# PS-40 気海象データベースと海洋エネルギーポテンシャル評価

洋上再生エネルギー開発系 \*谷口 友基、石田 茂資、藤原 敏文、井上 俊司 企画部 高田 篤志(研究当時:洋上再生エネルギー開発系)

#### 1. はじめに

我が国はエネルギー資源の大部分を海外に依存しており、一次エネルギーの自給率は低い。また、近年は地球温暖化問題への対策として、エネルギー起源の温室効果ガス抑制も重要な課題となっている。洋上風力、波力、海流等の海洋再生可能エネルギーは、国内で調達可能なクリーンエネルギーであることから、今後の導入が期待されている。

当所では、この度、海洋再生可能エネルギーの導入を支援するため、日本沿岸域を対象に 20 年分の波浪推算データと海流推算データを組み合せた気象・海象頻度表を構築した。本研究では、構築した頻度表を用いて、気海象の発現確率を取得し、風力、波力発電装置のパワーカーブと組み合わせることで、海域毎に理論設備利用率 1)を求めた。さらに、離岸距離と水深を考慮して日本沿岸域での風力、波力エネルギーの理論最大可採電力量 1)を試算した。

## 2. 気象海象データベース

本研究では、日本沿岸域(図-1 太線内部、0.5 度格子、546 海域)での海洋再生可能エネルギー発電装置の導入検討に資する、波、風、海流の推算データを基にした気象・海象頻度表を構築した。

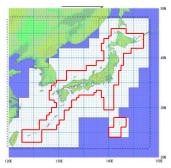


図-1 気象・海象頻度表の構築範囲(太線内、0.5度格子)

## 2. 1 波、風、海流の推算データ

波浪推算データは、気象庁から1日2回配信される日本沿岸波浪 GPV(格子間隔:6分)を基に、(一財)日本気象協会(以下、JWAと表記)によって地形による遮蔽影響と局所的な風波を考慮に入れ、2分格子間隔の値に内挿・再計算を行ったものである。本研究では1994年2月1日~2014年1月31日の期間を対象とし、初期値(協定世界時0時、12時)と6時間先予測値を用いた。

海上風の推算データは、波浪推算時の外力データとして用いられるが、日本沿岸波浪 GPV の場合は、全球数値予報モデル(現業運用されている沿岸波浪モデルの場合、空間解像度は 20km 格子)の推算データである。海上風の推算データは、JWA により 2 分格子間隔の値に内挿されたデータを用いている。

海流の推算データは、JCOPE2 再解析データ<sup>3)</sup>を用いた。データ期間は波浪推算データと同じである。 JCOPE2 再解析データは 5 分格子間隔、東西流速及び南北流速は 1 日平均値で提供される。波浪データと時空間解像度を一致させるため、空間解像度は 2 分格子間隔に内挿し、流速の 1 日の変動量が小さいと仮定して 6 時間間隔のデータとして扱った。

# 2. 2 気象・海象頻度表

波浪推算データと海流推算データを統合し、波、風、流れの7要素(有義波高、有義波周期、波向、風速、風向、流速、流向)から2要素、又は3要素を選んだ頻度表を0.5度格子間隔で構築した。頻度表の種類を表-1に示す。頻度表の各要素は、有義波高(H):0.5m、有義波周期(T):1.0s、卓越波向( $\chi$ ):30deg、平均風速( $V_A$ ):1m/s、平均風向( $\chi$ <sub>A</sub>):30deg、流速( $\chi$ <sub>C</sub>):0.1m/s、流向( $\chi$ <sub>C</sub>):30deg に区分し、通年と月別の2種類の頻度表を構築した。

表-1 構築した頻度表

2 要素頻度表	$(H, T)$ , $(H, V_A)$ , $(V_A, \chi_A)$ , $(V_A, V_C)$ , $(V_c, \chi_C)$
3 要素頻度表	$(H, T, V_A)$ , $(H, T, V_C)$ , $(H, T, \chi)$

### 3. 海洋エネルギーポテンシャルの評価

海洋再生可能エネルギーのポテンシャルを評価する場合、平均風速、有義波高、有義波周期、平均流速等から算出されるエネルギー密度を基にした評価が行われている 4)。本研究では、発電装置の出力特性や運転条件も考慮することで、より実情に近いポテンシャルの把握を目指す。

