第Ⅱ部門 杭式透過型波浪制御構造物の断面形状の違いによる透過特性

| 明石工業高等専門学校 専攻科 建築都市システム工学専攻 | 学生員 | 〇大地 | 洋平 | | |
|-----------------------------|-----|-----|----|----|----|
| 明石工業高等専門学校 都市システム工学科 | 正会員 | 檀 | 和秀 | | |
| 明石工業高等専門学校 都市システム工学科 | | 小阪 | 純史 | 沓掛 | 安宏 |

1. はじめに

防波堤には、不透過型の消波構造を有するものと透過型の消波 構造を有するものが存在する.

本研究では、透過型の防波堤として、杭を多数密集して打ち並 べ、これらの杭群によって波の通過を妨げることにより防波堤の 働きをする杭式透過型防波堤の透過特性に関する実験を行う.杭 式透過型防波堤の円形断面における透過率 K_tに関する研究は数多 く行われており、透過率 K_t(=H_t/H_t)は以下の関数 φ で表されること がわかっている^{1) 2)}.

K₌φ(Hi/L, B/L, h/L, b/D, p/D, 列数, 配列, 断面形状, ...) (1.1) ここで, H_iは入射波高, H_tは透過波高, B は堤体幅, h は水深, L は波長, b は杭と杭の純間隔, p は杭と杭の純列間隔, D は円柱径 である. 林ら¹⁾によれば, 列数が1列の場合, 次式のような b/D と h/Hi の関係式によって示している.

$$K_{t} = 4(h/H_{i})\epsilon[-\epsilon + \sqrt{\epsilon^{2} + (H_{i}/2h)}]$$
(1.2)

$$\varepsilon = C \frac{b}{D+b} / \sqrt{1 - \left(\frac{b}{D+b}\right)^2}$$
(1.3)

ここで、C は円柱間より流出する噴流の流速係数である.また、 浦島の研究⁻⁰によれば、透過率 K₄は波形勾配 Hi/L や B/L の増加に 伴って減少することが明らかにされている.

本研究では、断面形状の違いによる透過特性を明らかにするため、列数や純間隔比 b/D を変化させたとき、断面形状の違いが透 過率 K_t にどの程度影響を与えるかを考察する. 杭の形状は、円形 断面,正四角形断面,正四角形断面を 45°回転させた断面の 3 種類 を用い、列数は1列と2列とする. また、式(1.2)、式(1.3)に示す林 の理論において、流量係数 C は断面形状や列数により変化すると 考えられる. そこで、式(1.4)のように流量係数 C に修正係数 k_{ij} を 乗じることにより、断面形状や列数を変化させたときの透過率 K_t を求める. ここで、i は断面形状を表わし、円形を c、正四角形を s、 正四角形(45°回転)を d で示す. また、j は列数を示す. 円形の 1 列 における流量係数 C を基準とし、修正係数 k_{ci} =1 とするときの断面 形状や列数を変化させたときの修正係数 k_{ij} を求める.

$$\varepsilon = k_{ij}C\frac{b}{D+b} / \sqrt{1 - \left(\frac{b}{D+b}\right)^2}$$
(1.4)

2. 実験概要

実験は、図 1 に示すような長さ 6000mm,幅 3000mm,高さ 300mmの実験水槽を用いる.造波装置は木製の造波板とモーター をアルミ軸で接続し、モーターの回転運動を造波板の往復運動に 変化させ、規則波を発生させるようにしたものである.また、波 高計はサーボ式波高計を用い、周期 T は 0.4sec、水深 h は 11.0cm と一定とする.円形断面の配置概要図を図 2 に示す.波の進行方 向に対し直角方向に杭を並べ、波の進行方向に向かって列数を変 化させて実験を行う.正四角形断面,正四角形断面(45°回転)も同 様に配置する.入射方向に投影した断面の代表長さ D は、円形断 面では直径を D_1 とし、15.0cm、10.5cm、9.0cm の 3 種類を用いる. また、正四角形断面では一辺の長さを D_2 とし、10.5cm、9.0cm の 2 種類を用いる.正四角形断面(45°回転)では対角長さを D_3 とし、 14.8cm と 12.7cm の 2 種類を用いる(図 3).



Yohei OHCHI, Kazuhide DAN, Yoshifumi KOSAKA, Yasuhiro KUTSUKAKE

3.実験結果および考察

入射波高 H_iは,図1の x=-100cm~100cm,y=0cm の線上で, x 方向に 5cm 間隔で波高を測定した.各測定点での波高を全平均 し,入射波高 H_i=2.05 cm と定めた.

