

資料 10－1 名古屋地方気象台の風向・風速

[本編 p.222 参照]

名古屋地方気象台（高さ 18m）の過去 5 年間（2008～2012 年）における風向・風速階級別出現頻度は、次に示すとおりである。

風速 (m/s)	風 向																合計	頻度 (%)
	NNE	NE	ENE	E	ESE	SE	SSE	S	SSW	SW	WSW	W	WNW	NW	NNW	N		
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
3	2	1	0	0	0	2	0	4	1	0	1	0	3	2	6	8	30	1.6
4	4	6	3	0	0	4	2	13	9	2	2	5	7	17	37	44	155	8.5
5	9	1	4	0	3	16	38	43	48	10	5	9	29	27	56	49	347	19.0
6	3	1	2	1	0	26	56	101	36	6	5	7	58	42	36	25	405	22.2
7	2	0	0	1	0	18	43	64	19	3	1	15	98	43	28	19	354	19.4
8	0	0	0	0	1	6	23	20	4	1	1	9	63	43	25	9	205	11.2
9	1	0	0	0	0	6	10	3	3	0	0	1	56	41	25	6	152	8.3
10	0	0	0	0	0	1	5	0	0	1	0	5	30	40	12	1	95	5.2
11	0	0	0	0	0	2	2	0	0	0	1	0	16	16	4	2	43	2.4
12	0	0	0	0	0	3	1	0	0	0	0	1	13	3	5	1	27	1.5
13	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	4	3	1	1	9	0.5
14	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0	1	0	2	0.1
15	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.1
16	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.1
17	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	1	0.1
19以上	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.0
合 計	21	9	9	2	4	85	181	248	120	23	16	52	378	277	236	166	1827	100.0
頻度 (%)	1.2	0.5	0.5	0.1	0.2	4.7	9.9	13.6	6.6	1.3	0.9	2.9	20.7	15.2	12.9	9.1	90.9	

注)1:観測期間：2008～2012 年

2:有効観測回数：1,827

3:風速 0m/s は 0.0m/s 以上 0.3m/s 未満、風速 1m/s は 0.3m/s 以上 1.0m/s 以下、風速 2m/s は 1.1m/s 以上 2.0m/s 以下、風速 19m/s 以上は 18.1m/s 以上を示す。

出典) 気象庁気象統計情報（2008 年 1 月～2012 年 12 月）

本数値シミュレーションでは、対象となる流れ場を非圧縮性の定常流れ場と仮定し、以下に示すレイノルズ平均された擬似圧縮法による基礎式を用いた。

以下、 $\langle \quad \rangle$ はレイノルズ平均された値を示す。

また、式はテンソル表記とする。

空間座標 X_i : $X_i = x, y, z$

流速 u_i (x, y, z 成分をそれぞれ u, v, w) : $u_i = u, v, w$

(連続の式)

$$\frac{\partial \langle p \rangle}{\partial t} + \beta \frac{\partial \langle u_i \rangle}{\partial x_i} = 0$$

定常解が得られると連続の式中の圧力の時間微分項が消滅し、非圧縮性が保たれる。

(運動方程式)

$$\frac{\partial \langle u_i \rangle}{\partial t} + \frac{\partial \langle u_j \rangle \langle u_i \rangle}{\partial x_j} = -\frac{\partial}{\partial x_i} \left(\langle p \rangle + \frac{2}{3} k \right) + \frac{\partial}{\partial x_j} (2\nu_t S_{ij}) - F_i$$

(乱流エネルギー k の式)

$$\frac{\partial k}{\partial t} + \frac{\partial \langle u_j \rangle k}{\partial x_j} = \frac{\partial}{\partial x_i} \left(\frac{\nu_t}{\sigma_k} \frac{\partial k}{\partial x_j} \right) + P_k - \varepsilon + F_k$$

(エネルギー散逸 ε の式)

$$\frac{\partial \varepsilon}{\partial t} + \frac{\partial \langle u_j \rangle \varepsilon}{\partial x_j} = \frac{\partial}{\partial x_i} \left(\frac{\nu_t}{\sigma_\varepsilon} \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_j} \right) + \frac{\varepsilon}{k} (C_{1\varepsilon} P_k - C_{2\varepsilon} \varepsilon) + F_\varepsilon$$

$$P_k = \nu_t \left(\frac{\partial \langle u_i \rangle}{\partial x_j} + \frac{\partial \langle u_j \rangle}{\partial x_i} \right) \frac{\partial \langle u_i \rangle}{\partial x_j} \quad S_{ij} = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \langle u_i \rangle}{\partial x_j} + \frac{\partial \langle u_j \rangle}{\partial x_i} \right)$$

$$F_i = C_f a \langle u_i \rangle \sqrt{\langle u_i \rangle^2}$$

$$F_k = \langle u_i \rangle F_i$$

$$F_{\varepsilon} = \frac{\varepsilon}{k} C_{pe} F_k \quad v_t = \sigma_{\mu} \frac{k^2}{\varepsilon}$$

$$\sigma_{\mu} = 0.09 \quad \sigma_k = 1.0 \quad \sigma_{\varepsilon} = 1.3$$

$$C_{1\varepsilon} = 1.44 \quad C_{2\varepsilon} = 1.92$$

ここで、

β (擬似圧縮係数 m^2/s^2)

p (空気密度で正規化された圧力)

k (乱流エネルギー m^2/s^2)

ε (乱流エネルギーの散逸率 m^2/s^3)

v_t (渦動粘性係数)

$F_i, F_k, F_{\varepsilon}$ はそれぞれの樹木の影響をモデル化した項で、各項中の C_f は葉の抵抗係数、 a は葉面積密度 (樹冠単位体積当たりの葉の片側面積の和)、 $C_{p\varepsilon}$ は樹木による乱流エネルギー消散に関するモデル係数を示す。ここでは、 $C_f=0.5$ 、 $a=1.5 m^2/m^3$ 、 $C_{p\varepsilon}=2.0$ 、 $\beta=100m^2/s^2$ とした。

また、乱流の解析には、数値シミュレーションで広く採用されている標準 $k-\varepsilon$ モデルを用いた。その他の諸条件については、表－１に示すとおりである。

表－１ 数値シミュレーションに関する諸条件

乱流モデル	標準 $k-\varepsilon$ モデル
離散化	有限体積法
アルゴリズム	擬似圧縮解法
移流項差分スキーム	３次精度の風上差分
天空面、側面、流出条件	Free Slip
壁面と地面	滑面での対数則

本予測における主な解析条件についての設定理由は、表－２に示すとおりである。

表－２ 主な解析条件の設定理由

解析条件	内 容	設 定 理 由
乱流モデル	標準 k-ε モデル	平均流のみを解析対象とし、流れの基礎方程式に対してアンサンブル平均や時間平均を施した RANS model の中で最も標準的な乱流モデルである。建物が多く建ち並ぶ市街地の中の建物周辺気流解析に多く用いられている。
使用ソフト	Zephyrus (ver.208)	標準 k-ε モデルにより市街地の風環境をシミュレーションすることが可能なソフトの一つ。広範囲な計算領域全体と対象建物近傍において、異なる格子解像度による計算が可能となる重合格子法を採用しており、効率的に解析を進めることができる。なお、精度については、「市街地風環境予測のための流体数値解析ガイドブック」（日本建築学会，2007年）においてベンチマークとして掲載され、いくつかの異なる数値シミュレーションソフトによる解析結果や、風洞実験による結果とも比較検証されている。
最小メッシュサイズ	水平面：1m	一般的に、壁面サイズの 1/10 以下であれば問題ないとされる。本事業では、新建築物高層部の壁面長が約 60mであるため、6m以下のメッシュサイズであれば、精度が確保できる。本予測では、解析対象範囲の面積等を考慮し、最小メッシュサイズを 1m とした。
	高さ方向：0.6m	評価高さ（地上 1.5m）を考慮し、メッシュの中央が評価高さとなるよう、メッシュサイズを 0.6m とした。
解析領域範囲	$x \times y \times z =$ 2,240 m × 2,080 m × 700m	風環境における流体解析では、対象建築物の高さの 3 倍以上を解析領域の半径とする。本計画では、高さ約 150mであるため、半径 450m以上であれば問題ない。 高さ方向については、地表面粗度区分Ⅳである場合の境界層高さ（550m）以上の高さとし、700mとした。
流入境界	高さ Z の流入風速 $= 1.0 \times (Z/18)^{0.27}$ 地表面粗度区分 Ⅳ（べき指数 0.27）	解析領域内の既存建物の階数及び建物密度等の市街地の状況より判断した。（設定根拠は、後述する資料編 10－3 に記載）

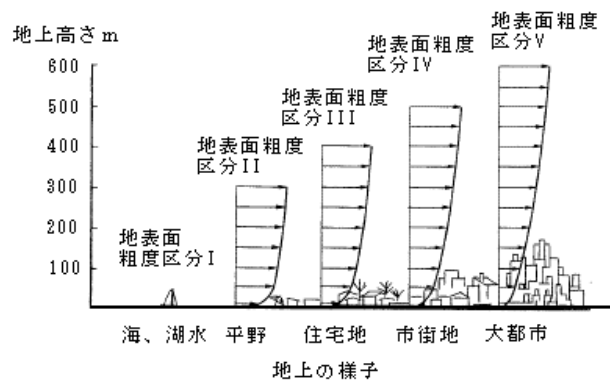
平均風速の鉛直分布は、図-1 に示すように、周辺の街並みに（地表面粗度区分）に応じて変化する。事業予定地及びその周辺は、土地利用状況より中高層建築物（4～9 階）が主となる市街地であり、既存建物の密度、階数などの市街地の状況より、地表面粗度区分Ⅳが相応しいと判断される。「日本建築学会の建築物荷重指針・同解説」（社団法人 日本建築学会，2004 年）によると、高さ方向の平均風速の分布は①式で与えられ、地表面粗度区分Ⅳにおけるべき指数 α は 0.27 を与える。

なお、解析時の風速は、地表面粗度区分Ⅲ相当と判断される名古屋地方気象台の地上高さ（18m相当）を基準としている。

$$\frac{V_z}{V_H} = \left(\frac{Z_G}{H} \right)^\alpha \quad \text{①}$$

ここで、

- α : べき指数
- Z_G : 境界層高さ
- H : 高さ



出典：「ビル風の基礎知識」（風工学研究所，2005 年）

図-1 地表面の状況と平均風速の鉛直分布

表－１ 地表面粗度区分

地 表 面 粒度区分	周辺の地表面の状況	べき指数 α	境界層高さ Z_G (m)
I	海上のようなほとんど障害物のない平坦地	0.1	250
II	田園都市や草原のような、農作物程度の障害物がある平坦地、樹木・低層建築物などが散在している平坦地	0.15	350
III	低層建築物が密集する地域、あるいは中高層建築物（４～９階）が散在している地域	0.2	450
IV	中高層建築物（４～９階）が主となる市街地	0.27	550
V	高層建築物（１０階以上）が密集する地域	0.35	650

