## 事 例 の 紹 介

「切開」 「切下げ」

# ため池の「切開」の検討事例

事例A池

#### 事例A池

ため池の「切開」(ため池廃止)

① 現地の状況からヘドロ流出と草木の繁茂が想定されるため、基礎地盤面から0.5m上がりまで「切開」する。

② 流域面積
③ ため池面積
0.037 km²
0.005 km²

④ 設計洪水量 0.972 m<sup>3</sup>/s (別紙設計洪水流量参照) 5 5年確率洪水量 0.393 m<sup>3</sup>/s (別紙設計洪水流量参照)

#### ○「切開」及び洪水吐の検討

事例A池は、転作等によりかんがい受益(直接)が無くなくなったことと、池が老朽化し、直下の民家が非常に危険な状態であることから、ため池廃止を検討することとなった。

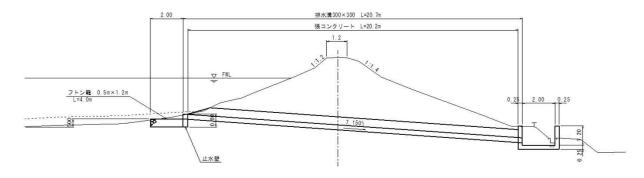
#### ○洪水吐の構成

本ため池の下流水路は三面張B300×H300である。水路状況を考慮し、1/5年確率洪水量で計画する。(誘導水路)

廃止を行う計画であるが、堤体全部を取り除く計画ではないため、設計洪水流量を流下 出来る断面を確保することとする。 (誘導水路+張コンクリート部)

#### ○洪水吐形式の選定

誘導水路については許容流速を考慮し、縦断計画を行う。



#### ○「切開」断面

誘導水路管理幅:W

管理幅は、軽トラックの進入を想定し水路天端で2.0m確保することとした。

片側 0.805 m

洪水吐土羽部勾配:N

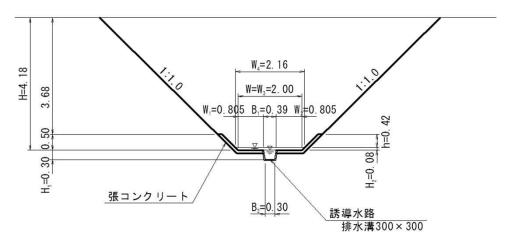
切土高さ 4.18 mであるため、

勾配は1: 1.0 とする。 (粘性土の平均値)

小段

5m以下であるので、小段は設置しない。

#### ○標準断面



法勾配: N = 1:1.0 左岸法面: 斜率 = 1.4142 右岸法面: 斜率 = 1.4142

n<sub>2</sub>= 0.015 張コンクリート

※土地改良事業計画基準設計「水路工」参照

区分	構造	5年確率洪水量	設計洪水量	単 位	水路勾配	備考
誘導水路	排水溝300×300	0.393	0.972	m³/s	0.07150	(1/ 14)
張コンクリート	無筋コンクリート		0.972	m³/s	0.07150	(1/ 14)

#### 誘導水路の形状寸法表(仮定断面:排水溝300×300)

記号	名 称	規格	数値	単 位	適 用
$B_1$	誘導水路	上幅	0.39	m	排水溝300×300
B <sub>2</sub>	誘導水路	下幅	0.30	m	排水溝300×300
H <sub>1</sub>	誘導水路	高さ	0.30	m	排水溝300×300
h	誘導水路	余裕高	0.032	m	_

#### ○誘導水路の断面計算(等流計算)

通水断面: A= 0.0912 m<sup>2</sup>

潤辺 (誘導水路): P<sub>1</sub>= 0.8420 m

粗度係数(誘導水路): n<sub>1</sub>= 0.014

径深: R = 0.108 m 勾配: I = 0.07150 (1/14.0)

