. システム概要

光ファイバーによるセンシング技術の概要を図-1 に 示す。センサーは2芯のファイバーケーブルで構成され、 計測システムはセンシング部における物体の反射や透過 による光の強さ(光強度)を測定することで状態を確認す る技術である。

写真-1 に充填検知システムの構成を示す。計測には、 光計測器と計測管理用パソコンを使用する。

図-2 にコンクリート充填検知用に検討した POF セン サーの概要を示す。センシング部の形状は、互いの光ファ イバー先端を対向させて配置する構造とした。

*1 Shinsuke TSUNODA	技術本部技術研究所	主席研究員
*2 Naoyuki HARADA	技術本部技術研究所	副所長
*3 Takashi ICHII	東京支社土木支店土木	部 作業所長







写真-1 充填検知システムの構成



充填の判定方法は、光源を与えた照射ファイバーの先 端から放たれる光がコンクリートの充填で遮られること -1に示す Type-A(半透明)とし、撥水コートによって受 により、受光ファイバー側での光の検出がなくなること 光する光強度の低減量を確認した。 で行う。

製作した POF センサーを写真-2 に示す。コンクリート の充填検知にあたっては、打込み時の飛散や流動等によ りセンシング部にコンクリートが付着し、充填が完了す る前に検知不良を引き起こすことが懸念される。そのた め、センシング部には撥水コートを施し、コンクリートの 付着を防止した。



写真-2 POF センサー

3. 要素実験

3.1 実験目的および概要

実験に使用したセンサーの材料諸元を表-1に示す。充 填検知センサーに用いる POF は、ガラス製ファイバー

(GOF: Glass Optical Fiber) に比べて軽量で曲げに強 く、大口径で接続に高い精度が要求されないという特徴 があるため現場への適用性が高い。しかし、POF は伝達損 失が大きく長距離伝送に向かないといった課題がある。

また、打込み時のコンクリート付着を防止するために 塗布する撥水コート剤に半透明のものを用いた場合、セ ンシング部を光が透過する際に光強度が低下する。

そこで、センシング部の透過距離およびファイバーケ ーブルの長さによる光の検出能力を把握するために室内 での要素実験を行った。

表-1 POF センサーの材料諸元

材 料	種 別	仕 様	性能
ファイバー ケーブル	POF	ファイバー/被覆外径 1.0 / 2.2 (mm)	伝達損失 ≦0.18 dB/m
撥水コート剤・	Type-A	半透明(乳白色)	接触角 170°
	Туре-В	透明	接触角 100°

-3 に示す。また、光強度計測の実験ケースを表-2 に示 D=12mm から D=18mm にかけては大きく低下した。 す。実験では、透過距離 D とケーブル長 L を因子にとり、 空隙の状態で検出できる光強度を計測した。

らの光の影響を遮断するため、センシング部を暗所に設 L=45mでは L=5mに対し2割程度まで光強度が減衰する。 置して光強度の計測を行った。

ここでは、センシング部に塗布する撥水コート剤を表



図-3 センシング部の形状



写真-3 実験におけるセンシング部の形状

表-2 実験ケース

透過距離 D (mm)	ケーブル長 L (m)	撥水コート
12	5,15,30,45	無/有
18	5, 15, 30, 45	無/有
21	5, 15, 30, 45	無/有
25	5, 15, 30, 45	無/有



図-4 光強度計測の実験概要

3.2 実験結果

撥水コート剤塗布後のセンサーにおける光強度の計測 結果を図-5に示す。センシング部の透過距離については、 実験におけるセンシング部の形状を図-3 および写真 間隔が広くなるに従い受光する光強度が小さくなり、

ケーブル長 L=5m での受光強度に対する各長さの受光強 度の比率を減衰率として示した関係を図-6に示す。受光 光強度計測の実験概要を図-4に示す。実験は、周囲か できる光強度はケーブルの長さに依存し、ケーブル長 実際の現場では、ケーブル長が数十 m 程度必要になる

場合も考えられるため、ケーブル長 L=45m においても光 強度が十分検出できている透過距離 D=12mm を採用するこ とが望ましいと考えられる。



図-6 ケーブル長と光強度低減率の関係

撥水コート剤の塗布による光強度の低減率を図-7 に 4. コンクリート充填実験 示す。半透明の Type-A の撥水コート剤では、受光する光 4.1 実験目的および概要 強度は透過距離に応じて小さくなる傾向にあり、平均す ると撥水コート剤の塗布により光強度は 26.5%に低減す 場合の反応を確認するため、実験用型枠へのコンクリー ることが確認できた。Type-Bの撥水コート剤は透明のた ト打設実験を実施した。 め、塗布することによる光強度の低下はなかった。

施した試験片を生コンクリートの中に挿入する実験を行 試験を実施した。 い、撥水効果を確認した。



図-7 撥水コート剤による光強度の低減率

実験後の試験片の状態を写真-4 (Type-A)、写真-5 (Type-B) に示す。接触角 170°の Type-A には生コンク リートの付着は見られなかったが、接触角 100°の Type-Bでは部分的に付着が見られた。そのため、撥水コート剤 の選定に当ってはコンクリートの充填実験を行い、実用 性を検証することとした。



写真-4 Type-Aの試験片の状態



写真-5 Type-Bの試験片の状態

POF センサーのコンクリート充填および空隙が生じた

実験用型枠には写真-6 に示すボックス型充填試験器 また、2 種類の撥水コート剤に対し、一部撥水コートを を用い、流動障害は使用せずにコンクリートの充填・流動



写真-6 実験用型枠

実験に使用した POF センサーの仕様を表-3 に示す。セ No. 2 センサーの計測結果を図-10 に示す。 ンシング部の形状は、前述の要素実験で実施工への適用 性が高いと判断した透過距離 D=12mm を基本とし、D=18mm、 D=21mm についても実験を行った。

