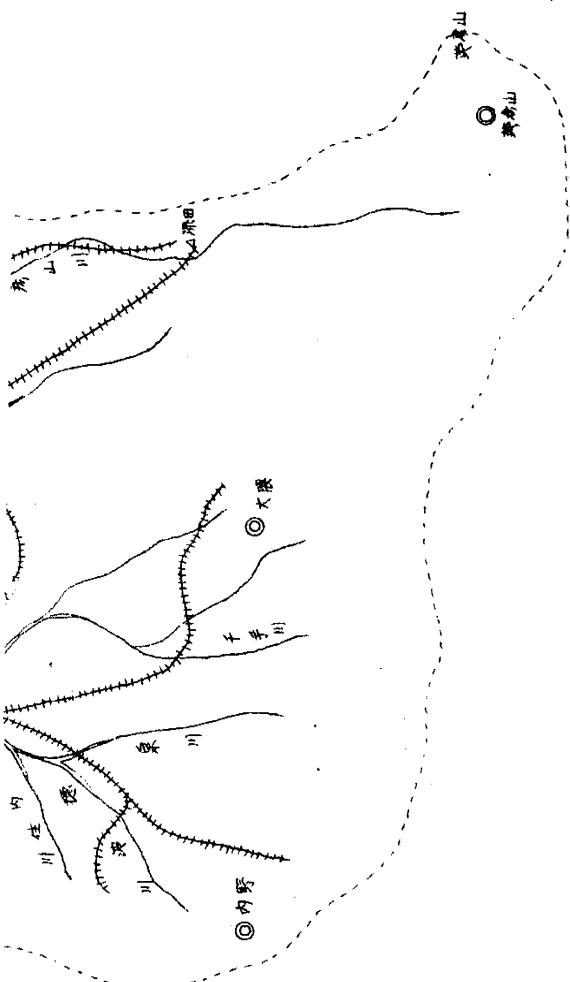


上椎葉ダムの 基礎処理について

九電上椎葉建設所 楠元孝夫

(1) 緒論

我が国最初のアーチダムの建設施工は万全を期し現在着々と進行しつ



つあり、その一部としてアーチダムの基礎を如何に処理して居るかを披露する。堰堤基礎は秋又古生層に属する岩盤から成り右岸は硬砂岩、左岸は、EI 460^m迄は良質の硬砂岩 EI 460^m以上は粘板岩より成立って居り大部分の岩盤は強固なものであるが、部分的に風化岩盤及滲透性粘土質シームや小さいフラッフが存在している。基礎はアーチ半径方向に掘削しコンクリート打設前述には入念な浮石除去を行う。

掘削終了後地盤を強固水密性にする為のコンソリデーション、カーテングラウト及びアーチ推力、片持梁荷重を完全に基礎に伝達する為のコンタクトグラウトを行っている。以下此等の施工法に就き述べる事にする。

(2) 基礎掘削

高い応力を受けるアーチダムの基礎は土木構造物の基礎の中でも第一

級の良質岩盤が要求される、更に shear friction factor が如何なる條件の裡に於ても 5 以上となる事になるとアバットメント方向は殆ど半径方向に切らねばならなかつた。茲に大きな問題として全面的に半径方向アバットにすると被覆の淺い下流は岩質悪化の懸念で下流で満足な地質を得る爲には上流の掘削は莫大なものとなり實に左岸の如きは 30° の断崖絶壁を形成している、爲に掘削は予想以上に増加した。

次にコンクリート打設直前迄には第一次第二次カスケード浮石除去岩盤の整頓が要求されている。岩石硬いが故に亀裂多く掘削也因甚しく之等は全て入念に除去整理された。前述 shear friction factor は

$$n \geq \frac{fN + CT}{S} \quad \text{で表はされる。}$$

並に $n = \text{Shear friction factor}$ (5)

$f = \text{friction factor}$ (0.75)

$N = \text{垂直力}$ $S = \text{水平力}$

$C = \text{片持梁基礎の剪断力}$ ($20\sim30 \text{ kN/cm}^2$)

