5.7 日照阻害

5.7.1 施設の存在に伴う日照阻害

(1) 予測・評価の概要

施設の存在に伴う日照阻害の影響の予測・評価は、環境影響評価書(平成 14 年 11 月)と同様の手法で行うこととし、予測の概要は表 5.7.1、評価の概要は表 5.7.2 に示すとおりである。

表 5.7.1 日照阻害に関する予測の概要

影 響 要 因		予 測 の 概 要
	予測項目	日照阻害
	予測事項	等時間日影長さ
施設の存在	予測地点	、、地点
	予測時期	施設の出現時の冬至日
	予測方法	環境影響評価書(平成 14 年 11 月)で適用した幾何光学的 理論に基づく予測モデル

表 5.7.2 日照阻害に関する評価の概要

評価の手法	概 要
環境への影響を最小限に とどめるよう環境保全に ついて配慮されているこ と。	 周辺環境への影響の低減措置等、環境保全対策について明示し、環境影響を回避・低減するための配慮が適正であるかの評価を行う。 建築基準法の趣旨を踏まえて出された「公共施設の設置に起因する日陰により生ずる損害等に係る費用負担について」(昭和51年2月23日、建設省計用発第4号、建設事務次官から北海道開発局長・沖縄総合事務局長・建設省各地方建設局長あて通知/最終改正、平成15年7月11日、国土交通省国総国調第46号)との対比を行う。
事業内容の変更に伴う環 境影響評価の範囲又は程 度について、著しい差異が	• 2階高さにおける4時間日影長さ及び5時間日影長さについて、現行認可案と変更案との比較・検証を行う。
	環境への影響を最小限に とどめるよう環境保全に ついて配慮されているこ と。 事業内容の変更に伴う環 境影響評価の範囲又は程

(2) 予測方法

日照の予測は、高架構造物による日影長さを時刻ごとに幾何光学的に求めた。

高架構造物による日影長さは、太陽の高度・方位及び高架の高さ・方位等から次式を用いて計算 した。なお、予測に当たっては、真太陽時を使用した。太陽の高度・方位及び日影の関係は、高架 鉄道を例として図 5.7.1 に示している。

【基本計算式】

<太陽高度を求める式>

 $\sin Z = \sin \phi \cdot \sin \delta + \cos \phi \cdot \cos \delta \cdot \cos t$

<太陽の方位を求める式>

$$\cos\theta = \frac{\sin Z \cdot \sin\phi - \sin\delta}{\cos Z \cdot \cos\phi}$$

<影の絶対長さを求める式>

 $L = H \cdot \cot Z$

< 高架構造物による影の垂直長さを求める式 >

 $\ell = H \cdot \cot Z \cdot \cos(\theta -)$

ここで、Z:太陽高度

:太陽の方位角

:太陽の赤緯(冬至における値は - 23°27′)

φ:対象地域の緯度(34°45′)

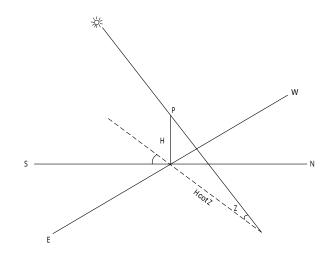
t:時角(1時間について15°の割合で、12時を中心にとった値。午前はマイナス、 午後はプラスとなる)

L:ある時刻における日影の絶対長さ(m)

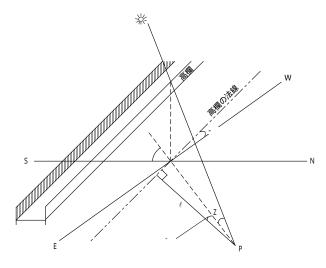
H:高架の高さ(m)

: 高架に直角な線が北からなす角度、つまり軌道の法線(延長方向)西からなす 角度。右まわりをプラスにとる。(方位角)

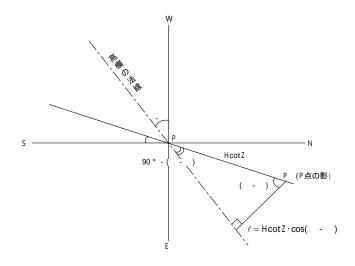
ℓ: 高架に直角にとった日照阻害対象構造物から日影線までの水平距離



(1) 太陽高度と方位



(2) 高架鉄道による日影(立体図)



(3) 高架鉄道による日影(水平面投影図)

図 5.7.1 太陽の高度、方位及び日影の関係

(3) 予測条件

日照阻害に関する予測条件の一覧は、表 5.7.3 に示すとおりである。

予 測 地 点 緯 度 34 ° 45 34 ° 45 34 ° 45 盛土区間 R.L. + 1.0m R.L. + 1.0m 高欄高さ 高架区間 R.L. + 1.3m R.L. + 1.3m R.L. + 1.3m 盛 右側 2.9m 2.2m 土区間 左側 4.0m 2.9m 構造物 上端高さ 高架区 右側 12.1m 7.7m 10.9m 間 左側 12.1m 8.5m 11.6m 鉄道構造物に直角な線が 173° 114° 114° 北からなす角度

表 5.7.3 日照阻害に関する予測条件の一覧

(4) 予測結果

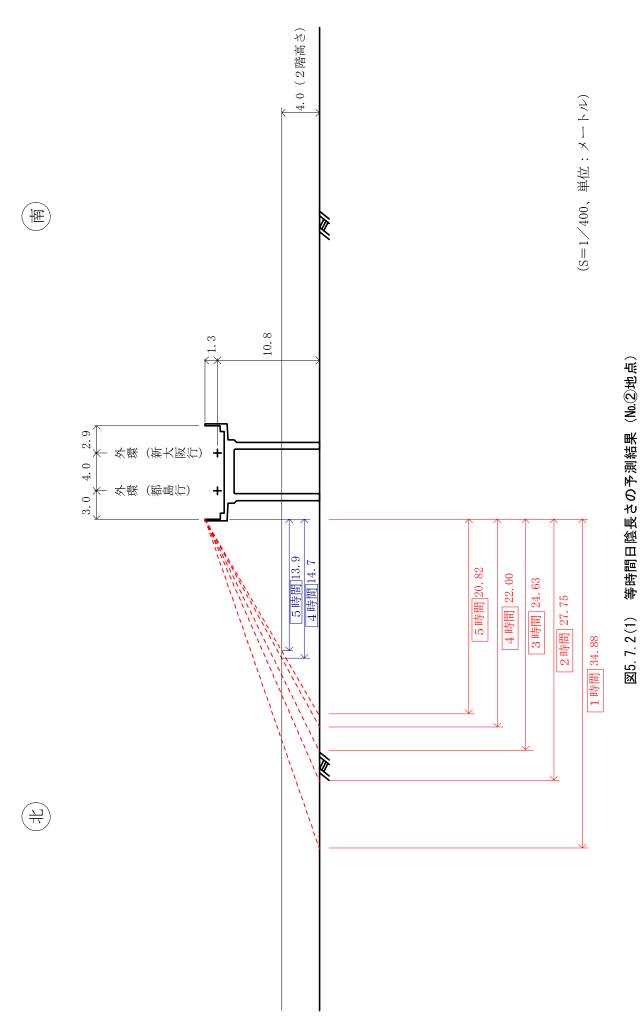
等時間日影長さの予測結果は、表 5.7.4 及び図 5.7.2 に示すとおりであり、 2 階高さにおける 4 時間日影長さ及び5時間日影長さは、 地点で 14.7m及び 13.9m、 ~ 地点で軌道敷地内と なっている。また、時刻別日影長さ及び等時間日影長さの予測結果の詳細は、表 5.7.5~5.7.6 に示 すとおりである。

	18 0.7.1 安明	可口於及已分了係	加米以加安	
	2 [階高さにおける等	時間日陰長さ(m	1)
予測地点	左側(東側	または北側)	右側(西側	または南側)
	4 時間	5 時間	4 時間	5 時間
地点	14.7m	13.9m	-	-
地点	-	-	-	-
地点	-	-	-	-

表574 等時間日影長さの予測結果の概要

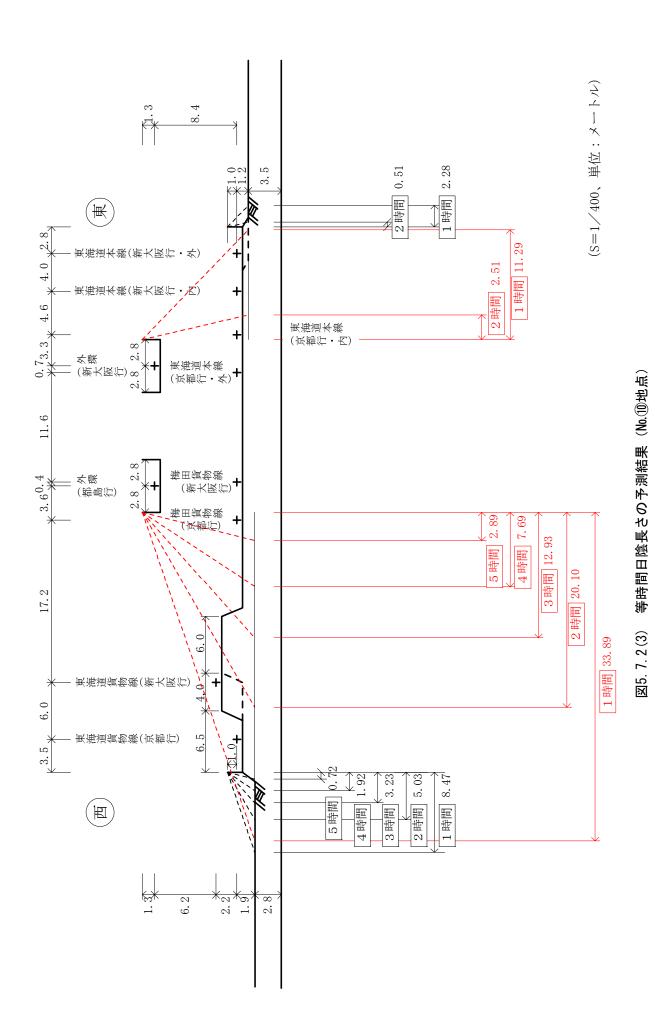
⁽注) 1.構造物上端高さは、周辺地盤からの相対高さである。 2.構造物上端高さにおいて、右側及び左側とは、起点側(新大阪側)からの見た場合の方向である。 3.盛土区間は、R.L.+1.0の高欄を設置する。

⁽注)1.日陰長さは、2階高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離である。 2.日陰長さにおいて、「-」は当該時間の日陰が発生しないことを示している。



-104-

図5.7.2(2) 等時間日陰長さの予測結果(Na.③地点)



-106-

時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細(No②地点/高架高欄;2階高さ) 表5.7.5(1)

南側断面

北側断面

等時間

28. 54 27. 09 28. 00 23. 56 22. 02 22. 02 21. 26 20. 75 19. 68

等時間線日陰長さ (m)

