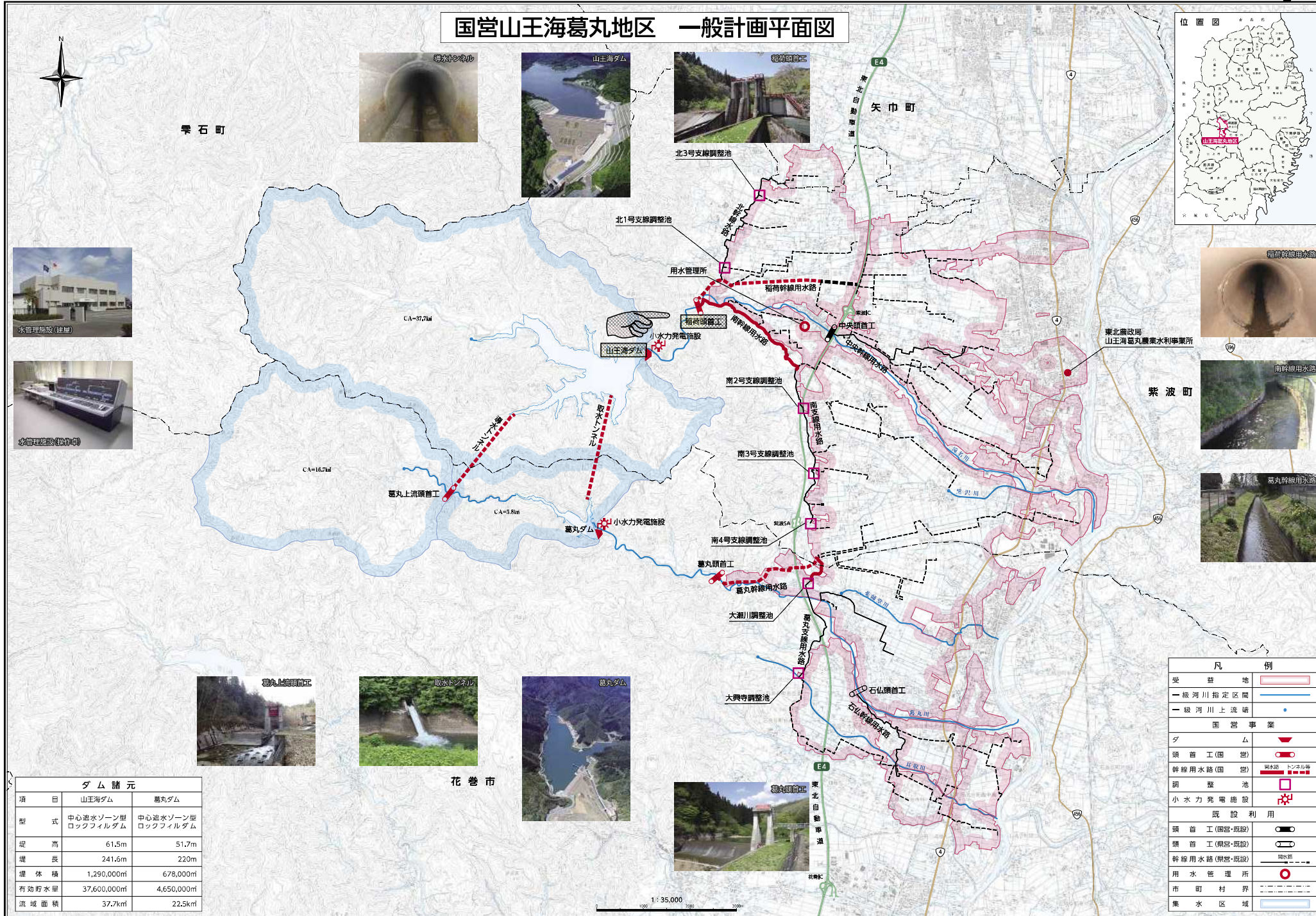
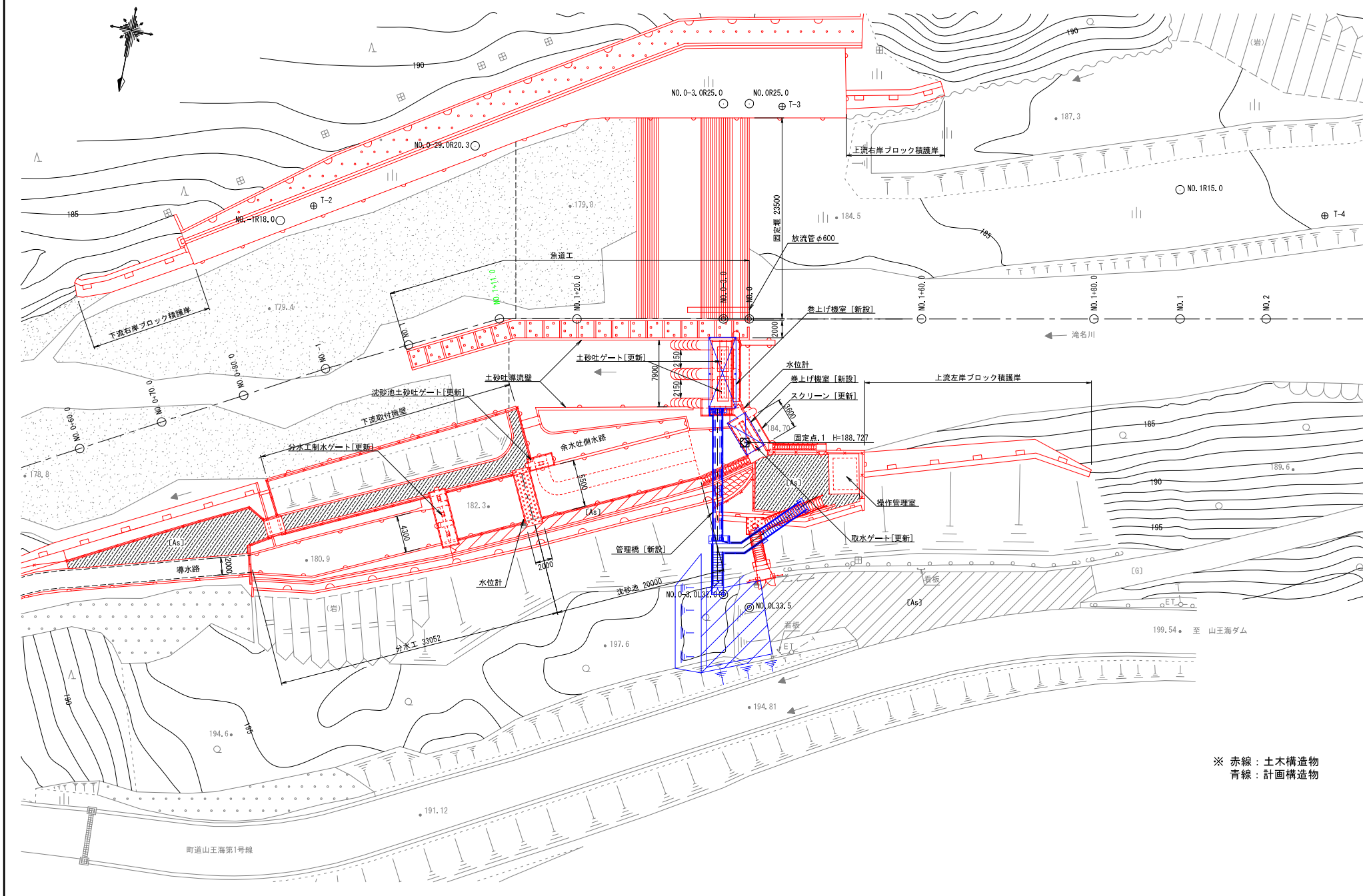
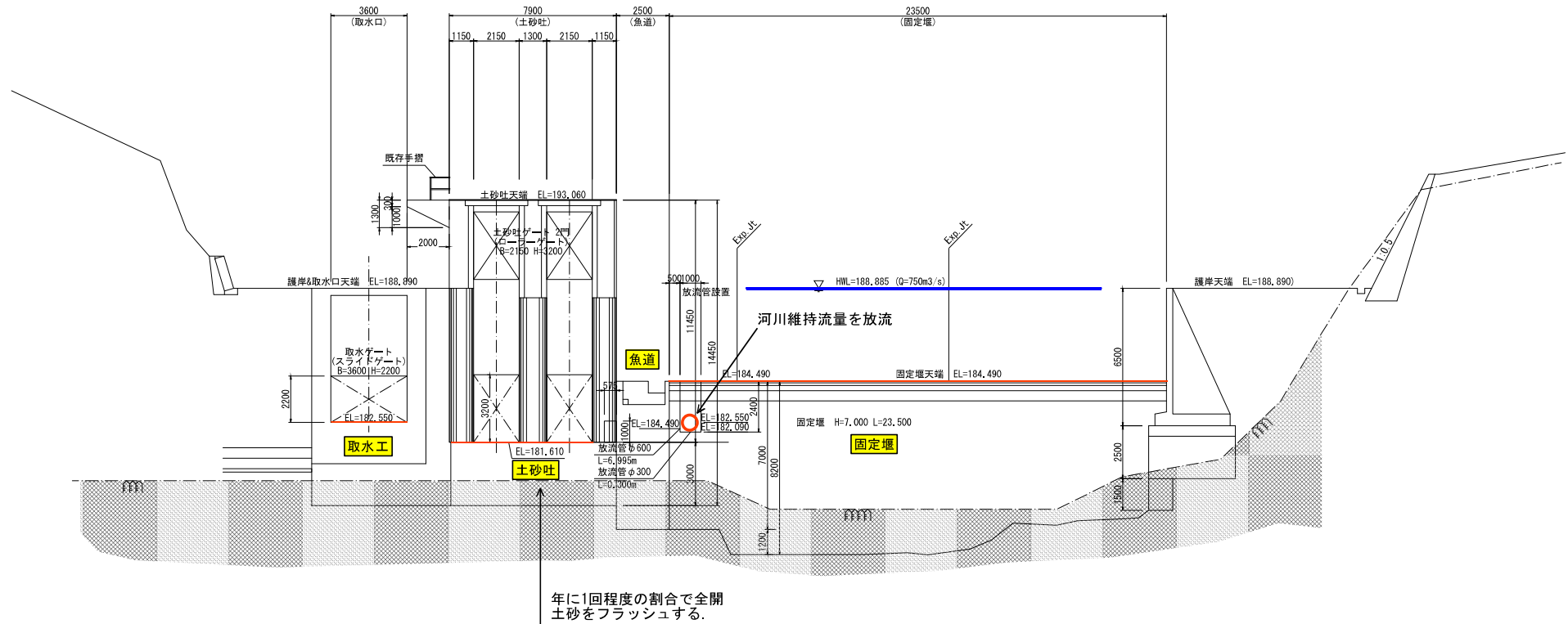




