3. 詳細調查-1 (下堰幹線用水路/河東町 東長原 字東高野)

簡易調査において選定した下堰幹線用水路(河東町 東長原 字東高野)について詳細調査を 行い、その結果を基に基本事項の検討、構造物の概略設計、評価を行った。



下堰幹線用水路 (河東町 東長原 字東高野)

3.1 基本事項の検討

(1)使用可能水量

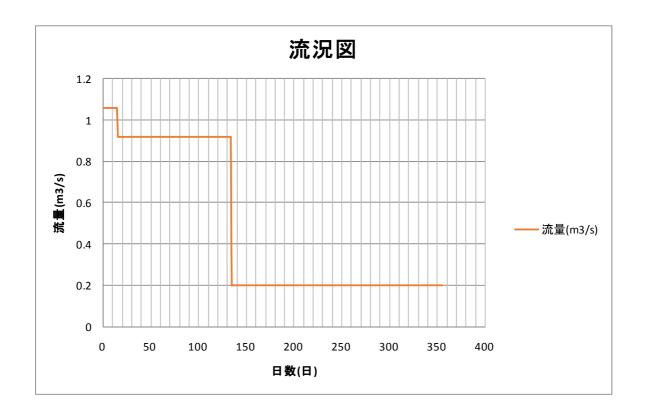
水路流量[水利権流量	是等より試算	算〕									(m3/s)
日	4月	5月	6月	7月	8月	9月	10月	11月	12月	1月	2月	3月
1	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
2	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
3	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
4	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
5	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
6	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
7	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
8	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
9	0.20	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
10	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
11	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
12	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
13	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
14	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
15	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
16	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
17	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
18	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
19	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
20	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
21	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
22	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
23	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
24	0.20	1.06	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
25	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
26	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
27	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
28	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
29	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	_	0.20
30	0.20	0.92	0.92	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	_	0.20
31	-	0.92	-	0.92	0.92	_	0.20	-	0.20	0.20	-	0.20
合計	6.00	24.14	27.60	28.52	28.52	20.40	6.20	6.00	6.20	6.20	5.60	6.20
平均	0.20	0.78	0.92	0.92	0.92	0.68	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20	0.20
総平均						0.4	.7					

流況検討(m3/s)	
かにかいスロコハロログラグ	

MLMUTE DI	· · · · · ·			Abb 4+ - 30				
Q(m3/s)	日数(日)	継続日数						
Q(m3/s)	口奴(口)	355日	275日	185日	95日	35日		
0.20	231	221	141	51				
0.92	119	119	119	119	80	20		
1.06	15	15	15	15	15	15		
計	365	355	275	185	95	35		
判定流量		Q>=0.25	Q>=0.25	Q>=0.25	Q>=0.64	Q>=0.64		

取水地点	における流況表	Q(m3/s)	日数(日)
最少水量	1年中の <u>最も少ない</u> 流量	0.20	231
渇水量	1年を通じて355日間はこの流量より下がらない流量	0.20	355
低水量	1年を通じて275日間はこの流量より下がらない流量	0.20	275
平水量	1年を通じて185日間はこの流量より下がらない流量	0.20	185
豊水量	1年を通じて95日間はこの流量より下がらない流量	0.92	95
35日流量	1年を通じて35日間はこの流量より下がらない流量	0.92	35
最大流量	1年中の <u>最も多い</u> 流量	1.06	15
計			

最大流量						最小流量
15日	35日	95日	185日	275日	355日	365日
1.06	0.92	0.92	0.20	0.20	0.20	0.20



