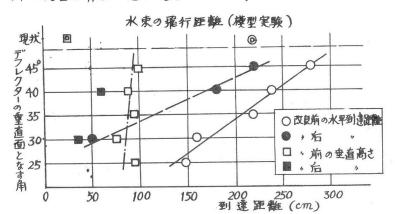
Ⅱ-39 減勢工に関する新方式の提案

大阪大学工学部 正員 室 田 明 全 上 正員 ○ 村 岡 浩 爾 大阪大学大学院 正員 劉 世 燁

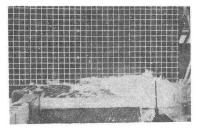
(労1例) ダム新設に伴い、既設発電所取水口の水位が大幅に増加するため、その増加水 位に相当するエネルギーを滅殺する方式を考える。取水位は新設がムの洪水 調節機能からして変化範囲は大きく、取入れ水深は10.43~20.33^mに及び、下 模型断面回 (模型 糖尺1/25) 100 460 A-A 断面 G-G 断面 F-F 断面 B-B 断面 E-E 断面 D-D断面 Cyptes 減勢隧道 連絡 隧道 288 池 100 2000 R: 200 模 型 ¥ 面図 衝突臭 1,600 1000 35°12' 2@370 370 370 減勢隧道內內流速分布 (模型実験) ゲート 廟度: 5.5 cm 静水深: 81.0 cm H.W.時衝突吳流况 193 (衛突矣) (cm/sec) 3.57 3.56 3.77 3.78 到定番号 (1) (2)

流の調整地への連絡隧道の水位条件から全エネルギーの 56.4~28.4% を滅殺する必要があり、しかも90 m²kcc 近い大取水量であるためその滅勢工は容易でない。送ばれた滅勢工の分1段階は跳水によるものであり、これによってL.W.の滅勢を考え、跳水では滅勢し得ないH.W.時には为2段階として図示の如き2門のゲート下の水栗の衝突損失を利用、両滅勢工の組合せによって一等に向題を解決する。この衝突による滅勢工は他に次の如き利突がある。(1) L.W.附近に起る遷移領域の跳水の不安定性をなくする。(2) H.W.附近の射流と 自長みが跳水をさき激減せしめ、図示の滅勢隧道の長さき減じ特殊壁面保護工も滅ナオる。 なが、H.W.時ではゲート下の水栗は超高速流となりその水面の不安定性、またはゲート背面の Karman渦によるゲート振動が予想される。これに関する実験結果は講演時に詳述する。 (2) 例) 某程電所〔有効菩差:178.9~183.8 m,流量47.2 m²/sec, 三台運転〕の trip 時の 放水東は放水管形状により挟り上げられ、現在の減勢池(25.5×9×3 m)の河の側角落しに触れずに放出されて水平飛行距離約60m, 至直最大高さ約18mに及び対岸に到達する。減勢池拡大不可能、河床上昇、高水速、はね反り水沫等の条件より、trip 時放水の減勢工としてデレクターを提案しその最適を傾斜角及び高さを実験で此軽複討する。その結果傾斜角30°、高さ8m,

そしてデフレクター位置を可及的河心側へ設置して効果を見、更に改良案として図示隔壁をデフレクター面内に設けて水栗の横方向の跳ね飛びを押さえて water cushion を効かすと効果著しく、放水の大部分は減勢池内に残り、下流発電竹へ流量を有効に送り流すことが出来る。



現状 trip 時の飛水



デフレクター(30°), 隔壁, water cushion のある場合の流児