出典）「建築物荷重指針・同解説」（社団法人 日本建築学会，２００４年）

流入境界条件は、「建築物荷重指針・同解説」（社団法人 日本建築学会，2004 年）に従い、下記に示す流入気流分布を与える。

高さ Z における風速 U_z

$$U_z = U_{z_G} \times \{\min(Z, Z_G)/Z_G\}^\alpha$$

流入の k 、及び ε

$$k = \left[0.1 \times U_{z_G} \times \{\min(Z, Z_G)/Z_G\}^{-0.05} \right]^2$$

$$\varepsilon = \sigma_\mu^{\frac{1}{2}} k \frac{\partial U}{\partial Z}$$

なお、地表面粗度区分IVでは、

$$Z_G = 550m, \quad \alpha = 0.27 \quad \text{とする。}$$

村上らの強風の発生頻度に基づく風環境評価基準では、評価に用いる気象台の風速資料が平均風速の場合は、評価風速（日最大瞬間風速）をガストファクターで日最大平均風速に変換して適用するとしている。このため、名古屋地方気象台における日最大平均風速の統計的性状を知る必要がある。

日最大平均風速の出現頻度は、ワイブル分布に従うと考えられる。名古屋地方気象台における全風向を対象とした風速 V の超過確率は、表-1 に示すワイブル係数と風向出現頻度より、以下の式を用いて算出される。

$$P_j(> V) = \sum_{i=1}^{16} \left\{ A_i \exp \left[- \left(\frac{V}{GF \cdot R_{ji} C_i} \right)^{k_i} \right] \right\} \quad \text{①}$$

ここで、

$P_j(>V)$: 測定点 j での風速 V を超える確率

A_i : 風向 i の出現頻度（風配：表-1 の値）

C_i, k_i : 風向 i におけるワイブル係数^{注)}（表-1 の値）

R_{ji} : 測定点 j での風向 i の風速比（解析より求まる基準点に対する風速比）

表-1 名古屋地方気象台（基準点）における
日最大平均風速のワイブル係数
(2008 年 1 月～2012 年 12 月)

風向	A_i (%)	C_i	k_i
NNE	1.15	5.07	3.85
NE	0.49	3.82	8.85
ENE	0.49	4.66	5.87
E	0.11	—	—
ESE	0.22	—	—
SE	4.65	6.76	2.72
SSE	9.91	6.74	3.32
S	13.57	6.11	5.88
SSW	6.57	5.47	3.73
SW	1.26	5.38	3.11
WSW	0.88	5.42	2.85
W	2.85	6.91	3.64
WNW	20.69	7.92	3.67
NW	15.16	7.89	3.72
NNW	12.92	6.68	2.67
N	9.09	5.40	2.04

注) 「—」とは、データ数が少なく同定不可であることをいう。

注) ①式のワイブル係数 k_i は形状係数、 C_i は尺度係数と呼ばれる。表-1 のワイブル係数は 5 年間の日最大平均風速より、風向毎に回帰分析を行い求めた。

$$GF = 2.25 \cdot R_{10}^{-0.6} \quad (2)$$

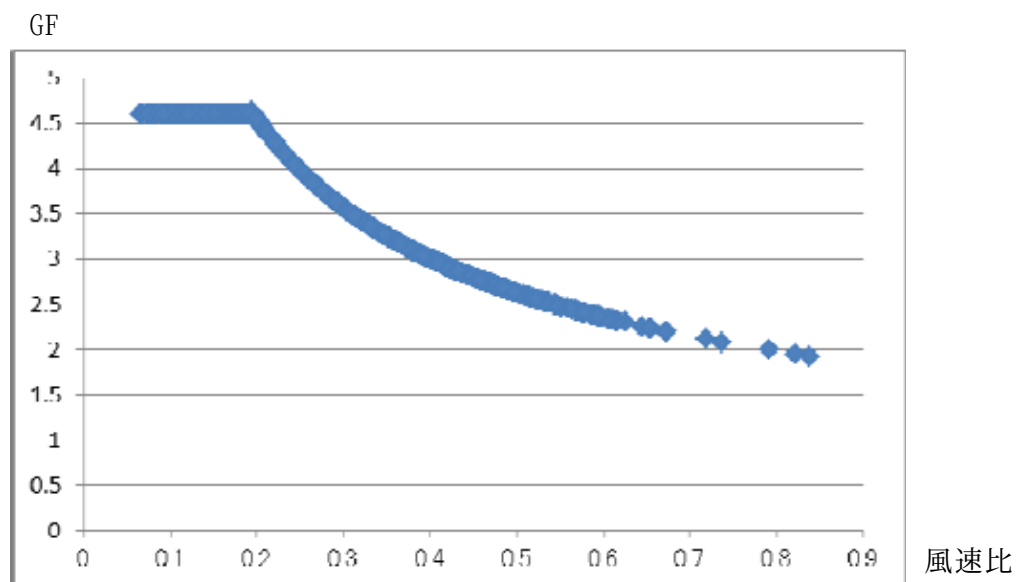
GF：ガストファクター※

R_{10} ：地表面粗度区分Ⅳにおける地上高さ 10mの流入風速の風速に対する風速比

※ガストファクターは、風速の強さに応じて変化する。日本総合試験所の西村らは、ガストファクターを②式で与え、 R_{10} が 0.3 以下（基準点に対する風速比 0.19 以下）の場合は、ガストファクターは 4.6 で一定としている。

図－1 は、各測定点で風向毎に変化する基準点の風速比に対するガストファクターを示す。

出典：「風環境評価尺度」（日本風工学会、日本建築総合試験所 西村，平成 17 年）



図－1 基準点の風速に対するガストファクター

資料 10-6 各予測地点における風速値

[本編 p.227 参照]

名古屋地方気象台（高さ18m）の風速を1.00とした場合の予測地点（地上1.5m）の風速値は、次に示すとおりである。

予測地点 №	NNE		NE		ENE		E		ESE		SE		SSE		S	
	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後
1	0.24	0.26	0.16	0.19	0.17	0.18	0.15	0.16	0.18	0.14	0.19	0.26	0.18	0.18	0.18	0.19
2	0.21	0.23	0.14	0.16	0.14	0.13	0.10	0.11	0.15	0.16	0.20	0.25	0.22	0.25	0.23	0.12
3	0.17	0.17	0.11	0.10	0.11	0.10	0.13	0.18	0.23	0.32	0.23	0.52	0.16	0.39	0.11	0.13
4	0.41	0.29	0.36	0.21	0.35	0.20	0.21	0.32	0.42	0.49	0.48	0.59	0.50	0.45	0.45	0.31
5	0.39	0.27	0.30	0.16	0.14	0.14	0.26	0.40	0.40	0.51	0.47	0.56	0.48	0.41	0.44	0.31
6	0.34	0.32	0.24	0.20	0.11	0.16	0.21	0.34	0.31	0.42	0.41	0.47	0.41	0.33	0.39	0.28
7	0.33	0.45	0.23	0.31	0.11	0.20	0.12	0.26	0.24	0.31	0.36	0.43	0.35	0.47	0.34	0.45
8	0.45	0.53	0.31	0.41	0.25	0.29	0.12	0.24	0.23	0.21	0.35	0.33	0.36	0.57	0.40	0.68
9	0.41	0.44	0.30	0.36	0.28	0.26	0.17	0.21	0.23	0.17	0.28	0.27	0.26	0.49	0.30	0.54
10	0.23	0.59	0.19	0.50	0.24	0.39	0.20	0.30	0.22	0.19	0.22	0.23	0.15	0.40	0.11	0.46
11	0.11	0.38	0.13	0.39	0.25	0.36	0.26	0.37	0.35	0.35	0.32	0.39	0.19	0.35	0.10	0.31
12	0.15	0.28	0.16	0.21	0.17	0.21	0.22	0.29	0.28	0.41	0.28	0.57	0.23	0.56	0.23	0.50
13	0.22	0.50	0.18	0.37	0.18	0.20	0.14	0.25	0.30	0.45	0.33	0.69	0.36	0.67	0.37	0.65
14	0.14	0.17	0.13	0.21	0.17	0.25	0.19	0.13	0.20	0.27	0.16	0.56	0.15	0.54	0.23	0.50
15	0.19	0.19	0.14	0.18	0.16	0.20	0.17	0.17	0.19	0.18	0.18	0.16	0.16	0.24	0.18	0.29
16	0.17	0.13	0.13	0.11	0.11	0.13	0.14	0.13	0.23	0.13	0.22	0.28	0.22	0.24	0.22	0.19
17	0.27	0.23	0.25	0.23	0.20	0.22	0.17	0.24	0.18	0.15	0.19	0.23	0.19	0.21	0.20	0.27
18	0.37	0.31	0.31	0.26	0.25	0.26	0.27	0.22	0.15	0.15	0.16	0.18	0.16	0.14	0.16	0.25
19	0.40	0.35	0.31	0.24	0.32	0.23	0.24	0.24	0.18	0.46	0.39	0.63	0.38	0.55	0.30	0.27
20	0.30	0.21	0.24	0.14	0.20	0.14	0.16	0.17	0.18	0.22	0.19	0.23	0.15	0.31	0.26	0.20
21	0.15	0.18	0.14	0.12	0.21	0.19	0.19	0.11	0.16	0.15	0.17	0.22	0.25	0.17	0.28	0.28
22	0.14	0.21	0.18	0.12	0.25	0.23	0.30	0.34	0.43	0.43	0.41	0.43	0.41	0.42	0.35	0.47
23	0.17	0.24	0.23	0.18	0.31	0.24	0.30	0.28	0.32	0.27	0.27	0.25	0.23	0.24	0.27	0.44
24	0.25	0.37	0.20	0.32	0.20	0.22	0.15	0.11	0.15	0.12	0.12	0.17	0.11	0.17	0.25	0.40
25	0.14	0.30	0.12	0.19	0.16	0.12	0.15	0.13	0.15	0.13	0.14	0.15	0.14	0.15	0.28	0.36
26	0.09	0.21	0.14	0.09	0.14	0.13	0.12	0.12	0.13	0.11	0.13	0.12	0.14	0.11	0.23	0.29
27	0.14	0.11	0.15	0.12	0.30	0.19	0.39	0.24	0.46	0.30	0.47	0.32	0.43	0.30	0.33	0.27
28	0.23	0.38	0.17	0.30	0.15	0.17	0.22	0.11	0.30	0.15	0.33	0.22	0.37	0.20	0.27	0.18
29	0.21	0.32	0.13	0.23	0.16	0.16	0.22	0.16	0.28	0.19	0.28	0.23	0.34	0.20	0.21	0.14
30	0.16	0.39	0.10	0.28	0.19	0.31	0.23	0.29	0.28	0.30	0.28	0.25	0.12	0.11	0.20	0.17
31	0.22	0.21	0.22	0.14	0.19	0.18	0.17	0.18	0.19	0.21	0.12	0.17	0.18	0.16	0.21	0.16
32	0.12	0.19	0.11	0.09	0.09	0.07	0.11	0.12	0.15	0.15	0.10	0.12	0.15	0.11	0.12	0.12
33	0.14	0.22	0.17	0.21	0.18	0.16	0.20	0.16	0.19	0.26	0.16	0.47	0.21	0.44	0.21	0.39
34	0.17	0.11	0.28	0.16	0.36	0.15	0.25	0.13	0.23	0.22	0.11	0.25	0.13	0.15	0.20	0.12
35	0.15	0.18	0.18	0.23	0.27	0.32	0.26	0.23	0.29	0.19	0.20	0.18	0.19	0.19	0.13	0.15
36	0.28	0.35	0.34	0.40	0.43	0.40	0.39	0.32	0.33	0.27	0.21	0.24	0.28	0.35	0.45	0.47
37	0.10	0.18	0.10	0.13	0.13	0.11	0.14	0.19	0.12	0.31	0.15	0.32	0.13	0.24	0.11	0.13
38	0.13	0.14	0.12	0.13	0.14	0.14	0.14	0.12	0.17	0.19	0.15	0.26	0.15	0.19	0.15	0.16
39	0.14	0.13	0.13	0.13	0.16	0.13	0.18	0.14	0.25	0.13	0.26	0.14	0.23	0.17	0.20	0.17
40	0.12	0.15	0.25	0.23	0.43	0.34	0.53	0.39	0.56	0.51	0.44	0.47	0.32	0.35	0.21	0.22
41	0.16	0.19	0.16	0.13	0.15	0.10	0.15	0.14	0.19	0.19	0.16	0.20	0.19	0.26	0.14	0.21
42	0.25	0.22	0.33	0.22	0.33	0.19	0.26	0.20	0.21	0.16	0.15	0.16	0.18	0.16	0.22	0.17
43	0.27	0.20	0.13	0.14	0.17	0.17	0.29	0.24	0.37	0.22	0.35	0.21	0.40	0.29	0.41	0.35
44	0.16	0.33	0.16	0.23	0.20	0.23	0.37	0.33	0.38	0.33	0.43	0.36	0.22	0.19	0.19	0.16
45	0.17	0.11	0.15	0.11	0.16	0.12	0.13	0.13	0.09	0.12	0.11	0.10	0.14	0.14	0.16	0.15
46	0.21	0.17	0.28	0.16	0.26	0.17	0.22	0.21	0.20	0.20	0.20	0.21	0.19	0.20	0.20	0.18
47	0.13	0.13	0.17	0.12	0.23	0.16	0.27	0.27	0.29	0.28	0.23	0.19	0.22	0.14	0.14	0.09
48	0.26	0.16	0.23	0.19	0.22	0.18	0.16	0.17	0.12	0.12	0.18	0.15	0.25	0.16	0.26	0.18
49	0.17	0.14	0.12	0.10	0.12	0.08	0.22	0.08	0.22	0.14	0.17	0.24	0.17	0.22	0.18	0.13
50	0.25	0.22	0.16	0.16	0.25	0.29	0.28	0.28	0.30	0.30	0.36	0.29	0.34	0.27	0.24	0.17
51	0.20	0.16	0.13	0.14	0.17	0.21	0.23	0.22	0.23	0.21	0.22	0.22	0.31	0.28	0.34	0.32
52	0.14	0.16	0.20	0.20	0.25	0.36	0.25	0.22	0.38	0.31	0.35	0.28	0.34	0.24	0.31	0.32
53	0.15	0.15	0.11	0.12	0.17	0.15	0.26	0.24	0.36	0.33	0.37	0.34	0.38	0.37	0.47	0.45
54	0.20	0.20	0.20	0.19	0.24	0.23	0.31	0.30	0.40	0.37	0.46	0.45	0.51	0.47	0.36	0.30
55	0.19	0.20	0.27	0.27	0.27	0.27	0.30	0.30	0.32	0.29	0.36	0.37	0.24	0.25	0.25	0.23
56	0.20	0.21	0.22	0.21	0.26	0.19	0.27	0.20	0.25	0.21	0.22	0.18	0.30	0.23	0.28	0.23
57	0.17	0.19	0.22	0.24	0.36	0.33	0.32	0.34	0.22	0.18	0.19	0.19	0.17	0.15	0.28	0.40
58	0.13	0.10	0.17	0.13	0.28	0.20	0.33	0.28	0.36	0.26	0.31	0.21	0.26	0.18	0.13	0.11
59	0.15	0.15	0.13	0.12	0.21	0.15	0.34	0.33	0.39	0.36	0.39	0.36	0.34	0.30	0.20	0.19
60	0.28	0.20	0.26	0.22	0.26	0.17	0.22	0.10	0.19	0.13	0.16	0.14	0.14	0.12	0.18	0.19

