グラウト接合の支持性能に関する研究(その2)

㈱ 熊 谷 組 正会員 中村 滋 大越 靖広 〇吉田 健治

1. 目的

洋上風力発電所の基礎で用いられるモノパイル基礎と風車タワーを接続 するためのジョイントスリーブを接合するための構造として、グラウト接合 が用いられる.本報告は、グラウト接合モデル試験で得られた結果を解析し、 グラウト接合部の性状(境界要素の特性)を明らかにし、実モデルに適用し た結果を示すものである.

2. 解析モデルと解析条件

試験体のFEM解析モデルをFig.1,2に示す. 解析条件は以下のように設定した.

- 鋼管はシェル要素、グラウト材は6面体要素とする3次元解析モデ ルを採用
- グラウト材のひずみ軟化特性は考慮しない
- グラウトの破壊基準はDrucker-Prager 規準を適用
- 鋼材はバイリニアモデルとし、降伏後の剛性を 1/100 とする
- ・ 鋼材の降伏基準は Von-Mises の降伏条件を適用
- 界面要素のバネ値は Mohr-Coulombs の破壊基準に より、垂直応力度とせん断応力度の連成を考慮

3.実験結果と解析結果の比較

解析結果と実験結果の比較を Fig. 3,4 に示す.

軸方向載荷については、付着強度の設定およびせん断バ ネのバネ値を算定することを主眼として解析を行った

(Fig. 3). その後,曲げ試験のフィッティング (Fig. 4) を行 い, 鉛直バネ値を調整した. フィッティングの結果得られた 境界要素の物性を Tablel に示す.



Fig.3 軸方向載荷試験の実験結果と解析結果

Fig.1 軸方向載荷試験モデル



Fig.2 曲げ載荷試験モデル

Table1 境界要素の物性

バコ	付姜改定				
鉛直	せん断	竹相浊皮			
N/mm²/mm	N/mm²/mm	N/mm2			
10000	100	0.62			



Fig.4 曲げ試験の実験結果と解析結果の比較

					60	•	/	
験結果()	VO2)				60		1	
析結果					(N 50	0 +		
111111215					刪 40	o 🕂		
					下 50		3	
					¥ 30		1	
					20	0 +	<u> </u>	
					10	0 🏄		
	-							
2	3	4				0 🔶		5
位(mm)						0		5
]	L				

連絡先 〒162-8557 東京都新宿区津久戸町2-1 株式会社熊谷組土木事業本部 TEL03-3235-8622

キーワード 洋上風車,モノパイル,グラウト接合,FEM 解析,境界要素

-809-

4. 実モデルへの適用

実モデルは洋上風力発電所基礎の設計のために作成したものである. 解析モデルを右図に示す.鋼管部材はシェル要素,グラウト材は6面体 要素でモデル化を行った.円周方向は144分割とし,グラウト材は円周 方向に3分割とした.境界条件はモノパイル下端でピン固定としている ほか,地中部は地盤ばねを与えた.

基礎の諸元は以下の通りである.

- 鋼材種別:SM490A
- ・ グラウト材:マックスAZタイプA, Fck=50MPa
- ・ モノパイル外径 3.5m, 厚さ 40mm, 長さ 19.5m
- ・ ジョイントスリーブ外径 3.8~4.3m, 厚さ 28mm, 長さ 8.0m
- ・ グラウト接合部:平均厚さ122mm, ラップ長 5.0m

解析は自重及び上部工鉛直荷重を載荷した後,設計上の曲げが最大と なる暴風時荷重を最大値の1/10~1/50刻みで載荷した.

5. 解析結果

暴風時荷重作用時の最大せん断応力分布を Fig.6 に示す.

最大せん断応力 τ xy = $(\sigma_1 - \sigma_3)/2$ は、8.33N/mm²以下になっており、 許容応力内に収まっていることが確認できた.

発電時最大荷重相当の曲げモーメントが作用した状態の最小主応 力分布を Fig. 7 に示す.

疲労に対しては、風荷重および波浪荷重の影響を考慮したレイン フローカウント法によって、断面力振幅と反復回数の組合せを求め た.その際の最大荷重に相当するグラウト材の応力状態が Fig.7の 状態である.DNV基準でグラウト材の疲労限応力を算定すると 5.77N/mm²となり、疲労限を超える領域は限定されている.疲労限応 力を超える程度の反復回数は 10¹⁰~10¹²オーダーであるが、レインフ ローカウント法で求めた反復回数は 10⁶ オーダーである.このこと から、グラウト材の疲労が問題になる可能性は低いと考えられる.

6. まとめ

グラウト接合試験を解析することにより,境界部の特性を合理的 に推定することができた.また,得られた特性を実モデルに適用して グラウト材の応力状態を推定し,実大規模の接合部の設計に適用する ことができた.

7. 今後の課題

DNV基準等では曲げモーメントが卓越する風車等に対して, せん 断キー付きのグラウト接合は適用できなくなっていることから, 国内 において, より合理的な接合方法を確立することが必要と考えられる. また, せん断キー付きのグラウト接合も適用条件によっては安全に設 計できる可能性があると考えられ, 今後の研究課題である.

【参考文献】

Design of Offshore Wind Turbine Structures (Det Norske Veritas 2011.9)











Fig.7 最小主応力分布(発電時最大)