静岡県大井川広域水道用水供給事業 施設更新基本計画

静岡県大井川広域水道企業団

目 次

1	策定作業の概要	1
	1.1 事業の背景と作業の目的	1
	1.2 検討フロー	1
2	施設の概要	3
	2.1 供給計画	3
	2.2 施設の概要	3
	2.3 管路延長	6
	2.4 検討対象路線	11
3	計画水量の設定	13
	3.1 基本水量及び計画送水量	13
	3.2 受水点別計画水量の設定	16
4	現状の評価	20
	4.1 現状管路の水理計算	20
	4.1.1 解析条件	20
	4.1.2 解析結果	23
	4.2 管路の被害想定	27
	4.2.1 被害想定の条件設定	27
	4.2.2 被害想定の結果	39
	4.3 課題のまとめ	41
5	事業実施優先順位の検討	43
	5.1 更新優先順位の考え方	43
	5.2 評価点の算出方法	45
	5.2.1 被害率の評価点	45
	5.2.2 重要度の評価点	46
	5.2.3 経過年数の評価点	46
	5.2.4 依存度の評価点	47
	5.3 更新優先順位のまとめ	49
6	整備内容の検討	50
	6.1 更新ルートの検討方針	50
	6.2 更新ルートの検討	52

	6.2.1 隣接型・分散型の比較	52
	6.2.2 右岸北部送水ルートの検討	56
	6.2.3 右岸南部送水ルートの検討	62
	6.2.4 左岸送水ルートの検討	67
	6.3 更新ルートの選定	72
7	整備案の作成	74
	7.1 事業計画	74
	7.1.1 優先順位決定の観点	74
	7.1.2 事業費	77
	7.1.3 財政収支見通し	79
	7.2 整備内容の評価(管路の健全度及び耐震性)	81
	7.2.1 健全度による評価	81
	7.2.2 更新後の既存施設の取扱について	82
	7.2.3 施設のダウンサイジングについて	82
8	計画のまとめ	
	8.1 目的	85
	8.2 施設の課題	
	8.3 事業化計画とその効果	87

1 策定作業の概要

1.1 事業の背景と作業の目的

静岡県大井川広域水道企業団は、大井川流域の4市10町(現7市)の水需要の増加に対する安定給水の確保のため、昭和52年度に1期事業(創設)に着手し、その後、流域市町の水需要の増加に対応するため、平成7年に2期事業(拡張)として、計画1日最大用水供給水量を160,700㎡から321,400㎡に拡張した。

しかしながら、これまで右肩上がりであった構成市町の1日最大給水量は、近年の少子化傾向から減少することが予想されている。企業団水道ビジョンによると、認可計画の平成25年度における1日最大給水量551,230㎡に対し、平成18年度に推計した平成25年度値は326,410㎡で、224,820㎡の乖離が生じている。

このような社会経済情勢の変化に伴う水需要の鈍化から、平成 19 年度事業再評価において、大井川右岸系の水需要増加の対応としては、1 期整備済み施設を有効に利用しつつ、左岸系より 20,000 ㎡/日を相互融通する送水施設整備等の事業を平成 25 年度まで実施することとし、企業団の計画 1 日最大供給水量 321,400 ㎡を、160,700 ㎡とする施設整備計画の「見直し」を行い、施設整備を必要最小限にとどめる計画変更を行った。

以上のような背景のもと、本業務では、企業団の保有している水道施設に対して、 耐震化計画と更新計画を統合して立案し、将来の水道施設更新実施設計の根幹となる 具体的内容を網羅した基本計画を策定することを目的とするものである。

また、管路更新ルートの選定にあたっては、既存施設との一体的な水運用を考慮しつ、最も効率的かつ経済的な施設整備計画とする。

なお、計画期間は平成 31 年度から 80 年度までの 50 年間とし、管路の耐震化については平成 60 年度を目標とした。

1.2 検討フロー

今回作業の検討手順は、既往検討資料の他、現地調査、職員へのヒアリング、施設設置年度、管路の水理機能評価、管路耐震性評価等により、現時点で企業団が抱える施設の課題点を把握し、次いで、これらの課題を解決する方策として、複数のルート案を作成し、最も効率的な管路更新ルートを選定する。また、事業実施にあたっては、管路の重要度、管路被害率、経過年数等から更新優先度を設定し、年次別の事業化計画を立案し、健全経営となる財政収支見通しを算定する。

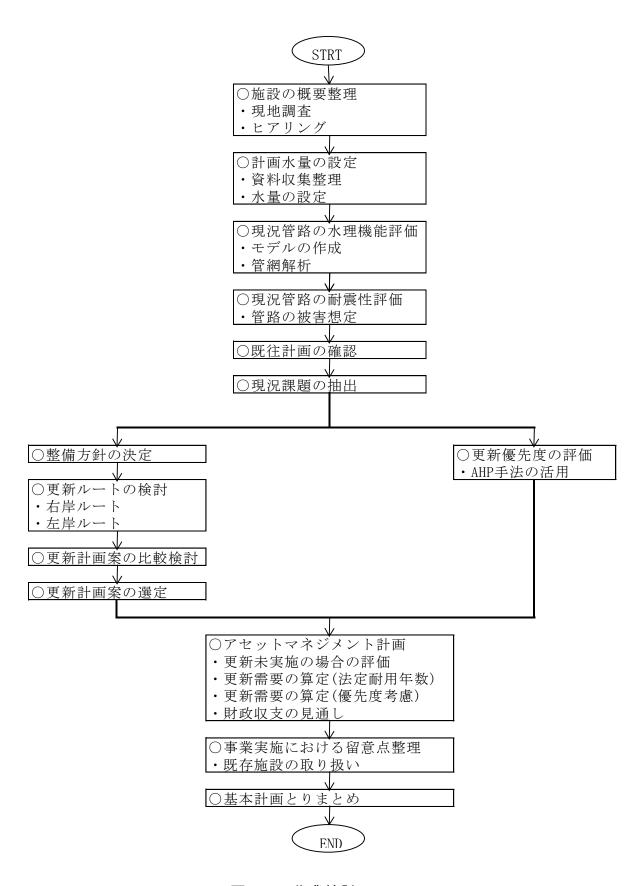


図 1.1 作業検討フロー

2 施設の概要

2.1 供給計画

- ア 第1期事業計画
 - 一日最大供給水量 160,700 m³/日 左岸合計 75,200 m³/日、右岸合計 85,500 m³/日
- イ 2期第1段階事業計画
 - 一日最大供給水量 160,700 m³/日 左岸合計 55,200 m³/日、右岸合計 105,500 m³/日
- ウ 更新事業計画
 - 一日最大供給水量 160,700 m³/日 左岸合計 55,200 m³/日、右岸合計 105,500 m³/日

2.2 施設の概要

企業団で保有している施設の位置は、図 2.1 に示すとおりである。

右岸及び左岸への送水は、川口取水口から取水した原水を相賀浄水場で浄水し、大井川を渡る手前で分岐し左右岸へ送水している。左岸へは自然流下で送水し、末端の藤枝市三輪配水池へは左岸増圧ポンプ場で増圧して送水している。右岸への送水は大井川を渡り、右岸増圧ポンプ場から右岸第一調整池を経て自然流下により送水している。このように、当該地区の地形状況を十分生かして、高所から低所へ自然流下による送水を基本とした効率的な運用を行っている。

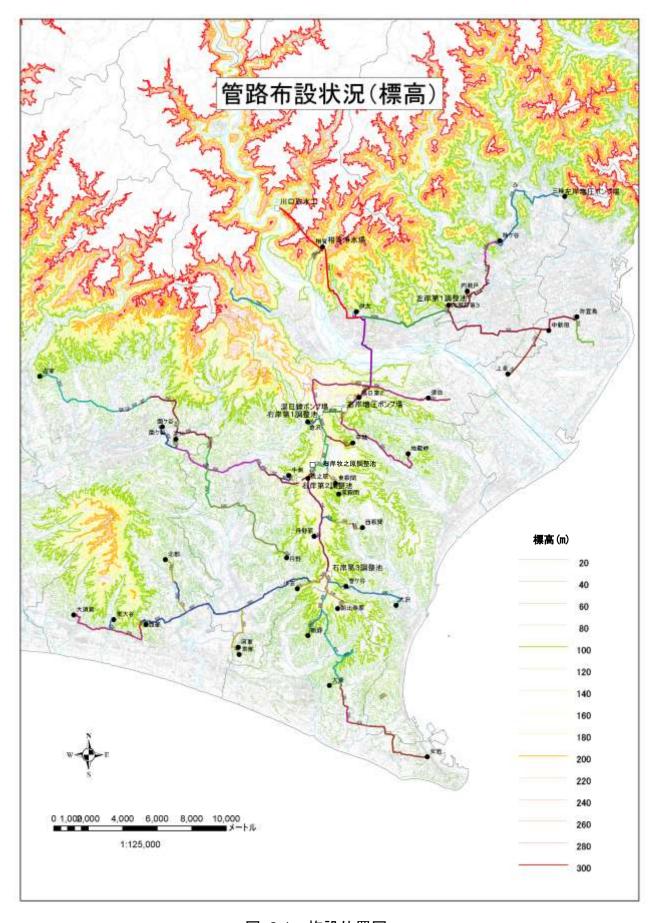


図 2.1 施設位置図

表 2.1 相賀浄水場の施設概要

施設名	仕 様
着水井	RC造1井(3.2m×20.0m×H4.0m)
薬品混和池	RC造2池(3.2m×12.6m×H4.0m)
フロック形成池	RC造6池(10.0m×4.5m×H4.5m×3連/池)
沈澱池	RC造6池(13.0m×61.5m×H4.5m)
ろ過池	RC造12池×2系(5.2m×10.0m ろ速138m/日)
浄水池	RC造2池(18.0m×67.0m×H3.0m)
	貯留量 7,200m3 HWL99.5m LWL96.5m
排水池	RC造2池(15.6m×45.5m×H1.0m)
排泥池•濃縮槽	RC造各1池(径23.0m×H4.0m)

表 2.2 送水管の施設概要

施設名	仕 様
送水本管	φ 1500mm L=5,729m
左岸送水管	φ 1000mm~φ 150mm L=38,359m
右岸送水管	φ 1100mm~φ 100mm L=143,000m
大井川横断	φ 1100mm L=1,189m(伏越し)
送水トンネル	φ 1500mm~φ 1000mm L=7,145m
菊川上流水管橋	φ 600mm L=93.6m
菊川下流水管橋	φ 450mm L=141m
牛渕川水管橋	φ 450mm L=50m
下小笠川水管橋	φ 450mm L=29.9m

表 2.3 増圧ポンプ場の施設概要

施設名	仕 様
右岸増圧ポンプ場	横軸両吸込渦巻きポンプ
	φ 350×φ 250×20m3/min×125m×600kw 4台
	φ 350×φ 150×10m3/min×125m×300kw 1台
	ポンプ井 HWL80.39m LWL75.5m
左岸増圧ポンプ場	片吸込渦巻きポンプ
	φ 80×φ 65×1.05m3/min×28m×7.5kw 2台

2.3 管路延長

管路設備(導水管及び送水管)を管種と口径別に集計した結果は以下に示すとおりである(表 2.4、図 2.2、図 2.3、図 2.4)。総延長は約 200km、その内(社)日本水道協会による「水道事業ガイドライン」において、耐震管として位置づけられている耐震継手付ダクタイル鋳鉄管、鋼管は合計で約 49km であり、耐震化率は 25%程度ということになる(良地盤に布設されているダクタイル鋳鉄管(K型)を考慮すると、耐震化率は約 40%となる。)。

表 2.4 管種口径別管路延長(単位:m)

口径	DCIP (非耐震管)	DCIP (耐震管)	SP	不明	計
75	184.3	8.8	15.2	19.8	228.1
100	97.6	431.8	2.5	51.8	583.7
150	13,479.6	1,530.7	1,052.4	91.1	16,153.8
200	14,838.4	5,806.5	602.1	304.1	21,551.1
250	12,689.8	797.5	274.0	0.0	13,761.3
300	17,738.6	7,668.6	547.9	7.1	25,962.2
350	3,297.8	0.0	31.1	0.0	3,328.9
400	8,070.9	7,639.6	328.7	14.8	16,054.0
450	16,047.0	0.0	526.6	0.0	16,573.6
500	4,167.7	0.0	22.7	0.0	4,190.4
600	7,687.4	199.9	673.6	133.0	8,693.9
700	25,149.4	5,779.5	1,592.6	0.0	32,521.5
800	2,107.3	5,176.2	134.9	0.0	7,418.4
900	4,345.2	3,147.2	0.0	0.0	7,492.4
1000	7,240.8	0.0	1,577.9	15.1	8,833.8
1100	2,090.6	0.0	3,621.2	1,047.2	6,759.0
1500	9,648.0	0.0	0.0	0.0	9,648.0
不明	0.0	0.0	0.0	849.9	849.9
計	148,880.4	38,186.3	11,003.4	2,533.9	200,604.0

※企業団所有の管路マッピングシステムによる抽出データより集計

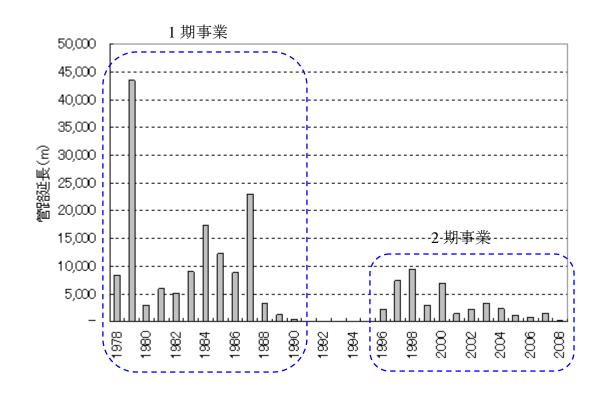


図 2.2 年度別布設延長

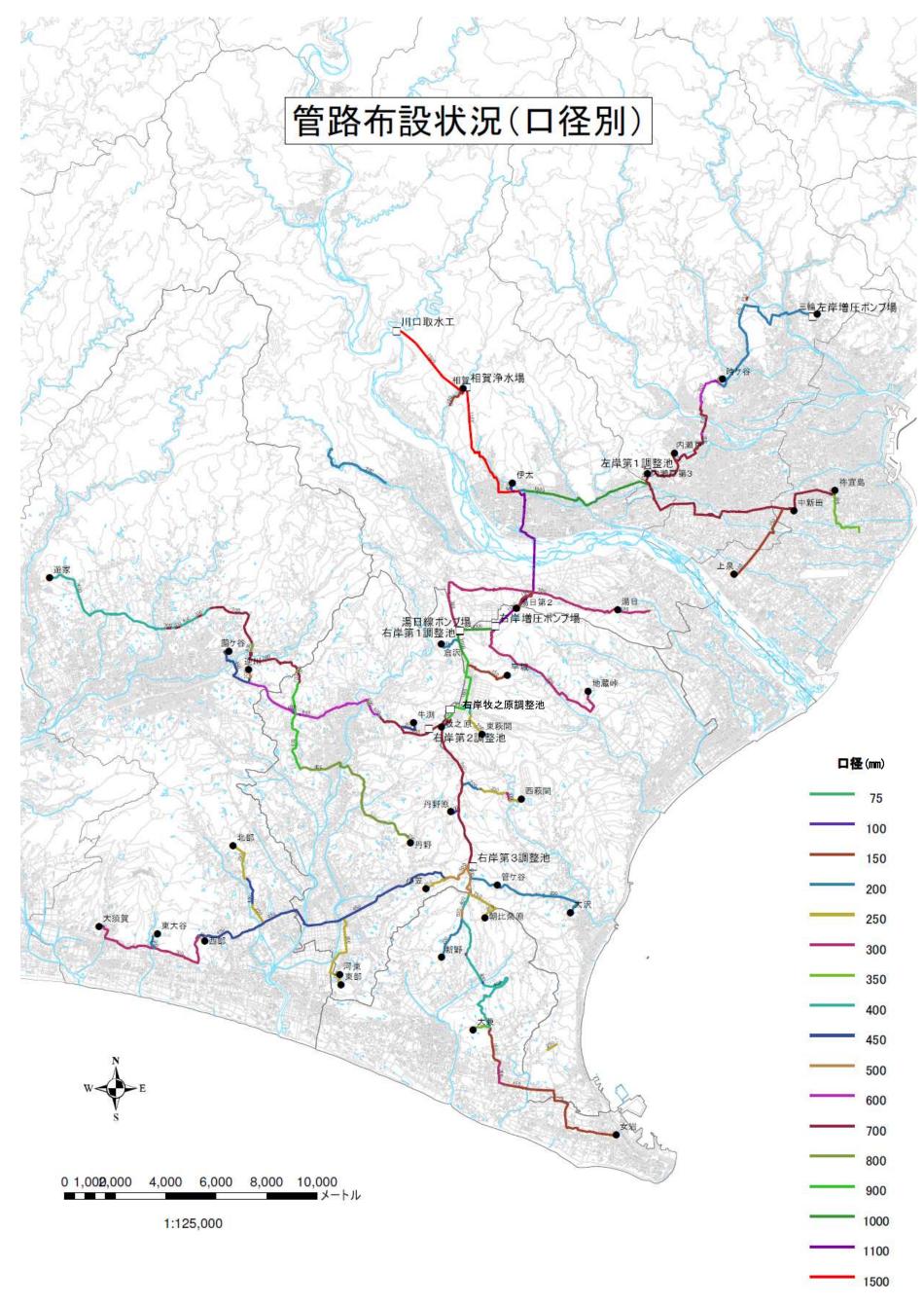


図 2.3 管路布設状況(口径別)

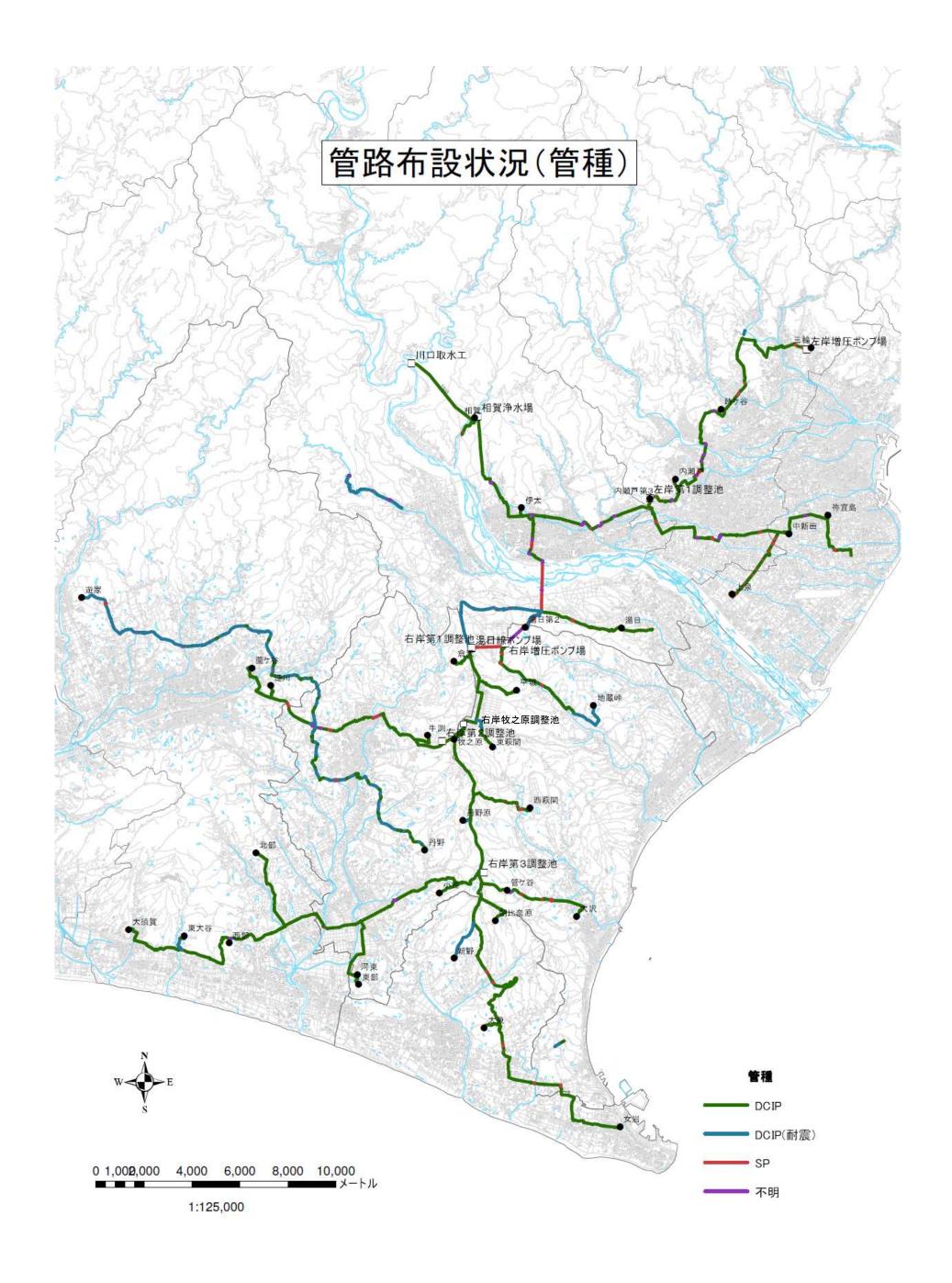


図 2.4 管路布設状況 (管種別)