予測 地点 №	NNE		NE		ENE		E		ESE		SE		SSE		S	
	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後
61	0.30	0.31	0.28	0.29	0.17	0.17	0.09	0.13	0.30	0.30	0.34	0.37	0.40	0.43	0.35	0.34
62	0.30	0.29	0.32	0.30	0.30	0.27	0.19	0.16	0.25	0.26	0.35	0.35	0.43	0.40	0.43	0.39
63	0.28	0.26	0.30	0.27	0.29	0.24	0.29	0.23	0.11	0.11	0.21	0.22	0.27	0.26	0.26	0.21
64	0.47	0.41	0.52	0.45	0.49	0.42	0.42	0.38	0.14	0.14	0.28	0.28	0.45	0.42	0.53	0.46
65	0.33	0.31	0.20	0.16	0.23	0.23	0.38	0.41	0.48	0.49	0.46	0.48	0.43	0.48	0.32	0.39
66	0.57	0.49	0.52	0.43	0.36	0.29	0.26	0.28	0.25	0.20	0.28	0.36	0.42	0.27	0.47	0.29
67	0.36	0.30	0.30	0.28	0.27	0.29	0.11	0.13	0.31	0.19	0.43	0.32	0.47	0.36	0.45	0.45
68	0.38	0.31	0.28	0.23	0.17	0.17	0.12	0.11	0.32	0.16	0.44	0.27	0.46	0.14	0.46	0.28
69	0.38	0.35	0.31	0.29	0.25	0.28	0.40	0.31	0.54	0.37	0.52	0.38	0.45	0.37	0.31	0.27
70	0.43	0.41	0.35	0.35	0.27	0.25	0.23	0.16	0.37	0.25	0.41	0.29	0.42	0.34	0.34	0.30
71	0.40	0.34	0.25	0.22	0.25	0.21	0.26	0.26	0.37	0.25	0.55	0.35	0.50	0.29	0.47	0.35
72	0.38	0.32	0.28	0.24	0.23	0.20	0.24	0.21	0.24	0.30	0.35	0.38	0.24	0.29	0.20	0.09
73	0.37	0.34	0.33	0.30	0.29	0.25	0.18	0.14	0.13	0.13	0.15	0.11	0.38	0.16	0.59	0.28
74	0.18	0.21	0.15	0.11	0.20	0.15	0.24	0.25	0.20	0.19	0.19	0.20	0.21	0.18	0.15	0.10
75	0.31	0.27	0.36	0.32	0.33	0.26	0.19	0.22	0.29	0.24	0.26	0.21	0.30	0.22	0.24	0.18
76	0.15	0.14	0.16	0.17	0.27	0.21	0.19	0.17	0.28	0.27	0.28	0.25	0.22	0.16	0.17	0.12
77	0.22	0.21	0.22	0.20	0.25	0.18	0.16	0.08	0.13	0.08	0.10	0.11	0.16	0.11	0.15	0.08
78	0.21	0.19	0.18	0.19	0.18	0.13	0.13	0.12	0.15	0.13	0.16	0.14	0.25	0.15	0.47	0.28
79	0.27	0.26	0.37	0.35	0.27	0.27	0.30	0.30	0.26	0.25	0.24	0.18	0.32	0.18	0.26	0.14
80	0.13	0.14	0.14	0.12	0.33	0.13	0.27	0.17	0.33	0.20	0.23	0.15	0.29	0.17	0.20	0.18
81	0.23	0.23	0.21	0.21	0.22	0.22	0.24	0.23	0.25	0.19	0.24	0.15	0.13	0.10	0.11	0.12