$T = \text{ダム厚}$

(3) コンソリデーショングラウト

ダム基礎全體に亘り基礎岩盤の強化を目的とし、次の 3 ステージグラウトを行つてゐる。

(a) 第 1 ステージグラウト

第 1 ステージグラウトは表面漏水を止め、第 2, 3 ステージグラウトをより高圧力でより深の個所のシーム、クラックを効果的に出来る様行う。孔は深 3m、直徑 75mm、間隔 5m にしてワゴンドリルで穿孔し 25 lb/in^2 の圧力をグラウトする。

(b) 第 2 ステージグラウト

第 2 ステージグラウトは或る範囲に第 1 ステージグラウトが完了し
(80)

たらその中间に行う。この孔は深7m、直至75mm、间隔5mmにしてワーゴンドリルで穿孔し 35~50 lb/in² でグラウトする。

(C) 第3ステージグラウト。

第3ステージグラウト孔は深16m、直至45mm、にして1ブロックに2~6本の割合でダイヤモンドドリルで穿孔し 50~70 lb/in² の圧力でグラウトする。

(d) グラウト方法

グラウトはコンクリート打設前に行うがグラウトに先立ち水压漏水テストを行う。このテストはグラウト時と同圧力で20分以上行いその注入量を測定する。テスト中漏洩を発見したる機マキハダ又は急結剤でコーティングし而る後にグラウトする。このコーティング作業は非常に困難で頭痛の種である。テスト中隣接孔と内部連結してしまつたる此等の孔は圧縮空気と水で完全に洗浄し同時にグラウトを行う。この水压漏水テストには特殊染料を使用すれば非常に効果的である。一般にグラウトは W/C 8:1 から開始し過剰に入る場合は段々濃くするが、最終は 5:1 より後のグラウトで仕上げる。所定圧力で入らなくなつてもその圧力で20分以上グラウトを継続する。

(4) カーテングラウト

カーテングラウトはダム上流面のフィレットに沿つて最大2.5" 間隔にグラウトし完全なる止水壁を作るのを目的とする。孔は調査孔、中间孔の2種があり深さは一般に $\frac{H}{3} + C$ (H = 最大水深、C = 保証) で表される。此等グラウト孔の種類、圧力を表示するは次の如し。

グラウトはコンクリート高が 30" 以上になつてから調査孔、中间孔の間で夫々 1ステージの差 (15~20") を付け穿孔グラウトする。若し

孔種	穿孔型式	孔径 (mm)	間隔 (m)	深 度 (m)	グラウト圧力 (lb/in ²)	ステージ	
調査孔	ショット	65	20	$\frac{H}{3} + C \geq 50$	100, 200, 300	3	
中孔	1	ショット	65	10	$\frac{H}{3} + C \geq 25$	100, 150	2
中孔	2	ダイヤモンド	45	5	$\frac{H}{3} + C \geq 25$	100, 150	2
孔	3	ダイヤモンド	45	2.5	$\frac{H}{3} + C \geq 25$	100, 200	2

も岩盤に異常が発見されたらステージを追加したり、圧力配合を変化させて初めてグラウトする。最終第三中向孔が過剰に入つたらその中向(1.25")に更に穿孔グラウトし止水壁の完全を期す。

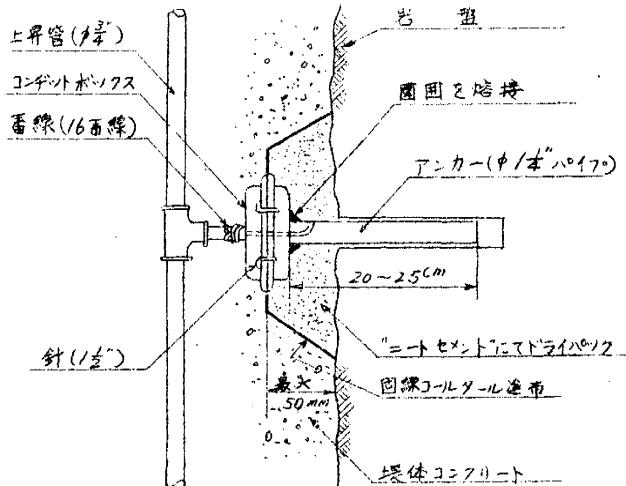
(5) シーム処理

シームはコンクリテーショングラウト前又はこれと平行して処理する。シームには風化岩盤質シームと溝壠性粘土質シームとがあるが、前者に対してはシーム幅の2倍に相当する深さ（但し最小0.6m）を除去し圓錐モルタル又はコンクリートで填充する、後者は適当な工具で圧力水流し、粘土其の他を除去する必要がある。或る場合此等のシームに対しては特別グラウト孔を追加穿孔し空氣と水で圧力水流してからグラウト作業を行つている。

