レーザー光と光センサーを利用した2次元変位計測システムの開発

1 目的

建設工事中の斜面崩壊による労働災害は、請負金額・ 工期・作業人数がいずれも小さな中小規模工事での被災 がほとんどを占めている.これらの背景には、中小規模 工事に対応した労働災害防止技術の開発の立ち遅れや, 経費に余裕のない中小規模工事においても利用可能な簡 易で廉価な対策工・警報装置が十分に整備されていない こと考えられる.本研究にて対象とする切土掘削工事に よる斜面崩壊は,崩壊が小規模であり,崩壊発生の前兆 現象が明確に現れず、一瞬のうちに土塊が滑動すること が多い. そのため、労働者が退避する時間的余裕が無く 被災に至る.しかしながら、地すべりにおける事前崩壊 予測と同様に、崩壊直前には斜面に何らかの前兆現象が 生じており,施工中に切土法面を動態観測することによ り、斜面崩壊の事前予測は可能であると考えられる。ま た,自然斜面の崩壊では,崩壊箇所・崩壊規模を事前に 特定することが難しいが,斜面崩壊による労働災害では、 崩壊場所は急勾配に掘削された箇所に限定され、崩壊規 模も工事規模に応じて予想できる.そのような観点から, 本研究では切土掘削工事にて使用可能な廉価かつ高精度 な変位計測機器の開発を行った.

2 システムの概要

今回開発したシステムの基本パターンを図1に示す. 本システムはレーザー発光部、レーザー光を受光する光 センサー受光部から構成される.これらは、それぞれレ ーザーポインターモジュール、太陽電池基板のような普 及品を有効利用することでコストを下げることをねらっ たものである. 既往の研究において筆者らは,「1 素子に よる発電量の低下から変位を計測する方法」や「同心円 状に分割した素子を利用して変位量を計測する方法」に ついて検討を行ってきた.本研究ではこれをさらに精度 良く、広範囲の計測が行えるようにするために、光セン サーをマトリックス状に配置する方法を採用した. 石川 は, 圧力センサーや光センサーなどをマトリックス状に 配置した場合,2次元的に分布する物理量に対して,そ の分布の中心位置と総和の検出方法を提案している.光 センサーをマトリックス状にすることができれば、崩壊 時の水平成分・鉛直成分の変位量を計測でき、より詳細 な動態観測が可能になる(図2).現在,2次元以上の変 位を同時に計測できる計測器としては、3次元レーザー スキャナー, GPS によるリモートセンシング, CCD カ

*1 (独)労働安全衛生総合研究所.
 連絡先:〒204-0024 東京都清瀬市梅園 1-4-6
 (独)労働安全衛生総合研究所 建設安全研究グループ 伊藤和也*1
 E-mail: k-ito@s. jniosh.go.jp

メラによる3次元計測,埋設型三次元変位計などがあり, 自然災害や地すべり対策地域での結果について多く報告

伊藤和也*1



図2 マトリックス状に配置されたセンサー

されている.しかし,何れもコスト的な問題により中小 規模工事の安全監視システムとしての利用は,現状では 困難と思われる.それに対して,光センサーを利用する 本システムは,比較的簡易なシステム構成であり,コス トも廉価となる可能性がある.そこで,本研究では光セ ンサーをマトリックス状とした2次元変位を計測する方 法(以下,光センサー式2次元変位計)についてシステ ムの開発を行った.

3 精度検証実験

1) 試験概要

室内にて光センサー受光部を強制的に移動させて,出 力電力の挙動を計測することで光センサー式2次元変位 計の性能について確認した.図3に実験風景を示す.移 動には高精度ステッピングモータステージ POSICON

(PM80B-50XY, コムス社製)を使用した. なお, PM80B-50XYの位置決め精度は5µmである. 実験は, レーザー光発射部と光センサー受光部の距離を3.0m, レーザー径を7.0mmに固定し,光センサー受光部を 0.265mm間隔で移動させ,そこから得られる計測値と 実際の変位を比較した. 計測範囲は図4に示すような範 囲 26.5mm 26.5mmとした. なお,キャリブレーショ ン実験は, 同条件で合計5回実施した.