予測 地点 №	SSW		SW		WSW		W		WNW		NW		NNW		N	
	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後
1	0.23	0.25	0.25	0.32	0.24	0.31	0.15	0.12	0.14	0.12	0.17	0.13	0.19	0.14	0.17	0.21
2	0.27	0.29	0.26	0.35	0.23	0.28	0.10	0.11	0.13	0.09	0.11	0.11	0.10	0.14	0.16	0.19
3	0.12	0.11	0.13	0.19	0.18	0.17	0.14	0.11	0.15	0.17	0.17	0.21	0.10	0.13	0.13	0.14
4	0.33	0.19	0.25	0.15	0.20	0.17	0.17	0.14	0.22	0.26	0.25	0.32	0.41	0.31	0.42	0.32
5	0.34	0.22	0.22	0.31	0.12	0.20	0.17	0.19	0.29	0.49	0.32	0.48	0.46	0.41	0.43	0.35
6	0.33	0.25	0.22	0.36	0.12	0.28	0.13	0.16	0.27	0.55	0.30	0.56	0.43	0.48	0.40	0.41
7	0.30	0.35	0.23	0.28	0.13	0.22	0.10	0.13	0.24	0.57	0.31	0.64	0.45	0.61	0.43	0.53
8	0.40	0.68	0.38	0.75	0.23	0.51	0.12	0.09	0.23	0.51	0.37	0.64	0.51	0.67	0.54	0.60
9	0.34	0.53	0.39	0.59	0.40	0.41	0.18	0.17	0.19	0.43	0.33	0.53	0.43	0.59	0.48	0.53
10	0.23	0.48	0.32	0.55	0.34	0.41	0.29	0.19	0.16	0.14	0.11	0.27	0.07	0.43	0.17	0.53
11	0.16	0.23	0.24	0.31	0.28	0.32	0.28	0.26	0.25	0.36	0.26	0.39	0.17	0.22	0.06	0.22
12	0.16	0.36	0.17	0.32	0.17	0.14	0.17	0.18	0.20	0.31	0.29	0.41	0.20	0.39	0.12	0.38
13	0.35	0.62	0.31	0.54	0.22	0.21	0.13	0.15	0.23	0.46	0.33	0.63	0.25	0.56	0.20	0.54
14	0.28	0.42	0.28	0.39	0.20	0.27	0.13	0.17	0.13	0.30	0.14	0.33	0.15	0.22	0.12	0.20
15	0.24	0.25	0.24	0.31	0.22	0.30	0.14	0.13	0.14	0.20	0.17	0.21	0.17	0.14	0.14	0.15
16	0.26	0.22	0.27	0.26	0.17	0.21	0.12	0.08	0.16	0.08	0.20	0.10	0.25	0.08	0.18	0.13
17	0.25	0.23	0.27	0.26	0.16	0.18	0.18	0.16	0.20	0.12	0.23	0.10	0.25	0.11	0.22	0.13
18	0.15	0.23	0.14	0.17	0.14	0.13	0.11	0.09	0.10	0.08	0.16	0.09	0.25	0.17	0.31	0.22
19	0.30	0.14	0.32	0.17	0.30	0.19	0.20	0.15	0.14	0.19	0.20	0.19	0.34	0.26	0.41	0.32
20	0.54	0.48	0.64	0.47	0.60	0.35	0.32	0.19	0.23	0.24	0.31	0.25	0.37	0.31	0.36	0.37
21	0.39	0.52	0.35	0.54	0.34	0.23	0.25	0.25	0.32	0.39	0.41	0.39	0.48	0.46	0.36	0.44
22	0.31	0.50	0.25	0.57	0.33	0.23	0.35	0.34	0.47	0.58	0.47	0.53	0.47	0.54	0.29	0.46
23	0.32	0.48	0.32	0.59	0.29	0.44	0.29	0.28	0.44	0.60	0.44	0.57	0.47	0.58	0.27	0.49
24	0.36	0.45	0.41	0.59	0.34	0.50	0.32	0.18	0.28	0.55	0.31	0.56	0.45	0.58	0.32	0.52
25	0.37	0.34	0.32	0.37	0.23	0.30	0.27	0.15	0.27	0.52	0.30	0.54	0.43	0.56	0.28	0.49
26	0.30	0.23	0.22	0.22	0.21	0.20	0.34	0.16	0.35	0.48	0.37	0.56	0.49	0.61	0.26	0.51
27	0.31	0.17	0.17	0.29	0.28	0.31	0.52	0.30	0.58	0.46	0.58	0.49	0.50	0.49	0.26	0.27
28	0.21	0.17	0.17	0.16	0.18	0.17	0.30	0.16	0.27	0.21	0.25	0.26	0.38	0.50	0.40	0.52
29	0.18	0.14	0.19	0.14	0.16	0.16	0.25	0.16	0.33	0.15	0.25	0.17	0.22	0.37	0.23	0.42
30	0.25	0.23	0.30	0.29	0.29	0.27	0.22	0.28	0.18	0.26	0.19	0.25	0.15	0.11	0.21	0.37
31	0.27	0.16	0.33	0.22	0.28	0.17	0.24	0.22	0.18	0.24	0.14	0.23	0.14	0.22	0.16	0.15
32	0.09	0.13	0.07	0.17	0.08	0.11	0.12	0.12	0.11	0.11	0.10	0.13	0.10	0.13	0.09	0.16
33	0.24	0.27	0.21	0.28	0.21	0.16	0.19	0.14	0.13	0.14	0.14	0.20	0.14	0.20	0.14	0.21
34	0.24	0.18	0.26	0.16	0.31	0.21	0.30	0.25	0.22	0.18	0.20	0.19	0.09	0.11	0.08	0.08
35	0.16	0.14	0.19	0.16	0.24	0.20	0.29	0.25	0.26	0.24	0.25	0.26	0.16	0.15	0.10	0.12
36	0.57	0.54	0.60	0.58	0.53	0.46	0.55	0.46	0.44	0.39	0.27	0.31	0.11	0.12	0.12	0.19
37	0.15	0.12	0.19	0.19	0.15	0.18	0.14	0.22	0.10	0.20	0.09	0.21	0.08	0.13	0.09	0.16
38	0.15	0.15	0.16	0.16	0.12	0.16	0.13	0.14	0.13	0.16	0.11	0.18	0.11	0.13	0.12	0.13
39	0.15	0.14	0.31	0.32	0.44	0.37	0.52	0.42	0.42	0.33	0.31	0.22	0.22	0.16	0.13	0.10
40	0.17	0.25	0.45	0.45	0.54	0.49	0.61	0.54	0.51	0.45	0.39	0.35	0.41	0.38	0.27	0.22
41	0.20	0.13	0.17	0.13	0.18	0.13	0.21	0.20	0.25	0.28	0.22	0.27	0.16	0.24	0.16	0.23
42	0.28	0.24	0.30	0.25	0.36	0.31	0.40	0.36	0.37	0.32	0.26	0.23	0.21	0.24	0.13	0.13
43	0.33	0.23	0.15	0.14	0.17	0.17	0.29	0.18	0.53	0.30	0.55	0.35	0.45	0.44	0.33	0.26
44	0.19	0.17	0.22	0.21	0.27	0.25	0.23	0.26	0.18	0.20	0.16	0.17	0.15	0.26	0.17	0.36
45	0.17	0.15	0.18	0.15	0.16	0.11	0.14	0.13	0.08	0.10	0.09	0.09	0.09	0.10	0.09	0.10
46	0.26	0.21	0.23	0.20	0.18	0.16	0.19	0.19	0.13	0.15	0.20	0.18	0.15	0.12	0.14	0.13
47	0.10	0.15	0.12	0.14	0.16	0.15	0.20	0.20	0.21	0.21	0.22	0.22	0.19	0.20	0.18	0.19
48	0.33	0.25	0.37	0.32	0.39	0.33	0.15	0.16	0.16	0.17	0.18	0.20	0.20	0.21	0.19	0.18
49	0.18	0.14	0.15	0.11	0.18	0.12	0.15	0.14	0.12	0.14	0.14	0.12	0.16	0.14	0.14	0.08
50	0.18	0.14	0.20	0.13	0.26	0.15	0.22	0.14	0.17	0.13	0.18	0.11	0.20	0.10	0.20	0.25
51	0.29	0.24	0.16	0.15	0.28	0.30	0.35	0.30	0.38	0.27	0.46	0.27	0.37	0.35	0.22	0.25
52	0.38	0.38	0.35	0.35	0.35	0.33	0.32	0.27	0.18	0.11	0.16	0.10	0.16	0.11	0.11	0.16
53	0.24	0.27	0.30	0.28	0.27	0.24	0.22	0.22	0.16	0.13	0.17	0.15	0.15	0.14	0.17	0.16
54	0.19	0.20	0.26	0.24	0.32	0.27	0.33	0.29	0.27	0.19	0.27	0.21	0.23	0.22	0.25	0.24
55	0.20	0.20	0.24	0.26	0.30	0.30	0.27	0.29	0.26	0.26	0.22	0.17	0.17	0.16	0.16	0.16
56	0.21	0.20	0.22	0.20	0.22	0.15	0.20	0.13	0.17	0.16	0.18	0.15	0.21	0.19	0.19	0.20
57	0.35	0.38	0.38	0.41	0.41	0.35	0.37	0.23	0.30	0.15	0.23	0.11	0.16	0.07	0.10	0.15
58	0.11	0.15	0.31	0.14	0.42	0.29	0.48	0.31	0.54	0.50	0.46	0.45	0.37	0.42	0.11	0.24
59	0.12	0.16	0.20	0.13	0.32	0.13	0.41	0.20	0.52	0.48	0.45	0.42	0.38	0.41	0.12	0.24
60	0.18	0.16	0.18	0.16	0.19	0.18	0.16	0.15	0.13	0.11	0.24	0.21	0.29	0.25	0.24	0.16

予測 地点 №	SSW		SW		WSW		W		WNW		NW		NNW		N	
	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後
61	0.28	0.27	0.26	0.20	0.22	0.11	0.11	0.21	0.27	0.28	0.31	0.32	0.33	0.35	0.30	0.34
62	0.41	0.35	0.31	0.29	0.28	0.19	0.15	0.10	0.22	0.18	0.20	0.21	0.27	0.27	0.30	0.30
63	0.26	0.19	0.25	0.20	0.26	0.21	0.34	0.37	0.39	0.41	0.40	0.42	0.24	0.32	0.26	0.25
64	0.65	0.36	0.77	0.40	0.67	0.45	0.49	0.27	0.31	0.30	0.14	0.16	0.13	0.14	0.30	0.23
65	0.45	0.35	0.46	0.23	0.37	0.20	0.22	0.27	0.24	0.25	0.37	0.36	0.41	0.38	0.43	0.45
66	0.47	0.39	0.43	0.43	0.35	0.27	0.17	0.13	0.10	0.11	0.23	0.12	0.42	0.29	0.45	0.33
67	0.43	0.45	0.34	0.35	0.15	0.12	0.16	0.22	0.30	0.23	0.30	0.22	0.30	0.25	0.39	0.35
68	0.46	0.33	0.33	0.26	0.13	0.08	0.28	0.28	0.37	0.32	0.44	0.36	0.49	0.43	0.49	0.46
69	0.17	0.13	0.09	0.08	0.12	0.10	0.27	0.26	0.45	0.46	0.35	0.33	0.37	0.34	0.44	0.42
70	0.23	0.18	0.15	0.12	0.11	0.11	0.12	0.12	0.21	0.20	0.31	0.28	0.33	0.32	0.46	0.45
71	0.43	0.27	0.20	0.12	0.38	0.39	0.57	0.54	0.62	0.61	0.68	0.65	0.63	0.60	0.64	0.62
72	0.23	0.10	0.22	0.19	0.10	0.10	0.15	0.13	0.14	0.12	0.24	0.26	0.20	0.19	0.34	0.32
73	0.74	0.43	0.70	0.48	0.53	0.37	0.32	0.27	0.19	0.21	0.20	0.15	0.28	0.23	0.36	0.35
74	0.13	0.09	0.17	0.14	0.22	0.16	0.25	0.25	0.22	0.23	0.20	0.20	0.21	0.21	0.22	0.22
75	0.25	0.18	0.20	0.17	0.15	0.13	0.16	0.23	0.28	0.28	0.30	0.29	0.30	0.28	0.35	0.33
76	0.16	0.09	0.13	0.14	0.21	0.18	0.20	0.18	0.21	0.19	0.18	0.14	0.19	0.16	0.17	0.17
77	0.14	0.12	0.23	0.23	0.21	0.17	0.24	0.27	0.16	0.15	0.13	0.13	0.17	0.15	0.20	0.20
78	0.54	0.34	0.45	0.33	0.37	0.24	0.31	0.30	0.28	0.26	0.31	0.26	0.32	0.30	0.26	0.26
79	0.20	0.17	0.31	0.30	0.47	0.46	0.51	0.48	0.44	0.41	0.39	0.35	0.36	0.35	0.18	0.16
80	0.15	0.14	0.20	0.21	0.22	0.22	0.21	0.21	0.22	0.22	0.21	0.21	0.22	0.22	0.19	0.18
81	0.13	0.13	0.17	0.13	0.22	0.16	0.26	0.19	0.24	0.19	0.22	0.21	0.21	0.20	0.17	0.17

参考までに、名古屋地方気象台における 2008～2012 年の風向別日最大平均風速の 5 年間
 平均値と、その時点における予測地点の風速値は、次に示すとおりである。