(6) コンタクトグラウト

コンクリートが收縮し又載荷量の増みその他不慮の影響によってコンクリートと岩盤との接触面に Seepage paths が出来る恐れのある基礎岩盤の急峻な傾斜 60°以上にコンタクトグラウトを行つている。

次図の如きコンデットボックスを 1個/m²の割で配置し水圧テスト、染料テスト後 100 lb/in²の圧力でグラウトする。



コンディットボックス 詳細
(Do not scale)

(7) グラウト実績

(a) コンソリデーショングラウト

表-2 注入セメント量 (袋/m)

孔種	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14
3m孔	0.31	0.25	0.22				0.80	0.37		
7m孔	0.27	0.34	0.45	0.74	0.42	0.38	0.64	0.72	0.66	0.96
16m孔		3.00	0.43	0.54	0.88	1.65	1.63	2.00	0.52	

(b) カーテングラウト

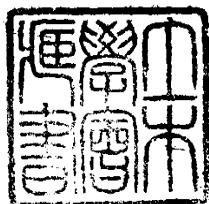
表-3 注入セメント量

孔種	深 度 (m)	セメント(袋)	袋/m
調査孔	461.69	1,282.76	2.78
中	1	174.81	0.70
向	2	260.51	0.48
孔	3	255.05	0.34

(C) コンタクトグラウト

表 - 4

種別 △ロット	6	7	9	10		11	
	上側	下側	上側	下側	上側	下側	
コンクリート 面積(m ²)	140	400	210	280	145	220	100
注入 セメント(袋)	3.06	2.07	2.73	14.24	2.99	7.19	1.03
面積/ ロット	26.08	193.24	76.92	19.66	48.50	23.94	97.09



新潟市立歴史博物館

記念

(84)

正 誤 表

場 所	正	誤
9頁 4行	$\iint \frac{x}{I} dx^2, \dots$ の如き	$\iint \frac{x}{I} dx^2$ 如き
" 事 1表 1段	$d_1, d_2, B_1, B_2, Y_1, Y_2$	$d_1, d_2, B_1, B_2, Y_1, Y_2$
" " 4段 T_2 欄	0.733968	0.738968
" " 7段 α_1 欄	3.36634	3.66634
" " 18段 T_1 欄	0.096626	0.096624
" " 最下段 α_2 欄	0.009833	0.099833
10頁 第2表 2段 B_2 欄	0.145768	0.145768
11頁 方程式第2項	$+ 2 \frac{\partial^4 U}{\partial x^2 \partial z^2}$	$- 2 \frac{\partial^4 U}{\partial x^2 \partial z^2}$
13頁 1行	$a_{15} \dot{W}_{m+1,n}$	$(a_{15} - a_{16}\lambda) \dot{W}_{m+1,n}$
1行	$a_{17} \dot{W}_{m+1,n+1}$	$a_{17} \dot{W}_{m+1,n+1}$
19頁 下から4行	実験結果から	実験結果一覧表から
19頁 下から2行	測定値との差は±0.001	測定値と±0.001
20頁 1行	懸濁液を	懸濁液を
20頁 6行	抵抗器或は	抵抗器に付
22頁 下から2行	工場	工場
23頁 2行	$L_2 = -\frac{M_1}{D} + \frac{L}{D} C_2 - \frac{M_2'}{D} C_3$	$L_2 = -\frac{M_1}{D} C_1 - \frac{L}{D} C_2 - \frac{M_2'}{D} C_3$
23頁 6行	$\frac{1-r}{D}$	$\frac{1-r}{D}$
34頁 下より3行	Natural	Natural
58頁 註(2)	Talsperrenbauten Bautechnik	Talsperrenbauter Bautechnik
35頁 土質試験表	液性限界	液性限界
36頁 平面図	土質試験試料採取箇所番号下流より No.1, No.2, No.3, No.4.	下流より No.1, No.2, No.3, No.4.
42頁 18行	機械に依る転圧を併用する。	
54頁 下より6行	道路	道路
56頁 下より10行	試験片作製時	試験片作製() (統考)