図3 精度検証のためのキャリブレーション試験装置外観



図4 キャリブレーション試験での計測範囲

2) 計測結果の誤差・信頼性の検討

計測結果の一例を図5に示す. セルに応じて周期的な 変動を有しながら変位誤差が発現している. これらの X 方向・Y方向の変位の誤差の一例を図6に示す. 真値と の誤差はX軸に関して±0.5mm,Y軸に関して±0.3mm であった. 次に5回の実験毎の誤差発現の違いについて 調べ,光センサー式2次元変位計の信頼性について検討 した. 図7は各2ケースの実験で得られた誤差差分をコ ンター図としたものである. これらの図から,実験の違 いは0.1mm 以内であり,再現性や信頼性については確 保されていると判断される.

精度検証のための強制変位によるキャリブレーション 試験の結果,光センサー式2次元変位計は最大±0.5mm の誤差が発現することが分かったが,この誤差を補正す ることで,より高精度な変位検出が可能となると考え, 誤差補正方法について検討した.



(b) Y 方向図 6 真値との変位誤差の分布の一例

3) 誤差補正の概念

誤差補正は、印刷のゆがみを元に戻すような方法があ る.しかし、この方法では繰り返し計算などが必要とな り、計測システムとしては不都合が生じる.そこで、画 像処理の幾何補正に使用されるバイリニア内挿法を応用 し、下記のような概念で誤差補正を行うこととした.

今,図8のような既知点(X₁,Y₁),(X₂,Y₂),(X₃,Y₃),
 (X₄,Y₄)の内部に求めるべき点(X,Y)があるとする.
 なお,既知点は補正値(δX₁,δY₁),(δX₂,δY₂),(δX₃,δY₃),

(δX4,δY4) が与えられており、それにより正解の位置が 求められるものとする. 求めるべき点 (X,Y)の補正値





図7 実験の違いによる誤差差分の一例



図 8 誤差補正方法

(
$$\delta X, \delta Y$$
) は以下の式で求められる、すなわち、
 $\delta X = \delta X_a + (\delta X_b - \delta X_a) \times \frac{\{(Y - Y_1) + (Y - Y_2)\}}{\{(Y_3 - Y_1) + (Y_4 - Y_2)\}}$
 $\delta Y = \delta Y_a + (\delta Y_b - \delta Y_a) \times \frac{\{(X - X_1) + (X - X_2)\}}{\{(X_2 - X_1) + (X_4 - X_3)\}}$

ここで,

$$\begin{split} \delta X_{a} &= \delta X_{1} + (\delta X_{2} - \delta X_{1}) \times \frac{(X - X_{1})}{(X_{2} - X_{1})} \\ \delta X_{b} &= \delta X_{3} + (\delta X_{4} - \delta X_{3}) \times \frac{(X - X_{3})}{(X_{4} - X_{3})} \\ \delta Y_{a} &= \delta Y_{1} + (\delta Y_{3} - \delta Y_{1}) \times \frac{(Y - Y_{1})}{(Y_{3} - Y_{1})} \\ \delta Y_{b} &= \delta Y_{2} + (\delta Y_{4} - \delta Y_{2}) \times \frac{(Y - Y_{2})}{(Y_{4} - Y_{2})} \end{split}$$

これらの補正演算を行うことができるシステムを構築し, 再度,強制変位によるキャリブレーション試験を実施した.



4) 計測結果と誤差について

真値と誤差補正演算を施した計測値の比較を行った. 図9に計測結果の一例を示す.ほぼ全てのデーターが方 眼状に並んでおり,真値に近い形に補正されたことを示 している.これらを詳細に確認するために,各軸におけ る誤差分布の一例を図10に示す.誤差は端の一部に誤 差が大きな箇所が見られる.これは,補正前の既知点が 歪んだ形で配置されており,補正演算が正確に実行でき なかったものと想像される.しかし,それ以外では± 0.05mmの幅に誤差が収まっており,高精度な2次元計 測システムが構築できたといえる.



(a) X 方向

図10 真値との誤差分布の一例