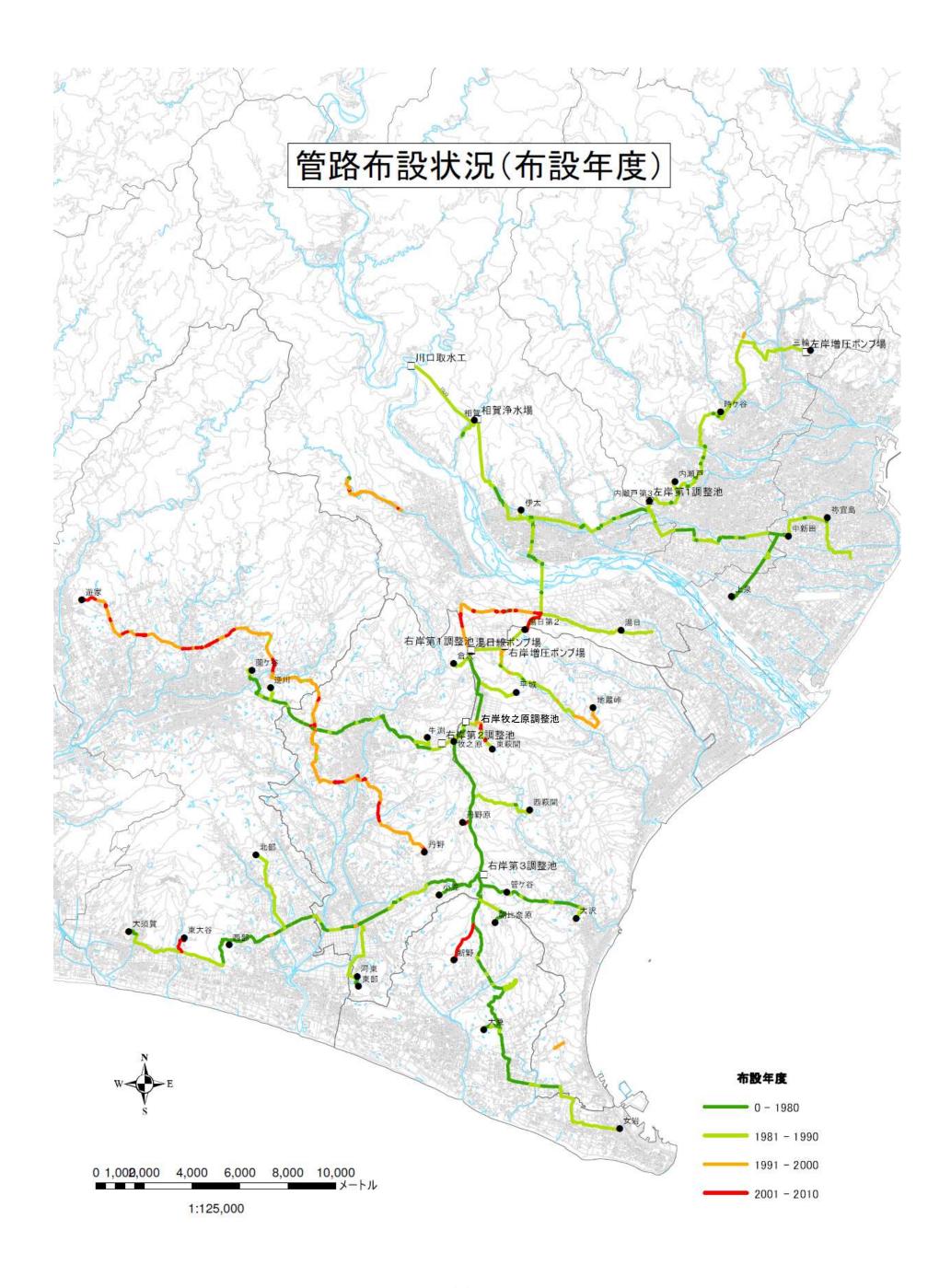


図 2.5 管路布設状況 (年度)

2.4 検討対象路線

以下に示す全ての路線を更新することを想定し、更新優先順位を求める。なお、焼津市道原線、島田市湯日線の一部(湯日受水点より先の区間)、大沢線の一部(菅ケ谷受水点分岐より先の区間)、掛川市薗ケ谷線、子持坂線及び鎮守山線は、末端に受水点が存在しない管路であることから、更新対象から除外し、対象延長は約180kmとする。

表 2.5 路線別延長 (1/2)

路線種別	始点	終点	延長	流量
			(m)	(m3/日)
幹線	相賀浄水場	相賀	964.5	500
	相賀浄水場	伊太分岐	5,373.8	160,200
	伊太分岐	伊太	432.8	7,200
	伊太分岐	右岸左岸分岐	220.3	153,000
小計			6,991.4	_
左岸幹線	右岸左岸分岐	内瀬戸第3分岐	6,322.9	44,200
	内瀬戸第3分岐	内瀬戸第3	105.3	1,600
	内瀬戸第3分岐	左岸第1	201.3	42,600
小計			6,629.5	_
焼津方面	左岸第1	上泉分岐	7,663.9	24,900
	上泉分岐	上泉	3,676.8	4,100
	上泉分岐	中新田分岐	114.6	20,800
	中新田分岐	中新田	26.3	6,900
	中新田分岐	祢宜島	2,612.7	13,900
	袮宜島	道原方面	対象外	_
小計			14,094.3	_
藤枝方面	左岸第1	内瀬戸分岐	1,896.4	17,700
	内瀬戸分岐	内瀬戸	445.1	7,000
	内瀬戸分岐	時ケ谷分岐	3,491.1	10,700
	時ケ谷分岐	時ケ谷	267.2	9,300
	時ケ谷分岐	左岸増圧P	7,664.5	1,400
	左岸増圧P	三輪	457.6	1,400
	子持坂	子持坂方面	対象外	_
小計			14,221.9	_
右岸幹線	右岸左岸分岐	湯日分岐	4,610.5	108,800
	湯日分岐	湯日	3,695.1	3,300
	湯日	初倉方面	対象外	_
	湯日分岐	右岸増圧P	2,147.3	105,500
	右岸増圧P	地蔵峠	7,131.1	2,200
	右岸増圧P	右岸第1	1,541.2	103,300
	右岸第1	湯日第2分岐	5,677.9	1,000
	湯日第2分岐	湯日第2	1,342.7	1,000
	右岸第1	倉沢分岐	433.6	102,300
	倉沢分岐	倉沢	1,017.9	4,600
	倉沢分岐	平城分岐	966.9	97,700
	平城分岐	平城	1,991.6	1,500
	平城分岐	東荻間分岐	1,889.0	96,200
	東萩間分岐	東荻間	1,579.0	1,300
	東萩間分岐	右岸牧之原	1,344.4	94,900
小計			35,368.2	_

表 2.6 路線別延長 (2/2)

路線種別	始点	終点	延長	流量
24/3/12/33	7.5	137	(m)	(m3/日)
掛川方面	右岸牧之原	右岸第2	792.0	56,200
	右岸第2	牛渕分岐	1,669.9	56,200
	牛渕分岐	牛渕	1,808.1	9,200
	牛渕分岐	遊家分岐	5,294.7	47,000
	遊家分岐	丹野	9,812.0	3,000
	遊家分岐	逆川分岐	2,364.2	41,800
	逆川分岐	逆川	589.6	41,800
	逆川分岐	菌ケ谷	対象外	_
	遊家分岐	遊家	15,843.5	2,200
小計			38,174.0	_
右岸第3方面	右岸牧之原	牧之原分岐	567.7	38,700
	牧之原分岐	牧之原	63.5	600
	牧之原分岐	西萩間分岐	2,626.0	38,100
	西萩間分岐	西萩間	3,056.3	2,200
	西萩間分岐	丹野原分岐	1,330.7	35,900
	丹野原分岐	丹野原	438.4	400
	丹野原分岐	右岸第3	2,270.4	35,500
小計		_	10,353.0	_
御前崎方面	右岸第3	大沢分岐	747.7	16,800
	大沢分岐	菅ケ谷分岐	1,876.7	1,800
	菅ケ谷分岐	菅ケ谷	122.9	1,800
	<i>菅ケ谷分岐</i>	<u>大沢</u>	対象外	_
	大沢分岐	朝比奈原分岐	686.3	15,000
	朝比奈原分岐	朝比奈原	1,813.9	1,400
	朝比奈原分岐	新野分岐	1,050.4	13,600
	新野分岐	新野	1,879.5	2,700
	新野分岐	大兼分岐	7,338.1	10,900
	大兼分岐	大兼	864.5	9,700
	大兼分岐	女岩	8,746.3	1,200
	鎮守山	鎮守山方面	対象外	_
小計	1 1 11 55 -	1	25,126.3	_
大須賀方面	右岸第3	小笠分岐	1,393.1	18,700
	小笠分岐	小笠	1,145.5	5,800
	小笠分岐	河東分岐	5,146.6	12,900
	河東分岐	東部分岐	3,070.0	3,200
	東部分岐	河東	232.2	0
	東部分岐	東部	406.4	3,200
	河東分岐	北部分岐	3,729.0	9,700
	北部分岐	北部	3,707.9	3,900
	北部分岐	西部分岐	3,011.9	5,800
	西部分岐	西部	249.2	2,600
	西部分岐	東大谷分岐	3,282.1	3,200
	東大谷分岐	東大谷	762.2	1,300
1/2 = T	東大谷分岐	大須賀	3,099.1	1,900
小計			29,235.2	
合計			180,193.8	-

3 計画水量の設定

3.1 基本水量及び計画送水量

今回の基本計画においては、将来にわたり安定供給を維持することを目的として、 現在の構成団体別1日最大使用水量の合計160,700㎡を基本水量とする。

現在構成団体は、自己水源で不足する水量を企業団からの受水に依存する形で配水を行っているが、水需要は、人口減少傾向に加え、節水意識の向上と節水機器の普及等により、少将来減少することも懸念される。その一方で、構成団体は自己水源を代替する手段が無いこと、必要に応じて基本水量を受水する権利を有していること、更に、自己水源能力の低下や維持管理コストの増加から、将来、廃止も計画されている水源もあることなどから、現在の基本水量を維持することとした。

また、「基本水量」とは別に、受水団体の給配水実態による供給希望水量を勘案した「計画送水量」があり、実際の運用は「計画送水量」に基づき用水供給されている。 表 3.1 に受水市町の受水点ごとの「基本水量」と「計画送水量」を比較した結果を示す。このように、双方の水量に差がみられることから、各構成団体にヒアリング調査を実施し、次項 3.2 受水点別計画水量の設定においては、現在想定される最も現実的な水量を求めた。

また、表 3.2 には、受水市町の各受水点(配水池)における実績給配水量に対する 年度当初の企業団からの「計画送水量」を示す。これによると、各受水点ごとに傾向 は異なるものの、焼津、掛川、藤枝、御前崎で受水の依存率は低い傾向を示している。

表 3.1 基本水量と計画送水量の比較

(1) H24計画送水量 最大 平均 受水市町 旧市町 基本水量 最大水量 計画送水量 平均水量 ベース 受水点 ベース $(2) \div (1)$ (3)÷(1) (m³/日) (m³/日) (m³/年) (m³/日) 鳥田市 島田市 伊太 7.700 5.540 2.009.628 5.506 71.9% 71.5% 湯日 3,300 1,480 543,120 1,488 44.8% 45.1% 相賀 500 183,960 504 湯日第2 1.000 240 87,600 240 24.0% 24.0% 小 計 12,000 7,760 2,824,308 7,738 64.7% 64.5% 40.3% 焼津市 焼津市 袮宜島 12,050 4,860 1,671,084 4,578 38.0% 中新田 2,400 836,832 2,293 19.9% 19.0% 12,050 上泉 大井川町 800 1.440 525,268 1,439 180.0% 179.9% 24.900 小 計 8,700 3,033,184 8,310 34.9% 33.4% 掛川市 掛川市 逆川 34,700 30,860 10,341,676 28,333 88.9% 81.7% 遊家 5,400 3,690 1,295,064 3,548 68.3% 65.7% 安養寺 1,940 1,876 大東町 東部 2.300 684,840 84.3% 81.6% 北部 3.800 3,310 1,162,968 3.186 87.1% 83.8% 西部 4,400 3,000 1,058,592 2,900 68.2% 65.9% 2,180 大須賀町 大須賀 5,800 777,456 2,130 37.6% 36.7% <u>東大谷</u> 500 930 335,136 918 186.0% 183.6% 小 計 56,900 45,910 15,655,732 42,891 80.7% 75.4% 藤枝市 内瀬戸 8,400 69.0% 藤枝市 6,500 5,794 77.4% 2,114,644 9,500 6,700 6,700 70.5% 70.5% 時<u>ヶ谷</u> 2,445,500 内瀬戸第3 600 n 219,000 600 岡部町 1,400 142.9% 142.9% 三輪 2.000 730,000 2.000 小 計 19.300 15,800 5,509,144 15.094 81.9% 78.2% 御前崎市 御前崎町 女岩 1.500 1.000 365,000 1.000 66.7% 66.7% 浜岡町 大兼 9,700 8,500 2,890,340 7,919 87.6% 81.6% 朝比奈原 2,000 1,200 438,000 1,200 60.0% 60.0% 新野 1.800 2.300 839,500 2.300 127.8% 127.8% 小 計 15.000 13.000 4.532.840 12.419 86.7% 82.8% 牧之原市 相良町 大沢 1.800 88.9% 84.9% 0 0 1,160 菅ケ谷 557,888 1.528 0 1,600 (事業評価 西萩間 2,200 72.7% 1,600 557,888 1,528 69.5% との差) 東萩間 1,400 1,600 557,888 1,528 114.3% 109.1% 榛原町 平城 1,000 1,300 453,284 1,242 130.0% 124.2% 地蔵峠 2,600 1,600 557,711 1,528 61.5% 58.8% 81.7% 9,000 7,700 2,684,659 7,354 85.6% 小笠町 菊川市 小笠 3,535 3,343 88.4% 4,000 1,220,240 83.6% 河東 22.2% 400 400 22.2% 1,800 146,000 -4,160 丹野 (事業評価 101.1% 3,000 3,034 1,039,376 2,848 94.9% との差) 菊川町 牛渕 8,246 8,900 2,785,324 7,631 92.7% 85.7% 倉沢 4,900 3,000 1,095,000 3,000 61.2% 61.2% 牧之原 430 600 139,090 381 71.7% 63.5% 丹野原 400 70 25,550 70 17.5% 17.5% 小 計 23,600 18,715 6,450,580 17,673 79.3% 74.9% 合計 160,700 117,585 40,690,447 111,479 73.2% 69.4%

表 3.2 企業団受水による依存率

受水市町	旧市町	受水点		総配水量 (H24年度実績) ①	うち 企業団受水 (H24年度計画値) ②	依存率
				(㎡/年)	(m³/年)	(%)
		伊太		2,242,640	2,009,628	89.6%
	島田市	湯日	企業団受水だけ	543,120	543,120	100%
島田市	шшт	相賀	企業団受水だけ	183,960	183,960	100%
		湯日第2	企業団受水だけ	87,600	87,600	100%
	小	計			2,824,308	
	焼津市 焼津市	祢宜島		10,299,482	1,671,084	16.2%
焼津市	75C/ + 113	中新田		5,612,973	836,832	14.9%
が行り	大井川町	上泉		2,552,843	525,600	20.6%
	小	計			3,033,516	
	掛川市	逆川	企業団受水だけ	10,341,676	10,341,676	100%
	121 / 11 11 1	遊家		1,633,447	1,295,064	79.3%
		東部	企業団受水だけ	684,840	684,840	100%
掛川市	大東町	北部	企業団受水だけ	1,162,968	1,162,968	100%
1年(11111111111111111111111111111111111		西部		1,200,488	1,058,592	88.2%
	十活型町	大須賀		942,600	777,456	82.5%
	大須賀町	東大谷	企業団受水だけ	335,136	335,136	100%
	小	計			15,655,732	
	藤枝市	内瀬戸		5,569,569	2,114,644	38.0%
		時ヶ谷	企業団受水だけ	2,445,500	2,445,500	100%
藤枝市		内瀬戸第3	企業団受水だけ	219,000	219,000	100%
	岡部町	三輪	企業団受水だけ	730,000	730,000	100%
	小	計			5,509,144	
	御前崎町	女岩	榛南水道受水	1,672,709	365,000	21.8%
	浜岡町	大兼	企業団受水だけ	2,890,340	2,890,340	100%
御前崎市		朝比奈原	企業団受水だけ	438,000	438,000	100%
		新野	企業団受水だけ	839,500	839,500	100%
					4,532,840	
		菅ケ谷	企業団受水だけ	557,888	557,888	100%
		西萩間	企業団受水だけ	557,888	557,888	100%
# + E +		東萩間	企業団受水だけ	557,888	557,888	100%
牧之原市		平城	企業団受水だけ	453,284	453,284	100%
	榛原町	地蔵峠	企業団受水だけ	557,888	557,888	100%
	小	計			2,684,836	
		小笠	企業団受水だけ	1,220,240	1,220,240	100%
	小笠町	河東	企業団受水だけ	146,000	146,000	100%
		丹野	企業団受水だけ	1,039,376	1,039,376	100%
# 111-		牛渕	企業団受水だけ	2,785,324	2,785,324	100%
菊川市	# 1.17	倉沢	企業団受水だけ	1,095,000	1,095,000	100%
	菊川町	牧之原	企業団受水だけ	139,090	139,090	100%
		丹野原	企業団受水だけ	25,550	25,550	100%
	小			,-20	6,450,580	
	合 計				40,690,956	

3.2 受水点別計画水量の設定

各受水点の水量は以下のように設定した。

(1) 島田市

島田市全体の受水量は $12,000 \, \text{m}^3$ /日であり、湯日、湯日第 2、相賀(伊太の内数 $500 \, \text{m}^3$ /日)の各受水点は基本水量を維持し、残りを伊太で調整した。

表 3.3 島田市の受水量内訳(単位:m³/日)

受水団体	旧市町	受水点	算定	条件	今回水量
島田市	島田市	伊太	調整可能		7,200
		湯日	3,300	維持	3,300
		相賀	500	維持	500
		湯日第2	1,000	維持	1,000
	小 計		-		12,000

(2) 焼津市

焼津市全体の受水量は 24,900 m³/日であり、平成 24 年度計画送水量の比率で各受水 点に按分した。

表 3.4 焼津市の受水量内訳(単位:m³/日)

受水団体	旧市町	受水点	算定	条件	今回水量
焼津市	焼津市	祢宜島	4,860	H24 計画	13,900
		中新田	2,400	送水量	6,900
	大井川町	上泉	1,440	で按分	4,100
	小 計		8,700		24,900

(3) 掛川市

掛川市全体の受水量は 56,900 m³/日であり、平成 23 年度に策定した変更認可申請書における受水量の比率で各受水点に按分した。ただし、安養寺受水点の 6,700 m³/日分は逆川で受水するものとし、この水量を振替えて算定した。

表 3.5 掛川市の受水量内訳(単位:m³/日)

受水団体	旧市町	受水点	算定	条件	今回水量
#111=	#1111#	** 111	35,272	± 14=11=1	41,800
掛川市	掛川市	逆川	(28,572)	直近認可	(33,900)
		遊家	1,900	受水量	2,200
		安養寺	0	で按分	0
		女食寸	(6,700)	CIXII	(7,900)
	大東町	東部	2,700		3,200
		北部	3,300		3,900
		西部	2,200		2,600
	大須賀町	大須賀	1,600		1,900
		東大谷	1,100		1,300
	小 計		48,072		56,900

()内は振替前の水量

(4) 藤枝市

藤枝市全体の受水量は19,300 m³/日であり、平成23 年度に策定した変更認可申請書における受水量の比率で各受水点に按分した。

表 3.6 藤枝市の受水量内訳(単位:m³/日)

受水団体	旧市町	受水点	算定	条件	今回水量
藤枝市	藤枝市	内瀬戸	5,730	直近認可	7,000
		時ヶ谷	7,630	受水量	9,300
		内瀬戸第3	1,340	で按分	1,600
	岡部町	三輪	1,100		1,400
	小 計		15,800		19,300

(5) 御前崎市

御前崎市全体の受水量は 15,000 m³/日であり、平成 24 年度計画送水量の比率で各受水点に按分した。

表 3.7 御前崎市の受水量内訳(単位:m³/日)

受水団体	旧市町	受水点	算定	条件	今回水量
御前崎市	御前崎町	女岩	1,000	H24 計画	1,200
	浜岡町	大兼	8,500	送水量	9,700
		朝比奈原	1,200	で按分	1,400
		新野	2,300		2,700
	小 計		13,000		15,000

(6) 牧之原市

牧之原市全体の受水量は 9,000 m³/日である。当初は大沢で受水していたが、現状は上流に位置する菅ケ谷で受水を行っていることから、将来においても菅ケ谷で受水するものとする。ここでは、水量が変更となったことから、再評価時に行ったアンケートの計画受水量の比率で各受水点に按分した。

表 3.8 牧之原市の受水量内訳(単位:m³/日)

受水団体	旧市町	受水点	算定 条件		今回水量
牧之原市	相良町	大沢	-	再評価時	0
		菅ケ谷	1,087	計画水量	1,800
		西萩間	1,305	(アンケート)	2,200
		東萩間	761	で按分	1,300
	榛原町	平城	924		1,500
		地蔵峠	1,359		2,200
	小 計		5,436		9,000

(7) 菊川市

菊川市全体の受水量は $23,600 \text{ m}^3/\text{日}$ であり、河東は将来廃止予定であることから、この水量を小笠に振り分けた。

表 3.9 菊川市の受水量内訳(単位:m³/日)

受水団体	旧市町	受水点	算定	条件	今回水量
菊川市	小笠町	小笠	3,800	再評価時	5,800
		河東	2,000	計画水量	0
		丹野	3,000	(アンケート)	3,000
	菊川町	牛渕	9,200	で按分	9,200
		倉沢	4,600		4,600
		牧之原	600	維持	600
		丹野原	400	維持	400
	小 計		23,600		23,600

(8) 大井上水道企業団

大井上水道企業団は基本水量が設定されていない。また、過去の認可計画では大代にて受水を行う予定であったが、ここでは上流に位置する猪土居で受水を行うことができるか、管網解析において検討するものとする。

