水圈防災工学研究室 永原優衣 担当教員 犬飼直之

研究背景・目的

日本海の物流はかつて日本海側の経済を支え る重要な役割を果たしてきた.その中心的な存在 は江戸時代中期から明治30年代にかけて、日本海 を回って大阪と北海道を行き来していた帆船「北 前船」である. その中で新潟県内の港も北前船の 寄港地の一つであり,日本海側の物流における重 要な拠点であった. そして現在に至るまで新潟県 内の港は国内外との物流の拠点として人々の生 活を支えている.そのため,船舶が安全に停泊・係 留することができ,かつ荷役作業を支障なく行う ことのできる「静穏な水域」2)を保つ必要がある. しかし、港内へ進入する波の挙動により,船舶の安 全な停泊が難しく,係留索の破断や荷役作業効率 の低下などが問題となっている.また、防波堤や護 岸の破壊,係留設備の損壊など,港内で構造物破壊 が発生することがあり,港内で静穏度を維持する ことは重要な課題となっている.また,日本海で は波浪に加え、「より回り波」3と呼ばれるうねり 性波浪や,津波などの長周期の波が発生すること があり、これらの波に対しても静穏度を確保する ことが重要となる.

そこで、本研究では新潟県内の港湾を対象に、 港内へ入射する波浪や津波の影響を数値実験及 び計算で把握した.また,過去に新潟県周辺で発生 した地震の震央からの距離と津波周期を把握し、 相関関係を調査した.これにより,新潟県内の港湾 内で水位が増大する条件を把握し,問題点があれ ば対応策を考察すること,緊急体制時の防災対策 のための知見を得ることを目的とした.

2. 新潟東港内へ入射する波浪の把握

2018年5月16日午前10時35分ごろ,新潟東港

区臨港道路で長さ 12m,幅 5m,深さ 3.5m にわたっ て陥没事故が発生した.翌日 17日には新潟県交通 政策局港湾整備課より調査が開始され,調査の結 果,護岸基礎の腐食による土砂の吸い出しによ って発生した空洞化が主たる原因であると推測 された.

港内では直接波が当たることで消波ブロッ クや矢板についた砂が飛ばされ,腐食の被害を もたらすことがある.今回も港内への進出波浪 が陥没事故発生現場付近に直接入射したこと によって吸出しが発生したと考えられる.その ため,事故原因の究明のためにも,港内への波 浪進出状況を把握することが重要であるとい える.

そこで,新潟東港内への波浪進出状況を把握 するとともに,現況及び西防波堤延伸地形(以 下将来地形)を用いた港内での波高が増加する 波浪条件の把握を目的とし,数値シミュレーシ ョンを用いた波浪解析モデルを実施した.

2.1 数値解析モデルと計算条件

(1)数値解析モデル NOWT-PARI

既往の研究で波浪変形予測に関しては,数多く の数値モデルが提案されてきた.その中でも今回 用いたブシネスクモデルは波浪の変形を表現で き,水深変化の激しい地形にも適用できる特徴を 持つ.そこで,本研究では,独立行政法人港湾技術 研究所が公開している計算プログラム NOWT-PARI46d8a_r1(以下ブシネスクモデル)を用いた 数値シミュレーションを行った.

(2)新潟港の波浪特性と入力波浪の決定

2020年の NOWPHAS 新潟港の有義波高と有義

波周期の分布図を作成したところ,波高と周期は 相対的に増大しており,波高 3m 時に周期は 8s 程 度を示すことが判明した.また,波向別波高,周期の 出現頻度図から,波高 2m 以上を観測した場合,波 向 NW~N の出現頻度が高く,周期 8s 以上の波は すべて波向 NW~N が観測されたことが判明した. そのため,今回の数値計算では波高 2~5m,周期 7~10s として、出現頻度の多い波向 NW~N を入力 波とし,計算を行った.

(3)計算条件

表-1 に計算条件を示す.計算用地形データは 10m 格子間隔で作成し、反射波の影響を受けない よう測量領域の外周にスポンジ層を設けた.

