海流等に関する情報の収集

目 次

1. 海流等に関する情報の収集	1
1.1 洋上風力発電施設周辺における海流の実態把握	1
1.1.1 日本海を流れる海流の特徴	1
1.1.2 海流の情報収集	1
1.1.3 洋上風力発電施設の設置海域に与える海流の影響	
1.1.4 洋上風力発電施設の設置海域における海流のまとめ	
1.2 洋上風力発電施設設置による波・流れの変化	5
1.2.1 検討の流れ	6
1.2.2 数値シミュレーションの手法	
1.2.3 計算条件	
1.2.4 計算結果	
1.2.5 波・流れの変化に関するまとめと砂浜への影響	

1. 海流等に関する情報の収集

1.1 洋上風力発電施設周辺における海流の実態把握

1.1.1 日本海を流れる海流の特徴

日本海の海流の特徴は図 1-1 に示すとおり、主に 南から北への対馬暖流が生じている。対馬暖流の流 路は、第1分岐、第2分岐、第3分岐の3つの流れ に分けられ、その中でも第1分岐が日本海側の沿岸 に最も近い場所を流れている。しかし、洋上風力発 電施設の設置位置は、海岸線から1~4km 程度沖合で あるため、対馬暖流の主な流れが生じる位置になく、 その影響は限定的であると推測される。



図 1-1 対馬暖流の特徴

1.1.2 海流の情報収集

海流の情報収集には気象庁が公開している期間平均の海流である「旬平均海流」および国立研 究開発法人水産研究・教育機構が発表している「拡張版日本海海況予測システム JADE2」を用い た。これらの資料の概要について表 1-1 にまとめた。

表 1-1 海流の情報の概要

データの名称	期間	時間間隔	水深	出典
旬平均海流	1982~2018 年	旬毎 (約 10 日平均)	50m	気象庁*1
拡張版日本海海				国立研究開発
況予測システム	1993~2018年	1日毎	1m	法人水産研究·
JADE2				教育機構※2

 $\%1: https://www.data.jma.go.jp/gmd/kaiyou/data/db/kaikyo/jun/current_HQ.html$

%2: http://jade2.dc.affrc.go.jp/jade2/

1.1.3 洋上風力発電施設の設置海域に与える海流の影響

表 1-1 に示す2種類のデータを用いて、海流が洋上風力発電施設の設置海域に与える影響の把 握を行った。ここでは、紙面の都合上、両データとも 2016 年を代表年として流向・流速の平面 分布を示し、他の年は動画として別途まとめた。なお、2016 年を代表年として設定した理由は、 平年と比較して対馬暖流の流量が大きかったためである。

図 1-2 に日本全域における、3 月上旬、6 月上旬、9 月上旬、12 月上旬の4 つの時間帯での旬 平均海流の平面分布を示す。ベクトルは海流の流向を示しており、コンターは流速の大きさを示 している。どの時間帯においても、日本の南から流れてきた暖流のほとんどが太平洋側に流れる 黒潮で占められており、日本海側を流れる対馬暖流の流量は小さいことが読み取れる。

次に日本海側の海流に着目した図 1-3 から、海流の主な流れはそれほど日本近海を流れてはお らず、9 月頃に日本沿岸から最も近い場所を流れている。しかし、この流れも山陰付近は海岸線 に沿うように流れているが、山形県沖では能登半島の影響で海岸に近い場所を流れていないこと が分かる。

図 1-4 には JADE2 の海流の平面分布を示す。対象とした時期は、図 1-3 において海流が山形 県沖に近い場所を流れた時期である 9 月と 12 月の 2 ケースとし、それぞれ 7 日、14 日、21 日、 28 日の 4 日間を代表時期とした。9 月 7 日や 9 月 14 日、12 月 7 日は山形県沖に比較的近い場所 を海流が流れているが、能登半島沖で海流が分岐しており、山形県沖に流れてくる海流は大きく ない。またその他の時間帯においても、主要な海流が沿岸近くを流れていないことが分かる。そ のため、洋上風力発電施設の設置位置である海岸線から 1~4km 程度の沖合付近は対馬暖流の影 響は小さいものと推測できる。

1.1.4 洋上風力発電施設の設置海域における海流のまとめ

以上を踏まえ、以下に海流が洋上風力発電施設の設置海域への影響に関するまとめを記す。

- 日本海を流れる対馬暖流の流量は、太平洋を流れる黒潮の流量と比較して小さい。
- 対馬暖流の主要な海流は能登半島の影響を受けて、山形県近海を流れることはほとんどない。
- 山形県沖に流れる海流があっても、これは主要な海流が分岐した流れであるため、流速が小 さく、洋上風力発電施設を設置予定の海域には大きな影響がないと考えられる。



