# バーム形成・侵食時の岸沖漂砂量分布の簡易モデル

Simple Modeling of Cross-shore Sediment Transport Rate for Berm Formation and Erosion

# 鈴木崇之<sup>1</sup>•栗山善昭<sup>2</sup>

# Takayuki SUZUKI, Yoshiaki KURIYAMA

The spatial distributions of the cross-shore sediment transport rate for berm formation and erosion were examined using a 2.5-year data set of beach profiles. The investigation area was set from the maximum wave run-up position to the shoreline position at the mean tide level. The cross-shore sediment transport rates for berm formation and erosion were modeled with the offshore wave energy flux and the berm height, respectively. Moreover, the model was applied for the calculation of a one-month beach profile change. The results revealed that the model well predicts the beach profile change of the berm formation and erosion in a qualitative sense.

## 1. はじめに

波打ち帯を含む前浜の地形形状は,波の遡上や流下に 伴う漂砂により変化し,これら岸向き・沖向き漂砂の割 合の差により決定される.バームは干潮時の汀線位置か ら満潮時の波の遡上限界の領域で形成される堆積地形で あり,平均海底勾配に比べて海側に急勾配,陸側に緩勾 配(時には逆勾配)の斜面を持つ.バームは静穏な波が 続くと形成され(例えば,Thomas・Baba, 1986;柳嶋 ら,1990),荒天時などのバーム頂部を超える長周期波 によりそれは消失する(例えば,加藤・柳嶋, 1992).

波打ち帯での漂砂量についての検討は多く行われてお り(例えば, Masselink・Hughes, 1998; Puleoら, 2000), 著者らもバームの形成時・侵食時の漂砂量分布の違いに ついての検討を行っている(鈴木ら, 2007).また,波 打ち帯の漂砂量式や地形変化モデルについても検討がな されている(例えば,砂村, 1983; Nielsen, 2002; Larsonら, 2004).しかし,波打ち帯の流体運動は複雑 であることから,漂砂量やバームの形成・侵食を含む地 形変化を適切に評価できるものは未だ存在しない.

本研究では波崎海岸にて取得された,2.5年間の地形 断面データから抽出されたバーム形成時および侵食時の 地形断面を用いて岸沖漂砂量分布を算出し,それぞれの 分布形状を沖波エネルギーフラックスおよびバーム高を 用いてモデル化した.さらに,これらのモデルを用いて 1ヶ月間の波打ち帯の地形変化を計算し,バーム形成と 侵食の様子を観測結果と比較した.

#### 2. 現地観測データの概要

茨城県の波崎海岸に位置する波崎海洋研究施設 (HORS, 図-1)では、長さ427mの観測桟橋に沿って、 休日を除く1日1回地形断面を計測している.陸上部はス タッフとオートレベルを用いて測量し、海域部は質量約 3kgのレッドを用いて測量を行っている.また、沖波波 浪は鹿島港沖の水深約24mの地点(図-1)に設置された 超音波式波高計により、2時間毎に観測されている.

本研究では、計測された1987年8月から1990年1月まで (2年半)の地形断面データおよび鹿島港沖にて観測され た沖波波浪データを解析に使用した。

図-2に汀線付近における解析期間中の平均地形断面と その標準偏差を示す.なお、岸沖方向位置(x)はHORS 固有の座標軸である.また、高さの基準(D.L.)は波崎 港工事基準面(T.P.-0.687m)であり、観測地点における 干潮位,平均潮位,満潮位はそれぞれ-0.196m,0.651m, 1.252mである.平均地形断面と平均潮位が交わる岸沖 方向距離はx=9.5mである.HORS周辺の底質粒径は岸 沖方向にほぼ一様であり、その中央粒径は0.18mmであ る(加藤ら,1990).図中,x=-20mから5mの範囲で標



図-1 波崎海洋研究施設(HORS)の位置

<sup>1</sup> 正 会 員 工(博)(独)港湾空港技術研究所研究官 海洋・水 工部沿岸環境研究領域沿岸土砂管理研究チー

<sup>2</sup> 正 会 員 工(博)(独)港湾空港技術研究所 海洋・水工部沿 岸環境研究領域沿岸土砂管理研究チームリー ダー





準偏差がやや高くなっているけれども,これは汀線付近 においてバームの形成,侵食が発生しているためである. 沖波のエネルギーフラックスは,鹿島港沖にて計測さ れた有義波高および有義波周期を用いて算出した(例え ば,栗山・伊東,2004).解析期間中の有義波高は0.37 mから5.66mの幅で変動し,有義波周期は4.88sから14.98 sの幅で変動していた.それぞれの平均値は1.65m, 8.51 sであった.

