モノパイル式洋上風力発電設備の基礎周辺地盤における 局所洗掘に関する実験的検討 Experimental Study on Local Scouring in Ground around the Foundation of a Monopile Offshore Wind Turbine

19N3100025H 陳 暁悦 (海岸・港湾研究室) Syaoyue CHEN/Coastal Engineering Lab

Key Words : monopile, local scour, large hydraulic experiment, numerical simulation, scour protection

1. 研究背景

洋上風力発電設備の支持構造物の構造形式の一つで あるモノパイル式構造は,基礎地盤の局所洗掘により, 風車全体系の固有振動数が変化し、発電設備の機能を 損なう可能性がある.そのため,洗掘を防止すること は非常に重要となる.円柱周りの洗掘に関するメカニ ズムならびに対策の検討については、Petersenら¹や、 Chenら², Sumerら³などがあり,洗掘深,洗掘範囲に影 響する要因は、円柱周りの局所的な流速、底面せん断 力の増加と関係する最大洗掘深と指摘され、重要なパ ラメータとしてKC数などが挙げられているが、有効な 洗掘防止工に関する定量的な評価方法はまだ見当たら ない.一方で、波や流れによる洗掘は複数の相似則が 絡む事象であり、模型実験を行う際縮尺影響を受ける. そこで本研究は、有川ら4の1/13スケール大規模実験に 対し、1/65・1/130の2種類のスケールで実験を行い、今 後の海上円柱構造物の設計時および関連実験を行う際, 相似則について大事なパラメータを確認することを目 的とする. さらに数値計算を用いて最大洗掘深及びそ の発生地点と海象条件の関係、洗掘防止工の有効性に ついて検討することを目的とした.

2. 模型実験

(1) 相似則について

有川ら⁴の1/13スケールの大規模実験に模して、本実 験で使用された地盤材料などの条件を設定し、**表-1**に示 す.砂地盤の粒径は山野ら⁵に倣い、式(1)により沈降速 度を求め、式(2)により沈降速度を相似させて選定した.

$$w_{0} = \sqrt{sgd_{N}} (0.954 + \frac{5.12}{S_{*}})^{-1}$$
$$S_{*} = \frac{d_{n}}{4\nu} \sqrt{sgd_{N}}$$
(1)

$$\frac{w_{0m}}{w_{0p}} = (l_m/l_p)^{1/2}$$
 (2)

ここで、 $s: 砂の水中比重, g: 重力加速度, <math>d_N:$ 名目 粒径 (= d/0.9, d: 底質粒径), $\nu:$ 動粘性係数, w_0 :沈降速度, l:代表長, m:模型, p:原型. 洗掘防止工(図-1)は、フィルター層とアーマー層の 2層構造となる、フィルター層の砕石は砂地盤と同じ く、式(1~2)により、沈降速度の相似から粒径を選定し た、アーマー層は、フィルター層より荒い粒径の砕石 を使用し、現地施工時に使用されているアーマー層の 重量と相似させ、使用量を定める.

	有川ら ⁴の 大規模実験	中規模実験	小規模実験
スケール	1/13	1/65	1/130
円柱直径	500 mm	100 mm	50 mm
砂地盤中央 粒径	0.15 mm	0.125 mm	0.025 mm
フィルター 層代表粒径	10 mm	7 mm	3 mm
アーマー層 代表粒径	20 mm	16 mm	7 mm
アーマー層 重量 (1.75D の場合)	94670 g	94.67 g	757.4 g

表-1 地盤材料条件



2020年度 中央大学大学院理工学研究科都市環境学専攻 修士論文発表会要旨集(2021年2月)

(2) 小規模実験(1/130スケール)

水路断面図を図-2に示し、実験海象条件を表-2に示す. 流れのみ作用する4ケースと、波浪のみ作用する4ケース の実験を行った.実験時間は、地盤変形が平衡状態に なるまでに必要とされる1時間とする.

洗掘防止工設置無しのcasel,2の実験前後砂地盤変形量 を図-4に示す.ここで,洗掘深は実験開始時の地盤高を 0とする時の変化量であり,侵食を負とし,堆積を正と する.洗掘防止工設置無しの条件では,流れの作用が より洗掘深への影響が大きいと考えられ,流れのみ作 用したcase1では最大洗掘深およそ3.5cmであり,円柱の 右側で計測された.波浪のみ作用したcase2では,砂地 盤全体的に洗掘を受けたが,最大洗掘深は1.8cmとなる. 洗掘防止工設置有りのケースは,フィルター層の落石 により洗掘深の提言が見られた.また,各ケースの結 果からは,洗掘防止工による大幅な洗掘の低減効果が 確認できる.また,洗掘防止工の範囲が狭いほど,洗 掘深が小さくなるが,洗掘範囲も狭くなる傾向が見ら れる.