4 現状の評価

4.1 現状管路の水理計算

現況の送水管網モデルを用いて解析を行い、現況管路における水理上の問題点を把握する。

4.1.1 解析条件

(1) 管網モデル計算式

水理計算の対象とする管路は、送水管の全てとする。

計算方法は、ヘーゼン・ウィリアムスの公式を用いて行う。以下に試算式を示す。

$$v = 0.35464CD^{0.63}I^{0.54}$$

$$Q = 0.27853CD^{2.63}I^{0.54}$$

$$D = 1.6258C^{-0.38}Q^{0.38}I^{-0.205}$$

$$I = \frac{h}{l} = 10.666C^{-1.85}D^{-4.87}Q^{1.85}$$

ただし、 v : 平均流速 (m/sec)

C : 流速係数 (=110)

D : 管径 (m)

I:動水勾配(‰)

Q :流量(m^3/sec)

h :摩擦損失水頭 (m)

l : 管延長 (m)

上式を用いて各管路の摩擦損失水頭を求め、静水頭との差をとり動水頭を算定する。

(2) 計画水量

現況の管網解析に用いる水量は、先に示した各受水点における平成 24 年度計画送水量及び今回計画で算定した受水点別送水量とする。

(3) 配水池

今回の管網解析で用いる調整池等は、以下の施設である。

表 4.1 企業団の調整池等

施設名	配水池容量	H.W.L.	L.W.L.
"Ell I	(m³)	(m)	(m)
相賀浄水場浄水池	7,200	99.5	96.5
左岸第1調整池	10,000	82.5	73.5
右岸第1調整池	7,000	199.8	190.5
右岸第2調整池	4,000	154.0	148.3
右岸第3調整池	3,000	156.5	150.5
右岸牧之原調整池	10,000	180.0	175.0
右岸ポンプ場P井	3,060	80.39	75.50
猪土居接合井	60	206.05	203.05
西萩間接合井	70	118.5	116.0
大沢接合井戸	35	85.0	82.5

表 4.2 左岸側受水団体の配水池

受水団体	旧市町	受水点	配水池容量	H.W.L.	L.W.L.
XWE!!		277////	(m³)	(m)	(m)
		伊太	6,500	89.0	81.0
島田市	島田市	湯日	2,000	73.0	65.0
一四日山	馬田巾 局田巾	相賀	228	155.9	153.0
		湯日第2	700	121.3	116.0
		祢宜島	13,000	9.7	3.5
焼津市	焼津市	中新田	10,000	27.2	11.2
	大井川町	上泉	5,600	30.2	21.2
		内瀬戸	13,000	0.88	60.0
藤枝市	藤枝市	時ヶ谷	7,000	68.0	60.0
		内瀬戸第3	2,600	80.0	72.0
	岡部町		2,000	66.5	60.0

表 4.3 右岸側受水団体の配水池

亞北田什	四士町	平小上	配水池容量	H.W.L.	L.W.L.
受水団体	旧市町	受水点	(m³)	(m)	(m)
	#1111#	逆川	14,000	95.0	86.6
	掛川市	遊家	3,600	106.7	98.7
		東部	3,000	67.74	59.74
掛川市	大東町	北部	3,000	68.0	60.0
		西部	3,000	73.0	65.0
	大須賀町	大須賀	2,000	68.0	60.0
	八次貝叫	東大谷	1,000	69.5	61.5
	御前崎町	女岩	4,500	45.0	38.0
御前藤市		大兼	3,000	101.5	86.5
御前崎市	浜岡町	朝比奈原	1,500	143.0	138.0
		新野	2,000	104.8	97.0
		大沢	2,000	60.30	53.20
	相良町	西萩間	2,000	93.0	85.0
牧之原市		東萩間	2,000	122.0	110.5
权之原印		菅ケ谷	1,000	126.5	112.0
	榛原町	平城	1,200	110.5	104.5
	1宋/六四]	地蔵峠	2,000	64.5	58.0
		小笠	3,000	90.83	82.83
	小笠町	河東	1,000	68.0	61.0
		丹野	3,500	74.3	64.3
菊川市		牛渕	5,000	107.5	100.0
	菊川町	倉沢	3,000	113.5	106.0
		牧之原	510	173.5	167.5
		丹野原	630	152.8	149.8

4.1.2 解析結果

(1) 平成24計画水量における管網解析結果

図 4.1、表 4.4 に現況ルートにおける平成 24 計画水量の結果を示す。三輪受水点において負圧が発生するが、これは 2,000 ㎡/日を暫定送水しているためである。また、右岸牧之原調整池(現在建設中)も負圧が生じることから、上流の右岸第 1 調整池を高水位で運転することが必要となる。

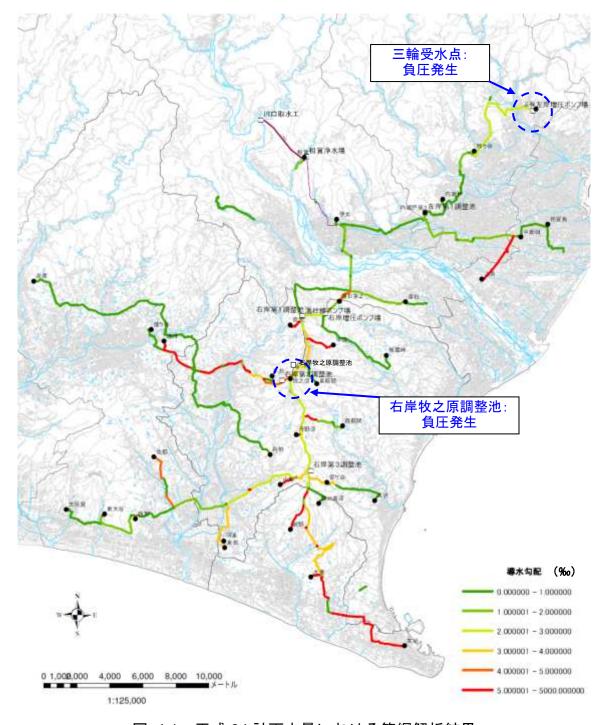


図 4.1 平成 24 計画水量における管網解析結果

表 4.4 管網計算結果 (H24 計画送水量)

路線種別	始点	終点	延長 (m)	流量 (m3/日)	WL 始点	(m) 終点	口径 (mm)	導水勾配 (‰)	動水圧 (m)	損失水頭 (m)	残圧 (m)	備考
幹線	相賀浄水場	相賀	964.5	500	166.5	155.9	150	1.332	165.2	1.3	9.3	70m増圧
	相賀浄水場	伊太分岐	5,373.8	117,085	96.5		1500	0.435	94.2	2.3		
	伊太分岐 伊太分岐	伊太 右岸左岸分岐	432.8 220.3	5,540 111,545	94.2 94.2	89.0 –	450 1500	0.541 0.397	93.9 94.1	0.2 0.1	4.9	
左岸幹線	右岸左岸分岐	内瀬戸第3分岐	6,322.9	24,500	94.1	_	1000	0.173	93.0	1.1	_	
	内瀬戸第3分岐	内瀬戸第3	105.3	600	93.0		250	0.155	93.0	0.0	13.0	
	内瀬戸第3分岐	左岸第1調整池	201.3	23,900	93.0	82.5	1000	0.166	92.9	0.0	10.4	
焼津方面	左岸第1調整池	上泉分岐	7,663.9	8,700			700	0.145	72.4		_	
	上泉分岐 上泉分岐	上泉 中新田分岐	3,676.8 114.6	1,440 7,260	72.4 72.4	30.2	150 700	9.425 0.104	37.7 72.4	34.7 0.0	7.5	
	中新田分岐	中新田	26.3	2,400	72.4	27.2	300	0.104	72.4	0.0	45.2	
	中新田分岐 <i>祢宜島</i>	祢宜島 <i>道原方面</i>	2,612.7 <i>対象外</i>	4,860	72.4	9.7	700	0.049	72.2	0.1	62.5	
	-											
藤枝方面	左岸第1調整池 内瀬戸分岐	内瀬戸分岐 内瀬戸	3,542.6 445.1	15,200 6,500	73.5 72.1	- 68.0	700 700	0.407 0.085	72.1 72.0	1.4 0.0	4.0	
	内瀬戸分岐	時ケ谷分岐	3,491.1	8,700	72.1	_	600	0.307	71.0	1.1	_	
	<u>時ケ谷分岐</u> 時ケ谷分岐	時ケ谷 左岸増圧P	267.2 7,664.5	6,700 2,000	71.0 71.0		500 200	0.460 4.263	70.9 38.3	0.1 32.7	2.9	
	左岸増圧P	三輪	457.6	2,000	66.3	66.5		4.263	64.4	2.0	-2.1	
	子持坂	子持坂方面	対象外	_	_	-	-	<u> </u>	_	- 1		
右岸幹線	右岸左岸分岐	湯日分岐	4,610.5	87,045	94.1		1100	1.137	88.8			
	湯日分岐 <i>湯日</i>	湯日 <i>初倉方面</i>	3,695.1 <i>対象外</i>	1,480	88.8	73.0	300	0.339	87.6	1.3	14.6	
	<i>汤口</i> 湯日分岐	<i>物层刀画</i> 右岸増圧P	2,147.3	85,565	88.8	_	1100	1.102	86.5	2.4	_	
	右岸増圧P	地蔵峠	7,131.1	1,600	86.5	64.5	300	0.392	83.7	2.8	19.2	105 187
	右岸増圧P 右岸第1調整池	右岸第1調整池 湯日第2分岐	1,541.2 5,677.9	83,965 240	211.5 190.5	199.8 -	1000 300	1.692 0.012	208.9 190.4	2.6 0.1	<u>9.1</u> –	125m増圧
	湯日第2分岐	湯日第2	1,342.7	240	190.4	121.3	150	0.343	190.0	0.5	68.7	
	右岸第1調整池 倉沢分岐	<u>倉沢分岐</u> 倉沢	433.6 1,017.9	83,725 3,000	190.5 189.8	- 113.5	1000 200	1.683 9.027	189.8 180.6	0.7 9.2	- 67.1	
	倉沢分岐	平城分岐	966.9	80,725	189.8	_	900	2.628	187.2	2.5	_	
	平城分岐 平城分岐	平城 東荻間分岐	1,991.6 1,889.0	1,300 79,425	187.2 187.2	110.5 –	150 900	7.800 2.551	171.7 182.4	15.5 4.8	<u>61.2</u> –	
	東萩間分岐	東荻間	1,579.0	1,600	182.4	122.0	250	0.952	180.9	1.5	58.9	
	東萩間分岐	右岸牧之原調整池	1,344.4	77,825	182.4	180.0	900	2.456	179.1	3.3	-0.9	
掛川方面		右岸第2調整池	792.0	45,830	175.0			3.136	172.5		18.5	
	右岸第2調整池 牛渕分岐	牛渕分岐 牛渕	1,669.9 1,808.1	45,830 8,246	148.3 143.1	- 107.5	700 450	3.136 1.129	143.1 141.0	5.2 2.0	33.5	
	牛渕分岐	遊家分岐	5,294.7	37,584	143.1	_	600	4.603	118.7	24.4	_	
	遊家分岐 遊家分岐	丹野 逆川分岐	9,812.0 2,364.2	3,034 30,860	118.7 118.7	74.3 –	800 600	0.011 3.196	118.6 111.1	0.1 7.6	44.3	
	逆川分岐	逆川	589.6	30,860	111.1	95.0		7.767	106.6	4.6	11.6	
	<i>逆川分岐</i> 遊家分岐	<i>菌ヶ谷</i> 遊家	<i>対象外</i> 15,843.5	- 3,690	_ 118.7	- 106.7	- 400	- 0.453	- 111.5	- 7.2	- 4.8	
			•	,				•				
右岸第3方面	右岸牧之原調整池 牧之原分岐	牧之原分岐 牧之原	567.7 63.5	31,995 430	175.0 174.1	- 173.5	700 150	1.613 1.007	174.1 174.0	0.9 0.1	0.5	
	牧之原分岐	西萩間分岐	2,626.0	31,565	174.1	_	700	1.573	170.0	4.1	_	
	西萩間分岐 西萩間分岐	西萩間 丹野原分岐	3,056.3 1,330.7	1,600 29,965	170.0 170.0		250 700	0.952 1.429	167.0 168.1	2.9 1.9	74.0	
	丹野原分岐	丹野原	438.4	70	168.1	152.8	100	0.253	167.9	0.1	15.1	
	丹野原分岐	右岸第3調整池	2,270.4	29,895	168.1	156.5	700	1.423	164.8	3.2	8.3	
御前崎方面	右岸第3調整池	大沢分岐	747.7	14,600	150.5		500	1.945	149.0		_	
	<u>大沢分岐</u> 菅ケ谷分岐	菅ケ谷分岐 菅ケ谷	1,876.7 122.9	1,600 1,600	149.0 143.8		200 200	2.822 2.822	143.8 143.4	5.3 0.3	<u> </u>	
	菅ケ谷分岐	大沢	対象外	_	-	_	_	_	-	_	-	
	大沢分岐 朝比奈原分岐	朝比奈原分岐 朝比奈原	686.3 1,813.9	13,000 1,200	149.0 148.0		500 250	1.569 0.559	148.0 147.0		4.0	
	朝比奈原分岐	新野分岐	1,050.4	11,800	148.0	_	400	3.889	143.9	4.1	_	
	新野分岐 新野分岐	新野 大兼分岐	1,879.5 7,338.1	2,300 9,500	143.9 143.9		200 400	5.521 2.604	133.5 124.8		28.7	
	大兼分岐	大兼	864.5	8,500	124.8	101.5	350	4.062	121.3	3.5	19.8	
	大兼分岐 <i>鎮守山</i>	女岩 <i>鎮守山方面</i>	8,746.3 <i>対象外</i>	1,000	124.8	45.0 –	150 -	4.801	82.8	42.0	37.8	
								I`				
大須賀方面	右岸第3調整池 小笠分岐	小笠分岐 小笠	1,393.1 1,145.5	15,295 3,535	150.5 147.5		500 250	2.120 4.125	147.5 142.8		- 52.0	
	小笠分岐	河東分岐	5,146.6	11,760	147.5	_	450	2.178	136.3	11.2	- 52.0	
	河東分岐 東部分岐	東部分岐 河東	3,070.0 232.2	2,340 400	136.3 130.4	- 68.0	250 150	1.923 0.881	130.4 130.2	5.9 0.2	- 62.2	
	東部分岐	東部	406.4	1,940	130.4	67.7	250	1.359	129.9	0.6	62.1	
	河東分岐	北部分岐	3,729.0	9,420	136.3	_	450	1.445	131.0	5.4	_	
	北部分岐 北部分岐	北部 西部分岐	3,707.9 3,011.9	3,310 6,110	131.0 131.0		250 450	3.652 0.648	117.4 129.0		<u>49.4</u> –	
	西部分岐	西部	249.2	3,000	129.0	73.0	200	9.027	126.8	2.2	53.8	
	西部分岐 東大谷分岐	東大谷分岐 東大谷	3,282.1 762.2	3,110 930	129.0 124.6		300 200	1.339 1.034	124.6 123.8		- 54.3	
	東大谷分岐	大須賀	3,099.1	2,180	124.6			0.694	122.5		54.5	

(2) 計画水量 160,700 ㎡/日における管網解析結果

図 4.2、表 4.5 に現況ルートにおける計画水量 160,700 ㎡/日の結果を示す。上泉受水点、遊家受水点及び逆川受水点において負圧が発生する。また、右岸牧之原調整池(現在建設中)も負圧が生じることから、上流の右岸第1調整池を高水位で運転することが必要となる。

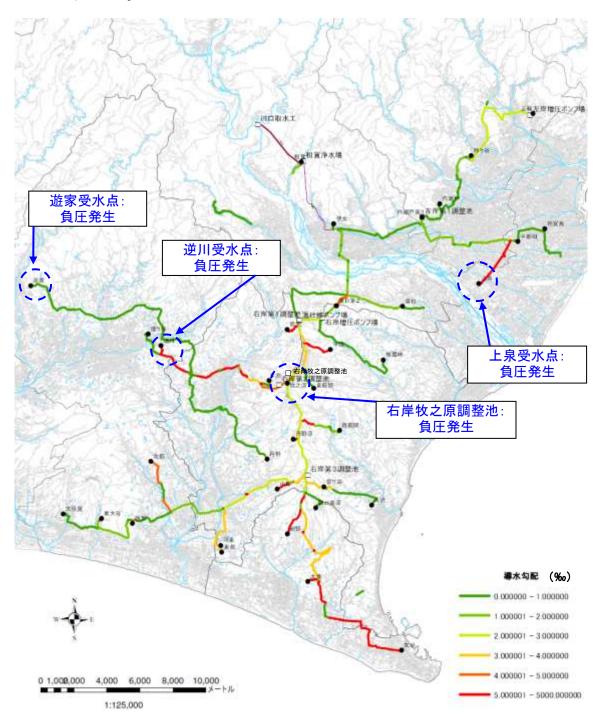


図 4.2 計画水量 160,700 ㎡/日における管網解析結果

表 4.5 管網計算結果(今回算定水量:合計 160,700m³/日)

路線種別	始点	終点	延長 (m)	流量 (m3/日)	WL 始点	(m) 終点	口径 (mm)	導水 勾配 (‰)	動水圧 (m)	損失水頭 (m)	残圧 (m)	備考
幹線	相賀浄水場	相賀	964.5	500	166.5	155.9	150	1.332	165.2	1.3	9.3	70m増圧
	相賀浄水場	伊太分岐	5,373.8	160,200	96.5		1500	0.776	92.3		-	
	伊太分岐 伊太分岐	伊太 右岸左岸分岐	432.8 220.3	7,200 153,000	92.3 92.3		450 1500	0.879 0.713	91.9 92.2	0.4 0.2	2.9 –	
左岸幹線	右岸左岸分岐	内瀬戸第3分岐	6,322.9	44,200	92.2	_	1000	0.516	88.9	3.3	_	
271 11 120	内瀬戸第3分岐	内瀬戸第3	105.3	1,600	88.9	80.0	250	0.952	88.8	0.1	8.8	
	内瀬戸第3分岐	左岸第1調整池	201.3	42,600	88.8	82.5	1000	0.482	88.7	0.1	6.2	
焼津方面	左岸第1調整池	上泉分岐	7,663.9	24,900			700	1.014	65.7	7.8	_	
	上泉分岐 上泉分岐	上泉 中新田分岐	3,676.8 114.6	4,100 20,800	65.7 65.7	30.2	150 700	65.307 0.727	-174.4 65.6	240.1 0.1	-204.6 -	
	中新田分岐	中新田万岐	26.3	6,900	65.6	27.2	300	5.850	65.5	0.1	38.3	
	中新田分岐 <i>祢宜島</i>	祢宜島 <i>道原方面</i>	2,612.7 <i>対象外</i>	13,900 -	65.6 -	9.7	700 –	0.345 -	64.7 –	0.9 -	55.0 -	
****				47.700	70.5	•	700	0.540	74.0	4.0		
藤枝方面	左岸第1調整池 内瀬戸分岐	内瀬戸分岐 内瀬戸	3,542.6 445.1	17,700 7,000	73.5 71.6		700 700	0.540 0.097	71.6 71.5		- 3.5	
	内瀬戸分岐	時ケ谷分岐	3,491.1	10,700	71.6	_	600	0.450	70.0	1.6	_	
	時ケ谷分岐 時ケ谷分岐	時ケ谷 左岸増圧P	267.2 7,664.5	9,300 1,400	70.0 70.0		500 200	0.844 2.204	69.8 53.1	0.2 16.9	1.8 -	
	左岸増圧P	三輪	457.6	1,400	81.1	66.5		2.204	80.1	1.0	13.6	28m増圧
	子持坂	子持坂方面	対象外	_	_	_	_		_	_	_	
右岸幹線	右岸左岸分岐	湯日分岐	4,610.5	108,800	92.2		1100	1.718	84.3			
	湯日分岐 <i>湯日</i>	湯日 <i>初倉方面</i>	3,695.1 <i>対象外</i>	3,300	84.3	73.0	300	1.495 –	78.7 –	5.5 -	5.7 -	
	湯日分岐	右岸増圧P	2,147.3	105,500	84.3		1100	1.623	80.8	3.5	_	
	右岸増圧P 右岸増圧P	地蔵峠 右岸第1調整池	7,131.1	2,200 103,300	80.8	64.5	300	0.706	75.7	5.0	11.2	105
	右岸第1調整池	湯日第2分岐	1,541.2 5,677.9	1,000	205.8 190.5		1000 300	2.483 0.164	201.9 189.6		<u>Z. I</u>	125m増圧
	湯日第2分岐	湯日第2	1,342.7	1,000	189.6			4.801	183.1	6.4	61.8	
	右岸第1調整池 倉沢分岐	倉沢分岐 倉沢	433.6 1,017.9	102,300 4,600	190.5 189.4	- 113.5	1000 200	2.439 19.905	189.4 169.2	1.1 20.3		
	倉沢分岐	平城分岐	966.9	97,700	189.4	-	900	3.741	185.8	3.6	_	
	平城分岐 平城分岐	平城 東荻間分岐	1,991.6 1.889.0	1,500 96,200	185.8 185.8		150 900	10.164 3.636	165.6 179.0		55.1 -	
	東萩間分岐	東荻間	1,579.0	1,300	179.0	122.0	250	0.648	177.9	1.0	55.9	
	東萩間分岐	右岸牧之原調整池	1,344.4	94,900	179.0	180.0	900	3.545	174.2	4.8	-5.8	
掛川方面	右岸牧之原調整池		792.0	56,200	175.0			4.574	171.4	3.6	17.4	
	右岸第2調整池 牛渕分岐	牛渕分岐 牛渕	1,669.9 1,808.1	56,200 9,200	148.3 140.7	- 107.5	700 450	4.574 1.383	140.7 138.2	7.6 2.5	30.7	
	牛渕分岐	遊家分岐	5,294.7	47,000	140.7		600	6.961	103.8		-	
	遊家分岐 遊家分岐	丹野 逆川分岐	9,812.0 2,364.2	3,000 41,800	103.8 103.8		800 600	0.011 5.603	103.7 90.6	0.1 13.2	<u> 29.4</u> –	
	逆川分岐	逆川	589.6	41,800	90.6			13.617	82.5	8.0	-12.5	
	<i>逆川分岐</i> 遊家分岐	<u> 菌ヶ谷</u> 遊家	<i>対象外</i> 15,843.5	2,200	103.8	- 106.7	- 400	- 0.174	- 101.1	– 2.8	– −5.6	
				,				,				
右岸第3方面	右岸牧之原調整池 牧之原分岐	牧之原分岐 牧之原	567.7 63.5	38,700 600	175.0 173.7	- 173.5	700 150	2.294 1.866	173.7 173.6	1.3 0.1	- 0.1	
	牧之原分岐	西萩間分岐	2,626.0	38,100	173.7	-	700	2.228	167.8	5.9	_	
	西萩間分岐 西萩間分岐	西萩間 丹野原分岐	3,056.3 1,330.7	2,200 35,900	167.8 167.8		250 700	1.715 1.996	162.6 165.2	5.2 2.7	69.6 –	
	丹野原分岐	丹野原	438.4	400	165.2	152.8	100	6.349	162.4	2.8	9.6	
	丹野原分岐	右岸第3調整池	2,270.4	35,500	165.2	156.5	700	1.955	160.8	4.4	4.3	
御前崎方面	右岸第3調整池	大沢分岐	747.7	16,800	150.5		500	2.522	148.6		_	
	大沢分岐 菅ケ谷分岐	菅ケ谷分岐 菅ケ谷	1,876.7 122.9	1,800 1,800	148.6 142.0		200 200	3.508 3.508	142.0 141.6		 15.1	
	<i>菅ケ谷分岐</i>	大沢	対象外	- 45,000	-	-	- 500	- 0.045	-	-	_	
	大沢分岐 朝比奈原分岐	朝比奈原分岐 朝比奈原	686.3 1,813.9	15,000 1,400	148.6 147.2		500 250	2.045 0.743	147.2 145.9	1.4 1.3	2.9	
	朝比奈原分岐	新野分岐	1,050.4	13,600	147.2	-	400	5.057	141.9	5.3	_	
	新野分岐 新野分岐	新野 大兼分岐	1,879.5 7,338.1	2,700 10,900	141.9 141.9		200 400	7.428 3.358	127.9 117.3		<u>23.1</u>	
	大兼分岐	大兼	864.5	9,700	117.3	101.5	350	5.186	112.8	4.5	11.3	
	大兼分岐 <i>鎮守山</i>	女岩 <i>鎮守山方面</i>	8,746.3 <i>対象外</i>	1,200 -	117.3 -	45.0 -	150 -	6.727 -	58.4 -	58.8 -	13.4 -	
十活四十二	右岸第3調整池			10 700	1505		500	2 075	1400	4.01		
大須賀方面	小笠分岐	小笠分岐 小笠	1,393.1 1,145.5	18,700 5,800	150.5 146.2	90.8	250	3.075 10.310	146.2 134.4	4.3 11.8	43.6	
	小笠分岐	河東分岐	5,146.6	12,900	146.2		450	2.584	132.9		_	
	河東分岐 東部分岐	東部分岐 河東	3,070.0 232.2	3,200 0	132.9 122.4	- 68.0	250 150	3.431 0.000	122.4 122.4	10.5 0.0	- 54.4	
	東部分岐	東部	406.4	3,200	122.4	67.7	250	3.431	121.0	1.4	53.2	
	河東分岐 北部分岐	北部分岐 北部	3,729.0 3,707.9	9,700 3,900			450 250	1.525 4.947	127.2 108.9		- 40.9	
	北部分岐	西部分岐	3,011.9	5,800	127.2	_	450	0.589	125.5	1.8	_	
	西部分岐 西部分岐	西部 東大谷分岐	249.2 3,282.1	2,600 3,200	125.5 125.5		200 300	6.927 1.412	123.7 120.8	1.7 4.6	50.7	
	東大谷分岐	東大谷	762.2	3,200 1,300				1.412	119.4	1.5	49.9	
	東大谷分岐	大須賀	3,099.1	1,900				0.538	119.2		51.2	