図 1-2 海流(流向・流速)の平面分布 (気象庁)(日本全域)







図 1-4 海流(流向・流速)の平面分布 (JADE2) (代表時期を記載)

1.2 洋上風力発電施設設置による波・流れの変化

海浜流とは、図 1-5 に示すように海岸近くにおいて砕波変形の影響を受けて発達する流れであ り、主に岸に平行な沿岸流と沖向きの離岸流から構成される流れである。

洋上風力発電施設の想定海域の水深は約15~40mと比較的浅いため、海流よりも波浪の変化と それに伴って発生する海浜流の影響を受けやすいと考えられる。そのため、本検討では洋上風力 発電施設設置前後での波高・海浜流の変化を平面二次元波浪・海浜流計算を行うことで評価した。



出典:海岸保全施設の技術上の基準・同解説、平成30年8月

図 1-5 海浜流の概念図

1.2.1 検討の流れ

検討の流れを図 1-6 に示す。検討の 流れとしては、まずナウファス「山形県 沖波浪観測所」の観測値から、洋上風力 発電施設周辺海域に襲来する常時と高 波浪時の2つの波浪を決め、計算領域の 設定、および地形データを作成した上で、 波浪変形計算・海浜流計算を実施した。 その後、発電施設の整備前後で波高・海 浜流変化の影響を評価した。

1.2.2 数値シミュレーションの手法

数値シミュレーションは波浪変形計 算と海浜流計算を実施する際に行った。 波浪変形計算は表 1-2 に示すものがあ る。

本検討で使用する波浪変形計算は広 領域の計算が可能で、波の屈折・回折、 浅水変形、砕波、および不規則性などの 波浪変形を考慮可能な「エネルギー平衡 方程式」によるモデルを用いた。

海浜流計算には波浪変形計算の結果 を引継ぎ、平面二次元海浜流計算を基に したモデルを用いた。以下、それぞれの モデルの概要および特徴を説明する。

エネルギー平衡方程式は、エネルギー 保存の法則より導かれた式を基礎式と



図 1-6 波高・海浜流の影響評価方法の流れ

したものであり、平面波浪場の波高・波向を求めることが可能である。本モデルの特徴としては、 波浪エネルギーの伝播を解析するため、計算時間が非常に短いといったことがある。

海浜流計算は、前述のとおり波浪場の結果を基に行うもので、波浪の平面分布に起因して生じ る海浜流を求める計算である。簡単に言えば、波高の大きい場所から小さい場所に向かって流れ る流れを求めるモデルである。

表 1-2 波浪変形計算モデル一覧

					砕	任	流り	不	非	計算領域			
モデル方 程式	水変形	屈折	回折	反射	波モデル	意水深	れの影響	規則性	線形性	広	中	狭	備考
波向線法	0	\bigcirc	×			\bigcirc	0	0	\triangle	Ο	\bigcirc	Ο	波速に非線形性を含められる
エネルギー平衡方程式	\bigcirc	\bigcirc	\bigtriangledown	\triangle	0	\bigcirc	0	\bigcirc	×	0	0	Ο	
ヘルムホルツ方程式	0	0	\bigcirc	\bigcirc	×	\bigcirc	×	0	×			Ο	領域ごとに一様水深のみ
簡便法 (高山法)			\bigcirc	\bigcirc	×	\bigcirc	×	0	×		0	Ó	一様水深のみ
緩勾配方程式	0	O	\bigcirc	\bigcirc	0	\bigcirc	0	0	\triangle			0	
非定常緩勾配方程式		0	O	0	0	0	0		×			0	砕波モデル・境界条件処理 が容易
数值波動解析法	0	0	0	0		0			×			0	
緩勾配不規則波動方程式	0	0	0	\bigcirc	0	O		O	×			0	
放物型波動方程式	0	0	0	\triangle	0	0	0	0	\triangle		0	0	
非線形長波方程式	0	0	0	\bigcirc	0	×		\bigcirc	\bigcirc			0	極浅海域に限定される
ブシネスク方程式	0	0	0	0	0	0	0	0	0			0	原方程式は浅海域に限定さ れる
強非線形強分散性波動 方程式	0	0	O	O		O		0	0			0	

