

8.7. 電波障害

8.7 電波障害

8.7.1 現況調査

(1) 調査内容

調査内容は、表 8.7-1に示すとおりである。

表 8.7-1 調査内容（電波障害）

項目	調査内容
電波障害	①テレビ電波の状況（チャンネル、送信場所、送信出力、送信高さ、対象事業計画地との距離） ②テレビ電波の受信状況（端子電圧、受信画質、ゴースト波の状況等） ③その他（周辺の地形、土地利用、電波障害を発生させていると思われる建築物等の状況）

(2) 調査方法

ア. 既存資料調査

調査方法は、表 8.7-2に示すとおりである。

表 8.7-2 調査方法（電波障害：既存資料調査）

調査内容	調査方法
①テレビ電波の状況	調査方法は、既存資料による各放送局の送信状況を整理するものとした。
②テレビ電波の受信状況	—
③その他	調査方法は、既存資料を収集・整理するものとした。

イ. 現地調査

調査方法は、表 8.7-3に示すとおりである。

表 8.7-3 調査方法（電波障害：現地調査）

調査内容	調査方法
①テレビ電波の状況	—
②テレビ電波の受信状況	調査方法は、「建造物によるテレビ受信障害調査要領(地上デジタル放送)改訂版」(平成 22 年 3 月, 一般社団法人日本 CATV 技術協会)に基づき, 電波測定車による現地測定とした。
③その他	—

(3) 調査地域等

ア. 既存資料調査

調査地域は、「6.地域の概況」の調査範囲とした。

イ. 現地調査

調査地域は、図 8.7-1に示すとおりである。

調査地域は、計画建築物により、衛星放送 3 波及びデジタル波のテレビ電波の受信に障害が生じるおそれがある地域として、対象事業計画地より 100m とした。

調査地点は、計画建築物の配置や調査地域内の住居等の立地、テレビ電波の到来方向等を考慮して机上検討により設定するものとした。

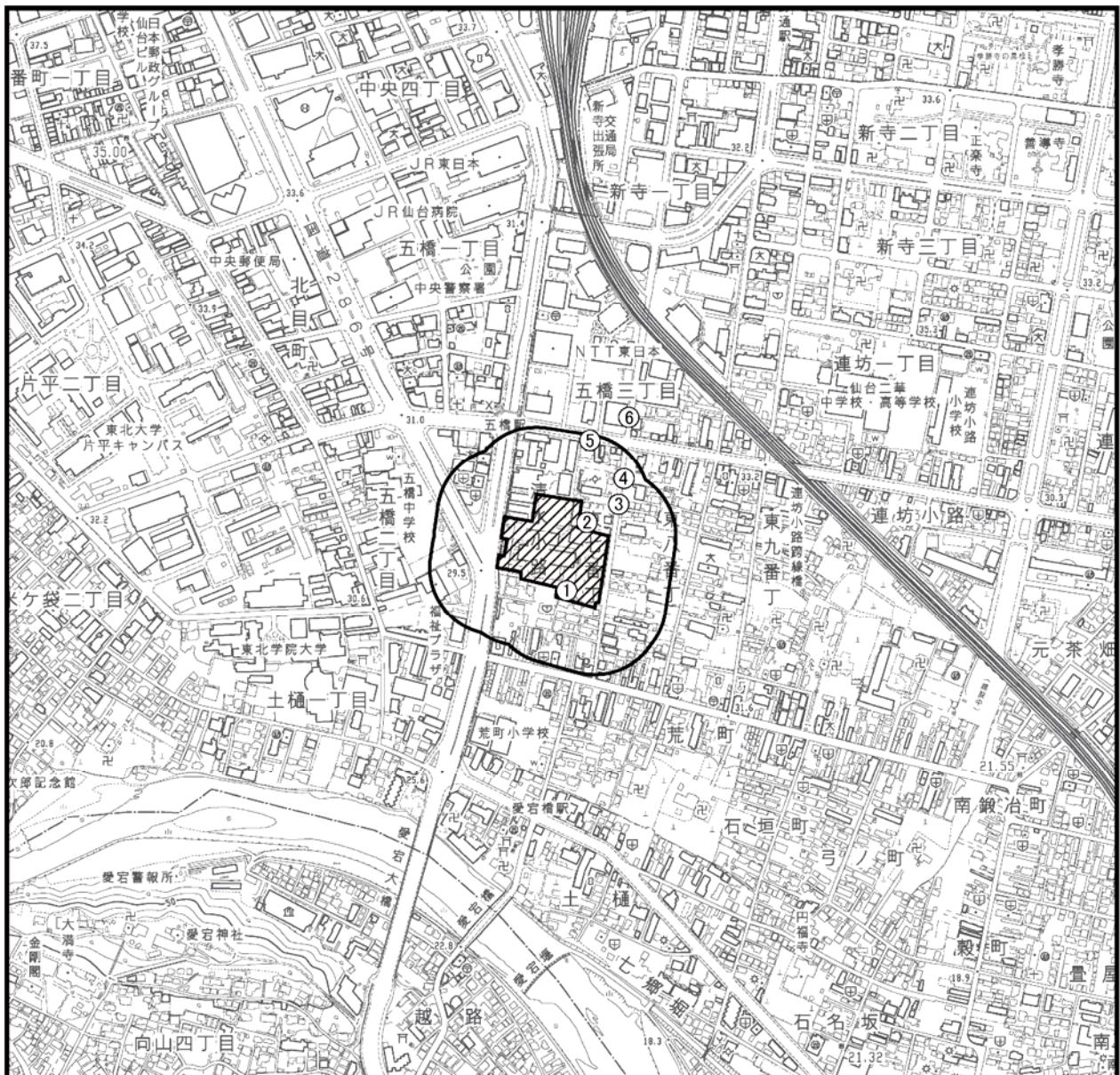
(4) 調査期間等

ア. 既存資料調査

調査期間等は、設定しないものとした。

イ. 現地調査

調査は、1回実施するものとし、調査期間等は、設定しないものとした。



凡 例

: 対象事業計画地

: 調査・予測地域（対象事業計画地より100mの範囲）

①～⑥ : 調査地点（テレビ電波の受信状況）

図 8.7-1 調査・予測地域位置図
(電波障害)



S=1:10,000

0 250 500m

(5) 調査結果

ア. 既存資料調査

① テレビ電波の状況

テレビ電波の放送局、周波数、送信所及び送信高は表 8.7-4、送信所と対象事業計画地の位置関係は図 8.7-2に示すとおりである。

テレビ電波の送信所は、対象事業計画地より約 1~1.5km 離れた大年寺山に位置しており、テレビ電波はいずれも南方より到来する。また、放送局の周波数は 102~108MHz、送信高さは 216.8~242.8m となっている。

表 8.7-4 テレビ電波の状況

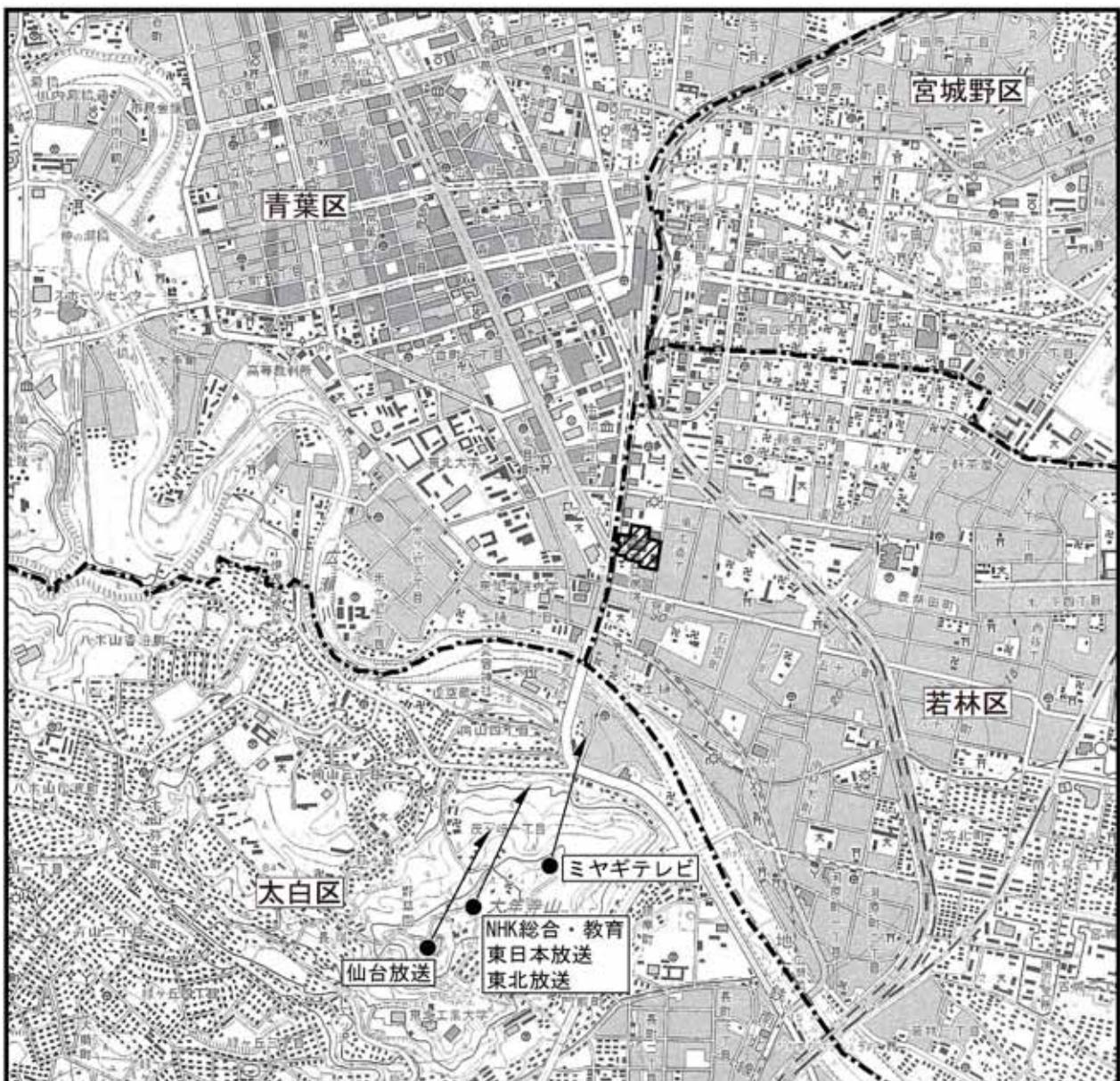
チャンネル	放送局	送信所	周波数 (MHz)	送信高 (EL.m)
仙台局 デジタル波 UHF	17ch	NHK 総合 (NHK-G)	大年寺山 NHK 鉄塔	216.8
	13ch	NHK 教育 (NHK-E)		
	19ch	東北放送 (TBC)		
	21ch	仙台放送 (OX)	大年寺山 OX 鉄塔	236.0
	24ch	ミヤギテレビ (MMT)	大年寺山 MMT 鉄塔	241.0
	28ch	東日本放送 (KHB)	大年寺山 NHK 鉄塔	242.8

出典：「全国テレビジョン・FM・ラジオ放送局一覧」（平成 19 年、（株）NHK アイテック）

② その他

対象事業計画地は、仙台市の中心市街地に位置しており、対象事業計画地周辺は概ね平坦で、その南側は広瀬川にかけてなだらかに傾斜する地形となっている。

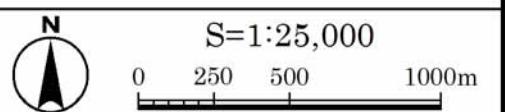
テレビ電波送信所がある大年寺山の麓から対象事業計画地まではなだらかな地形であり、電波障害の原因となる地形は存在しない。ただし、大年寺山と対象事業計画地の間には、電波障害の原因となる中高層建築物が存在している。



凡 例

- : 対象事業計画地
- - - : 区境界線
- : テレビ電波送信所
- : 電波到来方向(地上デジタル:仙台局)

図 8.7-2 送信所と対象事業計画地の位置関係



イ. 現地調査

① テレビ電波の受信状況

テレビ電波の受信状況の調査結果は、表 8.7-5に示すとおりである。

デジタル波の受信状況は、全ての調査地点において画像評価が「○」（良好に受信）であった。受信アンテナ等におけるテレビ信号の強さを表す端子電圧は 58.0～90.8dB (μ V) であり、受信画像にブロックノイズ等の影響は出ていなかった。

表 8.7-5 テレビ電波の受信状況調査結果

調査 地点	調査項目	仙台局 (UHF)					
		NHK 総合	NHK 教育	東北放送	仙台放送	ミヤギテレビ	東日本放送
		17ch	13ch	19ch	21ch	24ch	28ch
①	端子電圧	87.5	84.5	88.3	90.8	85.3	77.4
	画像評価	○	○	○	○	○	○
②	端子電圧	68.4	67.7	68.0	71.8	66.1	63.9
	画像評価	○	○	○	○	○	○
③	端子電圧	67.7	66.5	72.2	67.9	67.5	70.4
	画像評価	○	○	○	○	○	○
④	端子電圧	75.4	73.1	73.6	70.0	73.0	71.9
	画像評価	○	○	○	○	○	○
⑤	端子電圧	73.4	72.4	69.4	67.5	65.7	62.8
	画像評価	○	○	○	○	○	○
⑥	端子電圧	64.4	63.5	64.6	72.4	58.0	58.3
	画像評価	○	○	○	○	○	○

注 1：画像評価の 3 段階評価基準（デジタル波）は、表 8.7-6に示すとおりである。

2：デジタル波の端子電圧（受信レベル）は、75Ω終端値 (dB (μ V)) で表示。

表 8.7-6 3 段階評価基準（デジタル波）

記号	評価基準の内容
○	良好に受信
△	ブロックノイズや画面フリーズが認められる
×	受信不能

8.7.2 予測

(1) 存在による影響（工作物等の出現）

ア. 予測内容

予測内容は、工作物等の出現に伴う計画建築物の遮蔽障害による影響の範囲等とした。

イ. 予測方法

予測方法は、現地調査結果及び「建造物によるテレビ受信障害調査要領（地上デジタル放送）改訂版」（平成22年3月、一般社団法人日本CATV技術協会）に基づくシミュレーション結果を整理する方法とした。

ウ. 予測地域等

予測地域は、計画建築物により、衛星放送3波及びデジタル波のテレビ電波の受信に障害が生じるおそれがある地域として、対象事業計画地より100mとした。

エ. 予測対象時期

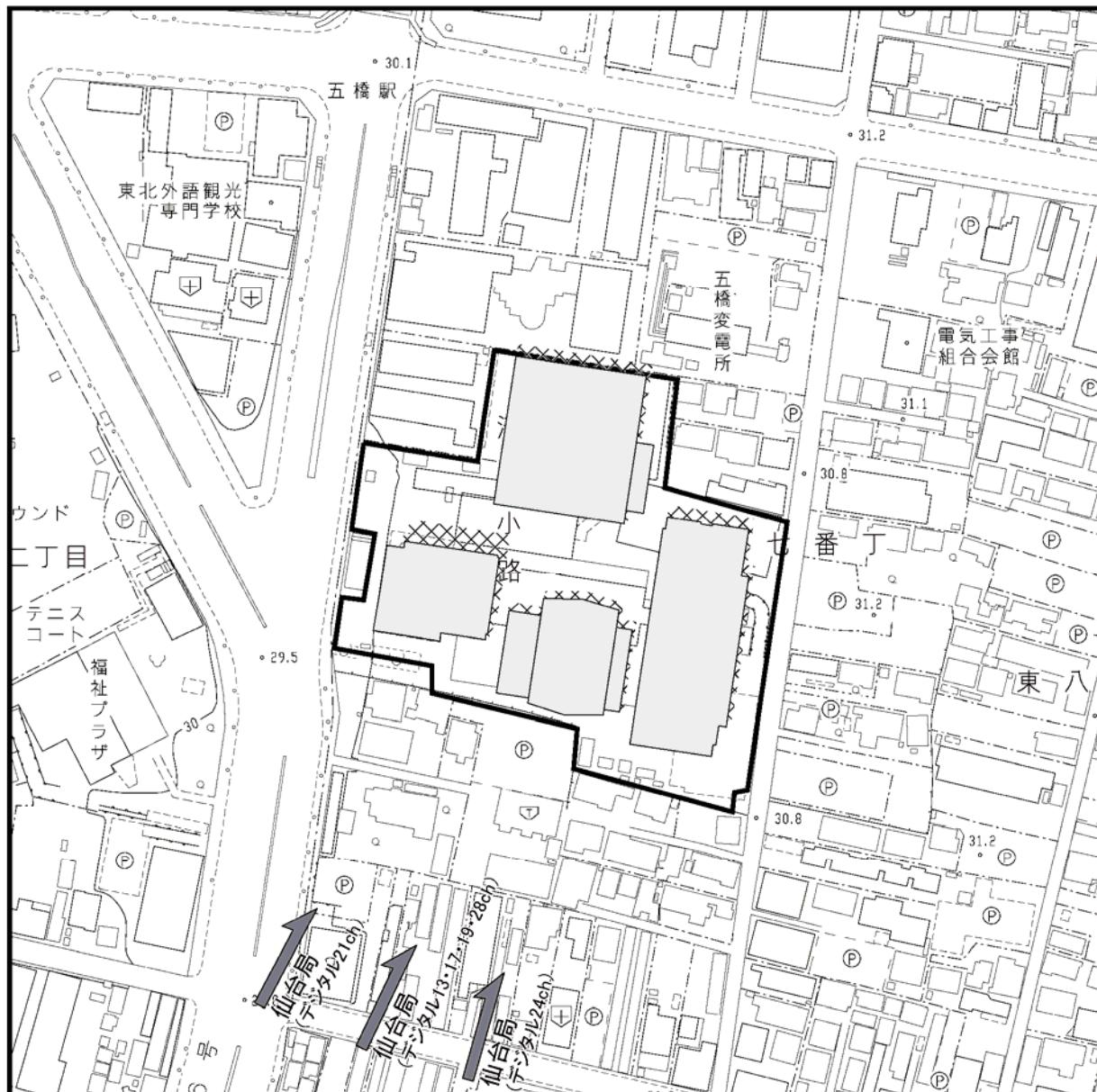
予測対象時期は、建築工事が完了する時期とした。

オ. 予測結果

計画建築物の存在による地上デジタル波及び衛星放送の遮蔽障害範囲は、図8.7-3及び図8.7-4に示すとおりである。

計画建築物による地上デジタル波の遮蔽障害は、建築物より北北東側に最大約10mの範囲で発生する程度であり、ほぼ対象事業計画地内におさまっている。

計画建築物による衛星放送の遮蔽障害範囲は、高層棟より約100m、講義棟より約40m、研究棟より約40m、ホール棟より約40m発生し、北側及び東側の一部の住居等における受信状況に影響を及ぼす可能性がある。



凡 例

■ : 対象事業計画地

□ : 計画建築物

×××× : 遮蔽障害予測地域

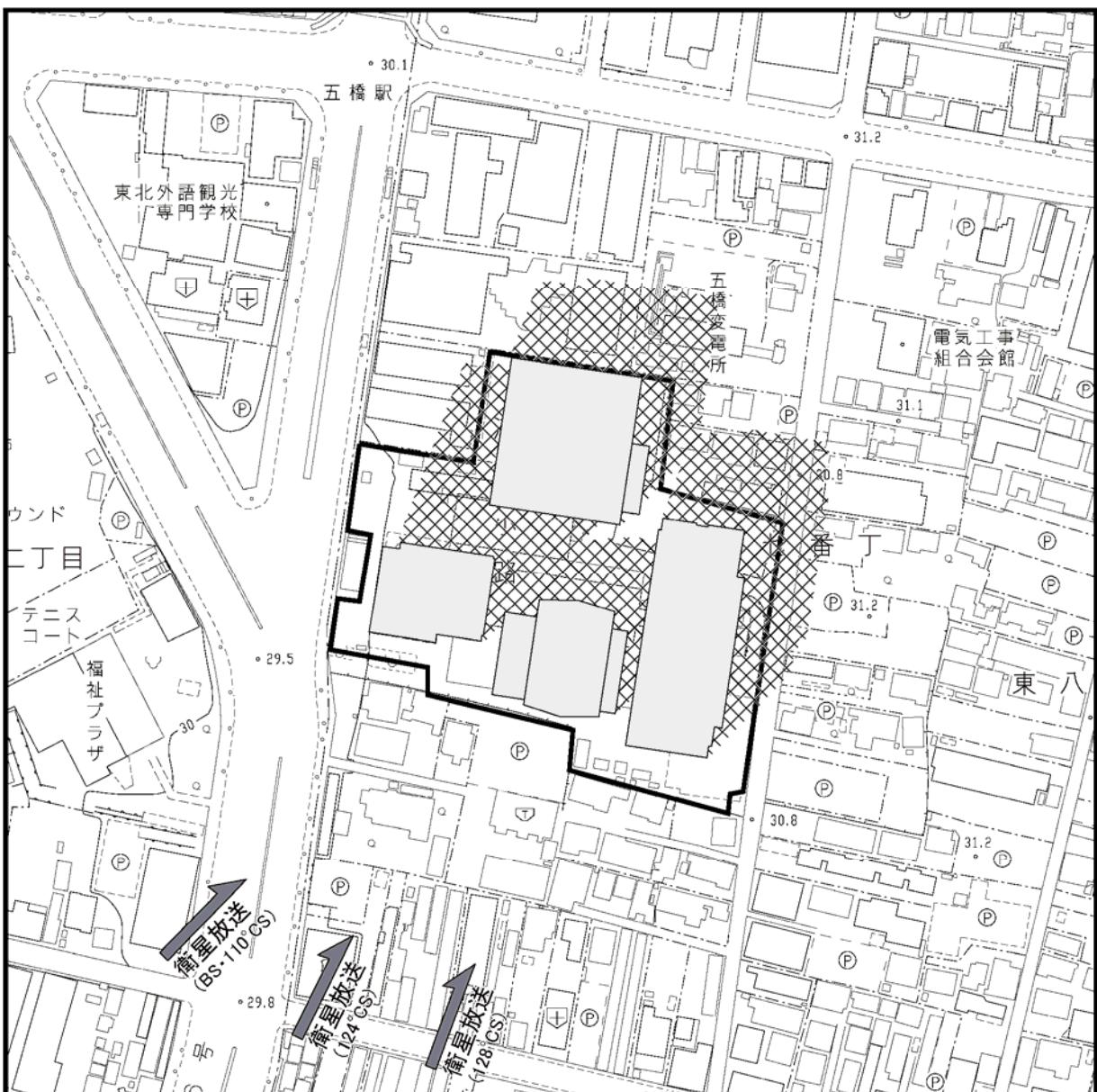
→ : 電波到来方向

図 8.7-3 テレビ受信障害予測地域図
(地上デジタル波)



S=1:2,500

0 50 100m



凡 例

- : 対象事業計画地
- : 計画建築物
- : 遮蔽障害予測地域
- ▲ : 電波到来方向

図 8.7-4 テレビ受信障害予測地域図
(衛星放送)



S=1:2,500

0 50 100m

8.7.3 環境の保全及び創造のための措置

(1) 存在による影響（工作物等の出現）

工作物等の出現に伴う電波障害の影響を予測した結果、地上デジタル波の受信状況への影響はなく、衛星放送については、北側及び東側の一部の住居等における受信状況に影響を及ぼす可能性があるものと予測された。

また、本事業の実施にあたっては、工作物等の出現に伴う電波障害への影響を可能な限り低減するため、表 8.7-7に示す措置を講ずることとする。

表 8.7-7 環境の保全及び創造のための措置（存在による影響（工作物等の出現））

環境影響要因	環境の保全及び創造のための措置の内容
存在による影響 (工作物等の出現)	・地域住民とのコミュニケーションを図りながら、計画建築物により受信障害が発生した場合は、個別に適切な障害防止対策を講ずる。

8.7.4 評価

(1) 存在による影響

ア. 回避・低減に係る評価

① 評価方法

予測結果を踏まえ、工作物等の出現に伴う電波障害の影響が、実行可能な範囲で回避・低減が図られているか否かを判断するものとした。

② 評価結果

環境保全措置として、受信障害発生時の適切な障害防止対策を実施することにより電波障害の軽減が図られていることから、工作物等の出現に伴う電波障害への影響は、実行可能な範囲で回避・低減が図られているものと評価する。

イ. 基準や目標との整合性に係る評価

① 評価方法

予測結果が、表 8.7-8に示す基準等との整合が図られているかを評価するものとした。

表 8.7-8 整合を図る基準等（存在による影響（工作物等の出現））

環境影響要因	整合を図る基準等の内容	
存在による影響 (工作物等の出現)	・受信画質の評価基準「3段階評価基準」(平成22年3月、一般社団法人日本CATV技術協会)	
存在による影響 (工作物等の出現)	記号	評価基準の内容
	○	良好に受信
	△	ブロックノイズや画面フリーズが認められる
	×	受信不能

② 評価結果

現地調査の結果、全ての調査地点において地上デジタル波の画質評価は「○」(良好に受信)であった。また、予測の結果、地上デジタル波の遮蔽障害地域は、対象事業計画地内にはほぼおさまることから、上記の基準と整合が図られているものと評価する。

8.8. 日照阻害

8.8 日照阻害

8.8.1 現況調査

(1) 調査内容

調査内容は、表 8.8-1に示すとおりである。

表 8.8-1 調査内容（日照阻害）

項目	調査内容
日照阻害	①日影の状況 ②その他（土地利用、地形、法令による指定・規制等）

(2) 調査方法

ア. 既存資料調査

調査方法は、表 8.8-2に示すとおりである。

表 8.8-2 調査方法（日照阻害：既存資料調査）

調査内容	調査方法
①日影の状況	調査方法は、既存資料の収集・整理により、対象事業計画地及びその周辺の日影を生じるおそれのある建築物の状況を把握するものとした。
②その他	調査方法は、既存資料を収集し把握するものとした。

イ. 現地調査

調査方法は、表 8.8-3に示すとおりである。

表 8.8-3 調査方法（日照阻害：現地調査）

調査内容	調査方法
①日影の状況	調査方法は、現地踏査により既存資料の収集・整理で把握した建築物の状況を確認するものとした。
②その他	—

(3) 調査地域等

ア. 既存資料調査

日影の状況の調査地域は、本事業により冬至日に日影の継続時間が 1 時間以上発生するおそれのある対象事業計画地より 400m の範囲とした。

その他（土地利用等）の調査地域は、「6.地域の概況」の調査範囲とした。

イ. 現地調査

調査地域は、図 8.8-1に示すとおりである。

調査地域は、本事業により冬至日に日影の継続時間が 1 時間以上発生するおそれのある対象事業計画地より 400m の範囲とした。

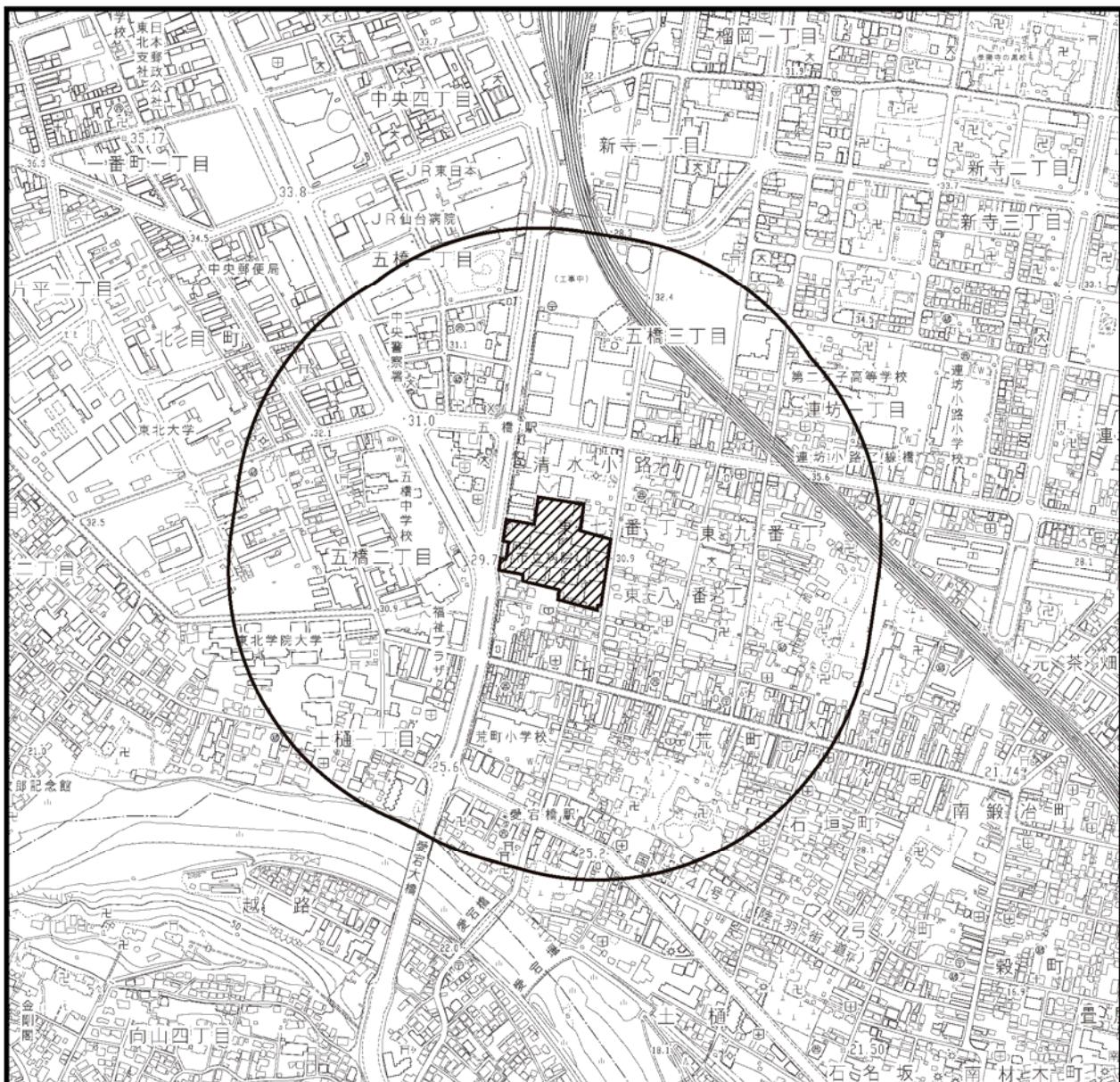
(4) 調査期間等

ア. 既存資料調査

調査期間等は、設定しないものとした。

イ. 現地調査

調査期間等は、設定しないものとした。

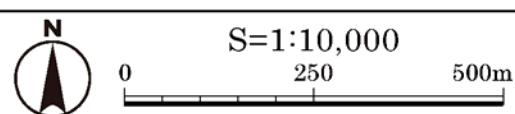


凡 例

- : 対象事業計画地
- : 調査・予測地域（対象事業計画地より400mの範囲）

*冬至に1時間以上の日影が生じるおそれのある範囲とする。

図 8.8-1 調査・予測地域位置図
(日照阻害)



(5) 調査結果

ア. 既存資料調査

① 日影の状況

対象事業計画地周辺における日影への影響が生じるおそれのある建築物の分布状況は、図 8.8-2に示すとおりである。

対象事業計画地周辺には、マンション等の中高層建築物が立地している。

なお、「6.地域の概況 6.1 自然的状況 6.1.6 その他」に示すとおり、日照阻害に係る苦情の統計はない。

② その他

a. 土地利用、地形の状況

対象事業計画地周辺において日影について配慮を要する施設等は、表 8.8-4及び図 8.8-2に示すとおりである。

対象事業計画地より北側に位置する施設は、対象事業計画地より西に約 80m の五橋中学校や北北西に約 210m の愛隣こども園、東北東に約 200m の連坊小路デイサービス・スカイなどがある。

対象事業計画地及びその周辺における地形の状況は、「6.地域の概況 6.1 自然的状況 6.1.3 土壌環境」に示すとおりである。対象事業計画地は河岸段丘堆積物（礫層・砂層及び粘土層）に位置しており、概ね平坦な地形となっている。そのため、対象事業計画地周辺に日影への影響が生じるおそれのある地形は無い。

表 8.8-4 配慮が必要な施設等

No.	施設名	No.	施設名
幼稚園			文化施設
2	聖愛幼稚園	8	連坊コミュニティ・センター
8	小さき花幼稚園	19	荒町市民センター
学校			福祉施設
8	荒町小学校	10	デイサービスセンタープレイス
9	連坊小路小学校	13	ハート五橋
13	五橋中学校	14	五橋（地域包括支援センター）
25	宮城県仙台二華中学校・高等学校	30	連坊小路デイサービス・スカイ
31	東北学院大学	31	ハート＆ドリーム
32	東北大	32	デイサービスセンターこもれびの里東七番丁
33	仙台青葉学院短期大学	33	リハビリステーション荒町
病院			ここみショートステイ荒町
1	医療法人財団明理会イムス明理会仙台総合病院	34	杜の院デイサービスセンター
3	J R仙台病院	35	連坊（老人憩いの家）
7	仙台中央病院	36	デイサービス連坊・音楽館
保育所			デイサービスメロディ
2	かたひら保育園	43	テルウェルグループホームひなたぼっこ
4	愛隣こども園	56	デイサービスセンター サン・つばき
15	仙台保育園	57	ネクサスコート愛宕
16	穀町保育園	58	愛宕橋（地域包括支援センター）
17	能仁保児園	59	せせらぎ2
20	仙台こども保育園	60	たいはく宅老所せせらぎ（休止中）

