

Zeitschrift: Schweizer Ingenieur und Architekt
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 98 (1980)
Heft: 35

Artikel: Hochwasser-Entlastungstollen Würzenbach Luzern: technischer
Beschrieb und hydraulische Probleme
Autor: Desserich, Marcel
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-74169>

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist die Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften auf E-Periodica. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Zeitschriften und ist nicht verantwortlich für deren Inhalte. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern beziehungsweise den externen Rechteinhabern. Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen sowie auf Social Media-Kanälen oder Webseiten ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. [Mehr erfahren](#)

Conditions d'utilisation

L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées ou en ligne ainsi que sur des canaux de médias sociaux ou des sites web n'est autorisée qu'avec l'accord préalable des détenteurs des droits. [En savoir plus](#)

Terms of use

The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media channels or websites, is only permitted with the prior consent of the rights holders. [Find out more](#)

Download PDF: 17.02.2026

ETH-Bibliothek Zürich, E-Periodica, <https://www.e-periodica.ch>

Hochwasser-Entlastungsstollen Würzenbach Luzern

Technischer Beschrieb und hydraulische Probleme

Von Marcel Desserich, Luzern

Als geeignetste Lösung zur Sanierung der ungenügenden Abflussverhältnisse des Würzenbaches erwies sich eine Direktableitung der Hochwasser von 27,2 m³/s in den See durch einen Entlastungsstollen mit 3,08 m Durchmesser, einer Länge von 1460 m und einem Gefälle von 11,75 ‰. Die zufließenden Büttenebäche werden ebenfalls über Wirbelfallschächte von 15 m und 30 m Höhe gefasst. Im Auslaufbauwerk werden die kinetischen Energien in einem Tosbecken verwandelt, bevor das Wasser durch Dükerleitungen unter der Seestrasse in den Vierwaldstättersee abgeleitet wird. Der beschriebene Hochwasser-Entlastungsstollen beseitigt eine ehemals latente Bedrohung des Würzenbachquartiers in Luzern. Er verkörpert ein zeitgemässes Beispiel des Umweltschutzes auf dem Gebiete des Wasserbaues.

Die ungenügenden Abflussverhältnisse des Würzenbaches führten in den vergangenen Jahren häufig zu Überschwemmungen und Schäden. Zur Sanierung wurden drei typische Varianten untersucht:

- Ausbau des bestehenden Gerinnes für ein 100jähriges Hochwasser,
- Rückhaltebecken zur Speicherung der Hochwasser vor dem Überschwemmungsgebiet,
- Entlastungsableitung direkt in den See.

Die erste Lösung einer Gerinnekorrektur verbunden mit der Forderung einer Erhöhung des Abflussvermögens von 10 m³/s auf das 100jährige Hochwasser von etwa 30 m³/s konnte aus Naturschutzgründen, d.h. ohne gravierende Eingriffe in die Uferpartien, nicht ausgeführt werden.

Die zweite Lösung einer Retention der Hochwasser hätte ein relativ grosses Speichervolumen mit kostspieligem Staumauer- oder Erddammabschluss bedingt. Zudem hätte nicht das ganze Einzugsgebiet, ohne das der noch unterhalb der Sperre zufließenden Büttenebäche, erfasst werden können.

Als geeignetste Lösung drängte sich in diesem Fall eine Direktableitung der Hochwasser mittels Entlastungsstollen in den See auf, verbunden mit der Auflage einer Trockenwetterableitung durch den bestehenden Würzenbach und einer Retentionsmöglichkeit des Geschiebes in einem als Kiesfang wirkenden Rückhaltebecken oberhalb des Verzweigungsbauwerkes.

Die Übersicht über die gegebenen Verhältnisse und das Projekt des Hochwas-

serentlastungsstollens sind aus der Situation (Bild 1) und dem Längenprofil (Bild 2) ersichtlich.