表 C.1.2 波浪変形モデル方程式の理論的適用範囲

◎:基本形で適用可能 ○:応用形で一般的適用可能 △:応用形で部分的適用可能

▽:基本理論では考慮されていないが実用上可能 空白:研究により適用できる可能性あり

×:適用不可能

計算領域=広:深海から浅海を含む程度、中:構造物周辺の海域程度、狭:港内程度

1.2.3 計算条件

(1) 計算条件一覧

計算条件の概要を表 1-3 にまとめる。計算ケースについては、波浪条件が高波浪時と常時の2ケース、および施設条件の3ケースの合計6ケースである。

施設条件の3ケースは発電施設なし(ケース①)、発電施設の間隔が約650mのもの(ケース ①)(図1-7)、発電施設の間隔が約500mで2列目の配置を1,3列目より北に250m ずらした 配置(ケース②)(図1-8)である。なお、発電施設の配置はあくまで仮定であり、確定したもの ではない。

また、表 1-3 とは別の条件として、風力発電施設の基礎は現時点で構造が不確定であるものの、不透過構造とし、影響を大きく見積もる側の条件とした。

項目	設定	備考
計算領域	 沿岸方向 20km×岸沖方向 8.5km 程度	遊佐町沖の全ての洋上風力発電施設を
		含む領域
メッシュ	10m	洋上風力発電施設の大きさを表現でき
サイズ	10111	る程度のメッシュサイズ
	高波浪時(年数回波)	
	・波高:7.5m	
	・周期:11.1sec	
	・波向:N283.0° E	ナウファス(国土交通省港湾局 全国港
外力		湾海洋波浪情報網)の「山形県沖波浪
	常時 (エネルギー平均波)	観測所」から設定
	・波高:2.3m	
	・周期:6.0sec	
	・波向:N286.0°E	
地形	・海底地形デジタルデータ M7000	(財)日本水路協会発行の日本沿岸の海
データ	シリーズ	底地形データ
	・波浪2ケース(高波浪時・常時)	
	 施設3ケース 	
計算	① 発電施設なし	
ケース	 発電施設あり(施設間隔約 650m) 	$\gamma - \lambda \oplus \rightarrow \boxtimes 1^{-7}$
	 2 発電施設あり(施設間隔約 500m) 	$\begin{array}{c} (\tau - \chi_2) \rightarrow \boxtimes 1^{-8} \end{array}$
	→合計 6 ケース	

表 1-3 検討条件一覧



※ 緑線は結果の比較領域





図 1-8 発電施設あり(施設間隔=約500m)の施設配置図 (ケース②)

(2) 外力の設定

1) 波浪観測の概要

波浪データについてはナウファス(国土 交通省港湾局 全国港湾海洋波浪情報網) の「山形県沖波浪観測所」のデータを用い た。当観測所の諸元については表 1-4 に、 位置を図 1-9 に示す。

次に得られた波浪データから波高と波 向の頻度分布を求めた。この結果を図 1-10に示す。全体的にWからNNWの波 向に集中していることが分かる。特に波高 の大きな波はWNWやNWの方向に集中 している。

表 1-4 観測所の諸元

項目	諸元
名称	山形県沖波浪観測所
	北緯 38° 58′ 29″
业 直	東経 139°36′02″
機種	GPS
水深	104.0m
データの	2011~2017 年
取得時期	(観測開始から確定値の公表期間)
	ナウファス
出所	(国土交通省港湾局 全国港湾海
	洋波浪情報網)



図 1-9 波浪観測所の位置



図 1-10 波高・波向の頻度分布

2) 高波浪時の外力(年数回波)

年数回波の設定根拠について述べる。2011~2017年の各年毎の有義波高、有義波周期、 および波向の時系列変化を図 1-11に、各年毎の有義波高の上位5つの波の諸元をまとめ たものを表 1-5に示す。年数回波の設定には各年毎の有義波高の上位5波を抽出し、そ れらの波の波高、周期、および波向の平均をとったものを年数回波として定義した。

3) 常時の外力(エネルギー平均波)

エネルギー平均波とは、その単位時間あたりのエネルギー輸送量が現地波浪のエネルギー輸送量の平均と等しくなるようにして定義された値であり、長期間の波の特性を表す代 表値として用いられるものである。具体的には以下の式で求められる。

$$\widetilde{T} = \frac{\sum_{i=1}^{N} T_i}{N}$$

$$\widetilde{H} = \sqrt{\frac{\sum_{i=1}^{N} T_{i} H_{i}^{2}}{N}} / \widetilde{T}$$