注：表中の番号は図 8.8-2及び図 8.8-4～図 8.8-7の番号に対応する。

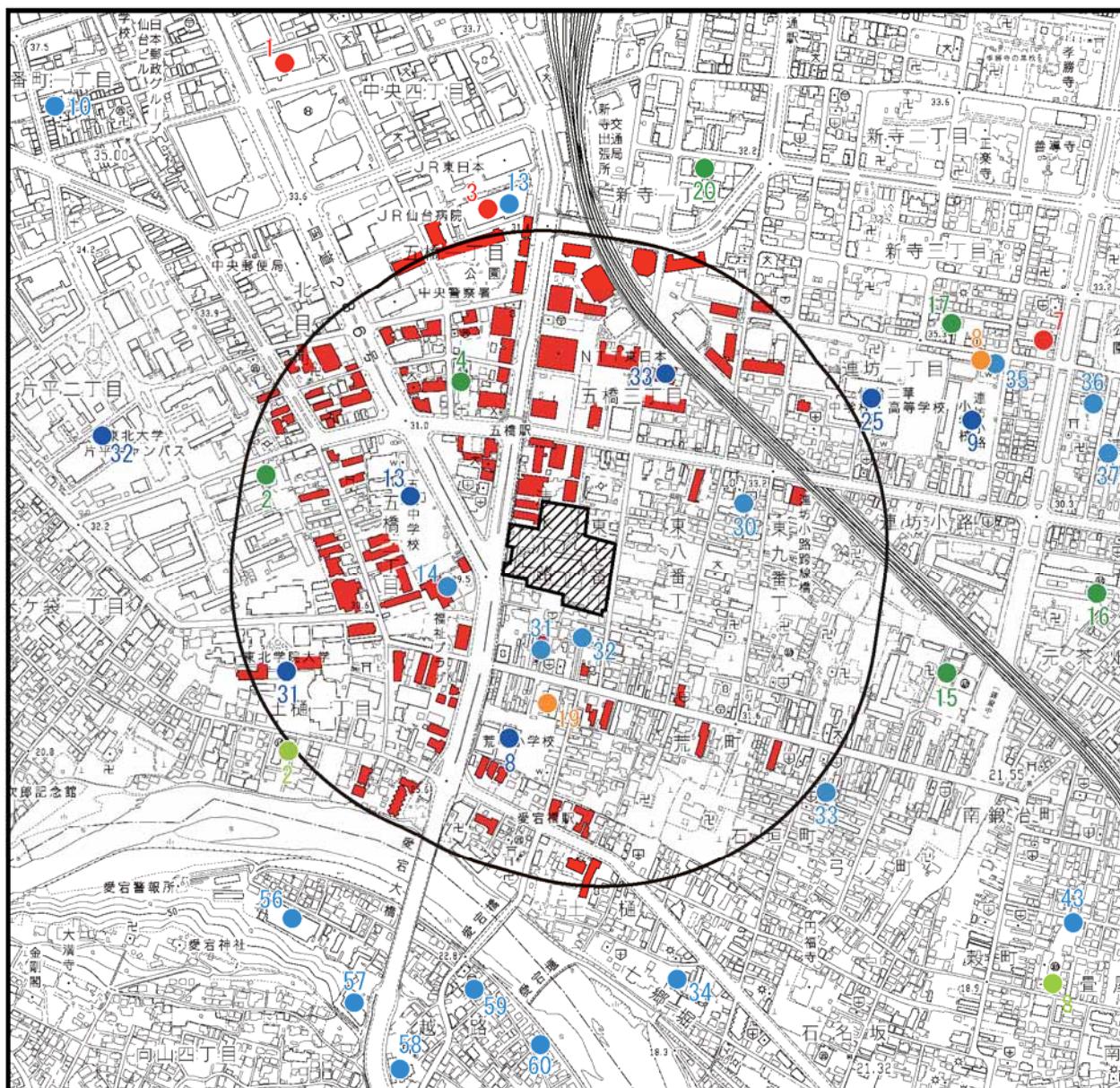
出典：仙台市 HP 「公共施設案内」（閲覧：平成 29 年 3 月）

<http://www.city.sendai.jp/kurashi/shisetsu/kokyo/index.html>

「青葉区ガイド」（平成 28 年 4 月、仙台市） 「宮城野区ガイド」（平成 29 年 3 月、仙台市）

「若林区ガイド」（平成 28 年 4 月、仙台市） 「太白区ガイド」（平成 28 年 3 月、仙台市）

「宮城県病院名簿」（平成 28 年 10 月 1 日現在、宮城県保健福祉部医療整備課）



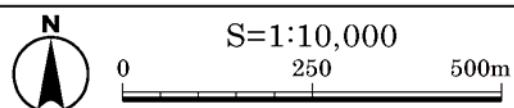
凡 例

- : 対象事業計画地
- : 調査地域（対象事業計画地より400mの範囲）
- : 中高層建築物（6階以上）

配慮が必要な施設等

- | | | |
|-------|--------|--------|
| : 幼稚園 | : 学校 | : 病院 |
| : 保育所 | : 文化施設 | : 福祉施設 |

図 8.8-2 対象事業計画地周辺の中高層建築物及び配慮を要する施設等の分布状況



b. 法令による指定・規制等

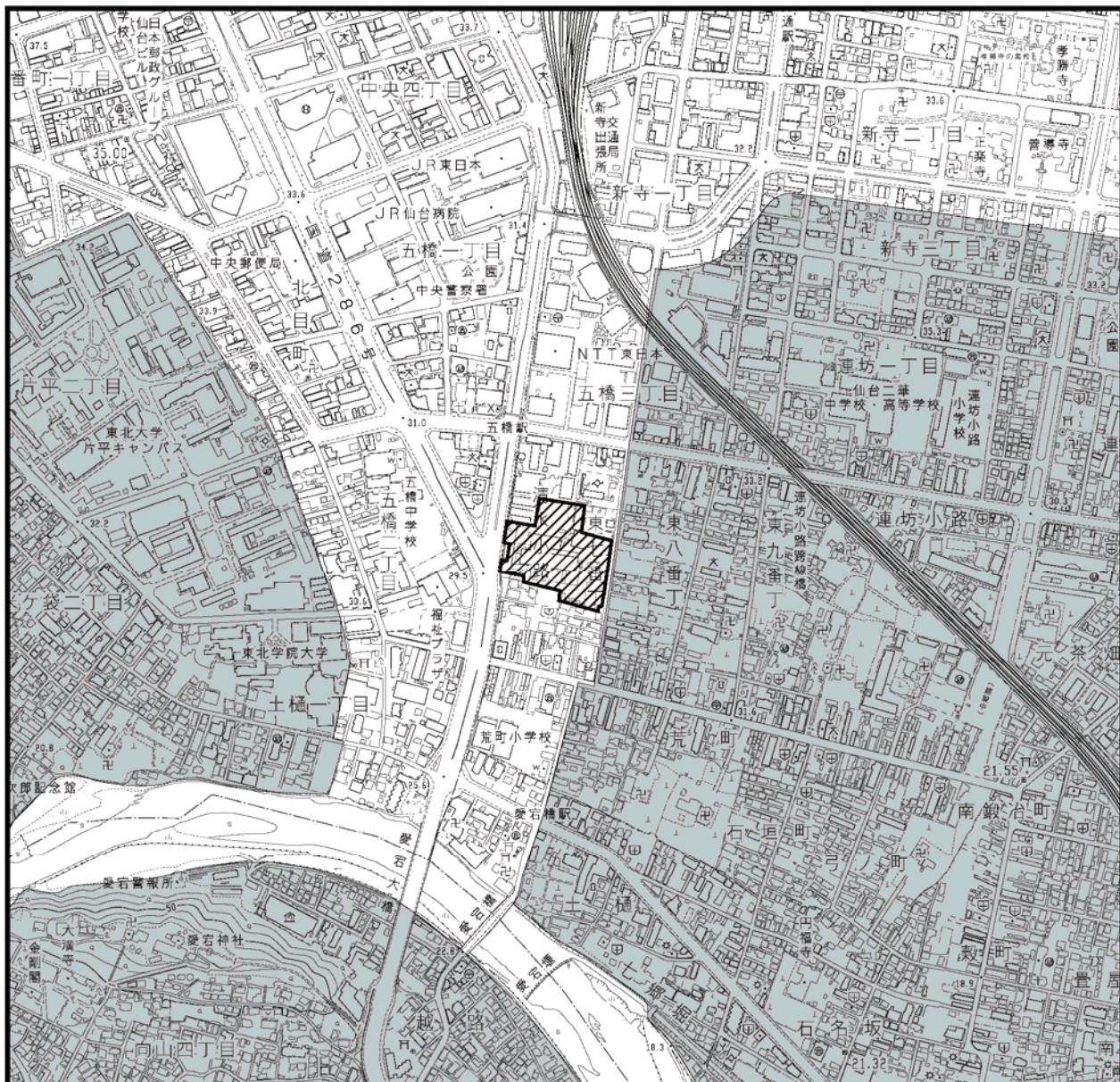
「建築基準法」及び「宮城県建築基準条例」に基づく仙台市の日影規制は、表 8.8-5及び図 8.8-3に示すとおりである。

対象事業計画地は、商業地域に位置していることから、日影規制の対象地域に該当しないが、対象事業計画地東側においては、近隣商業地域及び第二種住居地域に該当することから日影規制を受ける。

表 8.8-5 仙台市の日影規制

対象地域	建築基準法 別表第 4 (に) 欄の項	制限を受ける 建築物	平均地盤面 からの高さ	日影時間	
				敷地境界線から 10m 以内	敷地境界線から 10m 超
第一種低層住居専用地域、 第二種低層住居専用地域	(一)	軒の高さ 7m 超 又は 3 階以上	1.5m	3 時間	2 時間
第一種中高層住居専用地域、 第二種中高層住居専用地域	(二)	高さ 10m 超	4.0m	4 時間	2.5 時間
第一種住居地域、第二種住居 地域、準住居地域、近隣商業 地域、準工業地域	(二)	高さ 10m 超	4.0m	5 時間	3 時間

出典：「建築基準法」（平成 20 年 5 月 23 日、法律第 40 号）



凡 例

- : 対象事業計画地
- : 日影規制対象地域（第一種・第二種住居地域、準住居地域、近隣商業地域、準工業地域）

図 8.8-3 対象事業計画地周辺の日影規制対象地域

N S=1:10,000

 0 250 500m

8.8.2 予測

(1) 存在による影響（工作物等の出現）

ア. 予測内容

予測内容は、工作物等の出現に伴う日照阻害（冬至日の日影の範囲、日影となる時刻及び時間の変化）とした。

イ. 予測方法

予測方法は、時刻別日影図及び等時間日影図を作成する図解法とした。

・予測時間：真太陽時で 8 時から 16 時（8 時間）

・予測高さ：平均地盤面から 4.0m の高さ及び平均地盤面±0m

ウ. 予測地域等

予測地域は、本事業により冬至日に日影の継続時間が 1 時間以上発生するおそれのある対象事業計画地より 400m の範囲とした。

エ. 予測対象時期

予測対象時期は、建築工事が完了する時期とした。

オ. 予測結果

① 冬至日の日影の範囲

計画建築物による冬至日の時刻別日影図は、図 8.8-4、日影の継続時間の等しい範囲を示した等時間日影図は、図 8.8-5に示すとおりである。

冬至日における日影の範囲は、対象事業計画地より北西方向が青葉区片平 2 丁目地内（東北大学片平キャンパス）、北東方向が若林区新寺 3 丁目地内に及ぶものと予測される。

日影規制の対象となる平均地盤面から 4m の高さにおける冬至日の日影の継続時間が 3 時間以上の範囲及び 5 時間以上となる範囲は、日影規制を受けない商業地域内におさまると予測される。

また、冬至日における日影の継続時間が 3 時間以上の範囲は、対象事業計画地北側に最大 100m 程度及び、配慮を要する施設等の敷地には及ばないと予測される。

② 日影となる時刻及び時間の変化

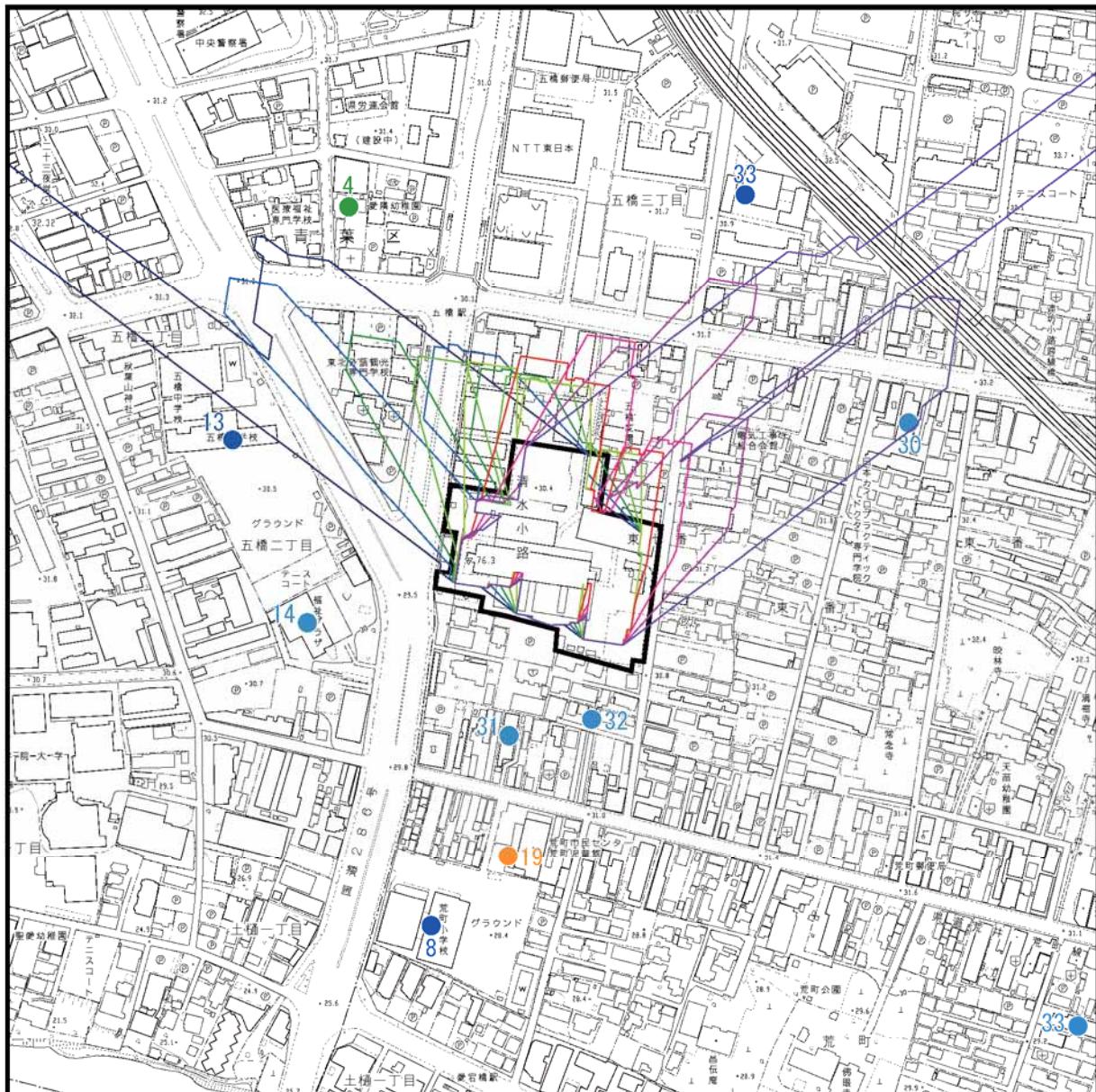
計画建築物による春分・秋分及び夏至の時刻別日影図は、図 8.8-6、等時間日影図は、図 8.8-7に示すとおりである。

春分・秋分における日影の範囲は、北西方向が五橋中学校のグラウンド、北東方向が東七番丁地内に及ぶものと予測される。

夏至における日影の範囲は、西方向が五橋中学校の一部、東方向が東七番丁地内の一部に及ぶものと予測される。

また、春分・秋分における日影の継続時間が 3 時間以上の範囲は、対象事業計画地北側に最大 30m 程度及ぶが、配慮を要する施設等の敷地には及ばないと予測される。

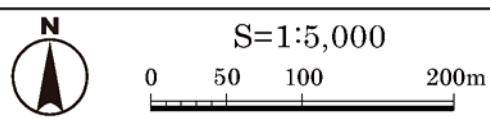
夏至における日影の継続時間が 3 時間以上の範囲は、概ね対象事業計画地内におさまり、配慮を要する施設等の敷地には及ばないと予測される。

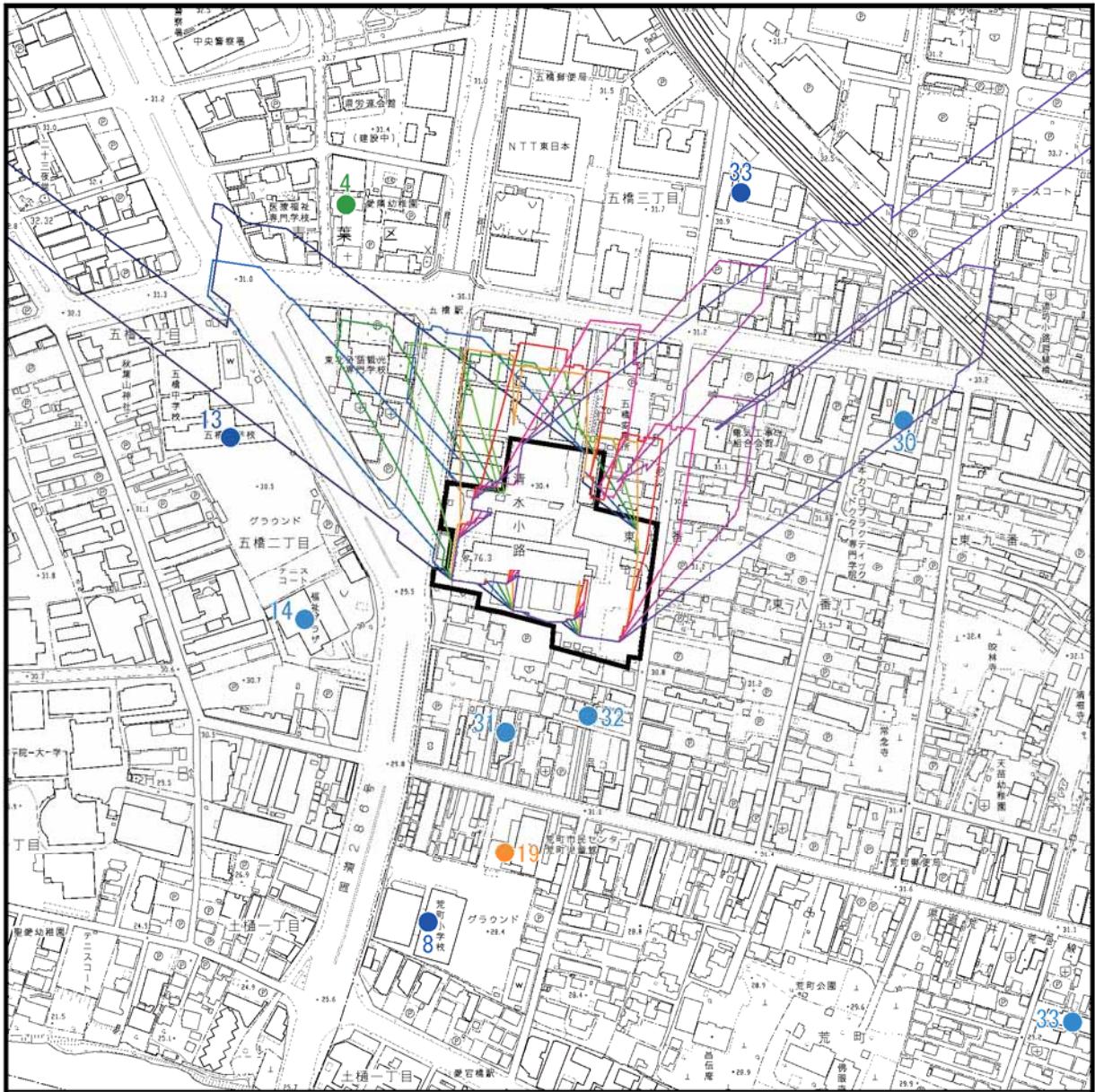


凡 例

- : 対象事業計画地
- : 日影線（8時） ● : 学校
- : 日影線（9時） ● : 保育所
- : 日影線（10時） ● : 文化施設
- : 日影線（11時） ● : 福祉施設
- : 日影線（12時）
- : 日影線（13時）
- : 日影線（14時）
- : 日影線（15時）
- : 日影線（16時）

図 8.8-4(1) 冬至における時刻別日影図
(平均地盤面+4m) (1/2)





凡 例

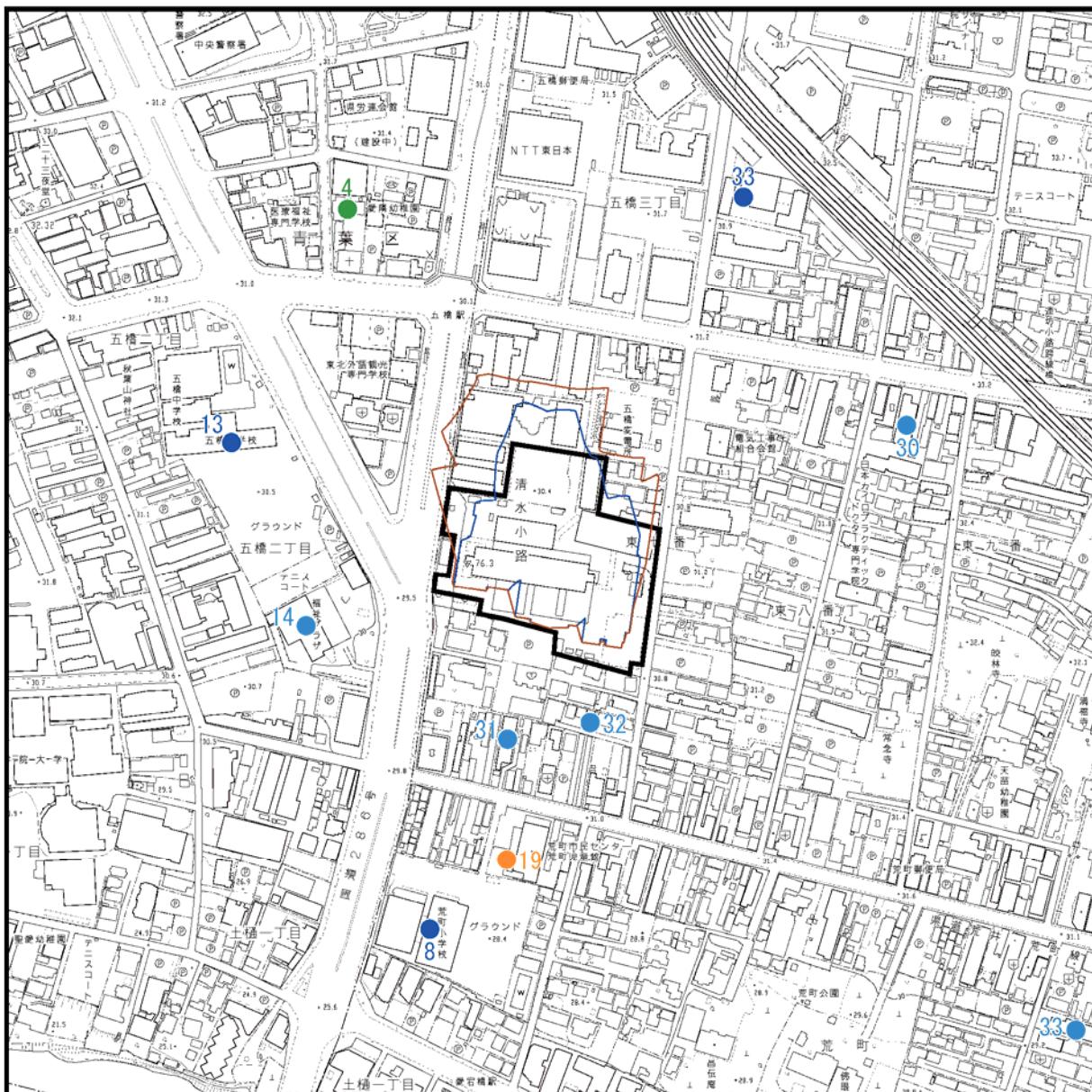
	: 対象事業計画地
—	: 日影線 (8時)
—	: 日影線 (9時)
—	: 日影線 (10時)
—	: 日影線 (11時)
—	: 日影線 (12時)
—	: 日影線 (13時)
—	: 日影線 (14時)
—	: 日影線 (15時)
—	: 日影線 (16時)
	配慮が必要な施設等
●	: 学校
●	: 保育所
●	: 文化施設
●	: 福祉施設

図 8.8-4(2) 冬至における時刻別日影図
(平均地盤面±0m) (2/2)



S=1:5,000

0 50 100 200m



凡 例

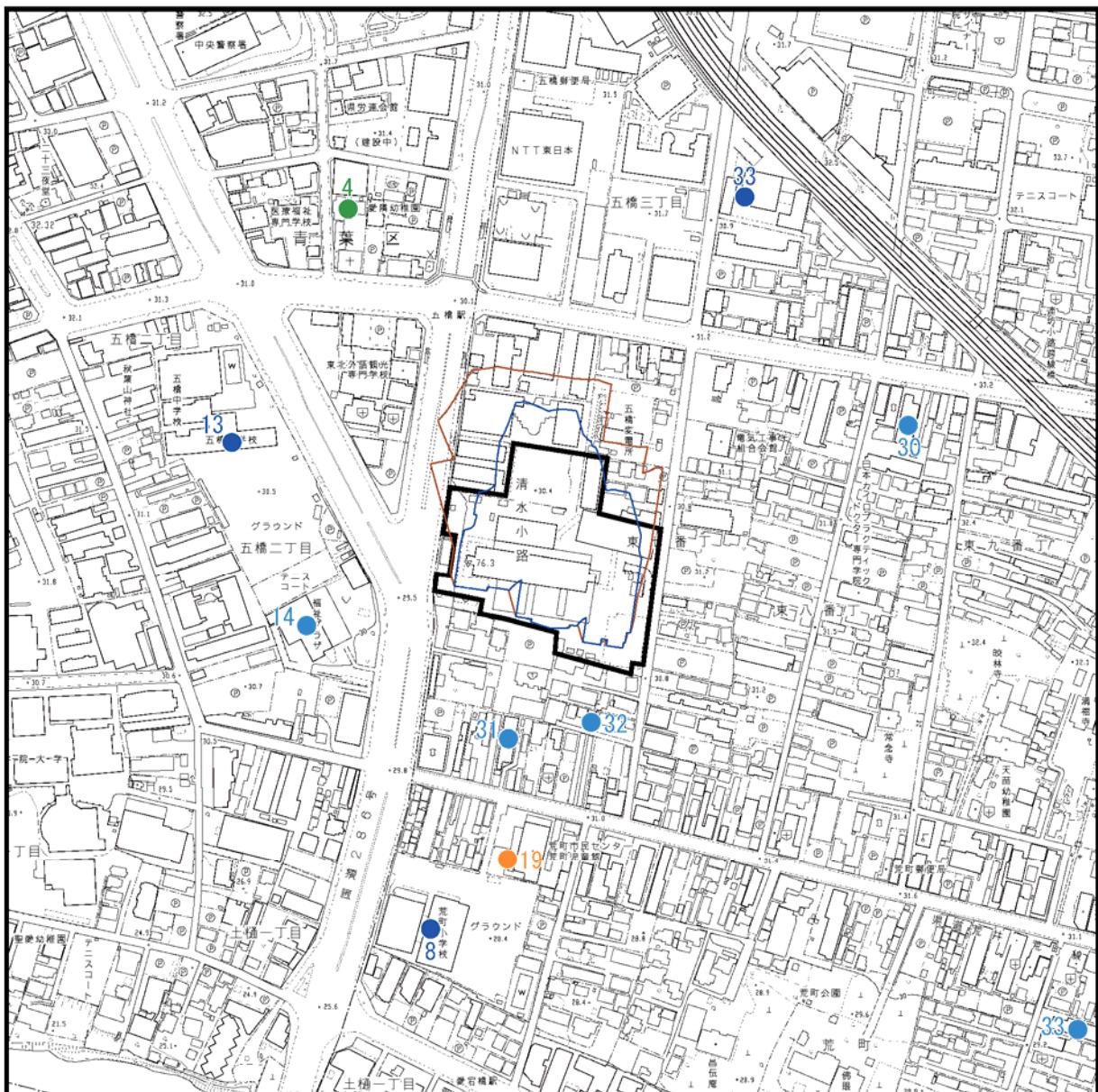
- : 対象事業計画地
- : 日影線（3時間）
- : 日影線（5時間）
- : 学校
- : 保育所
- : 文化施設
- : 福祉施設

図 8.8-5(1) 冬至における等時間日影図
(平均地盤面+4m) (1/2)



S=1:5,000

0 50 100 200m



凡 例



: 対象事業計画地



: 日影線（3時間） 配慮が必要な施設等



: 日影線（5時間）

: 学校

: 保育所

: 文化施設

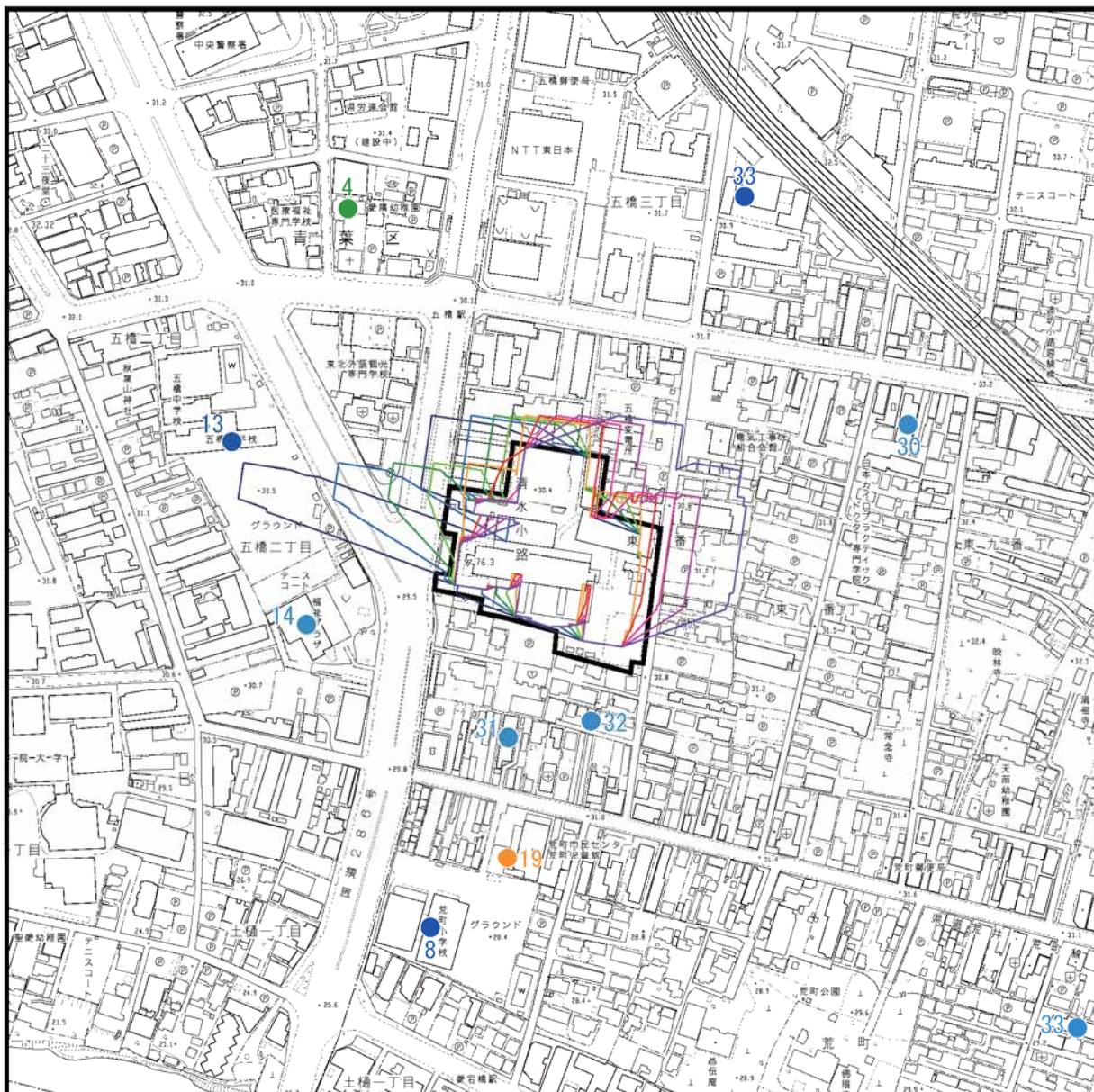
: 福祉施設

図 8.8-5(2) 冬至における等時間日影図
(平均地盤面±0m) (2/2)



S=1:5,000

0 50 100 200m



凡 例

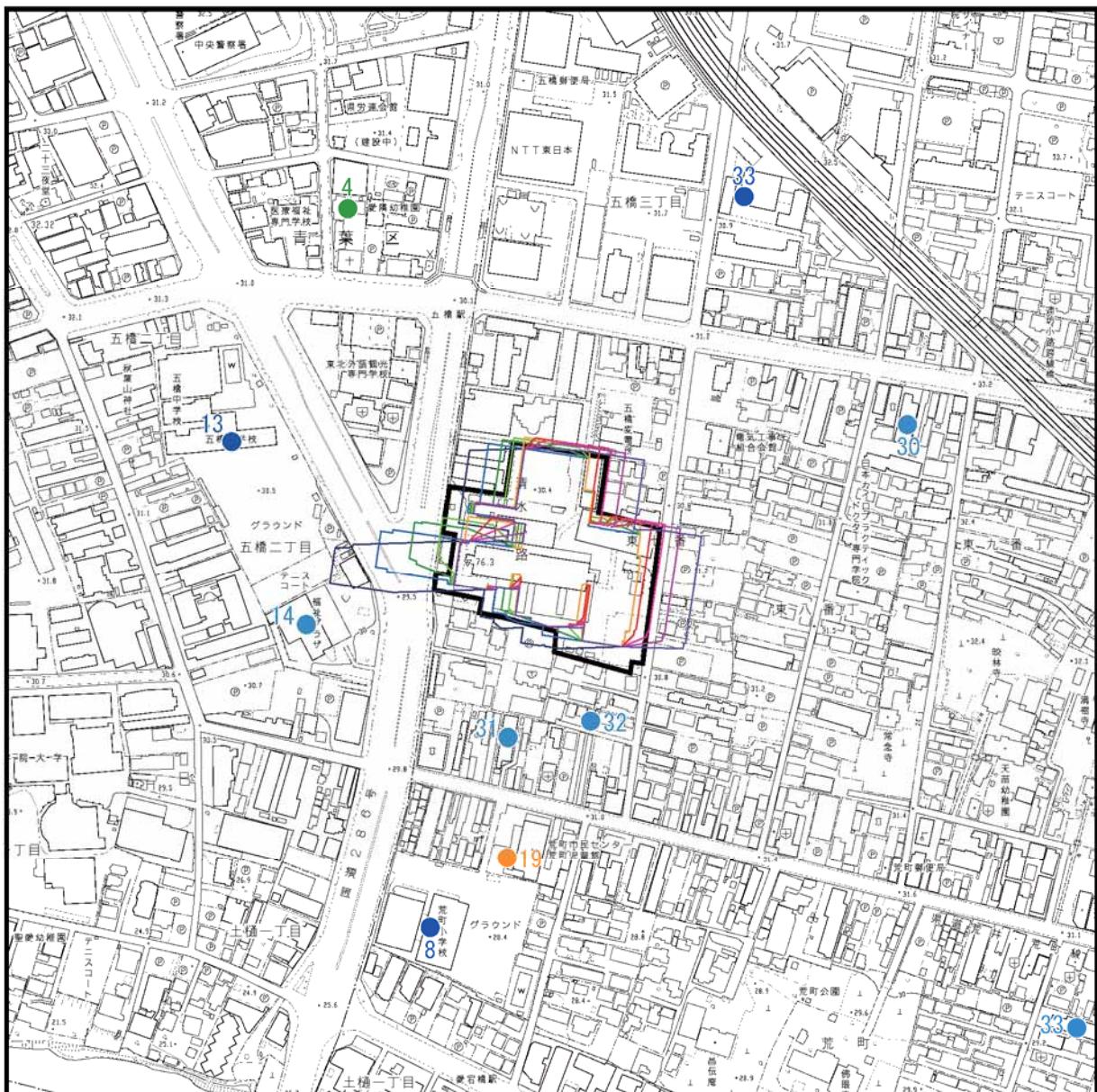
- : 対象事業計画地
 - : 日影線（8時）
 - : 日影線（9時）
 - : 日影線（10時）
 - : 日影線（11時）
 - : 日影線（12時）
 - : 日影線（13時）
 - : 日影線（14時）
 - : 日影線（15時）
 - : 日影線（16時）
- : 学校
 - : 保育所
 - : 文化施設
 - : 福祉施設