V= 4.332 m/s < 最大流速% = 4.50 m/s

※土地改良事業計画基準設計「水路工」参照

 $Q=~0.395~m^3/s~>~5確率洪水流量=~0.393~m^3/s$ 

『 OK 』

#### ○張コンクリートの断面計算(等流計算)

#### 張コンクリートの形状寸法表(仮定断面)

記号	名 称	規格	数値	単 位	適 用
H <sub>2</sub>	張コン高	直高	0.08	m	最低0.50m
h	余裕高		0.42	m	h ≧0.3m
$W_1$	管理幅	左岸	0.805	m	W <sub>1</sub> ≧0.5m
W <sub>2</sub>	管理幅	右岸	0.805	m	W <sub>2</sub> ≧0.5m
$W_3$	張コン幅	下幅	2.00	m	$B_1+W_1+W_2$
W <sub>4</sub>	張コン幅	上幅	2.16	m	$W_3+H_2\times N\times 2$

#### 誘導水路の形状寸法表(仮定断面:排水溝300×300)

記号	名 称	規格	数値	単 位	適 用
$B_1$	誘導水路	上幅	0.390	m	排水溝300×300
B <sub>2</sub>	誘導水路	下幅	0.300	m	排水溝300×300
H <sub>1</sub>	誘導水路	高さ	0.300	m	排水溝300×300
h	誘導水路	余裕高	0.000	m	排水溝300×300

通水断面:A =誘導水路の通水断面積 $+1/2 \times (W_3 + W_4) \times H_2$ 

 $m^2$ = 0.2699

潤辺 (誘導水路): P<sub>1</sub>= 0.9067

潤辺(張コンクリート): P<sub>2</sub>= 1.836 m

潤辺計 (P<sub>1</sub>+P<sub>2</sub>): P = 2.7427 m

粗度係数(誘導水路): n<sub>1</sub>= 0.014 粗度係数(張コンクリート): n<sub>2</sub>= 0.015

> $n = \{1/P \times (P_1 \times n_1^{3/2} + P_2 \times n_2^{3/2})\}^{2/3}$ 合成粗度係数: n = 0.015

> > 径深:R = 0.098 勾配: I = 0.07150 (1/14.0)

V= 3.789 m/s

Q = 1.023  $m^3/s$  > 設計洪水流量 = 0.972  $m^3/s$ 

[OK]

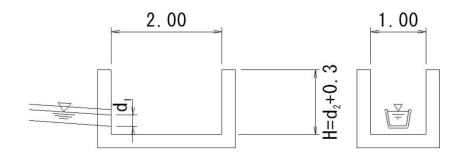
従って、設計洪水位は誘導水路天端から 0.08 mとなる。

張コンクリートの施工高は、「設計洪水位+余裕高0.3m」以上とし最小高を0.5mとする。 「設計洪水位+余裕高0.3m」= 0.38 mのため、

施工高= 0.5 mとする。

#### 水路断面計算(減勢工)

#### ○減勢桝の断面計算



#### 1-3 水路断面計算(放水路)の断面計算より

流速:  $V_1$ = 4.332 m/s 水深:  $d_1$ = 0.268 m

土地改良事業設計指針『ため池整備』より跳水後の水深を求めると、

$$d_2/d_1 = 1/2 \times ((1+8 \cdot F_1^2)^{1/2} - 1)$$

d<sub>1</sub>: 跳水始点における水深(m)

d<sub>2</sub>: 跳水末端における水深(m)

 $F_1$ : 跳水始点のフルード数  $(V_1/(g \times d_1)^{1/2}$ 

 $F_1 = 2.673$ 

$$d_2 = d_1 \times 1/2 \times ((1+8 \cdot F_1^2)^{1/2} - 1)$$
  
= 0.45 \times 1/2 \times ((1+8 \times 2.138^2)^{1/2} - 1)  
= 0.888 m

減勢工の壁高: 
$$H = d_2 + 0.3$$
 (余裕高)  
= 1.188 m 以上

#### 減勢桝は

	値	単位	備考
長さ	2.00	m	
幅	1.00	m	
深さ	1.20	m	

#### ○設計洪水流量

ため池改修の設計洪水流量は、次のうち最も大きい流量の1.2倍とする 土地改良事業設計指針『ため池整備』(以下、「ため池設計指針」)より

- ①確率的に200年に1回起こると推定される200年確率洪水流量(以下、「A項流量」)
- ②観測あるいは、洪水痕跡等から推定される既往最大洪水流量(以下、「B項流量」)
- ③気象・水象条件の類似する近傍流域における水象、若しくは気象の観測結果から 推定される最大洪水流量(以下、「C項流量」)