The part	(m) (m) -37.82 -31.87 -28.54 -26.00 -22.02 -22.02 -20.75 -19.44 -18.58 -17.66 -17.66 -17.66	T ~	法線の(度)	角度α	時角			おまる			专士	٠	備考(10進	去表記)
(a) (b) (c) (c) (c) (c) (c) (c) (c) (c) (c) (c	(m) -37.82 -31.87 -31.87 -3.854 -28.54 -22.02 -22.02 -22.75 -19.44 -17.66 -17.03 -17.03	_	(度)			t		+ X+			小神	0		
19 19 19 19 19 19 19 19	0 -37, 82 0 -28, 54 0 -28, 54 0 -22, 02 0 -22, 02 0 -22, 02 0 -19, 44 0 -17, 03 0 -16, 49 0 -16, 49	88 100 8 100 8 100 8 100 8 100 8 100 8 100 8 100		(ラジアン)	(度)	1			ラジアン)	(産)	(3)	4	太陽高度 Z(度)	方位角 θ (度)
CR. N. C.	0 -28.54 0 -28.54 0 -22.02 0 -22.02 0 -20.75 0 -19.44 0 -17.03 0 -17.03 0 -16.49	8. 100 8. 100 8. 100 8. 100 8. 100 8. 100 8. 100	173		-60.00		34	45	0.61	-23	-27	-0.41	8.38	-53.55
25. 60 8. 100 17.7 3.00 -7.5 9. 8 6. 0. 61 2.0 7.0 13.1	28.54 0.25.00 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.22.35 0.32.	8 8 100 8 100 8 100 8 100 8 100	173		-57.50	-1.00	L		0.61	-23	-27	-0.41	10.25	-51.68
Column	23.56 0 -23.56 0 -22.75 0 -19.44 0 -18.58 0 -17.03 0 -15.90	8 8 8 100 8 100 8 100 8 100	173		-55.00	-0.96			0.61	-23	-27	-0.41	11.71	-50.13
-2.2. 50 8 100 17.3 3.0 -10.0 0.0 2.0 0.0 2.0 0.0 2.0 0.0 1.0 <	22. 02 -22. 02 -22. 02 -20. 75 -19. 48 -11. 66 -11. 03 -15. 90	8. 100 8. 100 8. 100 8. 100	173		-52.50	-0.92			0.61	-23	-27	-0.41	13.13	-48.55
	22. 02 -20. 75 -20. 75 -19. 44 -18. 58 -17. 66 -17. 66 -17. 03 -16. 49 -15. 90	8 8 100	173		-50.00	-0.87	ļ		0.61	-23	-27	-0.41	14.86	-46.51
1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	20. 75 -20. 75 -19. 44 -18. 58 -17. 03 -16. 49 -16. 49	8. 100	173		-47.50	-0.83	ļ		0.61	-23	-27	-0.41	16.21	-44.83
18. 10. 11. 11. 12.		8, 100	173		-45.00	-0.79	34	45	0.61	-23	-27	-0.41		-43.11
		8. 100	173		-42.50	-0.74	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	19.08	-40.89
17. 18. 19. 19. 19. 2. 2. 2. 2. 2. 2. 2.			173		-40 00	02 0-	34	45		-23	-27	-0 41	90 29	-39 06
1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,		×	173	3 00	-37 50	-0 65	.i	45	0.61	-23	-27	-0 41	91 73	-36 71
15.40 8.100 173 2.02 2.02 2.0 0.51 2.0		8 100	173	00.0	-35.00	-0.5	.l	A5.	0.61	1 6-	-97	; ?	99 83	-34 77
-15.90		001.00	173	3 00 2	-39 50	- c. c.	.i	45 4	0.0	2 6 -	1 0-1	1 5	93.00	-39 79
1.5 ct 1		8 100	173	3 00	-30 00	0.01	Ш.	45	0.01	66-	76-	-0.41	95 10	-30 93
		0.100	170	20.0	97.00	0.00	0 0	40	0.01	000	- 0	0.41	00.00	90.20
14.14 1.5 1.			1/3		727.50	-0.48	45 1	Ω# .		-23	17-	-0.41	20.02	-28.13
14 15 8 100 173 3 102 -22 50 -0.39 34 45 0 61 -22 -27 -0.44 10 29 10 -14 10 10 11 13 10 -14 10 10 11 13 10 -14 10 10 -14 10 10 11 13 10 -14 10 10 11 13 10 -14 10 10 11 13 10 -14 10 10 10 -14 10 10 -14 10 10 -14 -14			173		-25.00	-0. 44	34	45		-23	-27	-0.41	26.87	-25.98
-14.46 8. 100 173 3.02 -20.00 -0.35 34 45 0.6 22 27 -0.4 99. Be -1.4 -1.4 -1.4 20 -1.5 0 -0.2 -27 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 1 -0.4 0			173		-22.50	-0.39	34	45	0.61	-23	-27	-0.41		-23.23
-14 20 8 100 177 3 02 -17 50 -0 3 4 6 0 61 -23 -27 -0 41 29 19 -19 10 -19 20 -19 20 -19 20 -19 20 -19 30 -19			173		-20.00	-0.35	34	45	0.61	-23	-27	-0.41		-20.99
-13. 56 8 100 173 3.02 -15. 60 -0.2 2 45 6. 6 6. 6 22 -27 -0.4 1 30. 38 -1 1. 13. 6		8, 100	173		-17.50	-0.31	34	45	0.61	-23	-27	-0.41		-18.70
-13.56 8.100 173 3.02 -12.50 -0.22 3.6 0.61 -22 -27 -0.41 30.88 -1.21 -13.45 8.100 173 3.02 -7.50 -0.01 3.4 4.6 0.61 -22 -27 -0.41 31.83 -1.21 -13.41 8.100 173 3.02 -2.50 -0.01 3.4 4.6 0.61 -22 -27 -0.41 31.53		8, 100	173	3,02	-15,00	-0.26	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	29.89	-15.79
13.15 8.100 173 3.02 -0.10 -0.11 3.0 45 0.6 -0.21 -0.7 -0.41 31.15		8, 100	173	3,02	-12.50	-0.22	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	30, 36	-13, 42
13.29 8.100 173 3.02 -7.50 -0.113 3.1 45 0.01 -23 -27 -0.41 31.57 -1.31 3.1			173		-10 00	-0 17	34	45		-23	-27	-0 41	30.85	-10 42
-13.29 8.100 173 3.02 -5.00 -0.04 31 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -13.17 8.100 173 3.02 -2.50 -0.04 31 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -13.03 8.100 173 3.02 2.50 0.04 31 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -12.89 8.100 173 3.02 2.50 0.04 31 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -12.96 8.100 173 3.02 1.500 0.01 3 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -12.96 8.100 1.73 3.02 1.20 0.01 3 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -13.16 8.100 1.73 3.02 2.00 0.02 3 45 0.61 -22 </td <td></td> <td>8 100</td> <td>173</td> <td></td> <td>-7 50</td> <td></td> <td>3.4</td> <td>A5.</td> <td>0.61</td> <td>1 6-</td> <td>-97</td> <td>; ?</td> <td>31 12</td> <td>-7 99</td>		8 100	173		-7 50		3.4	A5.	0.61	1 6-	-97	; ?	31 12	-7 99
-13.24 8.100 11.3 3.02 -2.5 for -0.04 -0.04 31 45 0.61 -23 -27 -0.41 31.53 -13.09 8.100 17.3 3.02 -2.5 for -0.04 -0.04 31 45 0.61 -23 -27 -0.41 31.53 -13.08 8.100 17.3 3.02 2.00 0.04 31 45 0.61 -23 -27 -0.41 31.53 -12.96 8.100 17.3 3.02 7.50 0.01 31 45 0.61 -23 -27 -0.41 31.52 -12.96 8.100 17.3 3.02 7.50 0.01 31 45 0.61 -23 -27 -0.41 31.57 -12.96 8.100 17.3 3.02 1.50 0.02 31 45 0.61 -23 -27 -0.41 31.57 -13.10 8.100 17.3 3.02 1.50 0.22 31 45 0.			0 0		: 1	9 0		i i	5 6	3 6	1 0	11 .	0 0	
13.13 S. 100 17.3 3.02 0.20 0.00 0.00 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 31.53 0.00		8. IOO	1/3		-5.00	-0.09	34	ς †	0.01	-23	177_	-0.41	31.37	-5.54
-13.04 8.100 173 3.02 2.00 0.00 34 45 0.61 -27 -27 -0.41 31.57 -13.08 8.100 173 3.02 2.00 0.09 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -12.98 8.100 173 3.02 7.50 0.09 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -12.96 8.100 173 3.02 17.00 0.11 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 31.57 -12.96 8.100 173 3.02 17.50 0.12 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 30.85 1.0 -13.06 8.100 173 3.02 17.50 0.26 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 30.85 1.0 -13.26 8.100 173 3.02 17.50 0.26 34 45 <td></td> <td>8. 100</td> <td>1/3</td> <td>3.02</td> <td>-z. 50</td> <td>-0.04</td> <td>34</td> <td>45</td> <td>0.01</td> <td>-23</td> <td>17.</td> <td>-0.41</td> <td>31.53</td> <td>-2.41</td>		8. 100	1/3	3.02	-z. 50	-0.04	34	45	0.01	-23	17.	-0.41	31.53	-2.41
-13.08 8.100 173 3.02 2.50 0.04 34 45 0.61 -27 -0.41 31.53 2.50 -12.96 8.100 173 3.02 5.00 0.13 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 31.15 7.7 -12.96 8.100 173 3.02 10.00 0.13 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 30.85 10 -12.96 8.100 173 3.02 10.00 0.17 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 30.85 10 -13.96 8.100 173 3.02 10.00 0.25 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 30.85 10 -13.16 8.100 173 3.02 10.00 0.35 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 30.85 10 -13.16 8.100 173 3.02 2.00		8. 100	173	3.02	0.00	0.00	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	31.57	0.00
-12.98 8. 100 173 3. 02 5. 00 0. 09 34 4.6 0. 61 -22 -0. 41 31. 37 37 4.6 0. 61 -22 -0. 41 31. 37 37 4.6 0. 61 -22 -0. 41 31. 37 37 1.0 0 1.2 0 0. 17 34 4.6 0. 61 -22 -27 -0. 41 30. 85 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 0 0. 17 3. 02 11. 15 0 0. 61 -22 -27 -0. 41 30. 36 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 20. 0 11. 15 11. 11 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 11. 15 11. 1			173		2.50	0.04	34	45		-23	-27	-0.41	31.53	2.47
-12.66 8 100 173 6 0 1 6 0 61 -23 -27 -0.41 30.88 10.1 -12.66 8 100 173 10.00 0.17 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 30.88 10.0 -12.67 8 100 173 3.02 10.00 0.17 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 30.88 10.0 -13.08 8 100 173 3.02 17.50 0.25 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 30.88 10.0 -13.08 8 100 173 3.02 17.50 0.31 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.88 10.0 -13.19 8 100 173 3.02 25.00 0.34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.88 10.0 -13.19 8 100 173 3.02 25.00 0.44 34 45 0.61			173		5.00	0.00	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	31.37	5.54
-12.56 8.100 173 3.02 10.00 0.17 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 30.85 10 -12.97 8.100 173 3.02 12.50 0.22 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.89 13.3 -13.06 8.100 173 3.02 17.50 0.31 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.89 15.8 -13.06 8.100 173 3.02 17.50 0.34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.89 15.8 -13.16 8.100 173 3.02 22.50 0.34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.89 15.8 -13.16 8.100 173 3.02 22.50 0.34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.81 20.8 -13.4 8.100 173 3.02 27.50 0.34			173	3.02	7.50	0.13	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	31.15	7.99
-12, 97 8, 100 173 3, 02 12, 50 0, 25 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 30, 36 15 -13, 06 8, 100 173 3, 02 15, 00 0, 25 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 29, 89 15 -13, 06 8, 100 173 3, 02 22, 50 0, 39 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 29, 89 18 -13, 45 8, 100 173 3, 02 22, 50 0, 39 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 29, 89 19 -13, 45 8, 100 173 3, 02 22, 50 0, 39 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 29, 89 29 19 -13, 45 8, 100 173 3, 02 22, 50 0, 48 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 29, 89 28 -14, 08 <td></td> <td></td> <td>173</td> <td>3,02</td> <td>10,00</td> <td>0.17</td> <td>34</td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td>30,85</td> <td>10.42</td>			173	3,02	10,00	0.17	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	30,85	10.42
-13.06 8.100 173 3.02 15.00 0.36 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 29.39 15.50 -13.06 8.100 173 3.02 15.00 0.35 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 29.39 18.8 -13.16 8.100 173 3.02 25.00 0.35 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 29.39 18.8 -13.43 8.100 173 3.02 25.00 0.44 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.8 2.0 -13.43 8.100 173 3.02 27.50 0.44 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.8 2.0 -13.43 8.100 173 3.02 27.50 0.65 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.8 3.0 -13.73 8.100 173 3.02			173	3 02	12.50	0 99	34	45	0.61	-23	-27	-0 41	30 36	13 49
-13.06 8.100 173 3.02 1.50 0.31 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 29.19 1.50 -13.16 8.100 173 3.02 20.00 0.35 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 29.19 1.50 -13.16 8.100 173 3.02 20.00 0.35 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.56 20.00 -13.43 8.100 173 3.02 25.00 0.48 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.56 20.00 -13.59 8.100 173 3.02 25.00 0.48 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.56 20.20 -14.70 8.100 173 3.02 32.50 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.58 28.50 -14.37 8.100 173		0.100	179	00.0	15 00	90.0	2.0	45	0.61	000	1 0	0. 11	00.00	16 70
-13.10 8.100 11.3 3.02 11.5 Dot 0.5 St 45 0.6 St -22 -27 -0.4 St 18.5 St 9 18.5 St 19.5 St 19		0.100	CIT	30.00	10.00	0.20	, c	Ç.	0.01	0.7	- 7	0.41	60.67	10.19
-13.16 8.100 173 3.02 20.00 0.35 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.56 20.0 -13.42 8.100 173 3.02 27.50 0.44 31 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.85 22.83 -13.59 8.100 173 3.02 27.50 0.48 31 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.85 28.7 -13.79 8.100 173 3.02 27.50 0.65 33 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.87 28.8 -13.79 8.100 173 3.02 37.50 0.61 33 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.87 38.8 -14.71 8.100 173 3.02 37.50 0.61 33 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.87 38.8 -14.73 8.100 173 <t< td=""><td></td><td></td><td>1/3</td><td></td><td>17.50</td><td>0.31</td><td>34</td><td>45</td><td>0.61</td><td>-23</td><td>17-</td><td>-0.41</td><td>29. I9</td><td>18. 70</td></t<>			1/3		17.50	0.31	34	45	0.61	-23	17-	-0.41	29. I9	18. 70
-13.56 8 100 173 3 0 22.50 0.34 45 0.61 -23 -27 -0.41 27.85 23 -13.43 8 100 173 3 0 25.00 0.44 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 26.87 25.87 -13.59 8 100 173 3 0 20.00 0.52 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 26.00 28.87 28.8 -14.07 8 100 173 3 0 30.00 0.52 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.00 28.8 -14.07 8 100 173 3 0 3 0 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 25.00 39.4 -14.07 8 100 173 3 0 3 0 0.65 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 25.00 39.4 -16.49 8 100 173 3 0 <td></td> <td></td> <td>173</td> <td></td> <td>20.00</td> <td>0.35</td> <td></td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td>28. 56</td> <td>20.99</td>			173		20.00	0.35		45	0.61	-23	-27	-0.41	28. 56	20.99
-13.45 8.100 173 3.02 25.00 0.44 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.07 28.07 -13.59 8.100 173 3.02 27.50 0.48 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.02 -14.08 8.100 173 3.02 35.00 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.03 -14.08 8.100 173 3.02 35.00 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.03 34.03 -14.08 8.100 173 3.02 35.00 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 28.03 39.03 -15.73 8.100 173 3.02 40.00 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 39.03 -15.73 8.100 173			173		22.50	0.39		45	0.61	-23	-27	-0.41	27.85	23, 23
-13. 59 8. 100 173 3. 02 27. 50 0. 48 31 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 26. 02 28. 10 -13. 79 8. 100 173 3. 02 32. 0 0. 67 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 26. 02 30. -14. 71 8. 100 173 3. 02 37. 50 0. 61 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 26. 10 30. -14. 71 8. 100 173 3. 02 37. 50 0. 61 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 26. 10 36. -15. 73 8. 100 173 3. 02 47. 50 0. 65 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 22. 83 38. -15. 73 8. 100 173 3. 02 47. 50 0. 65 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 20. 73 40. -15. 73 <t< td=""><td></td><td></td><td>173</td><td></td><td>25.00</td><td>0.44</td><td>ļ<u>.</u></td><td>45</td><td>0.61</td><td>-23</td><td>-27</td><td>-0.41</td><td>26.87</td><td>25.98</td></t<>			173		25.00	0.44	ļ <u>.</u>	45	0.61	-23	-27	-0.41	26.87	25.98
-13.79 8.100 173 3.02 30.00 0.57 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 25.10 32.87 32.87 -14.08 8.100 173 3.02 32.50 0.67 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 22.83 34 -14.71 8.100 173 3.02 35.00 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 22.83 34 -15.23 8.100 173 3.02 45.00 0.70 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 22.83 34 -15.23 8.100 173 3.02 45.00 0.70 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.29 39 -16.43 8.100 173 3.02 45.00 0.70 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 44 -16.43 8.100 173 <td></td> <td></td> <td>173</td> <td></td> <td>27.50</td> <td>0.48</td> <td>į</td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td>26.02</td> <td>28.13</td>			173		27.50	0.48	į	45	0.61	-23	-27	-0.41	26.02	28.13
-14, 08 8, 100 173 3, 02 32, 50 0, 61 45 0, 61 -22 -27 -0, 41 22, 87 32, 87 32, 87 -14, 37 8, 100 173 3, 02 37, 50 0, 61 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 22, 83 34 -15, 23 8, 100 173 3, 02 40, 00 0, 70 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 22, 83 36 -15, 23 8, 100 173 3, 02 42, 00 0, 74 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 20, 29 39 -16, 49 8, 100 173 3, 02 45, 00 0, 74 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 19, 08 40 -16, 49 8, 100 173 3, 02 45, 00 0, 78 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 17, 51 43 -18, 88 <t< td=""><td></td><td>8 100</td><td>173</td><td></td><td>30 00</td><td>0.52</td><td>34</td><td>45</td><td>0.61</td><td>-23</td><td>-27</td><td>-0.41</td><td>95.10</td><td>30 23</td></t<>		8 100	173		30 00	0.52	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	95.10	30 23
-14.71 8.100 173 3.02 3.50 0.61 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 22.83 34 -14.71 8.100 173 3.02 37.50 0.66 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 22.83 39 -15.73 8.100 173 3.02 47.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 39 -15.73 8.100 173 3.02 47.50 0.79 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40 -17.23 8.100 173 3.02 47.50 0.83 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40 -17.24 8.100 173 3.02 47.50 0.83 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.08 46 -19.68 8.100 173 3.02		8 100	173	3 09	39 50	0.57	3.4	15	0.61	-93	-62	-0 41	93.87	39.78
14. 31 8. 100 173 3. 02 47. 00 0.6 63 43 45 0.0 1 -2. 0 41 2. 0 41 2. 0 9. 0 -15. 73 8. 100 173 3. 02 40. 00 0. 70 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 20. 29 39. -15. 73 8. 100 173 3. 02 40. 00 0. 74 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 19. 08 40. -16. 49 8. 100 173 3. 02 45. 00 0. 74 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 19. 08 40. -16. 49 8. 100 173 3. 02 45. 00 0. 79 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 11. 75 44 -18. 18 8. 100 173 3. 02 45. 00 0. 83 34 45 0. 61 -23 -27 -0. 41 11. 78 48 -19. 68 </td <td></td> <td>000</td> <td>1 10</td> <td></td> <td>9 00</td> <td></td> <td>, c</td> <td>F 1</td> <td></td> <td>0 0</td> <td>1 0</td> <td>1 5</td> <td>00.00</td> <td>0.00</td>		000	1 10		9 00		, c	F 1		0 0	1 0	1 5	00.00	0.00
-14.71 8.100 173 3.02 47.50 0.65 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.29 35 36 -15.23 8.100 173 3.02 45.00 0.74 33 45 0.61 -23 -27 -0.41 20.29 39 -16.49 8.100 173 3.02 45.00 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40 -16.49 8.100 173 3.02 45.00 0.79 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 43 -17.25 8.100 173 3.02 45.00 0.79 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 44 -18.18 8.100 173 3.02 55.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.78 44 -19.68 8.100 173		o. 100	011		29.00					C7_	17_	-0.41	62.00	54. 11
-15. 23 8. 100 173 3. 02 40. 00 0. 70 33 45 6. 0. 61 -23 -27 -0. 41 20. 29 39. 13. 14. 14. 15. 15. 15. 15. 15. 15. 15. 15. 15. 15		8. 100	173		37.50		34	45	0.61	-23	-27	-0.41	21.73	36.71
-15.73 8.100 173 3.02 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40. -16.49 8.100 173 3.02 45.00 0.79 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 43. -18.18 8.100 173 3.02 56.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 43. -18.18 8.100 173 3.02 55.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 14.86 46. -19.68 8.100 173 3.02 55.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 50. -2.12 8.100 173 3.02 55.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 50. -2.33 8.100 173 3.02 <td></td> <td>8.100</td> <td>173</td> <td></td> <td>40.00</td> <td></td> <td>34</td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td>20.29</td> <td>39.06</td>		8.100	173		40.00		34	45	0.61	-23	-27	-0.41	20.29	39.06
-16.49 8.100 173 3.02 45.00 0.79 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 43. -17.25 8.100 173 3.02 50.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 16.21 44 -19.68 8.100 173 3.02 55.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 14.86 46 -19.68 8.100 173 3.02 55.50 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.8 48 -9.37 8.100 173 3.02 55.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 13.13 48 -9.33 8.100 173 3.02 55.00 1.06 33 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.73 50		8, 100	173		42.50	0.74	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	19.08	40.89
-17, 25 8, 100 173 3, 02 47, 50 0, 83 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 16, 21 44. -19, 68 8, 100 173 3, 02 55, 00 0, 87 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 14, 86 46 -21, 68 8, 100 173 3, 02 55, 00 0, 92 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 11, 17 50 -23, 35 8, 100 173 3, 02 55, 00 0, 92 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 11, 71 50 -23, 35 8, 100 173 3, 02 55, 00 0, 98 34 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 11, 71 50 -3, 35 8, 100 173 3, 02 57, 50 1, 00 44 45 0, 61 -23 -27 -0, 41 11, 71 50 57 -0, 41 10, 95		8 100	173		45 00	0 79	34	45	0.61	-93	-97	-0 41	17.51	43 11
18.18 8.100 173 3.02 50.00 0.987 34 45 0.61 -27 -0.41 14.86 46 -19.68 8.100 173 3.02 55.00 0.92 34 45 0.61 -27 -0.41 114.86 46 -21.26 8.100 173 3.02 55.00 0.96 34 45 0.61 -27 -0.41 11.71 50 -21.26 8.100 173 3.02 55.00 0.96 34 45 0.61 -27 -0.41 11.71 50 -93.35 8.100 173 3.02 57.50 1.00 34 45 0.61 -27 -0.41 11.71 50		0 100	179		47 50		0.0	45	0.61	0.0		-0.41	16 91	44 09
-18.18 8.100 173 3.02 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 13.1321.26 8.100 173 3.02 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 11.7123 3.5 8.100 173 3.02 55.00 3.4 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.710.33 3.5 8.100 173 3.02 55.50 0.03 3.5 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.710.34 45 0.61 -2.3 -27 -0.41 11.71			2 7				2 0	ę i		3 0	1 0		10.01	20.44
-19.68 8.100 173 3.02 52.50 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 13.13			1/3		20.00	ž.	34	45		-23	17-	-0.41	14.80	46.51
-21.26 8.100 173 3.02 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 1.71 -93.35 8.100 173 3.02 57.50 1.00 3.4 45 0.61 -9.3 -9.7 -0.41 10.95		8. 100	173		52.50	0.92	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	13. 13	48.55
-23 35 8 100 173 3 02 57 50 1 00 34 45 0 61 -23 -270 41 10 25			173		55.00	96.0	34	45		-23	-27	-0.41	11.71	50.13
		8 100	173	3 02	57 50	1 00	34	45		-23	-27	-0 41	10 95	51.68