図 8.8-6(1) 時刻別日影図
(春分・秋分：平均地盤面±0m) (1/2)



S=1:5,000

0 50 100 200m



凡 例

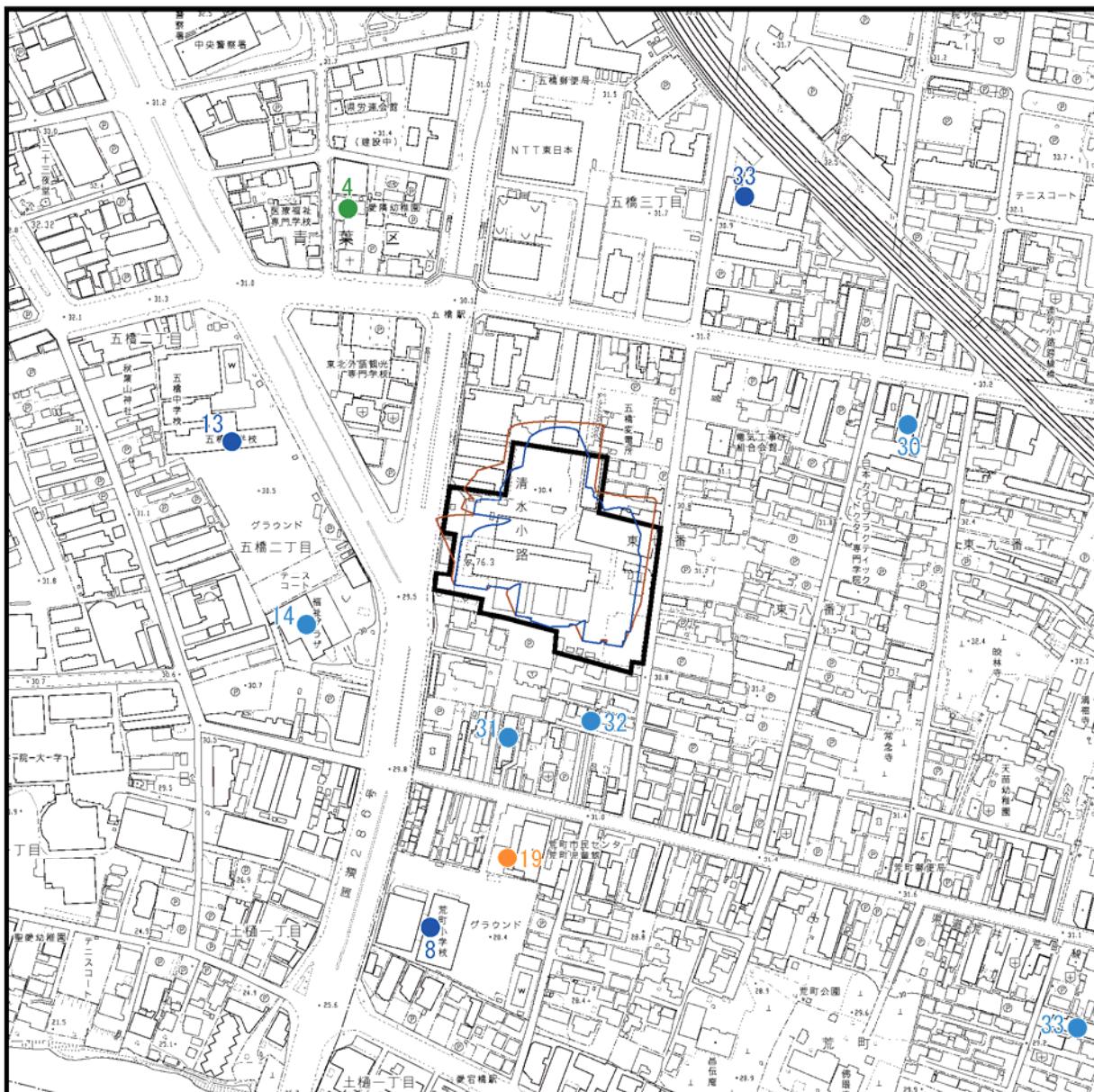
- | | | | |
|--|-------------|---------------------------------------|-------------|
| | : 対象事業計画地 | | |
| —— | : 日影線 (8時) | —— | : 配慮が必要な施設等 |
| —— | : 日影線 (9時) | ● | : 学校 |
| —— | : 日影線 (10時) | ● | : 保育所 |
| —— | : 日影線 (11時) | ● | : 文化施設 |
| —— | : 日影線 (12時) | ● | : 福祉施設 |
| —— | : 日影線 (13時) | | |
| —— | : 日影線 (14時) | | |
| —— | : 日影線 (15時) | | |
| —— | : 日影線 (16時) | | |

図 8.8-6(2) 時刻別日影図
(夏至：平均地盤面±0m) (2/2)



S=1:5,000

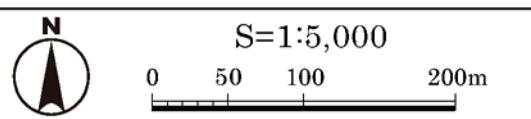
0 50 100 200m

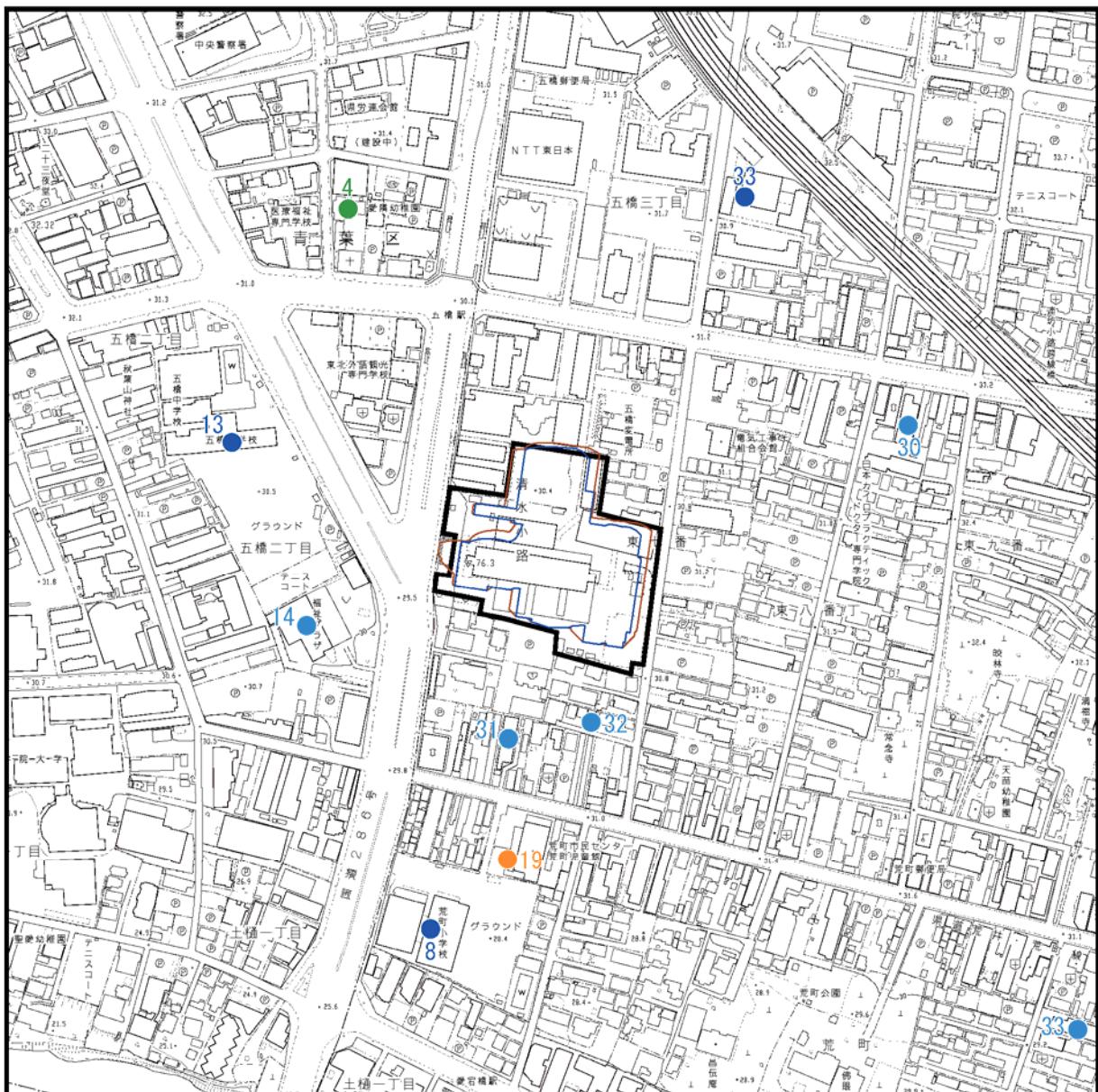


凡 例

- : 対象事業計画地
- : 日影線（3時間）
- : 日影線（5時間）
- : 学校
- : 保育所
- : 文化施設
- : 福祉施設

図 8.8-7(1) 等時間日影図
(春分・秋分: 平均地盤面±0m) (1/2)





凡 例



: 対象事業計画地



: 日影線（3時間）

配慮が必要な施設等



: 日影線（5時間）

: 学校

: 保育所

: 文化施設

: 福祉施設

図 8.8-7(2) 等時間日影図
(夏至：平均地盤面±0m) (2/2)



S=1:5,000

0 50 100 200m

8.8.3 環境の保全及び創造のための措置

(1) 存在による影響（工作物等の出現）

工作物等の出現に伴う日照阻害の影響を予測した結果、計画建築物による日影の継続時間が3時間以上の範囲は、日影規制の対象地域及び配慮を要する施設等には及ばないものと予測された。

また、本事業の実施にあたっては、工作物等の出現に伴う日照阻害への影響を可能な限り低減するため、表8.8-6に示す措置を講ずることとする。

表8.8-6 環境の保全及び創造のための措置（存在による影響（工作物等の出現））

環境影響要因	環境の保全及び創造のための措置の内容
存在による影響 (工作物等の出現)	・方法書段階から高層棟を幹線道路側に配置変更するとともに、高層棟、講義棟、研究棟については高さを1階層低くすることにより、日影の影響の低減に努める。

8.8.4 評価

(1) 存在による影響

ア. 回避・低減に係る評価

① 評価方法

予測結果を踏まえ、工作物等の出現に伴う日照阻害の影響が、実行可能な範囲で回避・低減が図られているか否かを判断するものとした。

② 評価結果

計画建築物による日影の継続時間が3時間以上の範囲は、日影規制の対象地域及び配慮を要する施設等には及ばないものと予測されたことから、工作物等の出現に伴う日照阻害への影響は、実行可能な範囲で回避・低減が図られていると評価する。

イ. 基準や目標との整合性に係る評価

① 評価方法

予測結果が、表8.8-7に示す基準等との整合が図られているかを評価するものとした。

表8.8-7 整合を図る基準等（存在による影響（工作物等の出現））

環境影響要因	整合を図る基準等の内容
存在による影響 (工作物等の出現)	・「建築基準法」及び「宮城県建築基準条例」に基づく日影による中高層建築物の高さの制限

② 評価結果

日影規制の対象となる平均地盤面から4mの高さにおける冬至日の日影の継続時間が3時間以上の範囲及び5時間以上となる範囲は、日影規制を受けない商業地域内におさまると予測されたことから、上記の基準と整合が図られているものと評価する。

8.9. 風害

8.9 風害

8.9.1 現況調査

(1) 調査内容

調査内容は、表 8.9-1に示すとおりである。

表 8.9-1 調査内容（風害）

項目	調査内容
風害	①風の状況（風向・風速等） ②その他（対象事業計画地周辺の地形・土地利用の状況、風に影響を及ぼすと想定される大規模な建築物等）

(2) 調査方法

ア. 既存資料調査

調査方法は、表 8.9-2に示すとおりである。

表 8.9-2 調査方法（風害：既存資料調査）

調査内容	調査方法
①風の状況	調査方法は、対象事業計画地に最も近い仙台管区気象台における風向・風速の観測データを収集し、整理するものとする。
②その他	調査方法は、既存資料を収集し、整理するものとする。

イ. 現地調査

調査方法は、表 8.9-3に示すとおりである。

表 8.9-3 調査方法（風害：現地調査）

調査内容	調査方法
①風の状況	調査方法は、「地上気象観測指針」（平成 14 年、気象庁）に準じる測定方法とする。
②その他	調査方法は、現地踏査により既存資料の収集・整理により把握する大規模な建築物等の状況を補足するものとする。

(3) 調査地域等

ア. 既存資料調査

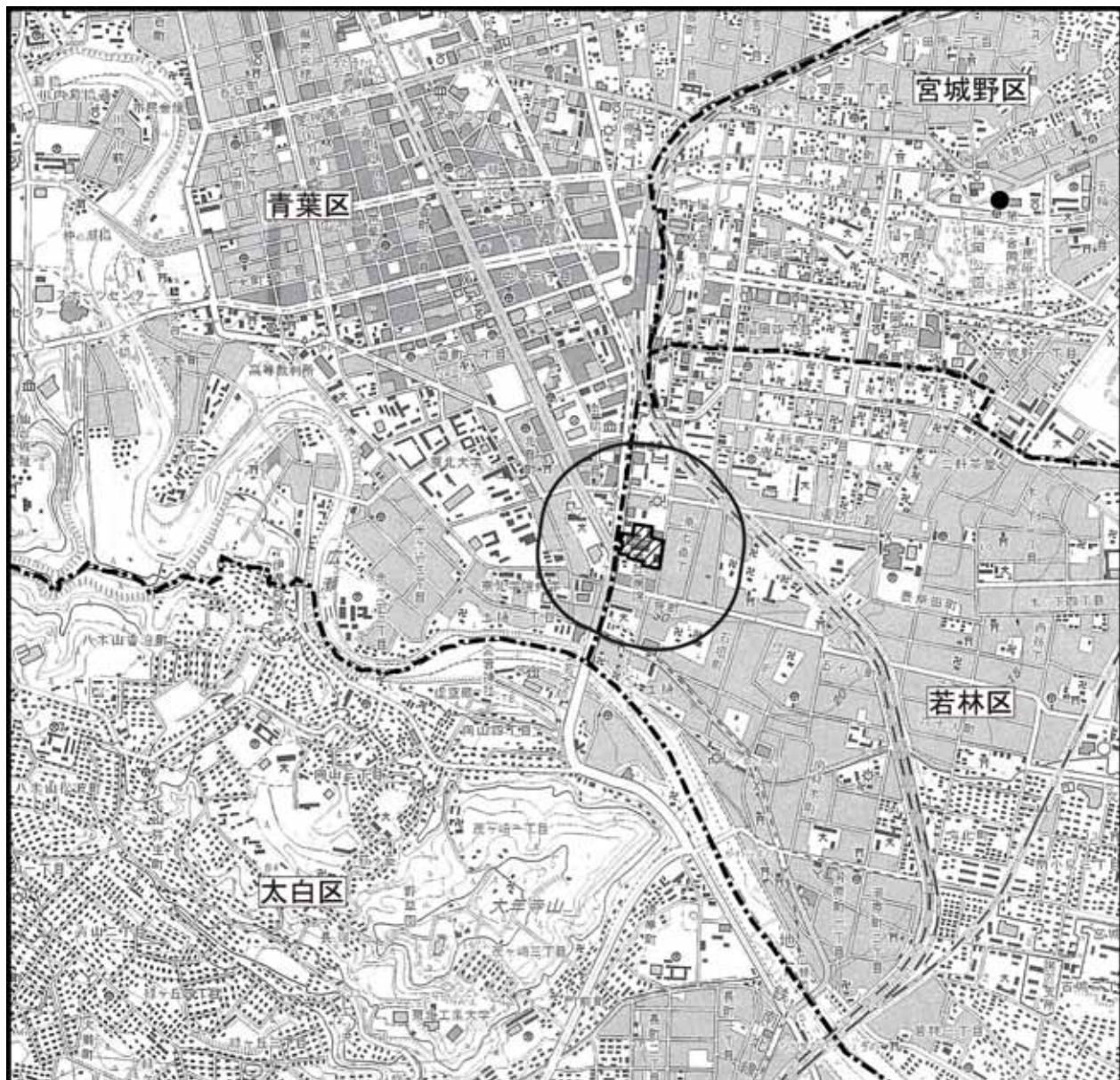
風の状況の調査地域は、「6.地域の概況」の調査範囲とした。その調査地点は、仙台管区気象台とした（図 8.9-1参照）。

その他（対象事業計画地周辺の地形・土地利用の状況等）の調査地域は、対象事業により風害の影響が生じるおそれのある範囲として、対象事業計画地より 300m の範囲とした。

イ. 現地調査

調査地域は、対象事業により風害の影響が生じるおそれのある範囲として、対象事業計画地より 300m の範囲とした。

調査地点は、風況が把握できる対象事業計画地内 1 地点（「8.1 大気質（3）調査地域等と同様の地点 A）及び現況のシミュレーション結果に基づき、対象事業計画地周辺において、現在の市立病院建物が存在する状態で最も風の影響を受けていると想定される地点とした。現況のシミュレーション結果は、「オ.予測結果 ④風環境評価尺度 図 8.9-39」に示すとおりであり、対象事業計画地周辺では、対象事業計画地内南西側が最も風の影響を受けていると想定されたため、地点 B 及び地点 C の 2 地点を調査地点として設定した（図 8.9-2参照）。



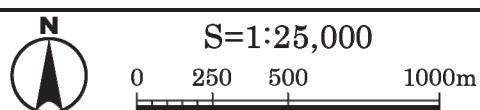
凡 例

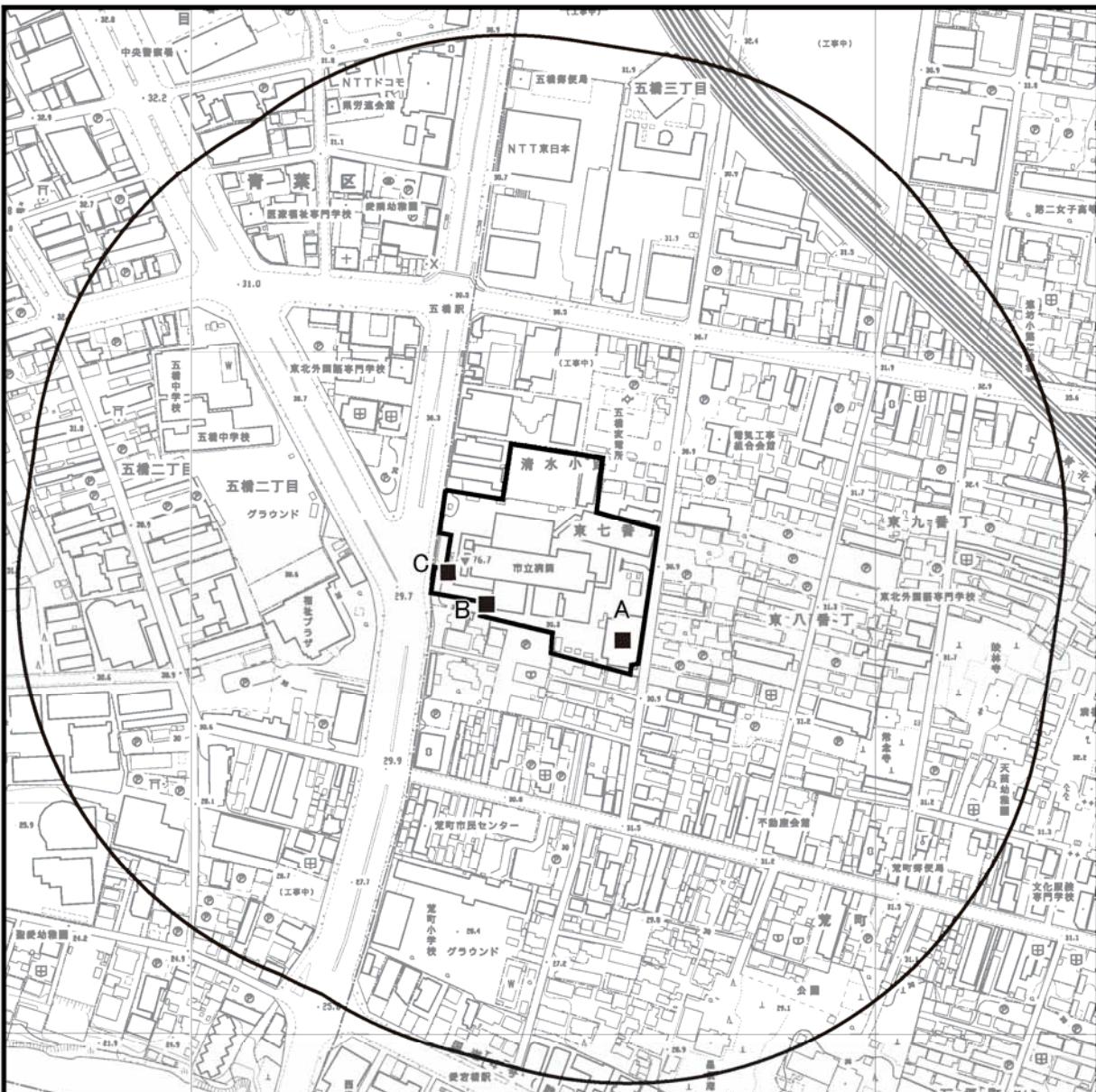
- : 対象事業計画地
- : 区境界線
- : 調査・予測地域(対象事業計画地より300mの範囲)

調査地点

- : 仙台管区気象台

図 8.9-1 調査・予測地域等位置図
(風害)





凡 例

□ : 対象事業計画地

○ : 調査・予測地域（対象事業計画地より300mの範囲）

調査地点

■ : 風の状況

図 8.9-2 調査・予測地域等位置図
(風害)



S=1:5,000

0 50 100 200m

(4) 調査期間等

ア. 既存資料調査

風の状況の調査期間は、対象事業計画地及びその周辺における風の状況を適切に把握できる期間として10年間程度とした。

その他（対象事業計画地周辺の地形・土地利用の状況等）の調査期間は、設定しないものとした。

イ. 現地調査

風の状況の調査時期は、風況が把握できる対象事業計画地内1地点においては、夏季及び冬季の2季とし、調査期間は、1季あたり7日間（168時間連続）とした。現況で最も風の影響を受けていると想定される地点においては、最も風の影響を受けると想定される冬季の1季とし、調査期間は7日間（168時間連続）とした。

その他（対象事業計画地周辺の地形・土地利用の状況等）の調査期間は、風の状況の調査時などに必要に応じて実施した。

表 8.9-4 調査期間等（風害）

調査内容	調査方法
①風の状況	<ul style="list-style-type: none"> ・既存資料調査 平成19年1月1日～平成28年12月31日 ・現地調査 地点A（高さ：地上11m） <ul style="list-style-type: none"> 夏季：平成29年8月2日0:00～平成29年8月8日24:00 冬季：平成30年1月19日0:00～平成30年1月25日24:00 地点B（高さ：地上1.5m）、地点C（高さ：地上4.5m） 冬季：平成30年1月19日0:00～平成30年1月25日24:00
②その他	調査は、現地調査時などに必要に応じて実施した。

(5) 調査結果

ア. 風の状況

対象事業計画地内における風の状況の調査結果は、表8.9-5及び図8.9-3に示すとおりである。

また、仙台管区気象台の気象データの調査結果は表8.9-12に示すとおりである。

地点Aの風向は、夏季は東、冬季は西の風が卓越しており、平均風速は夏季が1.3m/s、冬季が1.6m/sであった。また、最大風速は、夏季が4.4m/s、冬季が4.9m/sであった。

地点B～C（冬季）の風向は、西ないし北寄りの風が卓越しており、平均風速は0.8～1.1m/s、最大風速は5.3m/sであった。

表 8.9-5 現地調査結果（大気質：風向・風速）

調査地点 (地点名)		地上 高さ (m)	調査 時期	有効測 定日数 (日)	測定 時間 (時間)	平均 風速 (m/s)	最大 風速 (m/s)	最多 風向 16方位	出現率 (%)	静穏率** (%)
A	若林区清水小路 (計画地内)	11	夏季	7	168	1.3	4.4	E（東）	32.7	16.1
			冬季	7	168	1.6	4.9	W（西）	26.2	6.5
B	同上	1.5	冬季	7	168	0.8	5.3	NW（北西）	45.8	17.9
C	同上	4.5	冬季	7	168	1.1	5.3	N（北）	31.7	4.1

※：静穏は風速が0.4m/s以下の状態を示す。

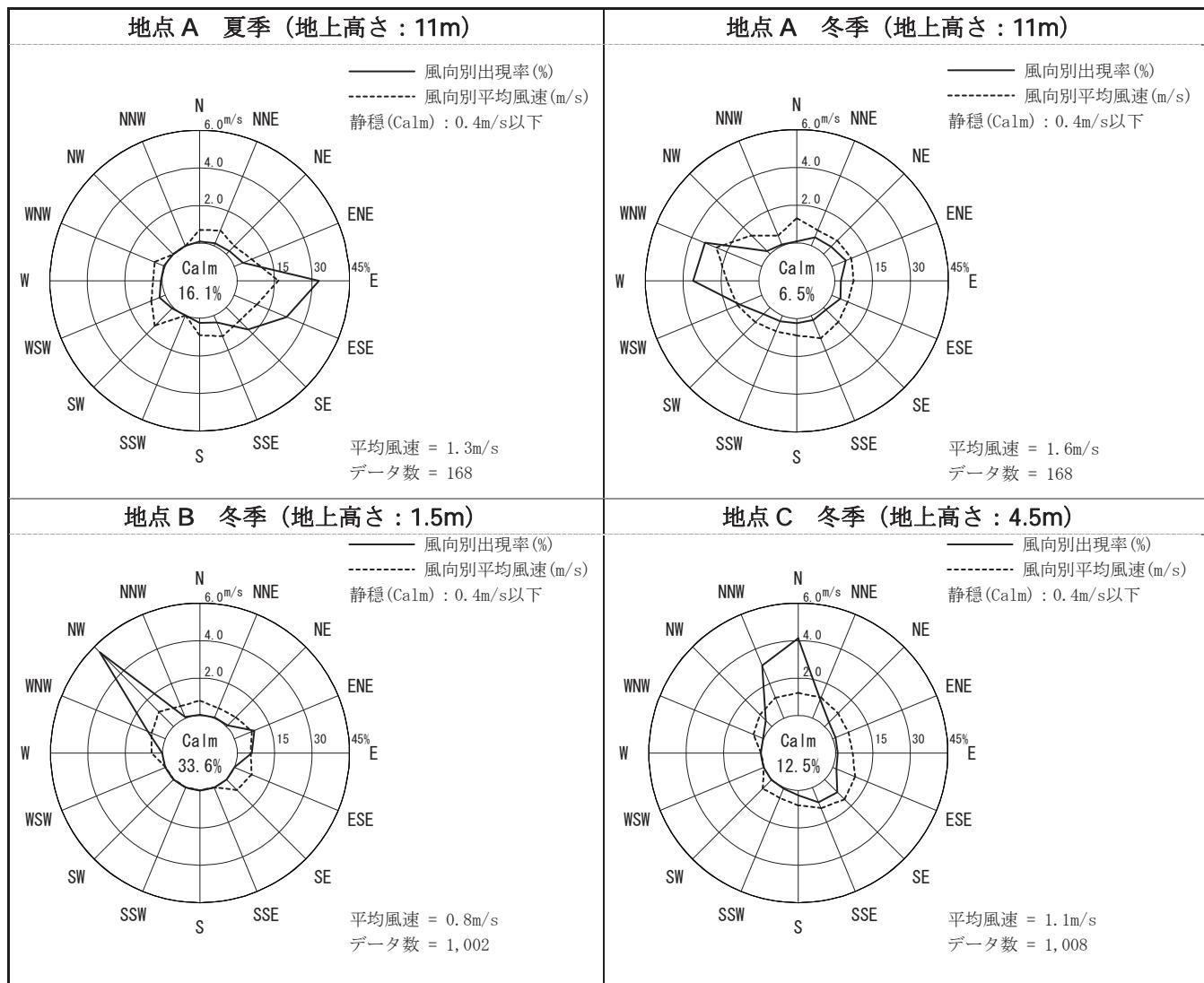


図 8.9-3 各地点の風配図

イ. 地形、土地利用の状況

対象事業計画地は仙台平野の中心部に位置し、対象事業計画地及びその周辺は標高34～37m程度のほぼ平坦な地形となっており、強風域を形成させる地形はない。

対象事業計画地の周辺は、愛宕上杉通りに接する西側を除き、住宅地が広がっている。風の影響について配慮を要する施設等の分布状況は表8.9-6及び図8.9-4に示すとおりである。

表8.9-6 配慮が必要な施設等

No.	施設名	No.	施設名
幼稚園		文化施設	
2	聖愛幼稚園	8	連坊コミュニティ・センター
8	小さき花幼稚園	19	荒町市民センター
学校		福祉施設	
8	荒町小学校	10	デイサービスセンター・プレイス
9	連坊小路小学校	13	ハート五橋
13	五橋中学校	14	五橋（地域包括支援センター）
25	宮城県仙台二華中学校・高等学校	30	連坊小路グループホーム・スカイ
31	東北学院大学	30	連坊小路デイサービス・スカイ
32	東北大学	31	ハート&ドリーム
33	仙台青葉学院短期大学	32	デイサービスセンターこもれびの里東七番丁
病院		33	リハビリステーション荒町
1	医療法人財団明理会イムス明理会仙台総合病院	33	ここみショートステイ荒町
3	JR仙台病院	34	杜の院デイサービスセンター
7	仙台中央病院	35	連坊（老人憩いの家）
保育所・認定こども園		36	デイサービス連坊・音楽館
2	からひら保育園	37	デイサービスメロディ
4	愛隣こども園	43	テルウェルグループホームひなたぼっこ
15	仙台保育園	56	デイサービスセンター サン・つばき
16	穀町保育園	57	ネクサスコート愛宕
17	能仁保児園	58	愛宕橋（地域包括支援センター）
20	仙台こども保育園	59	せせらぎ2
		60	たいはく宅老所せせらぎ（休止中）

注：表中の番号は図8.9-4の番号に対応する。

出典：仙台市HP「公共施設案内」（閲覧：平成29年10月）

<http://www.city.sendai.jp/kurashi/shisetsu/kokyo/index.html>

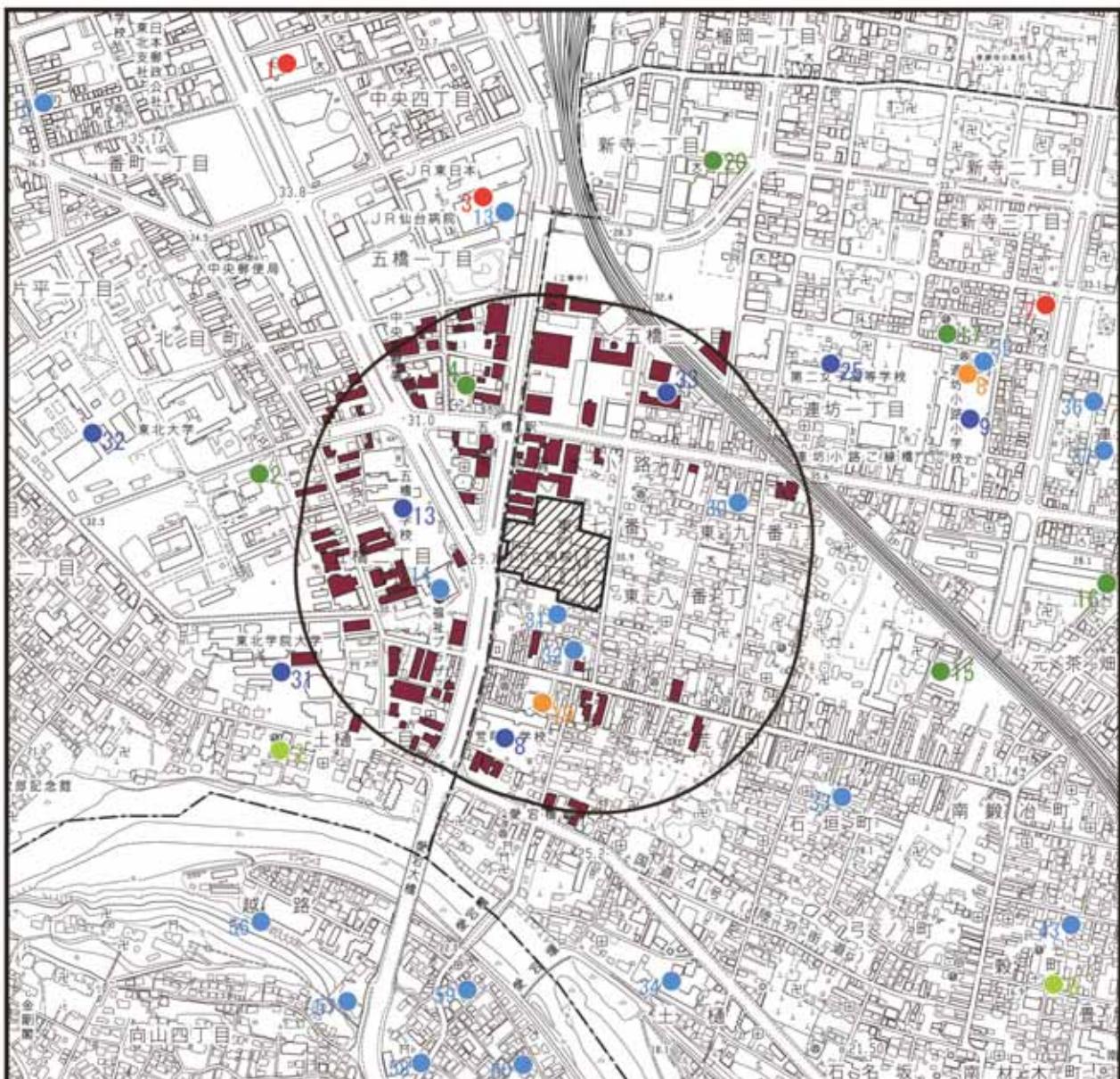
「青葉区ガイド」（平成28年4月、仙台市） 「宮城野区ガイド」（平成29年3月、仙台市）