ここで、 \tilde{T} , \tilde{H} はそれぞれエネルギー平均波の周期(平均周期と同じ)、波高であり、 T_i , H_i はそれぞれ現地における各観測時間の周期と波高、N は観測データの総数である。

T線変化予測などで代表波の波向情報が必要な場合には、各観測時間の波向α_iを用いて以下の式(海浜変形—実態、予測、そして対策(わかりやすい港湾・空港工学シリーズ)参照)からエネルギー平均波の波向 α が求められる。

$$\widetilde{T}\widetilde{H}^{2}\sin\widetilde{\alpha}\cos\widetilde{\alpha} = \frac{\sum_{i=1}^{N} T_{i}H_{i}^{2}\sin\alpha_{i}\cos\alpha_{i}}{N}$$



図 1-11(1) 有義波高、有義波周期、波向の時系列変化



図 1-11 (2) 有義波高、有義波周期、波向の時系列変化

表 1-5	各年毎の有義波高上位5波の諸元

		1位						4位			5位									
年	年月日時分	H1/3(m)	T1/3(s)	波向	年月日時分	H1/3(m)	T1/3(s)	波向	年月日時分	H1/3(m)	T1/3(s)	波向	年月日時分	H1/3(m)	T1/3(s)	波向	年月日時分	H1/3(m)	T1/3(s)	波向
2011年	2011/12/23 12:00	7.31	11.7	31	7 2011/11/24 20:00	6.59	10.6	290	2011/12/24 4:00	6.11	10.8	305	2011/12/25 19:00	6.08	9.7	290	2011/12/4 7:00	0 5.85	9.3	302
2012年	2012/4/4 4:00	12.4	14.1	. 264	4 2012/12/6 11:00	8.98	3 11.2	252	2012/2/1 15:00	8.34	11.8	3 259	2012/12/26 8:00	6.82	10.4	286	2012/12/26 6:00	0 6.43	10.1	276
2013年	2013/2/8 5:00	7.76	11.2	294	4 2013/1/27 1:00	7.45	5 11.1	302	2013/3/11 3:00	7.23	11.2	299	2013/3/10 21:00	7.06	10.7	295	2013/1/25 17:00	0 7.01	11.3	281
2014年	2014/12/18 1:00	9.22	12.7	29	7 2014/12/2 12:00	8.5	5 10.9	281	2014/12/23 3:00	7.7	10.5	5 299	2014/12/3 10:00	7.41	11.9	279	2014/11/13 20:00	0 7.22	11.3	278
2015年	2015/3/11 2:00	9.46	12.5	282	2 2015/3/11 15:00	9.16	5 12.7	297	2015/3/5 4:00	8.8	11.9	262	2015/11/27 18:00	7.78	10.7	285	2015/2/13 7:00	0 7.51	11.2	249
2016年	2016/1/19 13:00	6.26	11.3	3 26	7 2016/4/17 20:00	6.19	10	250	2016/12/2 2:00	6.14	9.5	283	2016/11/9 19:00	5.98	9.8	304	2016/1/19 22:00	0 5.74	10.8	263
2017年	2017/12/12 11:00	7.91	11	. 293	1 2017/12/12 14:00	7.34	11.3	299	2017/12/25 16:00	7.17	10.6	5 301	2017/12/12 9:00	7.06	11	292	2017/12/11 20:00	0 6.98	10.2	264



(3) 計算領域・メッシュサイズの設定

計算領域は図 1-12の青線で示すエリアとし、遊佐町沖の全ての洋上風力発電施設を含み、 境界で波の斜め入射が可能な領域とした。また、メッシュサイズは洋上風力発電施設の大き さを表現できる 10m と設定した。



図 1-12 計算領域

(4) 地形データの作成

地形データは日本水路協会が発表している海底地形デジタルデータ M7000 シリーズを用いて作成した。作成した地形データの一例を図 1-7 や図 1-8 に示す。

1.2.4 計算結果

1.2.3 で記したとおり、本検討では波浪条件 2 ケースおよび施設条件 3 ケースの合計 6 ケースの計算を行った。以下その結果を示す。

(1) 高波浪時(年数回波)

まず、高波浪時の計算結果を示す。図 1-13 にはそれぞれケース①施設なし、ケース①施 設あり(施設間隔=約 650m)、ケース②施設あり(施設間隔=約 500m)の波高・波向および流 速・流向の平面分布を示す。波高については、風力発電施設の背後(岸側)において施設なしの ケースと比較すると、多少小さくなっているが、海域全体でみると大きな差がないことが分 かる。このことは汀線近傍に着目しても、同じことが分かる。ここで、汀線から沖合方向に 1000m 程度離れた地点で波高が急激に減少しているが、これは砕波が起こったためであると 考えられる。また、流速で比較しても、施設の有無、施設の配置による違いは大きくないこ とが読み取れる。