(3) 中規模実験(1/65スケール)

水路断面は小規模実験と同様に設定し,図-3に示す. 海象条件などの諸条件を表-3に示す.実験時間は2時間 とする.

ここで,流れを作用した洗掘防止工設置無しのcasel の実験前後砂地盤変形量を図-4に示す. Caselでは,小 規模実験の同条件ケースとほぼ同様な馬蹄型の洗掘痕 が見られ,最大洗掘深が5.6 cmとなる.最大洗掘深が測 られた場所は,小規模実験とほぼ一致する.洗掘防止 工設置有りのケースでも,小規模実験の結果との一致 が見られる.

(4) 既往実験との比較

上記の洗掘防止工設置無しの実験(図-4)の最大洗掘深 及びその最大洗掘深の発生場所は、有川ら⁴の大規模実 験とはともに一致している.ここで、本実験で採用し た相似則と、相似させたパラメータの妥当性が確認で きる.

さらに、図-5に、既往実験結果に基づくKC数及び最 大洗掘深の関係を示し、本実験結果と比較する.ここ

表-2 小規模実験(1/130スケール)諸条件

	海象条件				洗掘防止工
case	水位	波高	周期	流速	サイズ
1	21.5 cm	-	-	0.12 m/s	なし
2		8.2 cm	1.23 s	-	なし
3		-	-	0.12 m/s	1.25D(0.75D)
4		8.2 cm	1.23 s	-	1.25D(0.75D)
5		-	-	0.12 m/s	1.75D(1D)
6		8.2 cm	1.23 s	-	1.75D(1D)
7		-	-	0.12 m/s	2.25D(1.5D)
8		8.2 cm	1.23 s	-	2.25D(1.5D)



図-3 中規模実験(1/65 スケール)断面図

表-3 中規模実験(1/65 スケール)諸条件

	海象条件		洗掘防止工	14.4
case	水位	流速	サイズ	イナント
1	43 cm	0.17 m/s	なし	
2		0.17 m/s	1.25D(0.75D)	
3		0.17 m/s	1.75D(1D)	
4		0.17 m/s	2.25D(1.5D)	
5		0.17 m/s	なし	PIV 流速計による 断面流速の計測



2020年度 中央大学大学院理工学研究科都市環境学専攻 修士論文発表会要旨集(2021年2月)

で、KC = UT/D, Uは流速, Tは周期, Dはモノパイ ル直径であり, Sは最大洗掘深である. Sumerら³による 実験式も図-5に示す. Sumerら³の実験式は, KC < 6の 小さい波に適用できないが,本実験の結果から見る と, KC < 6の場合は,洗掘深は比較的に横ばいの傾向 があり,緒方ら⁹の実験と比較的に一致している.一方 で,流れ場の場合は,十分時間をかけて平衡状態まで 実験を行えば,最大洗掘深はほとんど流速と関係な く, S/D = 1近くになっていることがわかり,周期が 十分長い場合,洗掘深の変化は流速と関係なく,平衡 状態に達すると考えられる.

(5) PIV流速計による流速の測定

本実験は、PIV流速計を使用し、円柱中心からのxz方 向縦断面と底面の流速分布を計測した.実験断面図を 図-6に示す.中規模実験と同じ実験地形において、底 面から5 cm離れてレーザーを照射しシート光が得ら れ、水路底面からハイスピードカメラを用いて撮影す ることにより測定を行った.ハイスピードカメラの撮 影時間間隔dtは600µsであり、解析解像度は32×32画素 とした.

同時に設置した三次元電磁流速計による流速結果を 図-7に示し、PIV流速計による断面・底面平均流速をそ れぞれ図-8、図-9に示す.モノパイルを通過後、流速は ほぼ安定し、ここで示していない縦断面のPIV流速計に よる測定結果から、水路内一様流になっていることが 確認できる.底面では、円柱から離れた場所は、流速 が一様になっているが、円柱前面(図-9の赤い枠内)のみ 流速に乱れが見られた.円柱前面で渦の発生があると 考えられる.

