科学研究費助成事業

平成 27 年 4 日 13 日 14

研究成果報告

機関番号: 1 7 1 0 2
研究種目: 基盤研究(B)
研究期間: 2012~2014
課題番号: 2 4 3 6 0 3 5 8
研究課題名(和文)浮体式洋上風力発電システムに関する波浪安全性評価のためのCFD手法の開発
研究課題名(英文)Development of CFD Method for safety assessment of floating offshore wind turbine systems
研究代表者
胡 長洪 (Hu, Changhong)
九州大学・応用力学研究所・教授
研究者番号:20274532
交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 6,400,000円

研究成果の概要(和文):荒天下で洋上風力発電システムに加わる最大風荷重と最大波浪荷重を推定するCFD手法の開 発に関する研究を行った。これまで開発してきたCIP・直交格子法を改良して、さらに風車計算モデルと係留計算モデ ルを追加することで、洋上風力発電用浮体の安全性を評価するための数値シミュレーションができるようになった。ま た、開発したCFD 手法を検証するために暴風・大波に対応する条件で水槽実験を実施した。

研究成果の概要(英文):Researches have been carried out on development of the CFD method for predicting maximum wave loads and maximum wind loads on floating offshore wind turbine systems. The CIP based Cartesian grid method has been improved and a wind turbine model and a mooring line model have been implemented. Model experiments on the floating wind turbine platform under strong wind and large wave conditions have also been carried out for validation of the CFD code.

研究分野:船舶海洋工学

キーワード:洋上風力発電 安全性評価

1. 研究開始当初の背景

従来の石油掘削用の洋上構造物の開発で 厳しい操業条件に対応する技術開発はすで に進んでおり、浮体式風力発電開発の技術的 な可能性には問題がない。しかし、洋上風力 発電用浮体は経済性の観点から軽量化が厳 しく求められ、従来の石油掘削プラットフォ ームと異なる浮体構造・係留方式になる設計 が多く、新たに安全性評価に関する課題が出 てくる。特に浮体・係留・風車で構成される 洋上風力発電システムの安全性確立のため に荒天下での浮体システムに加わる最大風 荷重と最大波浪荷重に関する高精度推定法 の開発が求められている。

洋上風力発電用浮体の流体解析に、波浪荷 重はポテンシャル理論に基づく方法で計算 され、風荷重と係留力は近似式で求められる 実用的な解析手法があり、システムの固有周 期の計算や波浪中における疲労荷重の評価 などに使われる。一方、荒天下暴風・大波に 遭遇した際、浮体に加わる波浪衝撃力及び最 大波浪荷重の推定や、浮体の最大動揺量及び 最大加速度の推定に必要な、安全性評価に関 わる高精度動解析手法がまだ欠けている。

研究代表者はこれまで、荒天中の船舶耐航 性能推定法として、グローバルな船体応答と ローカルな波浪衝撃荷重を同時に扱える CIP・直交格子法を開発して、強非線形船舶・ 波浪相互作用に関する研究を行い、その研究 成果は国内外から高く評価が得られている。 これらの研究成果を生かして、CIP・直交格 子法に新たに風車と係留に関する計算モジ ュールを開発して洋上風力発電用浮体の波 浪安全性推定ツールとして開発していくこ とが本研究の着想である。

2. 研究の目的

本研究は、洋上風力発電用浮体の安全性を 評価するために、荒天下の設計条件で浮体に 加わる最大風荷重と最大波浪荷重を推定す る CFD 手法の開発を目的としている。主要 研究項目はこれまで開発してきた CIP・直交 格子法の拡張と CFD 手法を検証するために 暴風・大波環境に対応する水槽実験の実施で ある。

3. 研究の方法

洋上風力発電用浮体の波浪安全性評価に 関する数値シミュレーション方法の開発を 目的として、以下の方法で研究を推進してき た。

3.1 CIP・直交格子法の拡張

CIP・直交格子法は、自由表面と船の強非 線形相互作用の解析に焦点を当てて開発さ れたコードであり、波浪衝撃荷重や船の大振 幅動揺の計算に成功している。浮体・風車・ 係留索で構成された洋上風力発電システム を解析するには、この方法に対してさらに機 能拡張が必要となり、関連の研究開発を行う。 3.2 水槽実験