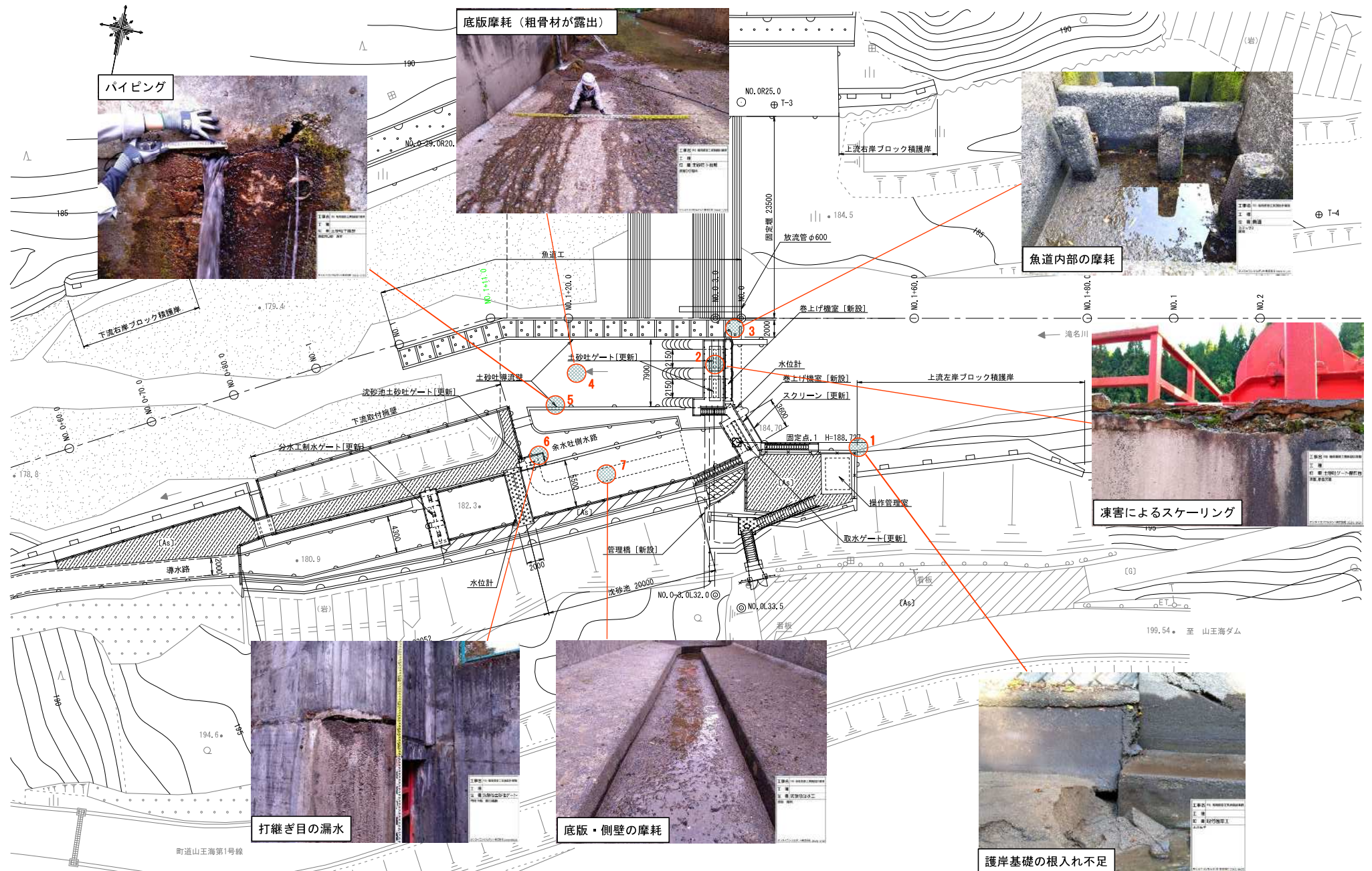
稲荷頭首工 計画平面図 S=1:200



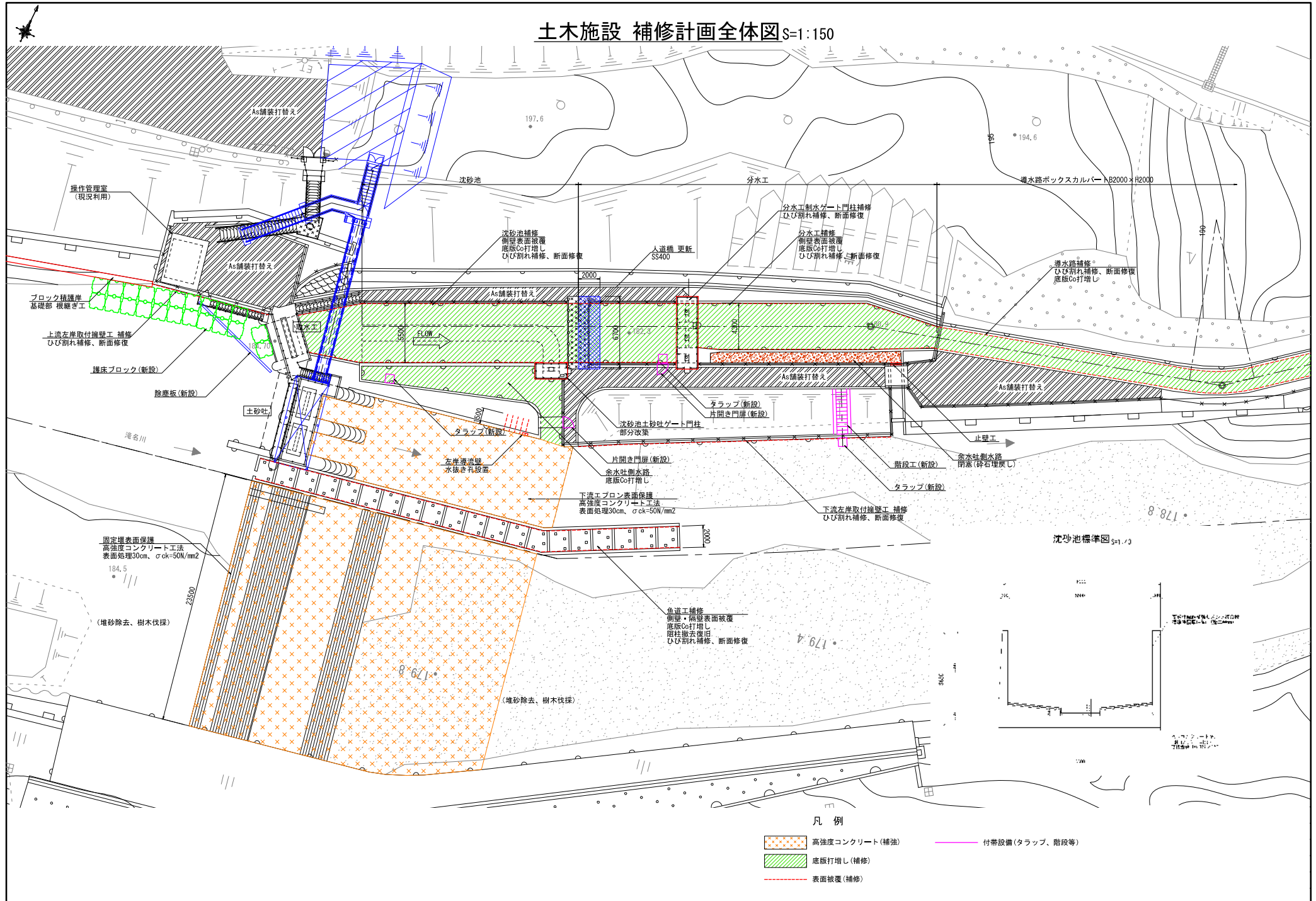
稲荷頭首工 正面図 S=1:100



稲荷頭首工における主な劣化損傷

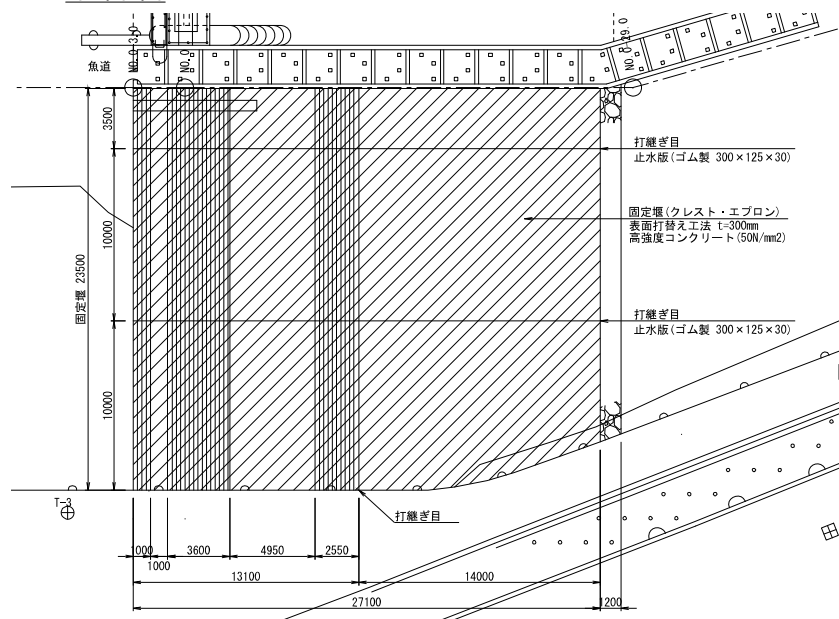


土木施設 補修計画全体図 S=1:150

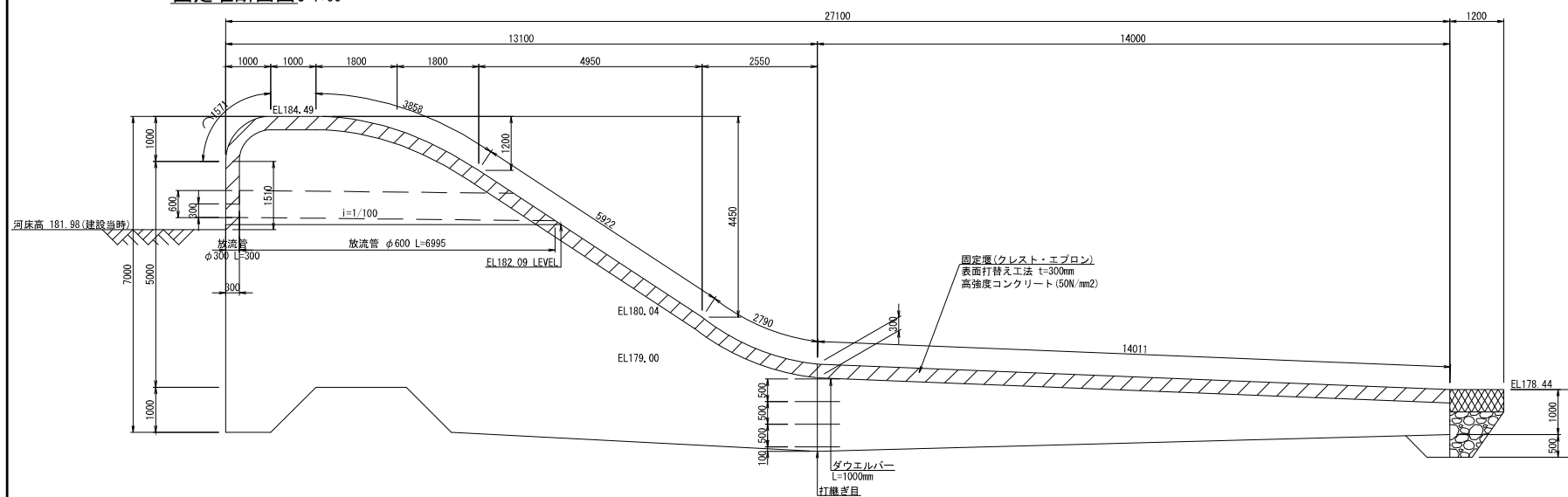


固定堰補修計画図

平面図 S=1:150

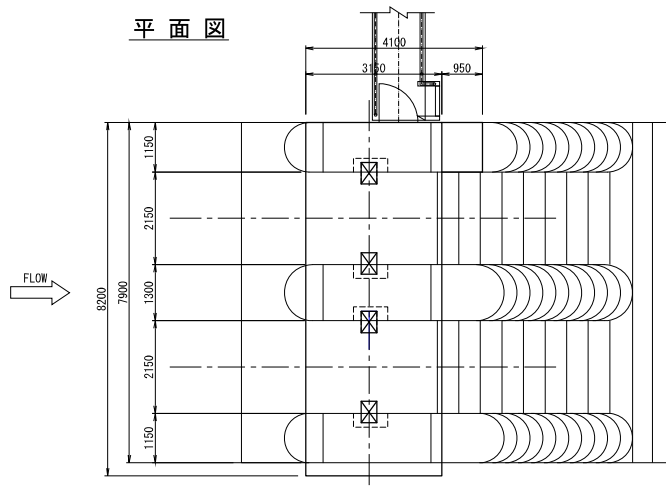


固定堰断面図 S=1:50

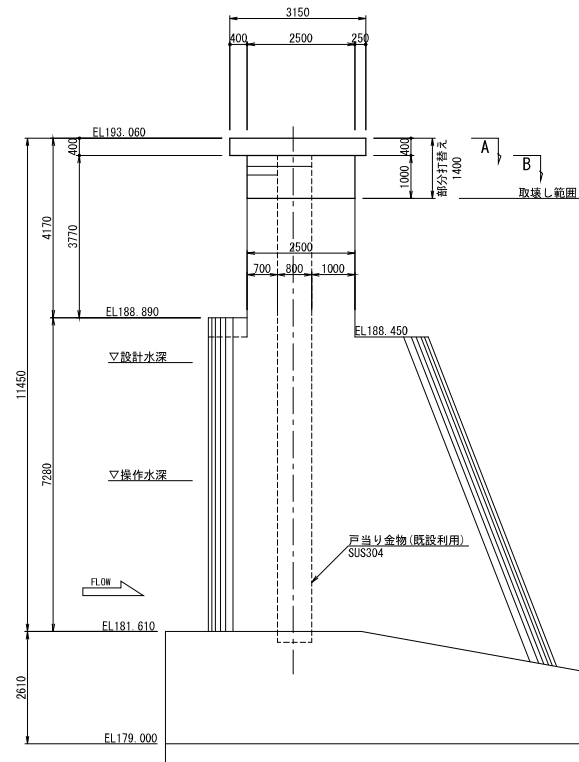


土砂吐操作台改修計画図 S=1:60

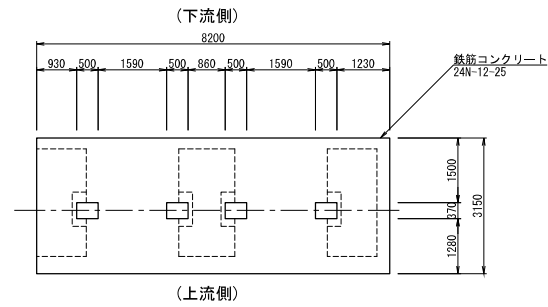
平面図



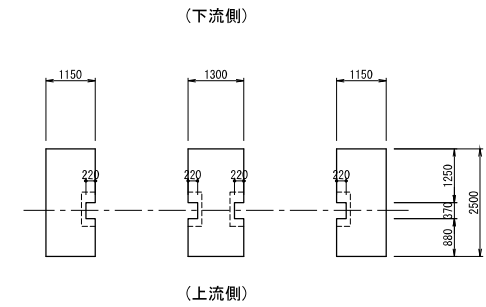
縦断面図



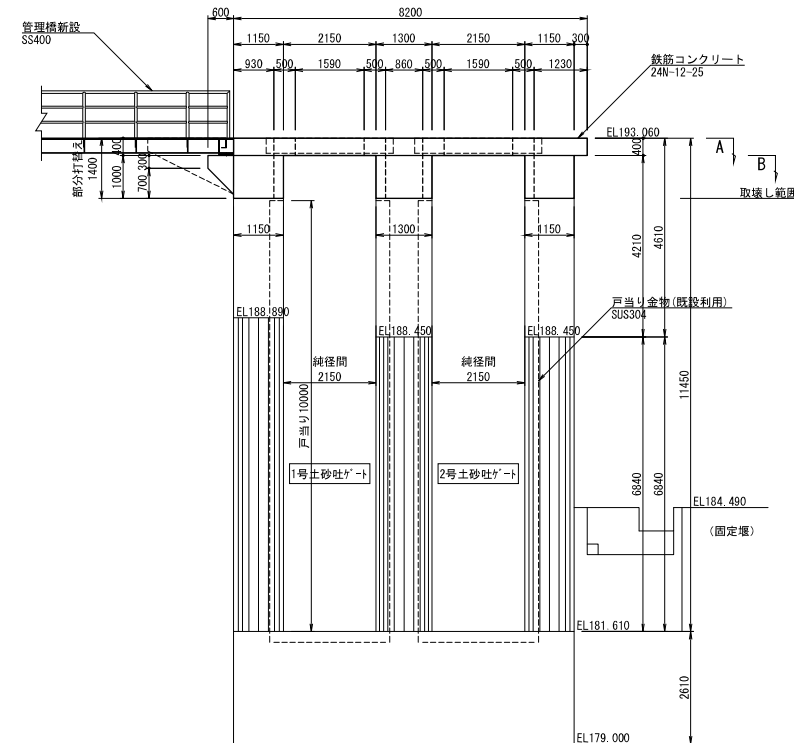
頂版A-Asec



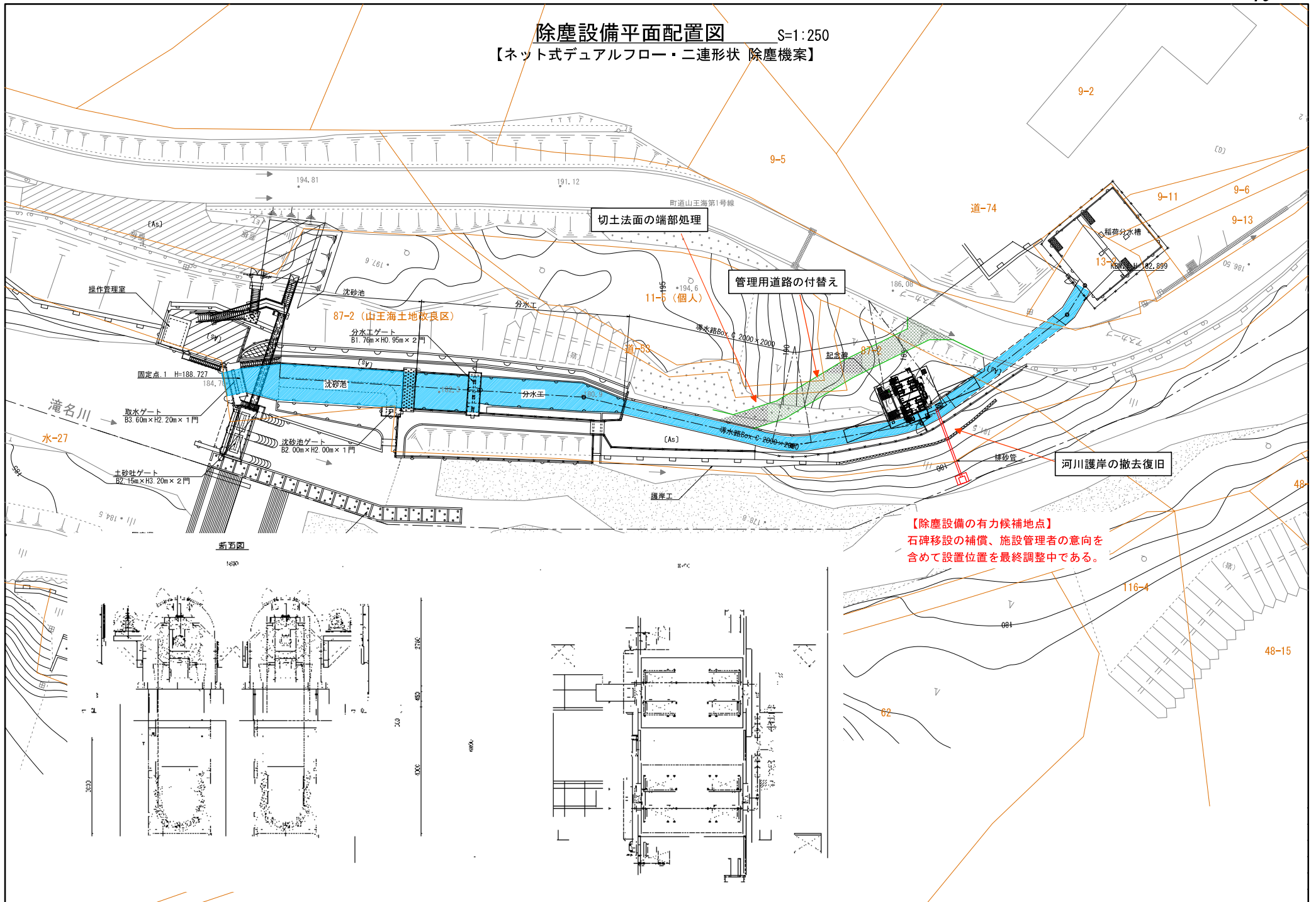
門柱B-Bsec



正面図



除塵設備平面配置図 S=1:250 【ネット式デュアルフロー・二連形状 除塵機案】

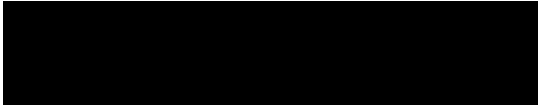


稲荷頭首工改修工事 第1回ホームドクター検討会

室内検討資料

	Page	
1. 山王海葛丸地区の概要	1	
2. 稲荷頭首工の概要	3	
3. 土木施設の改修計画	13	
4. 施設機械の改修計画	17	第1回検討内容
5. 河川内堆砂除去	22	
6. 河川内進入路及び仮締切計画	24	
7. 濁水処理計画		第2回検討会にて提示予定
8. 施工手順		同上
9. 工事工程		同上
10. 退避計画		同上