⁽注) 1. 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。2. 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、南側(終点に向かって右側)の日陰長さむとした。3. 高さHは、予測高さから構造物の上端までの高さである。

西側断面

00:0

00.0

等時間線日陰長さ(m)

表5.7.5(2) 時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細(

Ε

2.9

構造物の上端高さ(東側)=

Ε

4.0

構造物の上端高さ(西側)=

(m)	Correction Cor	時刻 8:00 10 10 30 30 40 40 60 60 60 60 60 60 60 60 60 60 60 60 60		T KU III	CO MINE O	X			<u></u>	X H		-	## \f\		701) C. E.	=/A-tX III /	144
Column C	Column C	8:00 10 3:00 9:00 9:00	(E)	(E)	(選)	(フジアン)	(英)	(フジアン)	(K)	(次)	(ラジアン)	(選)	(3)	(フジアン)	太陽局度7/6	万位用	护
1	19	20 20 30 30 60 60 60 60 60 60 60 60 60 60 60 60 60		C	114	_		-1 05	34	45	0.81	-23	-27	-0 41	8E 8	(MZ) - 53 55	
	2.	30 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20 20		o c	777	- -		8.5	5 8	7 4	0.0	3 66	17.	+ 0	10.30	'	
1	10 10 10 10 10 10 10 10	30 30 50 9:00	ŧ	o c	777			90. 0-	5 2	3 4	0.0	3 5	-27	. c	11 71		<u>:</u>
Column C	10 10 10 10 10 10 11 11	9:00	:	000.0				26.0- -0.90	5 2	45. 5	0.0	3.5	-27	-0.0-	13 13	Ĭ	:
Column C	1	00:6	-			,		78.0-	5. 2	4	0.0	3 5	-27	- 0	14.86	!	<u>!</u>
Column C	1	9:00	1		† 77 7		47.50	0.0-	5.8	3 4	0.0	55.	72.	t £	16.21	' ! '	<u>:</u>
1	2	9.00		9 0	177		45.00	-0.50	5 8	4 4	0.61	23	72-	10.0	17.51		
1	10 10 10 10 10 10 10 10				1 77		9.5	0.10	5 8	2 4	0.0	22	17.	1.0			
1	1	2 8		0.000	1 1	- '	-42.30	0.7	\$ 3	ţ	0.0	3 8	77.	-0.4		1	
1	Column C	₹ 5		0.000	114	- : ·	-40.00	0.70	\$ 3	£ ;	0.61	5, 5	/7-	-0.41		1	
1	10 10 10 10 10 10 10 10	ಜ		0.000		1	-37.50	-0.65	34	42	0.61	-23	-27	-0.41		'	
10 10 10 10 10 10 11 11	50 0 0 0 0 0 0 0 0 0 114 1 50 25 55 0 -4 5 25 27 0 -4 4 25 19 25	4		0.000		_	-35.00	-0.61	8	45	0.61	-23	-27	-0.41			
1.0. 0.00 0.00 0.00 114 1.99 3.90 0.04 3 9.4 40 0.06 22 27 0.04 1 20 22 22 22 0.04 1 20 20 20 22 22 22 22 22 22 22 22 22 22	1.0 0.00 0.00 114 1.99 20.00 0.64 20.00	92		000.0	114	ļ	-32.50	-0.57	35	45	0.61	-23	-27	-0.41		ľ	
10 0.00 0.00 114 1.59 2.50 0.44 94 94 95 95 12 27 0.44 95 95 95 95 95 95 95	10 0.00 0.00 114 119 129 275 0.44 94 94 64 0.64 0.64 95 0.64 0.64 95 0.64 0.65 0.64 0.	10:00		000.0	114	_	-30.00	-0.52	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			
Column C	20 0.00 0.00 114 118 25.00 0.04 39 46 0.05 22 27 0.04 21 22 23 24 24 24 24 24 24	10		000.0	114	1.	-27.50		34	45	0.61	-23	-27	-0.41	26.02		<u> </u>
20 20 20 20 20 20 20 20	2. 0. 0.00 0.00 0.00 114 1.19 2.00 0.0 0.0 1 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	20		000.0	114		-25.00		85	45	0.61	-23	-27	-0.41	26.87	! '	
10 10 10 10 10 10 10 10	10 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	í		000	114	1	-22 50		5 2	4	9 0	-23	-27	-0.41	27 85	!	<u>:</u>
10 10 10 10 10 11 11 11	10	₹ ₹		8 6	† **		3.5		5.8	} +	5 6	3 6	77.0	5 6	00.12		<u>:</u>
10	19	₹ 6		0.000	1 .	-	-20.00		\$ 3	ţ	0.0	3 8	77.	-0.4	00.02		:
10 10 10 10 10 10 10 10	110 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	2		0.000	114	. L	-17.50		55 45	42	0.61	-73	-57	-0.41	59.19		
20 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	10 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.2.50 0.02 3 4.56 0.64 23 27 0.44 30.86 1.0.42 30.86 30.	11:00		0.000	114	-	-15.00	O	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	29.89		
20 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	2.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 7.79 0.01 2.9 4.5 0.0 61 22 27 0.4 1 91 9.7 2.9 1 9.7 2.9 4.5 0.0 61 9.7 2.9 2.7 0.4 1 91 9.7 2.9 4.5 0.0 61 9.7 2.9 2.7 0.4 1 91 9.7 2.9 2.4 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0.0 0	2		0.000	114	-	-12.50	٠ P	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	30.36		
	20 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	20		000.0	114	-	-10.00	Ϋ́	34	45	0.61	-23	-27	-0.41		ì	
2.00	4.0	30		000.0	114	+	-7.50	Ϋ́	8	45	0.61	-23	-27	-0.41		·	
2.00	19 19 19 19 19 19 19 19	40		000	114	+	-5.00	Ç	<u>8</u>	45	0.61	-23	-27	-0.41	:	! '	<u>:</u>
2.00	2.00			000	114	+	-2.50	9	5 2	4	9 0	-23	-27	-0.41			<u>:</u>
10 0.00 0.00 0.00 0.00 0.14 1.99 1.2.50 0.04 3.4 44 0.05 0.05 0.04 3.1 53 0.2 4	10 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 5.00 0.01 34 45 0.01 23 27 0.41 31.55 7.99 0.00 1.00 0.00 0.00 0.00 0.00 1.14 1.99 1.50 0.01 0.01 34 45 0.01 23 2.7 0.41 31.55 7.99 0.01 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0	12.00		000	114		00.9	5	37	45	0.0	-23	-27	-0.41			
20 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 5.00 0.01 34 45 0.61 23 27 0.41 31.37 5.54 0.40 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.50 0.01 34 45 0.61 23 27 0.41 31.15 7.89 1.50 0.01 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.50 0.02 34 45 0.61 23 27 0.41 30.36 13.42 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.50 0.02 34 45 0.61 23 27 0.41 30.36 13.42 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.50 0.03 0.03 0.01 23 27 0.41 20.88 1.50 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 2.50 0.03 0.03 0.01 23 27 0.41 20.88 1.50 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 2.50 0.03 0.03 0.01 23 27 0.41 20.88 1.50 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 2.50 0.03 0.03 0.01 23 27 0.41 20.88 1.50 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 2.50 0.03 0.03 0.01 23 27 0.41 20.88 1.50 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00	20 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0	2.5		000.0	1 7	-	9.0	o o	5 8	7	0.0	27	17	+.0	21.37		
20 0.00 0.00 1.00 1.00 1.14 1.99 7.50 0.01 3.4 45 0.01 2.2 27 0.4 1 31.3 7.59 0.0 1 0.00 0.00 0.00 1.14 1.99 7.50 0.01 2.3 4.45 0.01 2.3 27 0.4 1 31.3 7.59 0.0 1 0.00 0.00 1.14 1.99 1.5 0.0 1.2 3 4.45 0.01 2.3 27 0.4 1 30.38 13.4	20 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.50 0.01 3.4 45 0.61 22 27 0.41 31.15 7.99 1.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 12.50 0.21 3.4 45 0.61 22 27 0.41 31.15 7.99 10.40 0.00 0.00 0.00 114 1.99 12.50 0.21 3.4 45 0.61 22 27 0.41 31.15 7.99 114.70 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 12.50 0.29 34 45 0.61 22 27 0.41 30.16 12.20 39 115.79 1.00 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 17.50 0.29 34 45 0.61 22 27 0.41 30.16 12.20 39 115.79 1.00 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 17.50 0.29 34 45 0.61 22 27 0.41 30.16 12.20 39 115.79 1.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.0	2 :		0.000	114		2.50	o (₹. ;	£ ;	0.61	Ş- :	-5/	-0.41	31.53		<u>:</u>
90 0.00 0.00 144 1.99 1.750 0.13 34 45 0.61 23 27 0.41 31.15 7.99 1.042 0.00 0.00 114 1.99 1.00 0.12 34 45 0.61 23 27 0.41 30.36 113.42 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.20 0.02 34 45 0.61 23 27 0.41 30.36 113.42 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.50 0.38 34 45 0.61 23 27 0.41 30.36 113.42 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.50 0.38 34 45 0.61 23 27 0.41 29.19 18.79 18.79 0.00 0.00 0.00 114 1.99 1.50 0.39 45 0.61 23 27 0.41 29.19 18.79 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 22.50 0.44 39 45 0.61 23 27 0.41 29.19 18.79 0.00 0.00 0.00 0.00 0.11 0.11 114 1.99 22.50 0.04 39 45 0.61 23 27 0.41 29.19 18.79 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0	90 0.00 0.00 114 1.99 1.7.50 0.13 34 45 0.61 23 27 0.41 31.5 7.99 10.42 0.00 0.00 114 1.99 10.00 0.22 3 45 0.61 23 27 0.41 30.36 10.42 0.04 0.00 0.00 0.00 114 1.99 17.50 0.25 3 45 0.61 23 27 0.41 30.39 18.70 0.20 0.00 0.00 114 1.99 17.50 0.28 3 46 0.61 23 27 0.41 29.19 18.70 0.20 0.00 0.00 0.00 114 1.99 25.00 0.28 3 46 0.61 23 27 0.41 29.19 18.70 0.20 0.00 0.00 0.00 0.00 114 1.99 25.00 0.48 3.0 46 0.61 23 27 0.41 29.19 18.70 0.20 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0.00 0	×		000.0	114	1	2.00	o.	\$	42	0.61	-23	-27	-0.41	31.37		
10	10 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	æ		000.0	114	_	7.50	o.	8	42	0.61	-53	-27	-0.41	31.15		
50 0.00 0.000 114 1.99 12.50 0.23 45 0.61 223 27 0.41 30.36 13.42 3.00 0.00 0.000 114 1.500 0.31 34 45 0.61 23 27 0.41 39.96 18.70 2.00 0.00 0.000 114 1.99 17.50 0.38 34 46 0.61 23 27 0.41 29.89 18.70 2.0 0.00 0.000 114 1.99 25.50 0.48 34 46 0.61 23 27 0.41 28.89 23.33 40 0.00 1.00 1.00 1.41 1.99 25.50 0.48 34 46 0.61 23 27 0.41 28.13 28.13 40 0.00 1.100 1.14 1.99 27.50 0.48 34 46 0.61 23 27 0.41 28.13 28.13	8 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 114 1 9 0 15 0 0 0 2 3 4 45 0 6 1 -22 27 7 -0.41 20.36 13.42 1 0 0 0 0 0 0 0 0 114 1 9 0 15 0 0 0 3 3 45 0 6 1 -23 27 0 0 1 20 19 18.70 1 0 0 0 0 0 0 0 114 1 9 0 15 0 0 0 3 3 45 0 0 1 2 2 27 0 0 4 20 19 18.70 1 0 0 0 0 0 0 1 1 0 0 1 1 1 1 1 1 1 1	4		0.000	114	,	10.00	o.	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	30.85		
1.0 0.00 0.00 0.14 1.99 1.5 0 0.31 34 45 0.61 23 27 0.41 29 89 15.79 15.79 1.00 1.14 1.99 1.00 0.35 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 16.79 1.99 1.00 1.14 1.99 27.50 0.35 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 18.79 1.99 1.00 1.14 1.99 27.50 0.44 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 18.79 1.99 1.00 1.14 1.99 27.50 0.44 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 18.79 1.99 1.00 1.14 1.99 30.00 0.05 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 18.79 1.99 1.00 1.14 1.99 30.00 0.05 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 18.79 1.99 1.00 1.14 1.99 30.00 0.05 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 30.70 1.14 1.99 30.00 0.05 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 39.70 1.00 1.14 1.99 37.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 39.70 1.00 1.14 1.99 47.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 28.89 39.70 1.00 1.14 1.99 47.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 1.99 39.06 1.14 1.99 47.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 1.99 47.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 1.99 47.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 1.99 47.50 0.60 0.	19 19 19 19 19 19 19 19	2C		0.000	114	1	12.50	0.	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	30.36		
10 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	10 0.00 0.000 114 199 17.50 0.33 4.6 0.6 0.6 -23 -27 -0.4 1 29.19 18.70	13:00		000.0	114		15.00	0	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	59.89		
20 0.00 0.00 1.44 1.99 20.00 0.66 23 27 0.41 28.66 20.99 30 0.00 0.00 1.100 1.14 1.99 22.50 0.94 34 45 0.61 23 27 0.41 26.86 20.93 4.0 0.00 -1.100 1.14 1.99 27.50 0.44 34 45 0.61 23 27 0.41 26.87 25.93 4.0 0.0 -1.100 1.14 1.99 32.50 0.44 45 0.61 23 27 0.41 26.92 28.73 2.0 0.0 -1.100 1.14 1.99 32.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 26.70 28.78 2.0 0.0 -1.100 1.14 1.99 37.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 27.81 37.71 2.0 <th< td=""><td>20 0.00 0.000 114 1.99 22,00 0.46 0.61 22 27 0.41 28,56 20,59 20 0.00 0.00 1.100 114 1.99 27,50 0.48 34 46 0.61 23 27 0.41 28,52 28,23 50 0.00 1.100 114 1.99 27,50 0.48 34 45 0.61 23 27 0.41 26,02 28,13 1.00 0.00 1.100 114 1.99 27,50 0.48 34 45 0.61 23 27 0.41 26,02 28,13 1.00 0.00 1.100 114 1.99 32,20 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 28,13 27 2.0 0.00 1.100 1.14 1.99 37,50 0.66 34 46 0.61 23 27 0.41 28,13 27</td><td>10</td><td></td><td>000.0</td><td>114</td><td></td><td>17.50</td><td>0</td><td>34</td><td>45</td><td>0.61</td><td>-23</td><td>-27</td><td>-0.41</td><td>29.19</td><td></td><td></td></th<>	20 0.00 0.000 114 1.99 22,00 0.46 0.61 22 27 0.41 28,56 20,59 20 0.00 0.00 1.100 114 1.99 27,50 0.48 34 46 0.61 23 27 0.41 28,52 28,23 50 0.00 1.100 114 1.99 27,50 0.48 34 45 0.61 23 27 0.41 26,02 28,13 1.00 0.00 1.100 114 1.99 27,50 0.48 34 45 0.61 23 27 0.41 26,02 28,13 1.00 0.00 1.100 114 1.99 32,20 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 28,13 27 2.0 0.00 1.100 1.14 1.99 37,50 0.66 34 46 0.61 23 27 0.41 28,13 27	10		000.0	114		17.50	0	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	29.19		
30 0.00 0.00 114 1.99 22.50 0.44 34 45 0.61 22 27 0.64 27 66 25.70 0.44 34 45 0.61 22 27 0.41 26.87 25.98 50 0.00 -1.100 114 1.99 22.50 0.62 34 45 0.61 -22 -27 0.41 26.87 25.88 25.81 10 0.00 -1.100 114 1.99 22.50 0.67 34 45 0.61 -22 -27 0.41 26.02 28.13 10 0.00 -1.100 114 1.99 32.50 0.61 34 45 0.61 -27 0.41 26.02 28.13 20 0.00 -1.100 114 1.99 32.50 0.61 34 45 0.61 22 27 0.41 26.87 27 50 0.00 -1.100 114 1.99 </td <td>30 0.00 0.000 114 1.99 22.50 0.44 34 45 0.61 23 27 0.41 27.56 25.58 40 0.00 -1.100 114 1.99 25.00 0.44 34 45 0.61 23 27 0.41 26.02 25.38 10 0.0 -1.100 114 1.99 32.70 0.44 45 0.61 23 27 0.41 26.02 28.33 10 0.0 -1.100 114 1.99 32.70 0.61 23 27 0.41 26.02 28.13 10 0.0 0.0 0.61 23 27 0.41 26.00 28.13 10 0.0 0.0 0.61 23 27 0.41 26.00 38.77 10 0.0 0.0 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 26.00 39.77 10 0.0 <t< td=""><td>20</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>20.00</td><td>C</td><td>8</td><td>45</td><td>0.61</td><td>-23</td><td>-27</td><td>-0.41</td><td></td><td></td><td></td></t<></td>	30 0.00 0.000 114 1.99 22.50 0.44 34 45 0.61 23 27 0.41 27.56 25.58 40 0.00 -1.100 114 1.99 25.00 0.44 34 45 0.61 23 27 0.41 26.02 25.38 10 0.0 -1.100 114 1.99 32.70 0.44 45 0.61 23 27 0.41 26.02 28.33 10 0.0 -1.100 114 1.99 32.70 0.61 23 27 0.41 26.02 28.13 10 0.0 0.0 0.61 23 27 0.41 26.00 28.13 10 0.0 0.0 0.61 23 27 0.41 26.00 38.77 10 0.0 0.0 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 26.00 39.77 10 0.0 <t< td=""><td>20</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td>20.00</td><td>C</td><td>8</td><td>45</td><td>0.61</td><td>-23</td><td>-27</td><td>-0.41</td><td></td><td></td><td></td></t<>	20					20.00	C	8	45	0.61	-23	-27	-0.41			
