造成計画 (調整池等)

目的	建設予定地において調整池がどの程度の面積を占めることになるか確認するとともに、来年度以降に実施する設計作業の参考とするため
計算結果	必要容量:6,829 m ³ 、想定面積:50 m × 46 m = 2,300 m ² (深さを 3 m と想定) ※計算内容はP2~P4に後述する。
今後の方針	来年度に放流水路における河川測量を実施し、正確な最小断面積や流路勾配など必要な把握したうえで、設計を進めていく。

○開発区域周辺の流域および流域内の最小比流量の算定

都市計画法に基づく開発行為に関する技術基準編(H22.4)高島市土木交通部都市計画課 および 開発に伴う雨水排水計画基準(案)(H14.4)滋賀県土木交通部河港課

・ため池からの流出下流端用水路接続部が最小断面と仮定し、最小比流量を算定する。

<最小断面下流での流入河川>

1級河川 安曇川(流域面積 418km2)

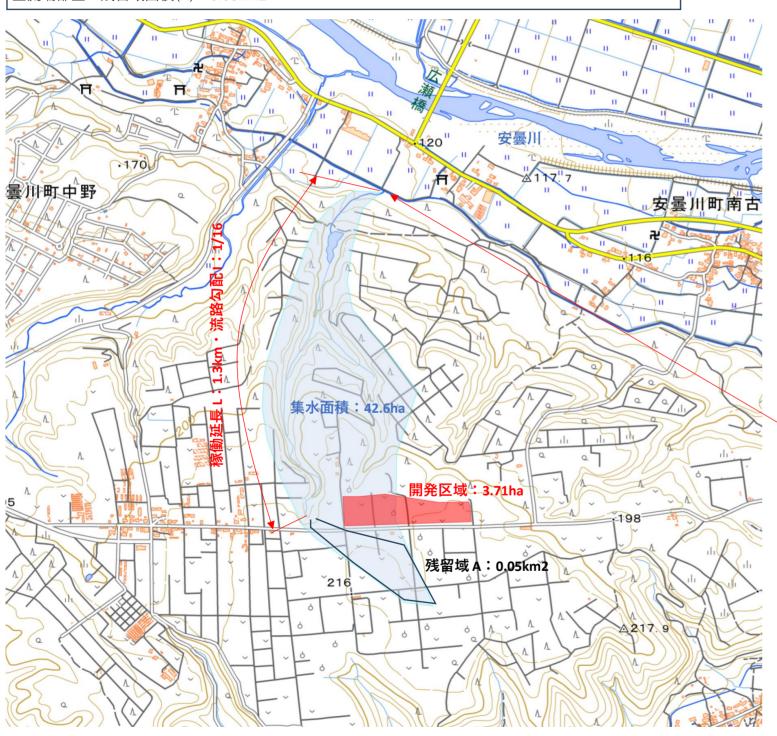
<最小断面より上流の条件>

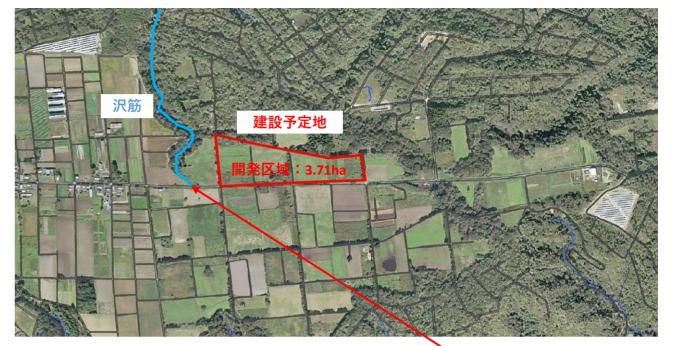
最小断面までの集水面積:426,470m2(42.6ha)

