下新川海岸の荒俣・生地地先での 深海への土砂流出の定量評価

工藤 裕之1・宇多 高明2・高村 裕一3・堀口 敬洋4

¹国土交通省北陸地方整備局千曲川河川事務所(〒380-0903 長野県長野市鶴賀字峰村74)
E-mail: kudou-h2gy@mlit.go.jp
²正会員(一財)土木研究センターなぎさ総合研究所(〒110-0016 東京都台東区台東1-6-4)
E-mail: uda@pwrc.or.jp
³国土交通省北陸地方整備局黒部河川事務所(〒938-0042 富山県黒部市天神新173)
E-mail: takamura-y84sy@mlit.go.jp
⁴正会員(株)東京建設コンサルタント海岸・海洋事業本部(〒170-0004 東京都豊島区北大塚1-15-6)
E-mail: horiguchi-t@tokencon.co.jp (Corresponding Author)

富山湾に流入する黒部川では、河口部およびその南側に隣接する荒俣地先において、河川流出土砂が急 峻な海底を経て深海へと流出している.また一部の土砂は南向きの沿岸漂砂により生地地先まで運ばれ、 最終的に生地地先からも深海へと流出している.この地域の海岸保全にはこのような土砂移動が深く係わ ることから、荒俣地先〜生地地先を対象にNMB測量データを用いて海浜地形変化を定量的に解析した. この結果、生地地先では有脚式離岸堤沖において一挙に3万 m³もの土砂流出が起きていること、また沖合 の海底勾配が限界勾配1/1.9より急になると海底面が不安定となって海底地すべりが起き、砂の沖向き流出 が起こることが分かった.

Key Words : Shimoni-ikawa coast, landslide, steep slope, critical slope, NMB survey, longshore sand transport

1. まえがき

下新川海岸は、急深な富山湾に面した黒部川扇状地の 外縁をなす海岸である. この海岸では、海岸線近傍まで 急深な海底谷が迫っていることから、汀線付近から深海 への土砂流出が著しい¹⁾. とくに当海岸への主要な土砂 供給源である黒部川にあっては、河口が急峻な海底谷に 面しているため、河川流下土砂が深海へと流出しやすい 条件を有している.本研究は、このように急峻な海底谷 周辺に位置する黒部川河口周辺海岸を対象として、汀線 砂の沖への流出機構について実測データをもとに考察す ることを目的とした.研究対象地は、黒部川河口の南側 に位置する荒俣・生地地先である. これらのうち, 荒俣 地先は黒部川河口左岸に隣接するために、河川流出土砂 が沿岸漂砂により地先へと直接運び込まれているが、こ の地先に設置されている離岸堤による沿岸漂砂の阻止の ために、いったんは離岸堤沖に砂礫が堆積しつつも、砂 礫の堆積量が増すと海底勾配が限界勾配より急となって 沖向きの土砂流出を誘発している². そこで, 深海への 土砂流出を軽減する方策として、離岸堤背後で土砂を掘 削し,それを下手側へ運ぶサンドバイパスが2017~2019 年に行われた³.サンドバイパスにより運ばれた土砂を 含め,荒俣地先から南向きの沿岸漂砂により運ばれた砂 は,南側の生地地先まで運ばれているが,そのようにし て運ばれた土砂もまた生地地先から深海へと流出してい る⁴.このため荒俣地先~生地地先での海岸保全におい ては,このような土砂動態の把握が重要である.そこで, 荒俣地先と生地地先を対象として,南向きの沿岸漂砂と 急勾配の海底を経た沖向きの土砂流出の動態をNarrow Multi-Beam (NMB)測量データを基に定量的に解析した.

2. 荒俣・生地地先の施設等の概況と解析方法

荒俣・生地地先では、毎年1回NMB測量が行われてき ているので、これらの測量データを用いて地形変化解析 を行った.解析には、2012年を初回とし、2022年まで10 年間の測量データを用いた.以下では、2009年9月の NMB測量データを基準として、各年の地形変化量を算 出した.なお、地形変化解析の結果については、余白の 関係上,偶数年の解析結果を示した.