40 0.00 -1.100 114 1.99 25.00 0.44 34 45 0.61 23 -27 0.41 26.50 28.13 50 0.00 -1.100 114 1.99 27.50 0.48 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.13 10 0.00 -1.100 114 1.99 32.60 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.13 20 0.00 -1.100 114 1.99 32.60 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.13 20 0.00 -1.100 114 1.99 37.50 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 26.13 37.77 30 0.00 -1.100 114 1.99 45.00 0.70 34 45 0.61 23 27 0.41 125.10	40 0.00 -1.100 114 1.99 25.00 0.44 34 45 0.61 23 -27 0.41 26.50 28.13 50 0.00 -1.100 114 1.99 27.50 0.48 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.13 10 0.00 -1.100 114 1.99 32.60 0.61 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.13 10 0.00 -1.100 114 1.99 32.60 0.61 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.13 20 0.00 -1.100 114 1.99 37.50 0.61 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 26.04 37.73 30 0.00 -1.100 114 1.99 45.00 0.70 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 26.03	8			ĺ		22.50	c	25	45	0.61	-23	-27	-0 41			<u>:</u>
50 0.00 -1.100 114 1.99 27.50 0.48 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.13 4:00 0.00 -1.100 114 1.99 30.00 0.62 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 25.10 30.23 10 0.00 -1.100 114 1.99 32.50 0.57 34 45 0.61 -22 -27 -0.41 25.10 30.23 20 0.00 -1.100 114 1.99 32.50 0.65 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 25.17 30 0.00 -1.100 114 1.99 42.50 0.74 34 46 0.61 23 27 0.41 27.73 37.71 40 0.00 -1.100 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 17.51 40.30	50 0.00 -1 100 114 1.99 27.50 0.48 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 26.02 28.13 4:00 0.00 -1.100 114 1.99 30.00 0.62 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 25.10 30.23 10 0.00 -1.100 114 1.99 32.50 0.65 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 25.10 32.78 20 0.00 -1.100 114 1.99 32.50 0.65 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 25.17 30 0.00 -1.100 114 1.99 42.50 0.74 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 20.73 37.71 50 0.00 -1.100 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 40.83 <td>9</td> <td></td> <td>•</td> <td></td> <td></td> <td>25.00</td> <td>Ċ</td> <td>5 5</td> <td>, A</td> <td>9 0</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.4</td> <td></td> <td></td> <td><u>:</u></td>	9		•			25.00	Ċ	5 5	, A	9 0	-23	-27	-0.4			<u>:</u>
1:00 0.00 1.100 114 1.99 32.00 0.52 34 45 0.61 22 27 0.41 25.10 30.23 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	1:00 0.00 1.100 114 1.99 32.00 0.52 34 45 0.61 22 -27 0.41 25.10 30.70	f			7	-	27.50	5 0	5 8	2 4	0.0	3 6	72		•		<u>:</u>
4、00 0.00 11 00 114 1.99 32.50 0.57 34 45 0.61 23 27 0.41 23.10 30.23 20 0.00 1.100 114 1.99 32.50 0.67 34 45 0.61 23 27 0.41 23.10 33.78 30 0.00 1.100 114 1.99 32.50 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 23.17 34.77 40 0.00 1.100 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 20.23 34.77 50 0.00 1.100 114 1.99 42.50 0.73 34 45 0.61 23 27 0.41 19.08 30.61 50 0.00 1.100 114 1.99 47.50 0.83 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.83 <td>4.00 0.00 1.1 kg 1.99 32.50 0.57 34 45 0.61 23 27 0.41 23.10 30.73 20 0.00 1.1 kg 1.14 1.99 32.50 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 23.10 33.78 30 0.00 1.1 kg 1.10 1.14 1.99 32.50 0.61 23 27 0.41 22.83 34.77 30 0.00 1.1 kg 1.14 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 20.23 34.77 40 0.00 0.00 1.1 kg 1.99 45.00 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 19.08 39.74 50 0.00 1.1 kg 1.99 47.50 0.83 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.83 50 0.00 <</td> <td>3.15</td> <td></td> <td>1,100</td> <td>1 7</td> <td></td> <td>00.00</td> <td>5 0</td> <td>5 8</td> <td>3 4</td> <td>0.0</td> <td>57</td> <td>17-</td> <td>1.0-</td> <td></td> <td></td> <td>1</td>	4.00 0.00 1.1 kg 1.99 32.50 0.57 34 45 0.61 23 27 0.41 23.10 30.73 20 0.00 1.1 kg 1.14 1.99 32.50 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 23.10 33.78 30 0.00 1.1 kg 1.10 1.14 1.99 32.50 0.61 23 27 0.41 22.83 34.77 30 0.00 1.1 kg 1.14 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 20.23 34.77 40 0.00 0.00 1.1 kg 1.99 45.00 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 19.08 39.74 50 0.00 1.1 kg 1.99 47.50 0.83 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.83 50 0.00 <	3.15		1,100	1 7		00.00	5 0	5 8	3 4	0.0	57	17-	1.0-			1
1	10 0.00 1.100 1.14 1.99 35.00 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 22.83 34.77 34.45 0.00 1.100 1.14 1.99 35.00 0.61 34 45 0.61 23 27 0.41 22.83 34.77 35.00 0.00 1.100 1.14 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 17.51 39.06 40.89 45.00 0.00 1.100 1.14 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 17.51 44.83 45 0.00 1.100 1.100 1.14 1.99 50.00 0.00 1.100 1.14 1.99 50.00 0.00 1.100 1.14 1.99 50.00 0.00 1.100 1.100 1.14 1.99 50.00 0.83 44 5 0.61 23 27 0.41 11.71 50.13 48.55 1.100	3 5		-1.100	1 7		00.00	o o	\$ 3	3 5	0.0	67-	17-	1.0-			
20 0.00 1.100 114 1.99 3.500 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 21.73 36.71 40.89	20 0.00 1.100 114 1.99 3.500 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 21.73 36.71 40.89 3.00 0.00 1.100 114 1.99 3.500 0.79 34 45 0.61 23 27 0.41 21.73 36.71 40.89 3.00 0.00 1.100 114 1.99 42.50 0.78 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.89 3.00 0.00 1.100 114 1.99 6.00 0.87 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.89 46.10 0.00 1.100 114 1.99 6.00 0.87 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.89 46.10 0.00 1.100 114 1.99 6.00 0.87 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.89 46.10 0.00 1.100 114 1.99 6.00 0.87 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.89 46.10 0.00 1.100 114 1.99 6.00 0.87 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 44.89 46.51 23 27 0.41 16.21 44.89 46.10 0.00 1.100 114 1.99 6.00 1.00 0.87 34 45 0.61 23 27 0.41 16.21 60.13 18.89 18.89 18.80 18	_ 6		- 100	1	-;	32.30	o o	\$ 3	ţ	0.0	Ç7.	77.	1.0.	70.02	-	1
30 0.00 1.100 114 1.99 47.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 27.73 36.71 3	30 0.00 1.100 1.14 1.99 47.50 0.15 34 45 0.16 23 27 0.41 27.73 36.71 3	₹ 5		-1.100	114		35.00	o o	\$ 3	£ ;	0.61	5, 5	/7-	-0.41	22.83		
40 0.00 -1.100 114 1.99 40.00 0.70 34 45 0.61 -23 -27 0.41 120.29 33.06 1 3.0	40 0.00 -1.100 114 1.99 40.00 0.70 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 39.06 50 0.00 -1.100 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 40.89 10 0.00 -1.100 114 1.99 47.50 0.83 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 43.81 20 0.00 -1.100 114 1.99 47.50 0.83 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 44.83 20 0.00 -1.100 114 1.99 50.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 14.83 46.51 44.83 30 0.00 -1.100 114 1.99 55.00 0.95 34 46 0.61 -23 -27 -0.41	ಹ		-1.100	114		37.50	Ö	\$	\$	0.61	-73	-27	-0.41	21.73	-	
50 0.00 -1.100 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40.09 5:00 0.00 -1.100 114 1.99 45.00 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 44.83 20 0.00 -1.100 114 1.99 45.00 0.83 34 45 0.61 -23 -27 0.41 16.21 44.83 20 0.00 -1.100 114 1.99 55.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 0.41 16.21 44.83 40 0.00 -1.100 114 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 0.41 13.13 46.51 55.00 0.90 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.71 50.13 55.00 0.00 -1.00	50 0.00 -1.100 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40.09 5:00 0.00 -1.100 114 1.99 45.00 0.78 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 44.83 20 0.00 -1.100 114 1.99 45.00 0.83 34 45 0.61 -23 -27 0.41 16.21 44.83 20 0.00 -1.100 114 1.99 55.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 0.41 16.21 44.83 40 0.00 -1.100 114 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 0.41 13.13 46.51 5:00 0.00 -1.00 1.14 1.99 65.00 1.00 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.71 <td>4</td> <td></td> <td>-1.100</td> <td>114</td> <td>_</td> <td>40.00</td> <td>0.70</td> <td>8</td> <td>42</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td>20.29</td> <td></td> <td>:</td>	4		-1.100	114	_	40.00	0.70	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	20.29		:
5:00 0.00 -1.100 114 1.99 45:00 0.79 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 43:11 10 0.00 -1.100 114 1.99 45:00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 16.21 44.83 30 0.00 -1.100 114 1.99 50.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 14.86 46.51 40 0.00 -1.100 114 1.99 55.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 0.41 16.56 16.51 17.51 46.55 17.52 17.52 17.52 -27 0.41 16.56 17.56	5:00 0.00 -1.100 114 1.99 45:00 0.79 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 43:11 10 0.00 -1.100 114 1.99 45:00 0.87 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 16.21 44.83 30 0.00 -1.100 114 1.99 50.00 0.87 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 14.86 46.51 30 0.00 -1.100 114 1.99 55.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 14.86 46.51 50 0.00 -1.100 114 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 50.13 55 0.00 -1.100 1.14 1.99 65.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.28 </td <td>)S</td> <td></td> <td>-1.100</td> <td>114</td> <td>1</td> <td>42.50</td> <td>0.74</td> <td>34</td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td>19.08</td> <td></td> <td></td>)S		-1.100	114	1	42.50	0.74	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	19.08		
10 0.00 -1.100 114 1.99 47.50 0.83 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 16.21 44.83 4.83 4.83 4.83 4.83 4.83 4.83 4.8	10 0.00 -1.100 114 199 47.50 0.83 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 16.21 44.83 4.83 20 0.00 -1.100 114 1.99 50.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 3.13 4.85 46.51 20.00 1.100 114 1.99 50.00 0.00 -1.100 114 1.99 60.00 1.00 1.00 1.100 114 1.99 60.00 1.00 1.00 1.00 1.100 114 1.99 60.00 1.00 1.00 1.00 1.100 114 1.99 60.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 1.0	15:00		-1.100	114	1.		0.79	34	45		-23	-27	-0.41	17.51		
20 0.00 1.100 1.14 1.99 50.00 0.87 34 45 0.6 1.23 .27 0.41 14.86 46.51 46.51 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	20 0.00 1.100 114 1.99 50.00 0.87 34 45 0.6 1.23 .27 0.41 14.86 46.51 46.51 3.8	10		-1.100	114	-		0.83	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	16.21		
30 0.00 1.100 1.14 1.99 52.50 0.92 34 45 0.61 23 2.7 0.41 13.13 48.55 6 4.5 5 6 1.00 1.00 1.10 1.10 1.10 1.10 1.10 1.	30 0.00 1.100 114 1.99 52.50 0.95 34 45 0.61 23 27 0.41 13.13 48.55 6 1.05 1.00 1.100 1.10 1.09 55.00 1.00 1.00 1.100 1.10 1.09 50.00 1.00 1.00 1.100 1.00 1.00 1.00 1.	20		-1.100	114	-		0.87	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	14.86		
40 0.00 1.100 1.14 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.71 50.13 50 0.00 -1.100 114 1.99 60.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.25 51.68 5:00 0.00 -1.100 114 1.99 60.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 8.38 53.55 1. 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。	40 0.00 1.100 1.1 ml 1.99 55.00 0.06 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.71 50.13 50 0.00 -1.100 11.4 1.99 57.50 1.00 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.25 51.68 5:00 -1.100 11.4 1.99 60.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.25 51.68 1. 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の子前8時から午後4時までとした。 50.00 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 8.38 53.55 2. 日陰長さは、予測高さにおけて精造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長を正とした。	30		-1.100	114	-		0.92	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	13.13		
50 0.00 -1.100 114 1.99 57.50 1.00 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.25 51.68 5:00 0.00 -1.100 114 1.99 60.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 8.38 53.55 1. 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。	50 0.00 -1.100 114 1.99 57.50 1.00 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.25 51.68 5:00 0.00 -1.100 11.4 1.99 60.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 8.38 53.55 1. 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。 2. 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長さ在正とした。	4		-1.100	114	-		96.0	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	11.71		
5:00 0.00 -1.100 114 1.99 60.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 8.38 53.55 1 -1 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前 8時から午後 4時までとした。	5:00 0.00 -1.100 114 1.99 60.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 8.38 53.55 1.5 1. 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前 8時から午後 4時までとした。 2. 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長さを正とした。	50		-1.100	114	-		1.00	8	45	0.61	-23	-27		10.25		<u> </u>
1. 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後	 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、 	16:00		-1.100	114	1.99		1.05	34	45		-23	-27	-0.41		53.55	
	2. 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、	<u> </u>	予測対象時間帯は、	三三三	る真太陽時	F前 8 時から	午後	きとした。									

