

(1) 式と (2) 式より

$$v = \frac{\rho g J}{c \gamma} \frac{p_1^3}{(1-p)^2 A^3}$$

従つて Drey の定理に於ける  $t$  は次の如く表はされる。

砂の如く空氣の流通し易きものは  $p_i = p$  と見做し得る。粘土質の物質に就て F. Zunker の測定せる  $p, k$  等の値より計算せる  $c$  の値は  $p$  と共に幾分變化するも、平均 15.2 を得た。又  $A$  は物理的の量であるが、一様の球體の集合なる場合は球の直徑  $d$  を用ひて  $A = 6/d$  を以て表はし得る。

(木間仁抄譯)

コンクリートの小區割打ちに依つて收縮の影響を減じた拱堰堤

(Arch Dam built in Isolated Blocks to Reduce Shrinkage Effects.  
(By F.A. Noetzli, Engineering News-Record 1933, Jan. 19, p. 78-79 所載)

コンクリートを柱塊状に打ち、硬化に伴ふ熱を發散せしめて後其の間隙をコンクリートにて填充し、收縮による破裂を最小にする。

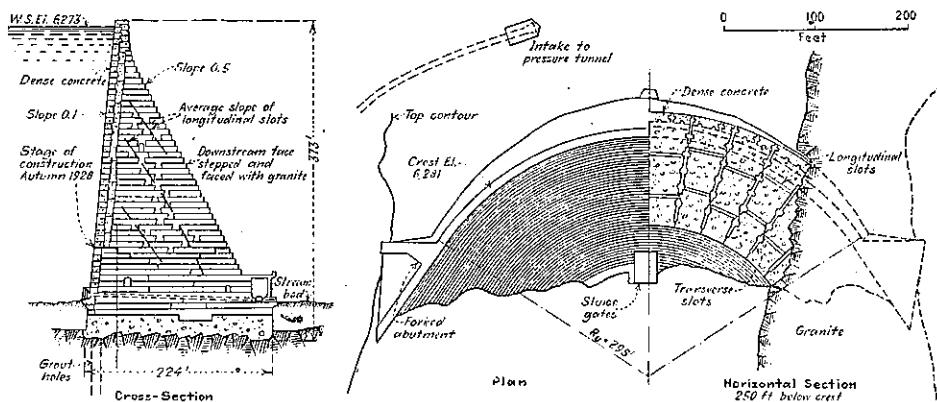
瑞西の Grimsel 堤の工事方法は Hoover Dam の施工方法に似た點多く興味深い。此の堤の中央部は多くの大柱塊状コンクリートから成り、コンクリート硬化熱の發散するを待つて各塊の間隙を充填した。工事の最初の年は放射状にのみ溝を設けたが、其の冬、拱軸の方向に收縮縫裂を生じた爲、以後拱軸方向にも溝を設くる事にした。

瑞西アルプスの中央部に於ける本發電所の開発に伴ひ、高拱堰堤の設計及施工に各種の新機軸が出された。第一に本堰堤は二叉状アバットメント (forked abutment) を有し、堰頂に於ける曲率半径と徑間とを減ずる事を得しめ、第二にコンクリートの上下流方向の收縮に依り舗裂を生ずるのを防ぐため、Hoover Dam にて提議せられたと同様な拱軸方向の縫目が設けられた。

Grimsel 堤堰は基礎の最深部から高さ 373 ヶ呎、貯水池の容量は 82 000 000 エーカー呎 (36 億立方尺) で、池の水は落差 1800 ヶ呎、出力 120 000 馬力及落差 2200 ヶ呎、出力 160 000 馬力の 2 発電所に利用せられて居る。本堰堤は所謂定半徑型の拱堰堤であつて、堤頂で上流面の曲率半径 295 ヶ呎である。堤の横断面は上流 1 分、下流 3 分の三角形で、重力式堰堤としては充分な斷面でないが、拱堰堤としては非常に厚く、シリンドラー公式で壓力を求めるとき 310 度每平方吋になる。堰堤の設計には拱作用と共に突筋の作用も同時に考慮せられて居る。而して本堰堤建築箇所は殆んど左右對稱な V 型の深い谷で、兩岸は氷河作用に依り滑かとなつた花崗岩より成り、拱堰堤の建設には略々理想的な處である。