	設定値等
計算格子(m)	498×349
格子間隔(m)	10
計算時間(s)	13000
有義波高(m)	2.0 ~ 5.0
有義波周期(m)	7.0 ~ 10.0
波向	NW,NNW,N
タイムステップ(s)	0.02
データ出力間隔(s)	0.1

表-1 NOWT-PARI 計算条件



図-1 新潟東港地形データ

2.2 結果

今回の数値シミュレーションの結果から.陥

没事故発生現場付近では波向 NNW,N の水位が 増大することが判明した.そのため.今回の事故 においては波向 NNW.N の入射波の影響が大き いと考えられる.また,今回検討した将来地形で は、陥没事故現場付近で現況地形に比べ約20% の波高低減効果が見込める.

また.東埋立地区前面ではほぼすべてのケー スで波向 N で最大波高が算出された.なお,東埋 立地区前面では将来地形で約 40%の波高低減 効果が得られると考えられる.

表-2 東埋立地区前面 波高低減率

波向	波浪条件	地形条件	2m,7s	3m,8s	4m,9s	5m,10s
		現況地形	0.18	0.22	0.66	1.49
NW	西防波堤延伸地形	0.10	0.30	0.44	0.93	
		波高低減率	44.44	-36.36	33.33	37.58
		現況地形	0.55	0.70	1.61	2.58
NNW	西防波堤延伸地形	0.22	0.59	0.93	1.11	
		波高低減率	60.00	15.71	42.24	56.98
		現況地形	0.48	1.06	2.47	3.76
N	西防波堤延伸地形	0.35	0.82	1.37	2.87	
		波高低減率	27.08	22.64	44.53	23.67
	波高低	減率平均	43.84	0.66	40.03	39.41

表-3 陥没事故現場前而 波高低減率

文手	≠议	児幼	 一 一 一	囲

波向 波浪条件	地形条件	2m,7s	3m,8s	4m,9s	5m,10s
	現況地形	0.11	0.19	0.55	0.91
NW	西防波堤延伸地形	0.09	0.14	0.34	0.56
	波高低減率	18.18	26.32	38.18	38.46
	現況地形	0.44	0.58	1.37	2.40
NNW	西防波堤延伸地形	0.22	0.31	0.84	0.66
	波高低減率	50.00	46.55	38.69	72.50
	現況地形	0.26	0.93	1.30	3.03
N	西防波堤延伸地形	0.35	0.82	1.28	1.78
	波高低減率	-34.62	11.83	1.54	41.25
波高低	減率平均	11.19	28.23	26.14	50.74

3.新潟県沿岸域に襲来する津波の把握

3.1 令和6年能登半島地震の津波の港内への 影響

令和 6 年能登半島地震において,新潟県内では 姫川港.直江津港.柏崎港.新潟東港.新潟西港の計5 港で津波が観測された.

3.1.1 共振現象の確認

(1)観測された津波周期及び津波の高さ

能登半島地震時に各港湾の港内外で観測され た潮位をゼロアップクロス法で整理し,観測津波 周期及び津波の高さを算出した.

(2)周期変化時の港内振動の変化について

観測周期と比較するため,平面的な津波挙動を 把握する必要がある.そこで,流体の運動方程式 及び連続式を陽的に差分した平面2次元の津波伝 播数値シミュレーション¹⁾を用いて直江津港へ入 射する波の周期を変化させ,直江津港内で水位変 動量が増大する状況を調べた.

(3)観測津波周期と固有周期の比較

入射波周期が港湾の固有周期と一致すること で,波が港内で増幅される共振現象が発生する.今 回検討を行った能登半島地震においても,姫川港 や直江津,柏崎港の港内で港外より大きな水位変 動を観測したことから,共振現象が発生したと考 えられる.そこで式(1),(2)^{2),3)}を用いて港内の1次~3 次モードの固有周期を算出した.