開発される CFD 手法の有効性を検証する には、水槽実験のデータが必要である。その ために、九州大学応用力学研究所の水槽に送 風機を設置し、暴風・大波に対応する水槽実 験を実施する。

- 4. 研究成果
- 4.1 CFD 開発

浮体・風車・係留索で構成された洋上風力 発電システムをシミュレーションするため に、CIP・直交格子法に対して機能拡張を行 った。図1は拡張される CFD モデルの概要で ある。この拡張開発に関連する研究成果を以 下のようにまとめる。



図1 洋上風力浮体の CFD

4.1.1 風車モデルの構築

浮体システム全体の動揺特性を推定する には風車に加わる風荷重を動的に計算する 必要がある。風車モデルについて、これまで 使っていた Actuator disc 法の代わりに、よ り計算精度の高い Actuator line 法を新たに 導入した。

単機風車に対してシミュレーションを行 い、計算精度の確認を行った。図2に風車の 翼端渦のシミュレーション結果の一例であ る。



図 2 Actuator line 法による風車計算

4.1.2 係留計算法の検討

カテナリー係留の場合、便利のため係留索 をバネで近似することが多い。しかし、悪天 候時浮体が大振幅動揺を行う場合は、線形の バネ近似を使うと大きな計算誤差が生じる 可能性がある。したがって、強非線形現象へ も対応できるランプドマス法の導入が必要 と考えられている。

ランプドマス法は係留索のように長さに

比べて構成要素の径が小さく、剛性も小さい 場合の解析に有効で、汎用性の高い解析法で ある。この方法では、係留索を有限個の要素 に分解して各要素の質量および外力を質点 に集中化した「質点系」でモデル化し、これ らの質点を質量のないバネで連結して各質 点の挙動を差分法により解くことになる。

ランプドマス法を RIAM-CMEN に込み組む方 法を検討した。各時間ステップに、係留索の 各質点における流速は RIAM-CMEN の計算から 求め、係留索との相対運動から質点に加わる 流体力を近似的に計算し、質点系に関する方 程式を解くことで係留索の運動と張力を求 める計算手順を構築した。

4.1.3 浮体運動計算法の改良

風力発電浮体の軽量化を図るために、九州 大学ではトラス構造の新型浮体を開発して いる。直交格子法でトラス構造のような細い 部材の計算精度を高めるために、浮体運動計 算法を改良した。浮体の計算についてこれま で仮想粒子法で行ったが、計算効率と精度を 向上するために、新たにパネル法を開発した。 これは構造の形状をパネルで近似する方法 で、仮想粒子法と比較してメモリの使用量は 大幅減少し、境界周りの流れの計算精度も1 次から2次に上げることができるようにな った。図3に九州大学が開発したトラス構造 の海洋浮体に対して新開発のパネル法によ り構造表面をパネルで覆う様子と得られた 密度関数の等値面で表す浮体を示している。 直交格子上細いトラス構造が良く再現され たことがわかる。



図3 浮体をパネルで表現する方法

4.1.4 並列コード開発

CFD の計算精度は基本的に空間解像度、或 いは使える格子数に比例している。洋上風力 発電浮体の数値シミュレーションには波と 浮体の相互作用のみならず,風と風車の相互 作用も考慮されるため,非常に大規模な数値 計算になる.それを実現するために,PC クラ スターでの並列計算が有効と考えるので,シ リアルコードである RIAM-CMEN に対して MPI を利用した並列化開発を行った。

RIAM-CMEN は直交格子を使用したため、一般に計算領域は直方体であり、PC クラスター による並列計算は図4のように領域分割し、 各分割領域の計算は異なる計算ノードで担 当する方法で行っている。開発された並列計 算コードに対して十分な検証を施した。





並列コードの性能調査の一例として波と船 の相互作用問題に対してテスト計算を行った. 図5に並列化効率を表す加速係数(Speedup factor)を示しており、高い並列計算効率が 得られたことがわかる.







