鋼矢板岸壁の耐震性に関する実物大実験 - タイロッドとタイワイヤーの比較 -

(社)日本埋立浚渫協会	正	浅沼丈夫	ΤĒ	河辺知之		柴田清二	ΤĒ	鈴木昌次
鋼管杭協会						芥川博昭		麻生川学
(独)港湾空港技術研究所					ΤĒ	菅野高弘	ΤĒ	小濱英司

1.はじめに

矢板岸壁の地震時挙動把握のためには,地盤と矢板の相互作用の他に、控え工やタイ材にも着目していく必要が ある.これらの挙動は模型実験や数値解析だけでは解明できない部分がある.ここでは,タイ材としてタイロッド とタイワイヤーを用いた鋼矢板岸壁の実物大振動実験により,これらタイ材の相違による矢板ひずみおよびタイ材 張力への影響を検討した.

2.実験概要

本実験は,(独)港湾空港技術研究所を中心と して日米13研究機関により,北海道十勝港で 行われた「港湾・臨海都市機能の耐震性向上に 関する実物大実験」¹⁾の中で行われた地盤は, G.L.-8m以深はN値=40~50の礫混じり砂で, それ以浅はN値=0~5程度の埋土層である.本

矢板のひずみはひずみゲージ,タイ材の張力は控 え杭側に取り付けたセンターホール型ロードセルで 計測し,その他加速度,間隙水圧および変位も計測 した.計測器の配置を,図-1に示す.

振動は,地盤中に埋設された爆薬を1つずつ遠方 から岸壁側に向かい0.7秒間隔で行った発破で発生

3.実験結果

(1) 静的計測

タイ材設置から振動実験までのタイ材の張力履歴を図 - 2に,また実験直前までの矢板のひずみ分布を図-3に 示す.タイ材張力は,初期に導入された張力の相違はある ものの,振動実験直前までの挙動は4断面ともほぼ同様で ある.初期張力導入後10日間での張力低下はタイロッド で15kN程度,タイワイヤーで25kN程度とタイワイヤー の方がやや大きいが,前面掘削による張力増分は,4断面 とも8~12kN程度であり大差はない.



断 面	矢板	控え	タイ材	備考
A-A	SP- w	H形鋼 SS400	タイロッド	
B-B	L=12.0m	H350 × 350 × 12 × 19	SS400 46@1.2m	
C-C		L=12.0m	タイワイヤー	
D-D		控え距離 19.5m	TR52 32@1.2m	G.L0.8~-2.6m
				薬液注入固化処理



図 - 1 計測器配置断面図(B-B 断面)

から岸壁側に向かい0.7秒間隔で行った発破で発生させた.領域内発破継続時間は37.3秒であるが,その後領域外 周部の発破を継続して行っている.



矢板に発生するひずみの分布は,全ての断面でほぼ同様な形状となっており、タイ材の種別による相違は認めら
キーワード 鋼矢板岸壁,タイロッド,タイワイヤー,耐震,実物大実験
連絡先 〒107-0052 東京都港区赤坂 3-3-5 (社)日本埋立浚渫協会 TEL 03-5549-7468

れない.また,A-A,B-B 断面に着目すると,張力 の小さいB-B断面の方が 前面掘削前までのひず み増分は大きいが,背面 土圧が作用してからは 同様のひずみ分布とな っていることがわかる.

(2)**動的計測**

振動実験時における

タイ材張力の時刻歴を図 - 4と5に,矢板のひずみ分布を図 - 6に示す.図 - 4と5の時刻歴では全般的には同様な挙動 とはなっているが,振動中の最大張力増分 Tmax および振 動による残留張力増分 Tr は,タイロッドでは T max=160kN 程度, Tr=55kN 程度に比し,タイワイヤーでは

Tmax=100kN 程度, Tr=40kN 程度といずれも小さい.ま た,図-5を見ると,張力の振幅もタイワイヤーの方が小さ い.これらの原因としては,液状化対策工の有無,タイ材の ヤング率の差(タイワイヤーはタイロッドの75%程度)や圧縮 力に対する抵抗性の相違等があげられ,今後詳細な検討が必 要であると考えている.

矢板のひずみ分布は,矢板の最大・最小ひずみが発生する 時の分布形状と,張力が最大となった時の分布形状は,ほぼ 等しい.また,液状化対策の影響があるかもしれないが,若 干ではあるが,タイロッドを使用した断面よりタイワイヤー を使用した断面の方が発生するひずみが小さく,D-D 断面の 深度 4m 付近では他の半分程度となっている.

-2000

٥

2

4

Έ

8

実験直前

T=45.760 +

T=45.725 張力

=90.000 発破終了

max max

ひずみ [µ] -1000 0 1000

2000

A-A新面

-2000

0

2

4

Έ

8

12

実験直前

T=45.770 -T=45.765 +

4.おわりに

鋼矢板岸壁の実物大実 験では,タイ材の張力履 歴に若干の違いはあるも のの,全般的には,静的 にも動的にも,タイ材や 初期張力の相違により矢 板に発生するひずみ分布 やタイ材張力の挙動に顕 著な相違は,認められな かった.

今後,より詳細な実験結果の検討を進め,矢板岸壁の耐震設計法確立に資していきたいと考えている.また,末 筆ながら,実験にご協力いただいた東京製綱(株)に対し心より感謝いたします.

ひずみ [µ] -1000 0 1000 2000

B-B新面

参考文献

1) 菅野高弘、三藤正明、塩崎禎郎:港湾・臨海都市機能の耐震性向上に関する実物大実験,第37回地盤工学研究発表会(投稿中)



図-3 矢板ひずみ分布(静的)



ひずみ [µ] -2000 -1000 0 1000 2000

C-C断面

0

2

4

6

8

12

図 - 6 矢板ひずみ分布(動的) ± max: 鋼矢板(正負)ひずみ最大時

実験直前

-T=45.030 + max

-45 030 弾

max

000 発破終

Έ

深度

ひずみ [μ] ∩∩ 0 1000 2000

D-D断面

-2000 -1000

n

2

Ξ

函 度 6

8

12

T=45.035 -T=44.305 +

-T=45.365 張力n

=90.000 発破終了

max

土木学会第57回年次学術講演会(平成14年9月)