図-1には荒俣地先における離岸堤と人工リーフの配置 を設置年とともに示す. 荒俣地先では, 黒部川河口左岸 隣接部から1~5号離岸堤(堤)が設置され, また2,3号 堤と3,4号堤間にはそれぞれ人工リーフが設置されてい る. とくに荒俣地先の北側人工リーフの背後には最大95 m幅の前浜が形成されているが, この前浜は黒部川から の流出土砂が堆積してできたもので, 安定した砂浜とし て保持されている. 同じく図-2には生地地先に造られて いる3基の有脚式離岸堤(北側から順に61,60,59号堤)と,



図-1 荒俣地先の離岸堤(1~5号堤)と人工リーフの配置



図-2 生地地先の有脚式離岸堤と曲突堤の配置



図-3 荒俣・生地地先での地形変化の解析区域

表-1 荒俣地先でのサンドバイパス量

年	工事期間	掘削土砂量(m³)
2017	5月 8日~17日	5,350
	6月12日~17日	2,950
	10月16日~28日	2,600
2018	7月18日~27日	5,200
	10月25日~11月10日	6,600
2019	6月13日~28日	6,050
	10月29日~11月 1日	750
合計		29,500

その南側の4基の有脚式突堤(曲突堤)の配置を示す.

荒俣・生地地先における海底地形変化の解析では、図 -3に示すように、黒部川河口に隣接する荒俣地先(図-1) と、生地地先(図-2)を対象とし、これらを便宜上区域 A,Bと呼び,各区域での地形変化を詳しく調べた.一方, 荒俣地先では1号堤沖での沖向きの土砂損失を軽減し, 下手側への漂砂の連続性を保つために1号堤背後の堆積 土砂を3号堤背後へと運ぶサンドバイパスが2017~2019 年に行われた². サンドバイパスのための掘削は、2017 年には3回, 2018, 2019年には2回行われた. 表-1には各期 間の土砂掘削量を示す. 掘削量は2017年が1.1万m³, 2018 年が1.2万 m³、2019年が0.7万 m³であり、総量約3万 m³の 土砂が掘削され、下手側へと輸送された. このことから、 荒俣地先の3号堤を境として、その北側に区域Aiを、南 側にA2を設定し、各区域での土砂量の変化を算出した. 同じく生地地先においては、3基の有脚式離岸堤周辺で 顕著な地形変化が観測されたことから、この区域をBiと して各区域内での十砂量変化を調べた.

3. 荒俣地先(区域A)における地形変化解析

図-4(a)には荒俣地先の2012年9月の深浅図と地形変化 量の分布を示す.NMB測量は船舶を用いて行われてい るが,離岸堤や人工リーフより岸側の水深が小さい区域 では測量船が接近できないことから測量の空白区域(グ



図-4 荒俣地先での海底地形変化量の平面分布(2012,2014年)

レーゾーン)がある.したがって離岸堤より沖合での地 形変化に着目すると、荒俣地先では、海岸線沖の-10 m 付近までは沿岸方向に平坦な等深線が伸びていたが、-20 mより沖には7か所で海底谷が形成されており、水深 100 m付近まで深く切れ込んだ谷が発達している.これ に対し、-10 m以浅では沿岸方向に緩やかに湾曲した等 深線形状となっている.これは荒俣地先における波によ る地形変化の限界水深³がほぼ-10 mにあり、これより浅 い水深帯の海底は波の作用により平滑化されていること による.この時期、北端に位置する1号離岸堤(堤)の 南端沖の-5~-30 m間で集中的な侵食が起き、それに隣接 する2号堤沖の-10 m付近では堆積が進んでいた.