令和6年 11月28日



1.山王海葛丸地区の概要

1.4 山王海葛丸地区に係る事業

●：事業対象施設

名称	旧国営山王海	県営用排水 改良事業	県営河川 改修工事	国営山王海 一期	国営山王海 二期	国営山王海 葛丸
	S19～S29	S41～S51	不明	S53～H3	H2～H3	R6～R15
	総事業費 総 〇 円 受益面積 3,258ha ダム 1ダム 頭首工 2箇所 用水路 14.3km 開田 406ha 開畑 197ha	総事業費 総 〇 円 受益面積 3,888ha 堰堤工 1箇所 頭首工 2箇所 幹線用水路 17.6km 支線用水路 17.7km		総事業費 総 〇 円 受益面積 4,180ha ダム 1ダム (導水トンネル2.2km含) 頭首工 4箇所 用水路 11.5km 水管理施設 1式	総事業費 総 〇 円 受益面積 3,890ha ダム 1ダム (取水トンネル2.3km含) 水管理施設 1式	総事業費 総 〇 円※1 受益面積 3,787ha ダム 2ダム (導水取水トンネル含) 頭首工 3箇所 用水路 9.7km (調整池7箇所含) 水管理施設 1式 小水力発電施設 2箇所
1. ダム						
山王海ダム	●				●	●
葛丸ダム				●		●
導水トンネル				●		●
取水トンネル					●	●
2. 頭首工						
稲荷頭首工	●	●		●		●
葛丸上流頭首工				●		●
葛丸頭首工				●		●
中央頭首工	●	●		●		※3
石仏頭首工 (旧石仏堰)			● ※2			
3. 用水路						
稲荷幹線用水路 (旧左幹線用水路)	●			●		● ※4
南幹線用水路 (旧右幹線用水路)	●	●		●		●
葛丸幹線用水路				●		●
北幹線用水路 (旧左幹線用水路)	●	●				※3
南支線用水路 (旧右幹線用水路)	●	●				※3
葛丸支線用水路						※3
中央幹線用水路	●	●		●		※3
石仏幹線用水路 (石仏支線用水路)		●				
調整池						●
4. 水管理施設						
水管理施設					●	●
5. 小水力発電施設						
山王海ダム小水力発電施設						●
葛丸ダム小水力発電施設						●

※1 令和3年度単価。
※2 県と地元組合の協議図書を管理していた組合長の家の火事により焼失しており、実施年度は不明。
※3 受益面積が500ha未満のため国営事業要件を満たさないことから対象外。
※4 第4分水槽から下流は受益面積が500ha未満のため国営事業要件を満たさないことから対象外。

2.稲荷頭首工の概要

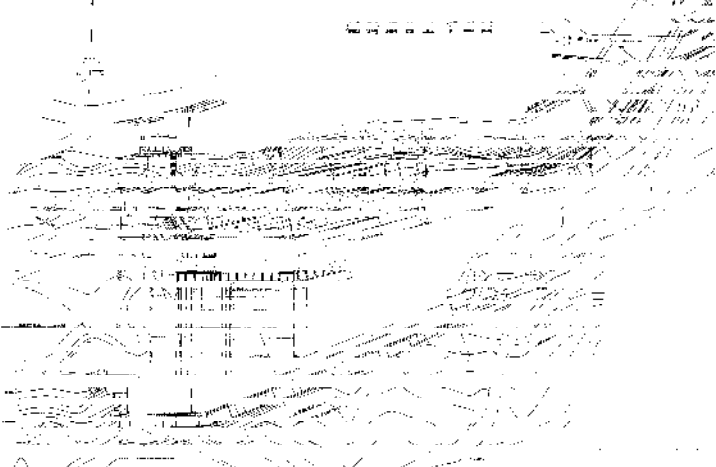
稲荷頭首工改修工事

2.1 頭首工諸元等

2.1-1 頭首工諸元一覧

稲 荷 頭 首 工 設 計 調 書

地 区 名		山王海葛丸地区								
頭首工名		稲荷頭首工		型 式	フィックスドタイプ半可動堰					
所在地		岩手県紫波郡紫波町土館字馬の子								
水系名		北上川水系		河 川 名	河川区分	一級河川				
河 川	流域面積	41.5km ²	計画高水流量	750m ³ /s	計画高水位	188.885m				
	渇水量	－m ³ /s	低 水 量	－m ³ /s	平 水 量	－m ³ /s				
	豊水量	－m ³ /s	現況河床標高	EL181.610m	平均河床勾配	－				
	河 川 幅	33.9m	現況堤防天端	EL188.890m	維持流量	0.072m ³ /s				
セキ	セキ頂標高	EL184.49m	セキ上げ水位	184.4m						
	固定ゼキ長	26.0m	最大上下流水位差	5.97m						
	可 動 ゼキ	7.9m	浸透路長	ブライ21.6～32.4m、レーン16.47m						
	エプロン標高	上流 ーm、下流EL178.430m	エプロン長	上流 ーm、下流15.40m						
	単位幅洪水量	750/26=28.8m ³ /s	護 床 工	上流 ーm、下流11.70m						
	土 砂 吐	幅 員	2.2m× 2門＝ 4.4m	水路長	上流 ーm、下流17.35m					
		標 高	EL181.610m	対象粒径	最大	ー mm、平均	ー mm			
	床勾配	上流 ー、下流 ー	単位幅設計流量	ーm ³ /s/m						
	基 礎	地 質	凝灰岩							
		基礎の種類	直接基礎							
工 法 決 定 理 由	河床及び左右アバットが凝灰岩のため、基礎形式は直接基礎となっている。									
取入れ口	幅 員	3.6m× 1門＝ 3.6m	設計取水水位	184.4m						
	敷 高	EL182.550m	設計取水量	4.819m ³ /s						
	水 深	1.45m	流 速	0.923m/s						
附帯施設	舟 通 し	－				魚 道	B=2.0m、L=40.35m			
	排砂方式	－				規 模	L=60.20m			
	排砂対象粒径	－				流 速	ー m/s			
	護岸工、構造諸元	コンクリート擁壁、コンクリート護岸								
	管理橋構造諸元	－								
	操作室構造諸元	鉄筋モルタル造り 1階建 14.6m ²								
	【改修内容】 劣化が進行している土木設備等の補修のほか、ゲート設備、電気設備等の更新等により機能回復を図ると共に管理施設及び除塵設備の新設を行う。 ○土木設備 改修：1 式 (固定堰、土砂吐、護岸、取水工、導水路、沈砂池・分水工、擁壁、魚道) ○機械設備 改修：1 式 (取水ゲート、土砂吐ゲート、除塵設備) ○電気設備 改修：1 式 (機間操作室) ○建築設備 改修：1 式 (操作室管理棟、管理施設巻上機室、管理橋)									
	ゲート	種 類	型式	数量 (門)	スパン (m)	高さ (m)	幅員 (m)	引上高 (m)	引上 型式	動力
		土砂吐ゲート	鋼製ローラゲート	2門	2.20m	3.20m	－	－	－	発電機
		取水ゲート	鋼製スライドゲート	1門	3.60m	2.20m	－	－	－	発電機
工事費 (千円)	工 種	金 額	摘 要		工 種	金 額	摘 要			
	⑧ 固定堰				⑧ 護岸					
	⑨ 土砂吐				⑨ 操作室					
	⑩ 取水工				⑩ ゲート設備					
	⑪ 導水路				⑪ 管理橋					
	⑫ 魚道				⑫ その他(土砂撤去)					
	⑬ 沈砂池分水工				⑬ 仮設					
	⑭ 擁壁				⑭ 合計(改め)					



稲荷頭首工は、(旧) 山王海事業で昭和27年に完工し、昭和50年度に県営山王海かんがい排水事業によって固定堰に更新されている。

昭和51年制定の河川構造令の趣旨に鑑み、現在2.5m×2連の土砂吐を1門に改造する計画であったが、最終的には河川維持流量のための放流管設置と損傷した土砂吐下流の護床工を改修し、あわせて取水量把握のための水位計を設置した。工事は平成3年度に実施完了。

基礎地盤は河床及び左右アバットメントに凝灰質砂岩が露頭しており、平均河床勾配1/50の急流河川である。

～山王海・葛丸の水 国営山王海土地改良事業の歩み～

2. 1-3 頭首工周辺状況写真



《イ》 経線及び自然取入口

〔第9表-4〕

取入施設名	河川名	流域面積 (km²)	かんがい面積 (ha)	取水量(m³/s)		備考
				最大	平均	
稻荷頭首工	龍谷川	41.5	1,653	4,819	2,752	フィックスドタイプ半可動堰
龍光頭首工	龍光川	31.0	1,329	3,551	1,673	フィックスドタイプ半可動堰

稲荷頭首工

河川名 龍谷川
流域面積 41.5km²
かんがい面積 1653ha
取水量 最大 4,819m³/s
平均 2,752m³/s

《ロ》 用水路

〔第9表-6〕

名称	項目	かんがい面積 (ha)	最大取水量 (m³/s)	延長 (km)	構造	備考
稲荷幹線用水路		302	2,732	3.0	管水路	
南幹線用水路		961	2,087	3.0	コンクリート直埋型 管水路	
龍光幹線用水路		1,329	3,604	3.3	コンクリート直埋型 管水路	調整池 1箇所
北幹線用水路		332	10,773	0.2	コンクリート直埋型	調整池 2箇所 (1)は稲荷幹線用水路と並列で内敷
南太極用水路		499	11,526	0.2	コンクリート直埋型	調整池 3箇所 (1)は南幹線用水路と並列で内敷
龍光支線用水路		296	10,733	0.6	コンクリート直埋型	調整池 1箇所 (1)は龍光幹線用水路と並列で内敷
計		2,882		9.7		



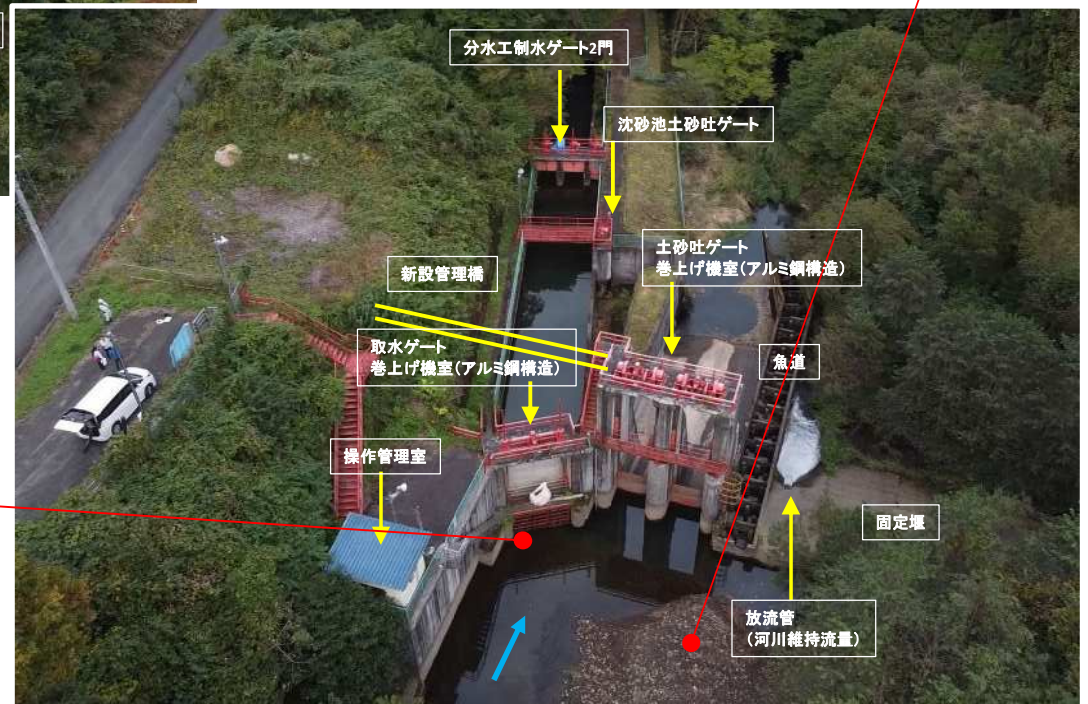
～堰下流側より撮影～



写真、取水口前面の河床洗掘



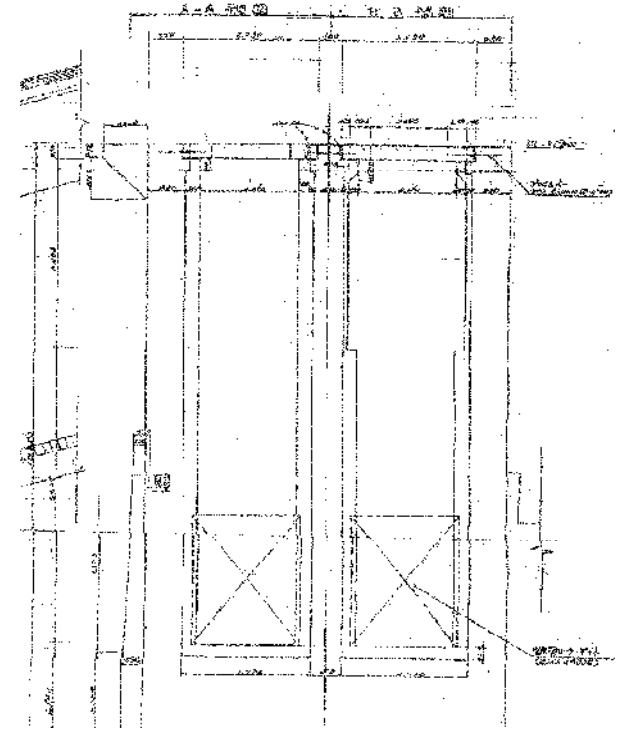
写真、上流右岸の堆砂状況



～堰上流側より撮影～



建設当初の出来形図面より、土砂吐の操作台天端は門形ラーメン構造となっておらず、コンクリート床版がアンカーによって固定されている形式である。このため、3本の堰柱どうしは構造上、繋がっていない。



