模型実験による小口径鋼管杭の多段補強効果について(その2:繰返し載荷)

(株)	九州大学大学院	学生会員	○青谷	恵介
	九州大学大学院	正会員 ハザリ	カ・ヘマ	マンタ
	ケー・エフ・シー	正会員	渡邊	直人
	九州大学大学院	正会員	安福	規之
	九州大学大学院	正会員	大嶺	聖

<u>1.はじめに</u>

前報「その1」¹⁾では,静的せん断荷重を載荷し,直接せん断試験機のせん断箱内の模型棒の抑止効果の変 化や地盤状態に与える影響について検討した.本論文では地震による斜面崩壊対策として,多段配置された小 口径鋼管の抑止機構を解明し,その基礎資料を得ることを目的とする.地震時を想定して繰返しせん断荷重を作 用させた小口径鋼管の場合,どのような杭の配置方法が効果的か模型実験により検討を行った. 2.実験内容

使用した直接せん断試験機は、その1で使用したものと同じであ る. 小口径鋼管を模した杭の配置の仕方は図1の断面図のように配 置し、図2の平面図のように杭を3本一列とし、その内 CASE1 から^{30cm} CASE5 まで実験を行った.また、本実験では密な地盤を想定して、 珪砂7号を使用した相対密度80%の模擬地盤を作成した.二列補強 については、列同士の間隔の変化による補強効果への影響を調べる ため、間隔を75mmと150mmの2つのケースを用いて実験を実施し た.実験では土圧の変化、模型杭のひずみ量を計測し、地盤補強効 果を検証した. 土圧計を, 模型杭に1本当たり8点(図1の青四角) と上箱左側にせん断面から上方 20mm, 60mm, 100mm の位置に 3 点 配置した(図1の青半円). ひずみゲージは模型杭のそれぞれの列の両 側面で,1本につき10点に貼り付けた(図1赤四角).また,垂直に載 荷する上載圧を 25kPa とし水平方向のせん断応力を振動数 0.01Hz で 20 サイクル,振幅を 40kPa に設定して実験を行った.その1 同様, せん断箱内壁には、摩擦を防止するためにシリコングリスを塗布し メンブレンを貼付した.

<u>3.実験結果</u>

まず, せん断荷重を受けた下箱のせん断変位を比較する. 模型杭 を設置しない CASE1 では圧縮過程で 35mm 以上, 引張過程で 40mm 以上のせん断変位を確認した. それに対し模型杭を入れた場合のせ



(列間 150mm の 2 列補強)

図2 模型杭の配置方法

ん断変位の大小関係を図3に示す.この図から、補強時のせん断変位は無補強時のせん断変位の約1/7ほど に抑えられている.特に、CASE2の場合が最もせん断変位は大きく、CASE4、CASE5はほぼ同等の変位を 示し、CASE3が最もせん断変位は小さいという結果になった.すなわち、せん断変位を抑えられる CASE3 が最も補強効果が高く、次に CASE4 と CASE5の2ケース、最後に CASE2の順に補強効果が小さくなった.

キーワード 模型実験,抑止杭,繰返し荷重

連絡先 〒819-0395 福岡市西区元岡 744 番地ウエスト 2 号館 1108-2 号室 TEL 092-802-3378

次に、せん断応力とせん断変位の関係からせん断変位が 16 サイクル 以降一定値に漸近することが確認できた.そこで、16 サイクル目の圧縮 時における壁面土圧を抽出し、図4にその大小関係を示す.図4から、 CASE1 が他のケースに比べて、せん断面に近いほど壁面土圧は大きく、 せん断面から離れるほど壁面土圧はほぼ作用しなくなることが分かる. CASE2 については CASE1 ほどではないが、せん断面付近の壁面に作用 する土圧が大きく、せん断面から最も離れた箇所では最も小さい.これ は、模型杭による補強効果がせん断面付近に偏っており、杭の上部に補 強効果があまり見られないことを示している.一方, CASE3 から CASE5 を見てみると、せん断面付近の壁面に土圧が集中せず、全体的に均一な 土圧が作用し、CASE2に比べて杭の上部まで補強効果を維持できている ことが分かる.

また,深度と杭の曲げモーメントの関係を示した図 5 より, CASE4 は CASE3 よりせん断変位が大きいにも関わらず杭の曲げモーメントの 振り幅は CASE3 とほぼ同じということが分かる. これは, CASE4 は剛 性が大きすぎるために地盤が破壊され, CASE3 よりせん断変位が大きく なったと考えられる.

最後に、深度と杭に作用する土圧の関係を示した図6より、二列補強 である CASE3 と CASE5 の 16 サイクル目の圧縮時における杭正面に作 用する土圧を比較する.前列ではせん断面上部において杭正面に作用す る土圧の消失が発生しているのに対し,後列のせん断面上部正面に作用 する土圧を見ると、CASE5 と比べ、CASE3 は消失せずに土圧を保って いることが分かる.これは CASE3 の方が杭間の土を拘束しやすいこと により杭としての補強効果を発揮しているのではないかと考えられる. 4.結論

本研究では、地震に対する小口径鋼管の地盤補強効果など の基本的な特性を確認することを目的とし、それを杭の配置 方法を変化させることにより明らかにした. 地盤の補強効果 は一列補強よりも二,三列補強が高いことが考えられ, それ 戡 60 らの中でも、列間が杭径の8倍程度と狭い二列補強は、列間 の土と一体化した合成杭となるため、より補強効果高まった と考えられる.以上より、補強効果に影響を与える要因とし て重要なことは杭間の距離であると考えられ、杭の列数の増 加に伴って補強効果が比例的に増加するとは限らないと予想 される. また今後の課題として, 振動台を使用した模型実験 を行い、より地震動に近い条件で実験を実施することと、模 型実験から得られたデータを現場にどの程度適応できるかを 把握することが挙げられる.

参考文献 1)渡邊ら:模型実験による小口径鋼管杭の多段補強効果につい て(その1:静的載荷),土木学会第67回年次学術講演会,2012(投稿中)





図6 深度と杭に作用する土圧の関係 (左:後列前圧、右:前列前圧)