単位：m/s

予測 地点 №	NNE：4.61		NE：3.76		ENE：4.31		E：5.85		ESE：5.00		SE：6.22		SSE：6.23		S：5.68	
	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後
1	1.12	1.21	0.62	0.71	0.71	0.75	0.85	0.96	0.91	0.71	1.17	1.62	1.15	1.10	1.02	1.06
2	0.97	1.06	0.53	0.58	0.61	0.57	0.60	0.64	0.75	0.78	1.25	1.53	1.35	1.55	1.31	0.66
3	0.78	0.77	0.42	0.38	0.49	0.44	0.74	1.02	1.15	1.60	1.46	3.23	0.97	2.43	0.61	0.76
4	1.87	1.33	1.34	0.80	1.53	0.87	1.25	1.89	2.11	2.45	2.99	3.69	3.12	2.80	2.53	1.73
5	1.80	1.22	1.14	0.61	0.59	0.61	1.51	2.33	1.98	2.53	2.90	3.50	2.96	2.54	2.47	1.76
6	1.58	1.45	0.90	0.76	0.45	0.68	1.21	1.96	1.55	2.09	2.54	2.90	2.57	2.04	2.21	1.59
7	1.54	2.08	0.85	1.17	0.49	0.86	0.70	1.51	1.19	1.53	2.22	2.67	2.19	2.93	1.92	2.56
8	2.06	2.44	1.16	1.52	1.08	1.25	0.70	1.40	1.16	1.03	2.20	2.07	2.23	3.52	2.27	3.85
9	1.90	2.04	1.13	1.35	1.22	1.14	1.01	1.25	1.13	0.85	1.74	1.68	1.60	3.03	1.69	3.08
10	1.08	2.72	0.71	1.86	1.02	1.68	1.16	1.77	1.11	0.97	1.34	1.44	0.96	2.46	0.64	2.60
11	0.49	1.76	0.48	1.48	1.07	1.57	1.50	2.16	1.73	1.76	1.98	2.43	1.19	2.17	0.58	1.76
12	0.68	1.29	0.59	0.78	0.71	0.89	1.30	1.72	1.39	2.03	1.77	3.53	1.44	3.47	1.28	2.83
13	1.02	2.31	0.68	1.38	0.79	0.84	0.81	1.46	1.50	2.24	2.07	4.30	2.22	4.15	2.08	3.67
14	0.65	0.80	0.47	0.78	0.72	1.06	1.08	0.77	1.01	1.36	0.98	3.45	0.95	3.35	1.30	2.81
15	0.88	0.89	0.53	0.67	0.70	0.87	0.97	1.02	0.96	0.89	1.11	1.01	1.00	1.47	1.04	1.62
16	0.78	0.62	0.49	0.40	0.47	0.57	0.82	0.76	1.14	0.65	1.34	1.75	1.36	1.46	1.26	1.06
17	1.26	1.05	0.94	0.86	0.87	0.93	0.97	1.38	0.92	0.73	1.17	1.44	1.18	1.33	1.12	1.52
18	1.71	1.44	1.15	0.98	1.07	1.11	1.56	1.26	0.73	0.73	0.97	1.13	0.98	0.85	0.93	1.41
19	1.86	1.59	1.17	0.89	1.39	1.00	1.43	1.42	0.88	2.29	2.44	3.92	2.38	3.44	1.68	1.54
20	1.39	0.96	0.91	0.52	0.84	0.60	0.94	1.01	0.92	1.10	1.21	1.41	0.95	1.91	1.46	1.15
21	0.70	0.85	0.52	0.44	0.90	0.83	1.10	0.63	0.78	0.74	1.04	1.37	1.53	1.05	1.57	1.58
22	0.62	0.95	0.69	0.44	1.07	0.99	1.74	1.99	2.16	2.13	2.57	2.66	2.54	2.59	1.98	2.65
23	0.80	1.11	0.87	0.68	1.34	1.01	1.78	1.61	1.61	1.35	1.65	1.56	1.40	1.48	1.51	2.49
24	1.16	1.70	0.73	1.20	0.85	0.96	0.87	0.64	0.74	0.60	0.74	1.04	0.69	1.04	1.39	2.28
25	0.62	1.39	0.44	0.73	0.68	0.51	0.87	0.76	0.74	0.65	0.88	0.91	0.87	0.93	1.61	2.04
26	0.42	0.96	0.52	0.34	0.62	0.54	0.68	0.70	0.64	0.56	0.78	0.72	0.86	0.68	1.32	1.63
27	0.64	0.50	0.58	0.47	1.28	0.82	2.25	1.41	2.30	1.52	2.90	2.01	2.69	1.87	1.87	1.53
28	1.06	1.76	0.62	1.13	0.64	0.74	1.30	0.66	1.52	0.74	2.05	1.34	2.29	1.21	1.51	1.01
29	0.95	1.47	0.49	0.86	0.71	0.68	1.26	0.91	1.39	0.96	1.75	1.45	2.11	1.21	1.18	0.78
30	0.74	1.81	0.36	1.04	0.80	1.32	1.37	1.70	1.42	1.48	1.77	1.57	0.75	0.68	1.11	0.95
31	1.00	0.98	0.81	0.52	0.80	0.76	0.97	1.06	0.96	1.04	0.73	1.07	1.12	0.98	1.18	0.89
32	0.56	0.89	0.42	0.32	0.40	0.28	0.63	0.70	0.74	0.76	0.61	0.74	0.95	0.68	0.68	0.68
33	0.65	1.00	0.63	0.77	0.77	0.68	1.18	0.91	0.93	1.29	1.01	2.92	1.31	2.75	1.18	2.19
34	0.77	0.49	1.03	0.61	1.55	0.66	1.44	0.75	1.14	1.11	0.68	1.54	0.82	0.94	1.11	0.68
35	0.69	0.83	0.68	0.87	1.17	1.38	1.52	1.33	1.44	0.93	1.24	1.12	1.19	1.19	0.76	0.86
36	1.27	1.63	1.28	1.51	1.87	1.70	2.28	1.89	1.66	1.37	1.32	1.47	1.76	2.17	2.54	2.69
37	0.48	0.81	0.36	0.50	0.57	0.47	0.79	1.09	0.59	1.57	0.94	2.00	0.81	1.46	0.62	0.76
38	0.61	0.65	0.44	0.50	0.60	0.58	0.83	0.71	0.87	0.93	0.92	1.62	0.94	1.19	0.83	0.92
39	0.65	0.58	0.49	0.48	0.68	0.55	1.06	0.79	1.25	0.65	1.62	0.90	1.46	1.05	1.16	0.94
40	0.57	0.68	0.94	0.87	1.84	1.47	3.09	2.29	2.79	2.54	2.75	2.89	1.99	2.17	1.19	1.27
41	0.74	0.85	0.59	0.48	0.66	0.43	0.85	0.82	0.94	0.96	0.98	1.24	1.19	1.61	0.77	1.19
42	1.17	1.00	1.24	0.83	1.44	0.81	1.51	1.17	1.06	0.82	0.95	1.02	1.10	0.98	1.23	0.98
43	1.24	0.93	0.49	0.52	0.73	0.72	1.70	1.37	1.84	1.12	2.16	1.31	2.48	1.79	2.33	1.97
44	0.72	1.50	0.59	0.86	0.84	1.00	2.14	1.92	1.92	1.63	2.67	2.23	1.35	1.17	1.09	0.91
45	0.77	0.49	0.55	0.40	0.69	0.53	0.78	0.78	0.45	0.59	0.69	0.62	0.85	0.84	0.90	0.86
46	0.98	0.80	1.03	0.61	1.10	0.73	1.27	1.21	0.98	0.99	1.23	1.29	1.21	1.25	1.11	1.01
47	0.59	0.61	0.65	0.47	0.99	0.70	1.56	1.57	1.47	1.42	1.41	1.21	1.36	0.87	0.78	0.50
48	1.22	0.75	0.85	0.70	0.93	0.78	0.96	0.97	0.62	0.59	1.09	0.92	1.53	1.00	1.46	1.04
49	0.78	0.63	0.45	0.39	0.50	0.32	1.26	0.46	1.09	0.69	1.08	1.51	1.07	1.37	0.99	0.74
50	1.15	1.00	0.60	0.62	1.08	1.26	1.61	1.64	1.50	1.49	2.25	1.81	2.12	1.65	1.33	0.97
51	0.94	0.76	0.47	0.51	0.72	0.89	1.33	1.29	1.16	1.07	1.39	1.34	1.92	1.77	1.93	1.81
52	0.64	0.71	0.74	0.74	1.09	1.55	1.45	1.30	1.92	1.54	2.18	1.76	2.10	1.52	1.74	1.83
53	0.71	0.69	0.41	0.45	0.75	0.63	1.53	1.40	1.82	1.66	2.27	2.08	2.34	2.32	2.66	2.57
54	0.93	0.91	0.74	0.72	1.02	0.97	1.81	1.77	1.99	1.85	2.87	2.77	3.20	2.92	2.06	1.69
55	0.89	0.93	1.01	1.02	1.17	1.16	1.77	1.78	1.60	1.45	2.26	2.28	1.51	1.58	1.40	1.31
56	0.94	0.95	0.81	0.77	1.12	0.80	1.60	1.19	1.23	1.06	1.35	1.12	1.84	1.46	1.56	1.28
57	0.80	0.87	0.82	0.90	1.55	1.43	1.88	1.98	1.08	0.89	1.18	1.19	1.05	0.90	1.61	2.28
58	0.58	0.48	0.65	0.50	1.22	0.87	1.92	1.63	1.80	1.31	1.93	1.31	1.60	1.09	0.76	0.64
59	0.71	0.70	0.47	0.43	0.89	0.64	2.00	1.95	1.97	1.80	2.42	2.21	2.09	1.86	1.11	1.10
60	1.30	0.93	0.96	0.82	1.12	0.73	1.29	0.59	0.97	0.65	0.96	0.87	0.87	0.76	1.05	1.06

単位：m/s

予測 地点 №	NNE：4.61		NE：3.76		ENE：4.31		E：5.85		ESE：5.00		SE：6.22		SSE：6.23		S：5.68	
	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後
61	1.37	1.42	1.06	1.08	0.73	0.73	0.50	0.75	1.48	1.52	2.14	2.31	2.50	2.65	1.98	1.92
62	1.37	1.32	1.20	1.14	1.31	1.17	1.11	0.92	1.23	1.29	2.19	2.18	2.68	2.50	2.42	2.19
63	1.27	1.20	1.12	1.01	1.25	1.03	1.67	1.32	0.54	0.56	1.32	1.34	1.69	1.59	1.47	1.18
64	2.14	1.87	1.95	1.70	2.11	1.82	2.43	2.21	0.72	0.71	1.71	1.72	2.82	2.59	2.98	2.60
65	1.51	1.45	0.76	0.62	0.98	1.01	2.21	2.40	2.38	2.46	2.85	2.98	2.70	3.01	1.83	2.19
66	2.62	2.25	1.94	1.60	1.57	1.25	1.52	1.66	1.23	1.00	1.72	2.21	2.61	1.69	2.66	1.66
67	1.67	1.39	1.12	1.05	1.17	1.23	0.61	0.75	1.55	0.95	2.68	1.98	2.90	2.26	2.55	2.55
68	1.73	1.42	1.04	0.85	0.75	0.75	0.70	0.66	1.58	0.81	2.71	1.67	2.88	0.88	2.63	1.61
69	1.74	1.60	1.15	1.08	1.09	1.20	2.35	1.79	2.69	1.83	3.21	2.34	2.82	2.27	1.78	1.54
70	1.97	1.87	1.33	1.30	1.15	1.09	1.37	0.94	1.84	1.26	2.56	1.82	2.62	2.09	1.95	1.69
71	1.83	1.58	0.92	0.82	1.06	0.92	1.54	1.52	1.87	1.27	3.42	2.20	3.12	1.80	2.68	1.98
72	1.74	1.46	1.04	0.88	1.01	0.85	1.41	1.25	1.22	1.49	2.15	2.34	1.48	1.82	1.14	0.53
73	1.68	1.55	1.25	1.11	1.25	1.06	1.04	0.84	0.67	0.64	0.96	0.67	2.37	0.97	3.33	1.57
74	0.82	0.96	0.57	0.43	0.84	0.66	1.40	1.47	1.00	0.96	1.21	1.22	1.30	1.12	0.83	0.58
75	1.42	1.24	1.34	1.21	1.41	1.10	1.13	1.26	1.43	1.21	1.62	1.32	1.86	1.40	1.39	1.01
76	0.71	0.66	0.61	0.62	1.14	0.91	1.13	1.02	1.40	1.35	1.72	1.58	1.34	0.98	0.98	0.70
77	1.02	0.98	0.82	0.73	1.09	0.78	0.91	0.49	0.65	0.38	0.63	0.68	0.97	0.70	0.86	0.47
78	0.95	0.88	0.68	0.71	0.78	0.57	0.78	0.71	0.76	0.66	0.96	0.86	1.53	0.90	2.68	1.58
79	1.24	1.20	1.39	1.32	1.18	1.15	1.76	1.76	1.30	1.24	1.47	1.10	1.97	1.12	1.49	0.77
80	0.62	0.63	0.53	0.45	1.44	0.57	1.56	0.97	1.64	1.00	1.42	0.90	1.78	1.05	1.13	1.02
81	1.04	1.05	0.79	0.80	0.93	0.95	1.39	1.33	1.23	0.95	1.49	0.91	0.82	0.64	0.62	0.66