図 4 は、円形における透過率の変化を示しており、横軸は純間 隔比 b/D,縦軸は透過率 K_tを表している.1 列の円形の直径が 9.0cm, 10.5cm, 15.0cm のいずれのケースにおいても、純間隔比 b/D が増加するに伴い透過率 K_tは増加している.純間隔比 b/D が 0.1~1.0 の範囲では、透過率 K_tの最大値と最小値には約 0.1 程度の 差があるが、ほぼ同じ傾向が得られている.式(1.2)、式(1.3) に h =11.0cm, H_i=2.05cm (h/H_i=5.366), C=0.7 を代入することによ り得られた林らの理論値と比較すると本研究の実験結果と流量係 数 C=0.7 のときの林らの理論値とほぼ一致していることがわかる. 列数を 1 列から 2 列に増加させたとき、2 列の透過率 K_tは 1 列に 比べて約 10%~30%低減している.2 列における円形の透過率 K_t は、流量係数 C=0.5 としたときの林らの理論値に比較的類似して いる.よって、修正係数 k₂2 k₂=0.5/0.7=0.71 とする.

図 5 は、正四角形における透過率の変化を示しており、横軸は 純間隔比 b/D,縦軸は透過率 K_tを表している.1列の正四角形の一 辺の長さが 9.0cm、10.5cm のいずれのケースにおいても、純間隔 比 b/D が増加するに伴い透過率 K_t は増加している.純間隔比 b/D が 0.1~1.0 の範囲では、透過率 K_t の最大値と最小値には約 0.1 程 度の差があるがほぼ同じ傾向が得られている.正四角形の透過率 K_t は、流量係数 C=0.5 としたときの林らの理論値に類似している. よって、修正係数 k_{s1}は、k_{s1}=0.5/0.7 \Rightarrow 0.71 とする.列数を1 列から 2 列に増加させたとき、2 列の透過率 K_t は 1 列に比べて約 10%~ 30%低減している.2 列における正四角形の透過率 K_t は、流量係 数 C=0.35 としたときの林らの理論値に比較的類似している.よっ て、修正係数 k_{s2}は k₂=0.35/0.7 \Rightarrow 0.50 とする.

図 6 は正四角形(45°回転) における透過率の変化を示しており, 横軸は純間隔比 b/D,縦軸は透過率 K_tを表している. 1 列の正四角 形(45°回転)の対角長さが 12.7cm, 14.8cm のいずれのケースにおい ても,純間隔比 b/D が増加するに伴い透過率 K_tは増加している. 純間隔比 b/D が 0.1~1.0 の範囲では,透過率 K_t の最大値と最小値 には約 0.1 程度の差があるが,ほぼ同じ傾向が得られている. 正四 角形(45°回転)の透過率 K_tは,流量係数 C=0.9 としたときの林らの 理論値に類似している.よって修正係数 k_{d1} は, k_{d1}=0.9/0.7=1.29 とする.列数を 1 列から 2 列に増加させたとき, 2 列の透過率 K_t は 1 列に比べて約 10%~30%低減している.2 列における正四角 形(45°回転)の透過率 K_tは,流量係数 C=0.6 としたときの林らの理 論 値 に比較的類 似 している.よって,修正係数 k_{d2} は k_{p2}=0.6/0.7=0.86 とする.



4. おわりに

- ①透過率 K_tは、同じ純間隔比 b/D に対して正四角形(45°回転)、円形、正四角形の順に大きい.いずれの断面形状においても断面 寸法による透過率 K_tの変化は小さく、断面寸法が変化しても透 過率 K_tに与える影響は小さい.
- ②円形断面の1列において、流量係数 C=0.7 のときの林らの理論 値と実験結果はほぼ一致している.実験結果と林らの理論式の 比較により求めた修正係数 k_{ij} は、k_{cl}=1.0、k_{c2}=0.71、k_{s1}=0.71、 k_{s2}=0.50、k_{d1}=1.29、k_{d2}=0.86 となる.円形1列の林らの理論式に 修正係数 k_{ij} を乗じることにより、それぞれの断面形状と列数の およその透過率 K_tを推定することが可能となる.

[参考文献]

- 1) 林泰造・服部昌太郎・白井増次郎:筒型透過性防波堤の水理特 性について,第12回海岸工学講演会講演集,pp.193-197,1965.
- 2) 浦島三朗:円柱杭型消波構造物の反射率及び透過率について, 苫小牧工業高等専門学校紀要第27号, pp.91-97, 1992.