図6 拡張された RIAM-CMEN

本研究で開発された拡張版の RIAM-CMEN の 概要は図6に示し、また図7に一計算例とし て、九州大学が開発された複数風車搭載の洋 上風力発電浮体に対する大波・強風条件の数 値シミュレーションを示している。空気、水 及びその界面を統一コードで計算するため に、図7(b)に示すように搭載された複数機 風車の干渉も調べることが可能である。



(a) 波と浮体の強非線形相互作用



(b) 複数風車の干渉

図7 拡張された RIAM-CMEN の計算例

4.2 水槽実験

開発された CFD 手法を検証するために、九 州大学応用力学研究所の深海機器力学実験 水槽(長さ 65.0m、幅 5.0m、深さ 7.5m)で二 つの水槽実験を実施した。

4.2.1 波浪中動揺実験

この実験は風を除く波浪中動揺特性を各 種数値シミュレーションが再現できるかど うか確認することが大きな目的であった。係 留はカテナリー方式を想定しており、水槽幅 の制限で実験では係留索をバネで模擬した。 水深を実海域に合わせるために水槽に仮底 も設置した。浮体の係留方法は図8に示す。





係留機構のバネ定数などの選定について は係留設計ソフトウェアにより計算された 設置想定海域に対応した風波状態で耐えう るチェーンに相当する値を採用している。図 9に実際の浮体の設置状態と甲板上の係留 バネ機構の写真を示す。

入射波は規則波で風車稼働時の波高から 非常時の大波高まで考慮した。実験結果に対 して CFD や線形理論解析の精度検証用に解 析・整理を行った。また、高速デジタルビデ オカメラにより撮影された実験映像もてデ ータベース化した。



図9 浮体設置状態(上)と係留バネ機構(下)

4.2.2 風波両存の水槽実験

強風・大波の海況は風力発電浮体の安全性 を評価するために非常に重要な要素で、CFD 開発の目標でもある。波浪中動揺実験の機構 に対して、新たに水槽に送風機を設置し、風 波両存の実験を実施した。図 10 は水槽のレ ールの上に設置した送風装置の写真である。



図 10 送風装置

実験に使う浮体模型は九州大学応用力学研究所を中心とした産学連携研究チームが開発している新型洋上風力発電浮体であり、図9に示した浮体模型の改良版である。模型はアクリル製で、縮尺は1/50である。図11は実験中の模型の写真で、風車は抵抗板で近似した。



図11 実験中の浮体模型

4.3 CFD と実験の比較











(c)



開発された拡張版の**RIAM-CMEN**を使っ て、4.2.1節に示した実験に対応する計算を行 った。 計算条件は次のように設計した。

数值水槽寸法:	x: $-2.1L \sim 4.9L$
	y: -1.4L~1.4L
	z: -0.6L~1.6L
格子数:	400×280×230
最小格子間隔:	$\Delta x = 0.00625L$
	$\Delta y = 0.005625L$
	$\Delta z = 0.00125L$
時間刻み:	$\Delta t/T_w = 1/2000$

並列バージョンの RIAM-CMENを使用し、 計算領域を40分割 (x-axis:10, y-axis:4, z-axis:1) で計算を行った。



(a) $t=t_0$





(b) $t=t_0+0.25T$



(c) $t=t_0+0.5T$



(d) $t=t_0+0.75T$

図13 浮体周り自由表面に関する実験とCFDの 比較 (λ/L=1.3, H/λ=1/25)

図12に波向き0°、*\L* =0.9、*H/*λ=1/25のケースについて浮体運動の比較を示している。 RIAM-CMENによる計算結果は計測値と全体的に良く一致していると言える。

しかし,詳細をみると計算したHeaveとPitch の振幅は計測値より大きい。原因の一つは

CFDに使用された浮体模型の慣動半径は直接 に計測されたものではなく、構成部材から計 算されたものを使用したため、誤差が生じた と考えられる。

一方、Surgeの計算値について最初は計測値 より大きく、時間が経つと計測値より小さく なる現象がある。その原因は、係留索に加わ る粘性減衰力の評価に問題があると推測され る。

