海底地すべりの加速クリープ段階における津波振幅変化に関する研究

1. 序論

海底地すべりの発生に伴い励起される津波は地 震性津波の被害を増大させることで知られる.地す べり土塊の運動と津波の関係について体系的に取 り扱った研究例は少ない.

安井ら (2020) ¹)による既往の研究では,海底地す べりを模擬した水中模型実験により,水中での地す べり運動形態が 3 パターンに大別されることを明ら かにし,さらに安井ら (2021) ²)はすべり初期の水位 低下量である初期ドローダウンはすべり土塊の初 期加速度と線形比例関係であることを明らかにし てきた.しかし,これらの研究においては主に地す べり発生直後に発生する波の規模を中心に観測し ており,加速クリープ段階を経て大規模にすべる形 態の津波規模について検討するに至っていない.

そこで本研究では海底地すべり開始直後の波の 変化に加え、加速クリープおよびその後の津波振幅 変化を観測するために模型実験を実施した.

2. 模型実験概

2.1 実験方法

本実験では、アクリル製の土槽内に斜面角度 10°の斜面模型を設置した装置を用いた.装置の概要の 詳細については参考文献2を参照されたい.地盤材 料には豊浦砂を用いた.

地盤は相対密度 D_r=40%で水中落下法により作製 した.地盤下部層は全ケース 40mm とし,粘性土層 を模擬した厚さ 1mm のビニールシートを下層表面 に設置し,さらにその上に 20mm の地すべり上部層 を設置し,外部に設置した水位昇降装置を用いて水 位差を与えすべりを誘発した.

発生した地すべりの変位・速度,それに伴う水位 変動を高速度カメラで撮影し,PTV 解析を行うこと で計測した.解析にあたり,土塊のすべり,変位は, 土層上に設置した標点の動きを追うことで計測した.水位変動は,テグスに標点を通し水面に浮かべ, 水深 60mm の位置にある標点の動きより計測した.

名古屋工業大学	学生会員	○湯原	諒真
名古屋工業大学	正会員	岩井	裕正
名古屋工業大学	正会員	張	鋒

2.2 実験条件及び実験ケース

実験ケースは表-1の網掛け部分の計6ケースを行った.ケース名は左から順に Case-(土塊の長さ)-(全層厚)-(設定水位差)-(実施回数)を表している.hcは全層厚の限界動水勾配時の水位差を表している.実験は地すべり土塊の長さを920mmと460mmの2種類設定した.これは土塊の長さの違いから得られる初期加速度-初期ドローダウン関係の違いや,土塊長さを短くしすべり距離を長くとることで加速クリープ段階をより詳細に観察するという目的がある

実験結果及び考察

表-1 にはすべり開始直後の最大速度である初期 ピーク速度,初期ピーク速度に至るまでの初期加速 度,すべり開始時に観測される初期の水位低下量を 表す初期ドローダウン,加速クリープ後地すべり停 止時に観測される負の加速度,それに伴い発生する 波の両振幅を示した.なお土塊の長さ 920mm のケ ースは参考文献 2 の実験結果を抜粋したものである.

3.1 初期加速度・初期ドローダウンの関係

図-1 は土塊の速度と変位,水位変動の時刻歴を表しており,図-1(a)は土塊の長さ 920mm のケース,図-1(b)は土塊の長さ 460mm のケースを示している.また,図-1 の黄色部分で囲まれている図は初期ピーク速度と初期ドローダウンの時刻歴の拡大図である.初期加速度と初期ドローダウンの関係のグラフを図-2 に示す.図-2 では黒のプロットが長さ 920mm,全層厚 61mm のケースであり,赤のプロットが土塊の長さ 460mm,全層厚 61mm のケースである.

図-2 よりすべり土塊の長さが異なるケースでも 同様に初期加速度と初期ドローダウンの関係は線 形関係が得られることが示された.それらの点から 近似直線を引いた結果,土塊の長さ 920mm のケー スの傾きが 0.013,土塊の長さ 460mm のケースの傾 きが 0.0047 となり,地すべり土塊層の長さが 2 倍の 時,傾きは 2.77 倍の差ができた.これより,初期加 速度と初期ドローダウンの関係は線形関係である ことが分かった.また,線形的ではないが,その勾 配は土塊の長さに影響していることが示唆された.