次に、風力発電施設の設置が波高および流速に与える影響を評価するために、施設あり(ケ ース①および②)の波高・流速から施設なし(ケース①)の波高・流速をそれぞれ差し引いた平 面分布を求めた。これらの結果を図 1-14 および図 1-15 に示す。これらの図は、暖色系が発 電施設の設置によって波高・流速が増加することを、寒色系が発電施設の設置によって波高・ 流速が減少することを表しており、白色に近づくほど差が小さいことを示している。これら の図から以下のことが分かった。

- 波高については、発電施設を設置することで施設背後において大きくて 1m 程度の減 少傾向がみられたが、その他の海域については大きな差がなかった。また、発電施設 の配置による比較、すなわち図 1-14 の左図と図 1-15 の左図を比較しても波高が減少 するエリアが異なるだけで、海域全体に大きな差はみられなかった。
- 流速についても、発電施設の設置によって施設周辺には僅かな差がみられたが、海域
 全体ではほとんど差がみられなかった。



ケース① 施設なし(左:波高と波向,右:流速と流向)







図 1-13 高波浪時の波高・波向および流速・流向の平面分布



図 1-14 ケース①(施設あり) - ケース①(施設なし)(左:波高の変化,右:流速の変化)



図 1-15 ケース②(施設あり) - ケース③(施設なし)(左:波高の変化,右:流速の変化)

(2) 常時(エネルギー平均波)

次に、エネルギー平均波を用いた常時の場合の計算結果を示す。図 1-16 には発電施設な し1ケースと発電施設あり2ケースの合計3ケースそれぞれの波高・波向および流速・流向 の平面分布を示す。なお、波高および流速のカラーバーの範囲が図 1-13 の高波浪時の結果 と異なることを先に明記しておく。まず、波高の平面分布について比較すると、高波浪時の 結果と同様に発電施設背後で波高が減少していることと、その他の海域では施設の設置前後 でほとんど差がないことが分かる。また、どのケースについても当てはまるが、全体的に沖 の波高と比べて汀線付近の波高が大きくなっているが、これは常時の沖波波高が比較的小さ く、その波が岸方向に向かって波高が大きくなっても、砕波が起こるほど大きくならなかっ たためである。次に、流速について各ケースを比較すると、これも高波浪時の結果と同様に 海域全体において発電施設設置前後で大きな違いはみられなかった。

最後に高波浪時と同様に、発電施設設置前後で波高・流速にどのような変化が生じるかを 確認することを目的として、施設あり(ケース①および②)の波高・流速から施設なし(ケース ①)の波高・流速をそれぞれ差し引いた平面分布を用いた評価を行う。その結果を図 1-17 や 図 1-18 に示す。以下、検討結果をまとめる。

- 波高については、両ケースとも発電施設設置に伴って、施設背後の波高が若干減少していることが分かった。しかし、その他の海域については波高の差があまりみられなかった。
- 流速についても、高波浪時の結果と同様に海域全体で施設設置による差がほとんどみ られなかった。この傾向は発電施設の配置による違いという観点からみても、同様の ことが読み取れた。







図 1-17 ケース①(施設あり) - ケース②(施設なし)(左:波高の変化, 右:流速の変化)



図 1-18 ケース②(施設あり) - ケース③(施設なし)(左:波高の変化,右:流速の変化)

(3) まとめ

発電施設設置に伴って生じる波・流速の変化について 2 つの波浪ケースで評価を行った。 その結果、発電施設周辺では波・流速ともに若干の変化がみられたが、海域全体ではほとん ど変化がみられなかった。また、この傾向は発電施設の配置が異なっていても同様の傾向が みられた。

1.2.5 波・流れの変化に関するまとめと砂浜への影響

本節では洋上風力発電施設の設置に伴って発生する波高・海浜流の変化の把握を行った。以下、 そのまとめと海岸侵食への影響について記す。

- 高波浪時・常時の2つの波浪ケースを想定したが、どちらのケースにおいても風力発電施 設周辺では波・流れともに僅かな変化がみられたが、海域全体では大きな変化がみられな かった。
- また、2 種類の施設配置ケースを想定したが、両ケースとも同様な傾向を示す結果となった。
 - ▶ そのため風力発電施設を設置しても、砂浜への影響は極めて小さく、海岸侵食の現状は変わらないと推測される。