波の遡上高は加藤・柳嶋(1992)が提案した,汀線付 近における水位上昇量,長周期波の遡上および入射波の 遡上を考慮した算定式を用いて算出し,地形断面と交わ る地点を遡上位置とした.なお,この提案式では,汀線 位置よりもやや沖側の地点(x=22m)において観測さ れた水位を用いており,この水位には天文潮位,気圧偏 差および風の吹き寄せによる水位上昇,wave set-upが 含まれている(柳嶋ら,1988).本研究では,算出され た遡上高のうち,日最大値を波の最大遡上高として用い た.

# 3. バームの形成と侵食

HORSにて観測された地形断面から、バーム形成時お よび侵食時のデータを抽出した.加藤・柳嶋(1992)は、 1987年8月から1990年1月までの地形断面データより219 ケースのバーム形成、58ケースのバーム侵食を抽出して いる.そこで、本研究においてもこれら抽出された地形 断面データを用いて、バーム形成時、侵食時の岸冲漂砂 量分布を算出すると共に、それぞれのモデル化を行った.

### (1) 岸沖漂砂量分布

本研究では岸沖方向の解析範囲をバームの形成と侵食 の地形変化が含まれるように設定し,解析を行った.陸 側境界は波の最大遡上高と地形断面が交わる岸沖方向位 置とし,沖側境界は平均潮位(D.L.,0.651m)と地形断 面が交わる位置と設定した.陸側,沖側境界の位置は,





波の大きさや地形断面の変化に伴い移動することから, 陸側境界から沖側境界までの距離(X)を用いて岸沖方 向位置(x)を無次元化し,陸側境界をx/X=0.0,沖側境 界を x/X=1.0と定義して解析を行った.

岸沖漂砂量は、鈴木ら(2007)と同様に式(1)を用いて、 地形測量が行われる最も陸側である海岸砂丘の袂 (x=-115m)から沖に向けて、岸向きおよび沖向きの岸 沖漂砂量をそれぞれ正および負として計算した。

$$\left[\mathcal{Q}(i,t) - \mathcal{Q}(i-1,t)\right] = \gamma \left[z(i,t) - z(i,t-1)\right] \frac{\Delta x}{\Delta t}, \quad (1)$$

ここで、Qは単位幅当りの岸沖漂砂量、 $\gamma$ は単位体積当 りに占める砂の割合( $\gamma = 0.7$ , Nielsen, 1992)、zは地盤 高さ、 $\Delta x$ は岸沖方向単位長さ、tは時間、iは岸沖漂砂量 が算出される岸沖方向位置である。HORS周辺の地盤形 状はほぼ2次元的であることから(Kuriyama, 1991)、沿 岸漂砂による地形変化は小さいと考え、ここでは無視し た.したがって、地形断面は岸沖漂砂によってのみ変化 していると仮定し漂砂量を算出した。

抽出されたバーム形成時(219ケース)および侵食時 (58ケース)の地形断面を用いて算出した,平均岸沖漂 砂量分布を図-3に示す.図中のエラーバーは標準誤差で ある.それぞれの形状の特徴は,沖側境界をx=25mと 固定して計算した鈴木ら(2007)とほぼ同一であった.

バーム形成時,岸沖漂砂量はx/X=0.0から0.7辺りまで 徐々に増加しており,これはこの範囲にバームが形成さ れることを示している.x/X=0.7よりも沖側での漂砂量 はほぼ一定値であった.バーム侵食時は,岸向きの漂砂 量がx/X=0.15においてピークを持ち,x/X=0.0から0.15 ではバームの侵食にも関わらず砂が堆積していた.x/X=0.15から0.26にかけてその値は減少し,x/X=0.26より も沖側では沖向きの漂砂量となり,x/X=0.7辺りまで増 加していた.x/X=0.7よりも沖側ではほぼ一定であった. これは,遡上した波がバーム頂部を超え,頂部の砂の一 部が陸側に運ばれると共に、引き波によってバーム全体 が沖側に流されていくためと解釈できる.