「若林区ガイド」（平成28年4月、仙台市） 「太白区ガイド」（平成28年3月、仙台市）

「宮城県病院名簿」（平成29年4月1日現在、宮城県保健福祉部医療整備課）

ウ. 法令による指定・規制等の状況

「建築基準法」及び「宮城県建築基準条例」など風害に係る規制はない。



凡 例

- : 対象事業計画地
- : 調査・予測地域(対象事業計画地より300mの範囲)
- : 区境界線
- : 高層建築物(6F以上)
- : 幼稚園
- : 学校
- : 病院
- : 保育所
- : 文化施設
- : 福祉施設

出典:仙台市HP「公共施設案内」(閲覧:平成29年10月)

<http://www.city.sendai.jp/kurashi/shisetsu/kokyo/index.html>

「青葉区ガイド」(平成28年4月, 仙台市)「宮城野区ガイド」(平成29年3月, 仙台市)

「若林区ガイド」(平成28年4月, 仙台市)「太白区ガイド」(平成28年3月, 仙台市)

「宮城県病院名簿」(平成29年4月1日現在, 宮城県保健福祉部医療整備課)

図 8.9-4 風環境に配慮すべき施設
(現地調査実施時期)



S=1:10,000

0

250

500m

8.9.2 予測

(1) 存在による影響（工作物等の出現）

ア. 予測内容

予測内容は、工作物等の出現に伴う風の状況の変化とした。

イ. 予測地域等

予測地域は、対象事業により風害の影響が生じるおそれのある範囲として、対象事業計画地より300mとした。

ウ. 予測対象時期

予測対象時期は、現況及び建築工事が完了する時期（無対策時、対策時）とし、表 8.9-7に示す予測ケースについて予測を行った。

表 8.9-7 予測ケース

予測ケース	備 考
南 東	夏 季 の 卓 越 風
西 北 西	冬 季 の 日 中 における 卓越風
北 北 西	夜 間 の 卓越風・年間最多風向
強 風 時	—

エ. 予測方法

予測方法は、「市街地風環境予測のための流体数値解析ガイドブック－ガイドラインと検証用データベース－」（平成 19 年、日本建築学会）に基づく流体数値シミュレーションを用いる方法とし、流体力学の基礎方程式についてコンピュータを用いて定量的に解析するものとした。

① 予測手法

予測計算は、大気の流速（風速）を 3 次元の偏微分方程式（質量保存式、運動方程式）を連立させて有限体積法による数値解析とし、乱流の解析には渦粘性モデルの k - ε モデルを用いた。

計算モデルの基本構成を表 8.9-9に示す。

ガイドラインに示された解析条件に対して、本予測で適用した解析条件の内容を表 8.9-8に示す。

また、シミュレーションは、PHOENICS (CHAM-Japan 社製) を用いた。

表 8.9-8(1) ガイドラインと本予測の解析条件の内容(1/4)

項目	ガイドラインでの記載事項	本予測での設定等
計算領域の大きさ	<ul style="list-style-type: none"> 主流直行方向断面の計算領域の大きさについては、閉塞率（建物群の見つけ面積を解析領域の見つけ面積で除したもの）がおおむね 3%以下となるように設定する。 	<p>閉塞率は下記のとおりである。 建築前：東西方向 3.6% 南北方向 3.7% 建築後：東西方向 3.7% 南北方向 3.8%</p>
	<ul style="list-style-type: none"> 実際の市街地を対象とする場合には、鉛直方向の計算領域が狭いと上空部分での風速プロファイルが変化する可能性があるので、なるべく広くすることが望ましい。その高さは日本建築学会・建築物荷重指針で規定されている境界層厚さ（粗度区分Ⅱで 350m, Ⅲで 450m, Ⅳで 550m）程度を目安とする。 	<p>境界層高さは、地表面粗度区分Ⅲの高さである 450m とした。</p>
	<ul style="list-style-type: none"> 実際の市街地を対象とする場合の水平方向の計算領域の幅は、計画建物等の外縁から測って、当該建築物の高さ H の 5 倍程度を目安とし、計算領域の外周面を流入出または側面境界とする。 ただし、そこに含まれる建物群の見つけ面積が、この水平方向の計算領域幅と上記計算領域高さにより定まる断面積のおおむね 3%以下（閉塞率 3%以下）となるように計算領域幅を決定する。 	<p>1,800m(X) × 1,800(Y) × 450m(Z) (建物高さ：地上約 80m) 詳細は p.8.9-15 参照。</p> <p>閉塞率は下記のとおりである。 建築前：東西方向 3.6% 南北方向 3.7% 建築後：東西方向 3.7% 南北方向 3.8%</p>
	<ul style="list-style-type: none"> 上記の範囲外であっても、風上に大きな建物や地形・地物がある場合には、更に解析領域を広げてこれらを含める必要がある。 	本予測では該当しない。
周辺建物の再現範囲	<ul style="list-style-type: none"> 対象建物周辺の評価対象範囲（一般的に $1 \sim 2H$ の範囲）および、その外縁少なくとも 1 街区以上の範囲では、建物形状をできるだけ正確に再現するべきである。 	<p>対象事業計画地を中心とした半径 300m 程度の範囲について再現を行った。 詳細は p.8.9-17～18 参照。</p>
	<ul style="list-style-type: none"> さらにその外周から計算領域の境界付近までは、建物群の形状を単純化して再現するか、少なくとも建物群の流体力学的抵抗を再現するようにモデル化する。 	<p>周辺建築物再現範囲の外周から計算領域境界までの範囲は、建物群による流体力学的抵抗を再現するため、地表面粗度区分Ⅲの風速鉛直分布におけるべき指数 α ($\alpha=0.2$) に相当する粗度長を用いて壁関数によりモデル化した。 詳細は p.8.9-17～18 参照。</p>

表 8.9-8(2) ガイドラインと本予測の解析条件の内容(2/4)

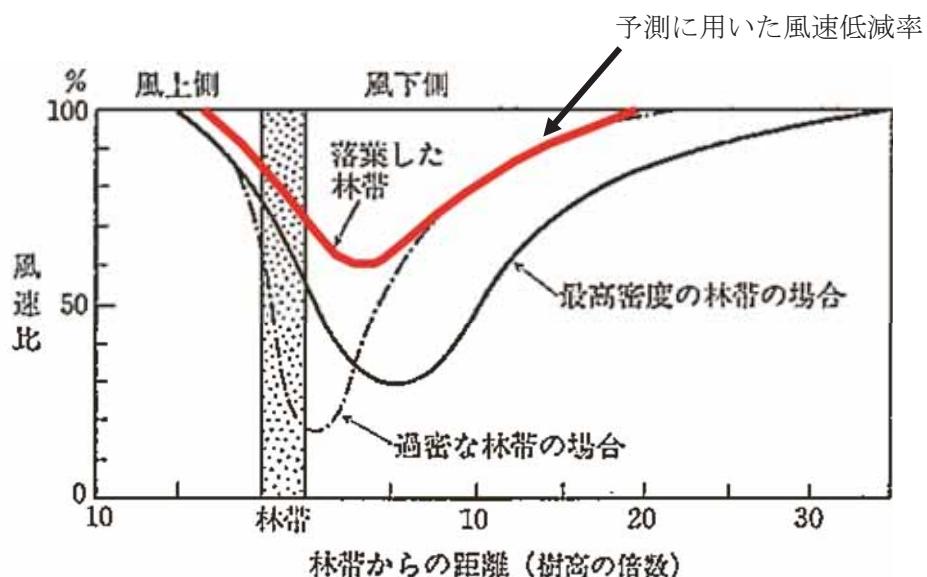
項目	ガイドラインでの記載事項	本予測での設定等
メッシュよりも小さい建物、樹木等の取扱い	<ul style="list-style-type: none"> 計算メッシュより小さい物体で、評価点の風環境に無視し得ぬ影響を及ぼすと予想されるものについては、その流体力学的影响、すなわち風速の減衰と乱れの増加を表現する付加項を基礎方程式に対して加える必要がある。 風環境の対策として最もよく用いられる樹木に関しては、樹木キャノピーモデルを用いることにより、その効果を評価することができる。 	<p>本予測では該当しない。</p>
メッシュ分割	<ul style="list-style-type: none"> 対象建物端部で発生するはく離流を十分再現できるメッシュ分割とする必要がある。 実務の場でのビル風の解析では、no-slip 条件の適用は困難であるため、高 Re 数型の乱流モデルを使って、壁面の境界条件を壁関数とし、粗いメッシュ分割で解析を行う場合が多い。 本ガイドラインでは、壁関数の使用を前提とする。 	<p>樹木のモデル化は、計算格子に圧力損失を与えることにより風速の減衰を表現した。 樹木による風速の減衰率は、「環境緑地II 植栽の理論と技術」(昭和50年、新田伸三)を参考に、林帶内において風上側の風速が25%減衰するように設定した。(図8.9-5参照)。</p> <p>170(X) × 170(Y) × 41(Z) 計1,184,900メッシュ 詳細はp.8.9-20参照。</p> <p>対数則を用いた壁関数により設定した。</p>
分解能の目安	<ul style="list-style-type: none"> 対象建物及びその周辺の風速の評価点が含まれる範囲については、最低でも建物スケールの1/10程度(0.5~5.0m程度)の分解能とするべきである。 一般に市街地風環境の場合には、実物相当で1.5m~5.0mの高さで評価するので、その高さに速度の定義点が位置するようにメッシュ分割を決定する必要がある。 一般的な風速評価高さ(1.5m~5.0m)が3~4番目のグリッドになるようにメッシュを配置するべきである。 	<p>対象事業計画地周辺でのメッシュ間隔は3mとし、計算領域端にかけて徐々にメッシュ間隔を粗くした(H/10=約8.0m)。 詳細はp.8.9-20参照。</p> <p>・地表面周辺(高さ10mまで)でのメッシュ間隔は1mとし、上空に向かうにつれて徐々にメッシュ間隔を粗くした。 ・3~4番目のグリッドの高さは3~4mとなる。</p>
解のメッシュ依存性の確認	<ul style="list-style-type: none"> 複数の異なるメッシュ分割で解析を行い、結果が大きく変わらないことを確認するべきである。 	格子依存性が小さいことを確認済みである。
流入境界条件(風速)	<ul style="list-style-type: none"> 流入風速の鉛直分布は、例えば建築学会荷重指針等を参考とし、べき乗則で与える。 	べき乗則による鉛直風速プロファイルを全域に設定した。
流入境界条件(k , ε)	<ul style="list-style-type: none"> kの鉛直分布は実験や観測結果等を参考に与える。 例えば日本建築学会建築物荷重指針の乱れの強さの鉛直分布の推定式を参考に kを与えることができる。 流入の εの鉛直分布は kの生産と散逸がほぼ釣り合っていると仮定し与える。 	<p>・乱れの強さ $I(z)$及び kの鉛直分布は、ガイドラインの式 (3.2) $I(z)=0.1(z/z_G)^{(-\alpha-0.05)}$ 及び (3.3) $k(z)=(I(z)U(z))^2$ により与えた。</p> <p>・εの鉛直分布は、ガイドラインの式 (3.5) $\varepsilon(z)=C_U^{1/2}k(z)U_s/z_{sa}(z/z_s)^{(\alpha-1)}$ により与えた。</p>

表 8.9-8(3) ガイドラインと本予測の解析条件の内容(3/4)

項目	ガイドラインでの記載事項	本予測での設定等
上空面・側面境界条件	<ul style="list-style-type: none"> 「計算領域の大きさ」で述べた程度に計算領域を大きく取れば、上空面、側面の境界条件は対象建物周辺の予測結果に大きな影響を及ぼさない。 計算領域を十分広く取って、slip 壁の条件とすると、計算が安定に行われる。 	計算領域を十分広く取って、slip 壁の条件としている。
流出境界条件	<ul style="list-style-type: none"> 流出面の法線方向に対して勾配ゼロの条件を用いることが一般的であるが、その場合、建物の影響を受ける領域から十分離れた位置に流出境界を設ける必要がある。 	流出面の法線方向に対して勾配ゼロの条件を用いた。 流出境界は、解析領域の外縁部に設定しており、建物の影響を受ける領域から十分離れた位置に設定している。
固体面境界条件	<ul style="list-style-type: none"> 解析対象とする地表面の実状に合わせた境界条件を用いるべきである。 地表面の粗さが粗度長 z_0 で表現できる場合には、z_0 を含んだ対数則等を用いてその影響を考慮すべきである。 	一般に、層流低層から乱流域の主流方向への接線方向風速は壁法則に支配されると考えられる。本予測では、べき乗則（風工学における鉛直風速プロファイルのべき乗則とは異なる）より比較的精度が良いとされる対数則を壁関数に用いた。
乱流エネルギー k 及び k の散逸率 ε	<p>①乱流エネルギー k k の地表面法線方向の勾配をゼロとし、k の輸送方程式を解く。</p> <p>②k の散逸率 ε 壁面第 1 セルの k の値から (3.10) 式により算出することが多い。</p>	p.8.9-14 に示す k 方程式及び ε 方程式により算出した。
移流項スキーム	<ul style="list-style-type: none"> 1 次風上スキームは、非常に安定なスキームであるが数値粘性が大きく、速度分布がなまる傾向にあるので使うべきではない。 少なくとも 2 次精度以上のスキームを用いるべきである。 	1 次風上差分 + 中心差分 (2 次精度) のハイブリッド法とした。
収束判定	<ul style="list-style-type: none"> 十分解が収束していることを確認してから、計算を打ち切る必要がある。そのためには関心のある位置の諸量をモニタリングしたり、異なる計算ステップでのコンター図を重ね合わせたり、結果を可視化するなどして、解が変化しないことを確認するべきである。 	対象事業計画地付近の任意の地点において、諸量のモニタリングを行い、解が変化しないことを確認した。
初期条件	<ul style="list-style-type: none"> 収束解を早く得るために物理的に妥当な初期条件を与えることが望ましい。 	本予測では風速初期条件として所定のべき乗則を与えた。
乱流モデル	<ul style="list-style-type: none"> 現在、実務的な CFD 解析で最もよく用いられる乱流モデルは標準 $k-\varepsilon$ モデル及びその改良型モデルである。 本書で説明した多くの改良型 $k-\varepsilon$ モデル、DSM では、上記の標準 $k-\varepsilon$ の問題点が解消されており、多くの場合、地表面近傍の強風領域の予測精度が向上する。 	標準 $k-\varepsilon$ モデルを用いた。

表 8.9-8(4) ガイドラインと本予測の解析条件の内容(4/4)

項目	ガイドラインでの記載事項	本予測での設定等
解析結果の信頼性	・本ガイドブックに掲載されているベンチマークモデルの単体モデルと市街地モデルを、ベンチマークで規定された計算条件を用いてそれぞれ最低1ケースは解き、本ガイドブックに示されている実験結果や解析結果と比較することが望ましい。	ガイドブックに沿った単体モデル(角柱モデル)及び建物群モデル(街区モデル)との比較検証を行っている。



出典：「環境緑地Ⅱ 植栽の理論と技術」(昭和50年, 新田伸三)

図 8.9-5 予測に用いた風速低減率

表 8.9-9 計算モデルの基本構成

項目	構成
微分方程式離散化手法	有限体積法
取扱流体	粘性流体
座標系	直交座標
運動様式	乱流
乱流モデル	$k - \varepsilon$ モデル
時間	定常計算



凡 例

■ : 対象事業計画地

○ : 調査・予測地域(対象事業計画地より300mの範囲)

□ : 予測計算領域(東西1,800m×南北1,800m)

図 8.9-6 風害予測地域図



S=1:25,000
0 250 500 1000m

② 基礎方程式

基礎方程式は、以下のとおりとなる（添え字の i,j ($= 1,2,3$) は座標 x,y,z 方向を示す）。

- ・質量保存式（連続の式）

$$\frac{\partial U_i}{\partial x_i} = 0$$

- ・運動方程式（Navier - Stokes の式）

$$\frac{\partial U_i}{\partial t} + U_j \frac{\partial U_i}{\partial x_j} = -\frac{1}{\rho} \frac{\partial p}{\partial x_i} + \frac{\partial}{\partial x_j} \left(\nu \frac{\partial U_i}{\partial x_j} - \langle u_i u_j \rangle \right)$$

- ・ k 方程式

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

- ・ ε 方程式

$$\frac{\partial \varepsilon}{\partial t} + U_i \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_i} = \frac{\partial}{\partial x_i} \left(\left(\frac{\nu_t}{\sigma_\varepsilon} \right) \frac{\partial \varepsilon}{\partial x_i} \right) - C_1 \frac{\varepsilon}{k} \langle u_i u_j \rangle \frac{\partial U_i}{\partial x_j} - C_2 \frac{\varepsilon^2}{k}$$

- ・ $-\langle u_i u_j \rangle$ の予測式

$$-\langle u_i u_j \rangle = \nu_t \left(\frac{\partial U_i}{\partial x_j} + \frac{\partial U_j}{\partial x_i} \right) - \frac{2}{3} k \delta_{ij}$$

$\langle f \rangle$:	変数 f のアンサンブル平均
x_i	:	座標成分 $x_1=x, x_2=y, x_3=z$
u_i	:	変動流速成分
U_i	:	平均流速成分
ρ	:	流体の密度
p	:	圧力
t	:	時間
ν	:	動粘性係数
ν_t	:	乱流動粘性係数
k	:	乱流エネルギー $= \langle u_1^2 + u_2^2 + u_3^2 \rangle / 2$
ε	:	粘性散逸率 $= \nu \left(\frac{\partial u_i}{\partial x_j} \frac{\partial u_i}{\partial x_j} \right)$

ここで、 $\nu_t = C_\mu k^2 / \varepsilon$ の関係がある。

また以下の項は k - ε モデルにおいて一般的に用いられている実験値を用いた。

$$C_1=1.44, C_2=1.92, \sigma_k=1.0, \sigma_\varepsilon=1.3$$

③ 計算領域

計算領域は図 8.9-6に示すとおり設定した。具体的には、以下のとおりとした。

a. 水平方向

水平方向については、計画建築物から計算領域端までの距離が計画建築物高さ（最高高さ）の 10 倍以上となるよう配慮し、東西及び南北方向それぞれ 1,800m×1,800m の領域とした。

また、計画建築物は計算領域中央に配置した。

b. 鉛直方向

鉛直方向については、表 8.9-11及び図 8.9-7に示す地表面粗度区分III（樹木・低層建築物が密集する地域、あるいは中層建築物（4～9 階）が散在している地域）における境界層厚さである地上高さ 450m（出典：「建築物荷重指針・同解説」（平成 16 年、日本建築学会））とした。

④ 入力条件（気流）

入力する気流は、「建築物荷重指針・同解説」（平成 16 年、日本建築学会）をもとに対象事業計画地周辺を広域的に見て地表面粗密度区分を決定するものとし、表 8.9-11及び図 8.9-7に示す地表面粗度区分IIIの風速鉛直分布におけるべき指数 α ($\alpha=0.2$) を用いて風速及び乱流パラメータ (k, ϵ) の鉛直分布を設定した。

また、基準風速は表 8.9-10のとおりであり、南東、西北西、北北西の平均風速とした。平均風速は仙台管区気象台のデータに基づき設定した。

$$\begin{aligned}[u(z)] &= [u_s] \cdot (z/z_s)^\alpha \\ k(z) &= (I(z) \cdot [u(z)])^2 \\ \epsilon(z) &= C_\mu^{1/2} k(z) \cdot ([u_s]/z_s) \cdot \alpha (z/z_s)^{(\alpha-1)} \\ I(z) &= 0.1 \cdot (z/z_G)^{(-\alpha-0.05)}\end{aligned}$$

ここで、 $[u(z)]$ は流入風速の鉛直分布、 $[u_s]$ は基準高さ z_s における風速、 α はべき指数 (0.2)、 z_G は上空風高度、 C_μ はモデル定数 (0.09) とした。

表 8.9-10 基準風速

予測ケース	基準風速
南 東	3.3 m/s
西 北 西	4.7 m/s
北 北 西	3.1 m/s
強 風 時	—

⑤ 周辺建築物等の再現範囲

計画建築物周辺の建物形状については、計画建築物を中心とした半径 300m 程度の範囲について再現を行った。周辺建築物再現範囲の外周から計算領域境界までの範囲は、建物群による流体力学抵抗を再現するため表 8.9-11及び図 8.9-7に示す地表面粗度区分IIIの風速鉛直分布におけるべき指数 α ($\alpha=0.2$) に相当する粗度長を用いて壁関数によりモデル化した。

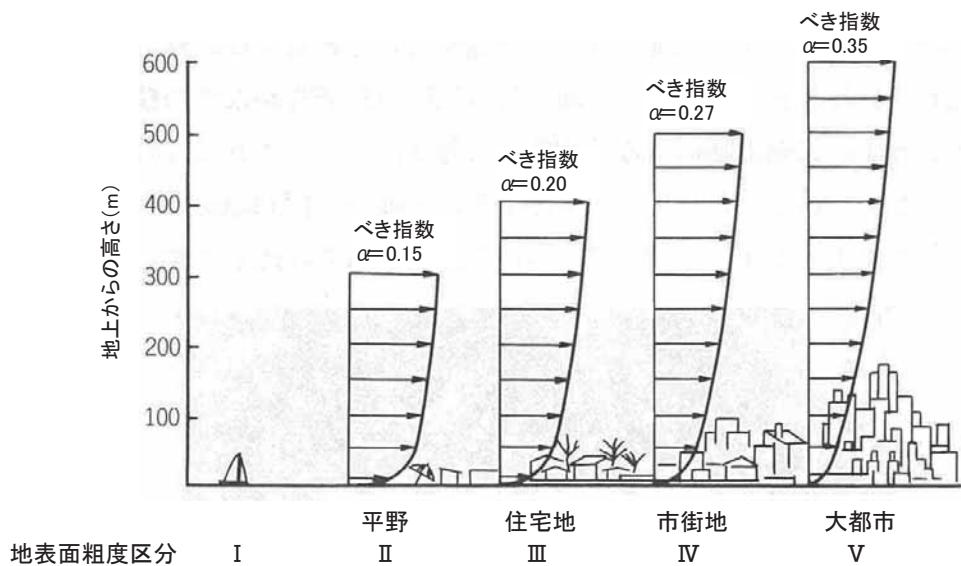
モデル化にあたっては、図 8.9-8～図 8.9-11に示すとおり、住宅地図や平面図等をもとにその平面形状をモデル化し、建物階数に応じたおおよその高さ（1 階あたり高さ 3.0m）を与えた。

なお、地表面の起伏については、平坦であるものとした。

表 8.9-11 地表面粗度区分

地表面粗度区分		周辺地域の地表面の状況
滑 ↑ ↓ 粗	I	海上のようなほとんど障害物のない平坦地
	II	田園地帯や草原のような、農作物程度の障害物がある平坦地、樹木・低層建築物が散在している平坦地
	III	樹木・低層建築物が密集する地域、あるいは中層建築物(4~9階)が散在している地域
	IV	中層建築物(4~9階)が主となる市街地
	V	高層建築物(10階以上)が密集する市街地

出典：「建築物荷重指針・同解説」(平成16年、日本建築学会)



出典：「ビル風の基礎知識」(平成17年、風工学研究所)

図 8.9-7 風の高さによる変化とべき法則

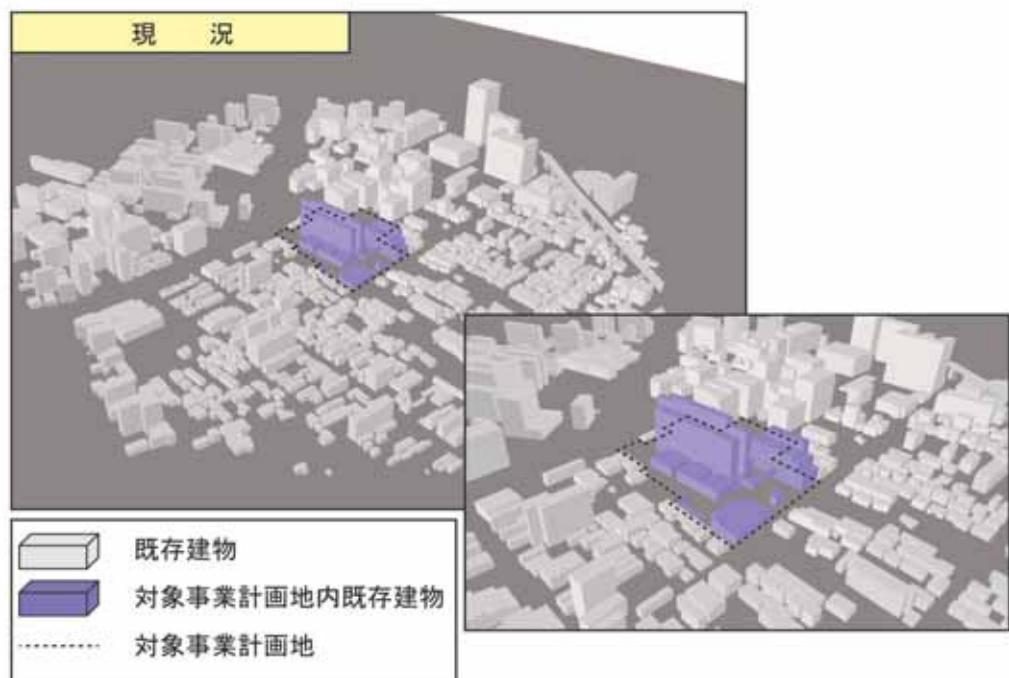


図 8.9-8 解析モデル図（現況：南東側より）

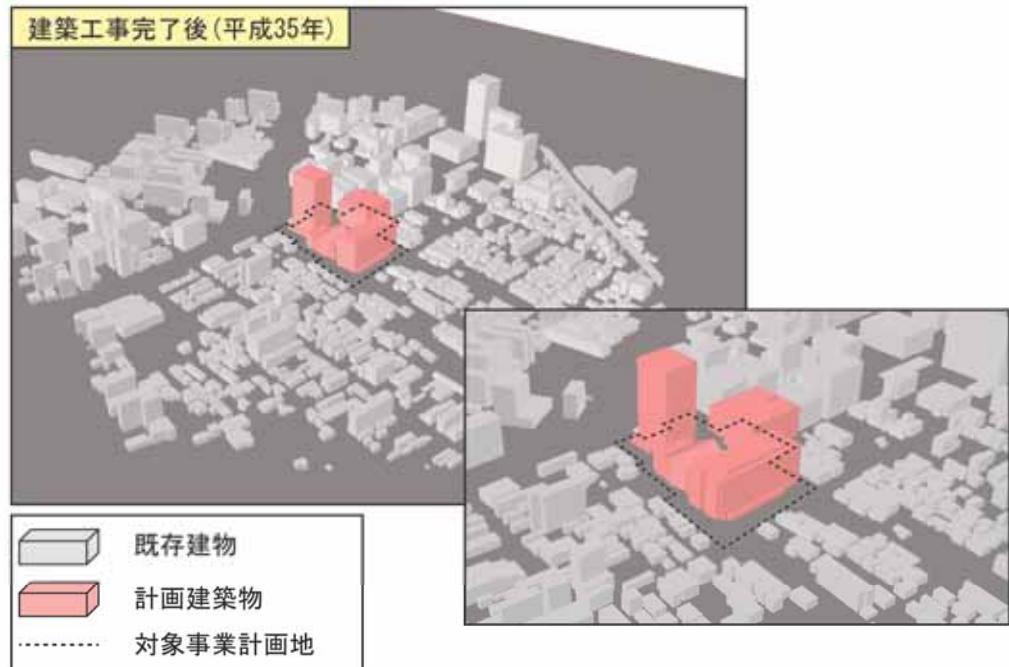


図 8.9-9 解析モデル図（建築工事完了後：南東側より）

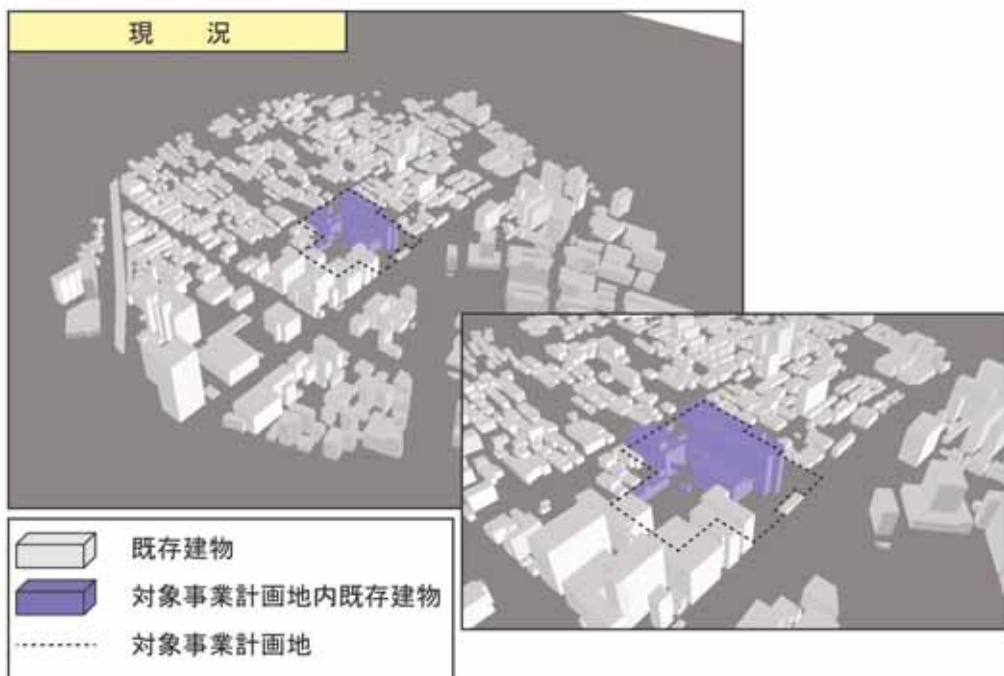


図 8.9-10 解析モデル図（現況：北西側より）

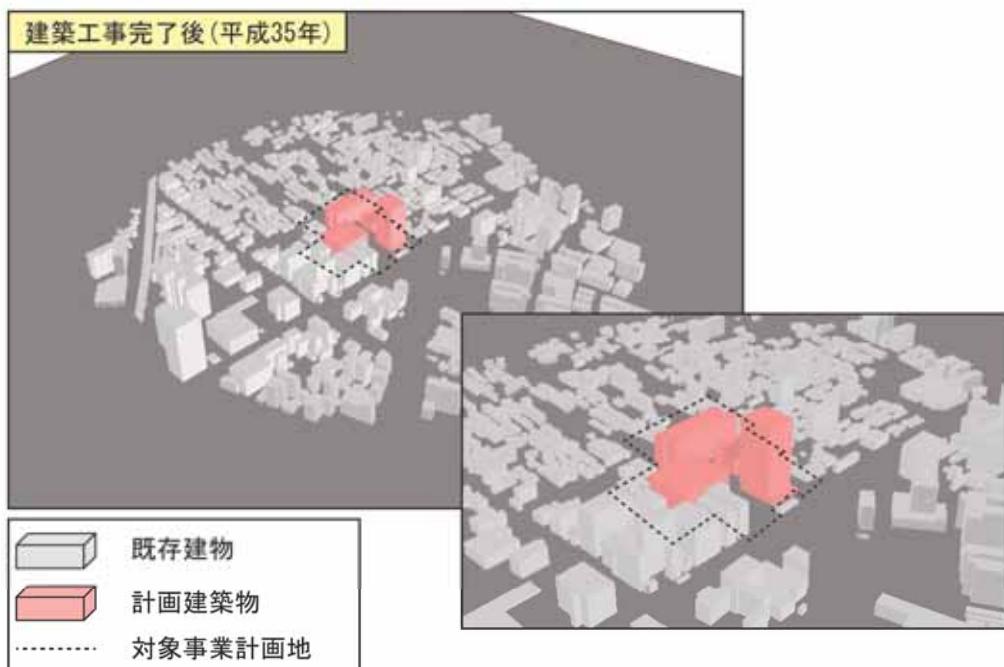


図 8.9-11 解析モデル図（建築工事完了後：北西側より）

⑥ メッシュ分割（計算格子の幅）

メッシュ分割の設定は以下の通りとした。

また、メッシュ分割模式図を図 8.9-12に示す。

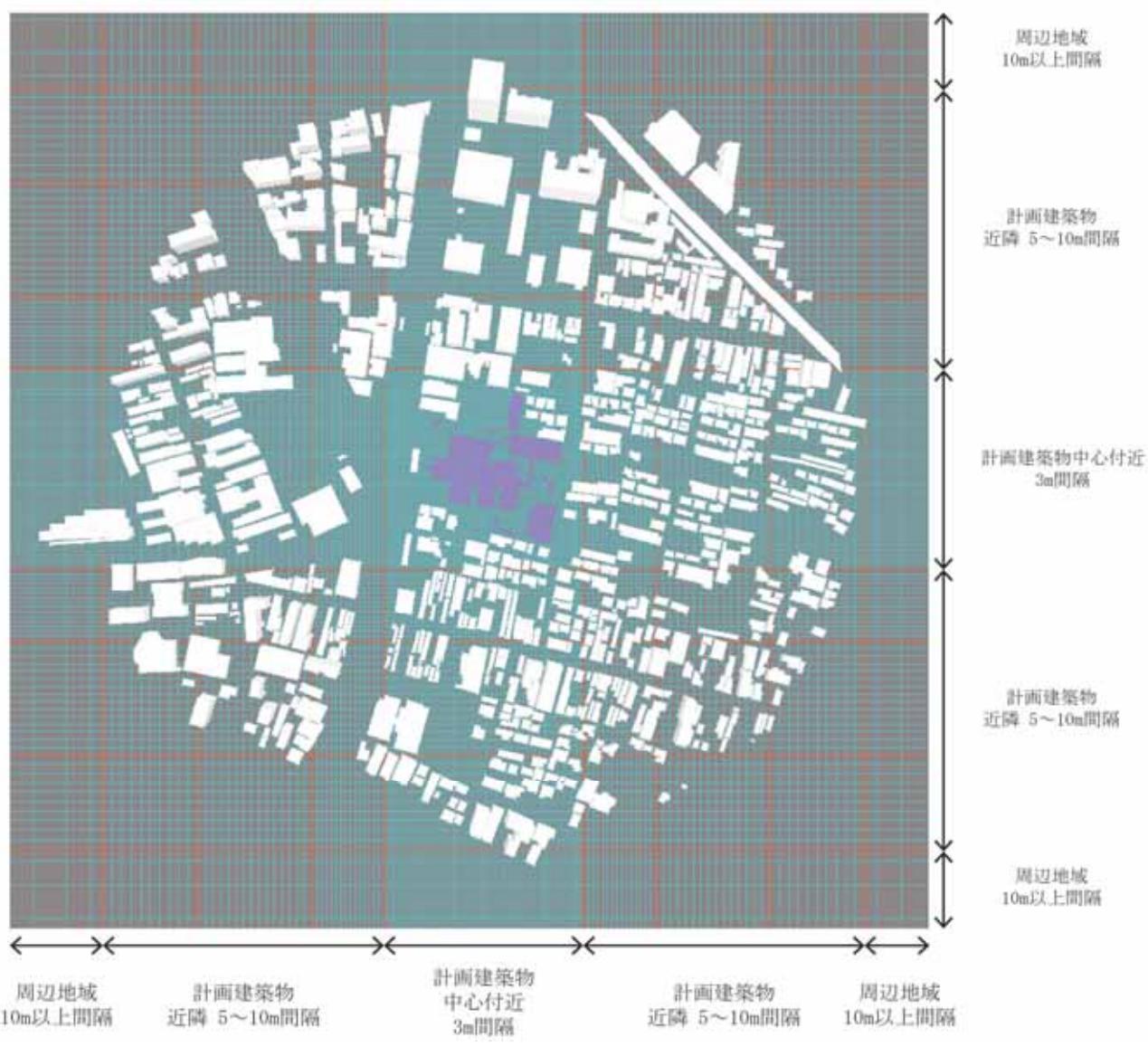
a. 水平方向

水平方向のメッシュ分割（計算格子の幅）は、主要な計画建築物のスケールの 1/10 程度以下の分解能とすることに配慮し、対象事業計画地及び予測範囲では 3～10m とし、その外側から計算領域端にかけては徐々に分解能を粗くした。

b. 鉛直方向

鉛直方向のメッシュ分割は、地上付近の評価高さ（地上高さ 1.5m 等）を最下層としないために、予測範囲内の地上高さでは 1.0m 間隔とし、上空ほど計算格子が徐々に粗くなるように設定した。

