異なる入射角度の津波氾濫流による作用波圧の建物への影響

岩手大学 学生会員 〇室井宏太,及田一樹,正会員 小笠原敏記

1. はじめに

2011年3月11日に発生した東北地方太平洋沖地震で は、防災施設を乗り越えた津波が陸上を遡上し、氾濫流 となって沿岸市街地に来襲した.これにより家々が倒 壊・流出し、多くの人命や財産が失われた.この経験か ら、津波被害の軽減には氾濫流による作用波圧を的確 に評価し、建物の耐津波設計を検討することが必要と 言える.津波氾濫流に関する既往研究では、水理模型実 験や数値実験から建物への作用波圧が多く検討されて きた.しかし、氾濫流の入射角度を考慮した検討は少な い.有光ら¹⁾による検討から入射角度の影響による作 用波圧の低減が報告されているが、更なる検討が必要 と言える.本研究では、津波氾濫流が建物に斜め入射す る条件を想定した水理模型実験を行い、入射角度の影 響による作用波圧の時空間分布の変化を明らかにする. また、斜め入射における作用波圧の算定式を提案する.

2. 実験の概要

実験は、図-1 に示す貯水槽(^L2.4m,^W1.0m,^H1.4m) を備える開水路(L10m, W1.0m, H0.8m)を用いて行った. 貯水槽に一定の貯水位 H₀を貯め、ゲートを急開放する ことで、津波氾濫流を想定した段波を発生させる. 貯水 位 H₀は15, 20, 25, 30, 35, 40cm とした. 実験条件と 各貯水位 H₀における段波の諸元を表-1 に示す. なお, 表中の最大波高は建物模型を設置していない場合の波 高である. 段波は勾配のない水路を遡上し, Gate から 4.12mの位置に設置した模型に衝突する. なお、模型は 20cm角の立方体とし、PLA樹脂で作成した.その縮尺 はフルードの相似則を踏まえて 1/100 とした. 模型前面 には直径 6mm の圧力計(共和電業製)を9箇所に設置 し,水平方向 x=0.5, 10, 19.5cm, 鉛直方向 z=0.5, 3.5, 6.5cm における作用波圧を計測した. 模型の設置角度を 段階的に 0, 30, 45, 60, 80°と回転させて各 5 回ずつ 計測を繰り返すことで,異なる入射角度 *θ* の波圧を把









表-1 実験条件と段波の諸元

貯水位 H ₀ (cm)	最大波高 (cm)	最大波高時の 流速(cm/s)	最大波高時の フルード数	入射角度 θ (°)
15	2.71	34.46	0.67	
20	2.99	36.91	0.68	
25	3.54	69.92	1.19	0, 30, 45
30	4.11	80.62	1.27	60 80
35	4.72	113.89	1.68	00, 00
40	5.24	105.03	1.47	

握した. 図-2 に圧力計の設置位置と模型の回転仕法を 併せて示す.また,模型前面から 7cm 手前の位置にサ ーボ式波高計 (ケネック製) とプロペラ流速計 (ケネッ ク製)を並べて設置し,波高と流速を計測することで, 模型前面の流れを把握した.なお,波高計の触針部を水 路底面のポケットに降し,ポケットの初期水面を水路 底面に一致させた.また,流速計先端のプロペラの中心 を水路底面から 0.5cm の高さに設置した.各計測機器 のサンプリング周波数は 500Hz とした.

キーワード 津波氾濫流,水理模型実験,入射角度,作用波圧

岩手県盛岡市上田 4-3-5 岩手大学理工学部システム創成工学科・e-mail: togasa@iwate-u.ac.jp

3. 実験結果および考察

(1) 作用波圧におぼす入射角度の影響

ここでは模型底部の作用波圧を対象として、入射角 度の影響を整理する. 図-3 に貯水位 H₀=40cm における 模型中央 p2 の作用波圧の時系列を例示する.入射角度 によらず計測開始から約 0.8 秒後に段波が衝突するこ とがわかる. 衝突直後には、 θ=0°(直角入射)では圧 力値が瞬間的なピークになるが, θ=30, 45, 60°(斜め 入射) では角度の増大に伴い低減し, 明確なピークが見 られなくなる.一方,衝突から時間が経つと角度によら ず概ね一様となる. 模型底部に作用する衝突直後の波 圧(衝撃波圧)の面的な傾向を見るため、図-4 に衝撃 波圧の空間分布を示す. なお, 圧力計を設置していない 部分の波圧は線形補間で求めた. 直角入射では模型底 部の広い範囲に比較的大きな波圧が作用し、特に中央 で卓越することがわかる.一方,斜め入射では角度の増 大に伴い底部一帯の波圧が低減し、中央の偏りもなく なる.以上より,建物底部に作用する衝撃波圧は入射角 度の影響を強く受けると言える.

(2) 衝撃波圧の算定式

有光ら¹⁾は直角入射の衝撃波圧 P_0 と入射角度 θ から 斜め入射の衝撃波圧 P_{θ} の算定式(1)を提案している. これは波圧の分解と一致する(図-5).

模型中央 p_2 において同様の検討を行い、無次元化した 衝撃波圧 P_0/P_0 と入射角度 θ の関係を図-6に示す.有光 らとの比較から、本研究結果の殆どが過小となり、角度 の増大に伴い直線的に低減していることが分かる.こ こで、差分を考慮して図中の実線のような算定式(2) を以下に提案する.

$$P_{\theta} = P_0 \cos\theta - \alpha(\theta) \qquad (2)$$

 $\alpha(\theta) = P_0 \sin 2\theta / 5 \qquad (3)$

式(3)は入射角度を考慮した補正値である.これは, 斜め入射による波圧の低下量を意味し,段波先端の挙 動の変化によるものと考えられる.高精度なカメラを 用いた衝突時の水面形の観測などから,この低下量の 要因を検討することが今後の課題である.



図-3 模型前面 p2の作用波圧の時系列(H=40cm)



図-4 衝撃波圧の空間分布 (H=40cm)



図-5 波圧の分解



入射角度 θ の関係 (*H*=40cm)

参考文献

 有光 剛・大江一也・川崎浩司 (2014):陸上構造物への 作用波圧に及ぼす遡上津波の入射角の影響,土木学会論 文集 B3 (海洋開発), Vol. 70, No. 2, I_414-I_419, 2014.