単位：m/s

予測 地点 №	SSW：5.29		SW：5.35		WSW：5.33		W：6.31		WNW：7.30		NW：7.20		NNW：6.06		N：5.15	
	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後
1	1.20	1.31	1.33	1.71	1.30	1.67	0.93	0.74	1.03	0.88	1.21	0.93	1.13	0.84	0.85	1.07
2	1.40	1.53	1.38	1.86	1.20	1.47	0.66	0.66	0.94	0.66	0.79	0.78	0.59	0.83	0.81	0.96
3	0.66	0.60	0.71	1.00	0.93	0.93	0.89	0.71	1.12	1.27	1.21	1.48	0.59	0.81	0.65	0.74
4	1.72	0.99	1.32	0.78	1.04	0.88	1.10	0.88	1.59	1.87	1.83	2.28	2.47	1.85	2.14	1.62
5	1.80	1.14	1.17	1.63	0.64	1.08	1.07	1.21	2.10	3.59	2.33	3.46	2.76	2.48	2.21	1.80
6	1.72	1.31	1.20	1.91	0.64	1.49	0.80	1.02	1.95	3.98	2.15	4.00	2.62	2.93	2.07	2.09
7	1.57	1.84	1.23	1.48	0.68	1.18	0.66	0.82	1.77	4.14	2.23	4.59	2.70	3.67	2.19	2.72
8	2.09	3.60	2.02	4.00	1.23	2.71	0.78	0.58	1.70	3.72	2.66	4.59	3.09	4.05	2.77	3.09
9	1.78	2.78	2.11	3.14	2.11	2.16	1.12	1.06	1.42	3.15	2.35	3.79	2.58	3.57	2.47	2.70
10	1.23	2.51	1.69	2.94	1.82	2.21	1.82	1.20	1.20	1.01	0.77	1.91	0.43	2.61	0.89	2.70
11	0.86	1.22	1.26	1.64	1.50	1.69	1.74	1.61	1.85	2.60	1.89	2.83	1.03	1.32	0.29	1.12
12	0.87	1.88	0.91	1.72	0.91	0.76	1.08	1.10	1.46	2.26	2.07	2.96	1.23	2.36	0.62	1.98
13	1.84	3.26	1.68	2.87	1.15	1.11	0.80	0.91	1.71	3.34	2.35	4.55	1.50	3.38	1.00	2.76
14	1.47	2.22	1.50	2.07	1.04	1.46	0.80	1.05	0.93	2.20	1.02	2.38	0.90	1.35	0.63	1.03
15	1.25	1.32	1.29	1.66	1.15	1.58	0.89	0.80	1.04	1.42	1.25	1.49	1.01	0.83	0.74	0.76
16	1.36	1.16	1.44	1.40	0.93	1.12	0.74	0.52	1.19	0.58	1.45	0.74	1.52	0.45	0.90	0.68
17	1.31	1.19	1.42	1.39	0.84	0.96	1.12	0.98	1.47	0.91	1.68	0.73	1.49	0.66	1.13	0.68
18	0.80	1.20	0.73	0.90	0.72	0.70	0.71	0.56	0.74	0.59	1.12	0.62	1.54	1.04	1.60	1.15
19	1.56	0.73	1.71	0.91	1.58	1.01	1.27	0.95	1.05	1.37	1.45	1.33	2.05	1.55	2.09	1.67
20	2.83	2.54	3.43	2.51	3.17	1.86	2.00	1.17	1.70	1.78	2.25	1.83	2.21	1.87	1.86	1.89
21	2.04	2.73	1.89	2.91	1.80	1.21	1.60	1.58	2.32	2.87	2.92	2.79	2.88	2.78	1.86	2.27
22	1.62	2.65	1.31	3.05	1.75	1.22	2.20	2.11	3.39	4.23	3.36	3.84	2.85	3.27	1.49	2.37
23	1.67	2.54	1.72	3.17	1.52	2.36	1.84	1.76	3.22	4.39	3.15	4.10	2.85	3.48	1.37	2.51
24	1.88	2.36	2.19	3.15	1.81	2.68	2.00	1.10	2.01	4.04	2.26	4.03	2.71	3.53	1.64	2.67
25	1.96	1.78	1.71	1.97	1.25	1.58	1.67	0.94	1.96	3.76	2.19	3.89	2.62	3.38	1.44	2.50
26	1.58	1.21	1.17	1.16	1.12	1.09	2.13	1.01	2.56	3.48	2.64	4.05	2.96	3.70	1.32	2.61
27	1.62	0.88	0.93	1.55	1.51	1.66	3.27	1.87	4.23	3.34	4.18	3.51	3.04	2.99	1.32	1.37
28	1.11	0.90	0.92	0.88	0.96	0.90	1.92	1.02	2.00	1.51	1.80	1.85	2.30	3.04	2.07	2.69
29	0.94	0.74	1.02	0.77	0.87	0.84	1.56	1.02	2.40	1.06	1.80	1.23	1.30	2.25	1.18	2.14
30	1.31	1.21	1.61	1.52	1.55	1.44	1.36	1.77	1.31	1.89	1.38	1.81	0.93	0.65	1.09	1.92
31	1.43	0.86	1.74	1.19	1.49	0.91	1.51	1.36	1.31	1.76	0.98	1.68	0.87	1.35	0.80	0.75
32	0.48	0.71	0.39	0.90	0.42	0.61	0.78	0.77	0.79	0.79	0.75	0.91	0.58	0.76	0.48	0.80
33	1.29	1.43	1.12	1.49	1.13	0.87	1.22	0.88	0.97	1.03	0.97	1.42	0.87	1.18	0.71	1.06
34	1.24	0.97	1.40	0.88	1.63	1.12	1.89	1.58	1.57	1.33	1.43	1.34	0.56	0.66	0.40	0.41
35	0.83	0.71	1.04	0.85	1.28	1.07	1.81	1.58	1.89	1.76	1.76	1.86	0.94	0.93	0.49	0.64
36	2.99	2.84	3.19	3.12	2.80	2.45	3.47	2.88	3.20	2.84	1.92	2.25	0.69	0.70	0.62	0.95
37	0.78	0.64	1.01	1.03	0.82	0.95	0.90	1.39	0.71	1.45	0.66	1.50	0.47	0.79	0.45	0.82
38	0.81	0.78	0.83	0.84	0.62	0.86	0.84	0.88	0.95	1.15	0.81	1.30	0.67	0.81	0.60	0.69
39	0.80	0.74	1.64	1.72	2.35	1.97	3.25	2.68	3.04	2.41	2.22	1.57	1.34	0.98	0.69	0.52
40	0.91	1.33	2.39	2.38	2.89	2.61	3.83	3.43	3.71	3.31	2.83	2.50	2.51	2.33	1.40	1.11
41	1.07	0.70	0.92	0.70	0.95	0.68	1.33	1.27	1.82	2.06	1.56	1.95	0.99	1.47	0.81	1.17
42	1.48	1.25	1.58	1.32	1.92	1.67	2.55	2.25	2.70	2.34	1.88	1.64	1.30	1.47	0.67	0.68
43	1.74	1.23	0.78	0.77	0.90	0.92	1.84	1.15	3.90	2.18	3.95	2.54	2.70	2.65	1.71	1.32
44	0.98	0.88	1.15	1.14	1.41	1.33	1.46	1.67	1.29	1.45	1.12	1.22	0.88	1.55	0.85	1.86
45	0.89	0.80	0.97	0.80	0.87	0.59	0.90	0.84	0.59	0.74	0.64	0.64	0.54	0.58	0.46	0.50
46	1.35	1.13	1.22	1.06	0.96	0.84	1.21	1.21	0.93	1.07	1.42	1.27	0.90	0.70	0.72	0.64
47	0.52	0.77	0.62	0.73	0.87	0.78	1.28	1.27	1.53	1.56	1.57	1.58	1.18	1.19	0.95	0.97
48	1.73	1.33	2.00	1.69	2.09	1.76	0.91	1.02	1.16	1.23	1.31	1.41	1.21	1.26	0.99	0.92
49	0.96	0.71	0.82	0.59	0.98	0.65	0.93	0.85	0.88	1.01	1.01	0.89	0.98	0.84	0.72	0.43
50	0.96	0.74	1.09	0.67	1.36	0.77	1.37	0.88	1.21	0.91	1.26	0.78	1.23	0.59	1.05	1.28
51	1.52	1.27	0.85	0.78	1.48	1.60	2.18	1.89	2.77	2.00	3.30	1.96	2.23	2.10	1.15	1.28
52	2.02	1.99	1.85	1.85	1.84	1.75	1.99	1.70	1.30	0.77	1.14	0.73	0.95	0.64	0.57	0.81
53	1.25	1.42	1.58	1.51	1.46	1.30	1.41	1.40	1.15	0.93	1.25	1.07	0.92	0.87	0.85	0.84
54	1.00	1.04	1.41	1.29	1.72	1.41	2.11	1.83	1.93	1.39	1.93	1.48	1.42	1.30	1.27	1.24
55	1.08	1.05	1.26	1.38	1.58	1.59	1.68	1.80	1.87	1.88	1.60	1.22	1.01	0.96	0.83	0.84
56	1.10	1.05	1.19	1.09	1.18	0.79	1.26	0.81	1.26	1.16	1.29	1.08	1.30	1.14	0.99	1.04
57	1.87	2.03	2.05	2.21	2.20	1.85	2.34	1.43	2.19	1.07	1.66	0.81	0.98	0.44	0.52	0.75
58	0.59	0.80	1.66	0.73	2.24	1.54	3.00	1.96	3.93	3.67	3.28	3.26	2.27	2.53	0.57	1.26
59	0.65	0.84	1.04	0.69	1.69	0.67	2.60	1.29	3.78	3.47	3.25	3.02	2.31	2.48	0.64	1.24
60	0.97	0.85	0.95	0.86	1.00	0.94	1.00	0.97	0.95	0.82	1.75	1.52	1.75	1.52	1.22	0.80

単位：m/s

予測 地点 №	SSW：5.29		SW：5.35		WSW：5.33		W：6.31		WNW：7.30		NW：7.20		NNW：6.06		N：5.15	
	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後	建設前	建設後
61	1.48	1.41	1.39	1.06	1.16	0.57	0.70	1.33	2.00	2.05	2.20	2.32	2.01	2.10	1.57	1.76
62	2.16	1.87	1.64	1.54	1.47	1.01	0.93	0.62	1.61	1.30	1.40	1.52	1.64	1.65	1.53	1.55
63	1.35	0.99	1.34	1.09	1.36	1.14	2.16	2.35	2.84	3.01	2.84	3.01	1.45	1.94	1.34	1.30
64	3.43	1.91	4.14	2.15	3.59	2.41	3.12	1.72	2.23	2.15	1.04	1.17	0.81	0.84	1.54	1.17
65	2.36	1.86	2.45	1.21	1.95	1.06	1.38	1.68	1.75	1.80	2.67	2.58	2.51	2.31	2.23	2.34
66	2.48	2.07	2.32	2.32	1.85	1.42	1.09	0.80	0.74	0.77	1.67	0.83	2.53	1.78	2.33	1.72
67	2.27	2.36	1.81	1.85	0.79	0.64	1.02	1.41	2.16	1.66	2.19	1.61	1.81	1.51	2.03	1.80
68	2.41	1.76	1.78	1.39	0.70	0.44	1.74	1.76	2.68	2.30	3.18	2.62	2.96	2.58	2.54	2.36
69	0.88	0.71	0.47	0.41	0.64	0.53	1.70	1.63	3.31	3.34	2.52	2.37	2.22	2.05	2.25	2.15
70	1.21	0.94	0.80	0.63	0.58	0.58	0.73	0.76	1.54	1.47	2.21	1.98	2.01	1.91	2.37	2.32
71	2.26	1.40	1.05	0.66	2.02	2.09	3.57	3.38	4.53	4.45	4.91	4.71	3.84	3.66	3.31	3.18
72	1.23	0.54	1.15	1.03	0.54	0.55	0.92	0.81	0.99	0.89	1.76	1.87	1.22	1.15	1.73	1.63
73	3.90	2.27	3.75	2.58	2.85	1.96	2.04	1.68	1.36	1.51	1.46	1.09	1.68	1.41	1.87	1.79
74	0.67	0.49	0.91	0.73	1.17	0.86	1.55	1.57	1.64	1.66	1.46	1.45	1.28	1.28	1.11	1.13
75	1.34	0.97	1.08	0.91	0.81	0.68	1.03	1.42	2.02	2.05	2.17	2.11	1.82	1.70	1.82	1.68
76	0.85	0.49	0.67	0.75	1.10	0.93	1.27	1.10	1.56	1.39	1.29	1.04	1.12	0.97	0.89	0.87
77	0.76	0.63	1.21	1.23	1.13	0.92	1.50	1.68	1.15	1.11	0.96	0.94	1.01	0.93	1.04	1.00
78	2.87	1.78	2.41	1.77	1.96	1.27	1.96	1.87	2.01	1.88	2.20	1.89	1.95	1.80	1.33	1.33
79	1.05	0.87	1.67	1.62	2.52	2.44	3.19	3.05	3.18	2.97	2.77	2.53	2.16	2.11	0.90	0.84
80	0.81	0.74	1.09	1.11	1.19	1.19	1.29	1.34	1.63	1.60	1.53	1.51	1.34	1.30	0.95	0.93
81	0.70	0.67	0.91	0.68	1.18	0.84	1.65	1.17	1.72	1.37	1.61	1.48	1.27	1.22	0.88	0.89