まず、風力、波力、海流を利用する発電装置毎に 典型的な出力特性を仮定する。一例として波力発電 装置の有義波波高、有義波周期に対する出力特性を 図-2に示す。

次に、頻度表の各 bin の発現確率を fy、その bin の気海象条件における平均的な発電装置の出力を P、定格出力を  $P_R$  として、理論設備利用率 [%] (以下、

 $CAF_t$  と表記)を式(1)と定義する。なお、式(1)は波力発電装置を単独で用いる場合を例示している。ここで定義した  $CAF_t$ に利用可能率(運転可能な時間割合)および出力補正係数(実運転での出力特性と理想的な出力特性の比)を掛け合わせることで、実際の設備利用率が得られる。



 $CAF_{t} = \left(\sum \left\{\frac{P(H,T)}{P_{R}} \cdot f_{y}(H,T)\right\}\right) \times 100 \quad (1)$ 

図-3, 4 に波力発電装置と風力発電装置の  $CAF_t$  計算結果を示す。計算には通年の気海象の発現確率を用い、図-1の太線内部を対象としている。

波力発電装置の  $CAF_t$ 計算結果を示した図-3 を見ると、太平洋側の方が日本海側よりも  $CAF_t$ が高い。特に、伊豆、小笠原等の島嶼地域では 50%を超える  $CAF_t$ となる海域もある。

風力発電装置の理論設備利用率を示した図-4 を見ると、太平洋側では全体的に CAF<sub>t</sub>が 40%以上の海域が広がる。一方、日本海側は陸域に近い海域を中心に太平洋側よりも CAF<sub>t</sub>が小さい海域がある。また、北海道の奥尻島近海や襟裳岬沖合、千葉県沖、伊豆諸島近海、薩南諸島から沖縄近海にかけて理論設備利用率が 50%以上の海域広がっている。

海域毎に計算された理論設備利用率:  $CAF_t(i)$ 、設置可能海域面積: S(i)、発電装置の設置密度: dを用いて、日本沿岸域を対象に理想的な条件でのエネルギーポテンシャル(以下、理論可採最大総電力: TRMTP)を試算した。エネルギーポテンシャルの計算では、地理的条件として水深と離岸距離を考慮した。計算条件を表-2に示し、試算結果を表-3に示す。

$$TRMTP = \sum_{i=1}^{n} \left( CAF_{t}(i) \times S(i) \times P_{R} \times d \right)$$
 (2)

表-2 理論可採最大総電力計算条件

S(i): 設置可能海域面積		
離岸距離	0 < 30km	
水深	0 < 200m	
設置可能総面積	$239,000 \mathrm{km}^2$	
d: 発電装置の設置密度		
風力発電装置	4 基/km <sup>2</sup>	
波力発電装置	100 基/km <sup>2</sup>	

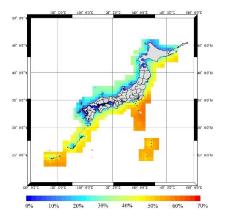


図-3 波力発電装置の理論設備利用率

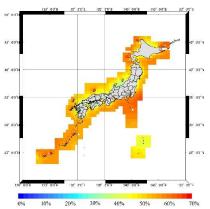


図-4 風力発電装置の理論設備利用率

表-3 エネルギーポテンシャル試算結果

エネルギーポテンシャル	GW
風力	938
波力	487

## 4. まとめ

- 1) 日本沿岸域での海洋再生可能エネルギーの導入 可能性を検討するため、20年分の気象・海象の 推算データを用いて頻度表を構築した。
- 2) 発電装置の出力特性、運転条件を考慮した理論 設備利用率を用いて、海洋再生可能エネルギー ポテンシャルを試算した。

#### 参考文献

- 1) 谷口友基、石田茂資、井上俊司、高田篤志:「海 洋エネルギーポテンシャルの新しい評価法」, 第 24 回海洋工学シンポジウム, 2014
- 2) http://www.nmri.go.jp/wwjapan/
  namikaze\_main.html
- 3) Miyazawa, Y., et.al.: Water mass variability in the western North Pacific detected in a 15-year eddy resolving ocean reanalysis, J. Oceanography, 2009, 65, 737-756.
- 4) NEDO: 平成 22 年度成果報告書海洋エネルギーポ テンシャルの把握に係る業務, 2011