4.2 管路の被害想定

4.2.1 被害想定の条件設定

今回計画において管路の更新優先順位を定めるうえでは、定量的な被害予測を行う 必要がある。そこで、以下に示す管路被害予測式を用いて、その評価を行った。

(1) 被害予測式(日本水道協会)

地震による管路被害の予測は、(社)日本水道協会による管路被害予測式に基づいて行った。予測式のうち、「最大加速度」を用いてレベル1地震動、「最大速度」を用いてレベル2地震動に対する評価を行った。

なお、本推計式は、1995年兵庫南部地震時の管路被害に関する分析結果より作成されたものである。

最大加速度を用いる場合

 $R_{m} \ (\alpha) \ (\rlap/\!/km) \ = C_{p} \times C_{d} \times C_{g} \times C_{l} \times R(\alpha)$

・管種による補正係数 : Cp (※管路台帳より作成)

口径による補正係数 : C_d (" ")

・地形・地盤に関する補正係数 : C_g (XJ-SHIS 表層地盤データ)

・液状化の程度による補正係数 : C₁ (※J-SHIS 表層地盤データ)

・地震動の最大加速度 : α (%J-SHIS 想定地震動)

・標準被害率(件/km) : $R(\alpha)=2.88\times10^{-6}\times(\alpha-100)^{1.97}$

最大速度を用いる場合

 R_m (v) (件/km) $= C_p \times C_d \times C_g \times C_l \times R(v)$

 R_m (件) $= R_m (v) \times L$

• 管路被害率 : R_m(v)

・地震動の最大速度 : v (※J-SHIS 想定地震動)

・標準被害率(件/km) : $R(v)=3.11\times10^{-3}\times~(v-15)^{-1.3}$

また、分析にあたっての基本条件(評価メッシュ、想定地震動等)は、以下のとおりに設定した。

- 1) 評価メッシュとして、約 250m メッシュ^{*1} (第 3 次メッシュを縦横各四等分した メッシュ) を用いた。
- 2) 想定地震動は、確率論的地震動予測地図で示された地震動を用いた。
- 3) 耐震管については、ダクタイル鋳鉄管のうち、「NS型」「S型」「S2型」を耐震管とし、被害が発生しないものと評価した。

※1:約 250m メッシュ

地域メッシュ(第3次メッシュ)は、地域開発、防災計画などのために必要とされる市町村区域よりも小さく地域を分割した格子状のエリアであり、日本においては、 緯度経度法と呼ばれる区分方法が JIS に指定されている。その仕組みは図 4.3 に示す とおりである。

メッシュ毎の統計資料としては、第3次メッシュ(約1kmメッシュ)で情報を集積 したものを地域メッシュ統計と呼び、小地域での情報比較等に用いられる。

約250mメッシュは、国土数値情報の旧測地系(日本測地系)の第3次メッシュ(約1km四方)を、さらに縦横各四等分に区分(約250m四方)したものである。

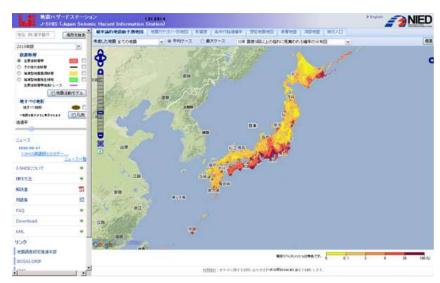
メッシュコードの仕組み

(出典: J-IBIS ホームページより)

図 4.3 メッシュコードの仕組み

※2:J-SHIS:地震ハザードステーション

防災科学技術研究所では、「全国を概観した地震動予測図」を平成17年3月23日より公表しており、日本全国の様々な想定地震に対する発生確率や震度、地表面速度、地を重別などが上記の基準地域メッシュ単位で入る。といる。そのである。4.4に示すとおりである。



(出店: J-SHIS ホームページ)

図 4.4 J-SHIS のトップページ

(2) 管種による補正係数 (C_n)

管路の種類によって、表 4.6 のように補正係数を決定した。表 4.6 は、現在埋設されている全管種と対応する補正係数、管路延長を示している。

解析において、ダクタイル鋳鉄管(DIP)の耐震継手(KF形、S形、SII形、NS形)は、阪神淡路大震災や新潟県中越地震においても被害が発生しなかったことより、補正係数は「0(被害なし)」と設定した。

鋼管 (SP) については、「厚生労働省:管路の耐震化に関する検討会報告書(平成19年3月)」の記述によると、溶接鋼管は耐震管として扱っており、地盤条件に関わらずレベル2地震動対応としている。

これらの考え方を受け、表 4.6 に示すケースに基づいて解析を行った。図 4.5 に導・ 送水管の管種別分布を示す。

表 4.6 管種による補正係数

管種	Ср
DCIP	0.3
DCIP(耐震)	0.0
SP	0.0
不明	0.3

※管種不明管は、DCIPとして取り扱った。

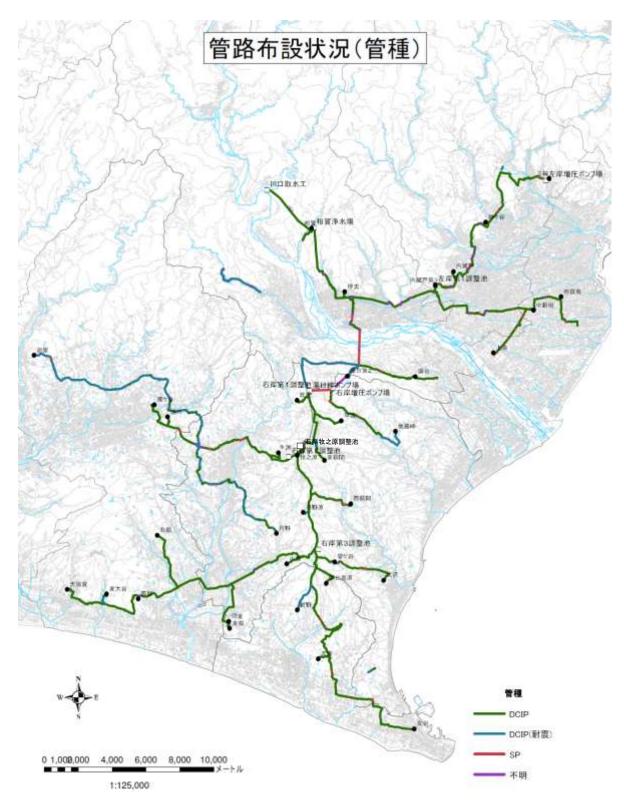


図 4.5 管種別分布(※ 灰色線は道路を示す)

(3) 口径による補正係数 (C_d)

管路の口径によって、表 4.7 のように補正係数を設定する。

表 4.7 は、口径ごとの補正係数を示している。口径が小さい管路ほど、管路の補正係数が高く(地震耐性が低く)設定されている。

当企業団の特徴としては、用水供給事業であるため、大口径管路の割合が高いことが挙げられ、これらのメイン管が被害を受けた場合のバックアップ体制や、被害影響の大きさ等が懸念される。

図 4.6 に導・送水管の口径別分布を示す。

表 4.7 口径による補正係数(日本水道協会)

口径	Cd
75	1.6
100	1.0
150	
200	0.8
250	
300	
350	
400	
450	
500	0.5
600	
700	
800	
900	
1000	
1100	
1500	

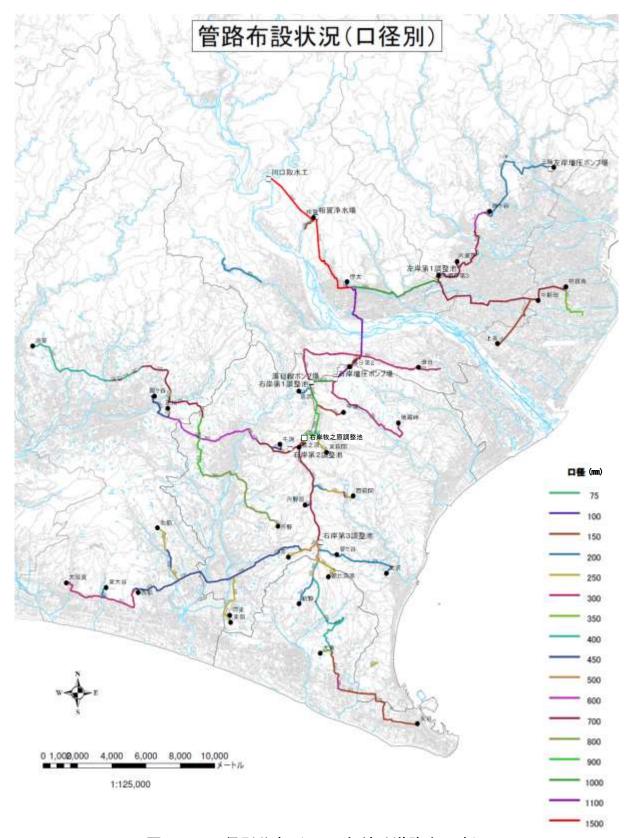


図 4.6 口径別分布(※ 灰色線は道路を示す)

(4) 地形・地盤による補正係数 (Cg)

地形・地盤の分類は、表 4.8 に示す J-SHIS による「表層地盤」データにおける「微地形区分」から分類した。

図 4.7 に導・送水管の微地形区分の分布を示す。

表 4.8 地形・地盤による補正係数 (日本水道協会)

微地形区分	地形·地盤	Cg
山地	良質地盤	0.4
山麓地	良質地盤	0.4
丘陵	良質地盤	0.4
火山地	良質地盤	0.4
火山山麓地	良質地盤	0.4 0.4
火山性丘陵	良質地盤	0.4
岩石台地	良質地盤	0.4
砂礫質台地	良質地盤	0.4
ローム台地	良質地盤	0.4
谷底低地	谷·旧水部	3.2
扇状地	沖積平地	1.0
自然堤防	谷•旧水部	1.0 3.2 3.2
後背湿地	谷·旧水部	3.2
旧河道	谷·旧水部	3.2
三角州・海岸低地	谷·旧水部	3.2 3.2
砂州•砂礫州	沖積平地	1.0
砂丘	沖積平地	1.0
砂州·砂丘間低地	谷·旧水部	3.2
干拓地	谷·旧水部	3.2
埋立地	谷·旧水部	3.2
磯∙岩礁	谷•旧水部	3.2 3.2
河原	谷·旧水部	3.2
河道	谷•旧水部	3.2
湖沼	谷·旧水部	3.2 3.2

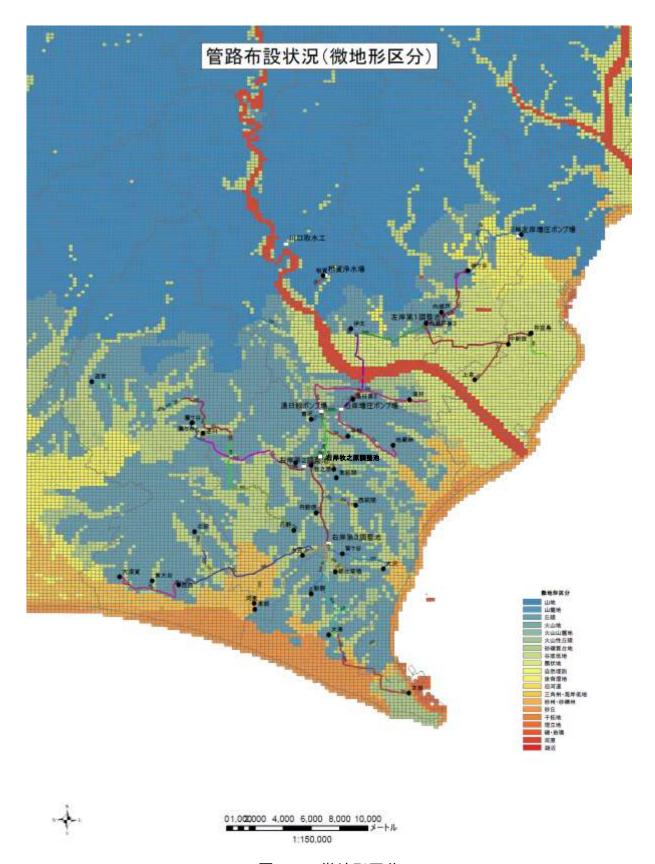


図 4.7 微地形区分

(5) 液状化の程度による補正係数 (C₁)

液状化の程度は、地形・地盤による補正係数と同様に、微地形区分を用いて設定した。液状化危険度は表 4.9 に示す「液状化地域ゾーニングマニュアル(国土庁防災局: H11.1)」を参考に次のように設定した。

液状化可能性の程度が「極大」及び「大」の地域を「液状化程度 大」、「小」の地域を「液状化程度 中」、「無」を「液状化の可能性なし」として分類を行った。

それぞれの補正係数は表 4.10 に示すとおりである。

表 4.9 地盤表層の液状化可能性の程度

地盤表層の液状化可能性の程度					
グレード1	グレード2			微地形区分	
	レベル1地震動		レ	ベル2地震動	
液状化の検	大	液状化の可能性 は大きい。	極大	液状化の可能性 は非常に大きい。	埋立地、盛土地、旧河道、旧池沼、 蛇行州、砂泥質の河原、人工海浜、 砂丘間低地、提間低地、湧水地点
対を要する地域	小	液状化の可能性 は小さい。	大	液状化の可能性 は大きい。	自然堤防、湿地、砂州、後背低地、 三角州、干拓地、緩扇状地デルタ型 谷底平野
	極小	液状化の可能性 は極めて小。	小	液状化の可能性 は小さい。	扇状地、砂礫質の河原、砂礫州、砂 丘、海浜、扇状地型谷底平野
要しない地域	無	可能性無し。	無	可能性無し。	台地、丘陵地、山地

^{※「}液状化地域ゾーニングマニュアル(国土庁防災局:H11.1)」より

表 4.10 液状化による補正係数 (日本水道協会)

微地形区分	液状化	Cl
山地	無	1.0
山麓地	無	1.0
丘陵	無	1.0
火山地	無	1.0 1.0 1.0 1.0 1.0 1.0
火山山麓地	無	1.0
火山性丘陵	無無	1.0
岩石台地	無	1.0
砂礫質台地	無	1.0
ローム台地	無	1.0 2.4
谷底低地	大	2.4
扇状地	小	2.0 2.4
自然堤防	大	2.4
後背湿地	大	2.4 2.4 2.4 2.0 2.0
旧河道	極大	2.4
三角州•海岸低地	大	2.4
砂州•砂礫州	小	2.0
砂丘	小	2.0
砂州•砂丘間低地	極大	2.4 2.4
干拓地	大	2.4
埋立地	極大	2.4
磯∙岩礁	極大	2.4 2.4
河原	極大	2.4
河道 湖沼	極大	2.4 2.4
湖沼	極大	2.4

(6) 標準被害率 (Rα); レベル1 地震動

最大加速度 α に対する標準被害率 $R(\alpha)$ は下式により求まる。J-SHIS で推計されている 50 年 2%の確率で発生する地震の震度から最大加速度を設定して求めた。この値に管種・口径・地質・液状化の各係数を乗じて被害率を算定する。

R $\alpha = 2.88 \times 10^{-6} \times (\alpha - 100)^{-1.97}$

・α:地震動の最大加速度 (gal)

表 4.11 震度と加速度

震度	実効加速度
7	400 Gal∼
6強	325 Gal ∼
6弱	250 Gal ∼
5強	175 Gal ∼

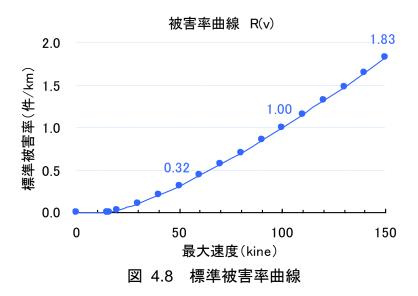
※第3次地震被害想定結果(平成13年5月静岡県)より

(7) 標準被害率 (Rv); レベル2 地震動

最大速度を用いて求める標準被害率は、地震動の強さによって決定される値である。最大速度 v に対する標準被害率 R(v)は下式により求まる。例えば、地震動の最大速度が 100 kine の地域における標準被害率は約 1.00 件/km となり、この値に管種・口径・地質・液状化の各係数を乗じて被害率を算定する。標準被害率と最大速度の関係は図 4.8 に示すとおりである。

 $R_v = 3.11 \times 10^{-3} \times (v-15)^{-1.30}$

・V:地震動の最大速度(kine) ※cm/s と同値



4.2.2 被害想定の結果

(1) 最大加速度を用いた場合の被害予測結果 (レベル1地震動)

「最大加速度」を用いてレベル1地震動に対する被害予測を行った結果は表 4.12 に示すとおりであり、被害件数は非常に少ない結果となった。

表 4.12 平均被害率と被害件数 (最大加速度)

	平均被害率 (件/km)	被害件数 (件)
導水管	0.000	0.0
幹線	0.000	0.0
左岸幹線	0.000	0.0
焼津方面	0.000	0.0
藤枝方面	0.082	1.3
右岸幹線	0.017	0.6
掛川方面	0.003	0.1
右岸第3方面	0.010	0.1
御前崎方面	0.044	1.1
大須賀方面	0.114	3.3
その他	0.000	0.0
合計	0.034	6.5

(2) 最大速度を用いた場合の被害予測結果 (レベル2地震動)