同様に、図-4(b)には2014年9月の深浅図と地形変化量 の分布を示す.図-4(a)と比較すると、2012年には1号堤 沖の侵食区域が2号堤の北端方向へと楔状に入り込んで いたが、2014年には離岸堤沖の侵食域は1号堤の南端か ら直接沖向きに広がり、逆に2号堤沖では堆積がいっそ う進んだ.また、この時期、1号堤北側の黒部川河口隣 接部でも沖合侵食が進んでいた.1,2号堤付近より南側 の区域での地形変化は小さかったものの、調査区域南端 部の4,5号堤の-10 m以浅でも緩やかな堆積が起きていた. 2014年はサンドバイパス実施以前なので、海底谷への土 砂落ち込みが起きつつも一部の土砂が南向きの沿岸漂砂 により運ばれていたことが分かる.

続いて図-5(a)には2016年の深浅図と地形変化量の分布 を示す.この時期には、再び1,2号堤付近で顕著な地形 変化が起きた.まず1号堤の南端部沖の-5~-40 mの水深 帯で著しい侵食が起こり,最大地盤高の最大低下量は 10.8 mに達した.侵食域の南端部は1,2号堤の開口部沖へ と北側より入り込んでおり,図-4(a)に示した2012年9月 までに生じた侵食域の分布とよく似た形状であった.こ の時もまた,2号堤沖の-5~-20 m間では堆積域が残され ていることが注目される.南向きの沿岸漂砂により運ば れた土砂が2号堤の沖に過剰に堆積し,それが1号堤に 近い場所から順に安定性を失って急勾配斜面を経て流出 したためこのような地形変化分布が得られたと考えられ る.さらに1号堤の北端沖の-10 m付近では集中的な堆積 も起きている.

2018年8月になると(図-5(b)),2016年には堆積が進 んでいた2号堤沖の堆積域全体で侵食域が一挙に広がり, 2号堤沖での顕著な堆積域は完全に消失した.一方,こ の時期には南人工リーフの陸側端でのサンドバイパスに よる土砂投入²が始まったため人工リーフ端部から南側 での堆積量が増した.さらに2020年12月では離岸堤岸側 の海底形状も測量された(図-6(a)参照).これによると, 2号堤背後でのサンドバイパスのために土砂が掘削され た区域で顕著な埋め戻しが起き,同時に南人工リーフと 4号堤の間では砂礫の投入によって投入点より南側の区 域の-10 m以浅で堆積量が増し,この土砂の堆積域は吉 田川河口を超えて南側にまで広がった.

2022年11月には同様に2号堤背後の土砂堆積が顕著に 進んだほか,サンドバイパスによる土砂投入が行われた



図-5 荒俣地先での海底地形変化量の平面分布(2016,2018年)



図-6 荒俣地先での海底地形変化量の平面分布(2020,2022年)

南人工リーフと4号堤の開口部背後での堆積量が大きく 増加した(図-6(b)). これにとどまらず,吉田川河口沖 を横切って堆積域が南側へと広がったことから,荒俣地 先でのサンドバイパスの効果が明瞭に発現されたことが 確認された.このようにして吉田川河口沖を南側へと通 過した土砂は生地地先へと運ばれた.

4. 生地地先(区域B)における地形変化解析

図-7(a)には生地地先における2012年9月の深浅図と地 形変化量の分布を示す.生地地先では,海岸線が西向き に大きく突出し,この突出点より北側の海岸線はN30° E方向に走行しているが,この海岸線突出点を境に海岸 線の走行方向が大きく変わりN35°W方向となる.すな わち生地地先の海岸線の突出点を境に,海岸線の走行方 向が反時計回りに65°回転している.海岸線の向きが大 きく変化するのは,黒部川河口方面から南向きに運ばれ てきた沿岸漂砂が,生地地先において急勾配をなして深 海へと落ち込み,砂嘴状に突出した地形を形成している ことによる.このため生地地先西端部での海底勾配は 1/3と急である.宇多ら⁴は,生地地先において1999~ 2014年に取得されたNMB測量データを用いて,長さ50 m の有脚式突堤(曲突堤)周辺の地形変化について解析し た. この結果,主に曲突堤先端部で顕著な堆積が起こり, 2号堤先端部の堆積域を縦断する測線における1999~ 2014年での縦断形変化によれば,土砂の堆積域は-20mに まで及び,陸棚上に海底勾配1/1.8という非常に急勾配を なしつつ堆積が起きており,その際の最大堆積厚は7.8 mに及ぶとした.

