

西日本工業大学 正赤司 信義
山口大学工学部 正斎藤 隆
西日本工業大学 正石川 誠

主文摘要：もぐり斜直噴流による洗掘形状のスケールは噴出口と初期砂面間の距離によって、又洗掘の進行は、後期において、洗掘孔よりふき上げられた流れによってもたらされた水流状態の砂移動に規定される。著者らは示したが、本文はこゝまでに検討されていない洗掘の進行に対する水深の影響を実験的に検討するものである。

実験の概要：洗掘の進行過程を装置前面よりモニ

タードライビデオカメラにて撮影し、電子機器によって形状の読み取りを行った。又、堆積頂部の流速は経時プロペラ流速計にて測定した。

実験結果：図2はノズル ($B_0 = 2\text{ cm}$) より砂面までの距離 $R/B_0 = 2.5$ 、砂面上水深 $H/B_0 = 5.5$ の水深条件で形状の時間的変化をみたものである。1分程度では堆積部形状は三角形状であるが、堆積頂の増大に伴って頂部水深が減少し、頂部流速が増すため堆積が前から台形状へと変形していく。このとき洗掘孔からの多量の浮遊砂を含むふき上げ流れは水面に倒せられて水平に変向する。

浮遊砂は堆積斜面及び堆積頂前線部に沈降し、堆積頂部の砂粒子は水流状態ごとに堆積形状を運送される。水深が大きくなると堆積形状は三角形状で、洗掘の進行は三角形頂部をこころる水流砂量によって決定されるので著しい洗掘の進行はみられないが、だが、水深が深くなると堆積頂上の砂移動が掃流状態となることによって、洗掘の進行の度合が大きくなる。図3は堆積頂高と Z_p/B_0 と最大洗掘深 h/B_0 の関係を示したもので、堆積形状が三角形状の場合と台形状の場合と比較したものである。比較データは水深条件のみ変えたもので、水深 H が浅い場合でも堆積部が台形状になるまずはその変化はほとんど同じで、水深の影響がみられる。又、図2にもみたように台形状の堆積高はほとんど一定であり、台形前線部に沈降した砂粒子がそのまま掃流されてしまうことがうかがわれる。堆積形状の変形限界は砂堆工付近の流れと砂粒子の移動限界に基づく被削工れ由ばなるが、堆積高の限界は本図より求められる。

図4は最大洗掘深の時間的变化をみた図で、図中の波線は図3を判別した堆積形状の変形時期である。変形前での洗掘深はほぼ同じであるが、

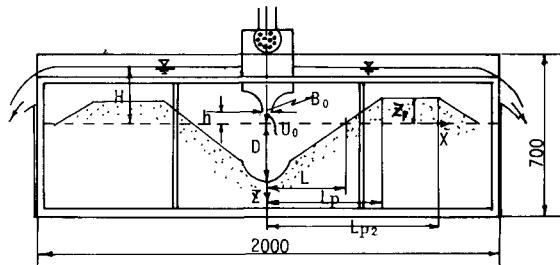


図1 実験装置及び記号の説明

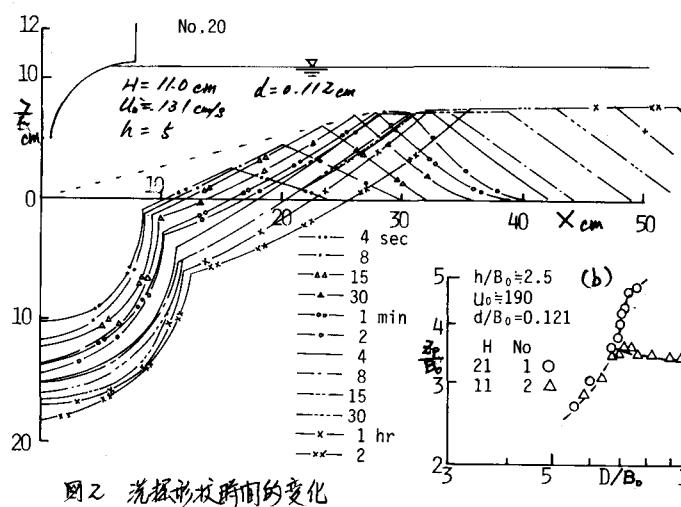


図2 洗掘形状時間的変化

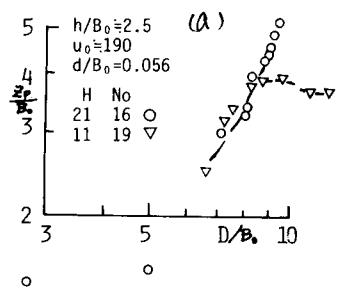


図3 砂堆頂高
最大洗掘深の関係

変形後の洗掘深の変化率は水深の大きさによって較べてかなり大きくなる。たゞ。

図5は洗掘穴長さ L/B_0 と最大洗掘深 D/B_0 の関係を示したものである。堆積部が三角形状の場合の実験は台形状の場合の実験に包含された形になる。たゞ。この関係は洗掘孔スケールを示すもので、洗掘孔前面に幼く流れによる力と砂堆積土圧合力との釣り合いで規定されるものである。厳密にいえば、洗掘孔形状が同一流スケールであるても、三角形頂部が削られた台形状の洗掘孔砂面での土圧合力は三角形状の場合に比べて減少し、流れによる力と土圧合力との釣り合う位置は合致しないと思われるが、洗掘孔内の流れは複雑で、噴流の動揺を伴う非常に強い渦が存在するためは、ヨリと差異は認められるが、た。