堰堤上部の拱は二叉状アバットメントを有し、其の一つの又は拱推力の方向に伸び、他の一つの又は重力式袖壁となつて貯水池を締切ると共に扶壁に横水圧の加はるのを防ぐ。此の二叉状のアバットメントに依り拱半径を約10%減ずる事を得、從つて拱のコンクリートを10%も減ずる事を得て居る。

## Grimsel 堤



二又状アバットメント, slot の配置及堤体上流側の dense コンクリートの状況を示す

本地點は海拔 6200 ヶ所にあつて、寒氣厳しく、コンクリートの粗悪化を防ぐため、特別の考慮が拂はれた。堤体上流面には特に配合のよいコンクリートを用ひ、下流側表面は花崗岩階段状切石積とし、其の裏に滲透水を集め排除する爲念入りに排水装置を施した。

本堤のコンクリート量は全部で 445 000 立方鳴に達した。此のコンクリートの施工には一部ショートを用ひ、一部 4.2 立方鳴の鋼索バケットを用ひた。寒氣の厳しい爲 1 年を通じ僅か 6 ヶ月以下しかコンクリートを打つ事が出来なかつたが、1 年の工事期間 142 日に 175 000 立方鳴 (22 000 坪) を打ち、1 日最大 4 000 立方鳴、1 ヶ月最大 60 000 立方鳴を打つ事が出来た。コンクリート工事は 1928 年に開始され、同年の中に約 100 ヶ所の高さ迄打ち上げ、コンクリートの収縮に對しては放射状の垂直な溝が設けられた。此の溝には温度が下降し、且つ附近のコンクリートが硬化熱を放散してからコンクリートを充填するのである。コンクリート中には温度を測る爲多くの寒暖計が取付けられた。翌春雪が融けた後前年打つたコンクリートは上下流の方向にも収縮し堤軸に平行して 40~60 ヶ所に  $\frac{1}{16}$  吋厚の縫裂を生じてゐる事を發見した。

此の堤軸方向の縫裂が構造物に及ぼす悪影響が實際上認められ、又此の縫裂は堤の上部に及ぶものであると認められた爲、之を防ぐ目的で前年打つたコンクリートの上に打つコンクリートには充分鐵筋を入れ、縫裂にはグラウチングを行つた。而して之から上部に打つコンクリートには、堤軸の方向にも溝を設け、之と放射状の溝により堤を長さ、幅共に 50 ヶ所以下のコンクリート塊に分つた。但し放射状の溝が堤全高に對し垂直な一平面をなしてゐるに反し、堤軸の方向の溝は約 13 ヶ所の垂直な一邊を持ち、5~10 ヶ所の上下流横距を有するジクザグ型になつた。此の軸に平行した溝に依り縫裂を生ずる事が無くなつたが、もし口を開いても極く僅かであらうと思はれる。堤軸に平行した溝は堤の縱断面で見て上向きに上流側に並んでゐる。此の方向には剪應力は比較的少く、此の溝が堤完成後多少口を開いても堤の完全度に著しく影響する事はない。

此の様なコンクリートの縫裂は佛國の Saint-Marc 堤に於ても見られ、之に就ては A. Renaud 氏が Annales des Ponts et Chaussées, Mémoires et Documents No. 9, 1930 に記載してゐるが、此の堤は高さ約 150 ヶ所、底幅 120 ヶ所で、堤の縫裂は鐵筋を挿入し、グラウチングをなして修理した。

(野口誠抄譯)