最小断面までの河道延長(L):1.3km

最小断面までの流路勾配(I):1/16 (地形図等高線より) ⇒ 平均流速(W):3.5m/s

上流端部上の残留域面積(A): 0.05km2





・開発区域隣接の道路に側溝 等は設置されていない。



・水路の最小断面サイズ: 幅0.5m×高さ0.3m

〇対象流域の50年超過確率流量

- ・最小断面下流の流入河川は、一級河川安曇川であるので、安曇川の流域面積が5km2以上であることから、 年超過確率は1/50を採用する。
 - (1) 年超過確率と降雨強度 r の算定

$$r = {a \over \sqrt{t-b}}$$
 (mm/hr) ここに t : 洪水到達時間 (分)

河	川 の 種 類	年超過確率	а	b	洪水到達 時間 t
都市 下水路・ 雨水幹線	流域面積 100ha 未満	1/5	3 2 1. 0	0. 2472	
	" 100ha 以上	1/10	383.4	0. 1246	
普通河川	河川法準用河川	1/10	383.4	0. 1246	下記(2) のとおり
	上記以外の河川 (区分は都市下水路 と同じ)	1/5	3 2 1. 0	0. 2472	のとねり (ただし、 t ≧ 5 分
		1/10	383.4	0. 1246	とする。)
	流域面積 5km ² 以上	1/50	638.0	0.3590	
∕ग्र√न् ।।।	ッ 5km ² 未満	1/30	5 2 3. 7	0.4547	
一級河川	上記を基本とし、流 域等の状況を勘案し 河川管理者が指示す る。	1/10	383.4	0.1246	

(2) 洪水到達時間 t の算定

 $t a = \frac{L}{W \times 6.0}$

Ι	1/100 以上	1/100 ~ 200	1/200 以下
W	3.5	3.0	2.1

ここに L:河道延長(m)

W:河道の平均流速(m/s)

I:流路勾配

t b	残流域	2 k m ² 以上	30分(特に急斜面区域は20分)
		2 k m ² 未満	$30 \cdot \sqrt{A/\sqrt{2}}$

ここに A:残流域の面積 (km²)

 $ta=1300/(3.5\times60)=6.19[分]$

tb = $30 \times \sqrt{0.05}/\sqrt{2} = 4.74$ [分]

t=6.19+4.74=10.93[分]

 $r=638/(\sqrt{10.93-0.3590})=216.5[mm/hr]$

・流域内は、山地と畑、原野が含まれるため、面積比率を1:1として、流出係数は0.65とする。 流出係数

流出係数 f
0. 9 0. 8 0. 6
0. 7
0.7

合理式
$$Q_p = \frac{1}{3.6} f \cdot r \cdot A$$

ここに Q_s:計画高水流量 (m³/s)

A :流域面積 (k m²)

f :流出係数

r : 降雨強度 (mm/hr)

対象流域からの流量は、上式より、以下のとおりとなる。Op=1/3.6×0.65×216.5×0.43=16.81[m3/s]

〇狭小箇所の流下能力

・最小断面(0.6m×0.3m)を1/16勾配で流下すると仮定して、以下のとおりとなる。

Q = aV

 $V=1/n \times (a/P)^{(2/3)} \times I^{(1/2)}$

断面積: a=0.5×0.3=0.15[m2]

潤辺: P=0.5+0.3×2=1.1[m]

粗度係数: n=0.015 (コンクリート水路)

流速: V=1/0.015×(0.15/1.1)^2/3×(1/16)^1/2

=4.42[m/s]

 $Q=0.15 \times 4.42=0.663 [m3/s]$

< Qp ⇒調整池の計画が必要

〇比流量

・比流量は、流下能力を流域面積で除した値となる。 q=Q/A=0.663/42.6=0.015[m3/s/ha]

3

〇開発区域の許容放流量

第11 調整池による洪水調節の原則

調整池は計画規模以下の全ての降雨に対して、開発後、開発区域から流出する洪水の ピーク流量が、流末排水河川の流下能力に相応する流量(以下「開発区域の許容放流量」 という。)以下となるよう、流量を調節するものとする。