設備利用率、最大使用水量

	流沙	兄値		日数		使用可能 量		流量設備 使用率	
	A	4	В	С	D	Е	G	Н	
i	Δ	A i	Ai-A(i-1)	<u>Ai+A(i−1)</u> 2	B×C	n ΣDi i=1	Ai × 365	E/G	
	(m3	3/s)	(m3/s)	(日)	(m3/s•日)	(m3/s)	(m3/s)	(%)	
1	Q365	0.20	0.20	365	73.00	73.00	73.00	100.0%	最小水量
2	Q355	0.20	0.00	360	0.00	73.00	73.00	100.0%	
3	Q275	0.20	0.00	315	0.00	73.00	73.00	100.0%	
4	Q185	0.20	0.00	230	0.00	73.00	73.00	100.0%	
5	Q 95	0.92	0.72	140	100.80	173.80	335.80	51.8%	
6	Q35	0.92	0.00	65	0.00	173.80	335.80	51.8%	
7	Q1	1.06	0.14	18	2.52	176.32	386.90	45.6%	最大水量

一般的には設備利用率 H=45%~60% の範囲の流況値から最大、常時使用水量を選定するが、 今回は、Q355を常時使用水量、Q35を最大使用水量と設定する。

(2) 有効落差

総落差(H)

位置	水路敷高	落差H(m)		摘	要	
呑口側EL(m)	289.000		水路敷高			
		11				
吐口側EL(m)	278.000		水路敷高			

<u>最大使用水量時の損失落差(HLmax)</u>

1	導水路による損失落差
---	------------

導水勾配(‰)	1
水路延長L1(m)	0.0
損失落差①(m)	0.00

② 取水口、沈砂池、水路流入·流出口合計損失落差 損失落差②(m) 0.05 固定(0.05)

③ 水圧管路の損失落差

水圧管延長L2(m)	370.0
損失落差③(m)	0.11

④ 放水路の損失落差

導水勾配(‰)	1
水路延長L3(m)	0.0
損失落差④(m)	0.00

⑤ その他、

也、水車入口のバルブ等	のロス	
損失落差⑤(m)	0.60 固定(0.60× 1	台)

$$H_{Lmax}=1+2+3+4+5=$$
 0.76 (m)

常時使用水時の損失落差(H_{Lf})

$$\begin{array}{c} \text{HLf=}(\text{L2/200+0.6}) \times (Q_{\text{f}}/Q_{\text{max}}) + \text{L3/1000} \\ & \stackrel{\textstyle \leftarrow}{=} & \boxed{0.60} \text{(m)} \end{array}$$

上記より、

旦士法田北	早吐の七き	カ落差(Hemax
西 人14H1八	电喷切石室	ル浴 左 (Hemay

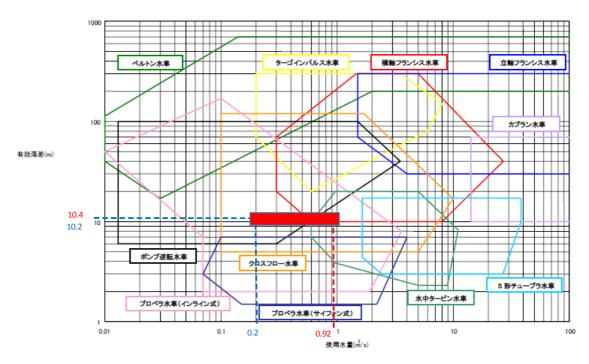
10.2 (m) Hemax = H - HLmax=

常時使用水量時の有効落差(Hef)

10.4 (m) Hef = 総落差-①-②-HLf=

(3) 水車形式

使用水量および有効落差の関係から、ハイドロバレー計画ガイドブックに示される水車選定 表に基づいて水車形式を選定した。

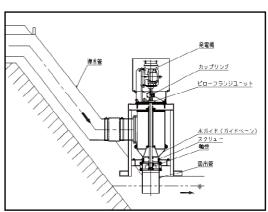


最大有効落差 He ≒ 10.2 (m) 最大使用水量 ÷ 0.92 (m3/s) 常時有効落差 He ≒ 10.4 (m) 常時使用水量 ÷ 0.20 (m3/s)

適用可能とされる水車発電機は、上図から クロスフロー水車、プロペラ水車(インライン)があげられる。 今回は、クロスフロー水車とプロペラ水車について検討する。







プロペラ水車 (縦軸タイプ)