00:0 00:0 00:0 00:0 00:0 00:0

00.0 00.0 00.0

.............

00.00

- 108 -

西側断面

等時間

24.13 20.90 18.41 15.99 14.45

0: 10 0: 20 0: 30 0: 40 0: 50 11.78 10.86 0.85 0.9.15

1:00 1:20 1:30 1:50 2:00

等時間線日陰長さ(m)

表5.7.5(3) 時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細

	U	対談の用屋	用度	時角	t		緯度			亦緯		備考(10進法表記)	法表記)
(m)	(m)	(度)	(ラジアン)	(度)	(ラジアン)	(度)	(分)	(ラジアン)	(度)	(分)	(ラジアン)	太陽高度 Z(度)	方位角 (度)
-29.84	4.500	114	1.99	-60.00	-1.05	34	45	0.61		-27	-0.41	8.38	-53.55
-24.13	4.500	114	1.99	-57.50	-1.00	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	10.25	-51.68
-20.90	4.500	114	1.99	-55.00	96.0-	8	45	0.61		-27	-0.41	11.71	-50.13
-18.41	4.500	114	1.99	-52.50	-0.92	8	45	0.61		-27	-0.41	13.13	-48.55
-15.99	4.500	114	1.99	-50.00	-0.87	8	45	0.61	_	-27	-0.41	14.86	-46.51
-14.45	4.500	114	1 99	-47.50	-0.83	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	16.21	-44 83
-13 15	4 500	114	1 90	-45 00	-0 70	34	45	0.61	-23	-27	-0 41	17.51	-43 11
		+ +	6.6	00.00	00	5 8	2 4	0.0		17.			- 6
1	4.500	1	88	-47.30	4.	\$.;	£ ;	0.0		/7-	1.	9.0	-40.08
	4.500	114	1.99	-40.00	-0.70	딿.	42	0.61		-27	-0.41	20.29	-39.06
	4.500	114	1.99	-37.50	-0.65	34	45	0.61		-27	-0.41	21.73	-36.71
40 -9.15	4.500	114	1.99	-35.00	-0.61	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	22.83	-34.77
:	4.500	114	1.99	-32.50	-0.57	8	45	0.61		-27	-0.41	23.87	-32.78
-7 80	4 500	114	1 99	-30 00	-0.52	34	45	0.61		-27	-0 41	25 10	-30 23
90.7			8. 6	22.60	20.0	5 8	2 4	20.0		70		20.00	200.50
97.1-	4.500		200	06.12-	54.0-	\$;	£ :	0.0	57-	17-	- T-	70.07	-28.13
-6.81	Ω	114	1.99	-25.00	-0.44	₹.	2	0.61	i	-71	-0.41	78.97	-25.98
-6.26	S	114	1.99	-22.50	-0.39	34	45	0.61		-27	-0.41	27.85	-23.23
-5.85		114	1.99	-20.00	-0.35	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	28.56	-20.99
-5.47	4.500	114	1.99	-17.50	-0.31	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	29, 19	-18.70
-5.01		114	1 00	-15 00	90 0-	34	45	0.61	-23	-27	-0 41	20 80	-15 79
-4.67		111	00 1	-12 50	-0 22	37	45	0.61		-27	-0.41	30.35	-13 42
90.1				8 6	1 1	5.8	2 4	500	3 8	1 6	5	8 6	5.5
-4.20		<u>+</u> ;	86.	0.01	- 0.	\$.;	9 ;	0.0	<u> </u>	17-	14.0.	00.00	-10.42
-3.95	4.500	114	1.99	-7.50	-0.13	\$	42	0.61	-23	-27	-0.41	31.15	-7.99
-3.64		114	1.99	-5.00	-0.09	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	31.37	-5.54
-3.27	4	114	1.99	-2.50	-0.04	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	31.53	-2.47
-2.98		114	_	0.00	00.00	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	31.57	00.00
-2 70	4	114		2 50	0 04	34	45	0.61		-27	-0 41	31.53	2 47
2	ř	† * *	Ì	3 6	5 8	5.8	? \$	9 9	3 8	7 6	. ÷	5 6	1 0
45.5-	4			. i	8 5	\$;	£ ;	0.0	i	17-	1.0-	, c c	0.0 40.0
-2.06	4	114	_	7.50	0.13	8	42	0.61		-27	-0.41	31.15	7.99
-1.77	4	114	_	10.00	0.17	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	30.85	10.42
-1.41	4	114	1.99	12.50	0.22	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	30.36	13.42
-1.12	4	114		15.00	0.26	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	29.89	15.79
-0.75	4 500	114	1 00	17.50	0.31	34	45	0.61		-27	-0 41	20 10	18 70
2 3	8	;	3	5.6	5 6	5.3	? ;	5 6	3 8	1 5		2 6	2 6
-0.44	4.500	114	J. 99	20.00	0. ک ې	χ, 45	2	0.61	<u> </u>	/7-	-0.41	78.56	20.99
-0.12	4.500	114	1.99	22.50	0.39	34	45	0.61		-27	-0.41	27.85	23.23
0.25	2 700	111	1 00	25.00	0	7	45	6	-23	-27	0.7	26.87	25 98
3.0	2 6		8 8	21.5	5 0	5.3	2 5	5 6	3 8	1 6		5 6	5 6
0.54	3.700	114	66. I	77.50	0.48	ş,	40	U.61		17-	-0.41	70.07	28.13
0.85	3.700	114	1.99	30.00	0.52	34	45	0.61	Ì	-27	-0.41	25.10	30.23
1.27	3.700	114	1.99	32.50	0.57	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	23.87	32.78
1.64	3,700	114	1 99	35.00	0.61	8	45	0.61		-27	-0.41	22,83	34.77
c	200			27 50		ć	45	5 6	2	1 0		7 6	77
4.04	3.700	41.1	88	37.30	0.65	\$	64	0.6	-73	/7-	-0.4	21.73	30.7
2.60	3.700	114	1.99	40.00	0.70	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	20.29	39.06
3.10	3.700	114	1.99	42.50	0.74	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	19.08	40.89
3.83	3.700	114	1.99	45.00	0.79	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	17.51	43.11
1 52		111	1 00	47.50	0 83	27	15	0.81	ľ	-27	-0.41	16.21	14 83
1 6	5.0	;	3	5 6	3 8	5.3	? ;	5 6	3 8	1 5		1 6	3 2
5.33	7.0		200	90.00	٥.۵/	\$;	£ :	0.0	57-	17-		9. 5	60.0
6.58	- 1	114	1.99	52.50	0.92	뙀	42	0.61	-23	-27	-0.41	13.13	48.55
7.86	3.7	114	1.99	55.00	0.96	怒.	42	0.61	-23	-27	-0.41	11.71	50.13
05.6	7 6	114	1 00	57.50	00	5	45	0 61	-23	27	-0 41	10 25	51.68
		-	20	20.5	8	5	2		2	17-		24.01	,,,,,

0 0 75

5: 10 5: 30 5: 40 5: 50 00:0

6:00 6:10 6:30 6:30 6:40 6:50 7:00

00:0

 4:00
 2.98

 4:10
 2.70

 4:20
 2.34

 4:30
 2.06

 4:40
 1.77

 4:50
 1.41

 5:00
 1.12

4 .67 4 .26 3 .95 3 .64

.............

7.28 6.28 6.26 5.85 5.47

予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長さを正とした。 高さHは、予測高さから構造物の上端までの高さである。 ÷ 6. ε.

西側断面

00:0

等時間線日陰長さ(m)

時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細(表5.7.5(4)

Ε

2.2

構造物の上端高さ(東側)=

Ε

2.9

構造物の上端高さ(西側)=

				1	+		200						
日際長し	せる	は際の用は	用版	H-14			以以		1	小二		1番与(10)连/女积。 - 電子上	/호작라)
(m)	(m)	(度)	(ブグアン)	(度)	(ラジアン)	()	(名)	(ラジアン)	()	(名)	(フジアン)	太陽高度 2(度)	万位角 (度)
00.00			1.99	-60.00			45	0.61	-23	-27	-0.41		-53.55
0.00			1.99	-57.50			45	0.61	-23	-27	-0.41		-51.68
0.0	į		1.99	-55.00			45	0.61	-23	-27	-0.41		-50.13
0.00	-1.100	114	1.99	-52.50	-0.92	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	13.13	-48.55
0.00	i		1.99	-50.00		į	45	0.61	-23	-27	-0.41		-46.51
0.00	-1.	114	1.99	-47.50			45	0.61	_	-27	-0.41		-44.83
0.00	-1.100	114	1.99	-45.00	-0.79		45	0.61	-23	-27	-0.41	17.51	-43.11
00.00		114	+	-42.50	-0-		45	0.61	-23	-27	-0.41	19.08	-40.89
00.0		114	1.	-40.00	· 0-		45	0.61	-23	-27	-0.41	20.29	-39.06
0.00		114	1.	-37.50	-0-		45	0.61	-23	-27	-0.41	21.73	-36.71
0.00		114	+	-35.00	0-		45	0.61	-23	-27	-0.41	22.83	-34.77
00.00	-1.100	114	1.99	-32.50			45	0.61	-23	-27	-0.41	23.87	-32.78
00.00		114	1.	-30.00	-0-		45	0.61	-23	-27	-0.41	25.10	-30.23
00.00	-1.100	114	1.99	-27.50	0-		45	0.61		-27	-0.41	26.02	-28.13
00.00	-	114	1.99	-25.00	9		45	0.61	-23	-27	-0.41	26.87	-25.98
00.00	-1.100	114	1.99	-22.50	Ŷ	į	45	0.61	-23	-27	-0.41	27.85	-23.23
0.00	-	114	1.99	-20.00		į	45	0.61	-23	-27	-0.41	28.56	-20.99
00 0	-1 100	114	1 99	-17.50	ç	ŀ	45	0.61	-23	-27	-0 41	29 19	-18 70
00.00	-	114	1.99	-15.00	9		45	0.61	-23	-27	-0.41	29.89	-15.79
00 0	-	114	1 99	-12.50			45	0 61		-27	-0 41	30.36	-13 42
0.00		114	1.99	-10.00			45	0.61	<u>:</u>	-27	-0.41	30.85	-10.42
00.00	-1.100	114	1 99	-7.50			45	0.61	-23	-27	-0.41	31.15	-2 99
00.0	:	114	1.99	-5.00	60.0-	34.	45	0.61	-23	-27	-0.41	31.37	-5.54
0.00	-1.100	114	1.99	-2.50			45	0.61	-23	-27	-0.41	31.53	-2.47
00.00	<u>-</u> ,	114	1.99	0.00			45	0.61	-23	-27	-0.41	31.57	0.00
00.00	-1.100	114	1.99	2.50			45	0.61	-23	-27	-0.41	31.53	2.47
0.00	<u>+</u>	114	1.99	5.00			45	0.61	-23	-27	-0.41	31.37	5.54
00.00	-1.100	114	1.99	7.50	0.13		45	0.61	-23	-27	-0.41	31.15	7.99
00.00	<u>+</u>	114	1.99	10.00			45	0.61	-23	-27	-0.41	30.85	10.42
00.00	-1.	114	1.99	12.50			45	0.61	-23	-27	-0.41	30.36	13.42
00.00	-1.100	114	1.99	15.00	0		45		-23	-27	-0.41	29.89	15.79
00.00	-1.100	114	1.99	17.50	0		45		-23	-27	-0.41	29.19	18.70
00.00		114	1.99	20.00	0		45		-23	-27	-0.41	28.56	20.99
0.00	-1.100	114	1.99	22.50	0.39		45	0.61	-23	-27	-0.41	27.85	23.23
00.00		114	1.99	25.00	0		45		-23	-27	-0.41	26.87	25.98
0.00		114	1.99	27.50	0		45		-23	-27	-0.41	26.02	28.13
00.00		114	1.99	30.00			45	0.61	-23	-27	-0.41	25.10	30.23
00.0	-1.	114	1.99	32.50	0.57		45	0.61	-23	-27	-0.41	23.87	32.78
0.00	-	114	1.99	35.00	0.61		45	0.61	-23	-27	-0.41	22.83	34.77
0.00		114	1.99	37.50	0.65		45	0.61	-23	-27	-0.41	21.73	36.71
0.00	-	114	1.99	40.00	0.70		45	0.61	-23	-27	-0.41	20.29	39.06
0.00	-1.	114	1.99	42.50	0.74		45	0.61		-27	-0.41	19.08	40.89
00.00	-1.	114	1.99				45	0.61	-23	-27	-0.41	17.51	43.11
00.00	-1	114	1.99		0.83		45	0.61	-23	-27	-0.41	16.21	44.83
0.00	÷	114	1.99				45	0.61	-23	-27	-0.41	14.86	46.51
00.00	÷	114	1.99		0.92		45	0.61	-23	-27	-0.41	13.13	48.55
00.0	-1.800	114	1.99	55.00	96 '0	34	45		-23	-27	-0.41	11.71	50.13
0.00	-1.	114	1.99		1.00		45	0 61	-23	- 27	-0.41	10 25	64 60
							2	5.0	1	17-		62.01	00.10

00:0 00:0 00:0

00:0 00:0 00:0

00.0 00.0 00.0

.............

