## 科学研究費助成事業 研究成果報告書

亚式 30 年 6 日 27 日祖左

| 機関番号: 8 2 6 2 7   |
|---|
| 研究種目: 基盤研究(B)(一般)   |
| 研究期間: 2015~2017   |
| 課題番号: 1 5 H 0 4 2 2 0   |
| 研究課題名(和文)浮体式ウィンドファーム内の浮体動揺とプレード制御に伴う風車後流影響の定量的評価  |
|   |
| 平空理明夕(茁立)Ectimation of wake offect on fleating offebore wind form with fleater mation and |
| blade pitch control   |
|   |
| 研究代表者   |
| 中條 俊樹(Chujo, Toshiki)   |
|   |
| 国立研究開発法人海上・港湾・航空技術研究所・その他部局等・主任研究員  |
|   |
|   |
|   |

研究者番号:70506477

交付決定額(研究期間全体):(直接経費) 5,100,000 円

研究成果の概要(和文):風車の3本のブレードを独立して制御可能な風車の縮尺模型を製作し、風洞試験を実施した。高度により異なる風速を模擬するために風洞内にハニカム板を設置した。風車のタワー基部には強制動 揺装置を設置し、浮体式風車の波浪や風による動揺を模擬した。風車の後流を計測し、また後流中に別の風車模 型を設置しその影響を計測した。ブレードピッチ制御の効果により風下側の風車の回転数動揺は減少した。ま た、数値計算により後流を解析し風洞試験結果と比較検証した。

研究成果の概要(英文):Wind tunnel tests with a scale model which could control 3 blades individually were carried out. Honey comb plates were installed to create the wind speed shift according to the altitude. A forced oscillation machine was also installed at the base of the tower to imitate the floaters pitching motion in waves and wind. Wake from the upstream wind turbine model was measured and wake effect on another wind turbine model which was installed behind the upstream wind turbine model was also obtained. The individual blade pitch control developed in this research work was applied to the upstream wind turbine model and the control algorithm was effective from the viewpoint of the reduction of the fluctuation of rotor speed in the downstream wind turbine model. Numerical simulation was carried out and the results were compared with the results of the wind tunnel tests.

研究分野: 海洋工学

キーワード: 浮体式洋上風力発電 ブレードピッチ制御 風車後流 風洞試験

#### 1.研究開始当初の背景

発電用風車は、特に洋上設置型を中心に大 型化が進んでおり、10MW 機ではロータ直径 が 200m 近くにも及ぶと考えられる。洋上風 況の特徴は乱れが少なく風速も強いことで あるが、陸上風と比較して風速の高度差も小 さい。しかし、将来の超大型風車のようにロ ータ上下端における高度差が200mにもなる と、風速の差を無視できなくなると考えられ る。風車のブレードピッチ制御は3本のブレ ードを独立させて稼働させることが可能で あるが、一般的に使用されているとは言い難 い。しかし、上記のような風速差を考慮する と、3 翼独立制御は有効になる可能性がある。 一方、ウィンドファーム全体の発電性能に おいては、風上側風車により発生する後流が 風下側風車に与える影響が重要となる。洋上 風車の後流については、着床型を中心に現地 観測 や研究が進んでいるが、浮体式の場合 は波浪や風により浮体動揺が生じるが、これ が後流に及ぼす影響は解明されていない。

#### 2.研究の目的

そこで、3 翼独立制御を適用した浮体式洋 上風力発電の後流影響をできる限り定量的 に把握することを目的とする。

#### 3.研究の方法

研究は、縮尺模型を利用した風洞試験を中 心に行い、それに数値計算を組み合わせて実 施した。

## (1)模型試験

3 翼独立制御模型

模型試験は(国研)海上・港湾・空港技術 研究所 海上技術安全研究所の変動風水洞 において実施した。風洞の寸法や将来的に浮 体模型に搭載して水槽試験を行うことを視 野に入れ、従来の模型風車 と同程度の寸法 と重量を目指して設計した。3 翼独立制御模 型の写真を図1に、仕様を表1に示す。1: 50から1:100程度の一般的な縮尺の浮体搭 載にはさらなる小型化と軽量化が必要であ る。