全体的に凍害によるスケーリングが見られ、脆くなっている。

2. 稲荷頭首工の概要

2.2 現況施設の劣化状況

Flow 



断面欠損・漏水



摩耗



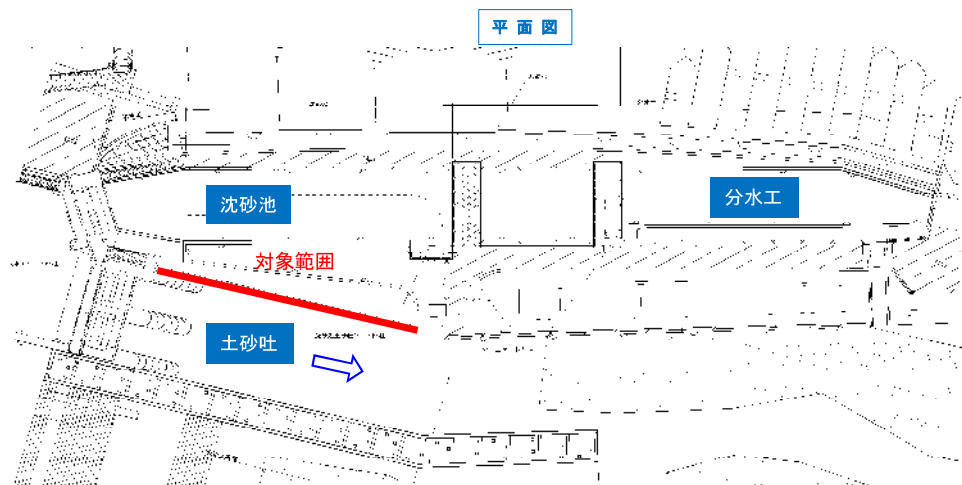
剥離・断面欠損



ジャンカ



型取りによる骨材露出調査

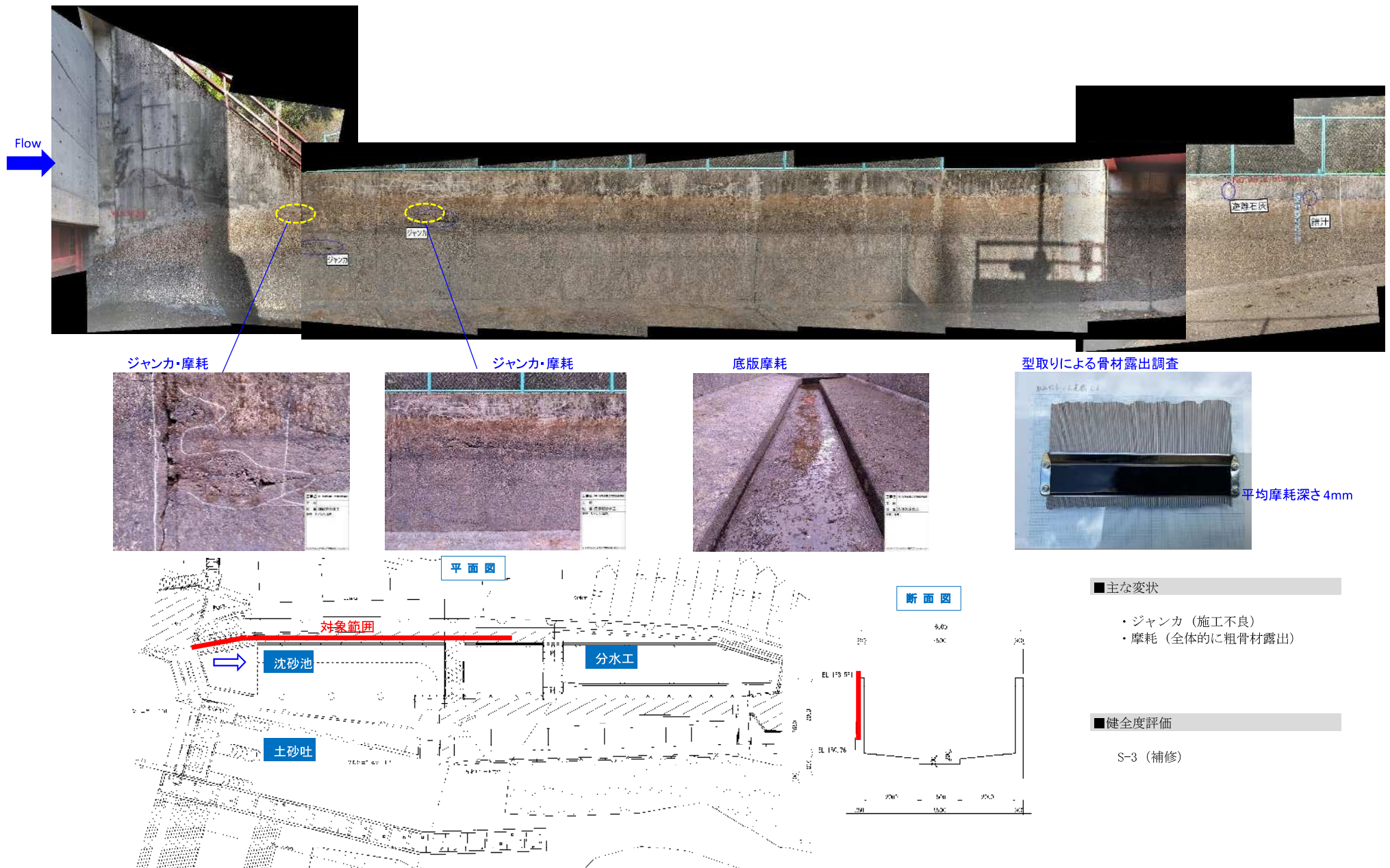


■ 主な変状

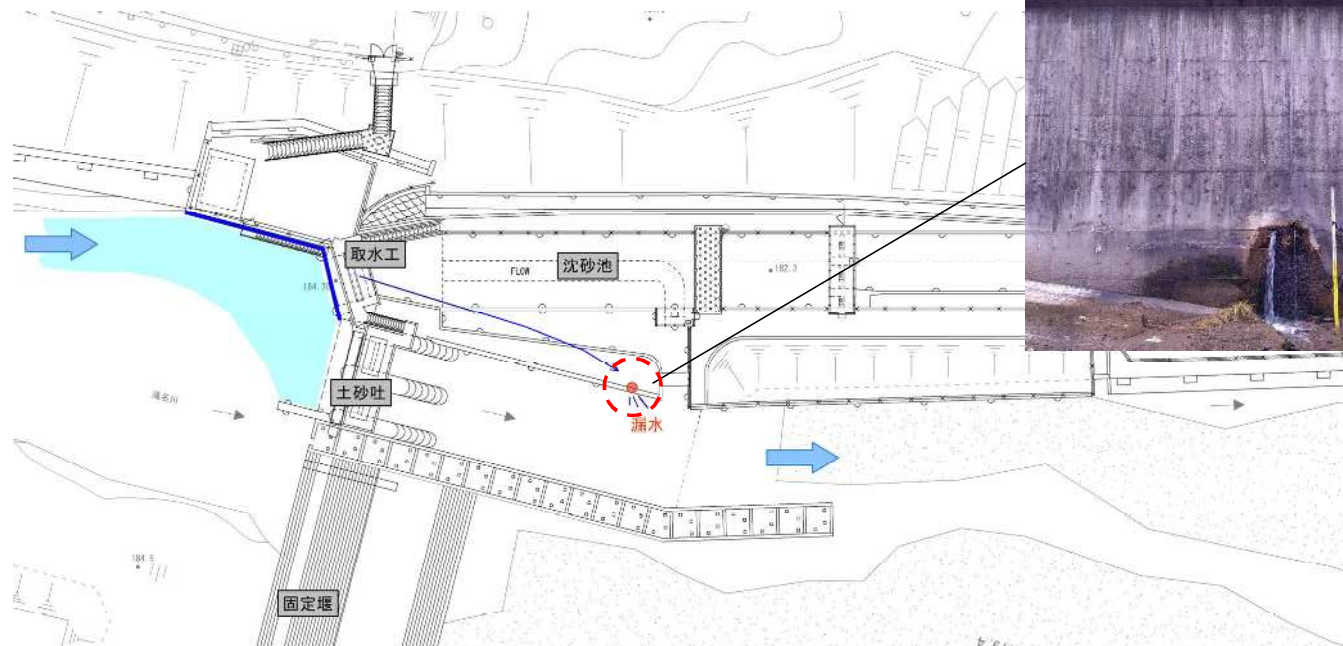
- ・漏水（吹き出し）
- ・摩耗（施工不良）
- ・目地材の劣化（施工不良）
- ・断面欠損（施工不良）

■ 健全度評価

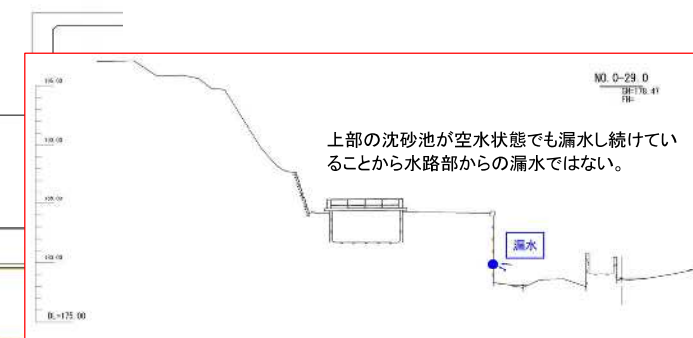
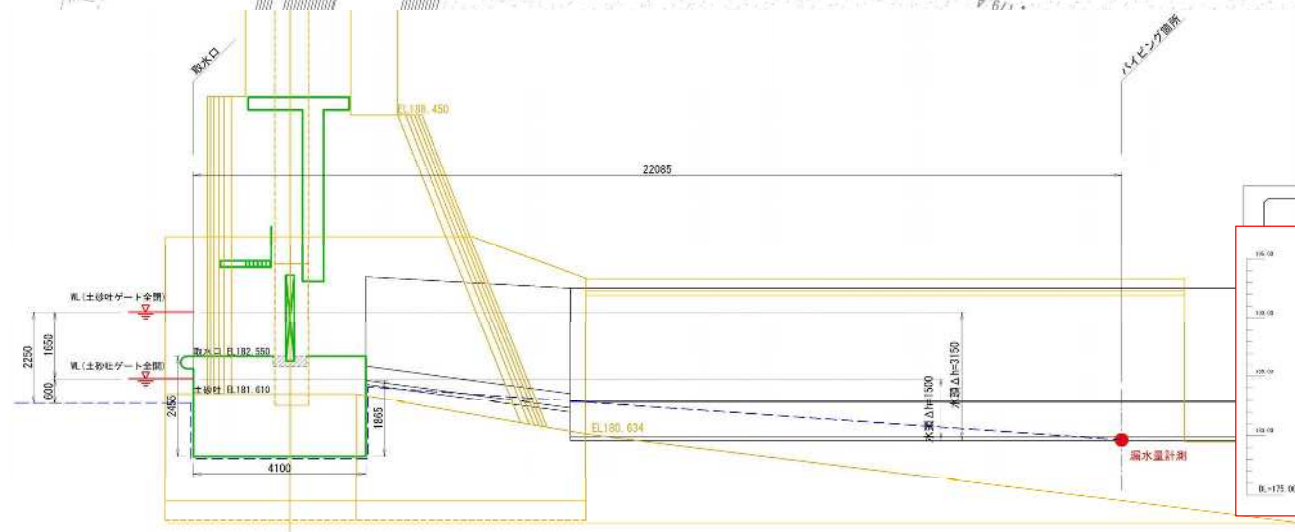
S-3（補修）



2.3-1 漏水位置図



土砂吐下流の左岸導流壁の側面にある
開口ひび割れより、漏水が確認されている。



上部の沈砂池が空水状態でも漏水し続けていることから水路部からの漏水ではない。

2. 稲荷頭首工の概要

11

2.3 土砂吐導流壁 パイピング 2.3-2 定点カメラによる時間的変化

開始



10分後



20分後



30分後



120分後



河川水位（調査開始時）



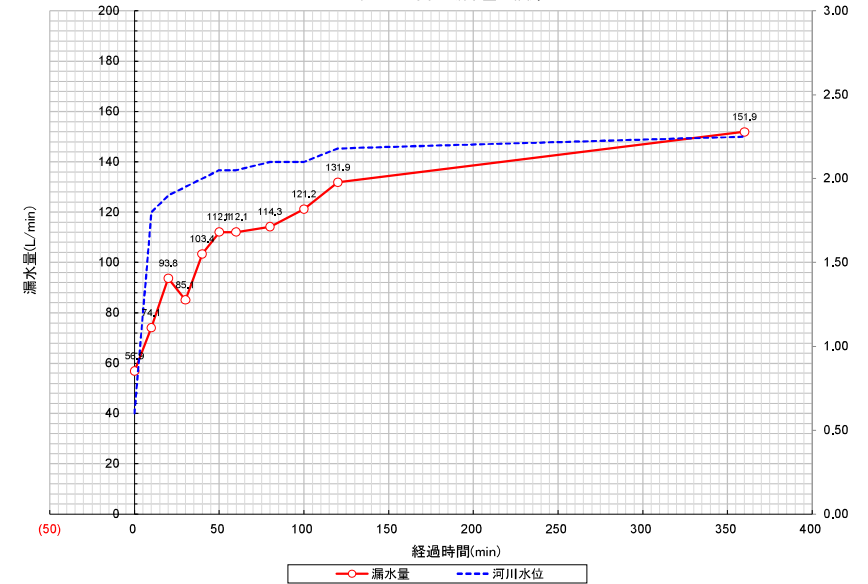
河川水位（60分経過）

定点カメラによる撮影にて確認できるように調査開始より河川水位が上昇するにつれて漏水量も増え始め、壁面より噴出している。

計測結果より、漏水の原因は、河川水が沈砂池水路下に水ミチを形成し導流壁の開口部より放出していることが判明した。

2.3-3 漏水量計測の結果

図. 河川水位と漏水量の相関



河川水位-漏水量

整理番号	測定時間 間隔	経過時間 m	河川水位 EL. (m)	20Lに達する 時間 s	漏水量 L/min	備考
1		0	0.600	21.1	56.9	ゲート全開
2	10	10	1.800	16.2	74.1	ゲート閉（湛水開始）
3	10	20	1.900	12.8	93.8	
4	10	30	1.950	14.1	85.1	
5	10	40	2.000	11.6	103.4	
6	10	50	2.050	10.7	112.1	
7	10	60	2.050	10.7	112.1	
8	20	80	2.100	10.5	114.3	
9	20	100	2.100	9.9	121.2	
10	20	120	2.180	9.1	131.9	
11	240	360	2.250	7.9	151.9	