このケースに対して計算した自由表面と実 験写真の比較は図13に示している。

5. 主な発表論文等

(研究代表者、研究分担者及び連携研究者に は下線)

〔雑誌論文〕(計 5 件)

- Kangping Liao, <u>Changhong Hu</u>: A coupled FDM-FEM method for free surface flow interaction with thin elastic plate, Journal of Marine Science and Technology, Vol. 18, No. 1, Page 1-11 (doi: 10.1007/s00773-012-0191-0), 2013 (査読 有)
- [2] Cheng Liu, <u>Changhong Hu</u>: An Efficient Immersed Boundary Treatment for Complex Moving Object, Journal of Computational Physics, Vol. 274, pp. 654-680 (doi: 10.1016/j.jcp.2014.06.042), 2014 (査読有)
- [3] <u>胡 長洪</u>, 高野 裕文:洋上風力発電用浮 体の安全性評価手法に関する研究, 日本 海事協会会誌, Vol. 300, pp.27-32, 2012 (査読無)
- [4] Yingyi Liu, <u>Changhong Hu</u>, Makoto Sueyoshi, Shigeo Yoshida, Yuichijiro Honda, Yuji Ohya: Time domain simulation of a semi-submersible type floating wind turbine, Proceedings of the 24th International Offshore and Polar Engineering Conference, Vol.1, pp. 288-293, 2014 (查読有)
- [5] Cheng Liu, <u>Changhong Hu</u>: CFD Simulation of a Floating Wind Turbine Platform in Rough Sea Conditions, Proceedings of the 24th International Offshore and Polar Engineering Conference, Vol.1, pp 325-329, 2014(査読有)

〔学会発表〕(計6件)

- Cheng Liu, <u>Changhong Hu</u>: Parallel Implementation of CIP-based Method for Wave-Ship Interaction Simulation, 日本船 舶海洋工学会講演会,神戸, 2012年5月18 日,神戸
- [2] <u>胡 長洪</u>,末吉 誠,劉 成,経塚 雄策, 大屋 裕二:波浪中洋上風力発電用浮体 の CFD シミュレーション,日本船舶海 洋工学会講演会,2013年5月28日,広島
- [3] <u>Changhong Hu</u>, Makoto Sueyoshi, Cheng Liu, Yusaku Kyozuka, Yuji Ohya:

Numerical and Experimental Study on a Floating Platform for Offshore Renewable Energy, 32nd International Conference on Ocean, Offshore and Arctic Engineering, 12 June 2013, France

- [4] Cheng Liu, <u>Changhong Hu</u>: CFD Simulation of a Catenary Moored Floating Wind Turbine Platform in Large Waves, 第 18 回計算工学講演会, 2013 年 6 月 19 日,東京
- [5] <u>Changhong Hu</u>, Makoto Sueyoshi, Yusaku Kyozuka, Shigeo Yoshida, Yuji Ohya: Development of New Floating Platform for Multiple Ocean Renewable Energy, GRAND RENEWABLE ENERGY 2014, 28 July 2014, Tokyo
- [6] <u>Changhong Hu</u>, Makoto Sueyoshi, Cheng Liu, Yingyi Liu: Hydrodynamic Analysis of a Semi-Submersible Type Floating Wind Turbine, the 11th Pacific/Asia Offshore Mechanics Symposium (PACOMS-2014), 12 October 2014, China

〔図書〕(計0件)

〔産業財産権〕 o出願状況(計0件)

○取得状況(計0件)

6.研究組織
(1)研究代表者
胡 長洪(HU CHANGHONG)
九州大学・応用力学研究所・教授
研究者番号: 20274532

(2)研究分担者 末吉 誠(SUEYOSHI MAKOTO) 九州大学・応用力学研究所・助教 研究者番号: 80380533

(3)研究分担者
経塚 雄策(KYOUZUKA YUSAKU)
九州大学・総合理工学研究院・教授
研究者番号: 80177948