Case 名	初期ピーク速度	初期加速度	初期ドローダウン	停止時の加速度	波の両振幅
	[mm/s]	$[mm/s^2]$	[mm]	[mm/s ²]	[mm]
Case-920-61-8hc-3	14.15	21.28	0.32	39.5	1.07
Case-920-61-12hc-1	6.93	10.43	0.16	13.91	0.31
Case-920-61-12hc-2	4.76	1.68	0.043	32.16	0.81
Case-920-61-12hc-3	15.61	15.61	0.37	27.99	0.95
Case-460-61-12hc-1	14.58	23.83	0.16	174.62	5.44
Case-460-61-12hc-2	9.02	17.83	0.11	/	/
Case-460-61-12hc-3	4.86	11.90	0.095	/	/
Case-460-61-12hc-4	10.45	34.35	0.31	75.36	2.01
Case-46061-12hc-5	22.77	95.79	0.41	/	/
Case-460-61-12hc-6	14.24	69.96	0.28	131.43	3.29

表-1 実験ケースおよび主な結果



(a) Case-920-61-8hc-3

図-1

土塊の速度と変位、水位変動の時刻歴



図-2 初期加速度-初期ドローダウン関係



図-3 土塊停止時の加速度-両振幅関係

3.2 加速クリープ~地すべり停止時の振幅変化 図-1 から加速クリープを経て土塊が停止する際 の加速度が発生している時に、初期ドローダウンよ り大きい波が観測されていることが示されている. このことから、加速クリープ段階を経て大規模なす べりに至る地すべり形態での土塊停止に伴い発生 する津波のほうが大きく、津波の被害の危険性が高 いことが示唆されたため、すべり後期における波に 着目し検討した.

この土塊停止時の加速度と波の両振幅の関係に ついて図-3に示した. 図-2 と同様に, 黒のプロット が土塊の長さ 920mm, 地すべり土塊層厚 20mm, 赤 のプロットが土塊の長さ460mm,地すべり土塊層厚 20mm のケースである. 図-3 より, 加速度の絶対値 が大きくなるほど、振幅の大きさも大きくなってい るため、初期加速度と初期ドローダウンの関係と同 様に,負の加速度と両振幅の関係も線形関係にある ことが示された.しかし,初期におけるすべりと波 の関係性とは異なり、図-3では土塊の長さによって 傾きが異なるようなことがなく、ほぼ同一直線上に プロットされていることが示されている. 負の加速 度と振幅の関係が同一直線上に表れた要因につい ては今後より詳細に検討していく.

結論と今後の課題 4.

本研究では海底地すべり運動の加速・減速時にお ける津波振幅変化特性に着目した模型実験を実施 し、加速度の大きさと波の大きさの関係性について 検討した.以下に得られた知見と今後の課題示す.

- すべり土塊の長さが異なるケースで実験を行っ ても、すべりの初期加速度と初期ドローダウン の関係は線形関係にあり、その勾配は土塊の長 さに影響していることが示唆された.
- 加速クリープ後に負の加速度が発生する際に初 期より大きい振幅が発生し,初期と同様に加速 度と両振幅に線形関係があることが示された.
- 加速クリープ時における振幅を観測する際の課 題点として、初期の波の位相が考慮されていな いことについては、今後さらに詳細な検討が必 要である.

謝辞:本研究は, JSPS KAKENHI Grant Number JP20K14823 補助金の交付を受けて行った研究の成 果である.ここに記して謝意を表す.

考 参 文 献

- 安井俊平,岩井裕正,木村真郷,張鋒:難透水層を有す る海底斜面における地すべり運動に関する研究,土木 1. 学会論文集 A2(応用力学), Vol. 76, No. 2, pp.I_313-I_323, 2020.
- 安井俊平, 弘津航太朗, 岩井裕正, 張鋒: 海底地すべり 性津波に関する基礎的研究, 第56回地盤工学研究発表 会,山形県, 2021. 2.