

没水型鋼管杭による海岸保全技術

新しい海域制御構造物の開発

Seashore Protection Technology with Submerged Steel Pipe Piles

Developing a New Structure for Sea Space Control

(電力技術研究所 水理G)

近年、海岸侵食の防止やその周辺海域の利用拡大を目的とした、質の高い海域制御構造物が注目されている。こうした状況下で、景観面や利用面でも優れている構造物として没水型構造物が挙げられる。今回の研究では新しい構造物として砂止めプレートを併用した没水型鋼管杭を考案し、波浪制御効果、海浜制御効果について水理模型実験を行い、有効性を確認したので報告する。

(Electric Power Research & Development Center, Hydraulic Group)

Structures of the highest quality to control the sea to prevent coastal erosion or to expand the use of nearby areas, are gaining broader attraction recently. Submerged structures can be a candidate in such circumstances with their superior aesthetic appearance and performance for such application. In our research, we devised a new submerged structure with steel pipe piles also functioning as sand stopping plates, and verified its effectiveness for wave control and seashore control with a hydraulic model experiment, and the results are reported here.

1

研究の背景

近年、海洋空間の創造に対するニーズが高まりを見せている。本研究は、外洋に面して通常時でも波が高く遊泳や栽培漁業などに向かない海域に対して制御構造物を適用した場合を想定し、波をやわらげ海域利用空間を作り出す働きや、海浜砂の沖合への流出を防止する働きによる海浜安定効果について検討した。

2

没水型鋼管杭とは

従来の没水型構造物としては、人工リーフや幅広潜堤（第1図参照）等が挙げられる。これらは天端幅を広くかつ天端水深を浅くすることにより、天端上で波を強制的に碎けさせるとともに、堤体で一部の波を反射させ、構造物背面の海域で波浪をやわらげる働きをする。しかし、設置場所によっては大きな波浪による構築材（ブロック、捨石等）の散乱や自重による沈下が問題となる場合もある。これに対し、今回検討した砂止めプレート併用没水型鋼管杭は、天端幅を広くする代わりに没水型鋼管杭を第2図のように2列に配列し、鋼管杭列間の波の共振、反射、杭周辺に発生する

渦を利用して波浪をやわらげる構造物である。その特徴は海底地盤に杭を打込むというシンプルなスタイルであり、構築材の散乱、沈下の問題がないといった点である。

3

水理模型実験の概要

(1) 実験装置、実験模型および実験波

ア、実験装置は、長さ74m、幅1.0m、深さ1.8mの二次元水槽を使用し、造波機により波を発生させた（第3図参照）。

イ、実験模型の諸元を第4図に示す。パラメータは杭列間隔P、砂止めプレート高h_P、開口面積率εとした。また、模型縮尺は1/25とした。

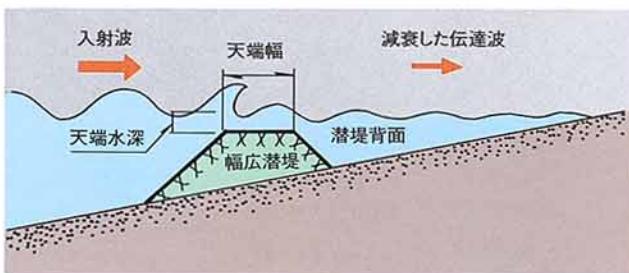
ウ、実験は、規則的な波を使用した。

(2) 波浪制御効果

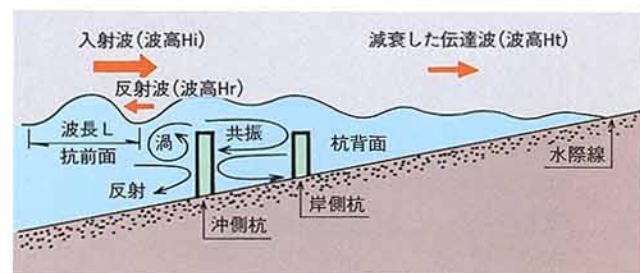
上記の諸元に基づき、波浪伝達率K_t（伝達波高H_t/入射波高H_i）、反射率K_r（反射波高H_r/入射波高H_i）について検討した。