Besonderen Dank gebührt an dieser Stelle den Herren des Tiefbauamtes der

Stadt Luzern für die kooperative Zusammenarbeit, insbesondere Herrn Stadttingenieur Albert Gassmann, dem die örtliche Bauleitung oblag.

Wassermengen

Das Abflussregime des Würzenbaches musste geschätzt werden, da keine Messreihen der Pegelstände zur Verfügung standen. Für die Ermittlung des Hochwasserabflusses wurden zwei grundsätzliche Methoden der Flussbau- praxis angewandt. Einerseits geben empirische Formeln wie die von Kürsteiner [1] brauchbare Ergebnisse. Andererseits sollen diese Abflussformeln mit weiteren Bestimmungsmethoden, wie z.B. mit der in den letzten Jahren weiterentwickelten mathematischen Niederschlag/Abflussmodell-Methode [2,22] oder dem bisher bekanntesten Fließzeitverfahren [3,4] verglichen werden.

Formel von Kürsteiner [1]:

$$Q_{\max} = HHQ = C \cdot E^{2/3}$$

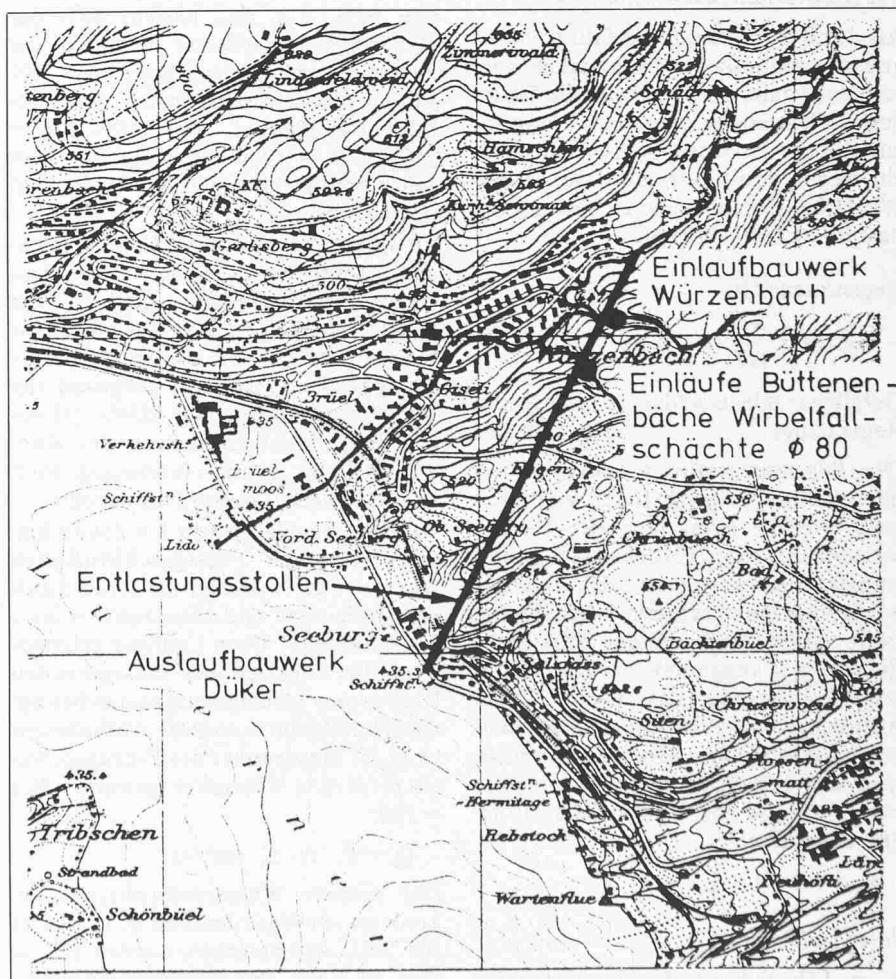


Bild 1. Situation Hochwasser-Entlastungsstollen Würzenbach Luzern

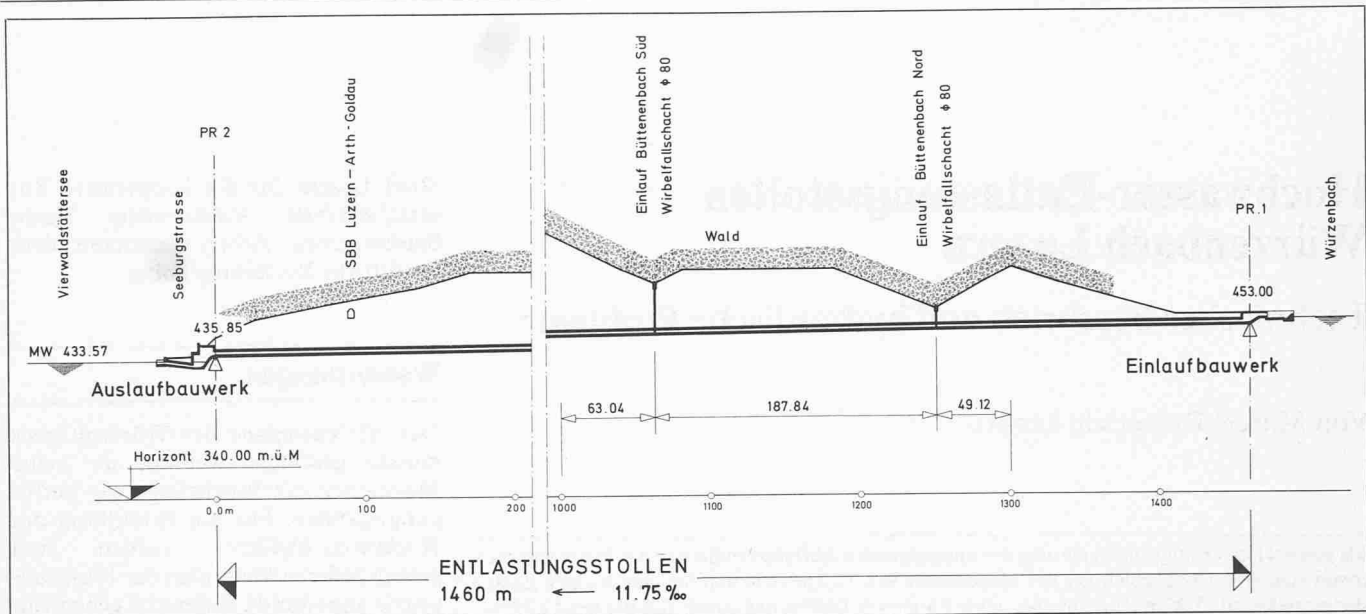


Bild 2. Längsprofil des Entlastungsstollens

Mit einer Einzugsgebietsfläche E des Würzenbaches (inkl. Büttenenbäche) von 9,4 ha und dem empirisch ermittelten Wert der Konstanten $C = 6-9$ für voralpine Gegenden, ergeben sich folgende Werte des Hochwasserabflusses:

$$Q_{\max} = 4,45 \cdot C \quad (\text{m}^3/\text{s})$$

für $C = 6$: $Q_{\max} = 26,7 \text{ m}^3/\text{s}$
 für $C = 9$: $Q_{\max} = 40,1 \text{ m}^3/\text{s}$

Fliesszeitverfahren nach Imhof[4]:

Als Hypothese dieses Verfahrens wird angenommen, dass die maximale Wassermenge dann auftritt, wenn die Dauer des Starkregens mindestens so lang ist, wie die der *Fliesszeit*. Ausserdem weist ein Regen von bestimmter Dauer und Wiederkehrperiode eine zu bestimmende *mittlere Intensität* auf.