「最大速度」を用いてレベル2地震動に対する被害予測を行った結果は表 4.13 に示すとおりであり、藤枝方面及び大須賀方面で被害率が3件/kmを超過した。その他の路線は、地盤条件が比較的良好であることから被害率は小さい。

表 4.13 平均被害率と被害件数 (最大速度)

	平均被害率 (件/km)	被害件数 (件)
導水管	0.049	0.2
幹線	0.448	2.7
左岸幹線	0.256	1.7
焼津方面	1.065	17.6
藤枝方面	3.365	53.4
右岸幹線	0.551	19.5
掛川方面	0.220	8.4
右岸第3方面	0.299	3.1
御前崎方面	1.433	36.0
大須賀方面	3.213	93.2
その他	0.047	0.2
合計	1.229	232.3

(3) 被害分布予測

レベル1地震動、レベル2地震動の被害想定結果を図 4.9 に示す。特に時ヶ谷~左 岸増圧ポンプ場や小笠~北部の区間において、被害件数が多い結果となった。したが って、管路の耐震化はこれらの内容を考慮した上で、計画を策定していくことが望ま しい。

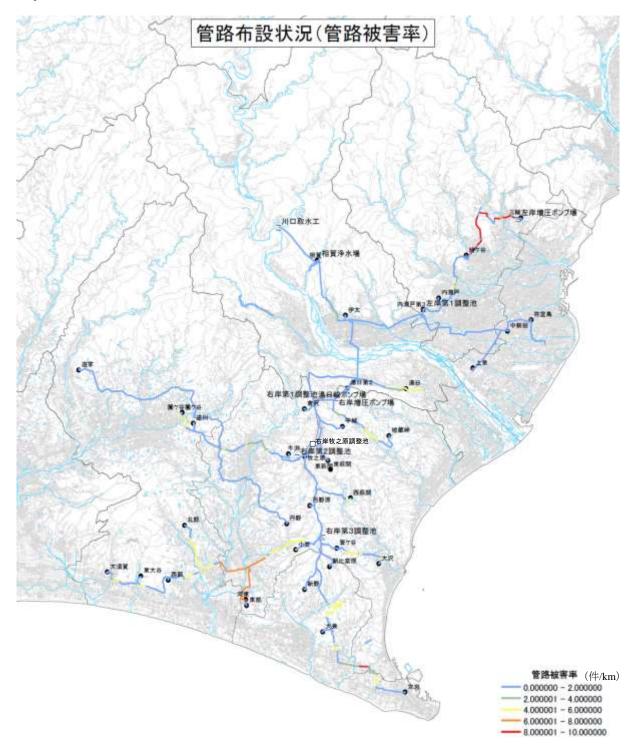


図 4.9 管路の被害予測結果

4.3 課題のまとめ

既往検討資料の他、現地調査、職員へのヒアリング、施設設置年度、管路の水理機能評価、管路耐震性評価等により、現時点で企業団が抱える施設の課題は以下のとおりである。

表 4.14 課題のまとめ

分類	エリア	場所		課題点
耐震	右岸南部	小笠~北部	1	・軟弱地盤のため、耐震性が低い
1110 7 7254;	左岸	時ヶ谷~三輪	2	・軟弱地盤のため、耐震性が低い
	右岸北部	逆川、遊家	3	・管網解析結果より、将来水量で負圧となる
水理	右岸南部	右岸第3調整池	4	・池容量に対して下流流量が大きい
	左岸	上泉	5	・管網解析結果より、将来水量で負圧となる
老朽化	右岸北部	右岸増圧ポンプ場	6	・機械電気設備の老朽化が進んでいる
	右岸北部	浄水場 ~右岸エリア	7	・隧道など布設替が困難な状況にある ・左岸と同じルートのため断水リスクが高い
	右岸北部	右岸第2調整池	8	・東名高速に隣接しており、重要施設に対す る災害リスクが高い
立地	右岸北部	右岸第2調整池 ~逆川	9	・腐食性土壌のため漏水の実績がある
	左岸	浄水場 〜左岸エリア	10	・隧道など布設替が困難な状況にある ・右岸と同じルートのため断水リスクが高い
	左岸	左岸第1調整池	11)	・崖の上に位置しており、立地条件が好ましくない

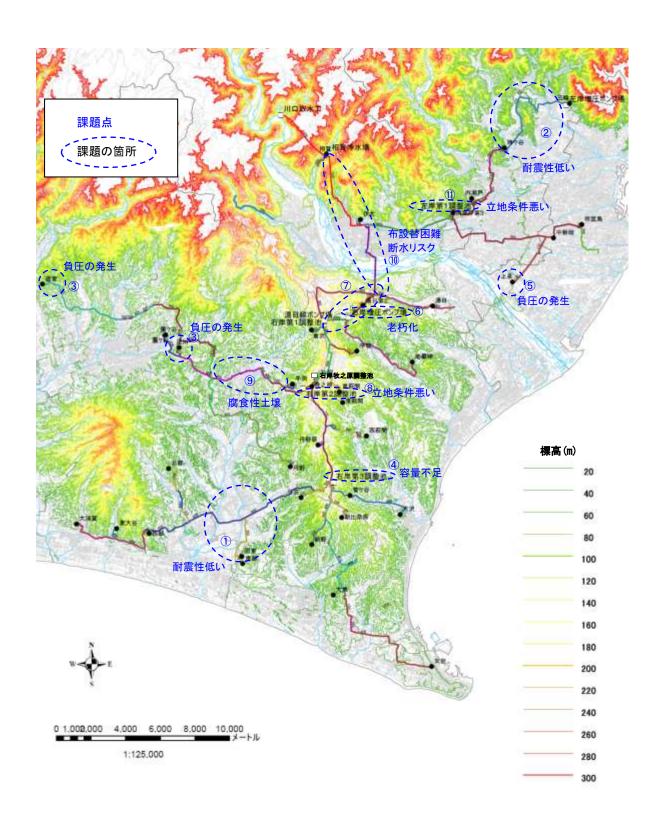


図 4.10 現状施設の課題

5 事業実施優先順位の検討

5.1 更新優先順位の考え方

管路の更新優先順位の決定にあたっては、意思決定プロセスでよく用いられる AHP (Analytic Hierarchy Process、階層分析法) **によるものとする。

※AHPとは意思決定の手法のひとつで、人間の勘や直観というあいまいな部分を数値化して最適な案を見出すもの。

(1) 評価項目の設定

管路の更新優先順位決定に際しては「耐震/非耐震」、「上下流(導送水管等)」、「液 状化危険度」、「経過年数」、「被害率」および「影響水量」の各項目について総合的な 評価を行う必要がある。しかし、このままでは項目数が多く評価手順が煩雑になるた め、それぞれを過不足なく勘案できるよう以下のように項目を整理する。

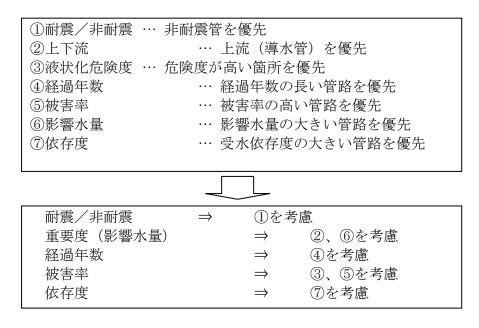


図 5.1 検討項目の整理

この手法ではまず表に示すような「耐震/非耐震管」の分類を行い、残り3つの項目についてAHPによる評価を行う。

分類	管種	更新優先度
非耐震管	DIP-A/T、悪い地盤の DIP-K	高
耐震適合性のある DIP-K	良い地盤の DIP-K	中
耐震管	DIP-SI, SP	低

表 5.1 管路の分類

(2) 一対比較

ここでは3つの項目のうち2つを抽出し、「管路の更新優先順位の決定」に対して、 どちらがどれぐらい重要かをすべての組み合わせについて評価する。実際の評価にあ たっては、近年の震災被害等も考慮したうえで各項目の重要性を検討した。その結果 は以下に示すとおりである。

		•				
左項目	左項目 が極め て重要	左項目 がかな り重要	同程度	右項目 がかな り重要	右項目 が極め て重要	右項目
	3	2	1	1/2	1/3	
被害率			0			重要度
被害率	0					経過年数
重要度	0					経過年数
被害率			0			依存度
重要度			0			依存度
経過年数					0	依存度

表 5.2 一対比較表

(3) ウェイト計算

上記の結果をもとに一対比較行列を作成し、この行列の固有ベクトルを計算することでウェイトが算出される。その結果は以下に示すとおりである。

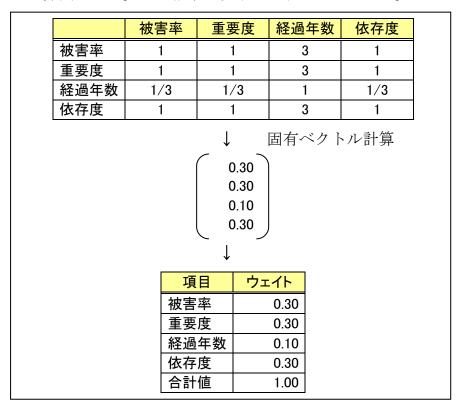


図 5.2 ウェイト計算

(4) 評価点数の計算

整理した3つの評価項目について、下表にしたがい管路を5点満点で評価する。これらの点数に算出したウェイトを掛け合わせて合算し、該当する管路の総合評価点数とする。このようにして算出された総合評価点数をもとに、管路の更新優先順位を決定する。

表 5.3 項目ごとの評価基準

被害率	評価点 (V ₁)
最大値	5
‡	4
平均值	3
‡	2
最小值	1

重要度	評価点
主女伎	(V_2)
80~100	5
60~80	4
40~60	3
20~40	2
0~20	1
,	

経過年数	評価点 (V ₃)
40 年~	5
30~40 年	4
20~30年	3
10~20 年	2
0~10年	1

依存度	評価点 (V₄)
80~100	5
60~80	4
40~60	3
20~40	2
0~20	1

総合評価点数= $V_1 \times 0.30 + V_2 \times 0.30 + V_3 \times 0.10 + V_4 \times 0.30$

 V_1 :被害率の評価点 V_2 :重要度の評価点

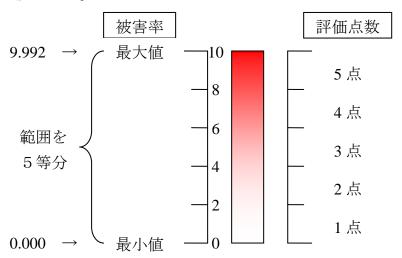
V₃:経過年数の評価点

V4:依存度の評価点

5.2 評価点の算出方法

5.2.1 被害率の評価点

算出された被害率の最大値および最小値より被害率の範囲を 5 等分し、評価点を以下のように設定した。



5.2.2 重要度の評価点

水道施設更新指針(平成 17 年日本水道協会)に基づき、以下に示す手順で重要度の評価点を設定した。

①重要度の算出

水理計算によりそれぞれの管路を流れる水量を算出し、これを路線の給水量とする。以下の式より、路線の給水量重要度 I_0 をもとめる。

路線の給水量重要度
$$I_Q = \frac{ 対象路線の給水量}{1 路線あたりの平均給水量 $\times 0.5$$$

上式でもとめた重要度 Io および以下の式により管路の重要度を算出する。

管路の重要度=
$$\frac{50 \times exp \left(\frac{0.6931}{I_{Qmax} - 0.5} \times I_{Q} \right)}{exp \left(0.5 \times \frac{0.6931}{I_{Qmax} - 0.5} \right)}$$

I_{Omax}:路線の重要度最大値

②評価点の算出

①で求めた重要度から、重要度の評価点 (V_2) を設定した。

表 5.4 重要度の評価点

重要度	評価点 (V ₂)	
80~100	5	
60~80	4	
40~60	3	
20~40	2	
0~20	1	

5.2.3 経過年数の評価点

下表に基づき、経過年数の評価点(V₃)を設定した。

表 5.5 経過年数の評価点

経過年数	評価点 (V ₃)
40 年~	5
30~40 年	4
20~30年	3
10~20 年	2
0~10年	1

5.2.4 依存度の評価点

前述の表 3.2 に基づき、下流に存在する各受水点の配水量のうち、企業団の供給水量が占める割合を依存度として計上した。各路線の依存度の評価点算定結果は下表に示すとおりである。

表 5.6 依存度の評価点算定結果(1/2)

区間	企業団 供給水量 (m³/日)	下流受水点 の配水量計 (m³/日)	依存度	評価点 (V ₄)
川口取水~相賀浄水場	160,700	305,701	52.6%	3
相賀浄水場~伊太分岐	160,200	305,201	52.5%	3
伊太分岐~伊太	7,200	8,036	89.6%	5
伊太分岐~右岸左岸分岐	153,000	297,165	51.5%	3
右岸左岸分岐~内瀬戸第3分岐	44,200	182,735	24.2%	2
内瀬戸第3分岐~内瀬戸第3	1,600	1,600	100.0%	5
内瀬戸第3分岐~左岸第1	42,600	181,135	23.5%	2
左岸第1~上泉分岐	24,900	152,014	16.4%	1
上泉分岐~上泉	4,100	19,903	20.6%	2
上泉分岐~中新田分岐	20,800	132,111	15.7%	1
中新田分岐~中新田	6,900	46,309	14.9%	1
中新田分岐~祢宜島	13,900	85,802	16.2%	1
左岸第1~内瀬戸分岐	17,700	29,121	60.8%	4
内瀬戸分岐~内瀬戸	7,000	18,421	38.0%	2
内瀬戸分岐~時ケ谷分岐	10,700	10,700	100.0%	5
時ケ谷分岐~時ケ谷	9,300	9,300	100.0%	5
時ケ谷分岐~左岸増圧 P	1,400	1,400	100.0%	5
左岸増圧 P~三輪	1,400	1,400	100.0%	5
右岸左岸分岐~湯日分岐	108,800	114,430	95.1%	5
湯日分岐~湯日	3,300	3,300	100.0%	5
湯日分岐~右岸増圧 P	105,500	111,130	94.9%	5
右岸増圧 P~地蔵峠	2,200	2,200	100.0%	5
右岸増圧 P~右岸第1	103,300	108,930	94.8%	5
右岸第1~湯日第2分岐	1,000	1,000	100.0%	5
湯日第2分岐~湯日第2	1,000	1,000	100.0%	5
右岸第1~倉沢分岐	102,300	107,930	94.8%	5
倉沢分岐~倉沢	4,600	4,600	100.0%	5
倉沢分岐~平城分岐	97,700	103,330	94.6%	5
平城分岐~平城	1,500	1,500	100.0%	5
平城分岐~東荻間分岐	96,200	101,830	94.5%	5
東萩間分岐~東荻間	1,300	1,300	100.0%	5
東萩間分岐~右岸牧之原	94,900	100,530	94.4%	5

表 5.7 依存度の評価点算定結果(2/2)

	企業団	下流受水点		
区 間	供給水量	の配水量計	依存度	評価点
E: [8]	(m³/日)	(m³/日)	风门及	(V_4)
右岸牧之原~右岸第2	56,200	56,774	99.0%	5
右岸第2~牛渕分岐	56,200	56,774	99.0%	5
生 生 生 生 治 生 治 生 治 生 治 生 生 生 生 生 生 生 生 生	9,200	9,200	100.0%	5
牛渕分岐~遊家分岐	47,000	47,574	98.8%	5
遊家分岐~丹野	3,000	3,000	100.0%	5
遊家分岐~逆川分岐	41,800	41,800	100.0%	5
逆川分岐~逆川	41,800	41,800	100.0%	5
遊家分岐~遊家	2,200	2,774	79.3%	4
右岸牧之原~牧之原分岐	38,700	43,755	88.4%	5
牧之原分岐~牧之原	600	600	100.0%	5
牧之原分岐~西萩間分岐	38,100	43,155	88.3%	5
西萩間分岐~西萩間	2,200	2,200	100.0%	5
西萩間分岐~丹野原分岐	35,900	40,955	87.7%	5
丹野原分岐~丹野原	400	400	100.0%	5
丹野原分岐~右岸第3	35,500	40,555	87.5%	5
右岸第3~大沢分岐	16,800	21,105	79.6%	4
大沢分岐~菅ケ谷分岐	1,800	1,800	100.0%	5
菅ケ谷分岐~菅ケ谷	1,800	1,800	100.0%	5
大沢分岐~朝比奈原分岐	15,000	19,305	77.7%	4
朝比奈原分岐~朝比奈原	1,400	1,400	100.0%	5
朝比奈原分岐~新野分岐	13,600	17,905	76.0%	4
新野分岐~新野	2,700	2,700	100.0%	5
新野分岐~大兼分岐	10,900	15,205	71.7%	4
大兼分岐~大兼	9,700	9,700	100.0%	5
大兼分岐~女岩	1,200	5,505	21.8%	2
右岸第3~小笠分岐	18,700	19,451	96.1%	5
小笠分岐~小笠	5,800	5,800	100.0%	5
小笠分岐~河東分岐	12,900	13,651	94.5%	5
河東分岐~東部分岐	3,200	3,200	100.0%	5
東部分岐~河東	0	0	100.0%	5
東部分岐~東部	3,200	3,200	100.0%	5
河東分岐~北部分岐	9,700	10,451	92.8%	5
北部分岐~北部	3,900	3,900	100.0%	5
北部分岐~西部分岐	5,800	6,551	88.5%	5
西部分岐~西部	2,600	2,948	88.2%	5
西部分岐~東大谷分岐	3,200	3,603	88.8%	5
東大谷分岐~東大谷	1,300	1,300	100.0%	5
東大谷分岐~大須賀	1,900	2,303	82.5%	5
相賀浄水場~相賀	500	500	100.0%	5

5.3 更新優先順位のまとめ

以上の結果から、総合評価点を求めた結果は、下図に示すとおりであり、最も評価点が高いのは、「時ヶ谷~左岸増圧ポンプ場」の区間となった。

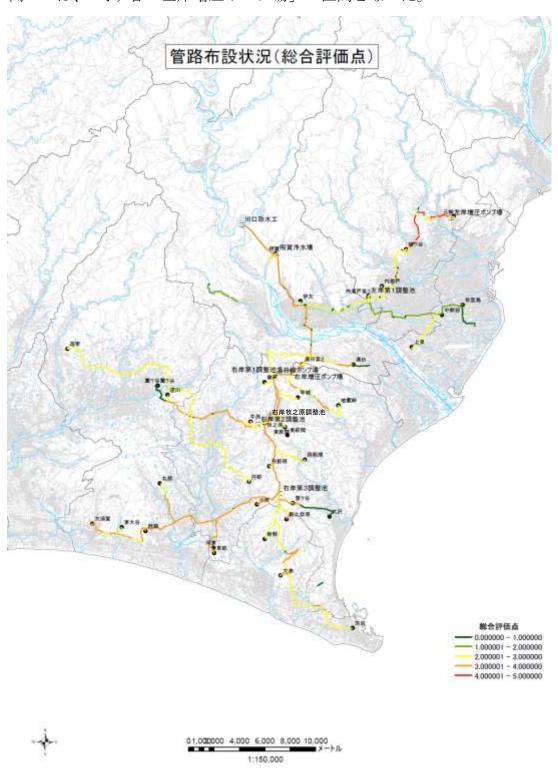


図 5.3 AHP による管路優先順位 (総合評価点)

6 整備内容の検討

6.1 更新ルートの検討方針

更新ルート検討にあたっての基本方針を以下に示す。

- 「4.3 課題のまとめ」で抽出した課題を解決することを基本とする(表 6.1)。
- ② 検討手順は、企業団による「大井川広域水道の水道施設耐震化計画(案)」(平成 23 年 11 月)で示されているケース I (隣接型)とケース II (分散型)を比較し、その優位性を評価した後、大きく右岸と左岸に分ける。
- ③ 右岸は、施設が広範囲に位置していることから、北部(上流側)と南部(下流側) に分けて段階的に検討を行う(図 6.1)。
- ④ 全体の水運用を設定することが主目的であることから、大まかな布設ルートを選定する。
- ⑤ 調整池容量は 8 時間分を基本とし、上流側に調整池がある場合は、その余力を考慮したうえで設定する。
- ⑥ 布設する送水管の口径は管路の動水勾配 3‰以下とし、各受水点において負圧とならないように調整を行う。
- ⑦ 経済性比較における概算事業費は、「水道事業の再構築に関する施設更新費用算定の手引き」(平成23年12月:厚生労働省健康局水道課)に基づいて算出する。

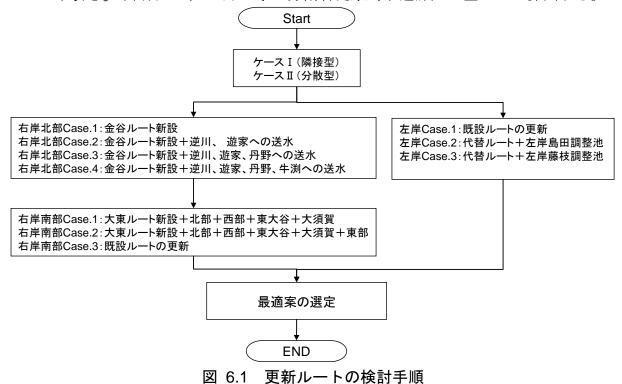


表 6.1 各課題に対する解決策の選択肢

分類	エリア	場所	課題点	解決策の選択肢
耐震	右岸南部	小笠~北部	軟弱地盤のため、耐 震性が低い。	・耐震管への布設替・別ルートによる供給
	左岸	時ヶ谷~三輪	軟弱地盤のため、耐 震性が低い。	・耐震管への布設替・別ルートによる供給
水理	右岸北部	逆川、遊家	管網解析結果より、 将来水量で負圧となる。	・管路の増径・別ルートによる供給
	右岸南部	右岸第3調整池	池容量に対して下流流量が大きい。	・池容量の拡大 ・上流側調整池による 供給 ・別ルートによる供給
	左岸	上泉	管網解析結果より、 将来水量で負圧とな る。	・管路の増径・別ルートによる供給
老朽 化	右岸北部	右岸増圧ポンプ場	機械電気設備の老 朽化が進んでいる。	・施設更新・別ルートによる供給
立地	右岸北部	浄水場〜右岸エリ ア	隧道など布設替が 困難な状況にある。 左岸と同じルートの ため断水リスクが高 い。	・別ルートによる供給
	右岸北部	右岸第2調整池	東名高速に隣接して おり、維持管理性が 低い。	・代替地での更新 ・上流側調整池による 供給 ・別ルートによる供給
	右岸北部	右岸第2調整池~ 逆川	腐食性土壌のため 漏水の実績がある。	・耐震管への布設替・別ルートによる供給
	左岸	浄水場~左岸エリ ア	隧道など布設替が 困難な状況にある。 右岸と同じルートの ため断水リスクが高 い。	・別ルートによる供給
	左岸	左岸第1調整池	崖の上に立地しており、二次被害の可能 性がある。	・代替地での更新 ・上流側調整池による 供給 ・別ルートによる供給