『平面』



『断面』

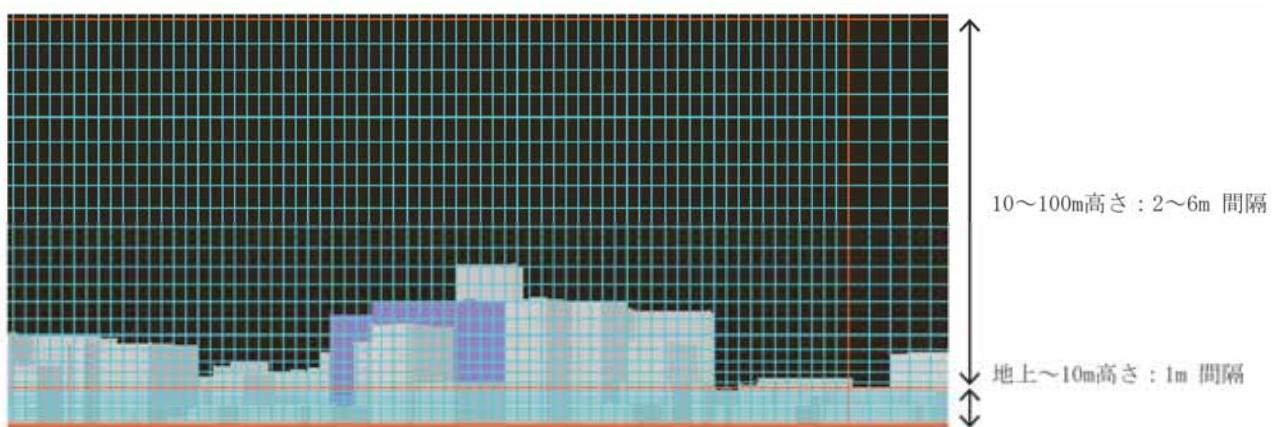


図 8.9-12 メッシュ分割模式図

⑦ 防風対策

事業計画より、対象事業計画地内に植栽及び防風フェンスを設置する。
対象事業計画地内における植栽及び防風フェンスの設置位置は図 8.9-13に示す。



凡 例

- 〔 〕 : 対象事業計画地
- : 高木（高さ3m）
- : 中木（高さ2m）
- : 防風フェンス（高さ3m）

図 8.9-13 対象事業計画地内における
植栽及び防風フェンス位置図



S=1:2,000

0 50 100m

⑧ 気象データ

a. 風向別出現頻度

気象条件の設定にあたっては、仙台管区気象台（風向・風速観測高さ：地上 52m）において観測された過去 10 年間（平成 19 年 1 月～平成 28 年 12 月）の 1 時間値（毎正時 10 分間平均風速）について、風向別の出現頻度及び風速出現確率の集計・整理を行った。風向別平均風速及び出現頻度を表 8.9-12 及び図 8.9-14 に示す。

また、対象事業計画地と仙台管区気象台の位置関係を図 8.9-1 に示す。

表 8.9-12 風向別出現頻度（風速ランク別）

風速m/s	風 向 別 出 現 回 数															合計				
	NNE	NE	ENE	E	ESE	SE	SSW	S	SSW	SW	WSW	W	NNW	NW	NNW	N	静穏	出現回数	頻度	
0≤V<1	507	462	412	712	633	482	417	388	332	358	291	374	388	450	508	469	490	7673	8.76%	
1≤V<2	1246	978	705	991	1580	1527	1519	1376	1056	866	684	924	1120	1472	2417	1718	0	20179	23.02%	
2≤V<3	886	541	319	398	1403	2107	1764	1474	875	702	567	898	1267	1937	3671	1920	0	20729	23.65%	
3≤V<4	489	197	130	155	821	2456	1493	920	420	371	404	795	1051	1452	2758	1579	0	15491	17.68%	
4≤V<5	228	66	50	74	274	1786	1107	529	174	134	235	800	1141	840	1386	1015	0	9839	11.23%	
5≤V<6	118	30	31	47	67	848	607	277	83	43	144	652	1121	635	681	604	0	5988	6.83%	
6≤V<7	52	12	11	21	11	301	263	115	38	21	89	451	835	431	378	365	0	3394	3.87%	
7≤V<8	23	5	9	13	8	72	132	50	19	8	37	287	680	282	184	202	0	2011	2.29%	
8≤V<9	11	3	1	5	4	27	51	24	9	2	28	148	406	170	82	78	0	1049	1.20%	
9≤V<10	3	1	1	1	2	2	20	19	2	3	10	71	274	106	35	28	0	578	0.66%	
10≤V<11	2	0	1	1	3	6	7	5	0	0	4	32	187	57	15	19	0	339	0.39%	
11≤V<12	1	0	0	1	1	0	7	1	0	0	1	22	96	26	4	5	0	165	0.19%	
12≤V<13	0	0	0	0	1	2	0	0	0	0	1	15	70	9	4	2	0	104	0.12%	
13≤V<14	0	0	0	0	0	3	4	0	0	0	0	6	22	4	3	4	0	46	0.05%	
14≤V<15	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0	4	16	5	0	6	0	33	0.04%	
15≤V<16	0	0	0	0	0	1	1	0	0	0	0	0	7	4	0	0	0	13	0.01%	
16≤V<17	0	0	0	0	0	1	1	0	0	0	0	1	3	1	0	0	0	7	0.01%	
17≤V<18	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	1	0.00%	
18≤V<19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	2	0	0	0	2	0.00%	
19≤V<20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0.00%	
全数	3566	2295	1670	2419	4808	9621	7396	5178	3008	2508	2495	5480	8686	7881	12126	8014	490	87641		
	頻度	4.1%	2.6%	1.9%	2.8%	5.5%	11.0%	8.4%	5.9%	3.4%	2.9%	2.8%	6.3%	9.9%	9.0%	13.8%	9.1%	0.6%	100%	
平均風速	m/s	2.3	1.9	1.8	1.7	2.2	3.3	3.2	2.8	2.3	2.2	2.8	3.9	4.7	3.5	3.1	3.2	-		
最大風速	m/s	11.3	9.9	10.0	11.4	12.6	16.4	17.7	11.0	9.4	9.7	12.8	16.8	18.6	16.0	13.6	14.7	-		
7m/s以上	出現回数	40	9	12	21	19	114	226	99	30	13	81	586	1763	664	327	344	0	4348	5.0%
	頻度	0.9%	0.2%	0.3%	0.5%	0.4%	2.6%	5.2%	2.3%	0.7%	0.3%	1.9%	13.5%	40.5%	15.3%	7.5%	7.9%	0.0%	100%	

注：仙台管区気象台における 10 年間（平成 19 年 1 月～平成 28 年 12 月）の風向・風速の 1 時間値を整理した。

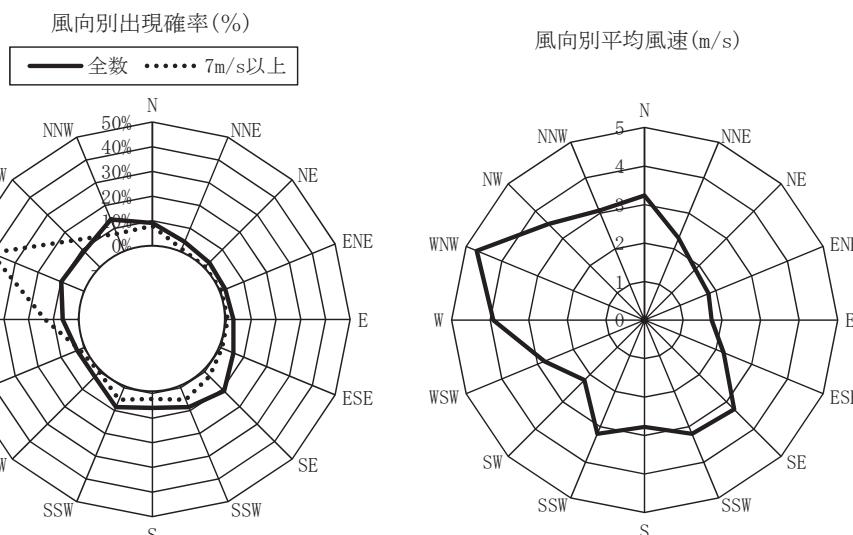


図 8.9-14 風向別平均風速及び出現頻度

b. ワイブル係数

過去 10 年間（平成 19 年 1 月～平成 28 年 12 月）の仙台管区気象台における風向・風速の観測データから、風速 1 時間値を用いて風向別に風速ランク別超過率を算出し、風向別に推計したワイブル係数は、表 8.9-13 に示すとおりである。

表 8.9-13 ワイブル係数

風向	ワイブル係数	
	K	C
NNE	1.69	2.70
NE	1.69	2.21
ENE	1.55	2.12
E	1.41	2.04
ESE	1.85	2.57
SE	2.08	3.71
SSE	1.89	3.76
S	1.90	3.29
SSW	1.83	2.74
SW	1.80	2.54
WSW	1.68	3.23
W	1.74	4.37
WNW	1.80	5.24
NW	1.77	4.18
NNW	2.08	3.78
N	1.86	3.81

⑨ 風速比の算出

基準点（仙台管区気象台（図 8.9-1））における風向別の平均風速に対して、流体数値シミュレーションから得た平均風速を風速別に各地点において対比させて、風速比を算出した。

⑩ 風速の累積頻度

各風向の発生頻度から、統計的手法による風環境の重み付けを行い、各測定点における風速の累積頻度を以下の式から求めた。

$$P(V \geq v, a) = A(a) \times \exp\left(-\left(\frac{v}{C(a)}\right)^{K(a)}\right)$$

ここで、 $P(V \geq v, a)$ ：風向 a での、風速 v の超過確率

(累積頻度 F : $(V \leq v, a) = 1 - P(V \geq v, a)$)

$A(a)$: 風向 a の発生頻度

$C(a), K(a)$: ワイブル係数

⑪ 評価指標

「風の状況の変化」に係る評価は、表 8.9-14に示す風工学研究所の提案による風環境評価尺度を評価指標とした。

表 8.9-14 風環境評価尺度

風速評価における領域区分		累積頻度 55%の風速 (m/s)	累積頻度 95%の風速 (m/s)
領域A	住宅地としての風環境	≤1.2	≤2.9
領域B	住宅地・市街地としての風環境	≤1.8	≤4.3
領域C	事務所街としての風環境	≤2.3	≤5.6
領域D	超高層建物の下でみられる風環境	>2.3	>5.6

注1：ここで示す風速値は地上5m程度で定義された10分間平均風速

注2：本表の読み方例：領域Aの用途では累積頻度が55%となる風速が1.2m/sを超過する、あるいは累積頻度が95%となる風速が2.9m/sを超過する場合はA領域としてふさわしくない。

出典：「ビル風の基礎知識」（平成17年、風工学研究所）

※風環境評価尺度とは、都内における地表付近の約100地点での長期間にわたる風観測結果により、風速の累計頻度曲線から、住宅地、市街地、事務所のそれぞれの風環境の累積頻度として、55%の風速（平均風速）、95%の風速（日最大平均風速）の境界を示す曲線から定められている。

才. 予測結果

① 南東の風向（夏季の卓越風）

夏季に卓越する南東の風による現況と建築工事完了後（無対策時）の風速変化量は図 8.9-15に示すとおりである。また、現況の風速分布図を図 8.9-17、建築工事完了後（無対策時）の風速分布図を図 8.9-18に、現況の流跡図を図 8.9-20、建築工事完了後の流跡図（無対策時）を図 8.9-21に示す。

建築工事完了後において、風速が増加する場所はおおむね対象事業計画地内で、旧市立病院の建物があった場所やその風下側に限られると予測される（図 8.9-15参照）。また、増加後の風速で基準風速 3.3m/s を超える場所はないと予測される（図 8.9-18参照 基準風速 3.3m/s の時）。

なお、本計画では、対象事業計画地外周部等に植栽や防風フェンスを配置する計画としている。対策後における現況と建築工事完了後の風速変化量は図 8.9-16に示すとおりである。また、風速分布図を図 8.9-19に、流跡図を図 8.9-22に示す。植栽や防風フェンスによる対策を行う場合は、無対策時に比べ、1.5m 高さでは対象事業計画地の南側において風速の変化量+1.0~2.0m/s の領域がさらに小さくなると予測される。

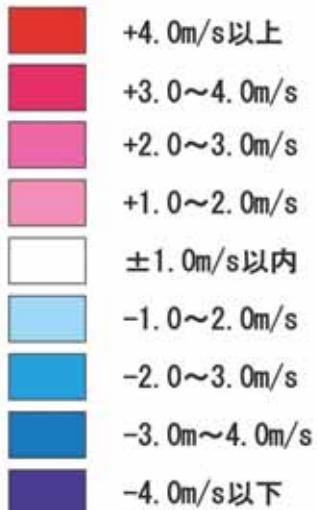
以上のことから、植栽や防風フェンスにより風害を低減することにより、南東の風向きにおける計画建築物の存在による影響は小さいと予測される。

高さ 1.5m



高さ 4.5m

風速の変化量
(建築後-現況)



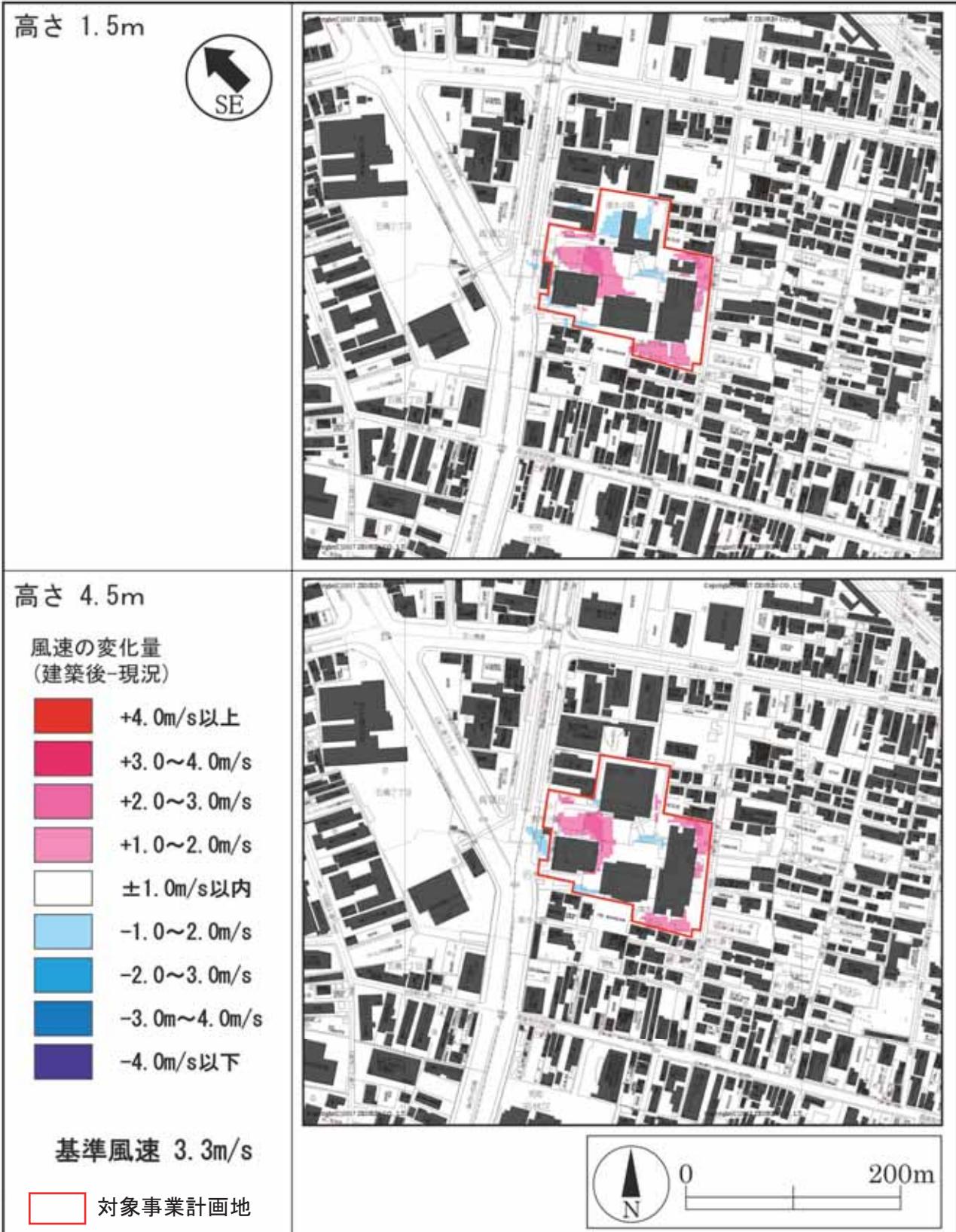
基準風速 3.3m/s

□ 対象事業計画地



※ 建築工事完了後において現況の建築物が撤去される地点においては、現況の風速を0m/sとして差分を算出した。

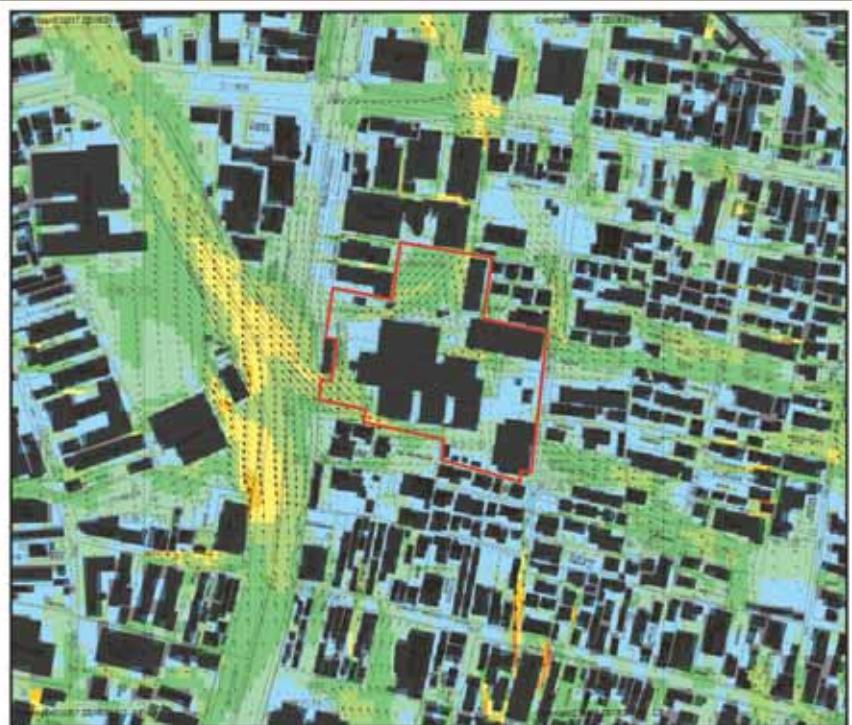
図 8.9-15 南東の風における現況及び建築工事完了後の風速変化量（無対策時）



※ 建築工事完了後において現況の建築物が撤去される地点においては、現況の風速を0m/sとして差分を算出した。

図 8.9-16 南東の風における現況及び建築工事完了後の風速変化量（対策時）

高さ 1.5m



高さ 4.5m

風速



基準風速 3.3m/s

□ 対象事業計画地

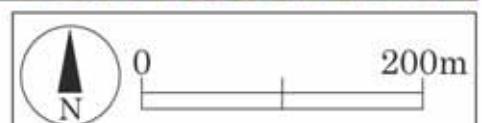
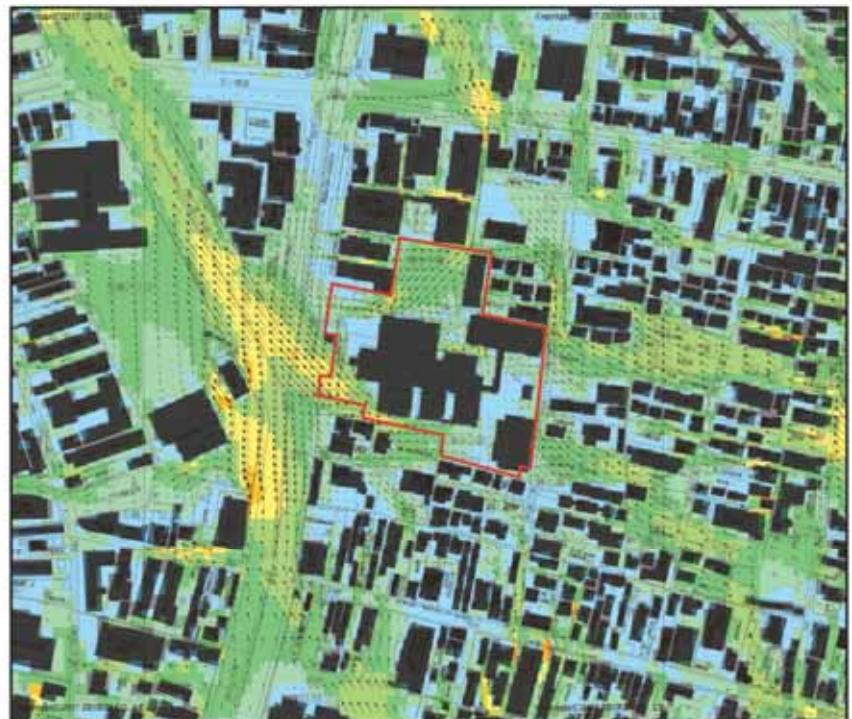


図 8.9-17 風速分布図（風向：南東、現況）

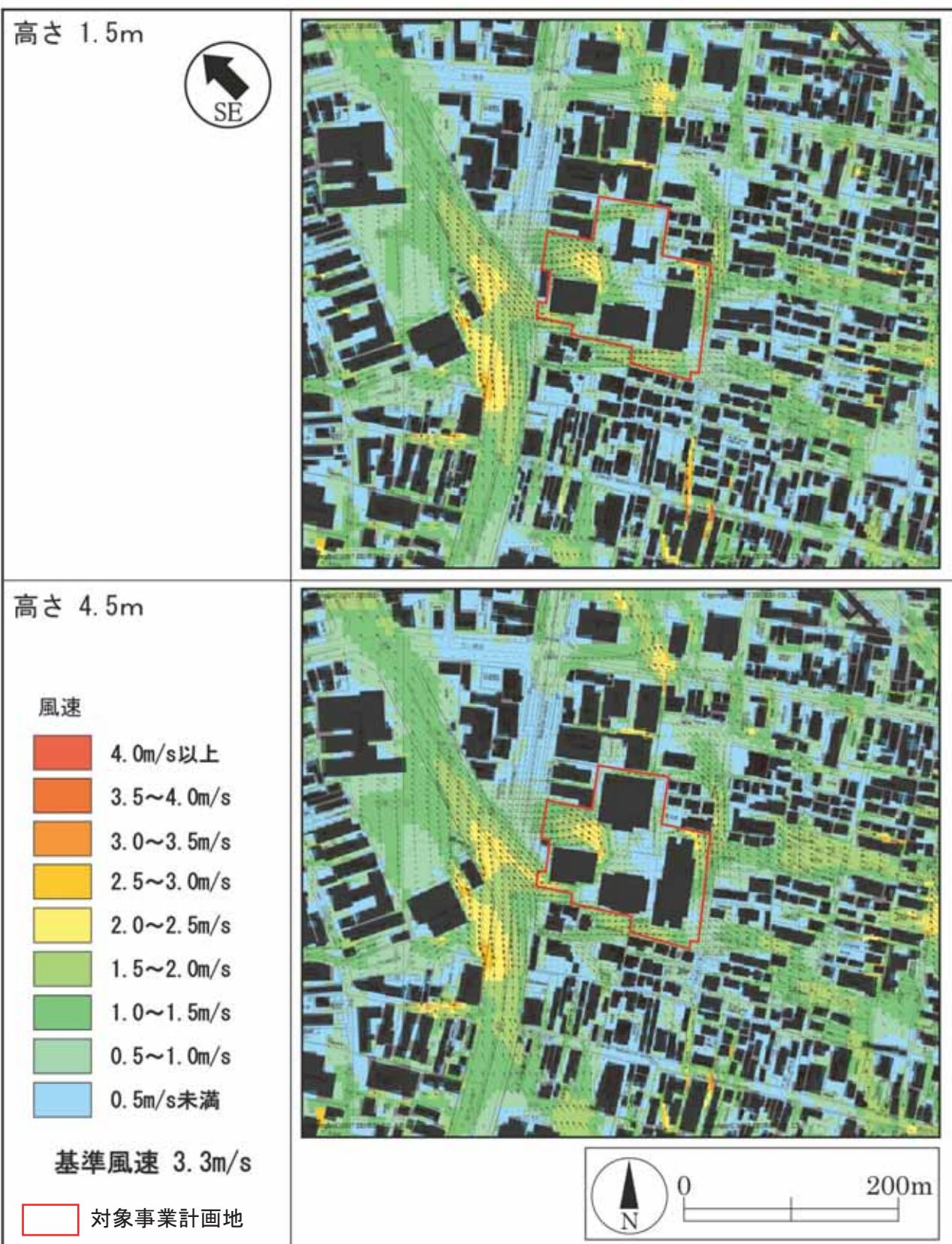


図 8.9-18 風速分布図（風向：南東，建築工事完了後（無対策時））

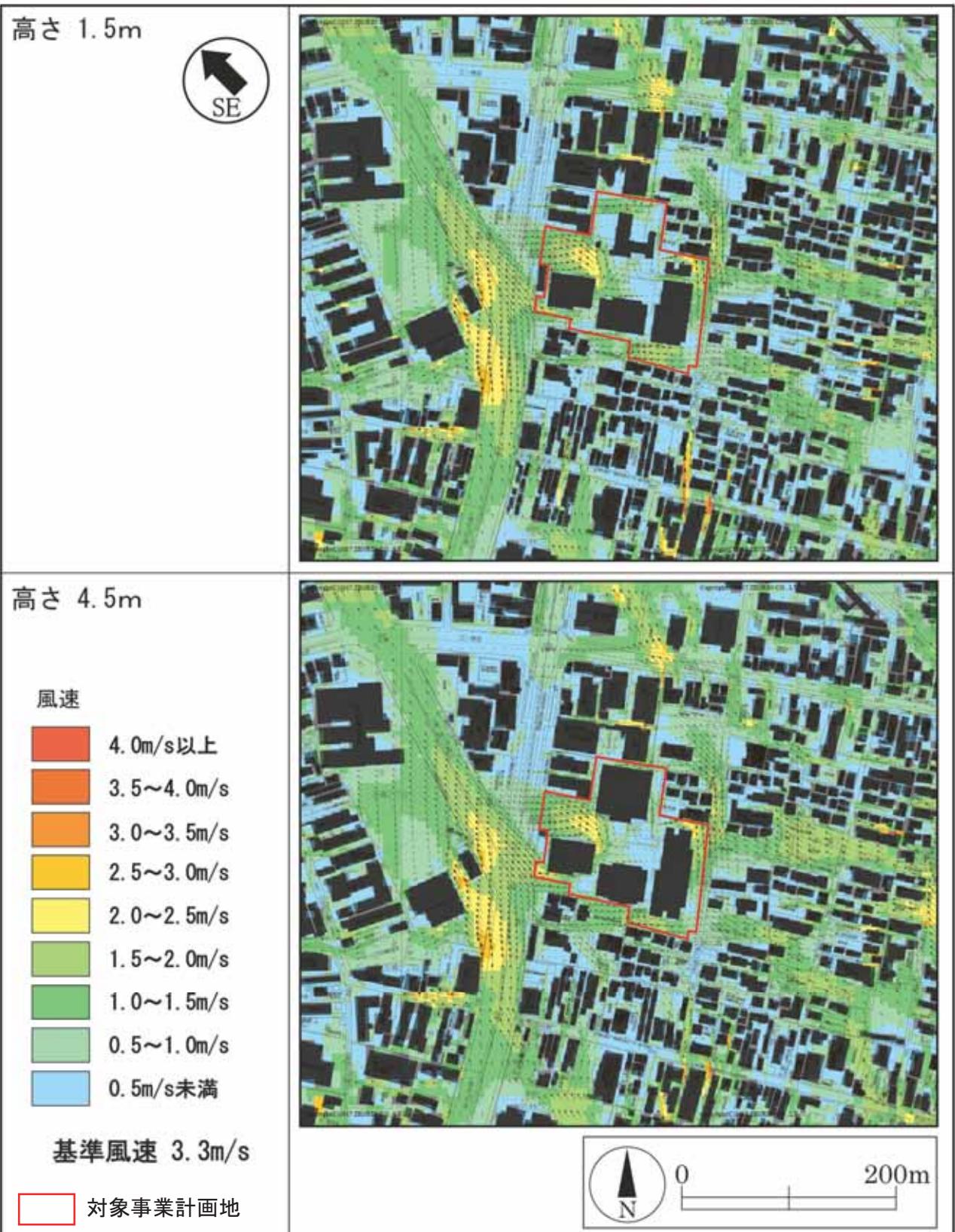


図 8.9-19 風速分布図（風向：南東、建築工事完了後（対策時））

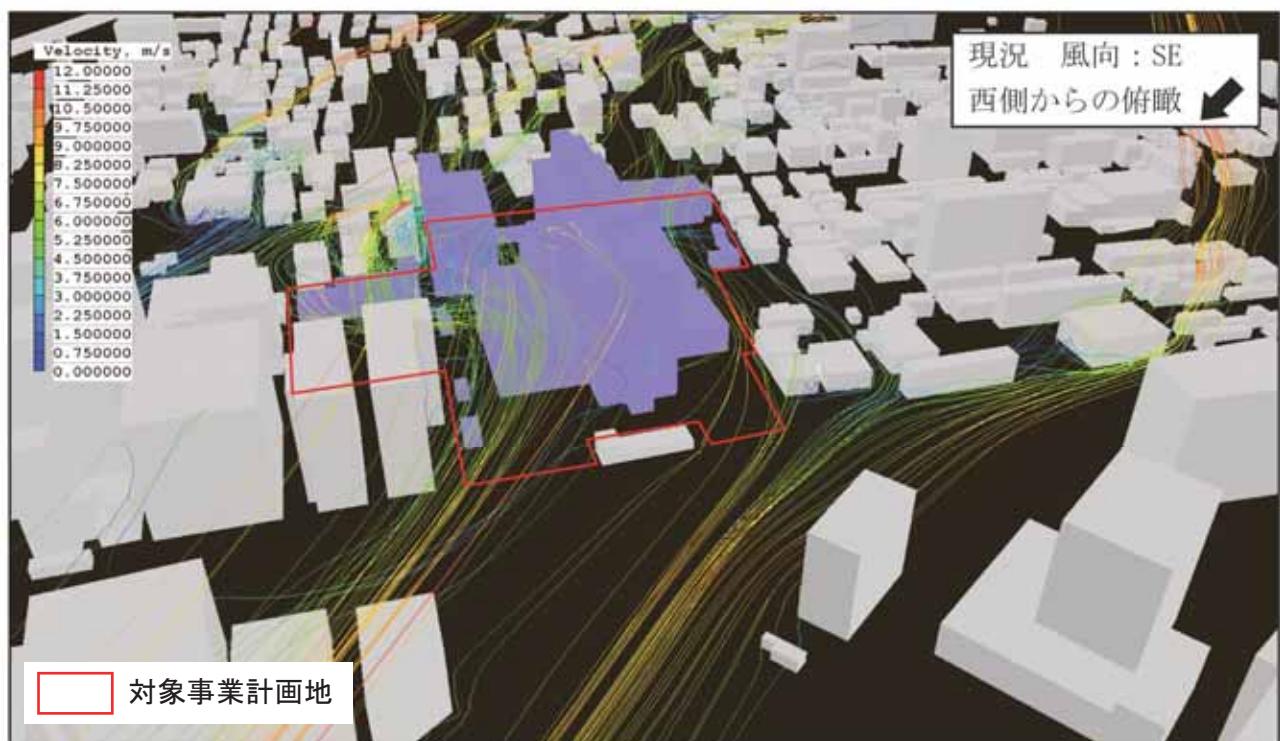
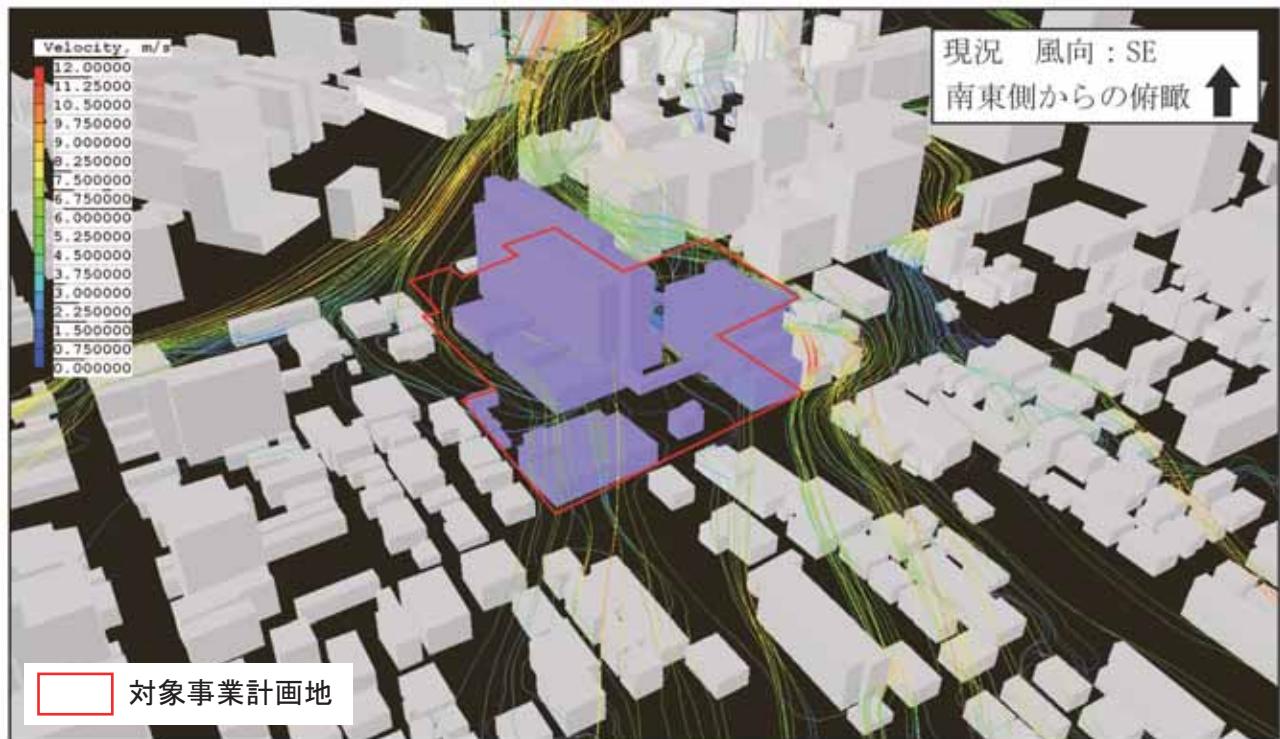