Type-A、Type-Bの2種類を用いた。

実験の手順を図-8に示す。POF センサーは A 室の上部 に設置し、コンクリートの打込みおよび締固めによる充 填に対する反応と、B室への流動により空隙が発生した場 合の反応を確認した。

実験では、コンクリートの打込み開始前から B 室への 流動が終了するまでの間、光強度の計測を行った。

センサー No.	透過距離 D (mm)	撥水コート剤
No.1-(1)	12	Type-A (接触角170°,半透明)
No.1-2	18	Type-A (接触角170°,半透明)
No.1-3	21	Type-A (接触角170°,半透明)
No.2	12	Type-B (接触角100°,透明)

表-3 実験センサーの仕様



4.2 実験結果

撥水コート剤として接触角 170°の Type-A を使用した No.1 シリーズの計測結果を図-9 に示す。No.1 シリーズ では、全てのセンサーでコンクリートの到達時に反応が あり光強度が低下したが、写真-7に示すように打込み時 にはコンクリート内の間隙から光が透過していたため光 強度の値は1~2を示していた。

コンクリート締固め時の状況を写真-8に示す。バイブ レータにより締固めを行うことで、コンクリート内の間 隙がなくなりセンシング部の光が完全に遮断されて光強 度がゼロになった。

また、A 室で充填・締固めを行ったコンクリートを B 室 へ流動させ、A室のコンクリート充填面をセンサー位置か ら低下させた時点で光強度が上昇し、センシング部に空 隙が生じたことに対する反応が確認できた。

撥水コート剤として接触角 100°の Type-B を使用した

計測の結果、No.2 センサーでは、打込みによりコンク リートが到達した時点から光強度が低下し、締固めを行 うことで光強度がゼロとなり充填に対する検知はできた コンクリートの付着を防止するための撥水コート剤は、が、その後、流動による空隙発生に対しては反応が見られ なかった。



図-9 No.1 シリーズの計測結果



写真-7 打込み時の状況



写真-8 締固め時の状況



図-10 No.2 センサーの計測結果

5. 現場実証実験

5.1 実験概要

室内での実験結果から、実施工での充填検知に適して いると考えられる No.1-①(透過距離 D=12mm、撥水コート 剤 Type-A)のセンサーを実際の施工現場に導入し実用性 を検証した。

導入現場の概要を以下に示す。

- 工 事 名 : 大月バイパス桂川上部工事
- 工事場所 :山梨県大月市坂瀬地先
- 工事内容 : PC 片持箱桁製作工 L=124m
- 発 注 者 :国土交通省関東地方整備局

センサーの導入位置を図-11に示す。

導入位置は PC 上部工の張出施工部と側径間との閉合部 で、センサーはコンクリートの充填性が懸念されるウェ ブケーブルのシースの下部に配置した(図-12)。

センサーの配置を図-13 に示す。現場では、従来技術 としてよく使用されている振動デバイス型の充填検知セ ンサーも併せて設置し、コンクリート充填の検知性能を 比較した。センサー設置状況を写真-9、写真-10 に示す。







5.2 実験結果

POF センサーおよび振動デバイス型センサーの充填計 測結果をそれぞれ図-14、図-15 に示す。POF センサー は、現場での実施工においても光強度がゼロに低下する ことでコンクリートの充填を検知することが出来た。



写真-9 POF センサー設置状況



写真-10 振動デバイス型センサー設置状況



写真-11 充填検知計測状況



図-14 POF センサーの計測結果



また、従来技術である振動デバイス型センサーともほ ぼ同時刻においてセンサーの反応が見られ、充填検知に 対して同等の性能を有していることが確認できた。

6. まとめ

本システムの開発において実施した室内実験および現 場実証実験の結果から、POF センサーの仕様としてセンシ ング部の透過距離を D=12mm とし、接触角 170°の撥水コ ート剤を塗布することが実用的であることが確認できた。 実施工においてもコンクリートの充填に対して確実な 反応を示し、従来技術とも同等の充填検知性能が確認で

反応を示し、従来投納とも同等の充填検知性能が確認 き、本システムの実用性が検証できた。

今後、積極的に現場適用を行い、実績を積み重ねていき たい。

【参考文献】

- 松本優平、西尾彰宣、町島祐一、高橋厚志、芥川真一: 粒状体に生じる諸変状を光の強度変化としてモニタ リングするための基礎的実験、地盤の環境・計測技術 に関するシンポジウム 2012 論文集、pp. 15-20、地盤工 学会関西支部、平成 24 年 11 月
- 2)角田晋相、細野順平、渡辺淳、芥川真一:光ファイバーによるグラウト充填検知技術の開発、第24回プレストレストコンクリートの発展に関するシンポジウム論文集、pp.361-364、プレストレストコンクリート工学会、平成27年10月
- 3)角田晋相、細野順平、八若幹彦、渡辺淳:光ファイバーによるグラウト充填検知システムの開発、錢高組技報 No. 40、pp. 3-8、2015年
- 4)角田晋相、原田尚幸:光ファイバーを用いたコンクリ ート充填検知技術の開発(その1)-要素実験による 光ファイバーの適用性検討-、第72回土木学会年次 学術講演会、pp.1719-1720、平成29年9月
- 5) 原田尚幸、角田晋相: 光ファイバーを用いたコンクリ ート充填検知技術の開発(その2) - 充填検知性能確 認実験-、第72回土木学会年次学術講演会、pp. 1721-1722、平成29年9月