#### (1) A項流量の計算(200年確率雨量)

#### ①洪水到達時間の推定

洪水到達時間は次式によって求める。

$$t_{\rm p} = C \cdot A^{0.22} \cdot r_{\rm e}^{-0.35}$$

ここで、 A:流域面積 (km²)

r。: 洪水到達時間 to内の平均有効降雨強度 (mm/h)

C:流域の土地利用形態に応じて異なる定数

 $t_n$ が分単位のときのCの値は、表-3.2.1による。

降雨強度は島根県土木部河川課「島根県短時間降雨強度曲線式」を適用する

1175.49 降雨強度式 (松江管内) † 0.586 + 2.46

A = 0.037 (km<sup>2</sup>) ←流域図より 流域面積

時間係数 C = 260

区分	C値	面積	積
自然丘陵山地	290	0.032	9.280
ため池	70	0.005	0.350
計	260	0.037	9.630

#### 洪水到達時間

表-3.2.1 洪水到達時間係数 C の値 (角屋・福島)

· 自然丘陵山地 : C = 250 ~ 350 ≒ 290 ·放 牧 地: C=190~210 = 200 ·ゴルフ場: C=130~150 = 140

開発直後粗造成宅地、舗装道路及び水路の密な農地 : C = 90 ~ 120 ≒ 100

·市 街 地: C=60~90≒70

#### 流出係数

 $f_{\rm p} = 0.63$ 

表-3.2.2 物部によって提示されたピーク流出係数

地形の状態 地形の状態  $f_p$ fp 0.70~0.80 0.75~0.90 かんがい中の水田 急しゅんな山地 第三紀層山地 0.70~0.80 山地河川 0.75~0.85 平均値0.63→ | 起伏のある土地及び樹林地 0.50~0.75 平地小河川 0.45~0.75 0.45~0.60 0.50~0.75 流域のなかば以上が平地である大河川

仮定の洪水到達時間を t=60とし、 t と $t_p$ の値が同じになるまで繰り返す。

t	r <sub>e</sub>	$t_p$	
60	55.0	31.0	
31	74.5	27.8	
27.8	78.1	27.4	
27.4	78.6	27.3	
27.3	78.8	27.3	←採用値

#### ②洪水量の算定

$$Q_A = \frac{1}{3.6} \cdot r_e \cdot A \qquad (3.2.1)$$

Q<sub>4</sub>: 洪水ピーク流量 (m³/s)

 $r_e$ : 洪水到達時間內流域平均有効降雨強度 (mm/h)

A : 流域面積 (km²)

$$r_e = f_{p^*} r \qquad (3.2.3)$$

降雨強度	r	mm/hr	125.0
流出係数	fp		0.63
有効降雨強度	r <sub>e</sub>	mm/hr	78.8
流域面積	Α	km²	0.037
流量	$Q_A$	m³/s	0.810

←200年確率洪水流量

#### (2) B項流量の計算

不明

#### (3) C項流量の計算

松江気象台データより 77.9 mm/hr (1944.8.25)

降雨強度曲線より(200年確率)87.0 mm/hr ①計算上の降雨強度125.0 mm/hr ②

拡大率:②/① 1.437

C項雨量強度 77.9 × 1.437 = 111.9 mm/hr

 $Q = 1/3.6 \times f \times R \times A = 0.725 \text{ m}^3/\text{s}$ 

#### 設計洪水流量

項目	洪水流量	単 位	摘要
A項	0.810	m³/s	最大流量
B項	-	m³/s	
C項	0.725	m³/s	

上表より、設計洪水流量は

 $0.810 \times 1.2 = 0.972 \text{ m}^3/\text{s}$ 

#### ○誘導水路洪水流量の計算(確率雨量)

#### (1) 洪水流量の計算

#### ①洪水到達時間の推定

洪水到達時間は次式によって求める。

$$t_p = C \cdot A^{0.22} \cdot r_e^{-0.35}$$

ここで、 A:流域面積 (km²)

r。: 洪水到達時間 tp内の平均有効降雨強度 (mm/h)