風車模型には弦長 60cm のブレードを搭載 した。これはブレードピッチ角動作用のアク チュエータを小型化したためである。



図1 3 翼独立制御風車模型

| 表 1     | 3 | 翼独立制御模型什樣 | ŧ |
|---------|---|-----------|---|
| · L \ L | • |           | 5 |

| Part    | ltem     | Value |           |  |
|---------|----------|-------|-----------|--|
| Nacelle | Length   | 330   | mm        |  |
|         | Breadth  | 120   | mm        |  |
|         | Height   | 120   | mm        |  |
|         | Weight   | 2500  | g         |  |
| Hub     | Diameter | 120   | mm        |  |
|         | Length   | 130   | mm        |  |
| Tower   | Diameter | 40    | mm        |  |
|         | Height   | 800   | mm        |  |
|         | Weight   | 1000  | g         |  |
| Blade   | Length   | 600   | mm        |  |
|         | Weight   | 40    | g / blade |  |
| Rotor   | Diameter | 1350  | mm        |  |

## 試験施設

風速の高度分布を模擬するため、ハニカム 板を設置し、目的とする風速分布が得られる ようガムテープを貼り調整した。図2に試験 時の様子を示す。



図2 風速分布作成用ハニカム板

## (2)数値計算

数値計算には QB1ade0.96 を使用した。このソフトウェアはオープンソースソフトウェアであり、風車性能解析、ブレードの FRM 解析に加え、揚力線理論を用いた後流解析が可能となっている。

- 4.研究成果
- (1)模型試験結果

風速分布の作成

図3に得られた風速分布を示す。計測結果 から、式(1)中のべき指数として n=3 を採用 し、数値計算にも適用した。

$$\frac{U}{U_0} = \left(\frac{Z}{Z_0}\right)^{1/n} \tag{1}$$

ここで  $U_0$ は基準高さ  $Z_0$ における風速、 $1/_n$ は べき指数である。



ブレードピッチ制御

3 翼独立のブレードピッチ制御は、風速の 高度分布および風車動揺に対し、迎え角を一 定に保つよう考案された。図4にコンセプト を示す。また、3 翼独立制御時におけるブレ ードピッチ角の時系列データを図5に示す。





図5 ブレード動作の例

### 後流計測結果

3 翼独立制御を適用し風車後流を計測した。 風車基部には強制動揺装置を設置し、波浪中 動揺(ピッチング運動)を模擬した。表2に 試験条件を、図6から図8に一例として風車 からの距離3D(Dはロータ直径を意味する) における計測結果として平均風速および乱 れ強度を示す。図6中の半円はロータ回転領 域を示す。

風車ナセルおよびタワーの後方では風速 が低下しており、風車間距離が大きくなるに つれて回復傾向が見られる。また、風車の動 揺により乱れ強度が増加している。乱れ強度 の変化は風車間距離が大きくなるにつれて 小さくなった。これらのことから後流の挙動 をある程度計測することができていると言 える。一方、ブレードピッチ制御による有意 な違いは見られなかった。これについては本 研究では入手性の良い熱線風速計を用いた が、より感度の高い風速センサーを使用する 必要があったと思われる。

| 風上側風車   | 後流計測     | 風下側風車    |  |
|---------|----------|----------|--|
| なし      | 0D       | なし       |  |
| 動揺なし/あり | 1D/2D/3D | なし       |  |
| 制御なし/あり | 距離       |          |  |
| 動揺なし/あり | なし       | 1D/2D/3D |  |
| 制御なし/あり |          | 距離に設置    |  |





図 6 後流計測結果(風上側風車の動揺なし・制御なし)

# 表 2 風洞試験条件







図 8 後流計測結果(風上側風車の動揺あ り・制御あり)

後流中風車特性

後流計測時と同じ距離に従来型の風車模 型を設置して後流中の風車特性を計測した。 図9に試験時の様子を、表3に計測結果の一 覧を示す。

回転数は距離 1D では低下したが、2D,3D で 回復傾向にある。また風上側の風車でブレー ドピッチ制御を適用すると回転数の変動が 低下している。本研究で適用した3 翼独立ブ レードピッチ制御が有効に働いた結果と考 えられる。