6.2 更新ルートの検討

6.2.1 隣接型・分散型の比較

相賀浄水場から右岸、左岸へ送水するルートとして、企業団による「大井川広域水道の水道施設耐震化計画(案)」(平成23年11月)で計画されている隣接型(Case.1)、分散型(Case.2)について検討を行った。各ケースの評価は表6.3に示すとおりである。

表 6.2 隣接型・分散型検討ケース

Case		概要
隣接型	Case. 1	現状と同一路線に隣接して布設替え
分散型	Case. 2	右岸と左岸に分散して布設替え

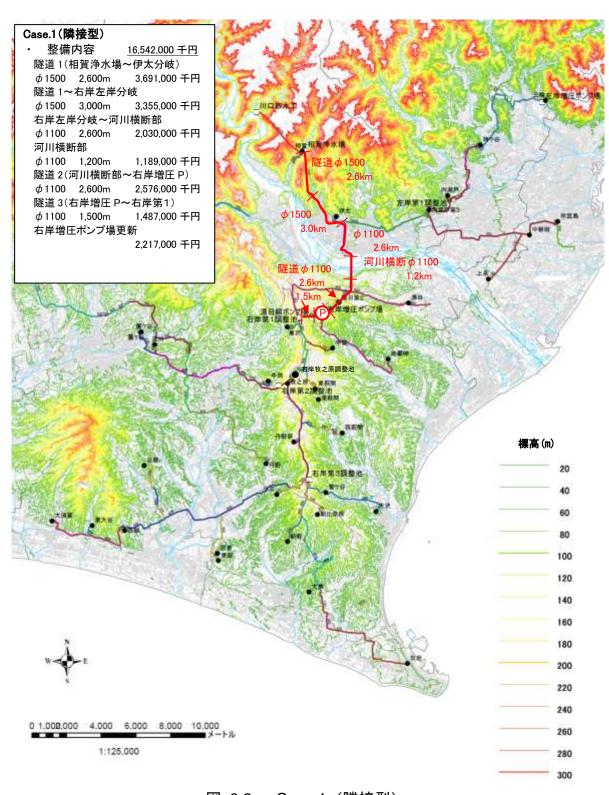


図 6.2 Case.1 (隣接型)

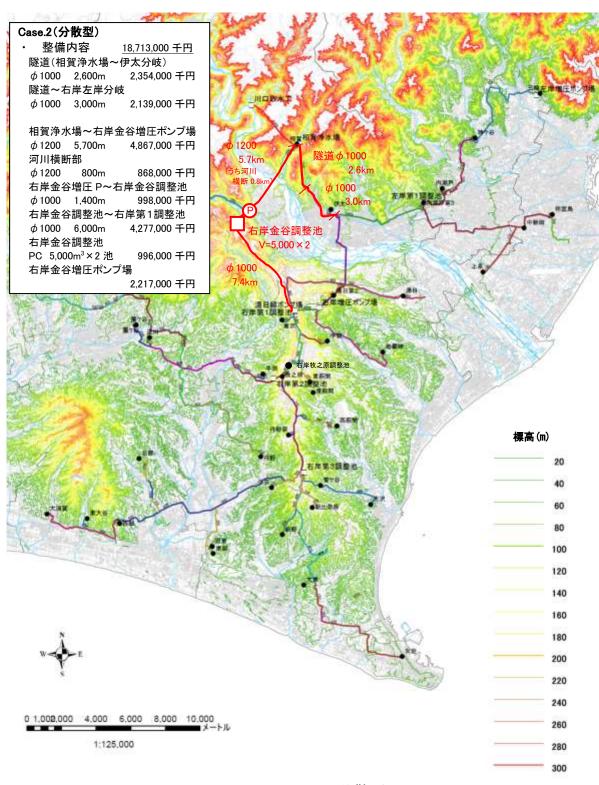


図 6.3 Case.2 (分散型)

表 6.3 隣接案と分散案の評価

Case	Case. 1	Case. 2
	隣接型	分散型
施設位置	際道φ 1500 2.6km φ 1500 3.0km φ 1100 2.6km 河川横断φ 1100 1.2km	φ 1200 5.7km (5.5河km) (3.5 河km) (4.5 回 1000 (2.6 km) (4.6 回 1000 (3.0 km) (5.5 回 1000 (3.0 km) (4.6 回 1000 (3.0 km) (5.5 回 1000 (5.5 回 1000 (5
整備概要	隧道1(相賀浄水場〜伊太分岐) φ1500 2,600m 3,691,000千円 隧道1〜右岸左岸分岐 φ1500 3,000m 3,355,000千円 右岸左岸分岐〜河川横断部 φ1100 2,600m 2,030,000千円 河川横断部 φ1100 1,200m 1,189,000千円 隧道2(河川横断部〜右岸増圧P) φ1100 2,600m 2,576,000千円 隧道3(右岸増圧P〜右岸第1) φ1100 1,500m 1,487,000千円 右岸増圧ポンプ場更新 2,217,000千円	隧道(相賀浄水場~伊太分岐)
	〇 16,542,000千円	△ 18,713,000千円
解決される課題・効果	※隧道内や占用埋設物の多い場所に布設されており、既設ルートによる更新が困難である ・ 現状の課題を解決できない	・右岸地域の調整池容量不足の解消
総合評価	△ 事業量は少ないが リスクが高い状態が続く	O Case.1と比較すると事業量は多いが、水 運用の安定性は増す
評価のポイント	・解決される課題が多いものを高評価と	した。

6.2.2 右岸北部送水ルートの検討

相賀浄水場から右岸金谷調整池、右岸第1調整池、右岸第2調整池、逆川、牛渕における更新ルート検討を次に示す。各ケースの評価は表 6.5 に示すとおりである。

表 6.4 右岸北部検討ケース

Cas	se	概要
右岸北部	Case. 1	金谷ルート新設
右岸北部	Case. 2	金谷ルート新設+逆川、遊家への送水
右岸北部	Case. 3	金谷ルート新設+逆川、遊家、丹野への送水
右岸北部	Case. 4	金谷ルート新設+逆川、遊家、丹野、牛渕への送水

右岸北部の送水ルート検討

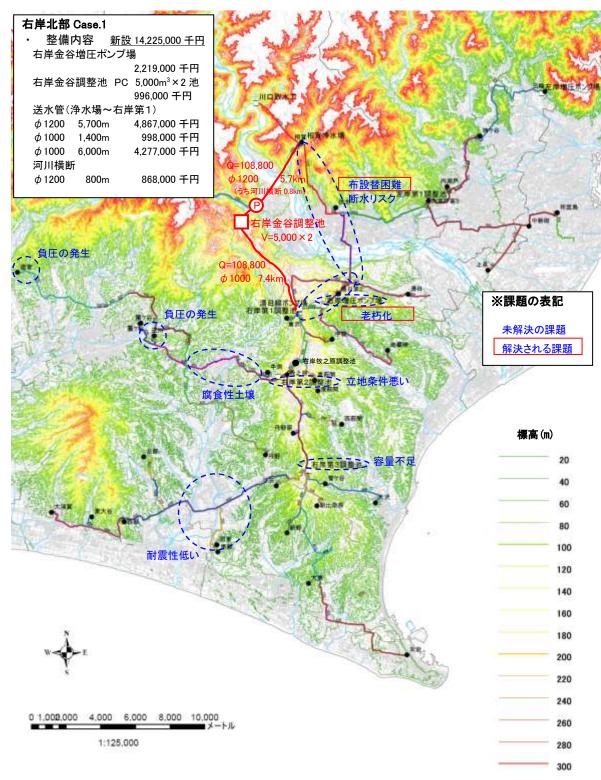


図 6.4 右岸北部 Case.1

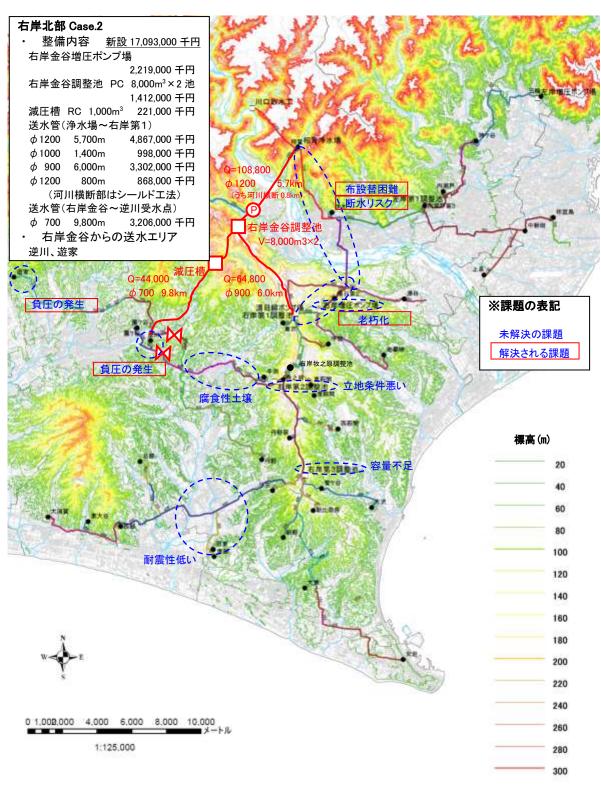


図 6.5 右岸北部 Case.2

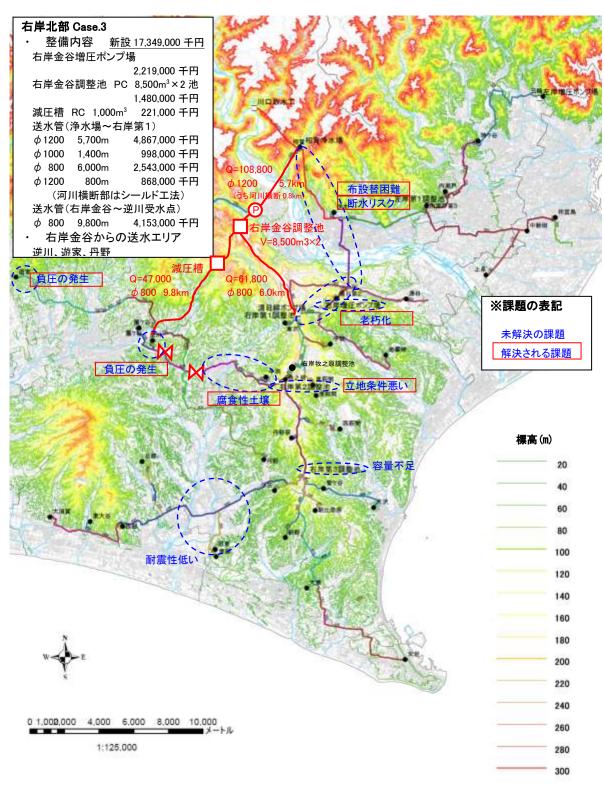


図 6.6 右岸北部 Case.3

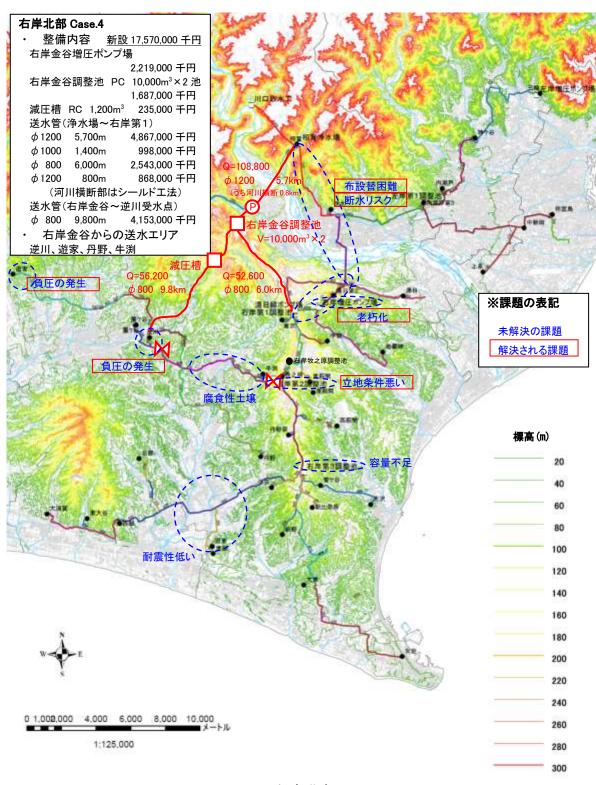


図 6.7 右岸北部 Case.4

表 6.5 右岸北部更新ルート案の評価

Case	Case 1	Case. 1 Case. 2 Case. 3 Case. 4		
ouso	金谷ルート新設	金谷ルート新設+逆川、遊家への送水	金谷ルート新設+逆川、遊家、丹野への送水	金谷ルート新設+逆川、遊家、丹野、牛渕への送水
施設位置	0=108,800 / 1	Q=108.800 / Q 1200 / 5.7 km (G 5 河川県市 Ostern)	Q=108.800 φ.1200	Q=108.800 Q-1200 5.7kml (55月)以所(5kml) 布設督困難 上版がリスク 日右岸金谷調整池 V=10,000m ³ × 2 Q=52.600 Q 800 9.8km Q 800 6.0km 全球 (1000m ³ × 2 上版がリスク 下の発生
整備概要	右岸金谷調整池 PC 5,000m3×2池 996,000千円 送水管(浄水場~右岸第 1) 夕1200 5,700m 4,867,000千円 夕1000 1,400m 998,000千円 夕1000 6,000m 4,277,000千円 河川横断 夕1200 800m 868,000千円	右岸金谷増圧ポンプ場 2,219,000千円 <u>右岸金谷調整池 PC 8,000m3×2池</u> <u>1,412,000千円</u> <u>減圧槽 RC 1,000m3</u> 221,000千円 送水管(浄水場〜右岸第 1) ϕ 1200 5,700m 4,867,000千円 ϕ 1000 1,400m 998,000千円 ϕ 900 6,000m 3,302,000千円 河川横断 ϕ 1200 800m 868,000千円 送水管(右岸金谷〜逆川受水点) ϕ 700 9,800m 3,206,000千円	右岸金谷増圧ポンプ場 2,219,000千円 <u>右岸金谷調整池 PC 8,500m3×2池</u> <u>1,480,000千円</u> <u>減圧槽 RC 1,000m3</u> 221,000千円 送水管(浄水場~右岸第 1) ϕ 1200 5,700m 4,867,000千円 ϕ 1000 1,400m 998,000千円 ϕ 800 6,000m 2,543,000千円 河川横断 ϕ 1200 800m 868,000千円 送水管(右岸金谷~逆川受水点) ϕ 800 9,800m 4,153,000千円	右岸金谷増圧ポンプ場 2,219,000千円 <u>右岸金谷調整池 PC 10,000m3×2池</u> <u>1,687,000千円</u> <u>減圧槽 RC 1,200m3</u> 235,000千円 送水管(浄水場~右岸第 1) ϕ 1200 5,700m 4,867,000千円 ϕ 1000 1,400m 998,000千円 ϕ 800 6,000m 2,543,000千円 河川横断 ϕ 1200 800m 868,000千円 送水管(右岸金谷~逆川受水点) ϕ 800 9,800m 4,153,000千円
経済性	14, 225, 000千円 〇	17,093,000千円	17, 349, 000千円	17, 570, 000千円
解決される課題・効果	・代替ルート新設による施工性の確保 ・右岸増圧ポンプ場更新の必要なし ×	・代替ルート新設による施工性の確保 ・右岸増圧ポンプ場更新の必要なし ・断水リスクの分散 ・負圧発生(逆川、遊家)の解消 ※第2期事業による送水管の有効活用できない ×	・代替ルート新設による施工性の確保 ・右岸増圧ポンプ場更新の必要なし ・断水リスクの分散 ・負圧発生(逆川、遊家)の解消 ・第2期事業による送水管の有効活用が可能 ・右岸第2調整池の廃止が可能(牛渕送水管布設) ・腐食性土壌の牛渕~逆川間の布設替が不要	・代替ルート新設による施工性の確保 ・右岸増圧ポンプ場更新の必要なし ・断水リスクの分散 ・負圧発生(逆川、遊家)の解消 ・第2期事業による送水管の有効活用が可能 ・右岸第2調整池の廃止が可能 ※腐食性土壌の牛渕~逆川間の布設替は必要
	解決できる課題が少ない	右岸第2調整池を廃止できない 腐食性土壌の課題を解決できない	掲げられている課題を解決できる	腐食性土壌の課題を解決できない
総合評価	× 事業量は少ないが解決できる課題が少ない	│ ×	〇 課題を全て問題なく解決できる	× 解決できない課題がある
評価の ポイント	・解決される課題(立地、老朽化、水理)が多いも			コードストロッチをはいめら

6.2.3 右岸南部送水ルートの検討

右岸第2調整池から、右岸第3調整池、丹野、東部、北部、西部における更新ルート検討を次に示す。各ケースの評価は表 6.7 に示すとおりである。

表 6.6 右岸南部検討ケース

Cas	se	概要
右岸南部	Case. 1	大東ルート新設+北部+西部+東大谷+大須賀
右岸南部	Case. 2	大東ルート新設+北部+西部+東大谷+大須賀+東部
右岸南部	Case. 3	既設ルートの更新