C:流域の土地利用形態に応じて異なる定数

 $t_p$ が分単位のときのCの値は、表-3.2.1による。

降雨強度は島根県土木部河川課「島根県短時間降雨強度曲線式」を適用する

降雨強度式 r = <u>t b + C</u>

確率	а	b	С
2年	456.23	0.597	1.65
5年	599.99	0.586	1.83
10年	709.62	0.585	2.00

流域面積 A = 0.037 (km²) ←流域図より

時間係数 C = 260

区分	C値	面積	積
自然丘陵山地	290	0.032	9.280
ため池	70	0.005	0.350
計	260	0.037	9.630

表-3.2.1 洪水到達時間係数 C の値 (角屋・福島)

・自然丘陵山地 : C = 250 ~ 350 ≒ 290 ・放 牧 地 : C = 190 ~ 210 ≒ 200

・ゴルフ場: C=130~150≒140

・開発直後粗造成宅地、舗装道路及び水路の密な農地 : C = 90 ~ 120 ≒ 100

·市 街 地: C=60~90≒70

### 流出係数 $f_p = 0.63$

表-3.2.2 物部によって提示されたピーク流出係数

平均值0.63→

地形の状態	$f_{p}$	地形の状態	$f_p$
急.しゅんな山地	0.75~0.90	かんがい中の水田	0.70~0.80
第三紀層山地	0.70~0.80	山地河川	0.75~0.85
起伏のある土地及び樹林地	0.50~0.75	平地小河川	0.45~0.75
平りな耕地	0.45~0.60	流域のなかば以上が平地である大河川	0.50~0.75

#### 到達時間

仮定の洪水到達時間を t=60とし、 t と $t_p$ の値が同じになるまで繰り返す。

	2年確率			5年確率		10年確率			
t	r <sub>e</sub>	$t_p$	t	r <sub>e</sub>	$t_p$	t	r <sub>e</sub>	$t_p$	
60	21.8	42.8	60	29.4	38.6	60	34.5	36.5	
42.8	26.0	40.2	38.6	36.6	35.7	36.5	43.8	33.5	
40.2	26.8	39.8	35.7	38.0	35.2	33.5	45.6	33.1	
39.8	26.9	39.8	35.2	38.2	35.2	33.1	45.9	33.0	
						33.0	45.9	33.0	

#### ②洪水量の算定

$$Q_A = \frac{1}{3.6} \cdot r_e \cdot A \qquad (3.2.1)$$

Q<sub>4</sub>: 洪水ピーク流量 (m³/s)

 $r_e$ : 洪水到達時間内流域平均有効降雨強度 (mm/h)

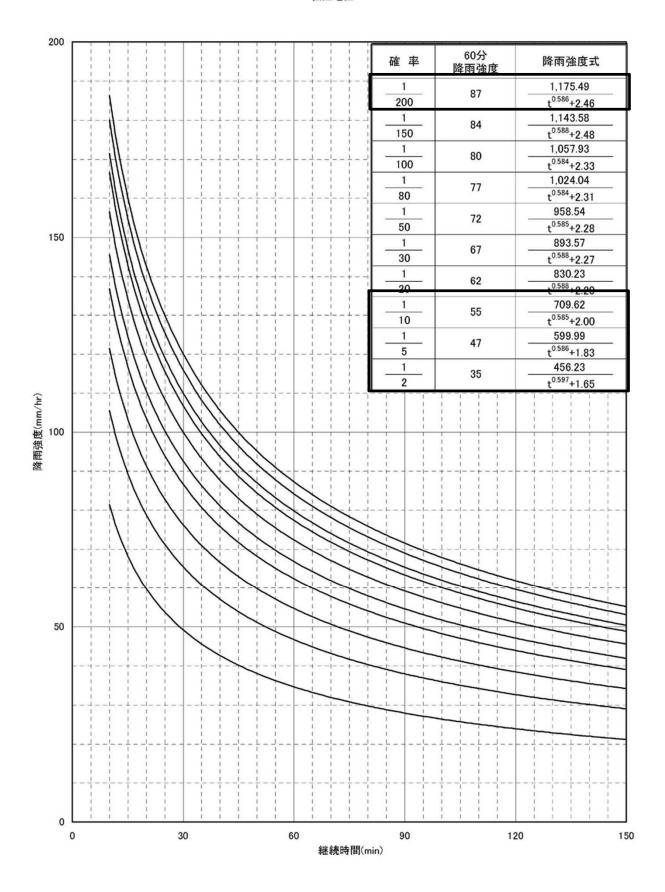
A : 流域面積 (km²)