 $T = \alpha \cdot 4l / \sqrt{gh} \qquad \dots(1)$ $\alpha = \left\{ 1 + \frac{2b}{\pi l} \times \left(0.9228 - \log \frac{\pi b}{4l} \right) \right\}^{\frac{1}{2}} \dots(2)$

ここで*l*:港奥までの湾長(m),*h*:平均水深(m), α:港 湾補正係数,*b*:湾幅(m)である.

(3)結果

今回の地震において観測データを整理したと ころ,姫川港,直江津港,柏崎港の港内で顕著な水位 の増幅が見られた.次に,水位伝播計算モデルを 用いた数値シミュレーションでは,周期 25 分で水 位が増大した.これは今回の地震において観測さ れた直江津港の港内観測津波周期 27.4 分とほぼ 一致するため,各港湾の固有周期は数値実験にお いても把握可能だと考えられる.

また,表-1 に今回検討を行った 5 港の固有周期 と観測津波周期の比較を示す.今回の結果から,複 数の港で固有周期は観測津波周期と近い値が得 られた.よって,姫川港,直江津港,柏崎港で共振現 象が生じたと考えられる.しかし,新潟東港,新潟西 港では今回港奥として設定した部分と検潮所の 位置が異なるため,比較は難しい.また,今回の結 果から,算出した固有周期と令和 6 年能登半島地 震で観測された津波周期はある程度近い値を取 ることが判明した.そのため,今回固有周期の算出 のために用いた諸数値はある程度有用であると 判断できる.

表-1 各港の固有周期と観測周期の比較

	姫川港		直江津港		柏	奇港	新潟港		
	港外	港内	NOWPHAS 直江津港 (港外)	港内	港外	港内	NOWPHAS 新潟港 (港外)	新潟東港 (港内)	新潟西港 (港内)
湾長(m)	/	1,700		5,800		2,400		7,300	7,000
固有周期(1次モード)(分)		12.22		38.38		21.05		44.56	52.54
固有周期(2次モード)(分)	\nearrow	3.94		12.41		6.35		14.45	17.30
固有周期(3次モード)(分)	\nearrow	2.33		7.34		3.61		8.56	10.32
観測周期(分)	12.3	16.4	41.4	27.4	21	21.2	83	45	35.8
観測津波の高さ(cm)	85	159	16	155	\sim	142	13	8	19

3.1.2 増幅率の算出

3.1.1 より,観測津波周期と固有周期は近しい値 を取ったものの,完全に一致することはなかった. そのため,港内の水位の増幅についてさらなる検 討が必要であると考え,増幅率の算出を行った.ま た,3.1.1(2)で用いた津波伝播シミュレーションで も入力周期を変更し増幅率を調べた.

(1) 増幅率の算出

増幅率は入射波に対して港内でどれだけ水位が 増加したか表したものである.なお,増幅率は以下 の式¹⁾を用いて算出した.ここで,R:増幅率, *R*₀:湾 奥の増幅率である.

$$R(x) = \frac{\eta_{max}}{a_m} = R_0 \cos kx , R_0 = \frac{1}{\cos kx} = \frac{1}{\cos (\frac{\pi}{2} \frac{T_1}{T_*})}$$
...(3)

(2)数値実験による増幅率の算出

今回用いたメリアンの式(2)は水路のみを通り 港奥に到達すると考えるものであるため,複雑な 地形の港湾に対応することは難しい.そのため,現 況地形に加え,直江津港の①現況地形,②水路以 外の部分を埋め立てた埋立地形,③②に加え沖防 波堤と西防波堤を接続した埋立・防波堤接続地形 を対象とし,数値シミュレーションを行った.

また,今回は新潟東港においても検討を行った

新潟東港は人流・物流の拠点としてだけでなく,近 年洋上風力発電設備などの設置に必要な基礎港 湾に指定されたこともあり,災害にも強い港湾で あることが望ましい.そのため,数値シミュレーシ ョンにより水位が増大するじょうけんを把握す ることも重要であると考えた.