資料 10-7 各予測地点における風速超過確率

[本編 p.227 参照]

各予測地点における風速超過確率は、以下のとおりである。

予測 地点 No.	建設前							建設後						
	10 m/s		15 m/s		20 m/s		トータル ラン ク	10 m/s		15 m/s		20 m/s		トータル ラン ク
	ランク1	≤10%	ランク1	≤0.9%	ランク1	≤0.08%		ランク1	≤10%	ランク1	≤0.9%	ランク1	≤0.08%	
	2	≤22	2	≤3.6	2	≤0.6		2	≤22	2	≤3.6	2	≤0.6	
	3	≤35	3	≤7	3	≤1.5		3	≤35	3	≤7	3	≤1.5	
	%	ランク	%	ランク	%	ランク		%	ランク	%	ランク	%	ランク	
1	0.28	1	0.00	1	0.00	1	1	0.47	1	0.00	1	0.00	1	1
2	0.23	1	0.00	1	0.00	1	1	0.56	1	0.00	1	0.00	1	1
3	0.23	1	0.00	1	0.00	1	1	3.12	1	0.09	1	0.00	1	1
4	9.00	1	0.21	1	0.00	1	1	9.64	1	0.19	1	0.00	1	1
5	12.51	2	0.27	1	0.00	1	2	20.13	2	0.85	1	0.00	1	2
6	10.22	2	0.18	1	0.00	1	2	22.38	3	1.47	2	0.00	1	3
7	9.27	1	0.18	1	0.00	1	1	26.68	3	2.40	2	0.02	1	3
8	11.53	2	0.39	1	0.01	1	2	29.88	3	2.31	2	0.03	1	3
9	7.76	1	0.19	1	0.00	1	1	22.49	3	1.09	2	0.01	1	3
10	0.35	1	0.00	1	0.00	1	1	7.29	1	0.22	1	0.00	1	1
11	4.14	1	0.01	1	0.00	1	1	11.59	2	0.11	1	0.00	1	2
12	3.62	1	0.00	1	0.00	1	1	15.49	2	0.36	1	0.00	1	2
13	6.63	1	0.02	1	0.00	1	1	28.67	3	2.06	2	0.02	1	3
14	0.01	1	0.00	1	0.00	1	1	11.21	2	0.18	1	0.00	1	2
15	0.13	1	0.00	1	0.00	1	1	1.43	1	0.00	1	0.00	1	1
16	1.49	1	0.00	1	0.00	1	1	0.52	1	0.00	1	0.00	1	1
17	2.66	1	0.00	1	0.00	1	1	0.29	1	0.00	1	0.00	1	1
18	1.19	1	0.02	1	0.00	1	1	0.30	1	0.00	1	0.00	1	1
19	4.81	1	0.09	1	0.00	1	1	6.05	1	0.26	1	0.00	1	1
20	7.29	1	0.07	1	0.00	1	1	5.96	1	0.04	1	0.00	1	1
21	12.34	2	0.26	1	0.00	1	2	14.50	2	0.33	1	0.00	1	2
22	19.37	2	0.66	1	0.00	1	2	24.77	3	1.74	2	0.01	1	3
23	16.21	2	0.48	1	0.00	1	2	23.96	3	2.12	2	0.01	1	3
24	8.57	1	0.14	1	0.00	1	1	22.54	3	1.77	2	0.01	1	3
25	7.75	1	0.11	1	0.00	1	1	20.81	2	1.36	2	0.01	1	2
26	12.14	2	0.24	1	0.00	1	2	20.79	2	1.42	2	0.01	1	2
27	24.61	3	1.83	2	0.01	1	3	18.37	2	0.70	1	0.00	1	2
28	8.31	1	0.10	1	0.00	1	1	6.96	1	0.32	1	0.01	1	1
29	7.26	1	0.02	1	0.00	1	1	3.02	1	0.09	1	0.00	1	1
30	1.07	1	0.00	1	0.00	1	1	4.55	1	0.03	1	0.00	1	1
31	0.25	1	0.00	1	0.00	1	1	3.13	1	0.00	1	0.00	1	1
32	0.00	1	0.00	1	0.00	1	1	0.01	1	0.00	1	0.00	1	1
33	0.11	1	0.00	1	0.00	1	1	3.63	1	0.06	1	0.00	1	1
34	1.65	1	0.00	1	0.00	1	1	0.73	1	0.00	1	0.00	1	1
35	3.59	1	0.00	1	0.00	1	1	3.24	1	0.00	1	0.00	1	1
36	10.88	2	0.21	1	0.00	1	2	10.89	2	0.09	1	0.00	1	2
37	0.00	1	0.00	1	0.00	1	1	2.03	1	0.01	1	0.00	1	1
38	0.00	1	0.00	1	0.00	1	1	0.45	1	0.00	1	0.00	1	1
39	10.80	2	0.15	1	0.00	1	2	5.44	1	0.02	1	0.00	1	1
40	18.50	2	0.68	1	0.00	1	2	15.90	2	0.37	1	0.00	1	2
41	2.67	1	0.00	1	0.00	1	1	5.67	1	0.01	1	0.00	1	1
42	7.69	1	0.05	1	0.00	1	1	5.72	1	0.01	1	0.00	1	1
43	21.70	2	1.26	2	0.00	1	2	10.12	2	0.13	1	0.00	1	2
44	1.22	1	0.03	1	0.00	1	1	2.88	1	0.04	1	0.00	1	1
45	0.00	1	0.00	1	0.00	1	1	0.00	1	0.00	1	0.00	1	1
46	0.62	1	0.00	1	0.00	1	1	0.28	1	0.00	1	0.00	1	1
47	2.29	1	0.00	1	0.00	1	1	2.27	1	0.00	1	0.00	1	1
48	0.86	1	0.00	1	0.00	1	1	0.92	1	0.00	1	0.00	1	1
49	0.05	1	0.00	1	0.00	1	1	0.34	1	0.00	1	0.00	1	1
50	2.06	1	0.01	1	0.00	1	1	0.97	1	0.01	1	0.00	1	1

予測 地点 No.	建設前							建設後						
	10 m/s		15 m/s		20 m/s		トータル ラン ク	10 m/s		15 m/s		20 m/s		トータル ラン ク
	ランク1	≦10%	ランク1	≦0.9%	ランク1	≦0.08%		ランク1	≦10%	ランク1	≦0.9%	ランク1	≦0.08%	
	2	≦22	2	≦3.6	2	≦0.6		2	≦22	2	≦3.6	2	≦0.6	
	3	≦35	3	≦7	3	≦1.5		3	≦35	3	≦7	3	≦1.5	
	%	ランク	%	ランク	%	ランク		%	ランク	%	ランク	%	ランク	
51	14.22	2	0.27	1	0.00	1	2	6.83	1	0.03	1	0.00	1	1
52	1.80	1	0.01	1	0.00	1	1	0.71	1	0.00	1	0.00	1	1
53	2.09	1	0.02	1	0.00	1	1	1.80	1	0.01	1	0.00	1	1
54	8.31	1	0.09	1	0.00	1	1	4.68	1	0.06	1	0.00	1	1
55	3.83	1	0.01	1	0.00	1	1	3.16	1	0.01	1	0.00	1	1
56	1.34	1	0.00	1	0.00	1	1	0.53	1	0.00	1	0.00	1	1
57	4.72	1	0.01	1	0.00	1	1	0.23	1	0.00	1	0.00	1	1
58	18.26	2	0.87	1	0.00	1	2	17.11	2	0.69	1	0.00	1	2
59	18.45	2	0.76	1	0.00	1	2	16.57	2	0.50	1	0.00	1	2
60	2.40	1	0.01	1	0.00	1	1	1.30	1	0.00	1	0.00	1	1
61	8.79	1	0.05	1	0.00	1	1	9.97	1	0.08	1	0.00	1	1
62	5.20	1	0.03	1	0.00	1	1	4.07	1	0.03	1	0.00	1	1
63	11.86	2	0.14	1	0.00	1	2	13.67	2	0.23	1	0.00	1	2
64	8.19	1	0.04	1	0.00	1	1	5.49	1	0.01	1	0.00	1	1
65	11.55	2	0.22	1	0.00	1	2	11.64	2	0.22	1	0.00	1	2
66	6.55	1	0.16	1	0.00	1	1	2.69	1	0.04	1	0.00	1	1
67	10.52	2	0.11	1	0.00	1	2	5.18	1	0.03	1	0.00	1	1
68	17.97	2	0.50	1	0.00	1	2	11.32	2	0.20	1	0.00	1	2
69	16.86	2	0.46	1	0.00	1	2	14.85	2	0.36	1	0.00	1	2
70	8.28	1	0.13	1	0.00	1	1	6.01	1	0.09	1	0.00	1	1
71	30.51	3	3.39	2	0.04	1	3	26.82	3	2.87	2	0.03	1	3
72	2.84	1	0.03	1	0.00	1	1	3.36	1	0.03	1	0.00	1	1
73	6.08	1	0.04	1	0.00	1	1	2.26	1	0.02	1	0.00	1	1
74	2.55	1	0.00	1	0.00	1	1	2.56	1	0.00	1	0.00	1	1
75	7.51	1	0.04	1	0.00	1	1	6.69	1	0.03	1	0.00	1	1
76	1.74	1	0.00	1	0.00	1	1	0.77	1	0.00	1	0.00	1	1
77	0.23	1	0.00	1	0.00	1	1	0.22	1	0.00	1	0.00	1	1
78	7.61	1	0.03	1	0.00	1	1	5.19	1	0.01	1	0.00	1	1
79	14.62	2	0.27	1	0.00	1	2	12.19	2	0.16	1	0.00	1	2
80	2.99	1	0.00	1	0.00	1	1	2.22	1	0.00	1	0.00	1	1
81	3.00	1	0.00	1	0.00	1	1	1.26	1	0.00	1	0.00	1	1