2 開発区域の許容放流量は次式により算出するものとする。

$$Q_{\mathfrak{c}}' = q_{\mathfrak{c}} \times A$$

ここに Q。': 開発区域の許容放流量 (m³/s)

A : 開発区域の面積(ha)

q。:流末排水河川の各狭小箇所の流下能力から算出される

比流量 q i のうち最小値 (m³/s/h a)

 $q_i = Q_i / A_i$

q::各狭小箇所iの流下能力から算出される比流量

(m³/s/ha)

Q::狭小箇所iの流下能力(m³/s)

A:: 狭小箇所 i における流域面積 (h a)

i : 各狭小箇所を示す添字 (i=1~n)

 $0c=0.015 \times 3.71=0.055 [m3/s]$

〇設計貯留容量の算定(簡便式)

(2) 簡便式

計画規模の降雨強度曲線を用いて次式により求める方法であり、設計貯水容量は任意の継続時間に対して、次式で算定される必要調節容量の最大値とする。

$$V = (r_i - \frac{r_c}{2}) \cdot t_i \cdot f_c \cdot A_c \cdot \frac{1}{6}$$

ここに V : 必要調節容量 (m³)

f 。: 調整池集水域の開発後の流出係数

A。: 調整池の集水面積(h a)

r。: 調整池の許容放流量に対応する降雨強度 (mm/hr)

r::計画規模の降雨強度曲線上の任意の継続時間 t:に対応する 降雨強度 (mm/hr)

 t_i : 任意の継続時間 (min) (ただし、 $0 \le t_i \le 6$ 時間とする。)

・調整池の許容放流量に対する降雨強度

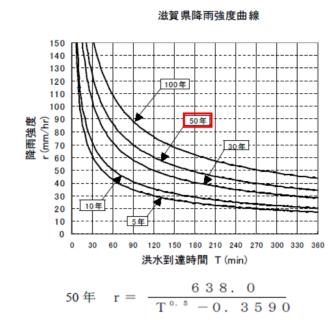
調整池集水域の開発後の流出係数を0.9とすると、降雨強度は以下のとおりとなる。

 $rc=0.055 \times 360/(0.9 \times 3.71)=5.93[mm/hr]$

・任意の継続時間に対して算定される必要調節容量の最大値を求める

Vw=6272.5[m3]

必要調節容量計算表



←MAX

・土地造成中の設計堆砂量は、年1回の浚渫を想定して、150m3/ha/年とする。 Vs=150×3.71=556.5[m3/年]

第14 設計堆砂量

設計堆砂量は、土地造成中と土地造成完了後について、それぞれ次表の単位面積当たり設計堆砂量を標準とし、これに調整池の集水面積と堆積年数を乗じて算定するものとする。

	単位面積当たり設計堆砂量 (m³/	h a /年)
土地造成中	1 5 0	
	建築物・舗装等が多く、土砂流出 がごく少量と考えられる区域	1. 5
土地造成完了後	張芝等で地表面が保護されるなど 土砂流出が少量と考えられる区域	1 0
	裸地などのため土砂流出が考えら れる区域	1 5 0

- 2 設計に用いる堆積年数は、土地造成中においては、施工年数および維持管理の計画により決定するものとし、土地造成完了後においては、維持管理の計画により決定するものとする。ただし、土砂の除去は、土地造成中においては1年に1回程度、土地造成完了後においては5年に1回を原則とする。
- 3 開発事業者は、将来調整池の管理を他の者に移管する場合、土地造成完了後における 堆積年数の設定について、事前にその者の了解を得なければならない。
- ・設計貯留容量は、必要調節容量と設計堆砂量の和となるので、以下のとおりとなる。

V=6272.5+556.5=6829[m3]

想定寸法⇒ 50m×46m×3m=6900[m3]

4