$$r_e = f_{\rho} \cdot r$$
 (3.2.3)

確率	年	2年確率	5年確率	10年確率				
降雨強度	r	mm/hr	42.8	60.7	72.9			
流出係数	$f_p$		0.63					
有効降雨強度	r <sub>e</sub>	mm/hr	27.0	38.2	45.9			
流域面積	Α	km²	0.037					
流量	$Q_A$	m³/s	0.278	0.393	0.472			

#### 「島根県短時間降雨強度曲線式」島根県土木部河川課 松江管内

松江地区



## 流 域 図



## 事例 A 池「切開」工事 概算工事費

ため池諸元

天端幅 1.2 m 貯水量 36,300 m<sup>3</sup>

堤高4.1m上流側法勾配1:2.2堤長54m下流側法勾配1:2.6

工	種	名	称	規	格	数	量	単位	単価 (円)	金額 (円)	備	考
ため池切	開工事											
開削												
		堤体掘削		0.45r	n3BH		243	$m^3$	776	188,568		
		小運搬		土砂			243	$m^3$	586	142,398	D=50m	
		計	•							330,966		
残土処	理											
		盛土					251	$m^3$	462	115,962		
		法面整形		盛土			170	$m^2$	576	97,920		
		計	•							213,882		
法面工												
		法面整形		切土			131	m <sup>2</sup>	682	89,342		
		張コンク	リート	小構			6.3	$m^3$	25,160	158,508		
		張芝					100	$m^2$	1,755	175,500		
		計	•							423,350		
洪水吐	I											
作業	土工	床掘					23	m <sup>3</sup>	241	5,543		
		埋戻					14	$m^3$	1,887	26,418		
		基面整正					17	$m^2$	278	4,726		
本体	I	排水溝30				21	m	4,893	102,753			
止水	壁	コンクリ	<b>-</b>	小構			0.4	$m^3$	25,160	10,064		
		型枠					3.4	$m^2$	5,282	17,958		
減勢	桝	基礎砕石		RC-4	0		4.6	$m^2$	1,008	4,636		
		コンクリ	-	鉄筋			3.0	$m^3$	21,700	65,100		
		型枠					18.8	$m^2$	5,857	110,111		
		鉄筋					0.1	t	127,900	12,790		
付帯	I	ふとん篭					5	$m^2$	10,530	52,650		
		計	•							412,749		
工事用	道路											
		掘削	-				22	m <sup>2</sup>	776	17,072		
		盛土					21	$m^3$	462	9,702		
		法面整形		盛土			24	$m^3$	576	13,824		
		計								40,598		

## 事例 A 池「切開」工事 概算工事費

ため池諸元

天端幅 1.2 m 貯水量 36,300 m<sup>3</sup>

堤高4.1m上流側法勾配1:2.2堤長54m下流側法勾配1:2.6

工 種	名 称	規格	数量	₽	単位	単価 (円)	金額 (円)	備	考
水替工									
	排水ポンプ設置撤	去		1	箇所	57,420	57,420		
	排水ポンプ運転	120m <sup>3</sup> 未満		13	П	15,670	203,710	常時	
	排水ポンプ運転	120m <sup>3</sup> 未満		11	日	8,569	94,259	作業時	
	計						355,389		
直接工事費計							1,776,934		
諸経費				80	%		1,421,547		
工事価格							3,198,481		
消費税相当額				8	%		255,878		
工事費計							3,454,359		