(3)結果

ここでは(3)式を用いて増幅率を算出した.例と して,今回算出した直江津港の増幅率を図-2 に示 す.算出した増幅率において,すべての港で入射波 に対して顕著な増幅効果が得られ、それぞれ1次 モードの固有周期により共振現象が生じたと考 えられる.また、数値シミュレーションによる港 内(験潮所)における各地形の増幅率を図-3に示す. 数値シミュレーションによる増幅率では,①地形 では周期25分で増幅率が増大したほか。②地形、③ 地形では直江津港の2次モードと近しい周期15 分で約5.0の顕著な増幅率が得られた.各地形の港 内(検潮所)の増幅率を比較すると、②地形、③地形 にて,周期15分で2次モードの固有周期をもつ波 によって共振現象が生じた.また,現況地形と同様 に、防波堤の間を接続しないことで1.0も増幅率を 低減することが判明した.また,実際の複雑な地形 を持つ港湾では,増幅率はさらに低減することが 分かった.

新潟東港の値シミュレーションによる増幅率 を図-4 に示す.新潟東港では港口部と港奥部では 異なる増幅率を示した.また,周期 25 分,50 分で増 幅率が大きくなることから,それぞれ2次モード,1 次モードの固有周期に対して共振現象が発生す る可能性があると考えられる.

これらの結果から,数値計算による増幅率と式 (2),式(3)で算出した固有周期及び増幅率は近しい 値が得られた.そのため,簡単な計算式で容易に各 港湾の固有周期が求められると判明した.





図-3 直江津港 港内(験潮所)における各地形 の増幅率



図-4 新潟東港 シミュレーション増幅率

3.2 新潟県に津波が襲来した地震

(1)新潟県内で津波が観測された地震

新潟県では過去に新潟地震,中越沖地震,2019 年 山形沖地震,令和 6 年能登半島地震などで津波が 観測された.そのため,これらの地震について調査 し,新潟県に到達する津波の特徴の把握を行った.

(2) 観測津波距離と震央からの距離の相関

上記の津波を整理したところ, 震央からの距離 がある程度近い地震により発生した津波の場合 は,距離と周期にはある程度相関関係があること が判明した.また,新潟県周辺では周期 20~40 分,特 に 30 分前後の津波が多く襲来していることから, 固有周期約 30 分の港湾においては今後発生する 津波においても港内で水位が増大する共振現象 が発生する可能性があると考えられる.そのため, 防波堤(湾長)を延伸するなどの工夫が必要になる と考えられる.



図-5 観測津波周期と震央からの距離の相関関 係

4. まとめ

本研究では新潟東港内に入射する波浪の推定, 令和6年能登半島地震で観測された津波の観測津 波周期,固有周期,共振現象の把握及び新潟県周辺 で津波が観測された地震についての調査を行っ た.

これらの結果から,新潟東港では西防波堤を延 伸することで約 20%の波高低減率が得られるこ とが判明した.そのため,新潟東港では西防波堤 を延伸することで港内静穏度の上昇が期待され る.

次に,観測データと算出した固有周期,増幅率の 比較より,今回の地震で津波を観測した 5 港にお いて,港内で水位が増大する共振現象が発生した こと,固有周期は計算式と数値実験の両方で算出 可能であることが判明した.また,過去の地震デー タから新潟県周辺では周期 30 分前後の津波が多 く襲来することが判明した.今回検討した 5 港で 固有周期 30 分に該当する港はなかったが,今後港 湾計画を行う上では共振現象が発生しないよう, 防波堤を延伸するなど固有周期に対して考慮が 必要であると考えられる.

5. 参考文献

 1) 犬飼直之,永沢薫:数値計算による東北地方太 平洋沖地震津波による岩手県北部での構造物 被災状況の把握,土木学会論文集 B2(海洋工 学),Vol.68,No.2,I 306-I 310,2012

2)K. Honda. T. Terada, Y. Yoshida &D. Ishitani:
Secondary undulations of oceanic tides, Journal of
College of Science, Imperial University 24 (1903).
3) 宇野木早苗:沿岸の海洋物理学,東海大学出

版,1993年