図-7(a)には2009~2012年での地形変化量を併せて示す が、この期間では、3基の有脚式離岸堤のうち59号堤の 沖側隣接部でわずかな堆積が見られる一方、3号曲突堤 の沖合の-10m付近沖で侵食が起きていた。2014年9月ま でには、59号堤沖、60,61号堤の開口部沖、さらには61 号堤の北側隣接部で堆積が進み、59号堤沖での最大堆積 厚は3.7mであった(図-7(b)).一方、有脚式離岸堤沖で の堆積と対照的に、有脚式離岸堤の南側に設置された曲 突堤周辺での地形変化は少なく、2,3号堤間の-10~-20m 付近で局所的な侵食が起きていたのみであった。

2016年8月になると(図-8(a)),59号堤の南端と北端 沖の-10 m付近での堆積がいっそう進み,南端沖での堆 積厚は4.6 mに達した.また60,61号堤の開口部沖では 2014年までに起きていたのと同じ場所で地形変化が起き, 堆積量が増加した.しかし,曲突堤の設置区域は侵食傾 向であり,とくに2号堤沖の-10 m付近で集中的に侵食が 進んだ.2018年8月では(図-8(b)),59号堤の南端およ び北端沖の-10 m付近での堆積がいっそう顕著となった



図-7 生地地先の海底地形と地形変化量の分布(2012,2014年)



図-8 生地地先の海底地形と地形変化量の分布(2016,2018年)

だけでなく、60,61号堤の開口部沖の-10m付近での堆積 量も増加した.土砂の堆積は3基の有脚式離岸堤の設置 範囲で顕著であり、その南側の曲突堤周辺では北端の0 号堤を除いて全体に侵食傾向が続いていた.

2020年12月までの地形変化では(図-9(a)),有脚式離 岸堤沖で著しい堆積域が沿岸方向にほぼ連続的に広がり,



図-9 生地地先の海底地形と地形変化量の分布(2020,2022年)



とくに59号堤の南端と北端沖の-10m付近と, 60.61号堤 の開口部沖の-10m付近での堆積量が最大で4.6mまで増 加した.これにより、59~61号堤沖まで沿岸方向にほぼ 連続した堆積域が形成された. 有脚式離岸堤沖での顕著 な堆積に対し、南側の曲突堤周辺は侵食傾向にあり、南 向きの沿岸漂砂が有脚式離岸堤区間で流れにくくなって いたことが分かる. その後, ここでは省略するが2021年 11月までは図-9(a)に示す2020年とほぼ同様な地形変化が 観測されたが、2022年12月には59、60号堤の開口部沖の-10m付近を中心に最大7.1m厚で堆積していた土砂が一挙 に消失し、沖合の海底谷に沿って細長い侵食域が形成さ れた. また同じ時期、従来から侵食傾向にあった曲突堤 沖でも侵食が著しくなった. とくに0,1号堤間沖と2号堤 沖では-100mに至るまで侵食域が連続的に伸びていたこ とから、有脚式離岸堤沖で海底地すべりが起きたのと同 じ時期に曲突堤沖でも沖への土砂流出が起きたことが分 かった.

以上のように、59,60号堤の開口部沖では急激な土砂 流出が観測されたことから、とくに生地地先における59、 60号堤を含む沿岸方向に230m,岸沖方向に125mの矩形 区域(図-9(b))を定め、この区域の地形変化を拡大して 調べた(図-10参照). これによると, 2020年まで59,60 号堤の開口部沖では徐々に堆積が進んでいたが、2020年 12月~2022年11月の間に堆積土砂が一挙に消失したこと が分かる.このように生地地先の59,60号堤沖では, 2020年12月~2022年11月に急激な土砂落ち込みが起きた が、その原因の一つに高波浪の襲来が係わった可能性が 考えられる. そこで,田中観測所での波浪観測結果より, 下新川海岸での高波浪の閾値を年数回波の3.5 mとして 整理したところ、2017年10月に既往最大級の高波浪 (7.57 m)を観測したが、2020年12月~2022年11月には 従来と同程度の波浪条件であった. したがって上記の沖 向きの土砂移動は異常波浪の作用ではなく、堆積に伴っ て海底勾配が限界勾配を超えて堆積したことに起因する と推定された.