（調査方法）

測定間隔10分～20分おきに、上流側の湛水して河川水位と、漏水量を計測する。漏水は20リットル容器が満水になるまでの時間を計測し、漏水量に換算した。

3.土木施設の改修計画

稲荷頭首工改修工事

13

3.1 補修・補強工法の全体計画

近接目視による診断結果より対策工法を纏める。

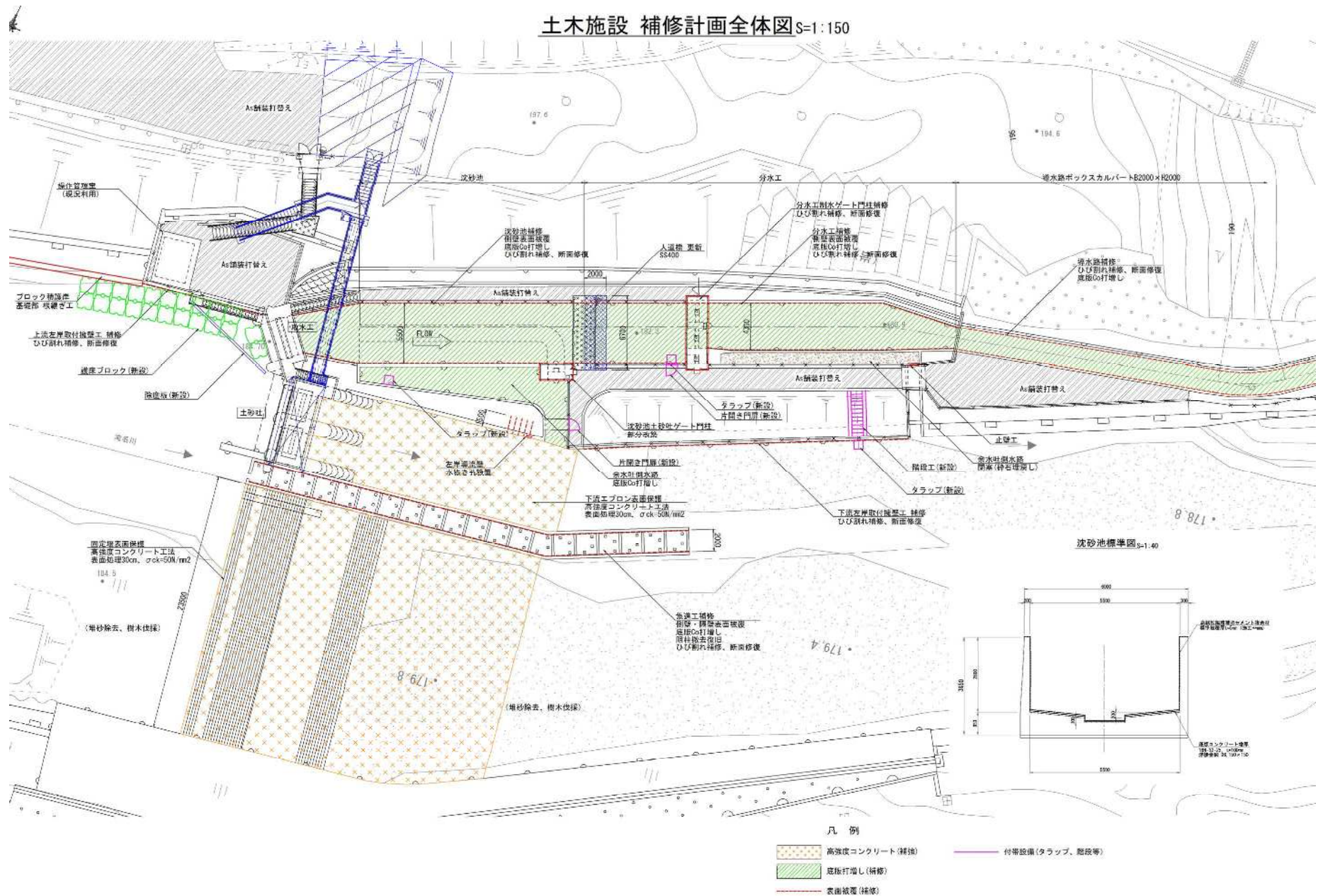
対象施設名		部位	造成年	経過年数 R6時点	標準耐用年数	主な損傷・劣化状況	健全度評価				対策工法	備考		
							H22 定価	H27 定価	H28	R6				
稲荷頭首工 コンクリート施設	固定堰	堰体	SS1	48	50	粗骨材露出、断面欠損	S-3	S-3	—	S-3	表面打替工			
		下流エプロン	SS1	48	50	粗骨材露出	S-3	S-3	—	S-3	表面打替工			
	可動堰	土砂吐底版	左岸	SS1	48	50	粗骨材露出、剥離、一部鉄筋露出	S-3	S-3	—	S-3	表面打替工		
			右岸	SS1	48	50	粗骨材露出、剥離、一部鉄筋露出	S-3	S-3	—	S-3	表面打替工		
		土砂吐堰柱	左堰柱	SS1	48	50	ひび割れ(梁部未達)、(車室におけるスケーリング)、粗骨材露出、剥離	S-3	S-3	—	S-3	ひび割れ補修 断面修復工		
			中央堰柱	SS1	48	50	ひび割れ(梁部未達)、粗骨材露出、剥離	S-3	S-3	—	S-3	ひび割れ補修 断面修復工		
			右堰柱	SS1	48	50	ひび割れ(梁部未達)、粗骨材露出、剥離	S-3	S-3	—	S-3	ひび割れ補修 断面修復工		
			操作台天端	SS1	48	50	車室におけるスケーリング、剥離	S-3	S-3	—	S-2	部分改築	巻上げ室設置に伴い拡張	
		土砂吐導流壁	左岸	SS1	48	50	パイピングによる漏水	S-4	S-3	—	S-2	断面修復工 水抜き孔設置		
			右岸	SS1	48	50	断面欠損	S-4	S-3	—	S-3	断面修復工		
		取水工	門柱	SS1	48	50	ひび割れ	S-3	S-3	—	S-3	ひび割れ補修		
			操作台天端	SS2	48	51	車室におけるスケーリング	S-3	S-3	—	S-3	ひび割れ補修 断面修復工	巻上げ室設置に伴い拡張	
	附帯施設	魚道	底版	SS1	48	50	パイピングによる漏水の可能性あり	S-3	S-3	—	S-3	恒久グラウト工法	パイピング対策	
			左側壁	SS1	48	50	粗骨材露出	S-4	—	—	S-3	表面被覆工		
			右側壁	SS1	48	50	粗骨材露出	S-4	—	—	S-3	表面被覆工		
			隔壁	SS1	48	50	粗骨材露出	S-4	—	—	S-3	表面被覆工		
		取付擁壁	阻柱	SS1	48	50	粗骨材露出、欠損	S-4	—	—	S-3	更新		
			底版	SS1	48	50	粗骨材露出、剥離、一部鉄筋露出	S-4	—	—	S-3	コンクリート打増し		
			上流左岸	SS1	48	40	粗骨材露出、剥離、断面欠損	—	—	—	S-3	ひび割れ補修 断面修復工		
			上流右岸	SS1	48	40		—	—	—	S-4	—	対策不要	
		ブロック積護岸	下流左岸	SS1	48	40	粗骨材露出、剥離、断面欠損	—	—	—	S-3	ひび割れ補修 断面修復工		
			下流右岸	SS1	48	40		—	—	—	S-4	—	対策不要	
			上流左岸	SS1	48	40	河床洗掘による根入れ不足	—	S-2	—	S-2	根継ぎ工		
			上流右岸	SS1	48	40		—	—	—	S-4	—	対策不要	
		水路部	沈砂池土砂吐ゲート門柱	SS1	48	40	打継ぎ目からの漏水、鉄筋腐食	—	—	—	S-2	部分改築	門柱と下流水路を一体化	
			操作台天端	SS1	48	40	粗骨材露出	—	—	—	S-3	断面修復工		
			分水工	門柱	SS1	48	40	粗骨材露出	—	—	—	S-3	ひび割れ補修 断面修復工	
			分水工 雨水ゲート門柱	操作台天端	SS1	48	40	粗骨材露出	—	—	—	S-3	断面修復工	
		分水工 雨水ゲート門柱	左側壁	SS1	48	40	粗骨材露出、断面欠損、ひび割れ	—	—	S-3	S-3	ひび割れ補修 表面被覆工		
			右側壁	SS1	48	40	粗骨材露出、断面欠損、ひび割れ	—	—	S-3	S-3	ひび割れ補修 表面被覆工		
			分水工 雨水ゲート門柱	頂版	SS1	48	40	打継ぎ目からの漏水、鉄筋腐食	—	—	S-3	S-3	ひび割れ補修 断面修復工	
			底版	SS1	48	40	粗骨材露出	—	—	S-3	S-3	コンクリート打増し		

稲荷頭首工の土木施設は、補修を中心とした対策で十分であるが、近接目視による診断結果より、特に劣化損傷の著しい箇所については補強を必要とする。

表. 部分改築および補強対策を要する施設

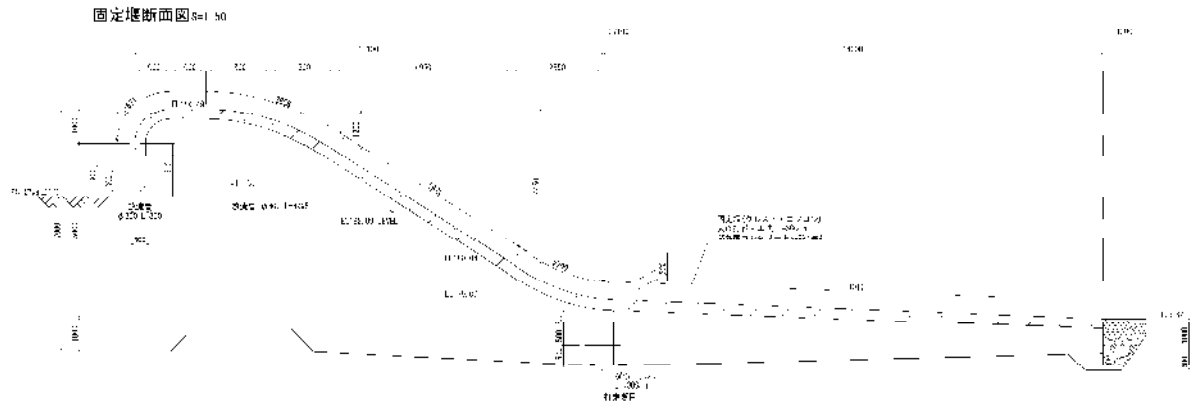
対象施設	変 状	改修理由
土砂吐堰柱の操作台	S-2評価 浸害によるスケーリングが全体的	 巻上げ機室の設置に伴う増加荷重を負担する必要がある。
土砂吐導流壁	S-2評価 開口ひび割れからの漏水	 漏水量が多く、劣化進行しているため緊急を要する。水抜き孔設置とあわせて、取水工基礎部の止水対策が必要
上流左岸ブロック積護岸	S-2評価 根入れ不足	 経年的な河床洗掘による基礎の流亡
沈砂池土砂吐ゲート門柱	S-2評価 門柱下部の継目からの漏水 鉄筋腐食	 初期の施工不良により門柱部と水路が一体構造となっており、止水が不十分のため継手の鉄筋不足

土木施設 補修計画全体図 S=1:150



3.2 固定堰及び土砂吐・魚道工

固定堰及び土砂吐下流エプロンは高強度コンクリート（ $\sigma_{ck}=50\text{N/mm}^2$ 、30cm厚）による表面打替えを行う。
表面をすべてハツリ取るため、粉塵やコンクリート殻を含む汚濁水が発生する。
濁水処理対策を講じる。



土砂吐は、操作台を中心に凍害によるスケーリングが著しいため、
巻上げ機室の設置に伴う部分改築による操作台天端の拡張を行う。

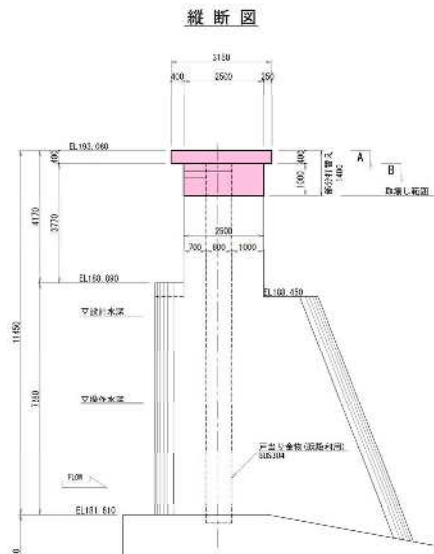


写真、凍害によるスケーリング（操作台天端の側部）



写真、凍害によるスケーリング、亀甲状ひび割れ（操作台天端の正面）

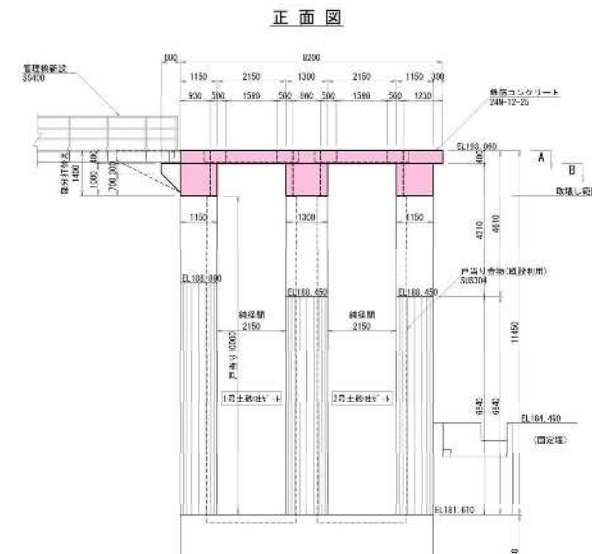
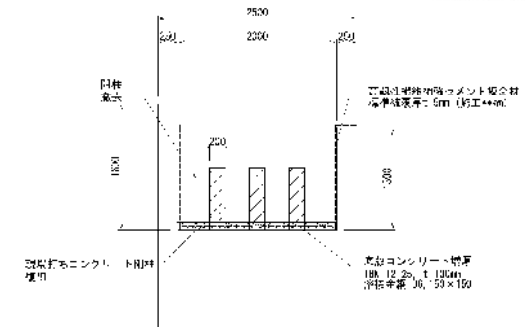
堰柱高さは、河床高より10m以上あるため高所作業となる。
撤去解体時にはクレーンによりワイヤーロープ掛け、
枠組足場を設置してワイヤーソーによる取り壊し作業を行う。



魚道工は全体的に摩耗がみられるため、
側壁は表面被覆や断面修復等の補修対策を行い、
底板は増厚コンクリート10cmとする。



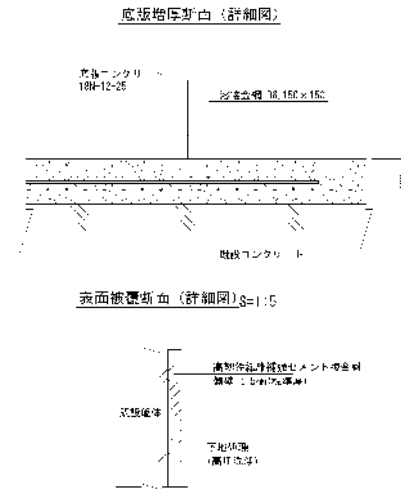
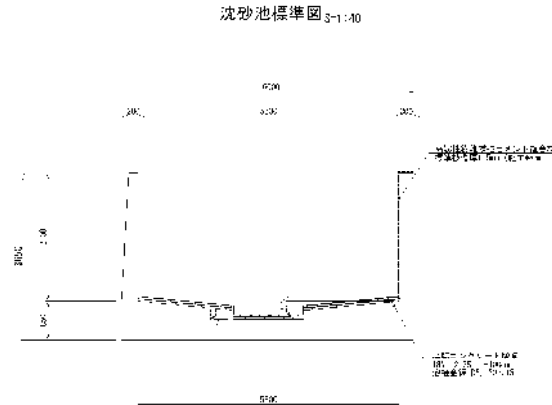
写真、粗骨材が全体的に摩耗