右岸南部の送水ルート検討

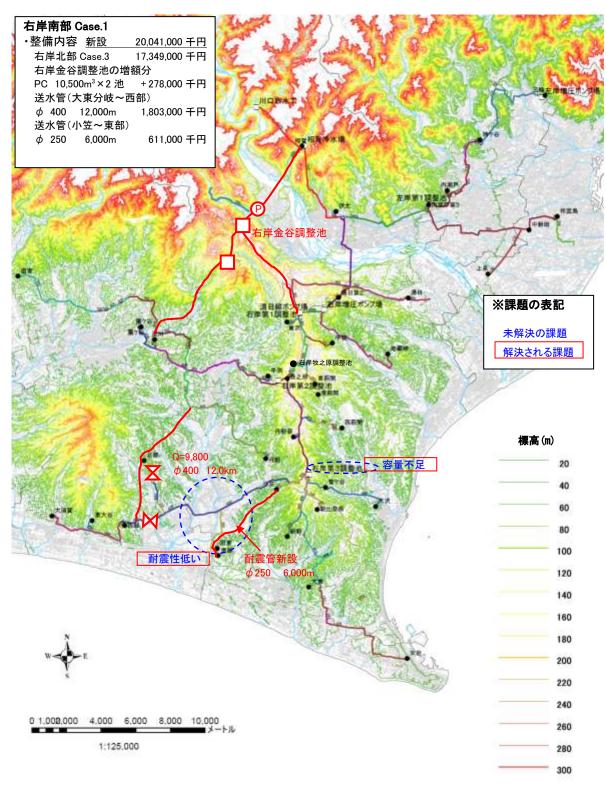


図 6.8 右岸南部 Case.1

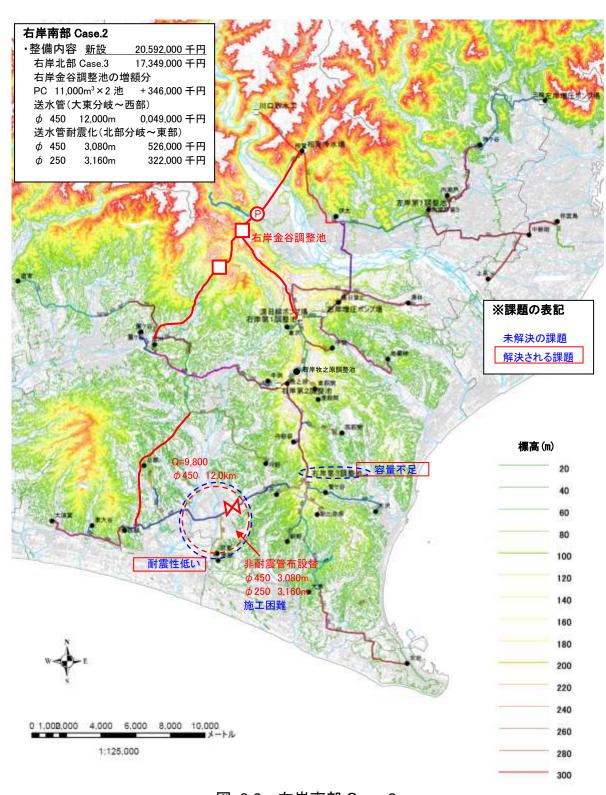


図 6.9 右岸南部 Case.2

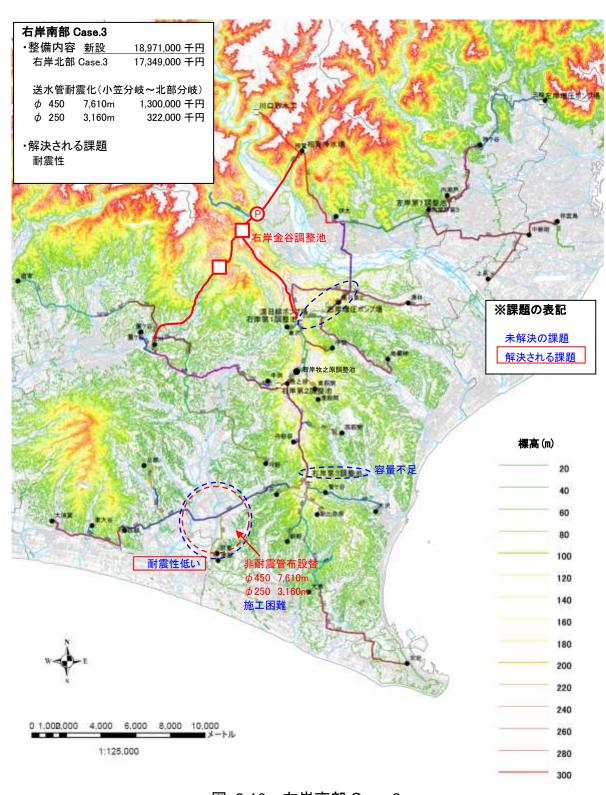


図 6.10 右岸南部 Case.3

表 6.7 右岸南部更新ルート案の評価

Case	表 6.7 石戸南印史初ルード泉の計画 Case. 1 Case. 2 Case. 3					
vase		Case. 2 大東ルート新設+北部+西部+東大谷+大須賀+東部	Gase. 3 既設ルートの更新			
施設位置	スネルート 利 設 ナ 礼 印 ナ 臼 印 ナ 宋 八 台 十 八 次 貝		1 (1 (1 (1 (1 (1 (1 (1 (1 (1 (1 (1 (1 (
	右岸金谷調整池の増額分 PC 10,500m3×2池 + 278,000千円 送水管(大東分岐~西部)	右岸北部Case. 3 17, 349, 000千円 右岸金谷調整池の増額分 PC 11, 000m3×2池 + 346, 000千円 送水管(大東分岐~西部)	右岸北部Case. 3 17, 349, 000千円 送水管耐震化 (小笠分岐~北部分岐)			
経済性	20,041,000千円 〇 長期的な事業であることからCase.1~3 はほぼ同額とみなした。	20, 592, 000千円 〇 長期的な事業であることからCase. 1~3 はほぼ同額とみなした。	18,971,000千円 〇 長期的な事業であることからCase.1~3 はほぼ同額とみなした。			
解決される 課題・効果	・小笠〜東部間新設のため、悪地盤の小笠〜北部間更新の必要なし ・右岸第3調整池の負担軽減 ・第2期事業の整備管路の有効活用可能	・小笠分岐〜東部分岐の布設替不要 ・右岸第3調整池の負担軽減 ・第2期事業の整備管路の有効活用可能 ※軟弱地盤の北部〜東部間の布設替は非常に困難 △	※軟弱地盤の小笠〜北部間更新は困難 ×			
総合評価	全ての課題を解決することができる 〇 課題を全て問題なく解決できる	課題を解決できるが軟弱地盤の施工が必要 △ 課題を全て解決できるが施工上の課題がある	課題を解決できない × 解決できない課題がある			
評価の ポイント	・解決される課題(立地、老朽化、水理)が多いものを高評価とし					

6.2.4 左岸送水ルートの検討

相賀浄水場から、左岸第1調整池、左岸増圧ポンプ場、上泉における更新ルート検討を次に示す。各ケースの評価は表 6.9 に示すとおりである。

表 6.8 左岸検討ケース

Case		概要
左岸	Case. 1	既設ルートの更新
左岸	Case. 2	代替ルート+左岸島田調整池
左岸	Case. 3	代替ルート+左岸藤枝調整池

左岸の必要整備内容

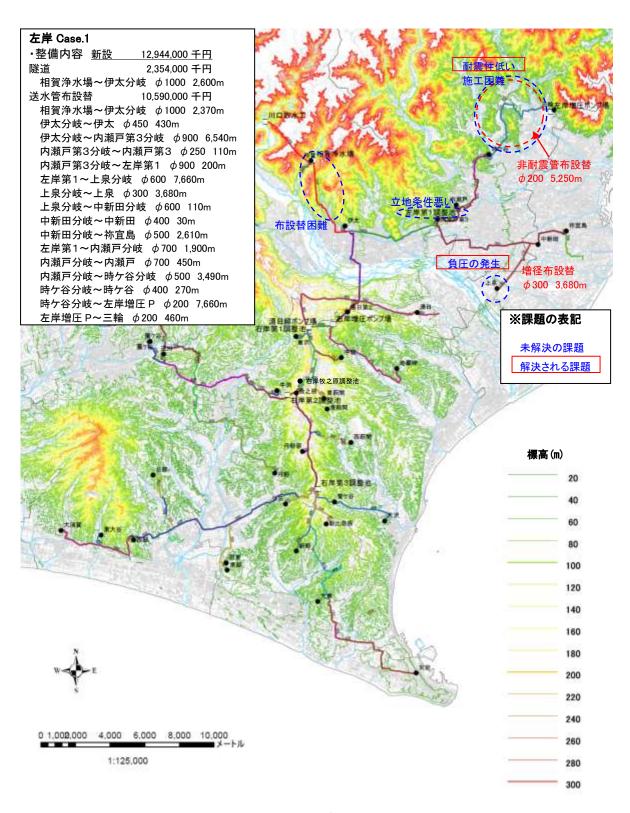


図 6.11 左岸 Case.1

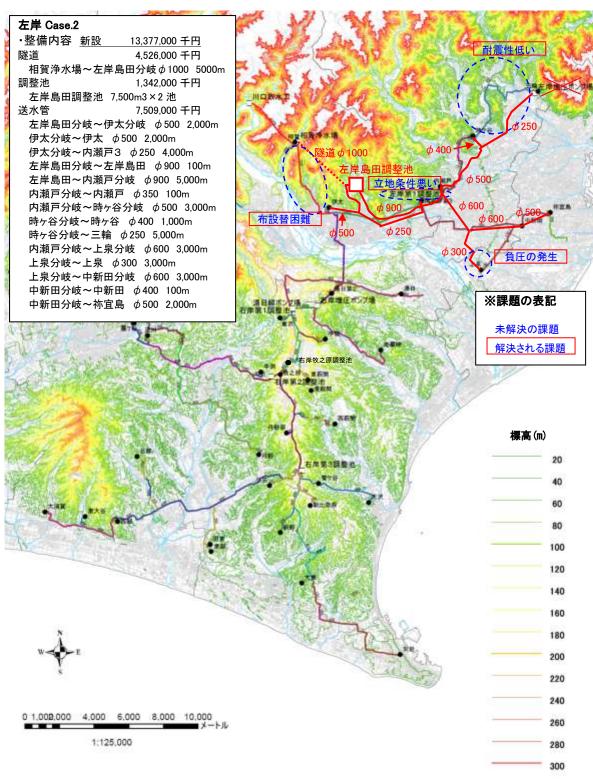


図 6.12 左岸 Case.2

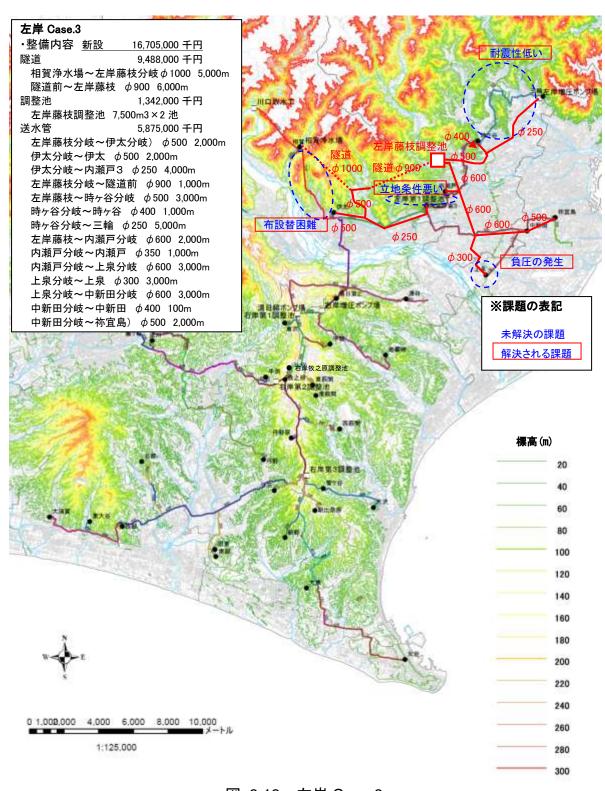


図 6.13 左岸 Case.3

表 6.9 左岸更新ルート案の評価

0	Cons. 1						
Case	<u>Case. 1</u> 既設ルートの更新	<u>Case. 2</u> 代替ルート+左岸島田調整池					
施設位置	計画学性(1) 施工規模	T	T				
整備概要	遂道 2,354,000千円 相賀浄水場~伊太分岐 01000 3,000m 送水管布設替 10,590,000千円 相賀浄水場~伊太分岐 01000 2,370m 伊太分岐~伊太 0450 430m 伊太分岐~内瀬戸第3分岐~内瀬戸第3分岐~左岸第1 0900 6,540m 内瀬戸第3分岐~左岸第1 0900 200m 左岸第1~上泉 0900 30m 上泉分岐~上泉 0900 3,680m 上泉分岐~中新田分岐~中新田分岐 0600 110m 090m 中新田分岐~中新田 0400 30m 090m 中新田分岐~中新田 0500 2,610m 090m 大海戸分岐~内瀬戸 0700 450m 090m 内瀬戸分岐~時ケ谷分岐 0500 3,490m 090m 時ケ谷分岐~時ケ谷 0400 270m 090m 時ケ谷分岐~左岸増圧P 090m 左岸増圧P~三輪 090m 女谷分岐~左岸増圧P 090m 女谷分岐~左岸増圧P 090m 女名分岐~左岸増圧P 090m 女名分岐~左岸増圧P 090m 女名分岐~左岸増圧P~三輪 090m 女名の 7,660m 女名の 7,660m <td></td> <td> 図道 相賀浄水場~左岸藤枝分岐 ゆ 1000 5,000m 認道的~左岸藤枝 ゆ 900 6,000m 調整池 1,342,000千円 左岸藤枝調整池 7,500m³×2池 送水管 5,875,000千円 左岸藤枝分岐~伊太分岐) り 500 2,000m 伊太分岐~伊太 り 500 2,000m 伊太分岐~内瀬戸3 ゆ 250 4,000m 左岸藤枝つ岐~隧道前 ゆ 900 1,000m 左岸藤枝~時ヶ谷 り 400 1,000m 時ヶ谷分岐~三輪 り 400 1,000m 左岸藤枝~内瀬戸 り 600 2,000m 内瀬戸分岐~上泉 り 600 3,000m 中瀬戸分岐~中新田分岐 り 600 3,000m 中新田分岐~が宜島 り 400 100m 中新田分岐~が宜島 り 500 2,000m </td>		 図道 相賀浄水場~左岸藤枝分岐 ゆ 1000 5,000m 認道的~左岸藤枝 ゆ 900 6,000m 調整池 1,342,000千円 左岸藤枝調整池 7,500m³×2池 送水管 5,875,000千円 左岸藤枝分岐~伊太分岐) り 500 2,000m 伊太分岐~伊太 り 500 2,000m 伊太分岐~内瀬戸3 ゆ 250 4,000m 左岸藤枝つ岐~隧道前 ゆ 900 1,000m 左岸藤枝~時ヶ谷 り 400 1,000m 時ヶ谷分岐~三輪 り 400 1,000m 左岸藤枝~内瀬戸 り 600 2,000m 内瀬戸分岐~上泉 り 600 3,000m 中瀬戸分岐~中新田分岐 り 600 3,000m 中新田分岐~が宜島 り 400 100m 中新田分岐~が宜島 り 500 2,000m 				
経済性	12,944,000千円 〇 長期的な事業であることからCase.1~2 はほぼ同額とみなした。	13, 377, 000千円 〇 長期的な事業であることからCase. 1~2 はほぼ同額とみなした。	16, 705, 000千円 ム				
	・増径による負圧発生(上泉)の解消 ※左岸第1調整池を廃止できない。 ※地盤の影響により時ヶ谷〜三輪間の布設替は非常に困難。 ×	・増径による負圧発生(上泉)の解消 ・代替ルート(浄水場出口、時ヶ谷〜三輪)による施工性の確保 ・左岸第1調整池が廃止可能 ・左岸島田のLWL85m確保で左岸増圧ポンプ場も廃止可能 〇	・増径による負圧発生(上泉)の解消 ・代替ルート(浄水場出口、時ヶ谷〜三輪)による施工性の確保 ・左岸第1調整池が廃止可能 ・左岸藤枝のLWL80m確保で左岸増圧ポンプ場も廃止可能 〇				
	解決できる課題が少ない × 	掲げられている課題を解決できる 〇	掲げられている課題を解決できる 				
総合評価	解決できない課題がある	課題を全て問題なく解決できる 	課題を全て問題なく解決できるが Case. 2に比べて経済性に劣る				
評価の ポイント	・解決される課題(立地、老朽化、水理)が多いものを高評価と	した。 					

6.3 更新ルートの選定

上記までの検討結果より、現状施設の課題が解決され最も効果的な施設更新案である以下のケースを選定した。なお、各ケースとも事業期間が長期間に及ぶことから、経済的には大きな差は生じなかった。表 6.10、図 6.14 に最終更新案を示す。

表 6.10 更新ルート最終案

Case		概要	
隣接案 Case. 1		現状と同一路線に隣接して布設替え	
分散案	Case. 2	右岸と左岸に分散して布設替え	採用

Case	概要	
右岸北部 Case.1	金谷ルート新設	
右岸北部 Case.2	金谷ルート新設+逆川、遊家への送水	
右岸北部 Case.3	金谷ルート新設+逆川、遊家、丹野への送水	採用
右岸北部 Case.4	金谷ルート新設+逆川、遊家、丹野、牛渕への送水	

Case	概要	
右岸南部 Case.1	大東ルート新設+北部+西部+東大谷+大須賀	採用
右岸南部 Case. 2	大東ルート新設+北部+西部+東大谷+大須賀+東部	
右岸南部 Case. 3	既設ルートの更新	

	Case 概要		
左岸	Case. 1	既設ルートの更新	
左岸	Case. 2	代替ルート+左岸島田調整池	採用
左岸	Case. 3	代替ルート+左岸藤枝調整池	

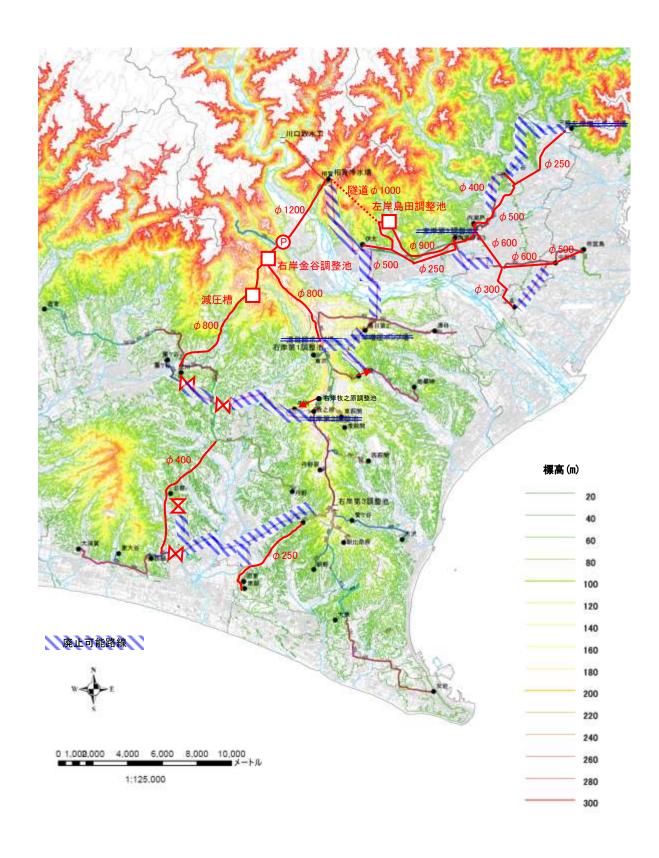


図 6.14 更新ルート最終案

7 整備案の作成

7.1 事業計画

7.1.1 優先順位決定の観点

更新優先順位の決定は、以下の事項を基本とする。

これより、優先順位の高い管路から事業を進めた場合、最初の 10 年(優先順位 1 ~7) は現状の右岸増圧ポンプ場を活用した運用となり、次の 10 年(優先順位 8~) で右岸増圧ポンプ場が廃止可能な運用となる。つまり、右岸増圧ポンプ場に関しては、事業期間内に 1 回の更新を行うことが必要となる。優先順位 8 の事業を実施することにより、右岸増圧ポンプ場の 2 回目の更新は不要となる。

- (1) 耐震化率(現状は40%)の向上を目指す。
- (2) 法定耐用年数の超過いかんによらず、各種課題を解決できる工事を優先する。
- (3) 上記以外の管路は、上流側からの更新を基本とし、①管路被害率、②企業団からの受水依存度、③管路重要度、④経過年数の各評価項目を考慮する。

その結果は、表 7.1 に示すとおりで、現在 40%の耐震化率は優先順位 9 の整備が完 了すると 100%となる。

また、各優先順位における整備の実施箇所は、図 7.1 に示すとおりであり、事業の実施時期については、今後策定する実施計画において決定していく。

優先順位	整備内容	効果	解消 課題 (表 4.14)	管路耐 震化率 累計
1	牛渕分岐から丹野方面へ布設し、逆川と逆川の北に位置する遊家ルートを接続・牛渕分岐〜丹野方面: φ800、L=3.4km・逆川〜遊家ルート: φ800、L=0.5km・施工期間:1年	・全体事業の中では整備量は少ないが、効果は大きい ・二期事業で布設した管路の有効活用 ・管路負荷が高く、腐食性土壌による漏水実績がある、掛川線(牛 渕〜逆川)の布設替え不要	3	41%
2	大東分岐から西部へ南下し、途中北部へ接続し、西部まで配管・大東分岐〜西部: φ400、L=12 km・施工期間:3年	・東部分岐から西部までの布設替えが不要	4	47%
3	小笠から東部へ南下するルートに 配管 ・小笠〜東部: φ250、L=6 km ・施工期間:2年	・小笠から東部分岐までの布設替えが不要	1)	51%

表 7.1 管路更新優先順位

優先順位	整備内容	効果	解消 課題 (表 4.14)	管路耐 震化率 累計
4	丹野から小笠へ南下するルートに 配管 ・丹野〜小笠: φ250、L=3.5 km ・施工期間:1年	・ループ化されることにより、一 部区域に関して非常時の水融通 が可能	-	52%
5	時ヶ谷から三輪のルートに配管 ・時ヶ谷〜三輪: φ250、L=5 km ・施工期間:1年	・時ヶ谷から三輪の脆弱な管路を布設替え	2	55%
6	右岸牧之原調整池から牛渕ルート に配管 ・右岸牧之原調整池〜牛渕: φ800、 L=2 km ・施工期間:1年	・右岸第2調整池が廃止可能	8	56%
7	平城分岐から地蔵峠のルートに配管 ・平城分岐〜地蔵峠接続: φ300、 L=2.8 km ・施工期間:1年	・右岸増圧ポンプ場から平城〜地 蔵峠の接続地点までの布設替え が不要	-	57%
8	相賀浄水場から右岸金谷調整池、右 岸第1調整池のルートに配管 ・相賀浄水場〜右岸増圧ポンプ場〜 右岸金谷調整池: $\phi800 \sim \phi1200$ 、 L=21.5km ・施工期間:10年(河川協議等含む)	・右岸増圧ポンプ場が廃止可能 ・湯日線ポンプ場が廃止可能 ・右岸左岸分岐から右岸第1調整 池まで廃止可能 ・1で整備した丹野原〜丹野間の 送水管はループ管として活用	6 7	61%
9	相賀浄水場から左岸のルートに配管 ・相賀浄水場~左岸: φ250~1,000、 L=18.1km ・施工期間:4年 右岸の耐震性のない管路を布設替	・左岸第1調整池の廃止が可能 ・管路耐震化率は100%を達成	(5) (10) (11)	100%

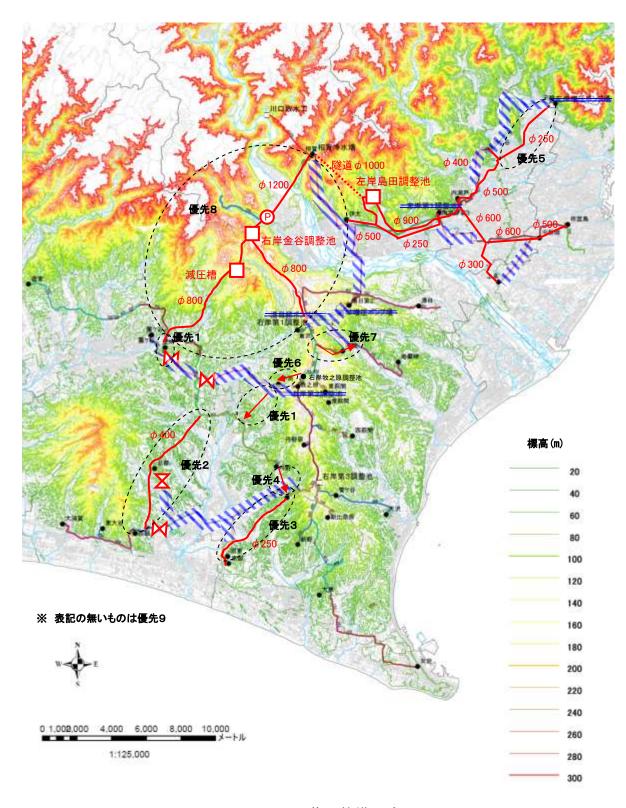


図 7.1 段階別整備内容

7.1.2 事業費

計画期間における事業費は表 7.2 に示すとおりであり、総額で約 1,200 億円となる。 ここでは、優先順位を設定した浄水場等構造物及び管路施設の施設整備費に加え、それに伴う撤去費、さらに設備保守に伴う電気・機械設備の更新費用も加えて計上している。