00°0 00°0 00°0 00°0

(注)1. 2. 3.

西側断面

35.30 37.10 27.01 22.20 22.20 19.90 16.64 15.45

13.17

等時間線日降長さ(m)

時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細(表5.7.5(5)

Ε

10.9

構造物の上端高さ(東側)=

Ε

構造物の上端高さ(西側)= 11.6

	日際長し	でいます。	法線の角度	角度	時制) t		緯度			赤緯		備考(10進法表記)	[法表記]		
時刻	(m)	(m)	(夏)	(ラジアン)	(度)	(ベルジラン)	(夏)	(条)	(スダアン)	(夏)	(分)	(ラジアン)	太陽高度 Z(度)	方位角 (度)		等時間
8:00	-50.40	7.600	114	1.99	-60.00	-1.05	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	8.38	-53.55		0:00
10	-40.75	7.	114	1.99	-57.50	-1.00	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	10.25	-51.68		0:10
20	-35.30	7.	114	1.99	-55.00	96.0-	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	11.71	-50.13		0:20
30	-31.10	7.	114	1.99	-52.50	-0.92	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	13.13	-48.55		0:30
4 8	-27.01	7.600	114	1.99	-50.00	-0.87	怒 2	42	0.61	-23	-27	-0.41	14.86	-46.51	_=	0:40
20	-24.40	7.	114	1.99	-47.50	-0.83	£ .	45	0.61	-23	-27	-0.41	16.21	-44.83		0:50
	-22.20	7.600	114	1.99	-45.00	-0.79	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	17.51	-43.11		1:00
	-19.90	7.600	114	1.99	-42.50	-0.74	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	19.08	-40.89	_==	1:10
	-18.34	7.600	114	1.99	-40.00	-0.70	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	20.29	-39.06		1:20
	-16.64	7.600	114	1.99	-37.50	-0.65	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	21.73	-36.71		1:30
40	-15.45	7.600	114	1.99	-35.00	-0.61	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	22.83	-34.77		1:40
	-14.37	7.600	114	1.99	-32.50	-0.57	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	23.87	-32.78		1:50
10:00	-13.17	7.600	114	1.99	-30.00	-0.52	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	25.10	-30.23		2:00
10	-12.30		114	1.99	-27.50	-0.48	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	26.02	-28.13		2:10
20	-11.49		114	1.99	-25.00		8	45	0.61	-23	-27	-0.41	26.87	-25.98	•	2:20
30	-10.57	7.600	114	1.99	-22.50	-0.39	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	27.85	-23.23	<u> </u>	2:30
4	-9.88		114	1.99	-20.00	-0.35	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	28. 56	-20.99	<u>:</u>	2:40
20	-9.23		114	1.99	-17.50		32	45	0.61	-23	-27	-0.41	29.19	-18.70	•	2:50
11:00	-8.47		114	1.99	-15.00	-0.26	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	29.89	-15.79		3:00
10	-7.89	7	114	1 99	-12.50		34	45	0.61	-23	-27	-0.41		-13.42		3:10
2 2	-7.20	7.600	114	1 99	-10.00	-0.17	. ¥	45	0.61	-23	-27	-0.41		-10.42	:	3.20
3 8	5 9-	7 600	117	00 1	-7.50	- 0	5 2	A A	0.0	2 5	-27	-0.41	31 15	2 2 2	:	3.30
3 5	0.0	, ,	7 - 7				5 8	2 4	0.0	3 6	720	0.0		0.7	<u>:</u>	9 6
£ 5	-0	7 500	7 7	1 00	-3.00	0.0	\$ 2	3 4	0.0	-23	72-	- 0.4	31.57	-0.04	<u>:</u>	3.50
3.5	5.03			6.5	2.30	5 6	5 8	2 4	0.0	22	27	0.41	. 6	4.3		0.5
12.00	-5.04	, ,	7 7	. 99	0.00	0.00	5 6	5	0.01	C7-	17-	-0.41	0 5	0.00		4.40
2 8	-4.00	, [114		2.50	0.04	4 9	£ ;	0.0	-23	17-	-0.41	31.03	2.47	<u>.</u>	4:10
2 8	-3.95	, ,	114	1.99	2.00	0.09	¥ 5	ֆ <u>†</u>	0.61	-53	-27	-0.41	31.37	5.54 4.05	-	4:20
જ :	-3.48	, _	114		7.50	0.13	¥ ;	£ ;	0.61	-73	/7-	-0.41	31.15	66.7	-	4:30
9 5	-3.00	7 500	114	1.99	10.00	0.17	¥ 5	ֆ <u>†</u>	0.61	-53	-27	-0.41	30.85	10.42	-	4:40
200	-2.39	,	114	SS .	12.50	0.22	45	ct i	0.61	-23	17-	-0.41	30.30	13.42		4:50
13:00	-1.90		114	1.99	15.00		χ, 4,	th :	0.61	-23	17-	-0.41	29.89	15.79		5:00
9 9	-1.26		114	1.99	17.50	0.31	¥ 5	£ ;	0.61	-53	-27	-0.41	29. 19	18.70	-	5:10
2 20	-0.74		114	1.99	20.00	0.35	& S	45	0.61	-23	-27	-0.41	28.56	20.99	:	5:20
S :	-0.20	7.600	114	1.99	22.50	0.39	æ :	42	0.61	-23	-27	-0.41	27.85	23.23		5:30
40	0.46		114	1.99	25.00		8	42	0.61	-23	-27	-0.41		25.98	-	5:40
20	1.01		114	1.99	27.50		34	45	0.61	-23	-27	-0.41	26.02	28.13		5:50
14:00	1.59	0.900	114	1.99			8	45	0.61	-23	-27	-0.41		30.23		0:9
9	2.37	900.9	114	1.99		0.57	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	23.87	32.78	•	6:10
20	3.05		114	1.99			8	42	0.61	-23	-27	-0.41	22.83	34.77		6:20
30	3.80	9.900	114	1.99		0.65	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	21.73	36.71	:	6:30
40	4.84	9.900	114	1.99	40.00	0.70	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	20.29	39.06		6:40
20	5.78	9.900	114	1.99	42.50	0.74	35	45	0.61	-23	-27	-0.41	19.08	40.89		6:50
15:00	7.15	006.9	114	1.99	45.00	0.79	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	17.51	43.11		7:00
10	8.43	006.9	114	1.99	47.50	0.83	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	16.21	44.83		7:10
20	9.94	006.9	114	1.99	50.00	0.87	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	14.86	46.51		7:20
30	12.28	006.9	114	1.99	52.50	0.92	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	13.13	48.55		7:30
40	14.65	006.9	114	1.99	55.00	96.0	34	45		-23	-27	-0.41	11.71	50.13		7:40
50	17.71	006.9	114	1.99	57.50	1.00	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	10.25	51.68		7:50
16:00	23.08	0.900	114	1.99	60.00	1.05	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	8.38	53.55		8:00
E) 1. 矛	予測対象時間帯は、	冬至日におけ	る真(太陽時の午前 8 時から午後 4 時までとした	-後4時までと	した。										

9.88 9.23 8.47 7.89 7.20 6.67 6.15

5.04 3.95 3.95 3.00 2.39

予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長さを正とした。 高さHは、予測高さから構造物の上端までの高さである。 . 2 % 10 (共)

- 111 -

時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細(No.②地点/高架高欄;地盤高さ) 表5.7.6(1)

٤

12. 1

構造物の上端高さ(南側)=

٤

12. 1

構造物の上端高さ(北側)=

(JE) (7577) (JE) 34 -60.00 -1.05 34 -57.50 -1.00 34 -55.00 -0.96 34 -52.50 -0.92 34	神() ゆ		ŀ		ŀ	Ī
00 -1.05 00 -1.00 00 -0.96 00 -0.92	(ラジアン)	(産)	(45)	(ラジアン) 本	太陽高度 Z(度)	方位角 θ (度)
-1.00 -0.96 -0.92	45	.1 -23	-27	-0.41	oo.	-53.55
-0.96 -0.92	45	.1 -23	-27	-0.41	10.25	-51.68
. 32	45	1 –23	-27	-0.41	11.71	-50, 13
. 87	45	1 -23	-27	-0. 41	14.86	-46.51
	45	1 -23	-27	-0.41	16.21	-44.83
-0.79 34	34 45 0.61	1 -23	-27	-0.41	17.51	-43.11
•	45	1 -23	-27	-0.41	19.08	-40.89
. 70	45	1 -23	-27	-0.41	20.29	-39.06
-0.65 34	34 45 0.61	1 -23	-27	-0.41	21. 73	-36. 71
į	45	1 -23	-27	-0.41	22.83	-34. 77
. 57	45		-27	-0.41	23.87	-32.78
29.	45	1 -23	1.7.	-0.41	25. 10	-30.23
-	45	-23	12-	-0.41	20.02	-28. 13
44	45	1 –23	1.7-	-0.41	26.87	-25.98
. 39	45	1 -23	-27	-0.41	27.85	-23.23
	34 45 0.61	.1 -23	-27	-0.41	28.56	-20.99
. 31	45		-27	-0.41	29. 19	-18.70
-0.26 34	45	.1 -23	-27	-0.41	29.89	-15.79
22	45	.1 -23	-27	-0.41	30.36	-13.42
. 17	45	1 -23	-27	-0.41	30.85	-10.42
į	45	.1 -23	-27	-0.41	31. 15	-7.99
-0.09 34	34 45 0.61	123	-27	-0.41	31. 37	-5.54
. 04	45		-27	-0.41	31.53	-2. 47
0.00	45	.1 -23	-27	-0.41	31.57	0.00
	45	.1 -23	-27	-0.41	31.53	2.47
0.09 34	34, 45 0.61	1 -23	-27	-0.41	31.37	5.54
13	45	1 -23	-27	-0.41	31.15	7.99
0.17 34	45	-23	17.	-0.41	30.85	10. 42
7.7	45	1 -23	1.7.	-0.41	30.36	13. 42
526	45	1 -23	1.7.	-0.41	29.89	15. 79
31	45	.1 –23	-27	-0.41	29. 19	18.70
0.35 34	45	.1 -23	-27	-0.41	28.56	20.99
į	45	.1 –23	-27	-0.41	27.85	23. 23
44	34 45 0.61	.1 -23	-27	-0.41	26.87	25.98
	45		-27	-0.41	26.02	28. 13
	45	.1 -23	-27	-0.41	25.10	30.23
	45	.1 -23	-27	-0. 41	23.87	32. 78
61	45	1 -23	-27	-0.41	22.83	34.77
65	45	.1 -23	-27	-0.41	21.73	36.71
0.70 34	34 45 0.61	1 -23	-27	-0.41	20. 29	39.06
	45	1 -23	-27	-0.41	19.08	40.89
0.79 34	34 45 0.61	1 -23	-27	-0.41	17.51	43.11
33	45	.123	-27	-0.41	16.21	44.83
2.7	45	1 -23	-27	-0.41	14.86	46. 51
52, 50 0, 92 34	34 45 0.61	1 -23	-27	-0.41	13, 13	48, 55
0.96	45	123	-27	-0.41	11.71	50.13
1.00	45	.123	-27	-0.41	10.25	51.68
1.05 34	***					i c

予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、南側(終点に向かって右側)の日陰長さを正とした。 高さHは、予測高さから構造物の上端までの高さである。 . 2. 6.

西側断面

21.45 18.58 16.37 14.22 12.84 10.48 9.65 0.876 8.76

等時間線日陰長さ(m)

表5.7.6(2) 時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細

Ε

2.9

構造物の上端高さ(東側)=

Ε

4.0

構造物の上端高さ(西側)=

0.00 0.00 00:00

00:0

2.40 2.08 1.83 0.1.58

3.79

.............