水深の影響をとらえて洗掘特性を明らかにしていくために洗掘孔内ならびに砂堆積部付近の流れの把握が重要であることはいうまでもない。洗掘孔内の砂面は上述のように流体力と土圧力のバランスによつて規定されるが、噴流の動揺によつて砂面は安定せず、流速の測定は行つにくい。このため境界面を固定する固定床洗掘模型を設置することが考えられるが、こままでの実験では、噴水流は洗掘孔内に追入せず、走み更に洗掘孔砂面上部に現われた。強制的外乱を与えると反対側に走み更を生じ、洗掘孔直下に突入せることには困難である。

た。移動床による洗掘実験では堆積部の対称性が損なはれて、たゞ、噴出流は洗掘孔内に突入し洗掘孔内ではほぼ均等に左右に動揺する。又噴出流両側の水位の対称性についても同様である。これは洗掘孔内の砂粒子と流れの相乗作用による非常に強い渦の出現によるものと考えられ、單純に移動床を固定床に置き換えても移動床での流れを再現できることが意味してある。図6は砂堆積上の速度分布の一例で、No.16の図は堆積形状が台形のとき、No.17は三角形のときの結果である。ハザード速度分布はほとんど一樣であるが、強度変動速度が前後的に顕著であった。これは洗掘孔内からふき上げられた流れが水槽によって水平に走り去らざると共に砂堆積斜面の存在による水深の減少によつて加速流に罹るところによつて速度が一様化され、洗掘孔内の高周波の渦が削えられ、噴出流の動揺に伴つて低周波の変動が現われたものと考える。

あとがき：或い水深に沿つて段落流れを空気混入の影響をとり除いた形で単純化して直接もぐり噴流として水深の影響を検討したのがである。砂堆積水深が或い場合、砂粒子は深い場合浮流形式となるが、砂堆積上を拂流形式で流送される。このため、著しく洗掘深の増大がみられた。又、砂堆積上の速度分布は流れの幅が狭まるため堆積部の形状に因らずほとんど一樣である。今後、洗掘孔内の流れの測定とともに噴水流の動揺性とともに水深が或い場合の洗掘特性を定量的に把握していただき。

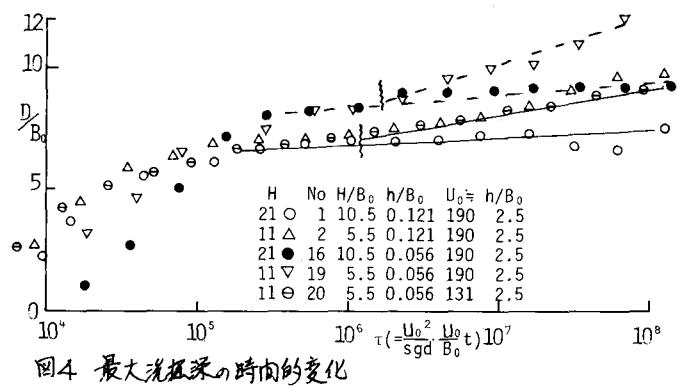


図4 最大洗掘深の時間的变化

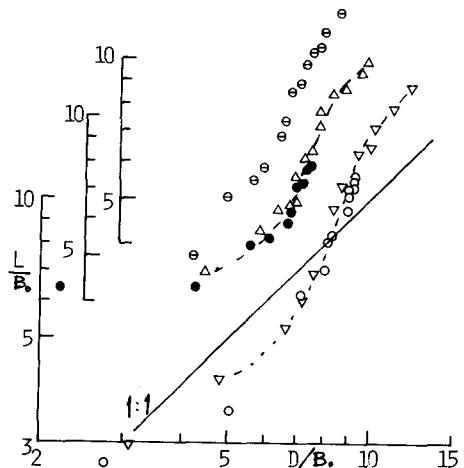


図5 洗掘穴長さと最大洗掘深の関係

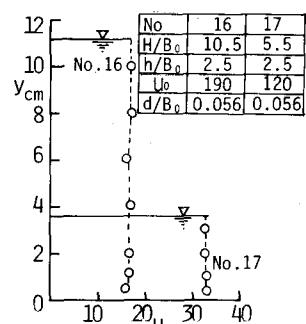


図6 砂堆積上の速度分布