そこで図-10に示すように、59号堤の近傍に測線 a-a', bb'を、また60号堤を横断してcc'を定め、これらの測線 での縦断形変化を調べた(図-11).測線 a-a'では、2009 年9月から2020年12月までに-5~-20 m間で砂が堆積し、-10~-15 m付近での最急縦断勾配が1/2.1と急になったが、 2022年11月までには堆積した土砂は一挙に消失し、堆砂 が起こる前の2009年9月とほぼ同様な縦断形に戻った. すなわち、測線 a-a'では、沖合に砂が堆積して縦断勾配 が1/2.1まで急となり、砂礫が沖合で堆積する場合の限界 勾配に達したため縦断形が不安定となった結果、海底地 すべりが起きたと推定される.同様に、59,60号堤の開 口部を通る b-b'でも、測線 a-a'と同じく沖合の縦断勾配 が経年的に増し、沖合の最急勾配が1/1.9となり、その後



図-11 測線 a-a', b-b', c-c' における縦断形変化

一挙に砂流出が起きた.一方,60号堤を横断する測線 c c'では,2022年に至っても砂の堆積が続き,2022年11月での水深13 m付近での最急勾配は1/1.9となった.この勾配は測線 bb'で観測された限界勾配1/1.9と等しいことから,海底地すべりがいつ起きてもよい条件を有していた.結局,この付近では,測線 bb'で測定された海底勾配1/1.9が限界勾配であり,これを超えて砂が堆積した場合,海底面が不安定となって重力の作用により沖向きの土砂流出が起こることが分かった.

5. 土砂量変化

荒俣地先の黒部川河口に隣接する区域A₁と,その南 側に隣接する区域A₂,およびA₁+A₂の土砂量変化を図-12に示す.A₁では2012~2015年に5.3万m³だけ土砂量が 増加したが,その後2018年まで9.3万m³だけ土砂量が減 少した.この原因は、2016~2018年において1,2号堤沖 で大量の土砂が深海へ流出したことから、土砂量の急減 はこれに起因する.しかし,その後急速に土砂量が増加 し、2017年から2019年には表-1のように合計で29,500m³ の土砂掘削が行われたにも関わらず、2022年末までに 2012年と比較して16.7万m³もの土砂が堆積した.一方, 下手(南)側に位置する区域A₂では、サンドバイパス による養浜が行われたため2018~2019年に3.9万m³の急 激な増加は起きたものの、2012~2022年では比較的単調



に土砂量が増加しており、この間の土砂量の平均増加速 度は1.7万m³/yrであった.

同様にして生地地先の区域B₁における海浜土砂量の経 年変化を図-13に示す.生地地先では、図-9,10に示した ように、2022年に有脚式離岸堤直近から深海への土砂落 ち込みが起きたことから除き、2012~2021年の堆積量を 求めると12.9万m³の堆積となった(平均1.4万m³/yr). 生地地先への唯一の砂供給は吉田川河口を通過する南向 きの沿岸漂砂によることから、生地地先への沿岸漂砂量 は1.4万m³/yrとなり、この値は荒俣地先のA₂での堆積速 度と近い値となり、ほぼ一定量の漂砂が生地地先へと流 れていることが分かる.さらに図-13において2021~ 2022年には土砂量が急激に減少したが、これは深海への 土砂落ち込みに起因すると考えられるので、図-13より その量を算定すると3万m³となり、深海への土砂流出が 起こると一挙に3万m³もの土砂損失が起きうることが明 らかになった.