(3) 海浜制御効果

上記の実験模型床に砂を敷き、地形変化を計測し砂の移動形態を検討した。



第1図 幅広潜堤概要



第2図 没水型鋼管杭概要

4

実験結果および考察

(1) 波浪制御効果

ア. 鋼管杭 1 列配置とした時の伝達率および反射率

第 5 図に示すように、 K_t は ϵ の増大とともに増加し、逆に K_r は減少するという関係にあることが明確になった。

イ. 鋼管杭 2 列配置とした時の伝達率および反射率

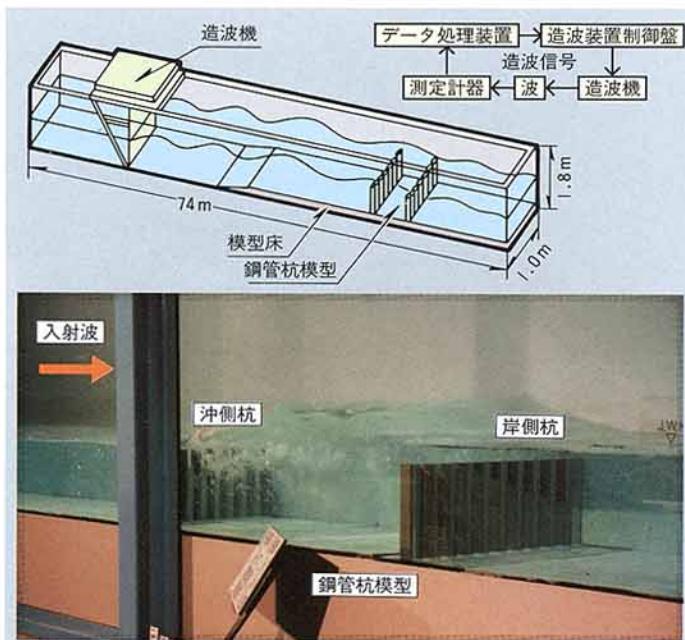
第 4 図のように钢管杭を 2 列配置とした場合、波浪制御効果は杭列間隔 P と波長 L の関係が $P/L = 1/4 \sim 3/4$ の間で優位性が見られた。この範囲の値を使用し钢管杭を 2 列配置とした時の K_t 、 K_r と合成開口面積率 ϵ_c の関係を第 6 図に示す。 ϵ_c は下記の式で算出することができる。

$$\epsilon_c = \frac{\epsilon_1 \cdot \epsilon_2}{\epsilon_1 + \epsilon_2}$$

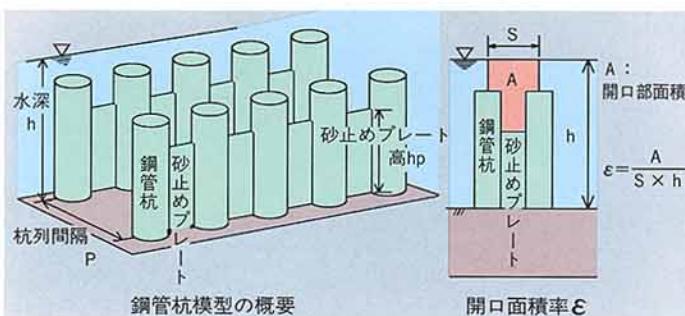
$$\text{合成開口面積率 } \epsilon_c = \frac{\epsilon_1 \cdot \epsilon_2}{\epsilon_1 + \epsilon_2}$$

ϵ_1 = 岸側杭開口面積率

ϵ_2 = 沖側杭開口面積率



第 3 図 水理模型実験概要



第 4 図 鋼管杭模型および開口面積率

図より ϵ_c と K_t 、 K_r の関係は上記 1 列配置の時と同じような傾向となる。これらの結果から第 5、6 図を使用し、容易に K_t 、 K_r を算出することができる。

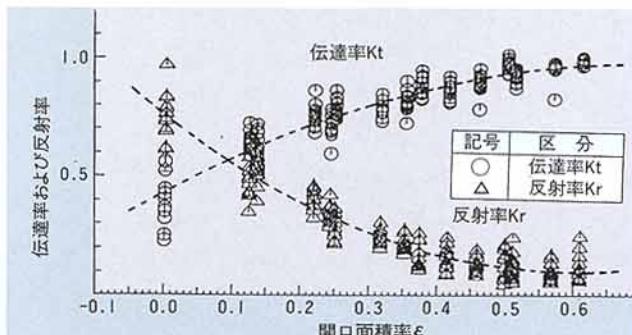
(2) 海浜制御効果

钢管杭を 2 列配置とした場合の砂の移動形態結果の 1 例を第 7 図に示す。大きな波を作用させたため、水際線は後退しているが、砂は岸側杭背面で確實に堆積し、海浜制御効果が有効的に働いていることを確認した。

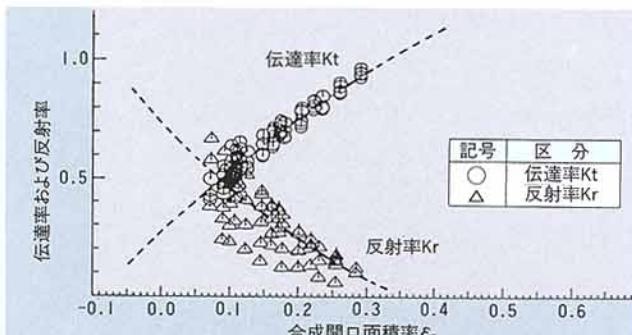
5

まとめ

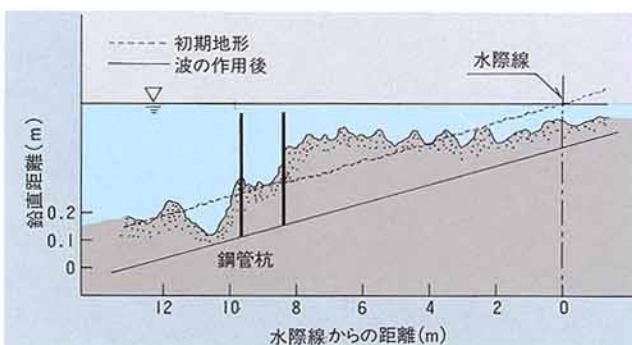
今回検討した砂止めプレート併用没水型钢管杭は、人工リーフや幅広潜堤とは異なった形状で同程度の波浪制御、海浜制御効果が得られ、海域利用空間の拡大や海浜の安定などに活用できる。



第 5 図 1 列配置における伝達率、反射率



第 6 図 2 列配置における伝達率、反射率



第 7 図 2 列配置による海底地形の変化