3.土木施設の改修計画

3.3 取水工及び沈砂池・分水工

開水路部は、流水による摩耗が進行しているため、表面被覆を行う。



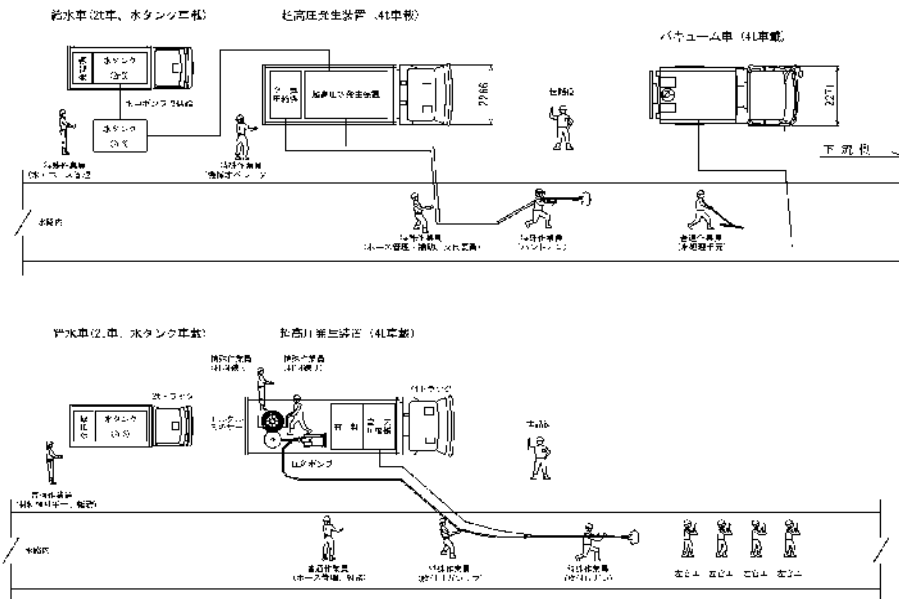
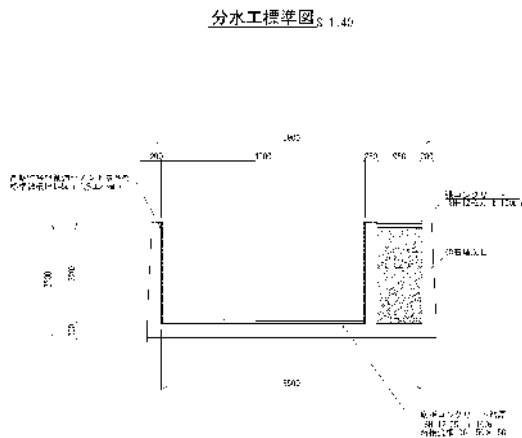
底版



左岸側壁



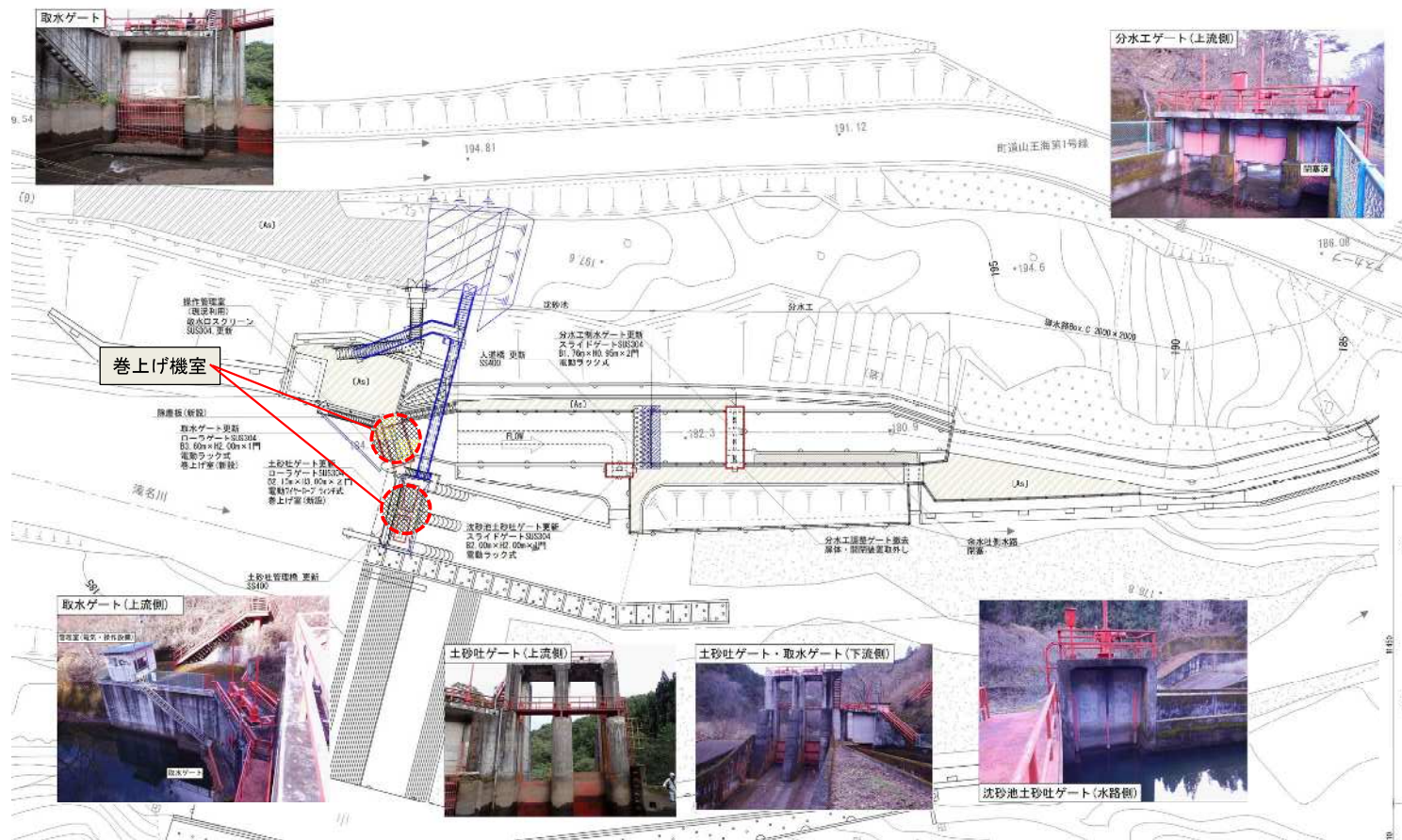
施工に用いる工事用車両の標準配置は、下図のとおりである。
 高圧洗浄により発生する濁水は、下流用水路や河川内に流出しないよう、水中ポンプにより集水し濁水処理の対策を講じる。



4.1 ゲート設備、巻上げ機室

土砂吐ゲートおよび取水ゲートの扉体はすべて更新(SS→SUS)し、開閉装置も交換する。
現況の操作台は巻き上げ機室がなく、開閉装置が露出している状態であるため、巻上げ機室を新設する。

ゲート設備全体配置図 S=1:200

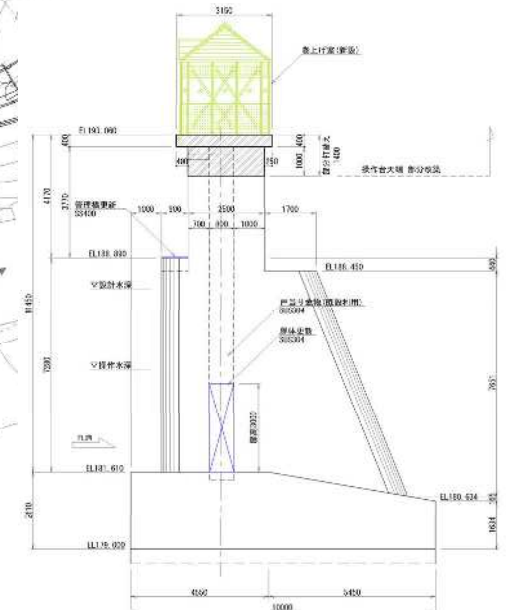


巻上げ機室の完成イメージ

アルミ鋼構造による軽量化
巻上げ機室の設置に伴い増加荷重になることから
堰柱に対する荷重負担を軽減させる。

アルミユニットを施工ヤードで予め組立て
クレーンによって操作台に据え付ける。

概算重量：2ton/式

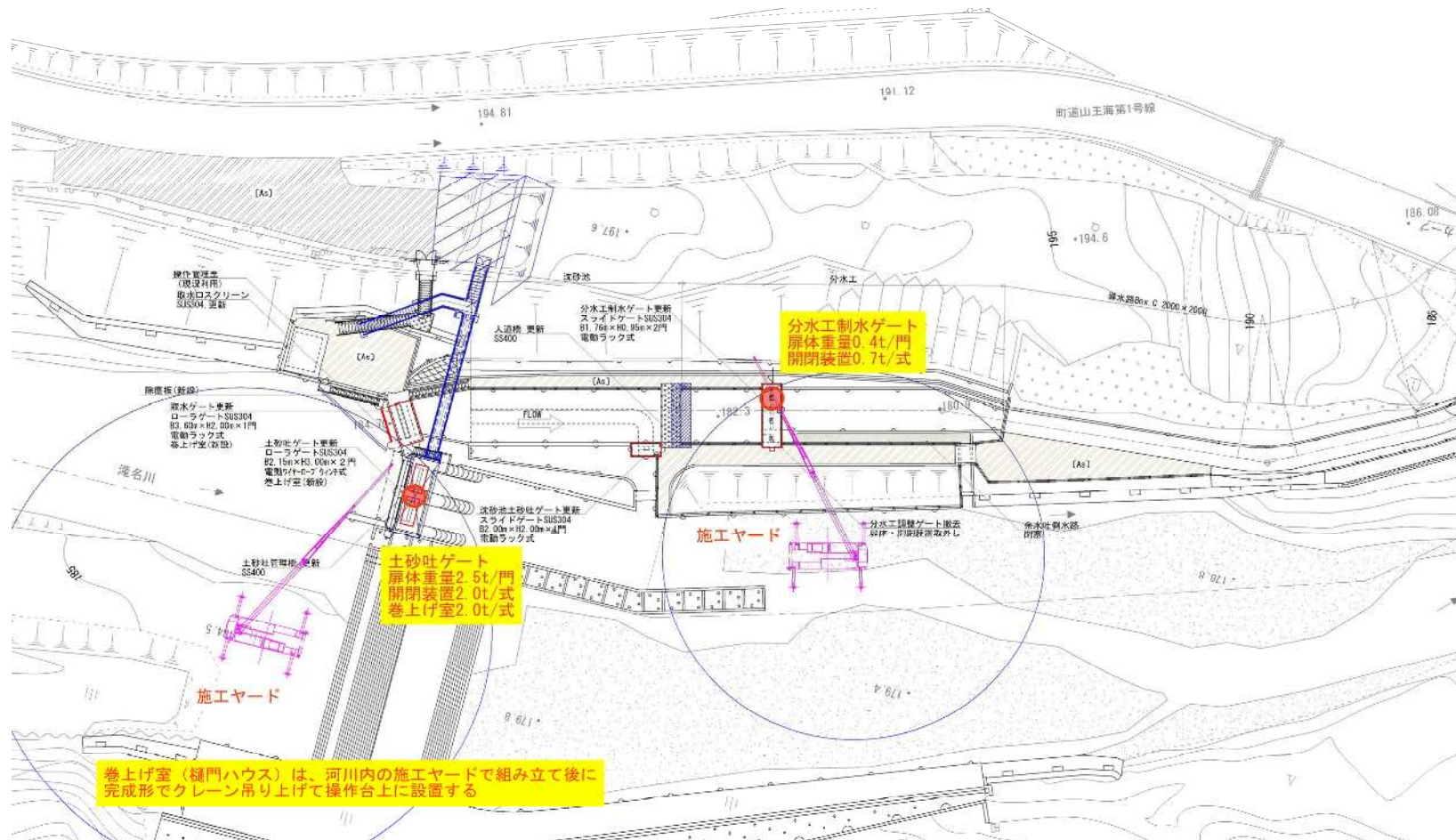


クレーン配置計画

現況の稲荷頭首工では、上流側の堆砂が多いために固定堰を境として高低差がある。

扉体及び開閉装置の据付けは、クレーン作業を伴うことから、
吊り荷重と作業半径から最適なクレーン規格を選定する必要がある。

- 土砂吐ゲート、取水ゲート → 上流側に進入路及び施工ヤードを設ける。
- 分水工制水ゲート、沈砂池土砂吐ゲート → 下流側に進入路及び施工ヤードを設ける。



4.施設機械の改修計画

4.2 除塵設備

頭首工の取水口に既存スクリーンがあるが、落ち葉や流木等が流れつくため塵芥作業に苦慮している。
また、落葉やクルミが、末端ほ場の給水栓に詰まるため故障原因となっている。
上記より、取水工下流の水路部に新たに落葉、クルミ等を対象とした除塵機(ネット式)を設置する計画である。



取水口スクリーン状況



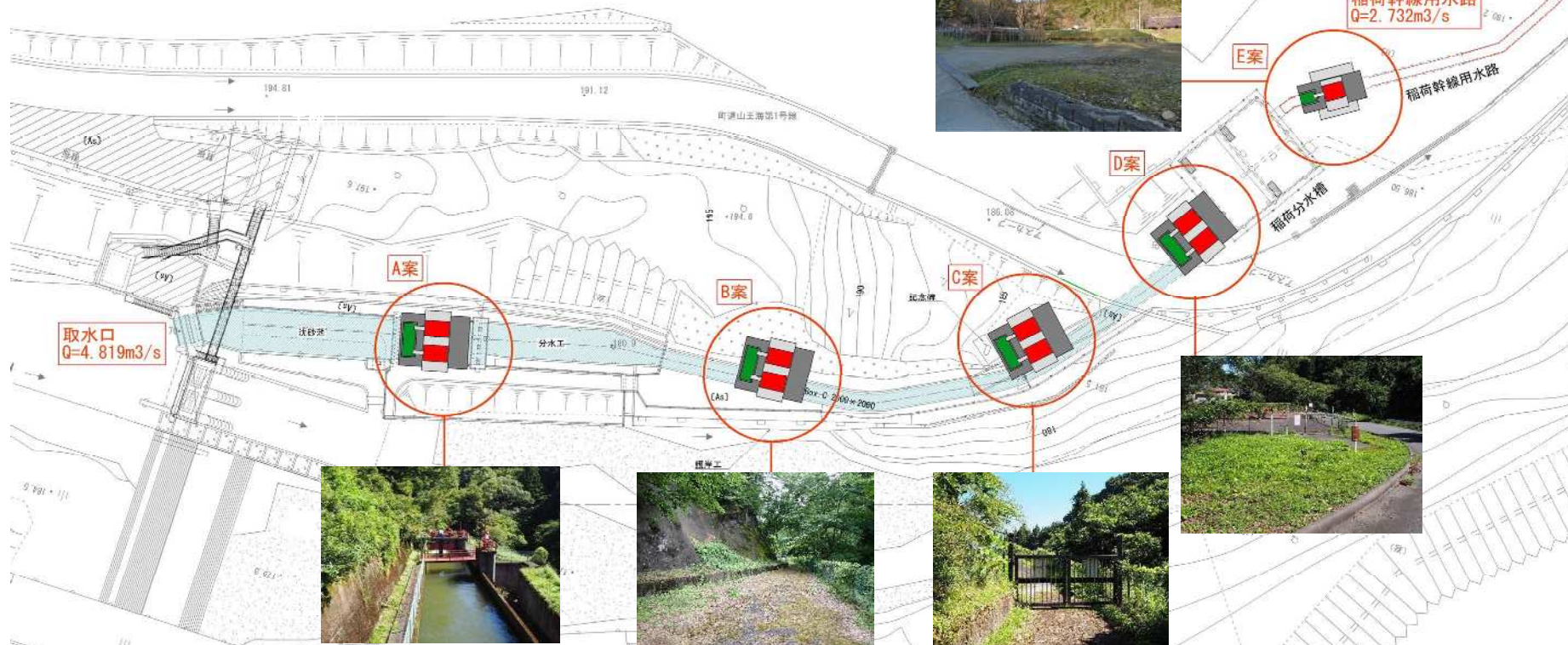
流入塵芥(クルミ)