6.47 6.05 5.56 7.20 4.86

1. 予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。2. 日陰長さは、予測高さにおいて精造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長さを正とした。3. 高さHは、予測高さから構造物の上端までの高さである。 16 (共)

西側断面

23 24 29

45.55 39.44 34.77 30.2 30.2

等時間線日陰長さ(m)

時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細 表5.7.6(3)

Ε

7.7

構造物の上端高さ(東側)=

Ε

8.5

構造物の上端高さ(西側)=

										:	<u>: </u>	<u>:</u>	<u>:</u>																						1	1			:	:	1	<u>:</u>			<u>:</u>		╝		L
4	温 安全	0:00	0:10	0: 20	0:30	0:40	0: 20	1:00	1:10	1:20	1:30	1:40	1:50	2:00	2:10	2:20	2:30	2:40	2:50	3:00	3:10	3:20	3:30	3:40	3:50	4:00	4:10	4:20	4:30	4:40	4:50	2:00	5:10	5:20	5:30	5:40	06:6	9.00		02.0	6.40	. 5	7:00	7:10	7:20	7:30	7:40	7:50	8:00
法表記)	方位角 (度)	-53.55	-51.68	-50.13	-48.55	-46.51	-44.83	-43.11	-40.89	-39.06	-36.71	-34.77	-32.78	-30.23	-28.13	-25.98	-23.23	-20.99	-18.70	-15.79	-13.42	-10.42	-7.99	-5.54	-2.47	00.00	2.47	5.54	7.99	10.42	13.42	15.79	18.70	20.99	23.23	25.98	28.13	30.23	24.70	24. 7.	39.06	40.80	43.11	44.83	46.51	48.55	50.13	51.68	53.55
備考(10進法表記)	太陽高度 Z(度)	8.38	10.25	11.71	13.13	14.86	16.21	17.51	19.08	20.29	21.73	22.83	23.87	25.10	26.02	26.87	27.85	28.56	29.19	29.89	30.36	30.85	31.15	31.37	31.53	31.57	31.53	31.37	31.15	30.85	30.36	29.89	29.19	28.56	27.85	26.87	26.02	23.10	20.07	24.03	20.79	10.02	17.51	16.21	14.86	13.13	11.71	10.25	8.38
	(ラジアン)	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.4	5 6	4. 6	-0.41	, ,	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0 41
赤緯	(%)	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	17-	17-	77.	17-	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27
	(選)	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-73	-23	32.	52-	-23	3 5	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23
	(ラジアン)	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	5 6	0.0	0.0		0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61
緯度	(次)	45	45	45	42	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	42	45	45	45	45	45	42	45	45	42	42	42	£ ;	th 4	45 45	3 4	۲ ۲	45	4	45	45	45	45	45	45	45
	(選)	34	8	8	8	8	34	34	34	34	8	8	8	34	34	8	8	8	34	34	8	8	8	8	34	34	8	8	8	8	34	34	8	怒.	ᄷ.	왕.	ş 5	\$ 8	ţ. ā	\$. ā	5 2	5 2	£ 8	34	8	8	34	34	8
	(ラジアン)	-1.05	-1.00	96.0-	-0.92	-0.87	-0.83	-0.79	-0.74	-0.70	-0.65	-0.61	-0.57	-0.52	-0.48	-0.44	-0.39	-0.35	-0.31	-0.26	-0.22	-0.17	-0.13	60.0-	-0.04	00.00	0.04	0.09	0.13	0.17	0.22	0.26	0.31	0.35	0.39	0.44	0.48	0.32	9.0	0.0	300	27	0.79	0.83	0.87	0.92	96.0	1.00	1.05
時角 1	(度)	-60.00	-57.50	-55.00	-52.50	-50.00	-47.50	-45.00	-42.50	-40.00	-37.50	-35.00	-32.50	-30.00	-27.50	-25.00	-22.50	-20.00	-17.50	-15.00	-12.50	-10.00	-7.50	-5.00	-2.50	00.00	2.50	5.00	7.50	10.00	12.50	15.00	17.50	20.00	22.50	25.00	27.50				40.00						55.00		00.09
庭	(ラジアン)	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	. 68	1.99	. 4	- 4	- 1	6. 6	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99
法線の角度	(夏)	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	4 7	† *	 	114	177	114	114	114	114	114	114	114
エヤ個	(m)	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	8.500	7.700	7 700	7 700	7 700	7 700	2 700	2 700	7.700	7.700	7.700	7.700	7.700	7.700	7.700
日陰長し	(m)	-56.36	-45.58	-39.48	-34.78	-30.21	-27.29	-24.83	-22.26	-20.51	-18.61	-17.28	-16.08	-14.73	-13.76	-12.86	-11.82	-11.05	-10.32	-9.47	-8.82	-8.05	-7.46	-6.88	-6.18	-5.63	-5.09	-4.42	-3.89	-3.35	-2.67	-2.12	-1.41	-0.83	-0.22	0.52	1.13	0 65	2 43	1.0	5 40	9 9	7.98	9.41	11.09	13.70	16.35	19.76	25.75
-	時刻	8:00	10	20	8	40	20	00:6	10	20	30	40	20	10:00	10	20	30	40	20	11:00	9	20	8	40	20	12:00	9	20	93	4		13:00	9	8	8	9 1	24.	9.4	2 6	Q &	8 4	2	15:00	10	20	30	40	20	16:00

0.00

00:0

00:0

5.09 4.42 3.89 3.35

.............

13.76 12.86 11.82 11.05

22.26 20.51 18.61 17.28

予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前 8時から午後4時までとした。 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長さを正とした。 高さHは、予測高さから構造物の上端までの高さである。 - 2. 8 (共)

西側断面

15.55 13.47 11.87 10.31

等時間線日陰長さ(m)

1.84 5 1.54 6 0.97

7.59 7.00 6.35 5.89 5.48 表5.7.6(4) 時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細(

Ε

2.2

構造物の上端高さ(東側)=

Ε

2.9

構造物の上端高さ(西側)=

	等時間	0:00	0:10	0:20	0:30	0:40	0:20	1:00	1:10	1:20	1:30	1:40	1:50	2:00	2:10	2:20	2:30	2:40	2:50	3:00	3:10	3:20	3.30	3:40	3:50		4:10	4:20	4:30	4:40	4:50	5:00	5:10	5:20	5:30	5:40	5:50	00:9	6:10	6:20	6:30	6:40	6:50	7:00	7:10	7:20	7:30	7:40	7:50	8:00
<u> </u>				Ē	i	i												i						•	i				<u> </u>	i	<u>i </u>					i		J		;			<u> </u>							_
法表記)	方位角 (度)	-53.55	-51.68	-50.13		-46.51	-44.83	-43.11	-40.89	-39.06	-36.71	-34.77	-32.78	-30.23	-28.13	-25.98	-23.23	-20.99	-18.70	-15.79	-13.42	-10.42	-7 99	-5.54	-2.47	00.00	2.47	5.54	7.99	10.42	13.42	15.79	18.70	20.99	23.23	25.98	28.13	30.23	32.78	34.77	36.71	39.06	40.89	43.11	44.83	46.51	48.55	50.13	51.68	53.55
備考(10進法表記	太陽高度 Z(度)	8.38	10.25	11.71	13.13	14.86	16.21	17.51	19.08	20.29	21.73	22.83	23.87	25.10	26.02	26.87	27.85	28.56	29.19	29.89	30.36	30.85	31 15	31.37	31.53	31.57	31.53	31.37	31.15	30.85	30.36	29.89	29.19	28.56	27.85	26.87	26.02	25.10	23.87	22.83	21.73	20.29	19.08	17.51	16.21	14.86	13.13	11.71	10.25	8.38
	(ラジアン)	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0 41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41	-0.41
赤緯	(条)	-27	-27	-27	-27	77-	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27	-27
	(選)	-23	-23	-23	-23	57.	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23	-23
	(ラジアン)	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61	0.61
標度	(条)	45	42	42	42	£ :	t ₂	42	42	42	42	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45	45
	(度)	34	34	8	8:	¥ 9	8 S	34	8	8	8	34	34	34	34	8	34	34	8	34	34	8	25	8	8	34	34	8	34	8	34	34	34	34	8	8	34	34	34	8	34	34	34	34	34	8	8	8	34	84
t .	(ラジアン)	-1.05	-1.00	-0.96	-0.92	-0.87	-0.83	-0.79	-0.74	-0.70	-0.65	-0.61	-0.57	-0.52	-0.48	-0.44	-0.39	-0.35	-0.31	-0.26	-0.22	-0.17	-0 -13	-0.09	-0.04	0.00	0.04	0.09	0.13	0.17	0.22	0.26	0.31	0.35	0.39	0. 44	0.48	0.52	0.57	0.61	0.65	0.70	0.74			0.87		0.96	1.00	1.05
時制	(夏)	-60.00	-57.50	-55.00	-52.50	-50.00	-47.50	-45.00	-42.50	-40.00	-37.50	-35.00	-32.50	-30.00	-27.50	-25.00	-22.50	-20.00	-17.50	-15.00	-12.50	-10.00	-7.50	-5.00	-2.50	00.00	2.50	5.00	7.50	10.00	12.50	15.00	17.50	20.00	22.50	25.00	27.50	30.00	32.50	35.00	37.50	40.00	42.50	45.00	47.50	50.00	52.50	22.00	57.50	00.09
度	(ラジアン)	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1 99	1 99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99	1.99
法線の角度	(度)	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114	114
エれ個) E	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900			2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2 900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.900	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200	2.200
一分数日	3 =	-19.23	-15.55	-13.47	-11.87	-10.31	-9.31	-8.47	-7.59	-7.00	-6.35	-5.89	-5.48	-5.03	-4.69	-4.39	-4.03	-3.77	-3.52	-3.23	-3.01	-2.75	-2 54	-2.35	-2.11	-1.92	-1.74	-1.51	-1.33	-1.14	-0.91	-0.72	-0.48	-0.28	-0.08	0.15	0.32	0.51	0.76	0.97	1.21	1.54	1.84	2.28	2.69	3.17	3.91	4.67	5.65	7.36
	時刻	8:00	10	20	30	40	09	9:00	10	20	30	40	20	10:00	10	20	30	40	50	11:00		20	9	40	50	12:00		20	30	40	20	13:00	10	20	30	40	20	14:00	10	20	30	40	50	15:00	10	20	93	40		16:00

0.48

00.0

00:00

1,74 1,51 1,33 1,14 0,91

3.01 2.75 2.54 2.35 2.35

.............

予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前 8 時から午後 4 時までとした。 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長さを正とした。 高さHは、予測高さから構造物の上端までの高さである。

西側断面

23 46 88 24 23

62.28 53.88 47.44 41.27

等時間線日陰長さ(m)

9.14 7.65 6.00 3.75

25.40 25.40 25.40 25.40 20.10

......

18.77 15.4 16.13 15.08 14.09

時刻別日陰長さ及び等時間日陰長さの予測結果の詳細 表5.7.6(5)