事業予定地内の空地における風環境を予測、評価した。その概要等については、以下に示すとおりである。

1. 予 測

(1) 予測事項

- ・ 予測地点における風向・風速
- ・ 予測地点における強風出現頻度

(2) 予測対象時期

新建築物の存在時

(3) 予測場所

予測場所は図－1 に示すとおりであり、不特定多数の人が利用する空地を設定した。予測高さは 1.5m とした。

(4) 予測方法

予測方法は、本編と同じとした。(本編第 2 部 第 8 章 8-3 (4)「予測方法」(本編 p.224) 参照)

(5) 予測結果

① 予測地点における風向・風速

年間を通しての卓越風向である西北西 (WNW) と南 (S) の 2 風向について、各予測地点の風向・風速は図－2 に示すとおりである。

なお、図中では、本編と同様に、名古屋地方気象台における風速を 1.00 とした場合の各予測地点における風速値と、風向を組み合わせたベクトルで表現した。(各予測地点における風速値は、表－1 参照)

② 予測地点における強風出現頻度

各予測地点の風環境は、表－2 及び図－3 に示すとおりである。(各予測地点における風速超過確率は、表－3 参照)

これらによると、空地における風環境のランクは、予測地点 5 地点のうちランク 1 が 4 地点、ランク 2 が 1 地点と予測される。



図－1 事業予定地内の予測地点



図-2(1) 事業予定地内の風向及び風速 (風向: WNW の場合)

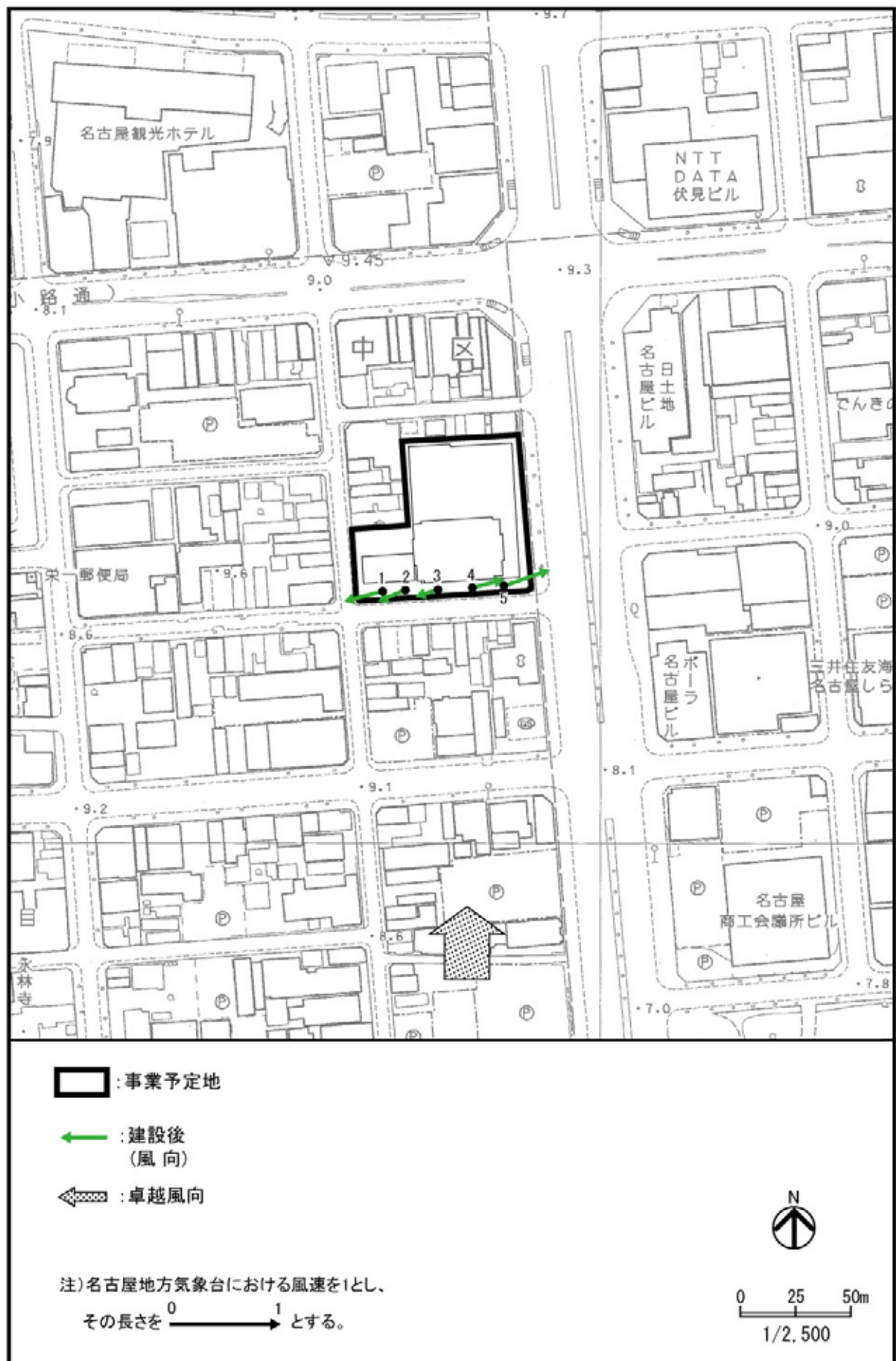


図-2(2) 事業予定地内の風向及び風速（風向：Sの場合）

表－１ 事業予定地内の風速値

予測地点 No.	NNE	NE	ENE	E	ESE	SE	SSE	S
1	0.14	0.13	0.18	0.34	0.44	0.57	0.54	0.48
2	0.18	0.21	0.28	0.38	0.42	0.48	0.42	0.36
3	0.21	0.33	0.33	0.34	0.31	0.32	0.30	0.29
4	0.32	0.45	0.38	0.34	0.24	0.25	0.35	0.40
5	0.59	0.49	0.37	0.29	0.19	0.29	0.50	0.59

予測地点 No.	SSW	SW	WSW	W	WNW	NW	NNW	N
1	0.32	0.28	0.18	0.19	0.21	0.22	0.16	0.17
2	0.25	0.28	0.26	0.22	0.22	0.22	0.27	0.12
3	0.27	0.37	0.35	0.25	0.25	0.36	0.17	0.18
4	0.42	0.52	0.43	0.22	0.24	0.22	0.23	0.19
5	0.60	0.68	0.49	0.18	0.17	0.21	0.27	0.43

注) 名古屋地方気象台(地上 18m)の風速を 1.00 とした場合における予測地点の風速値である。

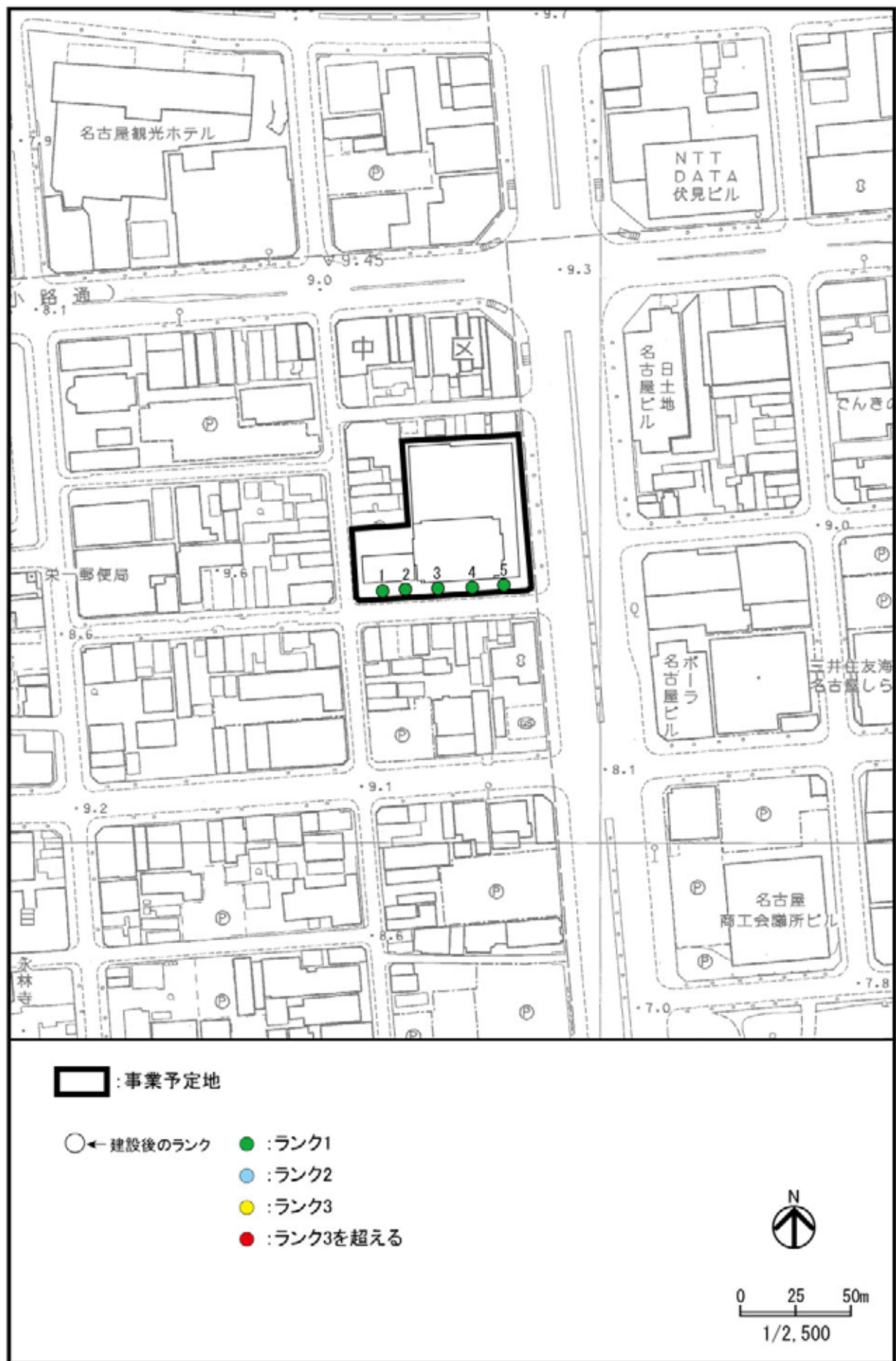
表－２ 事業予定地内の風環境評価尺度に基づく風環境

風環境	ランク 1	ランク 2	ランク 3	ランク 3 を 超える
予測地点	1～5	—	—	—

注) 各予測地点のランクは、日最大瞬間風速 10m/s、15m/s、20m/s の各々について最も大きいランクで区分した。

表－３ 事業予定地内の風速超過確率

予測地点 No.	10 m/s		15 m/s		20 m/s		トータル ランク
	ランク1	≤10%	ランク1	≤0.9%	ランク1	≤0.08%	
	2	≤22	2	≤3.6	2	≤0.6	
	3	≤35	3	≤7	3	≤1.5	
	%	ランク	%	ランク	%	ランク	
1	5.99	1	0.18	1	0.00	1	1
2	5.35	1	0.07	1	0.00	1	1
3	6.56	1	0.03	1	0.00	1	1
4	4.38	1	0.00	1	0.00	1	1
5	6.82	1	0.09	1	0.00	1	1



図－3 事業予定地内の風環境のランク