#### (2) 岸沖漂砂量分布のモデル化

次に,前節において算出したバーム形成時および侵食 時の岸沖漂砂量分布(図-3)のモデル化を行う.ただし, 本モデルは沖側境界とした平均潮位が位置する岸沖方向 位置よりも陸側が適用範囲となる.

バームは、静穏時に浮遊砂よりも掃流砂の方が卓越し、 岸向きの漂砂量が卓越することにより形成されると考え られる.したがって、バーム形成時の岸沖漂砂量は沖波 エネルギーフラックスと関係があると推測される.そこ で、岸沖漂砂量がほぼ一定となるx/X=0.7での岸沖漂砂 量と沖波エネルギーフラックスの関係を図-4に示す.た だし、バームは数日から長い場合で2週間程度かけて徐々 に形成されることから、ここでは抽出されたバーム形成 日を含む前3日間の平均値を用いることとした.両者の 間には、沖波エネルギーフラックスが大きいほど岸向き の漂砂量が増加する弱い関係が見られた(R=0.24).

$$Q_{f\,0.7} = 1.15 \times 10^{-7} E_f + 0.49,$$
 (2)

ここで, *Q<sub>f,07</sub>はx/X=0.7*での岸沖漂砂量, *E<sub>f</sub>は沖波エネ* ルギーフラックスである.

以上より、バーム形成時の岸沖漂砂量分布を次のよう にモデル化した. x/X=0.0からおおむね漂砂量が一定値 となるx/X=0.7までは、原点(x/X=0.0, Q=0.0)を始 点としてx/X=0.7での漂砂量の値を頂点とする上に凸の 2次関数とし、x/X=0.7から1.0まではx/X=0.7における漂 砂量の値で一定になるとした(**図-3**中の太実線).

一方、バーム侵食後はバーム頂位置よりも陸側部分が やや堆積し、バーム部分が侵食されることで前浜地形断 面はほぼ一様となり、その勾配は汀線付近の平均勾配と ほぼ同一の値となる(鈴木ら、2007). ここで、バーム 頂位置は陸側境界および沖側境界と地形断面が交わるそ



図-4 バーム形成時におけるx/X=0.7での沖波エネルギーフ ラックスと岸沖漂砂量の関係

れぞれの点を結んだ直線と地形断面の距離が最大となる 岸沖方向位置とし,また,その直線からバーム頂までの 距離をバーム高と定義する(図-5中模式図参照).

バーム侵食時に発生するx/X=0.0から0.15での堆積お よびx/X=0.15から0.7での侵食はバーム部分の砂の移動 に伴って発生することから、それぞれの土量はバーム高 と関係があると推測される。そこで、この陸側、沖側境 界と地形断面が交わる点を結んだ直線と地形断面に挟ま れた部分の面積のうち、直線よりも下側に位置していた 部分を堆積部、上側に位置していた部分を侵食部と定義 し(図-5中模式図参照)、それぞれの面積とバーム高の 関係を図-5に示す。ただし、ここでのバーム高は侵食が 発生した前日の地形断面より算出した。図より、堆積部、 侵食部共にバーム高が大きくなるに従い、面積も増加す る関係が見られた(それぞれR=0.78, R=0.45)。

それぞれの部分の面積とバーム高には比例関係が見られたことから、バーム侵食時において岸向き漂砂量がピークとなる*x/X*=0.15、および沖向き漂砂量がおおむね一定となる*x/X*=0.7での岸沖漂砂量はバーム高と関係があ







図-6 バーム侵食時におけるx/X=0.15およびx/X=0.7でのバー ム高と岸沖漂砂量の関係

ると推測される. そこで, x/X=0.15および0.7での漂砂 量とバーム高との関係を20-6に示す. x/X=0.15におい ては, バーム高の増加と共に岸向きの漂砂量も増加する 関係が見られた (R=0.51). また, x/X=0.7においては, バーム高の増加と共に沖向きの漂砂量が増加する弱い相 関関係が見られた (R=-0.29).

$$Q_{e\_0.15} = 2.06B_h - 0.29,$$
(3)  
$$Q_{e\_0.7} = -3.07B_h - 1.17,$$
(4)

ここで、 $Q_{\epsilon,0,1}$ および $Q_{\epsilon,0,7}$ はx/X=0.15および0.7での岸沖 漂砂量であり、 $B_{h}$ はバーム高である.