3. 数値計算

(1) 計算手法

本研究はさらに、Building-Cube法を用いるCADMAS-BCMⁿモデルにより小規模実験を対象として数値計算を 行い、水路内の流況を再現した.Building-Cube法は、計 算領域をcubeと呼ばれるサブ領域に分割し、それぞれ のcube内を格子分割して数値計算をおこなう手法であ る.本研究では、マルチルートによる三次元Building-Cube法を適用している.三次元の場合は八分木構造に よりroot-cubeを入れ格子状に細分化して階層的に格子解 像度を上げる.

(2) 計算結果

ここでは、主要ケースの32-43秒の3周期分の間での 底面流速を平均したものを用いて、z方向の渦度分布を 図-10に示す.円柱付近での渦の発生が確認できる.流 れを作用したcaselは、PIVの測定結果と同様に円柱背面



図-5 KC 数と最大洗掘深の関係







20

時間[s]

30

40

10

0



図-8 PIV 流速計により測定された断面平均流速



図-9 PIV 流速計により測定された底面平均流速



図-10 32~43秒の3周期分の間の平均流速によるz方向渦度

で左右対称の渦が発生していることが分かり,各実験 で見られた馬蹄型の洗掘痕の形と一致する.また,Case 5,6のような局所的な洗掘が生じている事例では,渦度 が大きくなっている地点と洗掘が生じている洗掘防止 工前面の地点が概ね一致している.洗掘深と渦の発生 に関係性があると考えられる.

4. 結論

本実験は、有川ら⁴の大規模実験と同条件で1/130スケ ールの小規模実験と、1/65スケールの中規模実験を行っ た結果、最大洗掘深のオーダーがほぼ一致し、洗掘痕 の形状も比較的に一致した.砂地盤及び洗掘防止工に 使用される地盤材料において、沈降速度の相似と実験 の再現性との関係が確認できた.

また、3次元計算とPIV流速計の計測結果を比較するこ とにより、数値計算の再現性が確認できた.3次元数値 計算では、モノパイル周辺の流況を良好に再現するこ とができ、局所流速や渦度との関係からモノパイル周 辺の洗掘が生じていることを明らかにした.洗掘防止 工を設置することでモノパイル周辺の洗掘を大幅に低 減させることができることを明らかにした.

参考文献

- Thor Ugelvig Petersen, B. Mutlu Sumer, Jørgen Fredsøe, Tim C Raaijmakers, Jan-Joost Schouten: Edge scour at scour protections around piles in the marine environment — Laboratory and field investigation, Coastal Engineering 106 42-72, 2015.
- Bing Chen, Shaowu Li: Experimental Study of Local Scour around a Vertical Cylinder under Wave-Only and Combined Wave-Current Conditions in a Large-Scale Flume, American Society of Civil Engineers, 10.1061/(ASCE)HY.1943-

7900.0001502, 2018.

- B. Mutlu Sumer, Jørgen Fredsøe, Niels Christiansen: Scour around vertical pile in waves, Journal of Waterway, Port, Coastal, and Ocean Engineering, Volume 118 Issue 1, 1992.
- 有川太郎,陳暁悦, Songui CHEN, Hanbao CHEN, 浜地克也,松本幸久,徳永正吾,渡部真史,厳駿: モノパイル式洋上風力発電機の基部における局所洗 掘に関する実験的検討,土木学会論文集 B2,76 巻 2 号, p.I_535-I_540, 2020.
- 5) 山野貴司,藤原隆一,野村浩二,白木孝一:有脚式 構造物の脚部局所洗掘に対する平面的特性とその対 策工の効果,土木学会論文集 B2,69巻2号,p.I_591-I_595,2013.
- 緒方ゆり,増子雅洋,藤井直樹,阿部光信,Dilan Rathnayaka, Sachini Pathirana,田島芳満:洋上風力発 電におけるモノパイル基部まわりの洗堀に関する実 験的研究,土木学会論文集 B3,74 巻 2 号, p.I_820-I_825, 2018.
- Taro Arkawa, Songgui CHEN and Hanbao CHEN: Development of liquid-gas 3D numerical wave tank Base on Building Cube Methdology, now submitted
- 8) 有川太郎,山田文則,秋山実:3次元数値波動水槽における津波波力に関する適用性の検討,第52回海岸工学講演会論文集,pp.46-50,2005.