図 8.9-20 流跡図（風向：南東，現況，基準風速 10m/s）

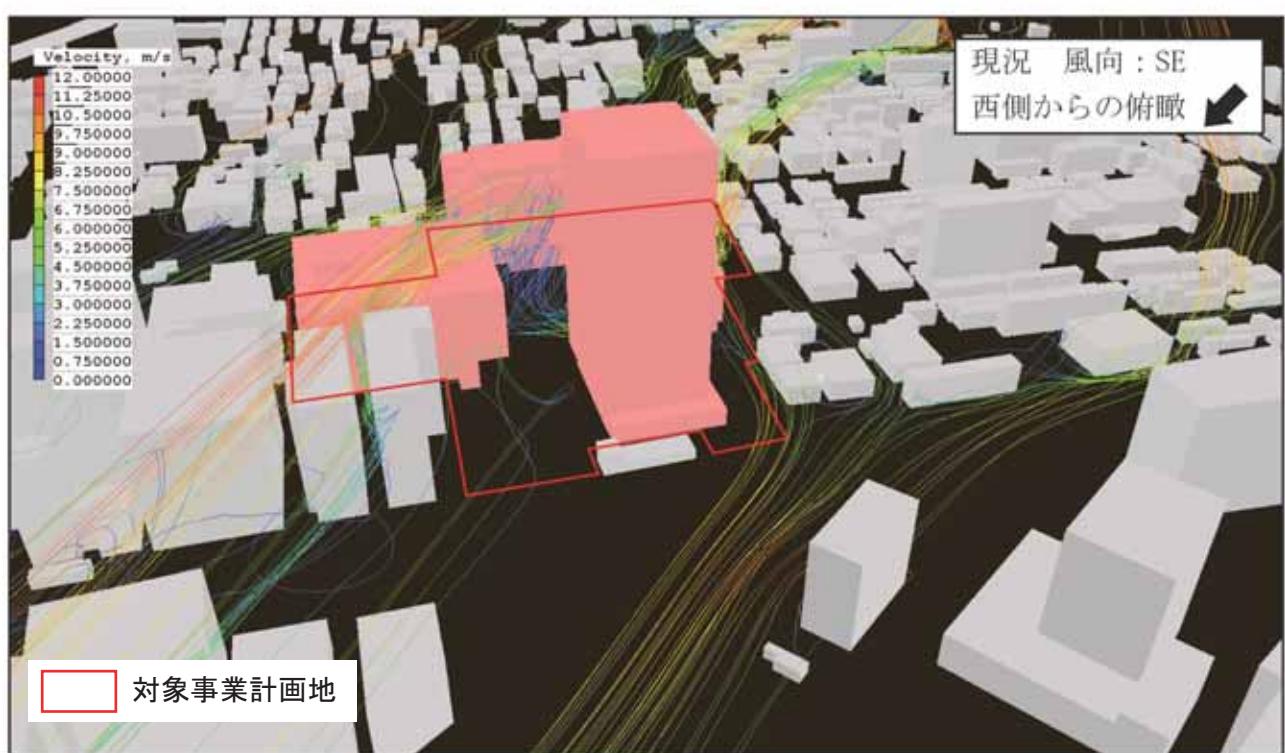
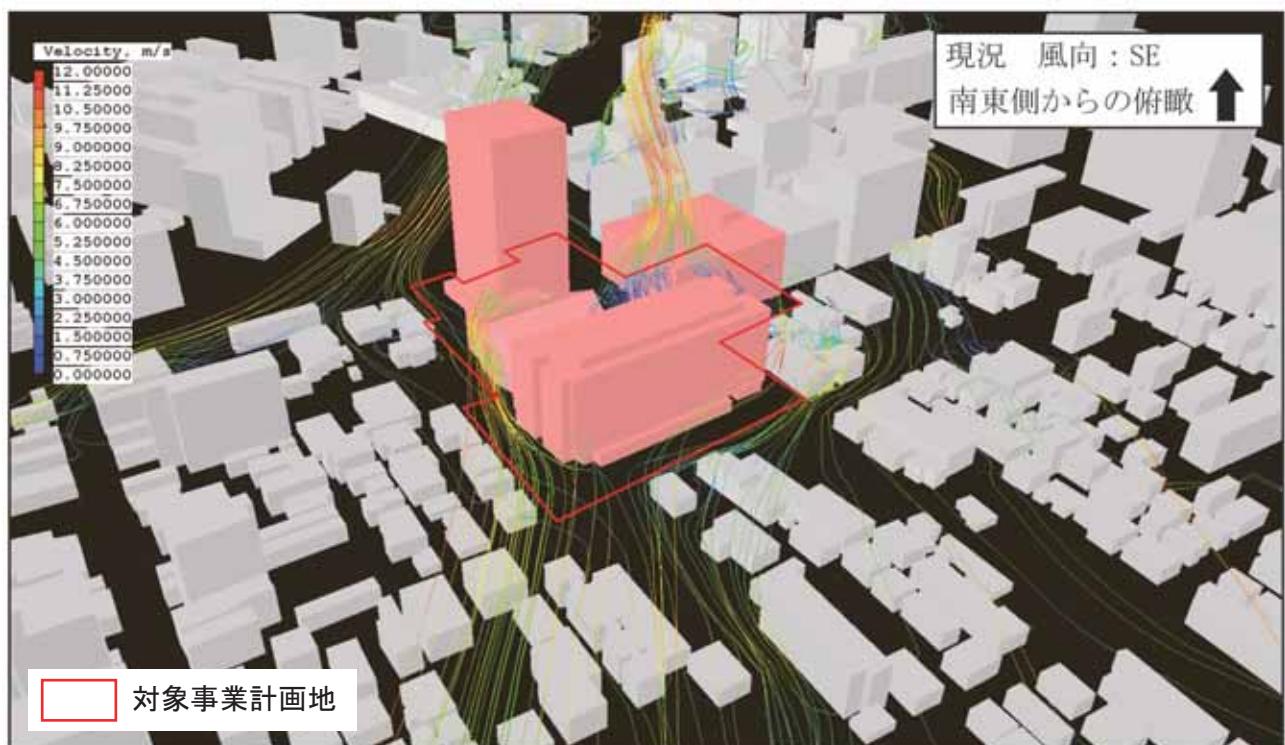


図 8.9-21 流跡図（風向：南東，建築工事完了後（無対策時），基準風速 10m/s）

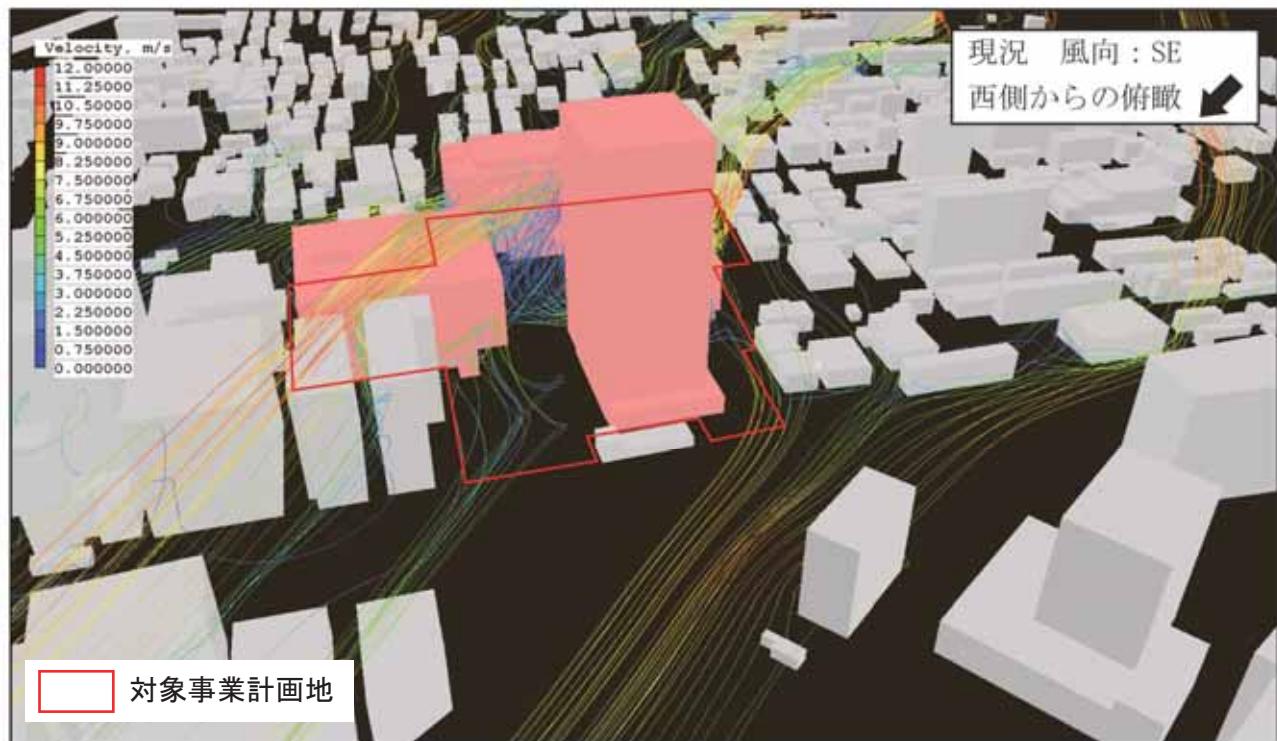
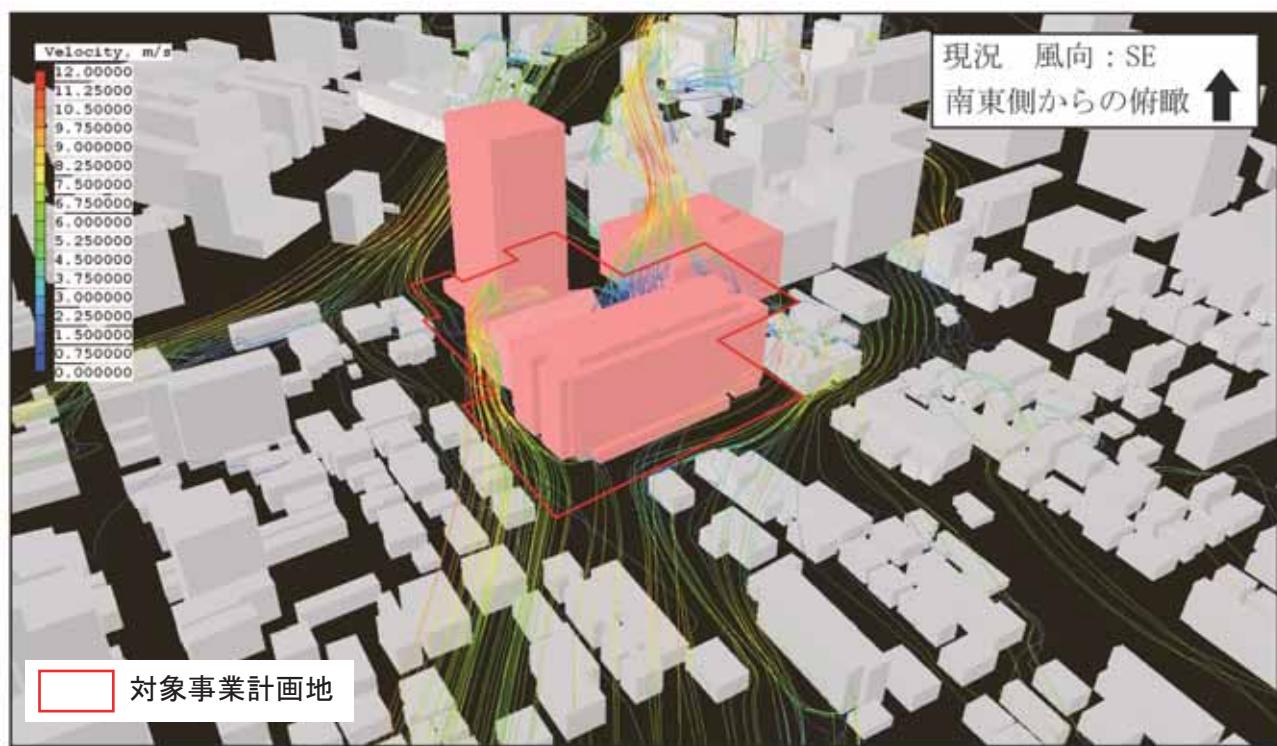


図 8.9-22 流跡図（風向：南東，建築工事完了後（対策時），基準風速 10m/s）

② 西北西の風向（冬季の日中における卓越風）

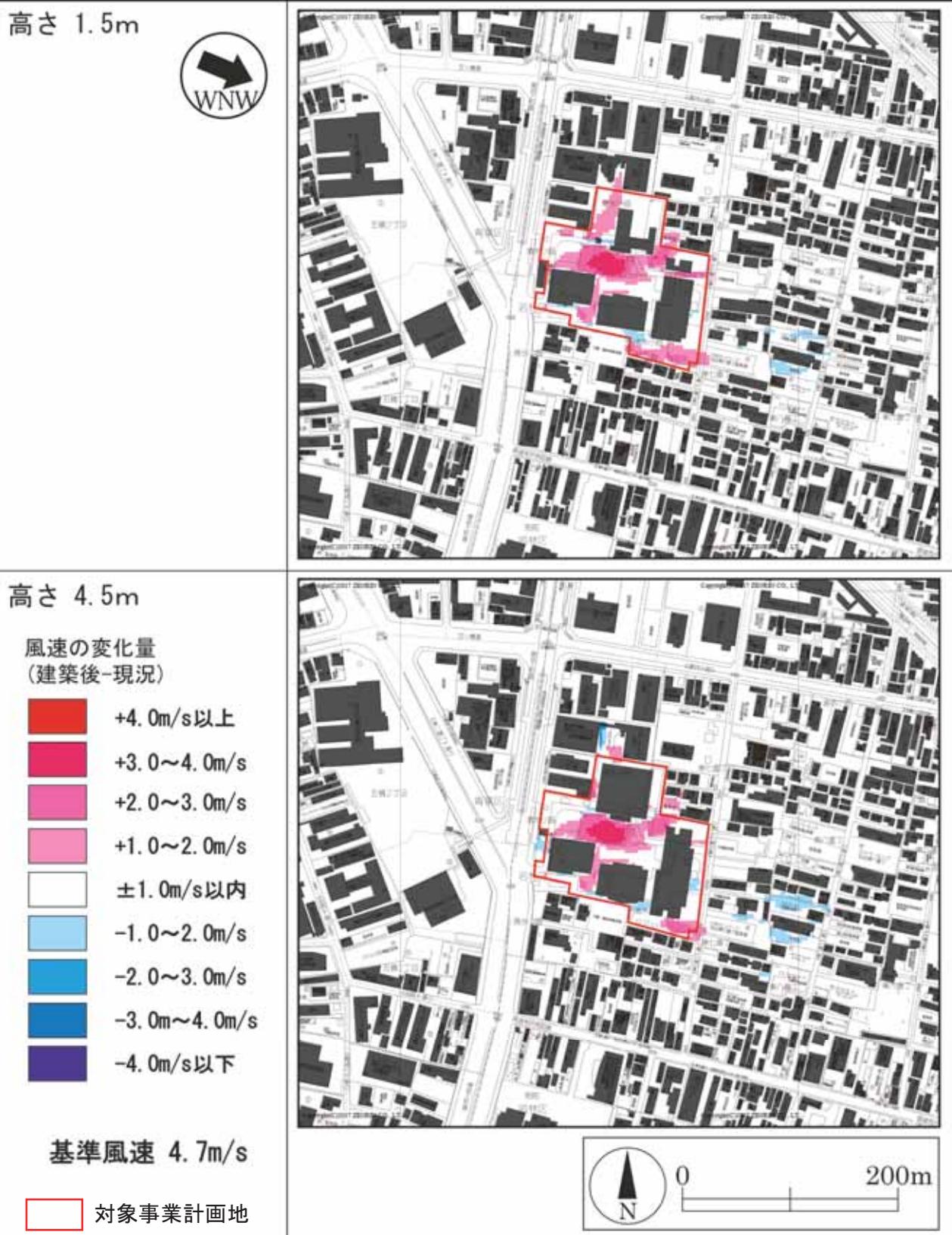
冬季の日中に卓越する西北西の風による現況と建築工事完了後（無対策時）の風速変化量は図 8.9-23に示すとおりである。また、現況の風速分布図を図 8.9-25、建築工事完了後（無対策時）の風速分布図を図 8.9-26に、現況の流跡図を図 8.9-28、建築工事完了後（無対策時）の流跡図を図 8.9-29に示す。

西北西の風が吹く場合、国道 286 号側からの強風域が対象事業計画地周辺に流れ込み、建築物の隙間を通り抜ける（図 8.9-29参照）。このため、建築工事完了後において、対象事業計画地の南側や、高層棟と講義棟の間などで風速 4.0m/s 以上となることが予測される（図 8.9-26参照）。基準風速 4.7m/s の場合、これらの風が東二番丁通り側に流出すると予測されるが、風速は概ね 2.0m/s 以下と小さい。

現況と建築工事完了後の風速変化量が+3.0m/s 以上となるのは、旧市立病院の建物があった場所であり、対象事業計画地外はほとんど変化しない（図 8.9-23参照）。

なお、本計画では、対象事業計画地外周部等に植栽や防風フェンスを配置する計画としている。対策後における現況と建築工事完了後の風速変化量は図 8.9-24に示すとおりである。また、風速分布図を図 8.9-27に、流跡図を図 8.9-30に示す。植栽や防風フェンスによる対策を行う場合は、無対策時に比べ、対象事業計画地の北側及び南東側において風速の変化量+1.0～2.0m/s の領域がさらに小さくなると予測される。

以上のことから、植栽や防風フェンスにより風害を低減することにより、西北西の風向きにおける計画建築物の存在による影響は小さいと予測される。



※ 建築工事完了後において現況の建築物が撤去される地点においては、現況の風速を0m/sとして差分を算出した。

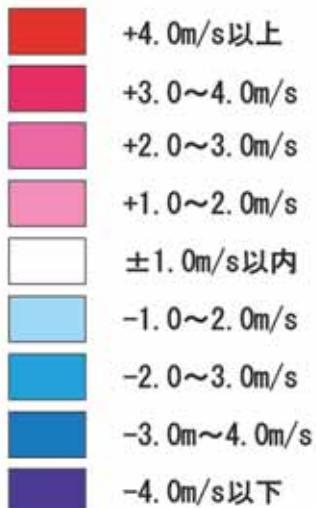
図 8.9-23 西北西の風における現況及び建築工事完了後の風速変化量（無対策時）

高さ 1.5m



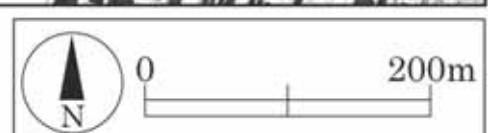
高さ 4.5m

風速の変化量
(建築後-現況)



基準風速 4.7m/s

□ 対象事業計画地



※ 建築工事完了後において現況の建築物が撤去される地点においては、現況の風速を0m/sとして差分を算出した。

図 8.9-24 西北西の風における現況及び建築工事完了後の風速変化量（対策時）

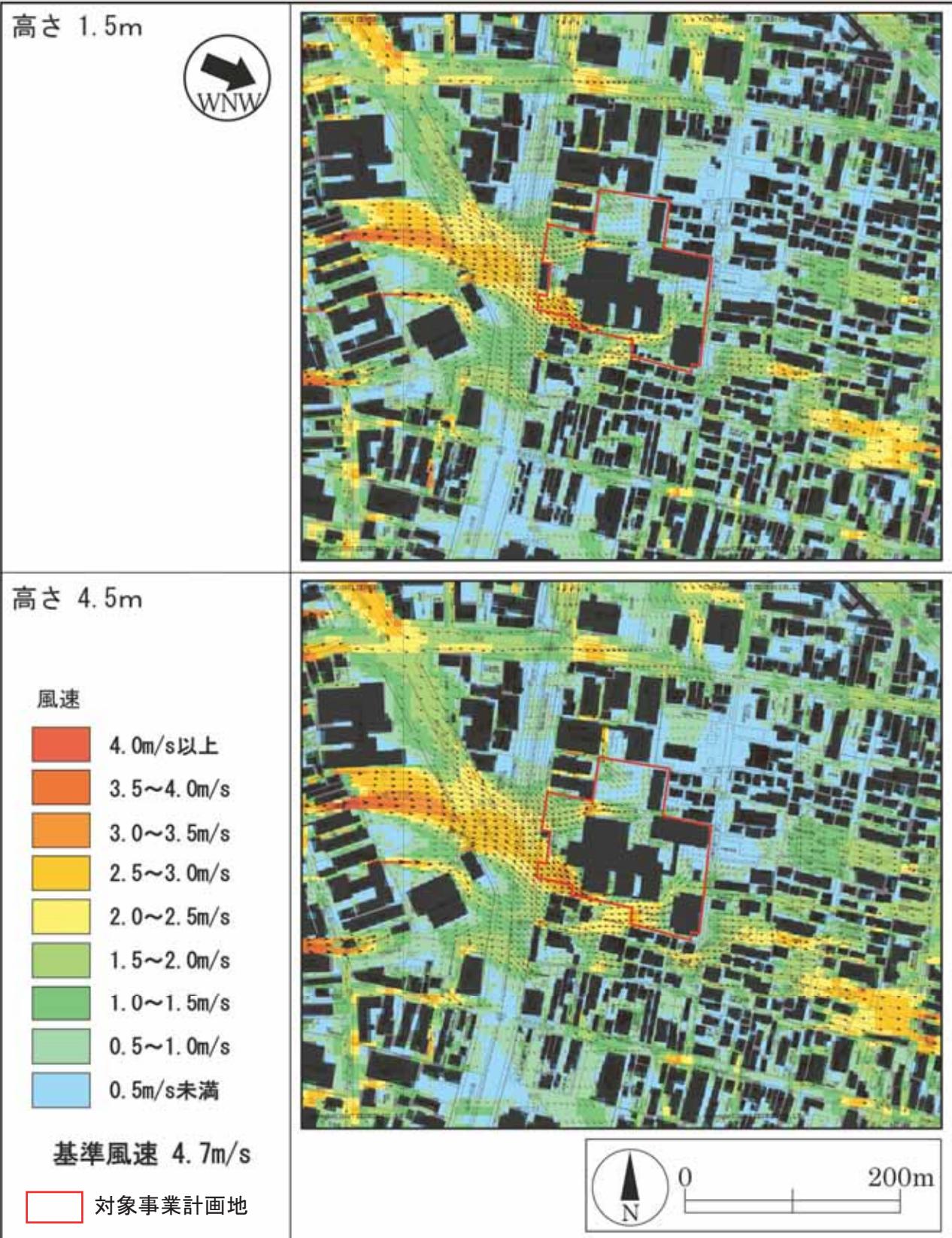


図 8.9-25 風速分布図（風向：西北西、現況）

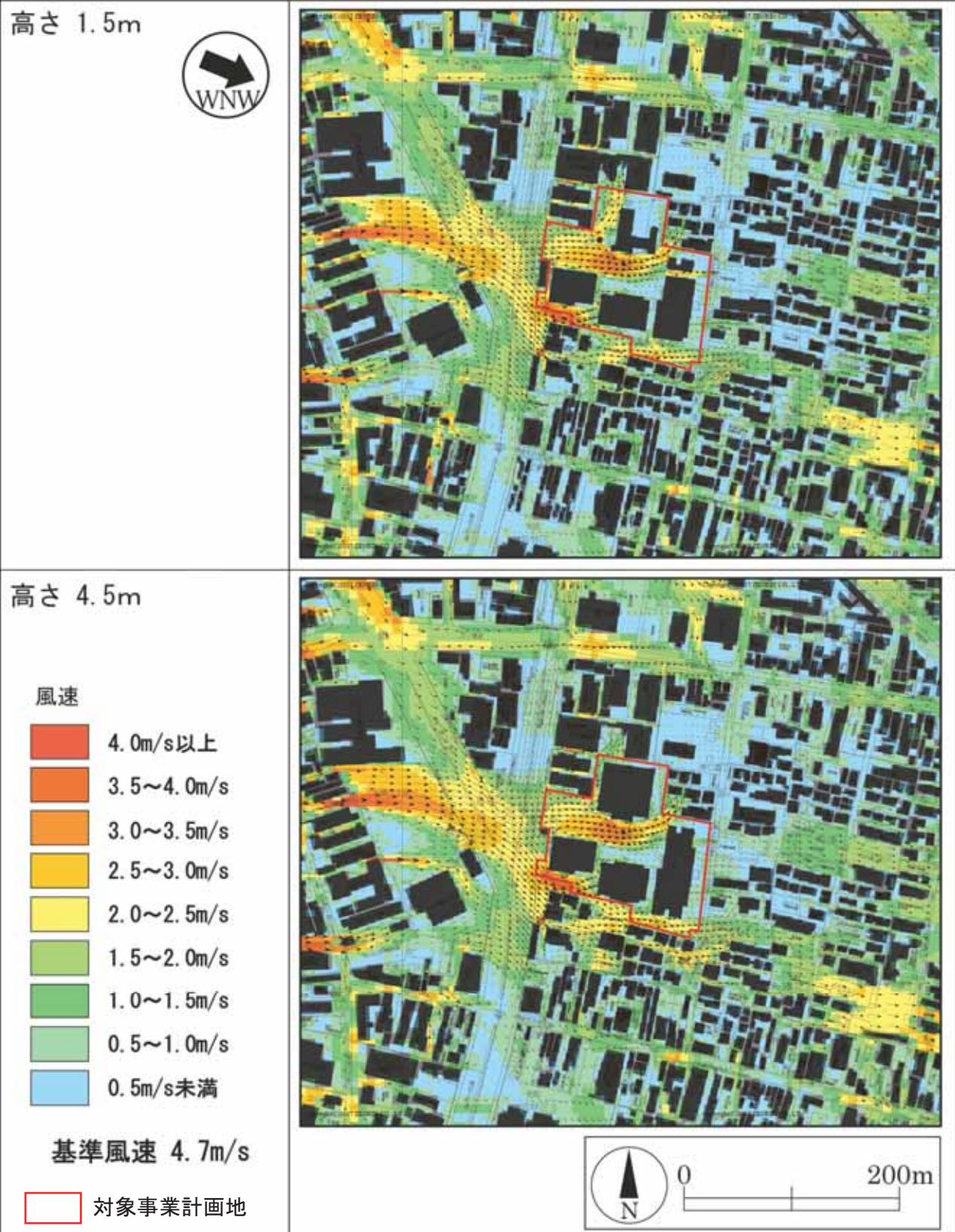


図 8.9-26 風速分布図（風向：西北西，建築工事完了後（無対策時））

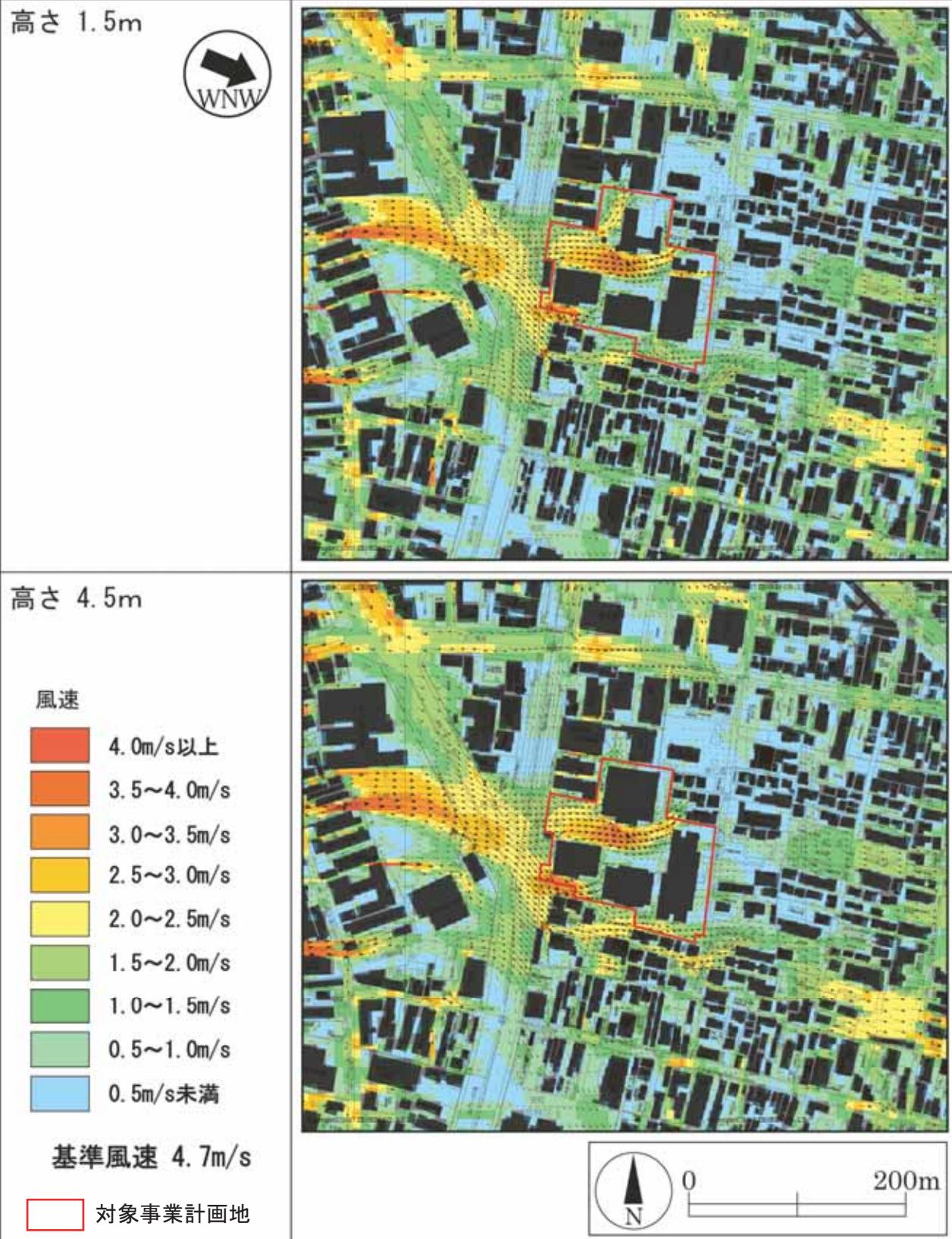


図 8.9-27 風速分布図（風向：西北西，建築工事完了後（対策時））

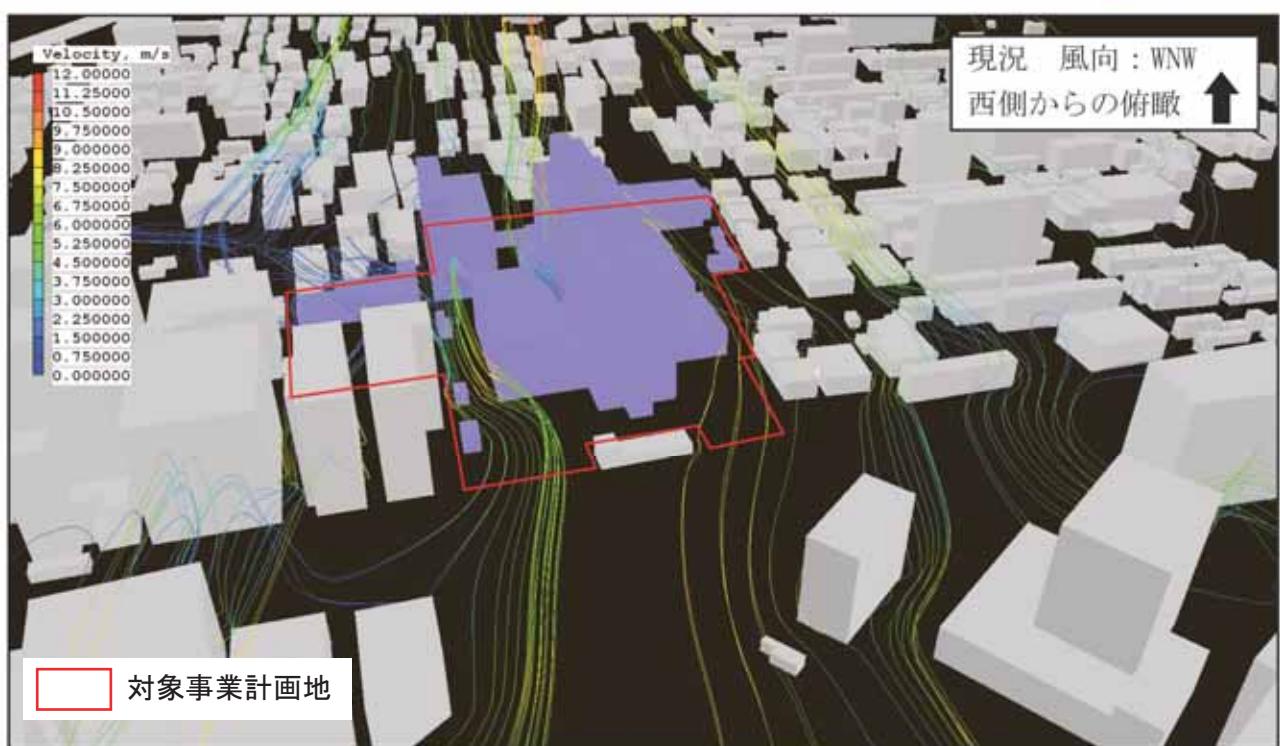
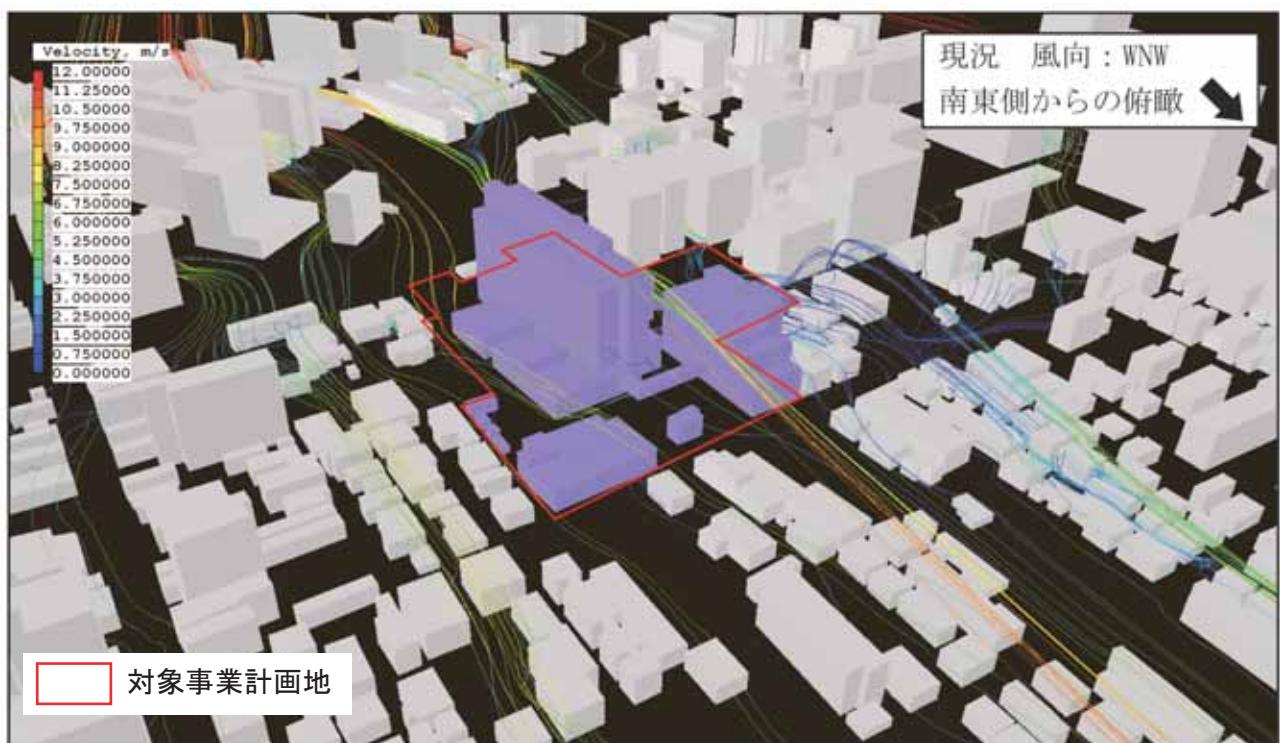