以上より、バーム侵食時の岸沖漂砂量分布を次のよう にモデル化した. x/X=0.0から0.7までは、原点(x/X=0.0, Q=0.0)から岸向き漂砂量がピークとなるx/X=0.15で の漂砂量の値を通り、おおむね漂砂量が一定値となる x/X=0.7での漂砂量の値に至る3次関数とし、x/X=0.7か ら1.0まではx/X=0.7における漂砂量の値で一定になると した(図-3中の太破線).

バーム形成時および侵食時の岸沖漂砂量分布形状はそ れぞれ沖波エネルギーフラックスおよびバーム高により モデル化されたけれども、両モデルは形成時と侵食時の 個別の算定式である.したがって、日々の波浪条件と地 形形状からバームが形成されるか侵食されるかを判断す る必要がある.

バームの侵食は、バーム頂を越えるような波が来襲し た際に発生することから(加藤・柳嶋、1992)、バーム 頂の地盤高と波の遡上高の関係から両者を判別すること ができると考えられる.図-7にバーム形成時および侵食 時のバーム頂の地盤高と波の最大遡上高の関係を示す. 図中の直線は判別分析により算出したものである.

$$R_E = 0.634 B_E + 0.814, \tag{5}$$

ここで、 $R_{\epsilon}$ は波の最大遡上高、 $B_{\epsilon}$ はバーム頂の地盤高である.



図より,バーム侵食時は形成時よりもおおむね高い地 盤高まで波が遡上しており,日々のバーム頂の地盤高と 波の最大遡上高からバームの侵食が発生するかどうかを 判断することができる.加藤・柳嶋(1992)によっても 同様の関係図が作成されているけれども,岸沖境界を設 定せずにバーム頂位置を抽出していることから,バーム 形成時において今回設定した陸側境界よりもさらに陸側 の地形形状をバーム形状として抽出しているケースもあ ることなどから,プロット位置は多少異なるものの図-7 と同様の関係を報告している.

#### 4. 現地観測データとの比較

前章において導出されたバーム形成時,侵食時の岸沖 漂砂量分布モデル,および両者の判別式を用いて地形変 化の計算を行った.ここでは1988年5月1日の地形断面を 初期地形とし,1ヶ月間の計算を行った.

時間間隔は1日とし、1日平均した沖波エネルギーフラッ クス、および波の最大遡上高を用いた.ここでは、まず、 式(5)によりバームが形成されるか否かを判別し、その 後、それぞれの算定式により岸沖漂砂量分布を算出し、 地形形状を求めた.計算範囲は、陸側境界である波の最 大遡上高と地形断面が交わる位置から沖側境界である平 均潮位と地形断面が交わる位置までとした.バーム形成 時および侵食時の計算結果を観測結果と共にそれぞれ図 -8、9に示す.

バーム形成時はバーム高がやや過大評価され、また、 バーム頂が約5m岸側に形成されているけれども、計算 結果と良く一致していることがわかる.また、侵食時は 22日のバーム形状の陸側(x=-40mあたり)が観測結果 と合っておらず、侵食量もやや過小評価されているけれ ども、侵食されてゆく様子についてはおおむね良く一致 している.22日のバーム陸側の地形形状に見られる相違 は、計算により算出された波の最大遡上高と来襲した最 大波による遡上高に誤差が生じていると考えられること、



**図-8** バーム形成時の地形断面変化, (a)計算結果, (b)観測 結果



図-9 バーム侵食時の地形断面変化, (a)計算結果, (b)観測 結果

また,本モデルは式(5)によるバーム頂の地盤高によっ て算出される波の遡上高が基準となり,その高さ以上に まで波が遡上した場合にのみバームの侵食が発生するた め,バーム高が高く算出された場合にはバーム侵食は発 生しにくくなることなどの影響により生じた,地形断面 観測結果との差が蓄積されてしまった結果であると考え られる.