ネット式除塵機

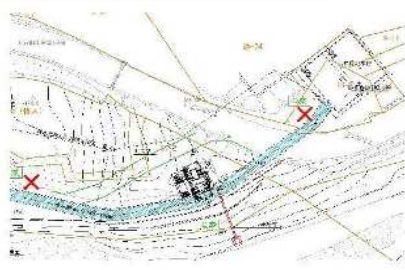
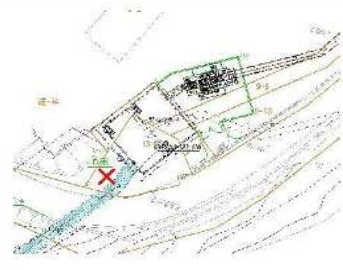
除塵設備の配置検討

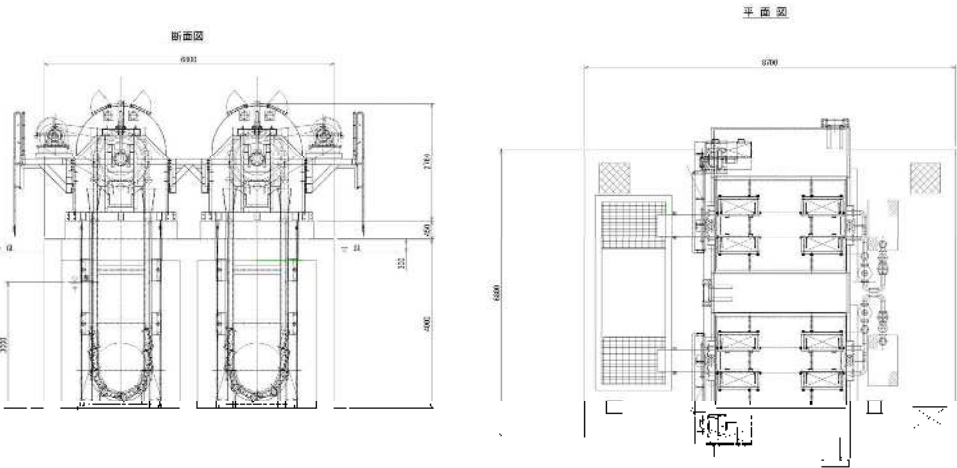
除塵設備の設置位置は検討中であるが、現場条件や施工性の観点から、
C案 導水路中流部（管理用道路進入口付近）、E案 稲荷分水工下流部（稲荷幹線用水路）が候補地点として有力となる。



C 案、E 案で比較検討をおこなった結果、除塵機設置案Cが最有力となる。

表. 除塵機設置位置比較

項目	形式	CASE1 除塵機設置位置C案	CASE2 除塵機設置位置E案								
設置場所											
基本条件	台数	2台	1台								
	流入量	流入量4.820 m3/s(2.410 m3 / sec/台)	流入量2.732 m3/s(稲荷幹線用水路)								
	洗浄水	洗浄圧:0.1MPa ・洗浄水量:0.6m3/min×2台分	洗浄圧:0.1MPa ・洗浄水量:0.6m3/min								
	洗浄ポンプ	水中ポンプφ80 7.5kW×2台	水中ポンプφ80 7.5kW×1台								
規模	動力	200V×50Hz×1.5kW(サイクロ減速機)×2台	200V×50Hz×2.2kW(サイクロ減速機)×1台								
	スクリーン幅	約3500mm	約3000mm								
水路幅×水路高	水路幅	2.800m	2.800m								
	水路高	3.000m	5.000m								
維持管理性		・塵芥はGLレベルに堆積することから、撤去時は塵芥を掻き上げながら積込みが必要。 ・機器が2系統となることから、故障のリスクが高い。	・塵芥は水槽床板(GL+2.3m)に堆積することから、直接トラック等に積み込める。 ・南幹線用水路の塵芥軽減は行えない。								
施工性		・記念碑の移設が必要。 ・管理用道路に水槽を設置することから、新たに管理道を作るため地山の掘削が必要となる。 ・設置位置近傍に、仮置きヤードを確保できない。	・設置位置が稲荷神社駐車場(要買収)であることから、十分な施工および仮置きヤードが確保できる。 ・神社近傍であることから、工事中においても騒音・振動対策が必要となる。								
トータルコスト	建設費	項目	金額(千円)	耐用年数	年経費(千円/年)	備考	項目	金額(千円)	耐用年数	年経費(千円/年)	備考
		除塵機		20		2台	除塵機		20		2台
		土木施設		50		仮設含む	土木施設		50		仮設、用具費含む
							防音パネル		20		36万/m×40m
							脱臭装置		20		オゾン脱臭
	維持管理費	計				(1.06)	計				(1.00)
		基本料金	円×17kW×12ヶ月			農事用A	基本料金	円×27.7kW×12ヶ月			農事用A
		電気料金	円×18kW×2200時間				電気料金	円×23.7kW×2200時間			
		計				(0.74)	計				(1.00)
	年経費				1.00					1.00	
評価		維持管理性、施工性共にCASE2の除塵機設置位置E案が優位である。 トータルコストはほぼ同額となるが、維持管理費が、CASE1の除塵機設置位置C案が安価となり施設管理者の経済的負担が少ないこと、CASE2は神社の土地買収が困難であることから、CASE1を採用する。									
		◎					○				



年経費:「土地改良事業の費用効果分析に必要な諸係数について」
農村振興局企画部長 通達に基づいて算定する。

還元率 = $1 + \frac{i}{n} \times \frac{(1+i)^n - 1}{i}$

i : 社会的割引率
n : 耐用年数

0.04
各工種

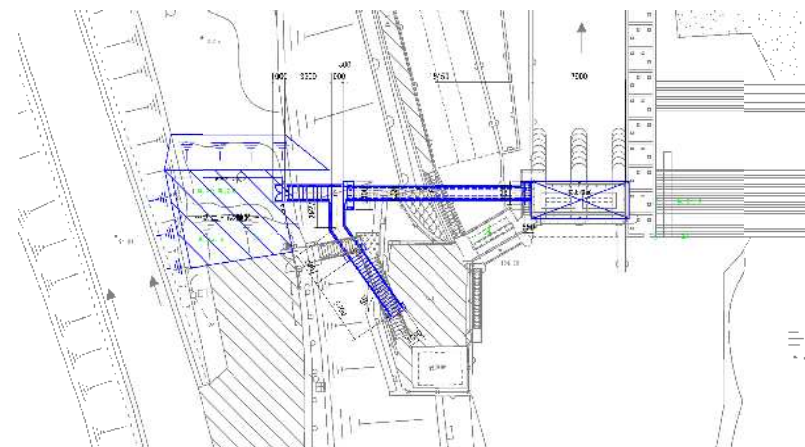
ポンプ設備: 耐用年数 = 20年
土木設備: 耐用年数 = 50年

還元率 = 0.07358
還元率 = 0.04655

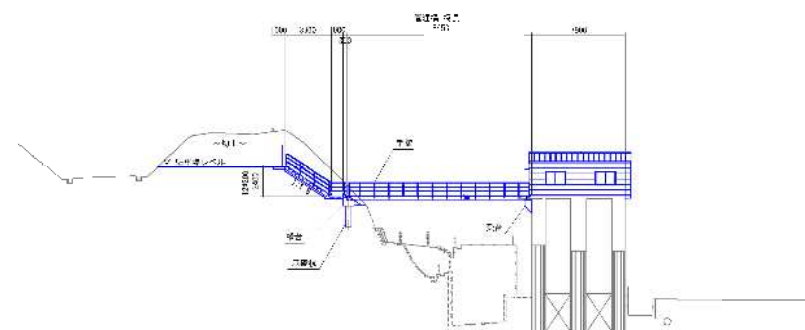
年経費 = 還元率 × 機器金額

4.3 管理橋

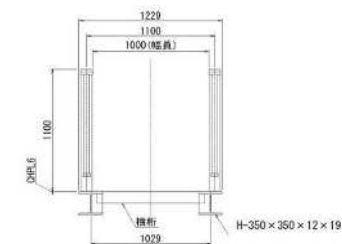
現況では、土砂吐ゲートの操作台上るためには、急な階段を上り下りしなければならず管理面において苦慮している。このため、道路脇の駐車場から直接、土砂吐ゲートにアクセス可能な管理橋を設置する。



管理橋平面図



管理橋側面図



管理橋標準断面

管理橋の設計及び施工概要

上部工（SS400）の橋長は15m/1スパン、人道橋とする。
荷重として群集荷重及び積雪荷重を考慮する。

橋台基礎は杭基礎による支持を想定しているが、現時点では地質データが無いことからボーリング調査を実施予定である。
町道側の斜面では、豪雨災害によって法面が崩れた被災履歴があるため、施工時の法面安定に留意する必要がある。

土砂吐ゲートの堰柱に管理橋を支持させることから、堰柱の耐震性能照査を行い新たに管理橋を架けた場合でも地震時耐力を有することをチェックする。

管理橋の架設工事は、町道沿いの平場をヤードとして利用し、クレーン配置する。

5.1 河川内堆砂状況



5.2 堆砂除去の目的

現状では、稲荷頭首工が左岸取水であるため、経年的に河川ミオ筋が左岸側に構築されており、固定堰の前面には土砂堆積し樹木が繁茂している状態にある。

取水量の低下や流下断面の阻害には至っていないが、固定堰の安定上、堆積土による土圧が過大に作用している。このため、本改修工事では堰上流の土砂堆積除去と合わせて、下流エブロン上の土砂も除去する計画とする。

5.河川内堆砂除去

5.3 堆砂除去の範囲

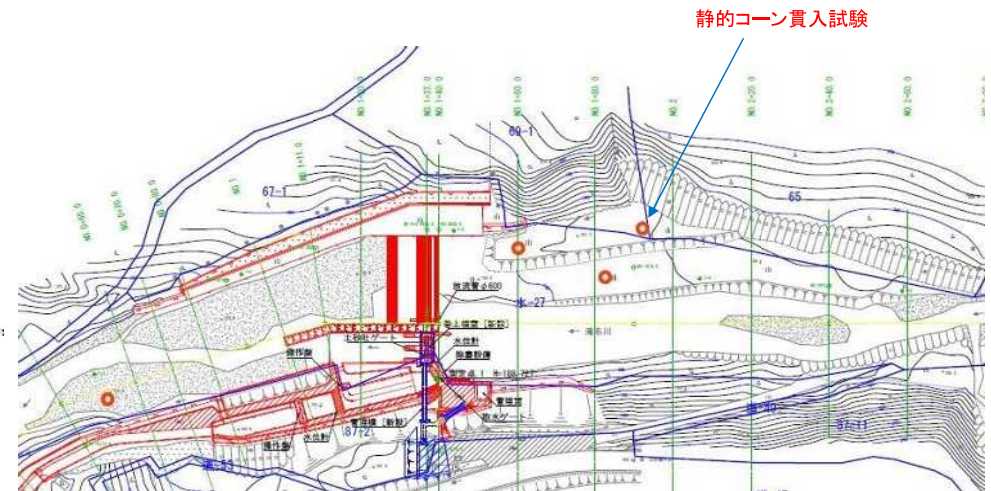
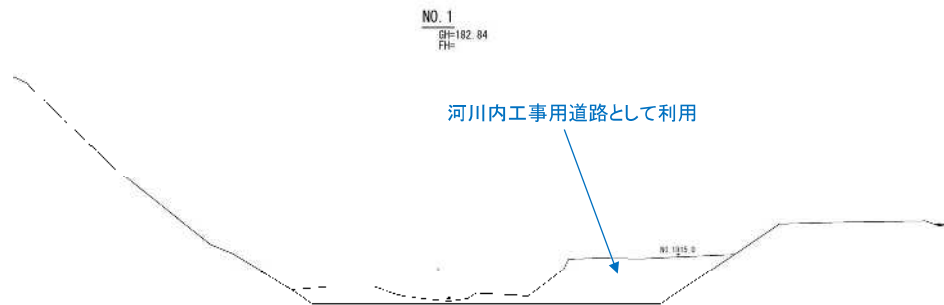
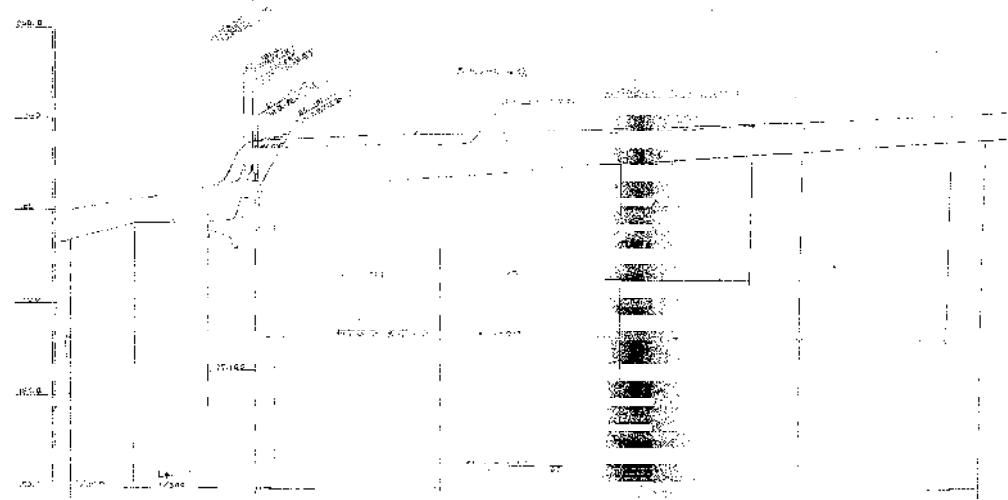
堆砂除去の範囲は、最新の測量横断面をもとに計画河床より上方をすべて撤去する。
各測点の計画河床高は、滝名川の河川縦断面図を基本とする。
土砂吐敷高EL181.61(m)を起点に、I=1/50で結んだ勾配

R6.11月下旬時点では、横断面の作成段階であるため
各断面の堆積除去が算出できておりません。

右岸側に堆積した砂洲が形成されているため、堰本体工を施工するための
河川内工事用道路として利用する計画である。

すべての工程が完了した段階で、下流から上流へ後退りしながら
堆砂除去を行っていく施工方法となる。

そのため、堆砂した砂洲上で静的コーン貫入試験により地耐力をチェックし
トラフィカビリティの検討を行う。



6.1 工事期間の設定

河川内工事は、基本的には河川管理者により指定される非出水期間（滝名川：11/1～5/31）に完了させる必要がある。しかしながら、滝名川の場合、上流に山王海ダムがあり、積雪の多い寒冷地という地域特性を鑑みて春先の3月は雪解けによって河川水位が上昇しやすい。また、10月は出水期ではあるが、河川流量はそれほど多くなく、河川水位は比較的低い状況である。

このため、河川工事の工事期間は一定の期間を確保する必要があることから”10/1～2/28”までの5ヵ月間を基本に検討する。

6.2 仮締切流量の算定

稲荷頭首工地点における工事期間中の仮締切流量は、上流の山王海ダム管理日報の実績データより求める。滝名川は掘込河道であり、本工事は補修を中心とした改修であることから『堤防開削を伴わない』工事に該当する。したがって、工事期間中の仮締切流量は、直近5ヵ年の時刻最大（異常出水の場合は過去10年2位）を対象とする。

稲荷頭首工地点の河川流量 = ①ダム放流量 + ②自流域からの流入量

※②の流入量は、ダム地点の自己流域からの実績流入量を面積按分して求める。

ダム放流量は、葛丸ダムとの調整や洪水を貯留していることから、安全側の設計に立ち、流量①と流量③の各々の最大値の和（3.11+8.14m³/s）を工事期間中の最大流量Q（11.25m³/s）に設定する。