6. まとめ

生地地先にあっては、北側の荒俣地先方面から運ばれ てきた土砂が有脚式離岸堤の沖側直近において2012年9 月から2021年11月まで連続的に堆積していたが、2022年 11月までに一挙に3万 m³もの土砂が深海へ流出して失わ れた.その場合、縦断形の変化データより、砂が堆積し て沖合の海底勾配が限界勾配である1/1.9より急になると 海底面が不安定になり、海底地すべりとして砂の沖向き 流出が起こることが分かった.

REFERENCES

- 宇多高明、山本幸次:湖および湾内に発達する砂嘴 地形の変形特性、地形、Vol.7, pp.1-22, 1986. [Uda, T. and Yamamoto, K.: Spit formation in lake and bay, *Trans. Japan. Geomorphological Union*, Vol. 7, pp. 1-22, 1986.]
- 宇多高明,山田義仁,村井寛昌,大谷靖郎,五十嵐 竜行,大木康弘,三波俊郎:下新川海岸の黒部川河 ロおよび荒俣地先での深海への土砂流出の実態,土 木学会論文集 B2(海岸工学), Vol.73, No.2, pp.I_739–I_744, 2017. [Uda, T., Yamada, Y., Murai, H., Ohtani, Y., Igarashi, T., Ooki, Y. and San-nami, T.: Sand discharge into deep sea at Kurobe River mouth and Aramata area on Shimoni-ikawa coast, *Journal of Japan Society of Civil Engineers, Ser. B2 (Coastal Engineering)*, Vol. 73, No. 2, pp. I_739–I_744, 2017.]
- 3) 宇多高明,岡嶋康子,宮島祥子,大谷靖郎,繁原俊弘,芹 沢真澄:深海への土砂流出軽減策としての離岸堤背 後での土砂掘削-下新川海岸荒俣地先での検討-,土

木学会論文集 B2(海岸工学), Vol.74, No.2, pp.I_907–I_912, 2018. [Uda, T., Okajima, Y., Miyajima, S., Ohtani, Y., Shigehara, T. and Serizawa, M.: Excavation of cuspate foreland behind detached breakwater to reduce offshore sand discharge into deep ocean, *Journal of Japan Society of Civil Engineers, Ser. B2* (*Coastal Engineering*), Vol. 74, No. 2, pp. I_907–I_912, 2018.]

 宇多高明,山田義仁,村井寛昌,大谷靖郎,五十嵐 竜行,大木康弘,三波俊郎:下新川海岸の生地鼻に 造られた有脚式突堤の堆砂効果の現地実測,土木学 会論文集 B2(海岸工学), Vol.73, No.2, pp.I_697-I_702, 2017. [Uda, T., Yamada, Y., Murai, H., Ohtani, Y., Igarashi, T., Ooki, Y. and San-nami, T.: Field investigation on sand deposition by groin of pile structure constructed at Ikujibana on Shimoni-ikawa coast, *Journal of Japan Society of Civil Engineers, Ser. B2* (*Coastal Engineering*), Vol. 73, No. 2, pp. I_697–I_702, 2017.]

> (Received March 14, 2024) (Accepted July 18, 2024)

QUANTITATIVE EVALUATION OF SAND DISCHARGE INTO DEEP SEA IN ARAMATA AND IKUJI AREAS OF SHIMONI-IKAWA COAST

Hiroyuki KUDO, Takaaki UDA, Yu-ichi TAKAMURA and Takahiro HORIGUCHI

At the mouth of the Kurobe River flowing into Toyama Bay, alluvial sand from the river discharges into the deep sea through the steep seabed near the mouth along with the discharge of sand into a steep seabed offshore of the Aramata area located immediately south of the mouth. The rest of the sand discharged from the mouth is transported southward and finally discharges into the deep sea in the Ikuji area located south of the Kurobe River. Thus, shore protection of these areas closely relates to the longshore sand movement and offshore discharge of sand. Selecting the Aramata and Ikuji areas as the study area, beach changes were analyzed using the NMB survey data. As a result, it was found in the Ikuji area that 3×10^4 m³ of sand discharged at a once offshore of the detached breakwater of pile structures, and the seabed became unstable when the seabed slope exceeds 1/1.9, causing the landslide on the seabed.