図 8.9-28 流跡図（風向 : 西北西, 現況, 基準風速 10m/s）

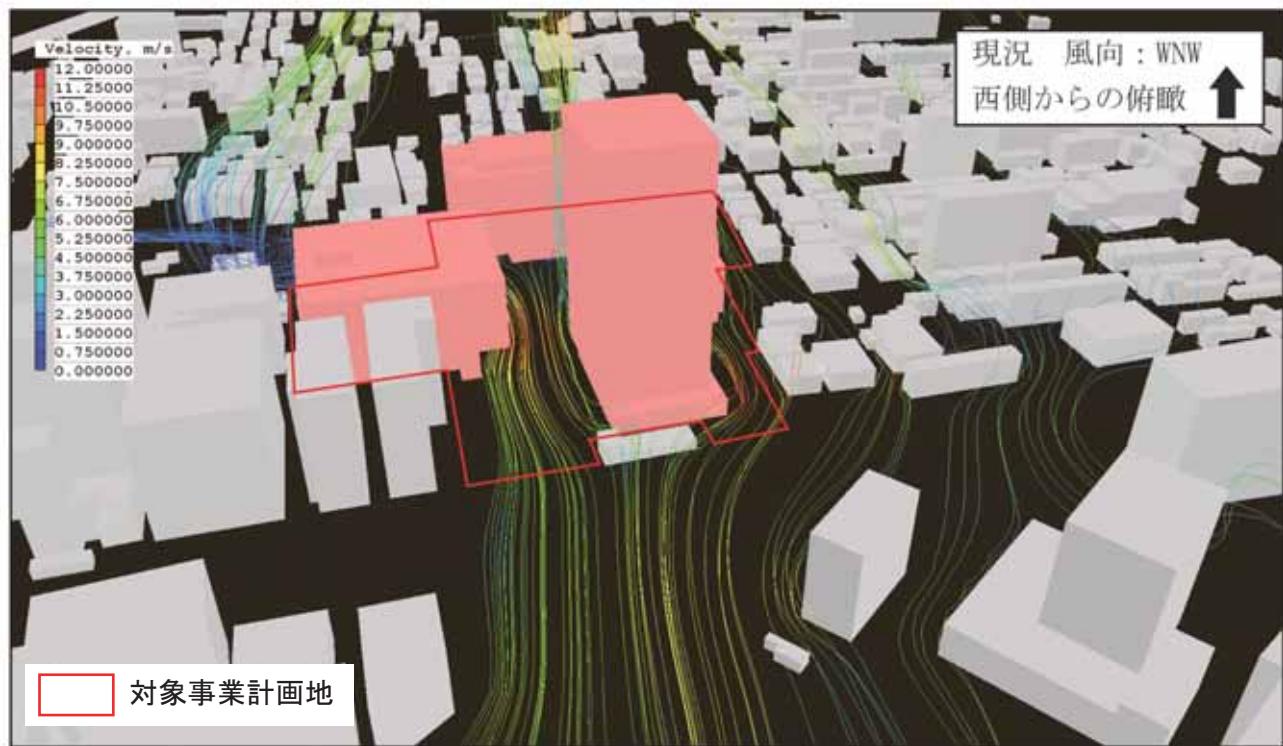
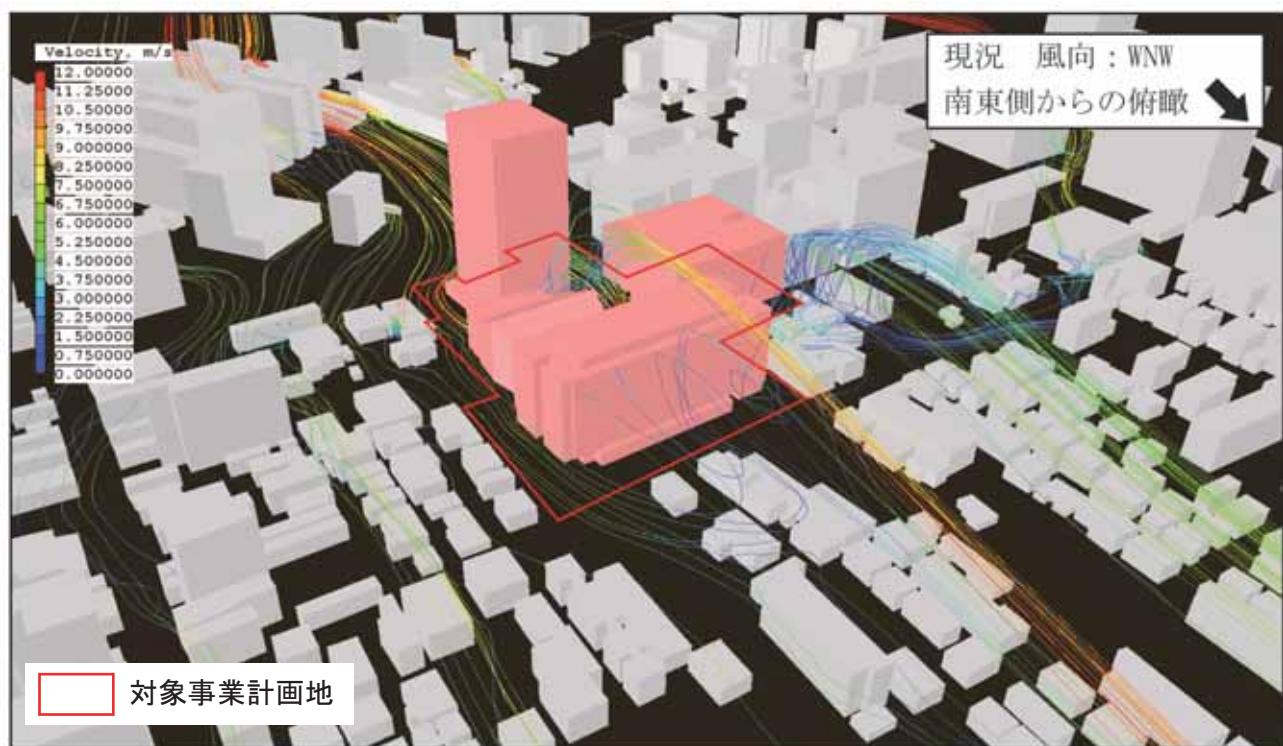


図 8.9-29 流跡図（風向：西北西，建築工事完了後（無対策時），基準風速 10m/s）



図 8.9-30 流跡図（風向：西北西，建築工事完了後（対策時），基準風速 10m/s）

③ 北北西の風向（夜間の卓越風・年間の最多風向）

夜間及び年間で卓越する北北西の風による現況と建築工事完了後（無対策時）の風速変化量は図 8.9-31に示すとおりである。また、現況の風速分布図を図 8.9-33、建築工事完了後（無対策時）の風速分布図を図 8.9-34に、現況の流跡図を図 8.9-36、建築工事完了後（無対策時）の流跡図を図 8.9-37に示す。

建築工事完了後において、風速が増加する場所は、対象事業計画地内で、そのほとんどは旧市立病院の建物があった場所と予測される（図 8.9-31参照）。また、増加後の風速はおおむね 2.5m/s 以下で、基準風速 3.1m/s を超える場所はないと予測される（図 8.9-34参照 基準風速 3.1m/s の時）。

なお、本計画では、対象事業計画地外周部等に植栽や防風フェンスを配置する計画としている。対策後における現況と建築工事完了後の風速変化量は図 8.9-32に示すとおりである。また、風速分布図を図 8.9-35に、流跡図を図 8.9-38に示す。植栽や防風フェンスによる対策を行う場合は、無対策時に比べ、対象事業計画地内の北東側において風速の変化量+1.0～2.0m/s の領域がさらに小さくなると予測される。

以上のことから、植栽や防風フェンスにより風害を低減することにより、北北西の風向きにおける計画建築物の存在による影響は小さいと予測される。

高さ 1.5m



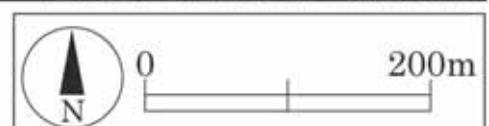
高さ 4.5m

風速の変化量
(建築後-現況)



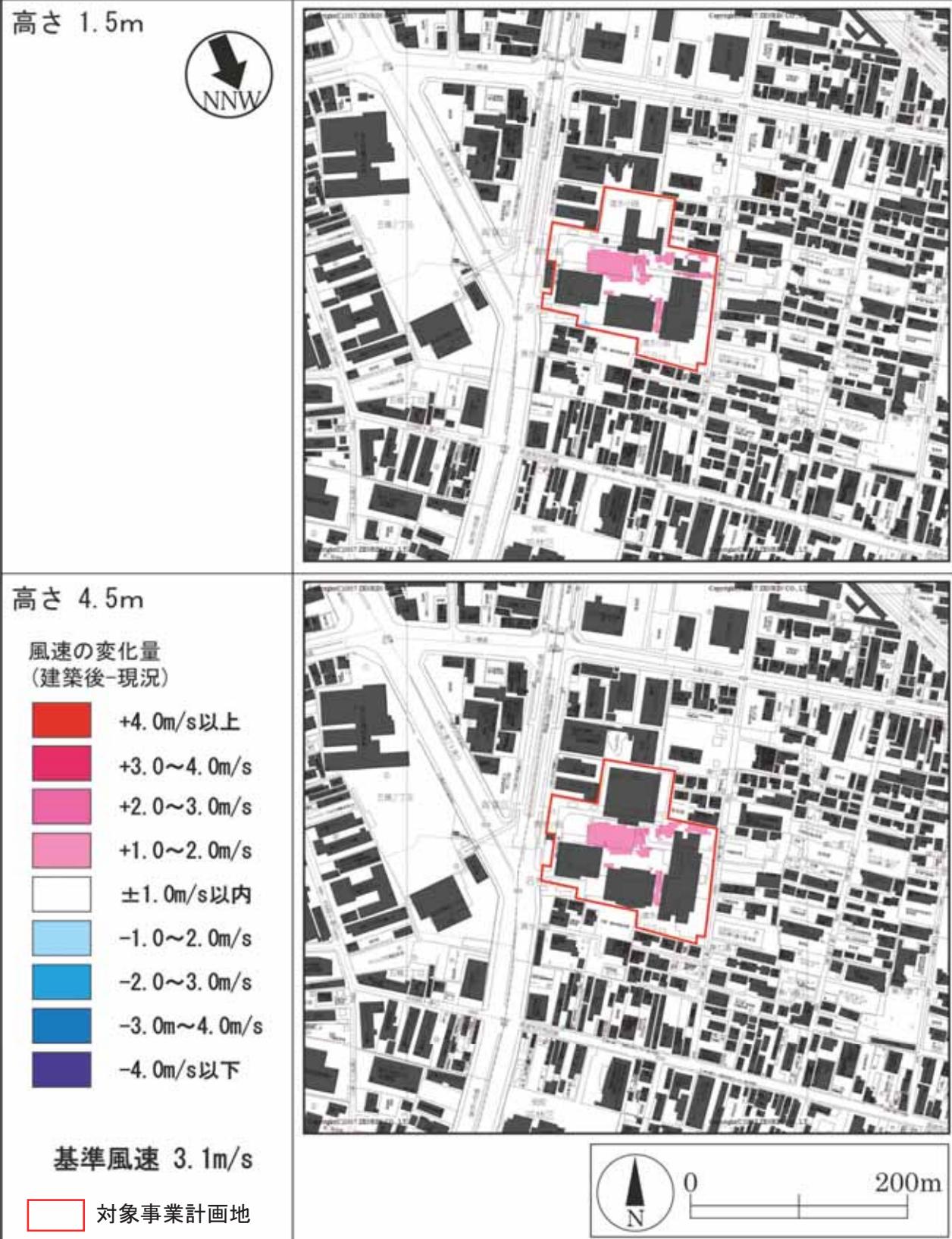
基準風速 3.1m/s

 対象事業計画地



※ 建築工事完了後において現況の建築物が撤去される地点においては、現況の風速を0m/sとして差分を算出した。

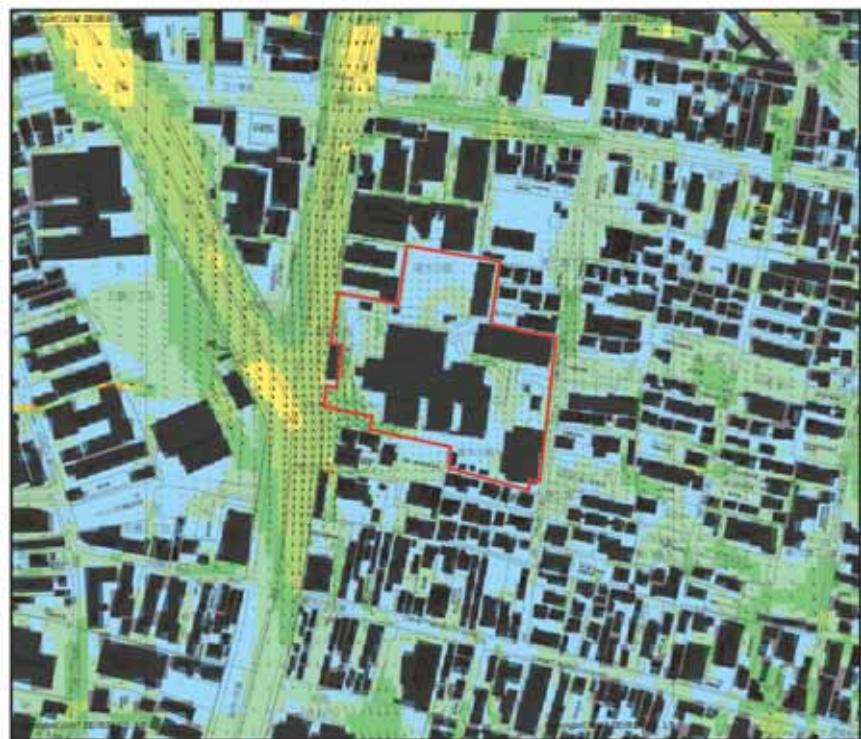
図 8.9-31 北北西の風における現況及び建築工事完了後の風速変化量（無対策時）



※ 建築工事完了後において現況の建築物が撤去される地点においては、現況の風速を0m/sとして差分を算出した。

図 8.9-32 北北西の風における現況及び建築工事完了後の風速変化量（対策時）

高さ 1.5m



高さ 4.5m

風速



基準風速 3.1m/s

対象事業計画地

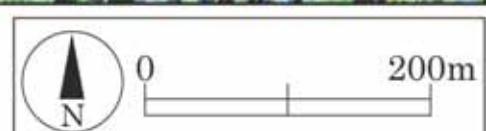
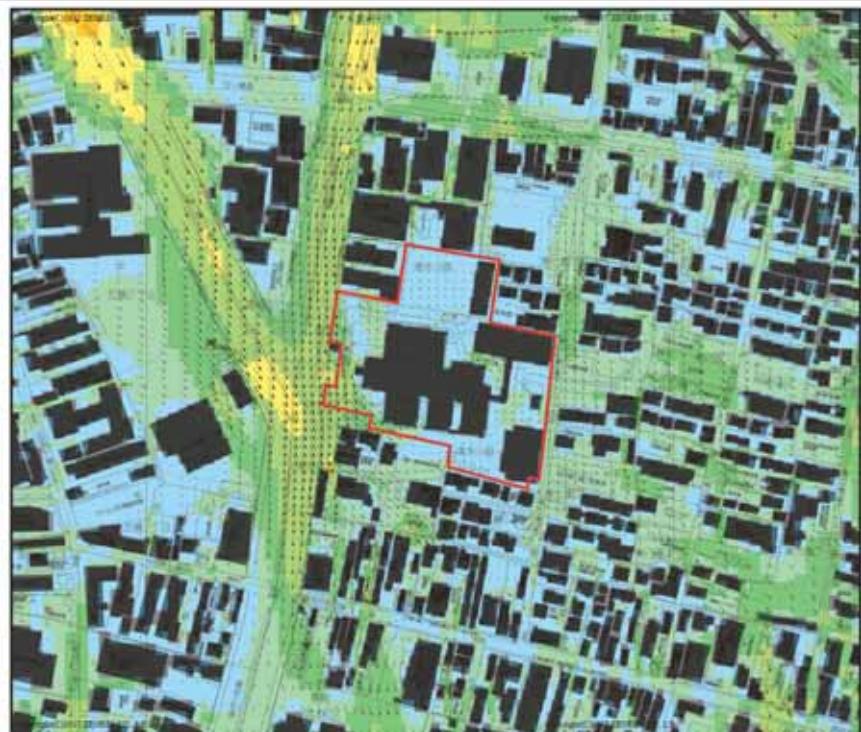


図 8.9-33 風速分布図（風向：北北西、現況）

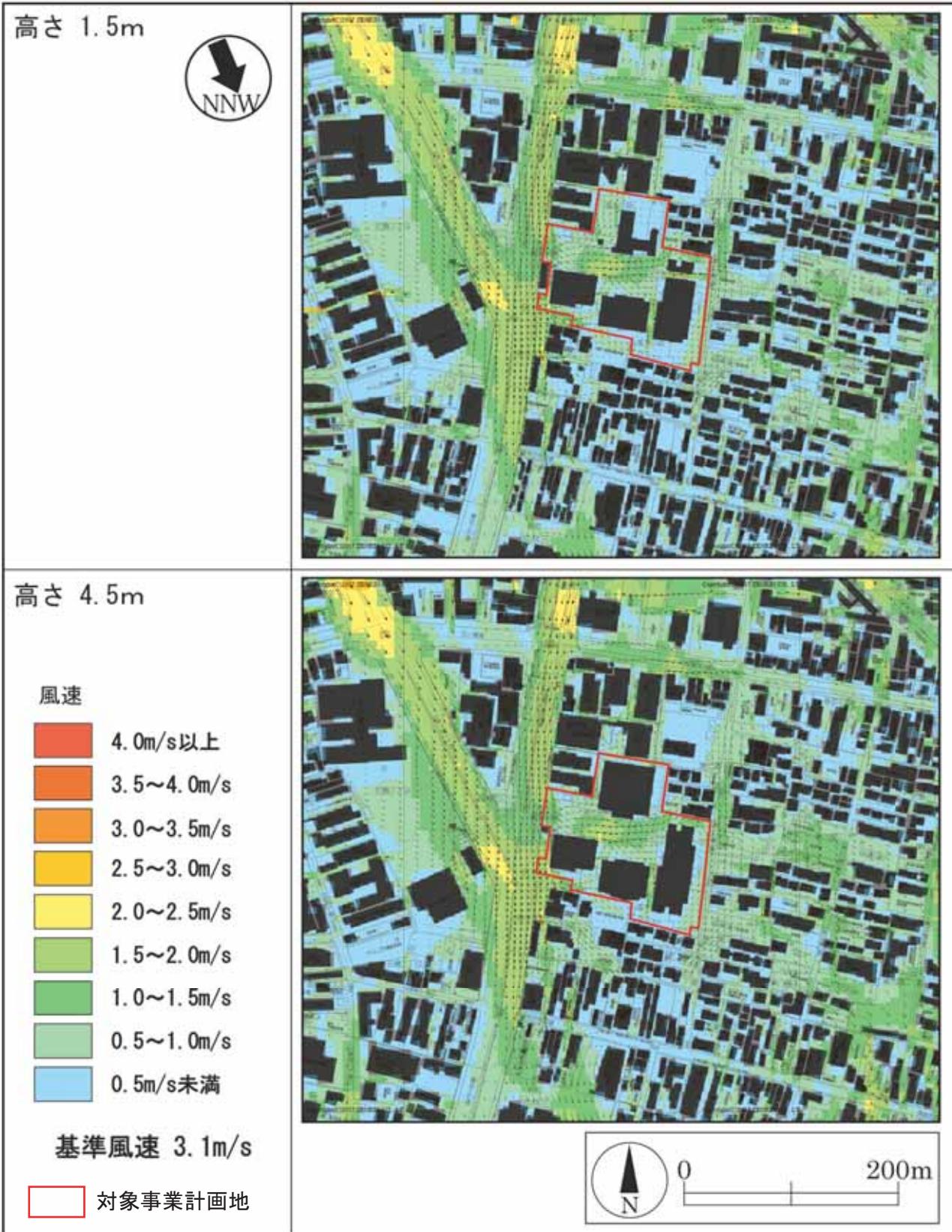
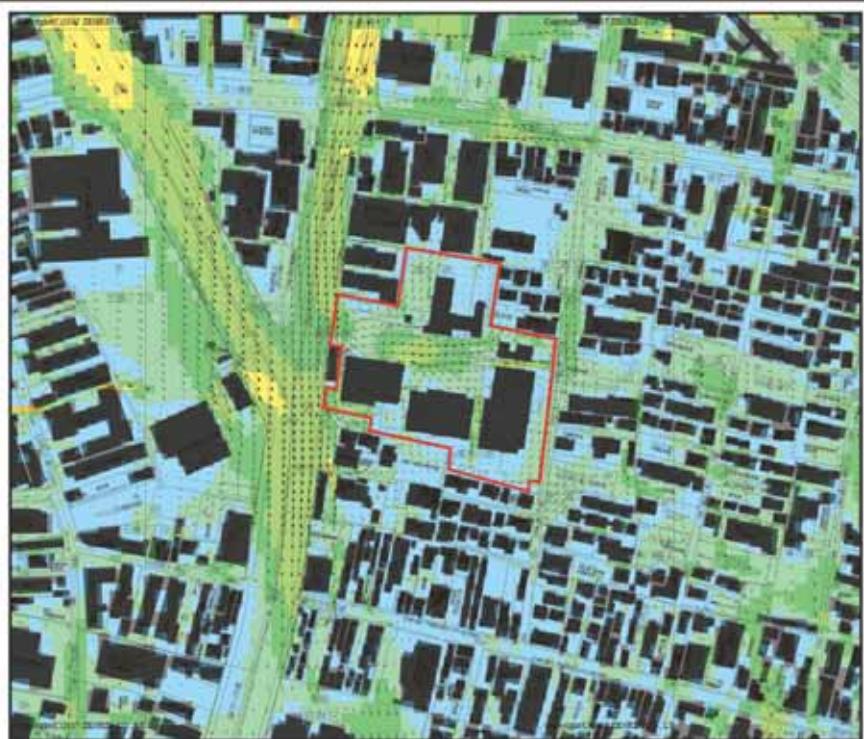


図 8.9-34 風速分布図（風向：北北西、建築工事完了後（無対策時））

高さ 1.5m



高さ 4.5m

風速

■	4.0m/s以上
■	3.5~4.0m/s
■	3.0~3.5m/s
■	2.5~3.0m/s
■	2.0~2.5m/s
■	1.5~2.0m/s
■	1.0~1.5m/s
■	0.5~1.0m/s
■	0.5m/s未満

基準風速 3.1m/s

□ 対象事業計画地

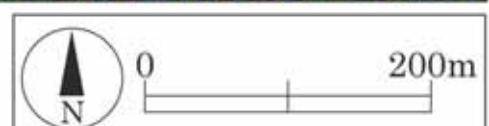
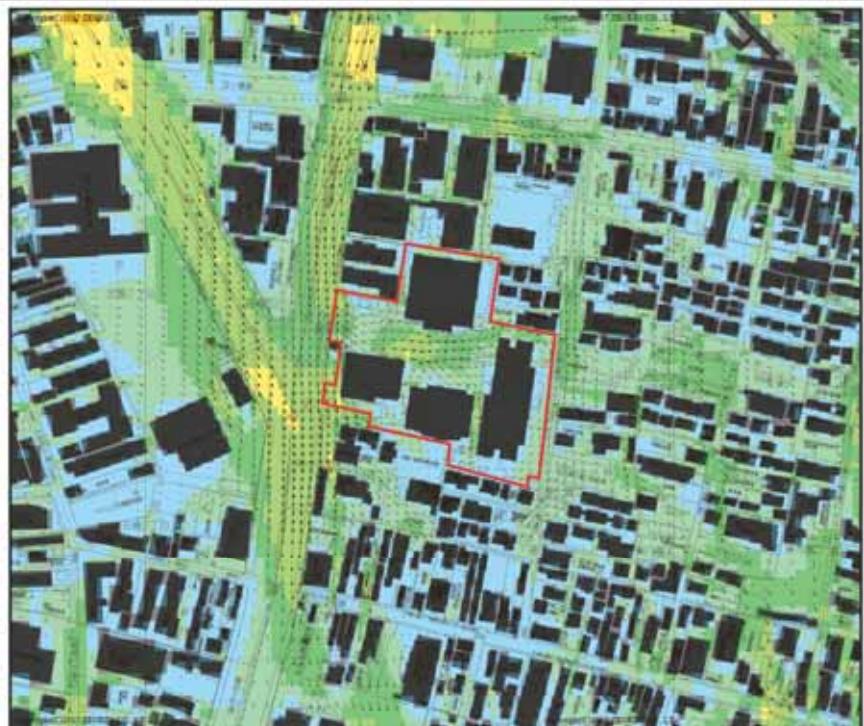


図 8.9-35 風速分布図（風向：北北西、建築工事完了後（対策時））

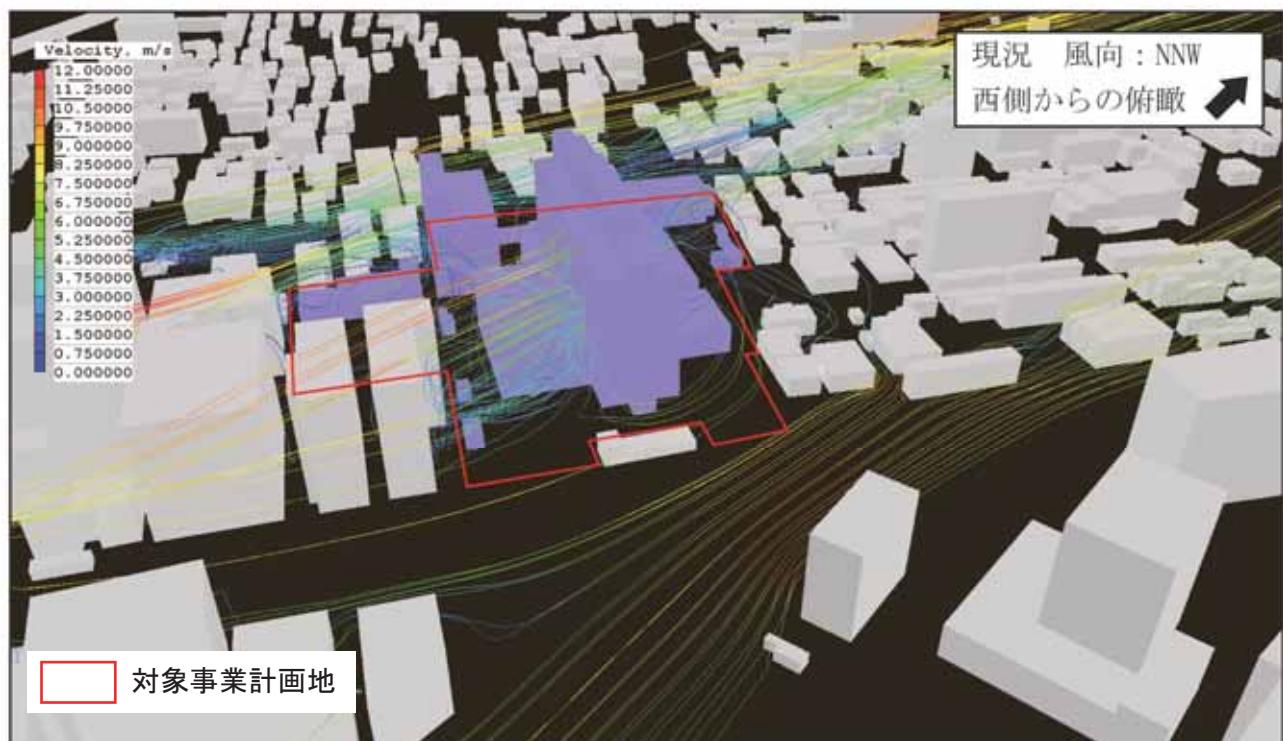
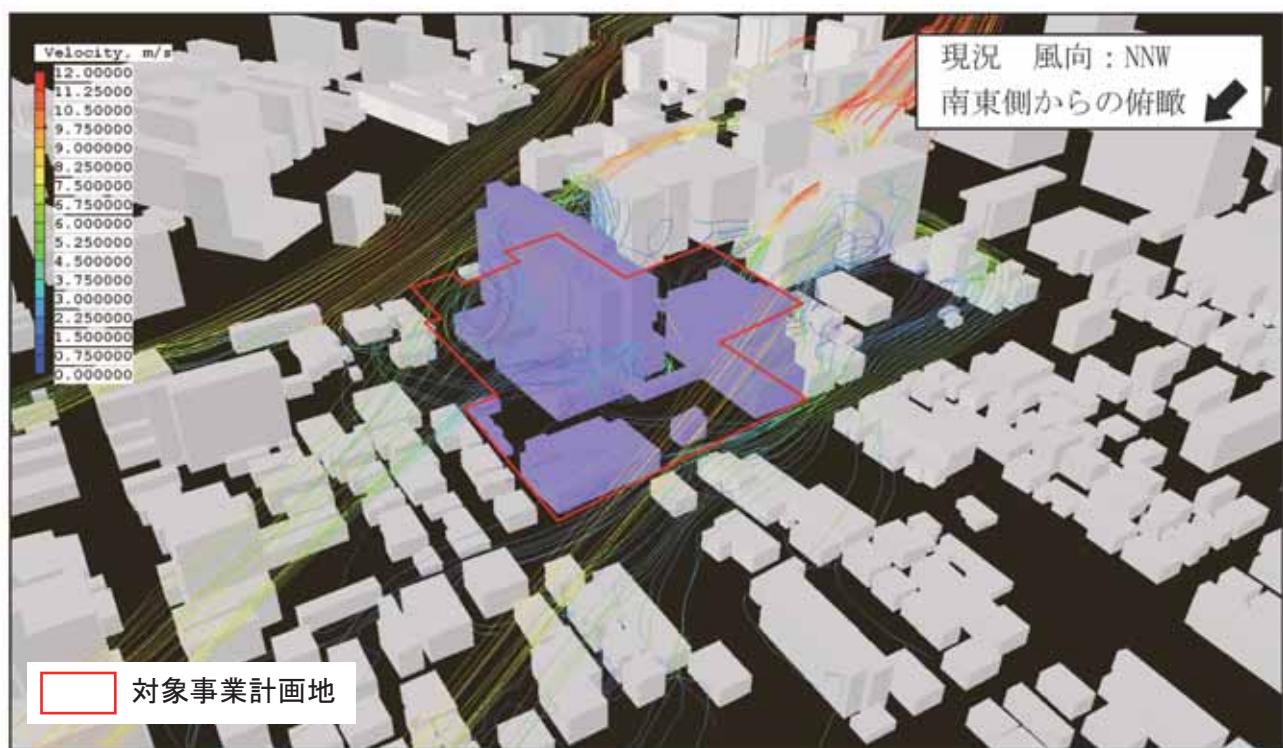