Ε

10.9

構造物の上端高さ(東側)=

Ε

11.6

構造物の上端高さ(西側)=

114 1.58 1.50 1		 当初 	コ 村 何	法線の	線の角度	時角	j t		緯度			赤緯		備考(10進法表記)			
1	時刻	x 👚) E	_	(ラジアン)		_	(夏)	(条)	(ブジアン)	(度)	(条)	_	太陽高度 Z(度)	方位角 (度)		
Column C	8:00	-76.92	11.	114	-		-1.05	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			00:00	
No. 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,	10				l		-1.00	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			0:10	
March Marc	20				τ-		96 ' 0-	8	45	0.61	-23	-27	-0.41		İ	0:20	: :
10 10 10 10 10 10 10 10	99		į		_		-0.92	8	45	0.61	-23	-27	-0.41			0:30	
No. 17, 25, 25, 11, 10, 10, 11, 11, 11, 11, 11, 11, 11	40		:		_		-0.87	8	45	0.61	-23	-27	-0.41			0:40	- :
10 10 10 10 10 11 11 12 12	20				1		-0.83	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			0:20	
1,	00:6				1	-45.00		34	45	0.61	-23	-27	-0.41	17.51		1:00	
March Marc	10				_	-42.50	Ŷ	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	19.08		1:10	
1,	20				_	-40.00	Ŷ	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	20.29	Ť	1:20	
10 10 11 11 11 11 11 11	30				1	-37.50	0-	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	21.73		1:30	
10 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1, 1,	40				τ-	-35.00	Ŷ	发	45	0.61	-23	-27	-0.41	22.83	·	1:40	
10 10 10 10 10 10 10 10	20				-	-32.50	Ŷ	æ	45	0.61	-23	-27	-0.41	23.87		1:50	
10 17 17 18 18 18 18 18 18	10:00				-	-30.00	0-	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			2:00	
2.0 1.7.54 1.1.60 1.1.6 1.2.50 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4 2.9. 0.0.4	10				-	-27.50	O	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			2:10	
3.0 1.6.3 1.1.60 1.1.6 1.0.6 1.0.6 2.0.6	20	!	i		_	-25.00	o,	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	<u> </u>	! ` !	2:20	:
4.0 1.1.0 1	8	!	i		_	-22.50	o O	æ	45	0.61	-23	-27	-0.41	<u> </u>	! ` !	2:30	:
1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	40	!	i		_	-20.00	o O	æ	45	0.61	-23	-27	-0.41	<u> </u>	!'	2:40	:
1	20		ŧ	114	1.99	-17.50	ġ.	¥	45	0.61	-23	-27	-0.41		! '	2:50	:
1. 1. 1. 1. 1. 1. 1. 1.	11:00				-	-15.00	-0	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			3:00	
2.0 1.0 <td>10</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>-</td> <td>-12.50</td> <td>-0.22</td> <td>34</td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td></td> <td></td> <td>3:10</td> <td></td>	10				-	-12.50	-0.22	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			3:10	
3.0 1.0 <td>20</td> <td></td> <td>ŀ</td> <td></td> <td>1</td> <td>-10.00</td> <td>-0.17</td> <td>8</td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td></td> <td>1</td> <td>3:20</td> <td>1</td>	20		ŀ		1	-10.00	-0.17	8	45	0.61	-23	-27	-0.41		1	3:20	1
40 40 40 40 40 60<	30		ŀ		,	-7.50	-0.13	8	45	0.61	-23	-27	-0.41			3:30	1
50 40 11 600 114 199 2 50 0 64 20 0 64 20 0 64 20 0 64 20 0 64 20 0 64 20 0 64 20 0 60 0 60 20<	40		-		_	-5.00	-0.09	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	!	! '	3:40	:
2.00 -7.66 11.600 11.6	50				-	-2.50	-0.04	8	45	0.61	-23	-27	-0.41		! '	3:50	:
10 6.55 11,600 114 1.99 2.50 0.04 22 27 0.04 21,51 2.54 20 6.50 11,600 114 1.99 7.50 0.04 22 27 0.04 31,52 7.54 20 6.50 11,600 114 1.99 7.50 0.07 22 27 0.04 31,52 7.54 1.04 40 4.50 11,600 114 1.99 1.00 0.07 22 27 0.04 31,52 2.54 20 4.50 1.10 0.0 1.10 0.0 0.04 2.0 0.04 2.0 0.04 2.0 0.04 2.0 0.04 2.0 0.04	12:00	-7.69			_	0.00		34	45	0.61	-23	-27	-0.41			4:00	
20 6 0 0 11 600 114 1 99 5 0 0 34 45 6 0 0	10			114	1.99	2.50	0.04	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			4:10	
30 4.5 9.1 1.6	20			114	1.99	5.00		8	45	0.61	-23	-27	-0.41			4:20	:
40 4 57 11 600 114 1 99 10 00 0 77 34 45 0 61 22 27 0 41 30 86 10 42 10 -2.86 1 1, 600 114 1.99 17, 50 0.22 34 45 0.61 22 27 0.41 30, 36 13, 42 10 -1.99 11, 600 114 1.99 17, 50 0.55 34 45 0.61 22 27 0.41 29, 36 10, 20 10 -1.13 11, 600 114 1.99 20, 00 0.35 34 45 0.61 22 27 0.41 29, 36 10, 30 10, 41 20, 41	30		į	114	1.99	7.50		32	45	0.61	-23	-27	-0.41		7.99	4:30	:
50 3.66 11,600 114 1.99 12,500 0.26 34 45 0.61 23 27 -0.41 30.36 13.42 3.00 -1.28 11,600 114 1.99 15.500 0.31 34 45 0.61 23 27 -0.41 29.89 15.79 3.0 -1.39 11,600 114 1.99 12.500 0.31 45 0.61 23 27 -0.41 29.89 15.79 3.0 -1.31 1.600 114 1.99 12.500 0.31 45 0.61 23 27 -0.41 29.89 15.70 19.90 27.50 0.31 48 0.61 23 27 0.41 29.89 29.80 0.61 23 27 0.41 29.89 29.80 0.61 23 27 0.41 29.89 19.80 29.80 0.61 23 27 0.41 29.89 19.80 29.80 29 29 27	40		i	+	-	10.00		34	45	0.61	-23	-27	-0.41			4:40	:
10 1.0	20			114	1.99	12.50		8	45	0.61	-23	-27	-0.41			4:50	:
10 -1 90 11 60 13 34 45 0.61 23 27 0.41 29 19 0.00 11 10 <	13:00				-	15.00		34	45	0.61	-23	-27	-0.41			2:00	
20 11 11 60 11 60 61 23 27 61 28 65 20 99 20 0.31 11 600 11 600 11 600 12 25 60 61 23 27 0.41 28 62 23 23 27 0.41 26 82 23 23 27 0.41 26 82 23 23 27 0.41 26 82 26 26 26 26 26 26 0.61 23 27 0.41 26 82 26 0.61 23 27 0.41 26 82 26 0.61 23 27 0.41 26 26 28 0.61 23 27 0.41 26 26 28 0.61 23 27 0.41 26 26 28 0.61 23 27 0.41 26 26 26 26 0.61 <td>10</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>-</td> <td>17.50</td> <td></td> <td>34</td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td></td> <td></td> <td>5:10</td> <td></td>	10				-	17.50		34	45	0.61	-23	-27	-0.41			5:10	
90 0.031 11 600 114 1.99 22.50 0.044 45 0.61 223 27 0.041 27.66 23.23 40 0.73 10.900 114 1.99 25.00 0.48 34 45 0.61 223 27 0.41 26.02 28.13 50 2.16 10.900 114 1.99 37.50 0.57 34 45 0.61 22 27 0.41 26.02 28.13 10 3.75 10.900 114 1.99 32.50 0.57 34 45 0.61 22 27 0.41 26.02 28.13 10 3.75 10.900 114 1.99 37.50 0.61 23 27 0.41 28.37 32.78 10 3.00 1.44 1.99 37.50 0.61 23 27 0.41 28.38 37.71 10 1.00 1.00 1.00 1.00 1.00 <	20		i		_	20.00	0.35	8	45	0.61	-23	-27	-0.41			5:20	:
40 0.73 10.900 114 1.99 25.00 0.44 46 6.61 223 27 0.41 26.07 26.90 50 1.60 10.900 114 1.99 27.50 0.48 34 45 0.61 22 27 0.41 26.02 28.13 4:00 1.60 10.900 114 1.99 32.50 0.57 34 45 0.61 23 27 0.41 28.10 30.23 20 4.02 10.900 114 1.99 32.50 0.61 23 27 0.41 28.10 30.23 20 4.02 10.900 114 1.99 37.50 0.61 23 27 0.41 23.87 32.77 30 6.00 10.900 114 1.99 37.50 0.61 23 27 0.41 23.87 37.77 40 7.50 1.00 1.00 3.00 1.00 3.00 3.00	93			←	_	22.50	0.39	怒	45	0.61	-23	-27	-0.41		23.23	5:30	:
50 1,60 10,900 114 1,99 27,50 0,48 46 0,61 23 27 0,41 25,10 28,13 1;00 2,51 10,900 114 1,99 30,00 0,52 34 45 0,61 23 27 0,41 25,10 30.23 20 4,82 10,900 114 1,99 35,00 0,61 34 45 0,61 23 27 0,41 25,10 30.23 30 6,00 10,900 114 1,99 35,00 0,61 23 27 0,41 25,10 30.27 30 6,00 10,900 114 1,99 37,50 0,61 23 27 0,41 21,73 37,77 40 7,65 0,61 23 27 0,41 21,73 39,77 50 10,900 114 1,99 47,50 0,74 34 45 0,61 23 27 0,41 17,	40			<u></u>		25.00	0.4	æ	45	0.61	-23	-27	-0.41			5:40	
1.00 2.51 10.900 114 1.99 30.00 0.65 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 25.10 30.23 10 3.75 10.900 114 1.99 30.00 0.67 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 22.38 37.77 30 6.00 10.900 114 1.99 37.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 22.38 37.77 30 6.00 10.900 114 1.99 37.50 0.65 34 45 0.61 23 27 0.41 22.33 37.77 40 7.65 10.900 114 1.99 47.50 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 12.73 37.77 50 1.23 1.24 1.99 47.50 0.74 34 45 0.61 23 27 0.41 17.51 44.83	20		i		_	27.50	0.48	8	45	0.61	-23	-27	-0.41			5:50	:
10 3.75 10 900 114 1.99 32.50 0.61 34 46 0.61 -23 -27 -0.41 23.87 32.78 20 4.82 10.900 114 1.99 35.00 0.61 -23 -27 -0.41 22.83 34.77 30 4.82 10.900 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 22.83 34.77 5.00 10.900 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40.89 5.00 11.29 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40.89 45.00 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 40.89 40.89 42.50 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 44.83 41.83 42.50 0.61 -23 -27 -0.41	14:00	2.	10.900	114	1.99	30.00		34	45	0.61	-23	-27	-0.41	25.10		00:9	
20 4 82 10 900 114 1.99 35.00 0.65 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 22.83 34.77 30 6.00 10.900 114 1.99 37.50 0.65 34 45 0.61 -23 -27 0.41 22.83 34.77 40 7.05 10.900 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 0.41 20.29 39.06 5:00 11.29 10.900 114 1.99 45.00 0.74 34 45 0.61 -23 -27 0.41 17.51 40.89 5:00 11.29 45.00 0.74 34 45 0.61 -23 -27 0.41 17.51 44.83 10 10.900 114 1.99 45.00 0.85 34 45 0.61 -23 -27 0.41 17.51 44.83 10 10.900	10				1		0.57	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	23.87		6:10	
30 6 00 10 900 114 1 .99 37 .50 0 .66 34 45 0 .61 23 27 0 .41 21 .73 36 .71 40 7.65 9.0 114 1 .99 47 .50 0 .70 34 45 0 .61 223 27 0 .41 17 .51 40 .89 5:00 11.29 10.900 114 1.99 45 .00 0 .73 34 45 0 .61 223 27 0 .41 17 .51 43 .89 10 13.22 10.900 114 1.99 45 .00 0 .73 34 45 0 .61 223 27 0 .41 17 .51 43 .11 20 13.22 10 .900 114 1.99 45 .50 0 .81 34 45 0 .61 223 27 0 .41 17 .51 44 .83 30 15.71 10 .900 114 1.99 50.00 0 .81 34 45 0 .61 223 27 0 .41 <td>20</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td>-</td> <td></td> <td>0.61</td> <td>8</td> <td>45</td> <td>0.61</td> <td>-23</td> <td>-27</td> <td>-0.41</td> <td>22.83</td> <td></td> <td>6:20</td> <td>- :</td>	20				-		0.61	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	22.83		6:20	- :
40 7 65 10 900 114 1 .99 40 .00 0 .74 34 45 0 .61 -23 -27 0 .41 20 .29 39 .06 50 9 .14 10 .900 114 1 .99 47 .50 0 .74 34 45 0 .61 -23 -27 -0 .41 17 .51 40 .89 10 11 .29 47 .50 0 .83 34 45 0 .61 -23 -27 -0 .41 17 .51 40 .89 20 15 .71 10 .900 114 1 .99 47 .50 0 .83 34 45 0 .61 -23 -27 -0 .41 17 .51 40 .89 30 15 .71 10 .900 114 1 .99 47 .50 0 .89 34 45 0 .61 -23 -27 -0 .41 14 .88 46 .51 30 15 .20 10 .900 114 1 .99 50 .50 34 45 0 .61 -23 27 -0 .41 14 .88 46 .51 <t< td=""><td>90</td><td></td><td></td><td></td><td>-</td><td></td><td>0.65</td><td>8</td><td>45</td><td>0.61</td><td>-23</td><td>-27</td><td>-0.41</td><td>21.73</td><td></td><td>6:30</td><td>- :</td></t<>	90				-		0.65	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	21.73		6:30	- :
50 9.14 10.900 114 1.99 42.50 0.74 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 19.08 40.89 5:00 11.29 10.900 114 1.99 45.00 0.73 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 44.83 10 10.300 114 1.99 47.50 0.83 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 44.83 20 16.71 10.900 114 1.99 50.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 14.58 46.51 30 16.71 10.900 114 1.99 52.50 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 50.13 40 10.900 114 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.71 50.13	40			_	_		0.70	æ	45	0.61	-23	-27	-0.41	20.29		6:40	
5:00 11.29 10.900 114 1.99 45.00 0.79 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 17.51 43.11 10 13.22 10.900 114 1.99 47.50 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 16.21 44.83 20 19.39 10.900 114 1.99 50.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 18.66 46.51 40 23.15 10.300 114 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 50.13 50 22.15 10.300 114 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 50.13 50 22.75 10.900 114 1.99 60.00 1.00 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.2	20	9.14			Ť.	42.50	0.74	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			6:50	
10 13.32 10.900 114 1.99 47.50 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 16.21 44.83 20 15.71 10.900 114 1.99 50.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 0.41 14.86 46.51 40 10.900 14 1.99 55.00 0.92 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.71 50.13 40 23.15 10.900 114 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.71 50.13 5: 00 25 27 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 50.13 5: 00 27: 08 10.900 114 1.99 67.50 1.00 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.25 51.68 5: 00 25 27 0.61 -23	15:00	11.29	10.	114	1	45.00	0.79	34	45	0.61	-23	-27	-0.41			7:00	
20 15.71 10.900 114 1.99 50.00 0.87 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 14.86 46.51 30 19.30 114 1.99 52.50 0.92 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.31 48.56 50 22.15 0.90 0.96 34 45 0.61 -23 -27 0.41 11.71 50.13 50 22.78 0.61 -23 -27 0.41 11.71 50.13 50 27.88 10.900 114 1.99 57.50 1.00 34 45 0.61 -23 -27 0.41 10.26 51.68 5:00 36.46 10.00 34 45 0.61 -23 -27 0.41 10.26 51.68	10	13.32	10.	114	_		0.83	8	45	0.61	-23	-27	-0.41	16.21		7:10	- :
30 19.39 10.900 114 1.99 52.50 0.92 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 13.13 48.55 8.50 8.50 8.50 8.50 8.50 8.50 8.50	20	15.71	10.	114	_		0.87	8	42	0.61	-23	-27	-0.41	14.86		7:20	- :
40 23.15 10.900 114 1.99 55.00 0.96 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 11.71 50.13 50 27.38 10.900 114 1.99 67.50 1.00 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 10.25 51.68 5:00 36.48 37 45 0.61 -23 -27 -0.41 8.38 53.55	႙	19.39	10.	114	_		0.92	发	42	0.61	-23	-27	-0.41	13.13		7:30	- :
50 27.38 10.300 114 1.39 57.50 1.00 34 45 0.61 23 27 0.41 10.25 51.68 51.68 53.55 51.00 36.45 0.61 23 27 0.41 8.38 53.55 51.00 51 0.51 23 27 0.61 8.38 53.55	9 1	23.15	9:	114	1.99		96.0	怒.?	42	0.61	-23	-27	-0.41	11.71		7: 40	
5:00 36.46 10.900 114 1.39 60.00 1.05 34 45 0.61 -23 -27 -0.41 8.38 53.55		27.98	10.	114	_		1.00	34	45	0.61	-23	-27	-0.41	10.25		7:50	
	16:00	36.46	10.900	114	1.		1.05	34	45	0.61	-23	-27		8.38	53.55	8:00	
		克 十十世经 [1-1-1-1			()	C. H. H.	1 47 /				1					

00:00

00:0

6.96 6.03 5.30 7.30 9.65

12:04 10:99 10:18 9:39 8:44

.............

予測対象時間帯は、冬至日における真太陽時の午前8時から午後4時までとした。 日陰長さは、予測高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離であり、東側(終点に向かって右側)の日陰長さを正とした。 高さHは、予測高さから構造物の上端までの高さである。 ÷ 6. ε.

(5) 評 価

日照阻害の評価は、環境への影響を最小限にとどめるよう環境保全について配慮されていることとし、具体的には、環境影響を回避・低減するための配慮が適正であるかの評価を行い、併せて、建築基準法の趣旨を踏まえて出された「公共施設の設置に起因する日陰により生ずる損害等に係る費用負担について」(昭和51年2月23日、建設省計用発第4号、建設事務次官から北海道開発局長・沖縄総合事務局長・建設省各地方建設局長あて通知/最終改正、平成15年7月11日、国土交通省国総国調第46号)(以下「国土交通省通達」という。)との対比を行うこととした。国土交通省通達における日影時間の要件(日照阻害の程度が社会生活上受忍すべき範囲を超えているかどうかの目安となる基準)は、表5.7.7に示すとおりである。

等時間日影長さの予測結果は、 ~ 地点では、2階高さにおいて5時間日影長さが軌道敷地内となっており、国土交通省通達における日影時間の要件を満足しているものと考えられる。一方、地点では、2階高さにおいて5時間日影長さが13.9mとなっており、構造物直近の一部地域で日影の影響が生じることが考えられる。今後、事業実施までに詳細な検討を行ったうえ、事業による影響が生じる場合には関係住民等に対して、その内容及び対応について説明し適切な対応を図るものとする。

以上より、日照阻害は周辺環境に著しい影響を及ぼさないものと考えられる。

(11)(ろ) (は) 日陰時間 地域又は区域 階 北海道以外 北海道の の区域 区域 第1種低層住居専用地域又は第2種低層住居専用地域 1階 (1)4時間 3 時間 第1種中高層住居専用地域又は第2種中高層住居専用 (2) 2階 4 時間 3 時間 地域 第1種住居地域、第2種住居地域、準住居地域又は近 隣商業地域若しくは準工業地域のうち土地利用の状況 (3)2階 5 時間 4 時間 が第1種住居地域、第2種住居地域、準住居地域にお ける土地利用の状況と類似していると認められる区域 地域又は区域の状況に応じて 上記以外の地域又は区域のうち土地利用の状況が(1) (4)から(3)までに掲げる地域又は区域における土地利用 (1)から(3)までに準じて取り の状況と類似していると認められる地域又は区域 扱う。

表 5.7.7 国土交通省通達における日影時間の要件

備考

^{1 (}い)欄の第1種低層住居専用地域、第2種低層住居専用地域、第1種中高層住居専用地域、第2種中高層住居専用地域、第1種住居地域、第2種住居地域、準住居地域又は近隣商業地域若しくは準工業地域は、それぞれ都市計画法(昭和43年法律第100号)第8条第1項第1号に掲げる第1種低層住居専用地域、第2種低層住居専用地域、第1種中高層住居専用地域、第2種中高層住居専用地域、第1種住居地域、第2種住居地域、準住居地域又は近隣商業地域若しくは準工業地域をいう。

^{2 (}は)欄に掲げる日陰時間は、開口部が真南に面する居室に係る日陰時間であり、その他の居室については、当該居室の開口部の面する方位に応じて補正するものとする。

³⁽ろ)欄に掲げる階以外の階に係る(は)欄の日陰時間は、(は)欄に掲げる日陰時間を基準とし、公共施設の高さ、公共施設と住宅等との位置関係等の状況を勘案して定めるものとする。

(6) 事業内容の変更に係る検証結果

現行認可案と変更案の等時間日影長さの比較は、表 5.7.8 に示すとおりである。

~ 地点については、2階高さにおいて5時間日影長さは、現行認可案及び変更案のいずれ も、鉄道敷地内となっている。

地点については、2階高さにおける5時間日影長さは、現行認可案では側道上であり、変更 案では構造物直近の一部地域で日影の影響が生じることが考えられる。ただし、事業実施に向けた 対応に関する考え方については、環境影響評価書(平成14年11月)と同様の考え方となっている。 以上より、事業内容の変更に伴う環境影響の範囲又は程度について、著しい差異はないものと判 断した。

表 5.7.8 現行認可案と変更案の等時間日影長さの比較

	2 階高さにおける等時間日陰長さ(m)				
予測地点	現行認可案		変更案		
	4 時間	5 時間	4 時間	5 時間	
地点	9.7m	8.5m	14.7m	13.9m	
地点	5.3m	1.6m	-	-	
地点	4.2m	2.0m	-	-	

⁽注)1.日陰長さは、2階高さにおいて構造物端から直角にとった日陰線までの水平距離である。2.日陰長さにおいて、「-」は当該時間の日陰が発生しないことを示している。