## 5. まとめ

茨城県波崎海岸に位置する,波崎海洋研究施設(HORS) において観測された1987年8月から1990年1月までの地 形断面より抽出された,219ケースのバーム形成および5 8ケースのバーム侵食を用いてバーム形成時および侵食 時の岸沖漂砂量分布を算出し,それぞれの漂砂量分布の モデル化を行った.岸沖方向の解析範囲は,波の最大遡 上位置(陸側境界)から平均潮位が位置する地点(沖側 境界)までとし,岸沖方向位置(x)は境界間の距離(X) を用いて無次元化し,陸側境界をx/X=0.0,沖側境界を x/X=1.0と定めた.以下に主要な結論を示す.

(1) バーム形成時の岸向き漂砂量はx/X=0.0から0.7ま で増加する. バーム侵食時,岸向き漂砂量はx/X=0.15でピークを持ち,その後岸向き漂砂量は減少し,x/X=0.26よりも沖側では沖向きとなり,x/X=0.7辺りまで増 加していた. 両者ともx/X=0.7から1.0まではx/X=0.7で の値でほぼ一定であった.

(2) バーム形成時の岸沖漂砂量分布は沖波エネルギー フラックスを用いて,また,バーム侵食時の岸沖漂砂量 分布はバーム高を用いてモデル化された.

(3) 本モデルを用いて, 平均潮位が位置する岸沖方向

位置よりも岸側の地形断面変化を1ヶ月間計算し観測結 果と比較した結果,バームの形成および侵食も含めて定 性的には良く一致した.

謝辞:本研究で使用した地形断面データは波崎海洋研究 施設に常駐した当所沿岸土砂管理研究チーム(旧漂砂研 究室)のメンバーならびに㈱エコーの観測補助員によっ て取得されたものである.また,沖波波浪データは国土 交通省関東地方整備局鹿島港湾・空港整備事務所と独立 行政法人港湾空港技術研究所海象情報研究チームより提 供されたものである.ここに記して謝意を表する.

#### 参考文献

- 加藤一正・柳嶋慎一・栗山善昭・磯上知良・村上裕幸・藤田 誠(1990):砕波帯内の底質粒度の変動特性 波崎海洋観 測施設における現地観測,港湾技術研究所報告,第29巻, 第2号, pp.37-61.
- 加藤一正・柳嶋慎一(1992):長周期波によるバームの侵食, 土木学会論文集, No.452/II-20, pp.41-50.
- 栗山善昭・伊東啓勝(2004):波崎海洋研究施設で観測され た断面変化の卓越周期の変動特性,海岸工学論文集,第 51巻, pp.516-520.
- 鈴木崇之・竹内麻衣子・友田尚貴・山口里実・栗山善昭 (2007):バーム形成時および侵食時における岸沖漂砂量 分布特性,海岸工学論文集,第54巻, pp.486-490.
- 砂村継夫(1983): Swash zoneにおける岸沖漂砂量の算定式, 第30回海岸工学講演会論文集, pp.214-218.
- 柳嶋慎一・加藤一正・磯上知良・村上裕幸(1988):波によ る汀線付近の水位上昇量に関する現地観測,海岸工学論 文集,第35巻, pp.123-127.
- 柳嶋慎一・加藤一正・村上裕幸(1990):バーム形成に関す る現地観測,海岸工学論文集,第37巻,pp.359-363.
- Kuriyama, Y. (1991) : Investigation of cross-shore sediment transport rates and flow parameters in the surf zone using field data, Report of the Port and Harbour Research Institute, Vol.30, No. 2, pp.3-58.
- Larson, M., Kubota, S. and Erikson, L. (2004) : Swash-zone sediment transport and foreshore evolution: field experiments and mathematical modeling, Marine Geology, 212, pp.61-79.
- Masselink, G. and M. Hughes (1998) : Field investigation of sediment transport in the swash zone, Continental Shelf Res., Vol.18, 10, pp.1179-1199.
- Nielsen, P. (1992) : Coastal bottom boundary layers and sediment transport, World Scientific, River Edge, N. J., 324 pp.
- Nielsen, P. (2002) : Shear stress and sediment transport calculations for swash zone modeling, Coastal Engineering, Vol.45, pp.53-60.
- Puleo, J.A., R.A. Beach, R.A. Holman and J.S. Allen (2000) : Swash zone sediment suspension and transport and the importance of bore-generated turbulence, J. Geophys. Res., Vol.105, C7, pp.17021-17044.
- Thomas, K.V. and M. Baba (1986) : Berm development on a monsoon-influenced microtidal beach, Sedimentology, Vol.33, 4, pp.537-546.