図 8.9-36 流跡図（風向：北北西，現況，基準風速 10m/s）

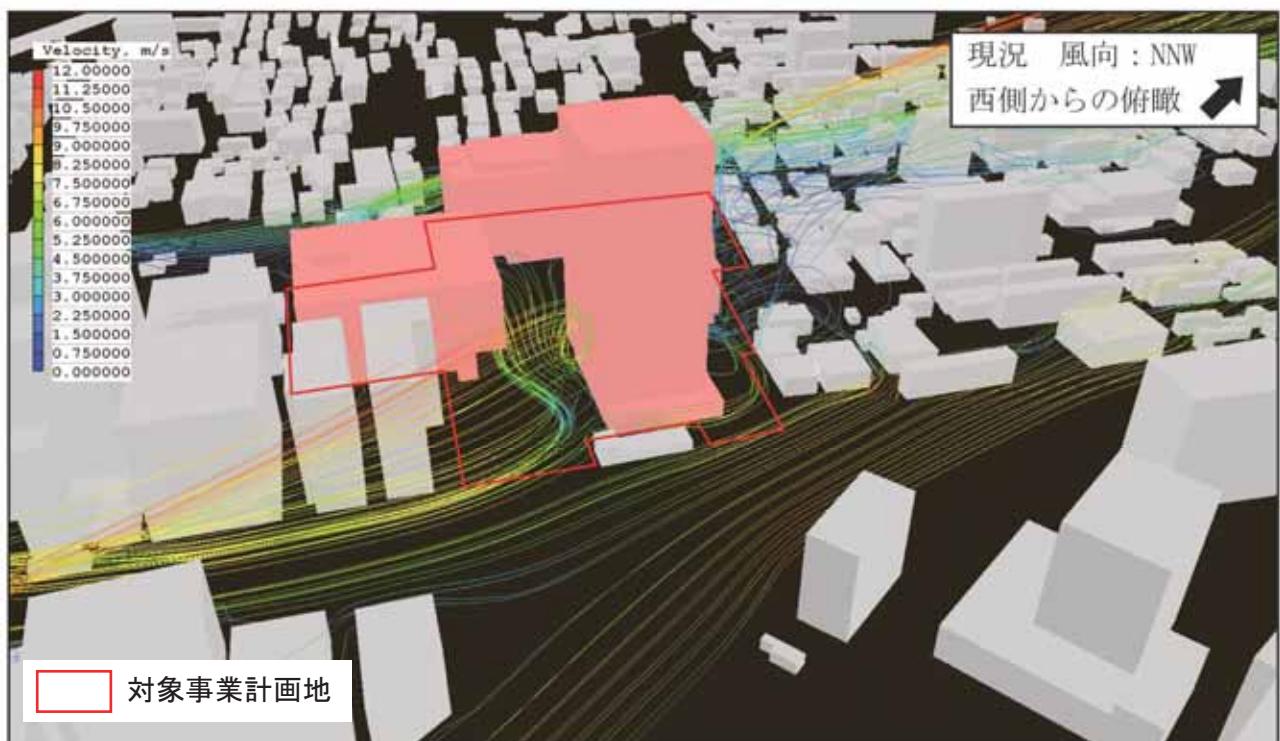
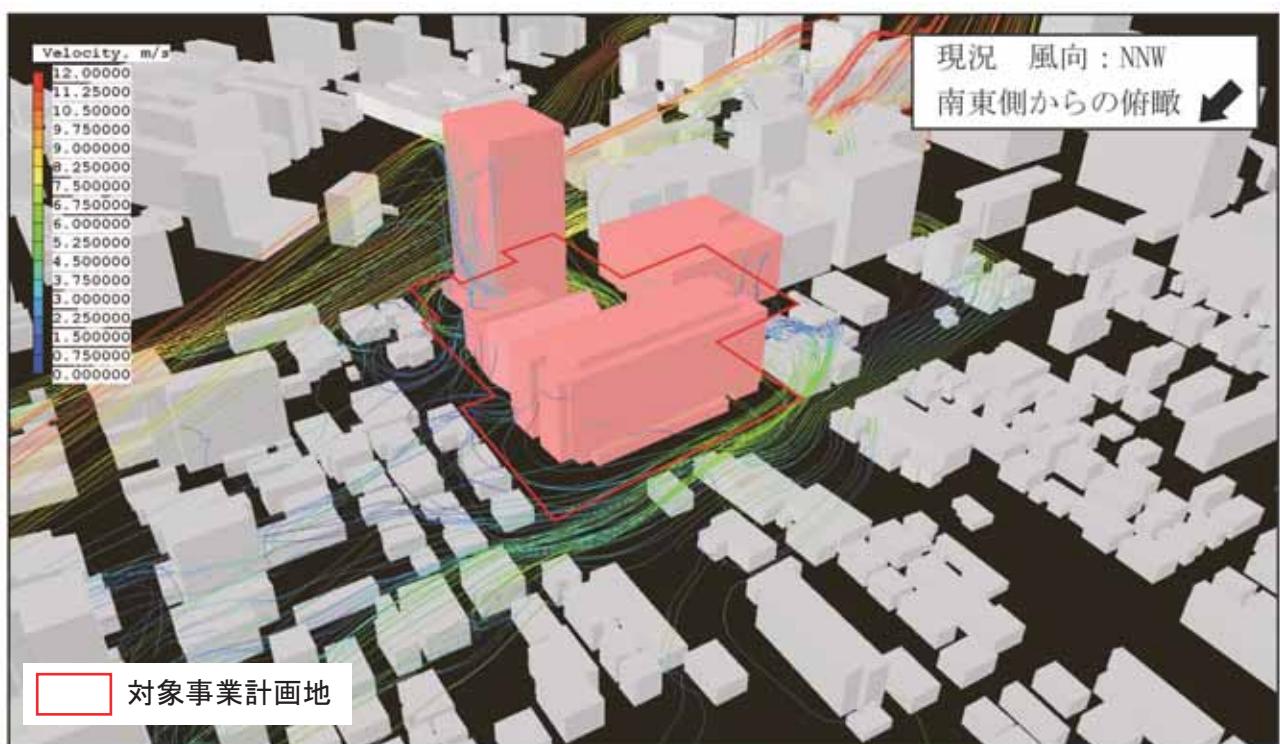


図 8.9-37 流跡図（風向：北北西，建築工事完了後（無対策時），基準風速 10m/s）

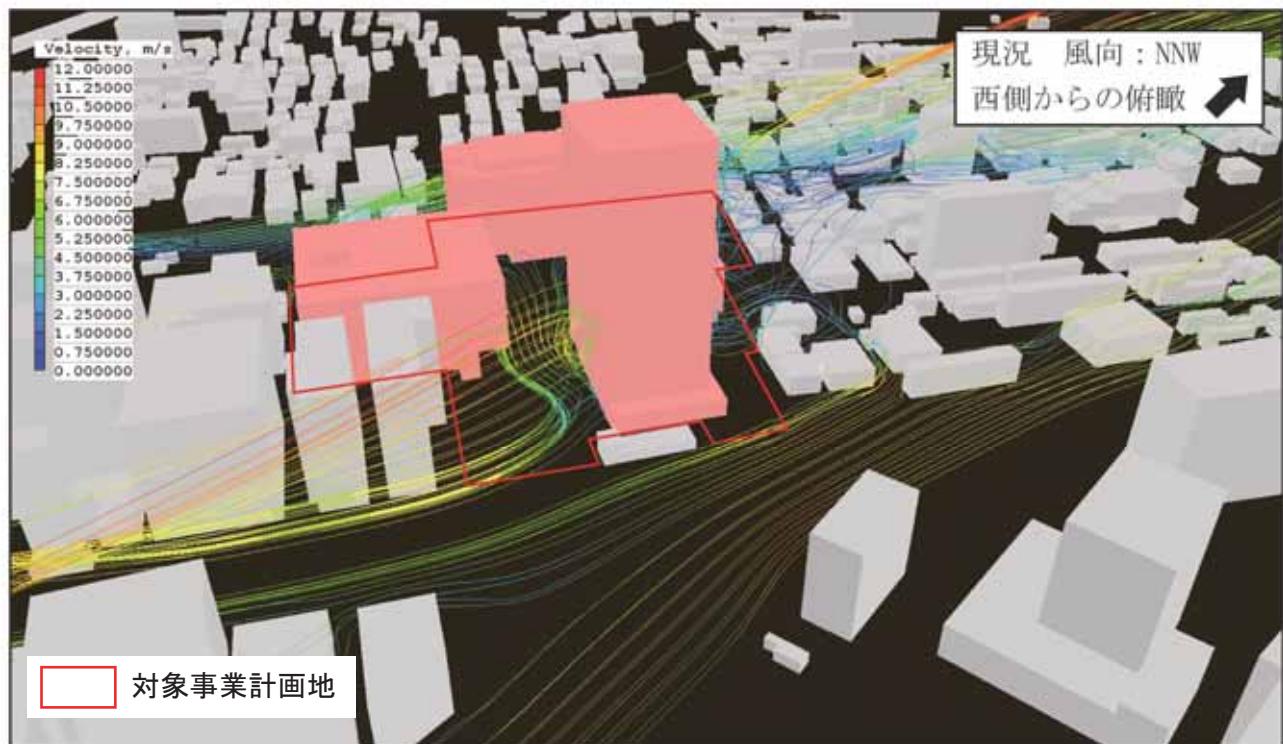
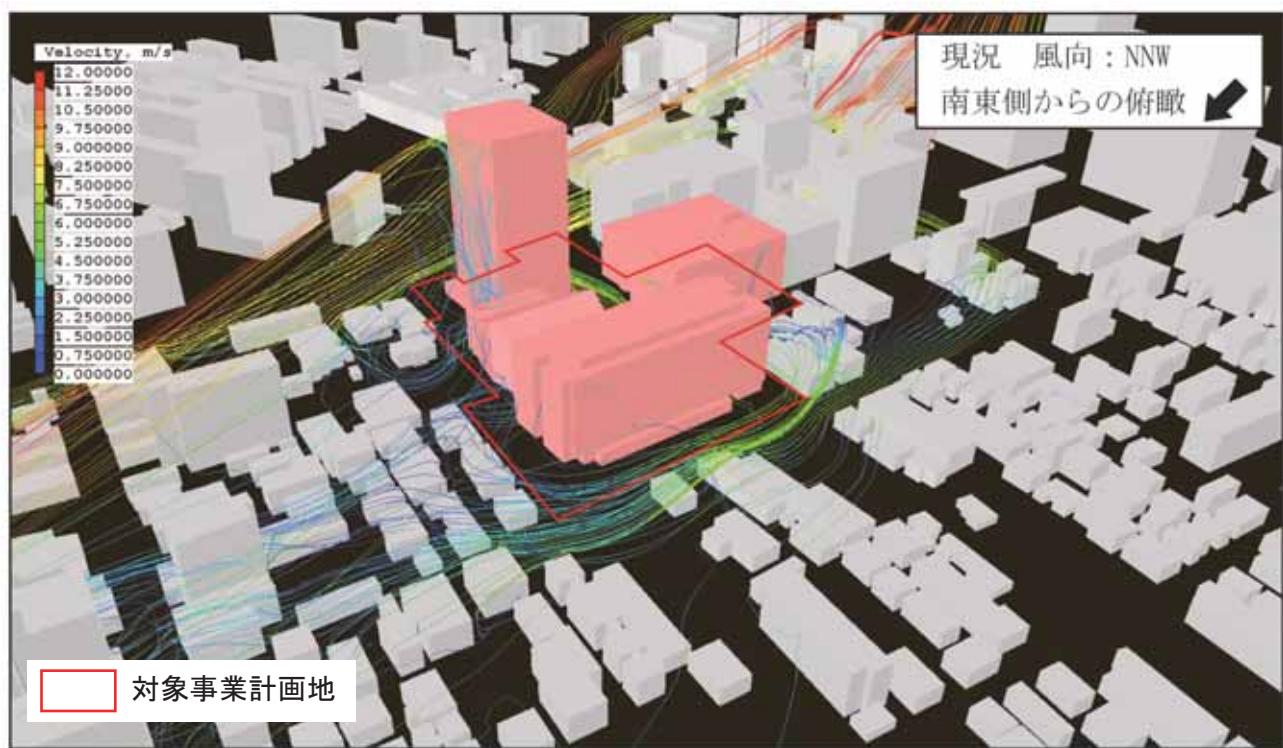


図 8.9-38 流跡図（風向：北北西，建築工事完了後（対策時），基準風速 10m/s）

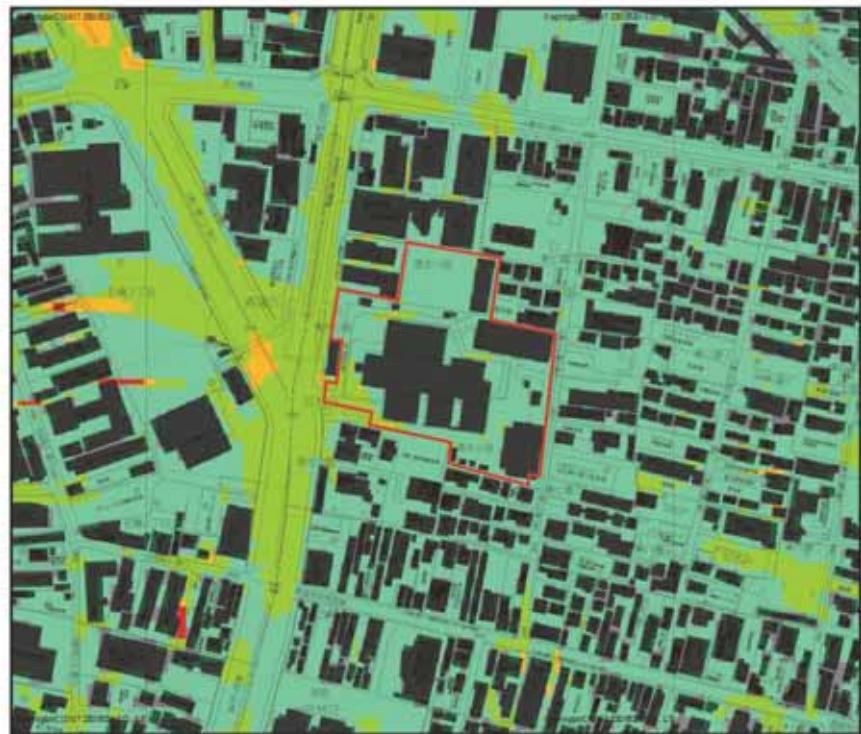
④ 風環境評価尺度

風環境解析結果を図 8.9-39～図 8.9-41に示す。

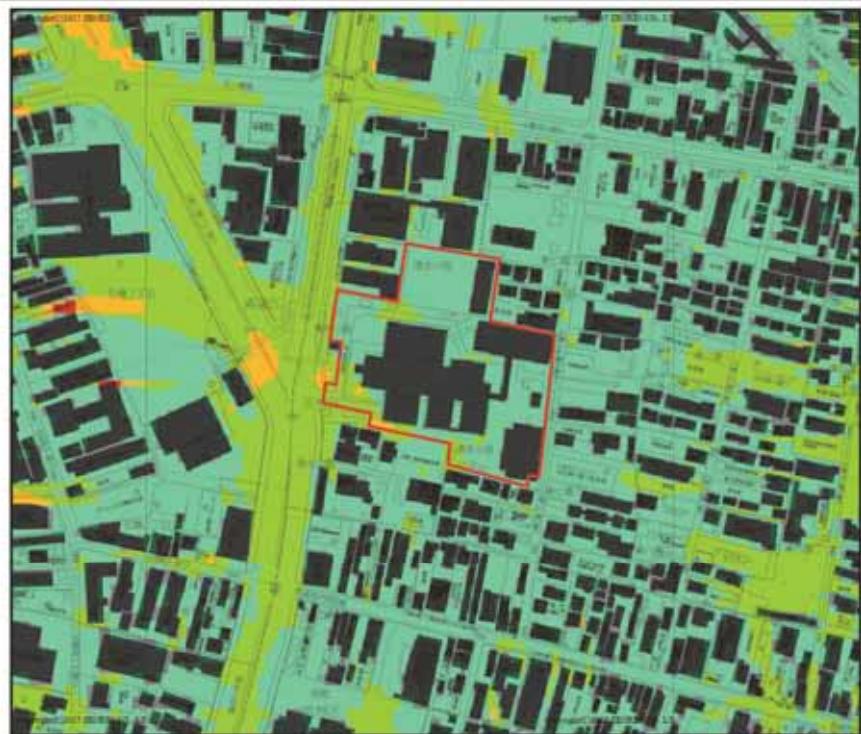
現況の風環境評価尺度をみると、対象事業計画地周辺は領域 A（住宅地としての風環境）または B（住宅地・市街地としての風環境）程度であり、中高層建築物の角付近や障害物がなく風が吹き抜けやすい道路（国道 286 号）などでは領域 C（事務所街としての風環境）または D（超高層建物の下でみられる風環境）となっている。

建築工事完了後は、建築物の配置の変化により、高層棟の南西側や、高層棟と講義棟の間などで領域 Cとなることが予測されるが、無対策時でも対象事業計画地の周辺はほとんど変化せず、対策後は領域 C、B の範囲がさらに小さくなる。

高さ 1.5m



高さ 5.0m



風環境評価尺度

- 領域 D
- 領域 C
- 領域 B
- 領域 A

□ 対象事業計画地

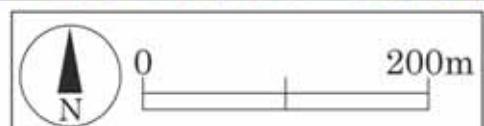
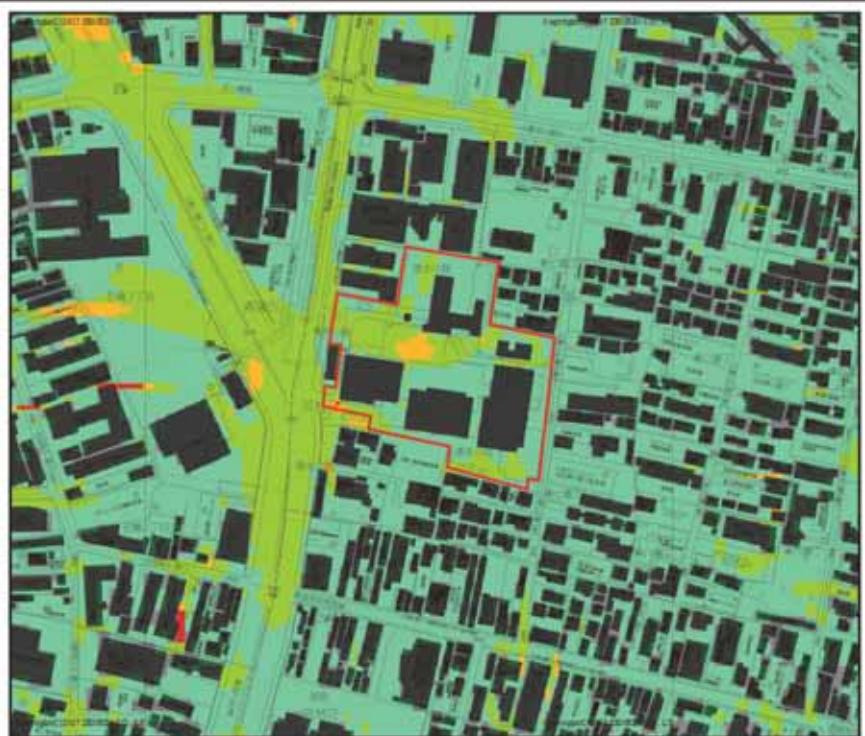
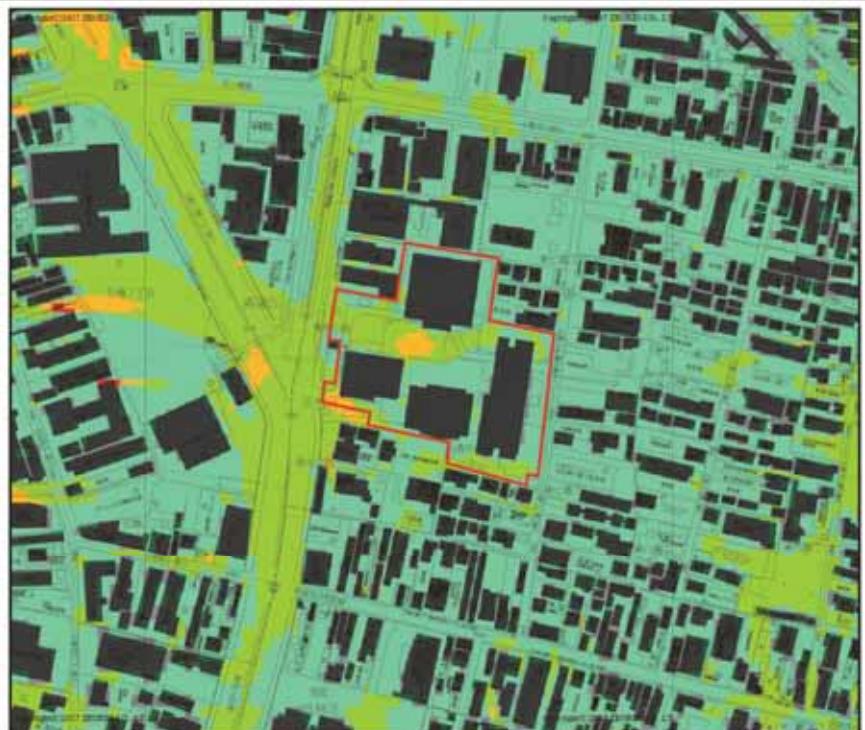


図 8.9-39 風環境解析結果（現況）

高さ 1.5m



高さ 5.0m



風環境評価尺度

- 領域 D
- 領域 C
- 領域 B
- 領域 A

□ 対象事業計画地

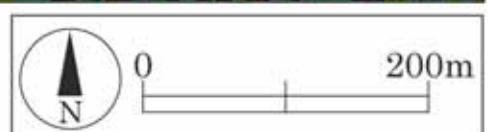


図 8.9-40 風環境解析結果（建築工事完了後（無対策時））

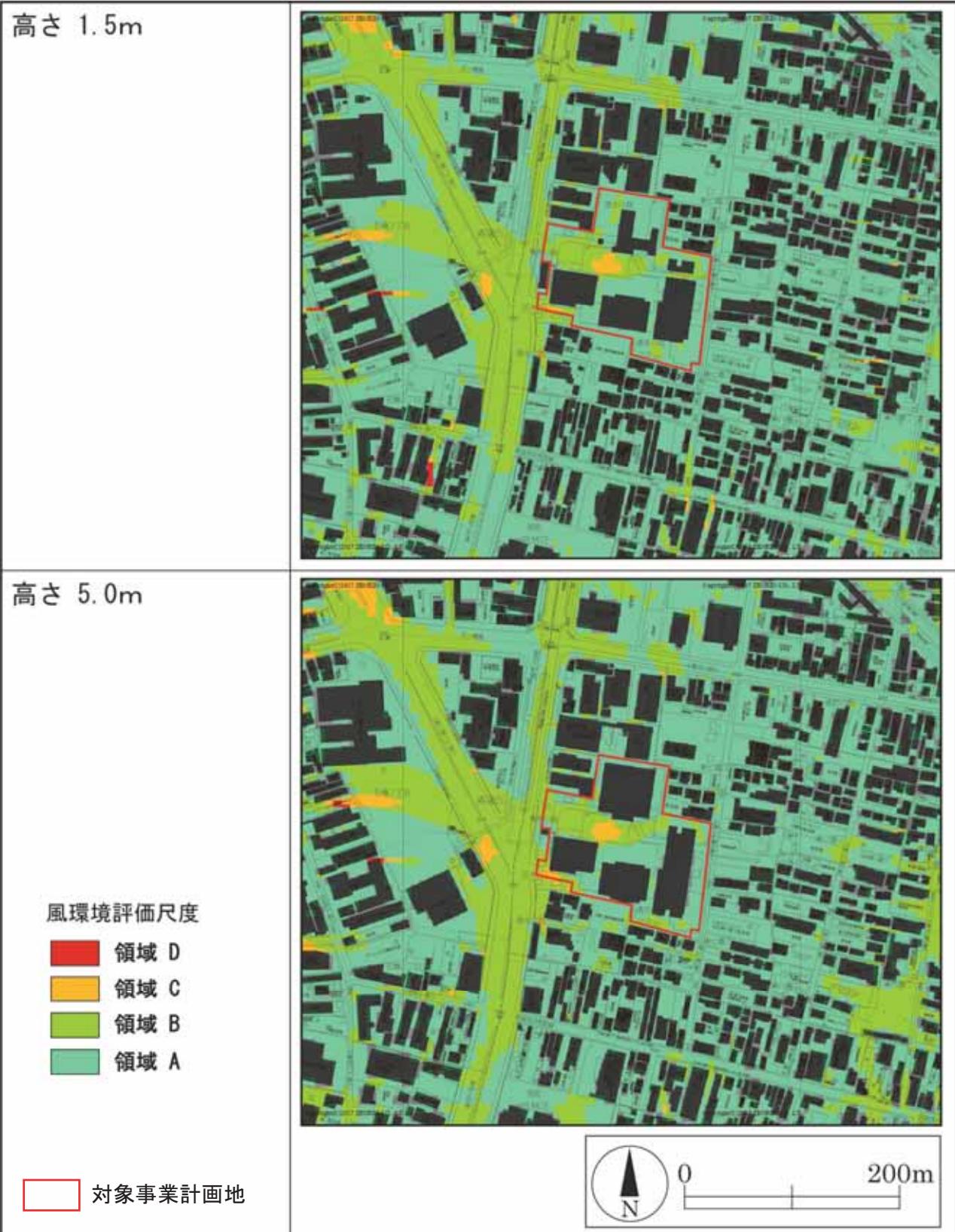


図 8.9-41 風環境解析結果（建築工事完了後（対策時））

8.9.3 環境の保全及び創造のための措置

工作物等の出現に伴う風害の影響を予測した結果、計画建築物の存在による風害の影響は小さいと予測された。

また、本事業の実施にあたっては、風害の影響を可能な限り低減するため、表 8.9-15に示す措置を講ずることとする。

表 8.9-15 環境の保全及び創造のための措置（存在による影響（工作物等の出現））

環境影響要因	環境の保全及び創造のための措置の内容
存在による影響 (工作物等の出現)	<ul style="list-style-type: none">・風害の影響に配慮して、対象事業計画地の外周部には防風フェンスや緑化フェンス、植栽木を設置する計画とする。・高層棟について、方法書段階から配置を見直し、ホール棟に入れ替え愛宕上杉通側に配置することで、対象事業計画地南側への風害の影響を軽減する。・高層棟・講義棟・研究棟について、方法書段階より 1 階層低い計画とすることで、環境影響の低減に努める。

8.9.4 評価

(1) 回避・低減に係る評価

ア. 評価方法

予測結果を踏まえ、工作物等の出現に伴う風害の影響が、実行可能な範囲で回避・低減が図られているか否かを判断するものとする。

イ. 評価結果

環境保全措置として、対象事業計画地外周へのフェンスの設置、高層棟及び研究棟の配置検討及び低層化により風害への影響の抑制が図られていることから、工作物等の出現に伴う風害への影響は実行可能な範囲で回避・低減が図られているものと評価する。

(2) 基準や目標との整合性に係る評価

ア. 評価方法

予測結果が、表 8.9-16に示す基準等との整合が図られているかを評価するものとする。

表 8.9-16 整合を図る基準等（存在による影響（工作物等の出現））

環境影響要因	整合を図る基準等の内容
存在による影響 (工作物等の出現)	<ul style="list-style-type: none">・風工学研究所の風環境評価尺度（表 8.9-14）

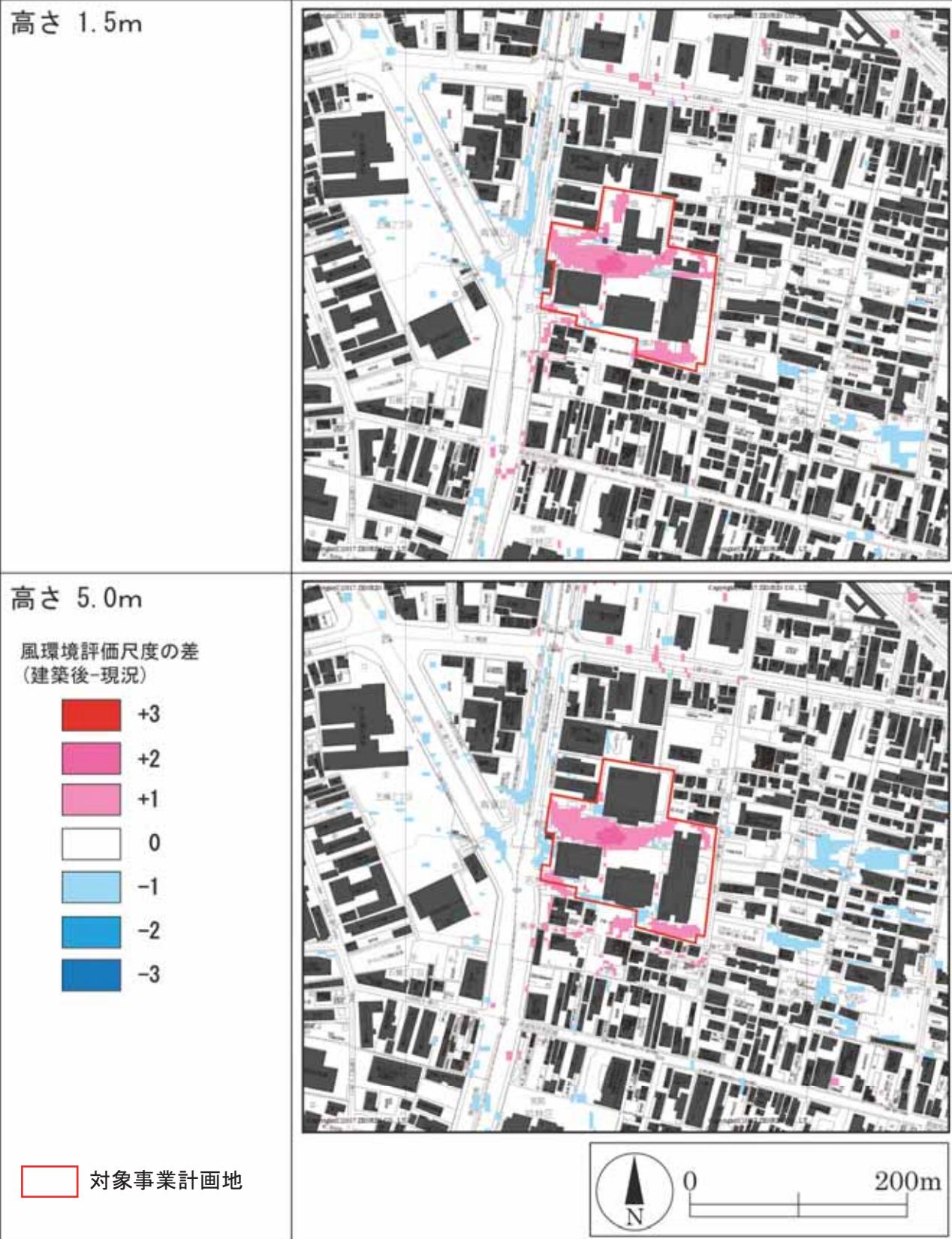
イ. 評価結果

現況と建築工事完了後の風環境尺度の差を図 8.9-42及び図 8.9-43に示す。

計画建築物の存在による風環境尺度の差は、対象事業計画地の周辺では最大で+1、最小で-1 であり、新たに強風域や弱風域を形成する程度のものではないと評価される。

また、建築工事完了後の風環境評価尺度は図 8.9-40に示すとおり、風環境領域 A（住宅地としての風環境領域）及び B（住宅地・市街地としての風環境）が多くを占め、高層棟の南西側に領域 C（事務所街としての風環境）が予測されるが、植栽等の対策により低減を図る計画としている。

以上のことから、工作物等の出現に伴う風環境による影響は、基準等と整合が図られているものと評価する。



※1 風環境評価尺度の差は、領域Aを1、領域Bを2、領域Cを3、領域Dを4とした場合の現況と建築後の風環境の差を示す。

※2 建築工事完了後において現況の建築物が撤去される地点においては、現況の風環境評価尺度を領域Aとして差分を算出した。

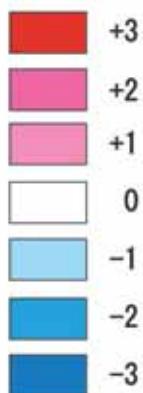
図 8.9-42 風環境評価尺度の差（建築工事完了後（無対策時）－現況）

高さ 1.5m

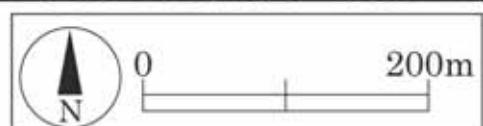


高さ 5.0m

風環境評価尺度の差
(建築後-現況)



□ 対象事業計画地



※1 風環境評価尺度の差は、領域Aを1、領域Bを2、領域Cを3、領域Dを4とした場合の現況と建築後の風環境の差を示す。

※2 建築工事完了後において現況の建築物が撤去される地点においては、現況の風環境評価尺度を領域Aとして差分を算出した。

図 8.9-43 風環境評価尺度の差（建築工事完了後（対策時）－現況）