図9 後流中の風車挙動計測

| 农了 夜加宁切風半手動可加加未 |                  |         |                  |      |           |      |  |
|-----------------|------------------|---------|------------------|------|-----------|------|--|
|                 | Upstream turbine |         | Rotor speed[rpm] |      | Thurst[N] |      |  |
| Dist.           | Motion           | Control | Ave.             | Amp. | Ave.      | Amp. |  |
| 1D              | N                | N       | 165.42           | 4.20 | 0.49      | 0.79 |  |
|                 | N                | Y       | 166.59           | 4.37 | 0.51      | 0.89 |  |
|                 | 3sec             | N       | 171.67           | 6.51 | 0.55      | 0.90 |  |
|                 | 3sec             | Y       | 171.13           | 4.92 | 0.56      | 0.93 |  |
|                 | 4sec             | N       | 171.95           | 6.41 | 0.57      | 0.96 |  |
|                 | 4sec             | Y       | 171.46           | 5.12 | 0.58      | 0.93 |  |
|                 | N                | N       | 171.56           | 3.81 | 0.76      | 1.22 |  |
| 2D              | N                | Y       | 171.02           | 3.76 | 0.76      | 1.13 |  |
|                 | 3sec             | N       | 171.84           | 7.12 | 0.77      | 1.03 |  |
|                 | 3sec             | Y       | 171.32           | 5.22 | 0.79      | 1.08 |  |
|                 | 4sec             | N       | 171.98           | 6.24 | 0.80      | 0.99 |  |
|                 | 4sec             | Y       | 171.54           | 5.12 | 0.81      | 1.01 |  |
| 3D              | N                | N       | 171.33           | 4.04 | 0.94      | 1.43 |  |
|                 | N                | Y       | 170.72           | 4.03 | 0.95      | 1.35 |  |
|                 | 3sec             | N       | 171.42           | 6.71 | 0.97      | 1.42 |  |
|                 | 3sec             | Y       | 171.09           | 5.06 | 0.99      | 1.52 |  |
|                 | 4sec             | Ν       | 171.32           | 6.10 | 1.00      | 1.43 |  |
|                 | 4sec             | Y       | 171.02           | 5.19 | 1.01      | 1.39 |  |

# (2)数値計算結果

図 10 に風上側風車の動揺なし制御なしの 条件における風洞試験結果と数値計算結果 を示す。CFD 等と比較して計算コストはかな り小さいにも関わらずそれなりの一致を見 せているが、十分とは思われない。浮体運動 を考慮できない点を含め、別の手法が有効と 思われる。

表3後流中の風車挙動計測結果



図 10 後流の風洞試験結果(右列)及び数値 計算結果(左列)

< 引用文献 >

Gerd Habenicht, Offshore Wake Modeling, Presentation at Renewable UK Offshore Wind 2011, 2011 T. Chujo, et al., "EXPERIMENTAL STUDY FOR SPAR TYPE FLOATING OFFSHORE WIND TURBINE WITH BLADE-PITCH CONTROL", Proceedings of the ASME2013 32nd International Conference on Ocean, Offshore and Arctic Engineering, June 2013

QBlade, http://www.q-blade.org/, Access data: 2018 June, 14

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)

〔学会発表〕(計1件)

<u>Chujo, T., Haneda, K</u>., Inoue, S., Wind Tunnel Test with Individual Blade Pitch Control Wind Turbine Model in Wind Shear, Proceedings of Grand Renewable Energy 2018, 2018

6.研究組織

- (1)研究代表者
- 中條 俊樹 (CHUJO, Toshiki)
  (国研)海上・港湾・空港技術研究所 海上
  技術安全研究所・海洋先端技術系・主任研
  究員
  研究者番号: 70506477

(2)研究分担者

羽田 絢 (HANEDA, Ken) (国研)海上・港湾・空港技術研究所 海上 技術安全研究所・海洋先端技術系・研究員 研究者番号:00636813