工事期間中の仮締切流量（Q） 11.25 m³/s

稲荷頭首工地点 時刻最大流量流量一覧

		①ダム放流量 (m ³ /s)	流入量(m ³ /s)		工事期間中 最大流量(m ³ /s)
			②ダム地点	③頭首工地点	
				②×3.72/37.8km ²	
2019年度	10月	0.82	35.99	3.54	
	11月	0.20	7.33	0.72	
	12月	0.20	6.32	0.62	
	1月	0.21	5.24	0.52	
	2月	0.21	9.19	0.90	
	3月	10.65	33.91	3.34	
2020年度	10月	0.22	6.25	0.62	
	11月	0.22	6.34	0.62	
	12月	0.21	5.43	0.53	
	1月	0.22	5.54	0.55	
	2月	0.23	18.27	1.80	
	3月	8.18	19.76	1.94	
2021年度	10月	0.22	3.66	0.36	
	11月	0.22	22.01	2.17	
	12月	0.23	21.38	2.10	
	1月	0.23	5.36	0.53	
	2月	0.00	0.00	0.00	
	3月	32.87	47.63	4.69	
2022年度	10月	3.11	50.92	5.01	3.11
	11月	0.22	82.72	8.14	8.14
	12月	0.23	24.46	2.41	
	1月	0.80	22.29	2.19	
	2月	0.60	22.23	2.19	
	3月	23.05	19.59	1.93	
2023年度	10月	0.22	1.79	0.18	
	11月	0.23	20.07	1.98	
	12月	0.25	19.43	1.91	
					11.25

出典：仮締切堤設置基準(案)R6年版

1-2. 設計水位

① 計画水位

(1) 計画水位
①出水期においては計画水位（計画水位にあたる計画水位）とする。
②非出水期においては計画水位（計画水位にあたる計画水位）とする。
③計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
④計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑤計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑥計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑦計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑧計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑨計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑩計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。

② 計画水位

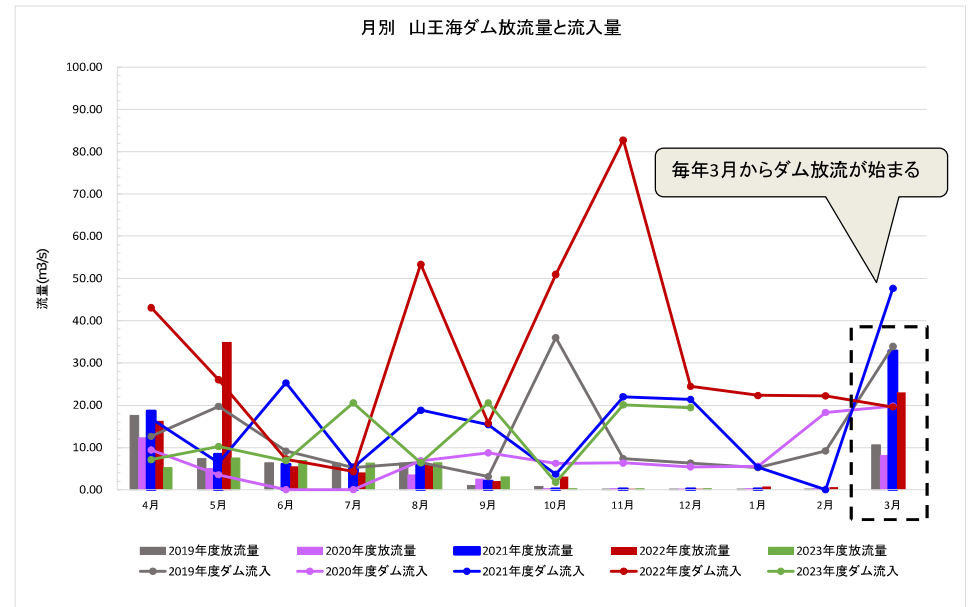
(2) 計画水位
①出水期においては計画水位（計画水位にあたる計画水位）とする。
②非出水期においては計画水位（計画水位にあたる計画水位）とする。
③計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
④計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑤計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑥計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑦計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑧計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑨計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。
⑩計画水位（計画水位）は、計画水位（計画水位）と計画水位（計画水位）の平均値とする。

【相談事項】

非出水期かつ秋台風及び雪解け水による水位上昇へ対応しながらの短い河川内作業期間での施工という条件が付く工事のため、他の河川内工事でどのように対応しているのでしょうか。

（参考）直近5ヵ年分の山王海ダム放流量を整理した。

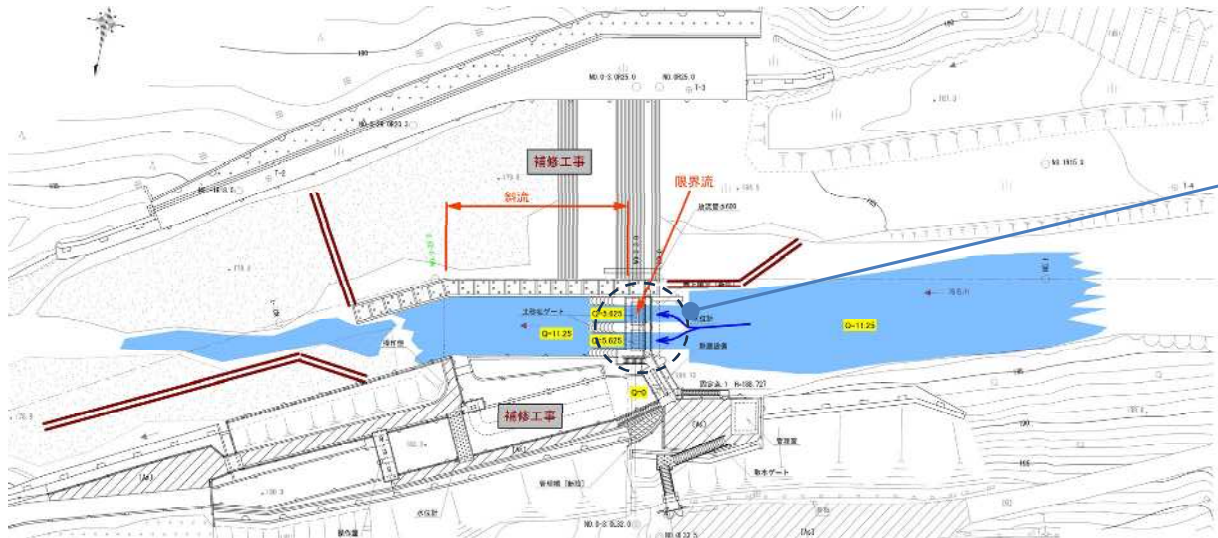
葛丸ダムとの調整運用を行っているため、流入量と放流量は必ずしも一致しないが、3月になると雪解け水の影響によって、ダム放流量が急増している



6.3 仮締切パターン

1) 仮締切りパターン1：土砂吐ゲート全開

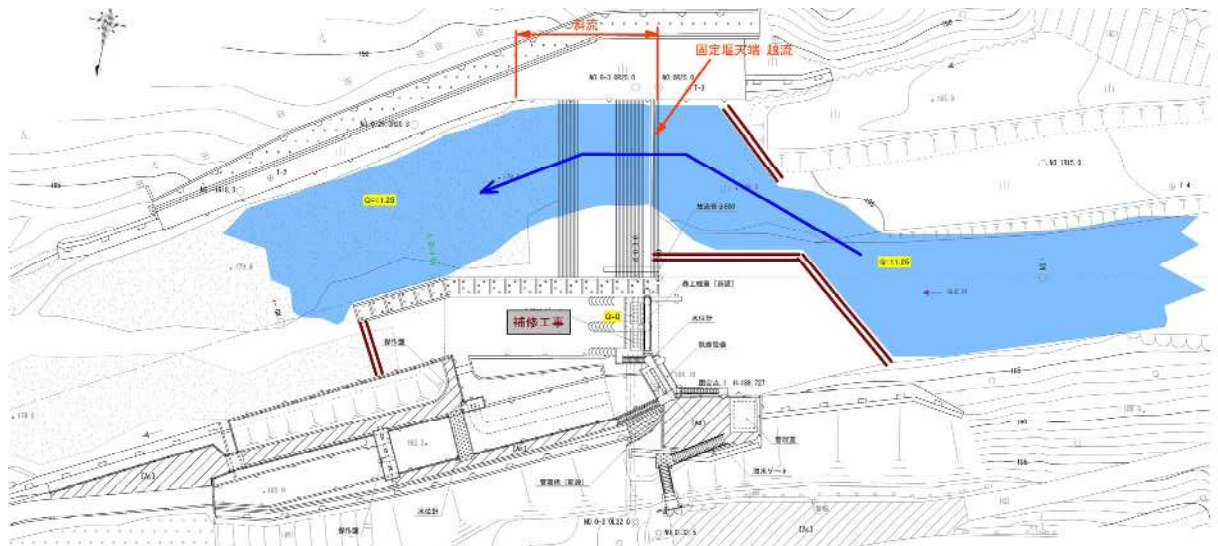
固定堰及び水路部（沈砂池、分水工）の補修工事を行う場合、土砂吐ゲート2門を全開することで仮締切流量11.25m³/sを十分流下させることが可能である。



写真、土砂吐ゲート2門を全開した状態

2) 仮締切りパターン2：固定堰を越水

土砂吐（堰柱、下流エプロン、ゲート更新、巻上げ室）を施工する場合、高所作業となるために河川内に足場工を設置して補修工事を行う必要がある。このため、全断面を固定堰側へ仮回す。



写真、固定堰を越水させる

6.河川内進入路及び仮締切計画

6.4 河川内進入路

6.4-1 漏水位置図進入路標準断面

河川内進入は、上流の既存進入路を利用する。
ただし、幅員Wが2.5mと狭隘であり斜面上部の法崩れや落石が点在していることから、工事用車両の幅員に合わせて、拡幅(全幅4.5m)が必要である。



6.4-2 進入路舗装

土砂吐ゲート吊下し作業や巻上げ機室の設置は、河川内の施工ヤードに配置したクレーンによって行う計画であるため進入路の坂路には、降雪時でもスリップを防止するための敷き鉄板養生を行う。

6.4-3 河川横断箇所

河川内工事用道路は右岸側の堆積砂洲を利用することから、河川内進入路は一旦、河川横断させる。横断部は、常時流量の通水断面が確保できるよう高密度ポリエチレン管による河川横断工を設置する。



写真. 河川横断の事例

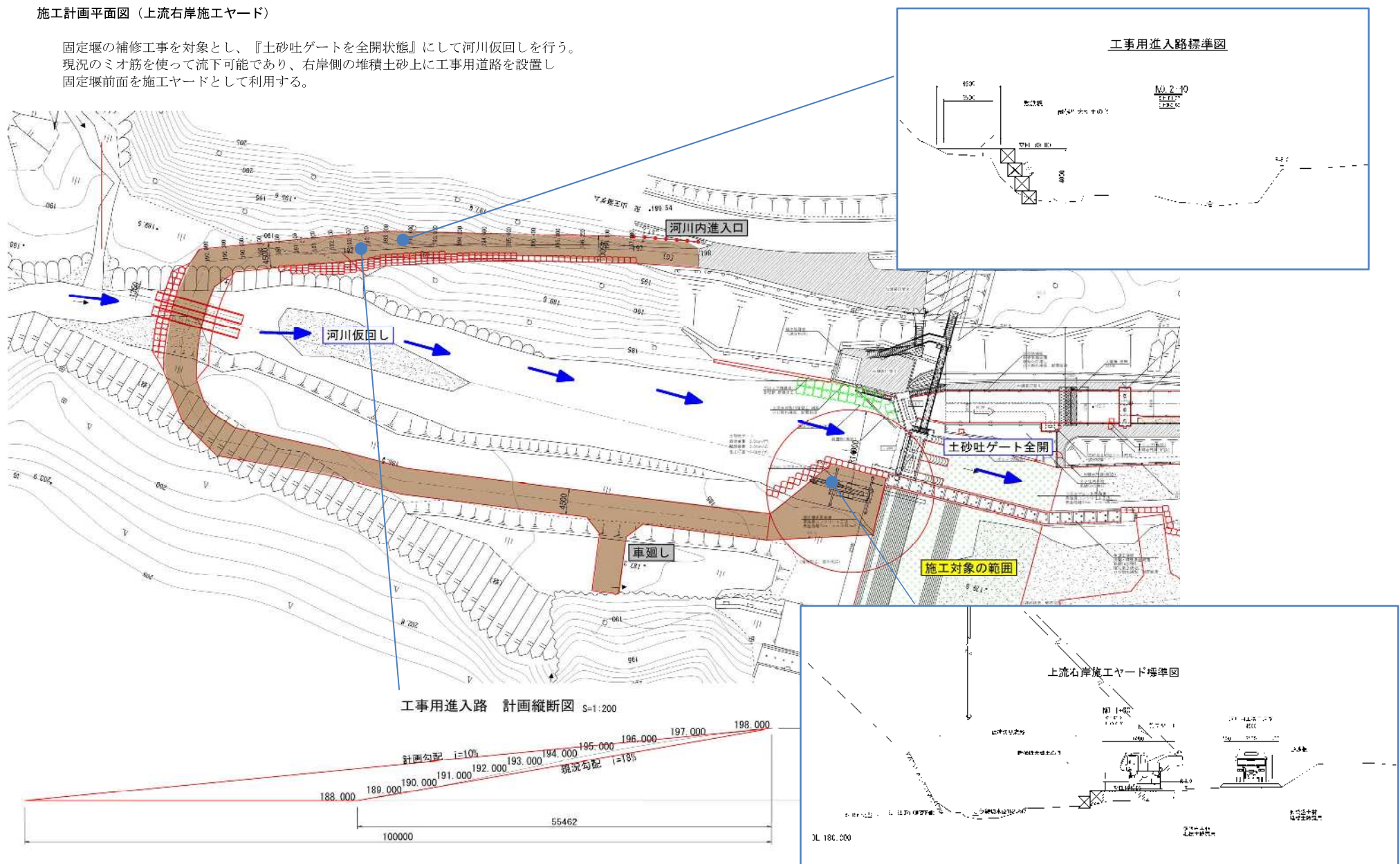
上流域からの流木などによって閉塞しないよう管径φ500mm以上を使用する。

2. 道路側に親杭を打設し、道路を拡幅する案

	φ100～1000まで対応
φ500のダウンザホールハンマをバックホウに搭載し、先行削孔を行う。 その後、H300の親杭を建て込み、空隙は砂で埋め戻す。 親杭横矢板にて土留めし、道路を拡幅する。 河川側に親杭横矢板を構築し、道路を拡幅する案もあるが、河積を阻害する方向であり、かつ期待できる受働土圧が小さいため、道路側に土留めを構築する。 ▲ 斜面上で削孔するため、鉛直精度の確保が問題になる。 ▲ 道路を拡幅しながら先行削孔を行うため、ダウンザホールハンマ搭載機と掘削用バックホウなどの段取り替えが発生する。 ▲ 粉じんが発生するため、道路側に養生が必要である。 ▲ 施工完了後、発生するのり面の保護工が必要となる。	

施工計画平面図（上流右岸施工ヤード）

固定堰の補修工事を対象とし、『土砂吐ゲートを全開状態』にして河川仮回しを行う。
現況のミオ筋を使って流下可能であり、右岸側の堆積土砂上に工事用道路を設置し
固定堰前面を施工ヤードとして利用する。



施工計画平面図（下流右岸施工ヤード）

固定堰の補修工事、堆砂除去を対象とし、『土砂吐ゲートを全開状態』にして河川仮回しを行う。
下流部の現況道路高と河床の高低差が小さい地点より仮設道路を構築し、河川内進入する。
対岸の固定堰側に渡るため、河川横断工を設置する。