表 7.2 事業費

224 /L		
甲切	•	白万円

	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	単位:日カロ
区分	整備内容	H31~80 年度 (50 年間)
	優先順位 1~8 整備	23,732
施設整備	上記以外	47,523
他改金佣	調査費∙用地費∙事務費	9,976
	計	81,231
	優先順位 1~8 整備	5,098
撤去	上記以外	14,706
拟云	調査費∙用地費∙事務費	2,773
	計	22,577
	電気・機械	15,175
設備保守	事務費	800
	計	15,975
総計		119,783

施設仕様

整備内容

7.1.3 財政収支見通し

算定条件は以下に示すとおりである。その結果、現状の料金体系にて事業の実施が可能となる見通しである。

			項 目		試 算 の 基 礎 (H26以降)
	収益的収支				
業務量	1	使用水量			H 25.8.28付け受水量調査に基づく水量(~H 80:116,700m³/日)
	,	営業収益	給水収益		基本水量:160,700m3/日×年間日数×単価 使用水量:有収水量=1日最大使用水量×0.955(年間平均期別係数)×単価
	2	呂未収益	その他営業収益		受託収益等。平成26年度当初予算額並みで一定
収			県補助金		ダム管理費・所在市町村交付金の (3.8t) 補助
入	2	営業外収益	市補助金		一般会計繰出金(収益的収入:企業債利息)(~H30)
	0	占未介权皿	長期前受金戻入		国庫補助金、市補助金のみなし額相当分
			その他、雑収益		行政財産使用料等。平成26年度当初予算額並みで一定
			人件費		職員23人体制 (職員ならびに再任用職員で23人を下回る場合には随時人員補充)
			動	力費	平成26年度予算予定額に供給水量見合い。以降の物価上昇は見込まない
			維持管理費	繕料	平成26年度〜30年度は設備保守計画予定額。平成31年度以降は平均額で一定。以降の物価上昇は見込まない
				品費	平成26年度予算予定額に供給水量見合い。以降の物価上昇は見込まない
	4	営業費用	委	託料	平成26年度〜30年度は設備保守計画予定額。平成31年度以降は平均額で一定。以降の物価上昇は見込まない
	4		ダム関連経費	ん管理費	平成26年度予算予定額(5.8 t) 並みで一定
支				在市町交付金	国有資産等所在市町村交付金法第20条に基づき算出した金額 (5.8 t) を計上
出			減価償却費等	t価償却費	既存施設分と新規施設分(フル償却額)
				産減耗費	除却費 (設備:更新費の10%、管路:残存価格等)
			その他経費	の他維持管理費	平成26年度当初予算額並みで一定
		営業外費用	支払利息		既往債分(水源(2.0t)と広域等)の利息合計額。
	5		長期借入金利息		他会計長期借入金に係る償還利息
			雑支出		消費税関係。平成26年度当初予算額並みで一定
	6	特別損失	特別損失		耐震・更新に係る既存管路施設等の撤去費(施設更新基本計画(案)額)
			資本的収支		
	1	出資金	県出資金		水源 (3.8 t) に係る企業債元利
	2	企業債			※平成25年度までは企業債を充当。平成26年度以降は自己財源対応。
収 入	3	市補助金			一般会計繰出金(企業債元金) (~H30)
	4	他会計長期借入金			他会計借入金
	5	その他			工事負担金、水源 (0.2 t) に係る企業債元利:東遠工水負担金等
	6	建設改良費	更新改良事業		設備更新事業、耐震・更新事業(施設更新基本計画(案)額)等
	,	~ 12 42 12	建設利息		水源 (4.0 t) に係る企業債利息
支出	7	企業債償還金			平成25年度までの既往債の元金合計額 (水源、広域等、全ての事業に係る企業債償還元金:5年据置、30年償還)
	8	長期借入金償還金			他会計長期借入金に係る償還元金:5年据置、10年償還
	9	その他			国庫補助金返還金等

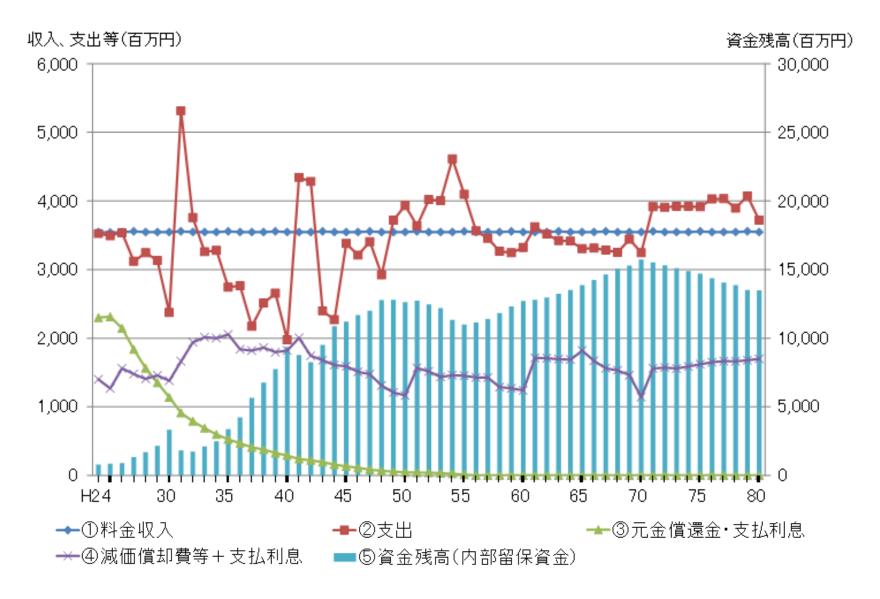


図 7.2 財政収支見通し結果

7.2 整備内容の評価(管路の健全度及び耐震性)

7.2.1 健全度による評価

管路整備を実施しなかった場合、図 7.3 のように大半が老朽化管路となる見通しであり、耐震性が確保されているかどうかの指標である耐震化率は、現状の 40%のままである。

実施した場合は、図 7.4 のとおり管路の健全度及び耐震性が改善され、平成 60 年度には耐震化率 100%を達成できる見込みである。

なお、「健全管路」は布設後の経過年数が 40 年未満、「経年化管路」は 40~59 年、「老朽化管路」は 60 年を超えるものと定義して集計を行った。

また、耐震化率は、管路総延長に対し耐震性を有する管路延長の割合を示し、管路延長は、工事が完了し供用開始した管延長の累計とした。

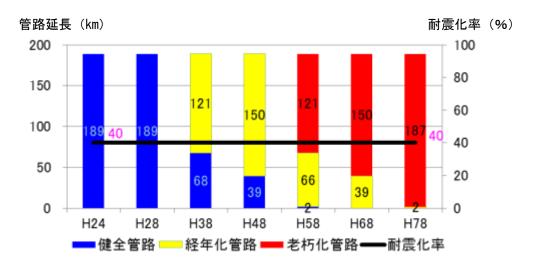


図 7.3 管路の健全度及び耐震性(事業を実施しない場合)

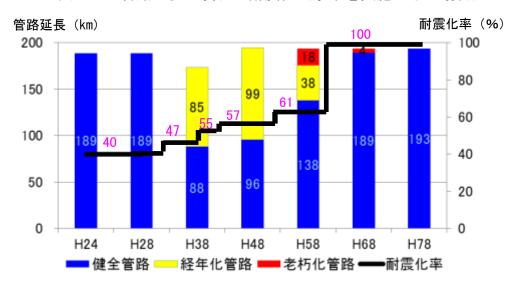


図 7.4 管路の健全度及び耐震性(事業を実施した場合)

7.2.2 更新後の既存施設の取扱について

更新後の既設管の取り扱いに関する留意点を以下に示す。今回計画においては、 (2)撤去する場合を想定して事業費や財政収支の見通しを行った。

(1) 残置し緊急時に活用する場合

- ・ 企業団の送水管は枝状の単一路線であり、自然流下を基本とした水運用を行っていることから、平常時は送水末端を仕切弁等により閉とし、送水エリアをブロック化しておく必要がある。送水末端をループ化させた場合、同一送水エリアへ水位の異なる複数の調整池からの流入となり、水位の高い調整池から優先的に流出する量が増える恐れがある。
- ・ 緊急時に仕切弁を開放し水融通を行った場合、常時閉としている路線であることから、管路内の水が滞留していることが考えられ、十分な残留塩素が確保されていない恐れがある。その際はドレンにより捨水する。
- ・ 仕切弁に発錆が生じ、開放した際、着色水の原因となる。その際はドレンにより捨水する。
- ・ 水理的に、同様な機能の口径が2条存在することになることから、過大な能力 となる。
- ・ そもそも非耐震管あるいは老朽管との理由から布設替えを実施していること から、継続して使用した場合は、二次災害の危険がある。
- 将来、他企業管の埋設がある場合、支障物となり得る。

(2) 撤去する場合

- ・ 撤去する場合は、上記(1)の課題は解決される。
- ・ ただし、撤去に伴う費用、処分費が発生する。

7.2.3 施設のダウンサイジングについて

施設のダウンサイジングは、施設の更新・改良に伴う過大投資を防ぎ、事業費の縮減を図ることを目的とするものである。

企業団においては、2 期事業の 321,400 m³/日から事業の再評価を経て創設当時の 160,700 m³/日に「見直し」を行い、さらに、水需要の偏在に対応するため左岸から右 岸へ表 7.4 に示すように 20,000 m³/日を融通する計画に変更したところである。

表 7.4 基本水量の内訳

				基本水量	
受水市町	旧市町	受水点	創設時	融通量	融通後
			(m³/目)	(m³/目)	(m³/目)
		伊太	10,000	-2, 300	7, 700
	島田市	湯日	4, 500	-1, 200	3, 300
島田市	四口口	相賀	(500)	0	(500)
		湯日第2	0	1,000	1,000
	小		14, 500	-2, 500	12,000
	焼津市	祢宜島	17, 650	-5, 600	12, 050
焼津市		中新田	17, 650	-5, 600	12, 050
7961-119	大井川町	上泉	1,000	-200	800
	小	1.1	36, 300	-11, 400	24, 900
	掛川市	逆川	34, 700	0	34, 700
	12/7/1/14	遊家	0	5, 400	5, 400
	I	東部	2, 300	0	2, 300
掛川市	大東町	北部	3, 800	0	3, 800
4617:1114		西部	3,000	1, 400	4, 400
	大須賀町	大須賀	5, 800	0	5, 800
		東大谷	0	500	500
	小	計	49, 600	7, 300	56, 900
	藤枝市	内瀬戸	10, 900	-2, 500	8, 400
本壮士		時ヶ谷	12,000	-2, 500	9, 500
藤枝市		内瀬戸第3	0		0
	岡部町	三輪	1,500	-100	1, 400
	小	計	24, 400	-5, 100	19, 300
	御前崎町	女岩	1,000	500	1, 500
御前崎市	浜岡町	大兼	9, 700	0	9, 700
11 (44 (1) (44)		朝比奈原	2,000	0	2,000
		岩地	0	1,800	1,800
			12, 700	2, 300	15, 000
		大沢	1,800	0	1,800
	相良町	西萩間	800	1, 400	2, 200
	1日区門	東萩間	0	1, 400	1, 400
牧之原市		菅ケ谷	0	0	0
	榛原町	平城	1,000	0	1,000
	7米/// 7	地蔵峠	0	2,600	2,600
	小		3, 600	5, 400	9,000
		小笠	4,000	0	4,000
	小笠町	河東	1,800	0	1,800
		丹野	0	3, 000	3,000
菊川市		牛渕	8, 900	0	8, 900
2197 1 114	菊川町	倉沢	4, 900	0	4, 900
	7 50/11™1	牧之原	0	600	600
	r	丹野原	0	400	400
小計			19, 600	4, 000	23, 600
	融通合計			-20, 000	
	融通受合語		100 500	20,000	100 500
	合	計	160, 700	0	160, 700

このような計画水量の見直しにより、以下のような効果が得られている。

- 藤枝線(既設管 φ 600~ φ 700) において、将来の更新は φ 500 で布設替え可能
- 焼津線(既設管 φ 700)において、将来の更新は φ 500~ φ 600で布設替え可能

以上のように、施設の更新時においては、施設容量の見直しや管路口径の縮径等、 必要とされる規模や機能を見極めて、状況に応じて適切な規模に見直しを行うことが 重要と考えられる。

また、今回策定した更新基本計画においては、送水管を別ルートで布設し送水機能の統廃合を計画することにより、廃止が可能となる施設の抽出を行った。新たな施設(浄水施設や送水施設)の建設にあたっては、複数系列の内、必要最小限の系列数を建設するなど、水需要の伸びに合せた建設計画を立てることも過大投資を防ぐ要素となる。

なお、社会的な人口減少に伴う水需要の鈍化により、計画水量をダウンサイジングする必要がある場合は、企業団と構成団体の両者合意のうえで事業を進めることが重要となる。これに関しては、ダムの使用権の取り扱いや、事業創設期の歴史的な背景に配慮しながら、計画を定期的に見直して情報共有を行い、社会情勢を勘案しながら計画の軌道修正を行うことが必要である。

8 計画のまとめ

8.1 目的

企業団の保有している水道施設に対して、耐震化計画と更新計画を統合して立案 し、将来の管路更新実施設計の根幹となる具体的内容を網羅した計画策定を目的とす る。

8.2 施設の課題

既往検討資料の他、現地調査、職員へのヒアリング、施設設置年度、管路の水理機能評価、管路耐震性評価等により、現時点で企業団が抱える施設の課題は以下のとおりである。

表 8.1 課題のまとめ

分類	エリア	場所		課題点
耐震	右岸南部	小笠~北部	1	・軟弱地盤のため、耐震性が低い
IIII 7.55K	左岸	時ヶ谷~三輪	2	・軟弱地盤のため、耐震性が低い
	右岸北部	逆川、遊家	3	・管網解析結果より、将来水量で負圧となる
水理	右岸南部	右岸第3調整池	4	・池容量に対して下流流量が大きい
	左岸	上泉	⑤	・管網解析結果より、将来水量で負圧となる
老朽化	右岸北部	右岸増圧ポンプ場	6	・機械電気設備の老朽化が進んでいる
	右岸北部	浄水場 ~右岸エリア	7	・隧道など布設替が困難な状況にある ・左岸と同じルートのため断水リスクが高い
	右岸北部	右岸第2調整池	8	・東名高速に隣接しており、重要施設に対す る災害リスクが高い
立地	右岸北部	右岸第2調整池 ~逆川	9	・腐食性土壌のため漏水の実績がある
	左岸	浄水場 ~左岸エリア	10	・隧道など布設替が困難な状況にある ・右岸と同じルートのため断水リスクが高い
	左岸	左岸第1調整池	11)	・崖の上に位置しており、立地条件が好ましくない

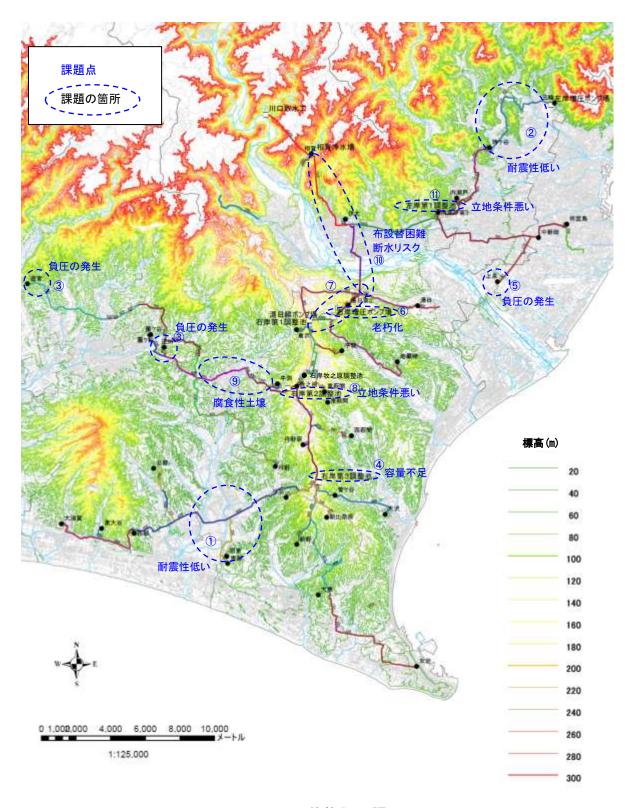


図 8.1 現状施設の課題

8.3 事業化計画とその効果

「静岡県大井川広域水道企業団 地域水道ビジョン 2009」に掲げる"安全で良質な水道用水を安定的に供給する"という基本理念の基、以下に示す事業の具現化により、抽出した施設の課題を解決できるとともに、管路耐震化率の向上が期待できる。これにより、50年後、100年後の将来を見据えた信頼ある水道事業の構築が可能となる。

表 8.2 管路更新優先順位

優先順位	整備内容	効果	解消 課題 (表 8. 1)	管路耐 震化率 累計
1	牛渕分岐から丹野方面へ布設し、逆川と逆川の北に位置する遊家ルートを接続・牛渕分岐〜丹野方面: φ800、L=3.4 km・逆川〜遊家ルート: φ800、L=0.5 km・施工期間:1年	・全体事業の中では整備量は少ないが、効果は大きい・二期事業で布設した管路の有効活用・管路負荷が高く、腐食性土壌による漏水実績がある、掛川線(牛)、関〜逆川)の布設替え不要	3	41%
2	大東分岐から西部へ南下し、途中北部へ接続し、西部まで配管 ・大東分岐〜西部: φ400、L=12 km ・施工期間:3年	・東部分岐から西部までの布設替 えが不要	4	47%
3	小笠から東部へ南下するルートに配管 ・小笠〜東部:φ250、L=6 km ・施工期間:2年	・小笠から東部分岐までの布設替えが不要	1	51%
4	丹野から小笠へ南下するルートに配管 ・丹野〜小笠:φ250、L=3.5 km ・施工期間:1 年	・ループ化されることにより、一 部区域に関して非常時の水融通 が可能	-	52%
5	時ヶ谷から三輪のルートに配管 ・時ヶ谷〜三輪:φ250、L=5 km ・施工期間:1 年	・時ヶ谷から三輪の脆弱な管路を 布設替え	2	55%
6	右岸牧之原調整池から牛渕ルートに配管 ・右岸牧之原調整池〜牛渕:φ800、L=2 km ・施工期間:1 年	・右岸第2調整池が廃止可能	8	56%
7	平城分岐から地蔵峠のルートに配管 ・平城分岐〜地蔵峠接続: φ300、L=2.8 km ・施工期間:1 年	・右岸増圧ポンプ場から平城〜地 蔵峠の接続地点までの布設替え が不要	ı	57%
8	相賀浄水場から右岸金谷調整池、右岸第1 調整池のルートに配管 ・相賀浄水場〜右岸増圧ポンプ場〜右岸金 谷調整池: φ800〜φ1200、L=21.5km ・施工期間:10年(河川協議等含む)	・右岸増圧ポンプ場が廃止可能 ・湯日線ポンプ場が廃止可能 ・右岸左岸分岐から右岸第1調整 池まで廃止可能 ・1で整備した丹野原〜丹野間の 送水管はループ管として活用	6	61%
9	相賀浄水場から左岸のルートに配管 ・相賀浄水場〜左岸: φ 250〜1,000、 L=18.1km ・施工期間:4年 右岸の耐震性のない管路を布設替	・左岸第1調整池の廃止が可能 ・管路耐震化率は100%を達成	(5) (11)	100%

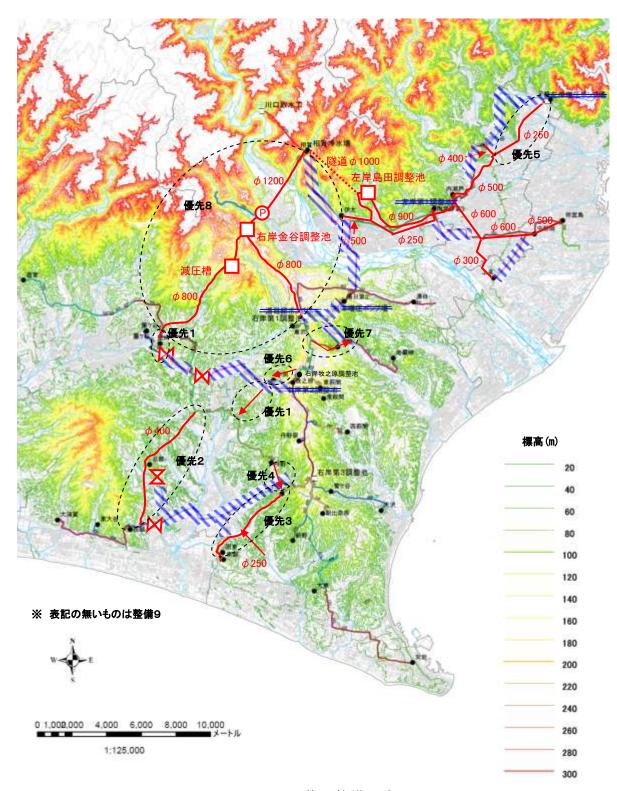


図 8.2 段階別整備内容

静岡県大井川広域水道用水供給事業 施設更新基本計画

平成 27 年 1 月

静岡県大井川広域水道企業団