Regenintensität:

$$r = 166,7 \frac{\Delta N}{\Delta T} \quad (\text{m}^3/\text{s, ha})$$

Gefallener Niederschlag ΔN in mm
 Regendauer ΔT in Minuten

Die *Regenintensität* ist abhängig von der gewollten Häufigkeit der Wiederholung. Für die Ermittlung der *Projektwassermenge* des Hochwasser-Entlastungsstollens wurde eine Häufigkeit $z = 100$, d.h. ein durchschnittlich alle 100 Jahre einmal auftretender Spitzenabfluss HQ_{100} angenommen. Die *Wahrscheinlichkeit* oder das *Risiko* R_n des Auftretens eines die Projektwassermenge überschreitenden Hochwassers während der Lebensdauer des Bauwerkes kann nach Gumbel [7] wie folgt ausgedrückt werden:

$$R_n = 1 - \left(1 - \frac{1}{T}\right)^n$$

dabei bedeuten:

n = Lebensdauer des Bauwerkes (in Jahren)

R_n = Wahrscheinlichkeit (Risiko) des Auftretens eines die Projektwassermenge überschreitenden Hochwassers

T = Wiederkehrintervall (in Jahren) des Projektwassers HQ_{100} während der Periode
 z. B. $T = 100$ Jahre

Für $HQ_{\text{Projekt}} = HQ_{100}$, $T = 100$ Jahre und $n = 100$ Jahre folgt ein R_n -Wert von 0,64, d.h. das Risiko, dass das 100jährige Hochwasser während der angemessenen Lebensdauer von 100 Jahren einmal überschritten wird, beträgt 64 Prozent. Für $HQ_{\text{Projekt}} = HQ_{1000}$, $T = 1000$ Jahre und $n = 100$ Jahre beträgt hingegen das Risiko nur noch 9,5 Prozent.

Entsprechend einem in Luzern maximal gefallenen Niederschlag von 60 mm/Stunde ergibt sich in der Wiederkehrperiode $z = 100$ Jahre eine Regenintensität von $r_{100} = 170 \text{ l/s, ha}$. Analoge Werte können aufgrund der Veröffentlichungen von Hörler [3] aus den Regenintensitätskurven des Kantons Aargau, gemäss Vorlesung Prof. C. Lichtenhahn [4], ermittelt werden.

Bei einer Bachlänge von $L =$ etwa 8 km, einer mittleren Fliessgeschwindigkeit von $v = 3 \text{ m/s}$, beträgt die totale Laufzeit (Anlaufzeit und Fliesszeit) $t =$ etwa 50 Minuten [6]. Beim Laufzeitverfahren wird die Fliesszeit der massgebenden Regendauer gleichgesetzt und es beträgt die sekundliche maximale Abflussmenge Q_i im Messpunkt i des Einzugsgebietes E_i für eine Wiederkehrperiode z. B. $z = 100$:

$$Q_i = \Psi_i \cdot r_i \cdot E_i \quad (\text{m}^3/\text{s})$$

Der mittlere Wasserverlustbeiwert Ψ_i kann im vorliegenden Fall zu rund 0,18 bis 0,25 angenommen werden [5], so dass folgende *Projektwassermengen* ermittelt wurden:

Jährlichkeit der Projektwassermenge: $z = 100$ jähriges Hochwasser.

Hochwasserzufluss:

Würzenbach:

$$Q_{100} = 0,18 \times 170 \text{ l/s, ha} \times 860 \text{ ha} = 25,7 \text{ m}^3/\text{s}$$

Büttenenbäche:

$$Q_{100} = 0,25 \times 170 \text{ l/s, ha} \times 80 \text{ ha} = 3,5 \text{ m}^3/\text{s}$$

$$\text{Total } Q_{100} = 29,2 \text{ m}^3/\text{s}$$

Umgeleitete Hochwassermenge = Projektwassermenge im Entlastungsstollen

Würzenbach: $Q = 23,7 \text{ m}^3/\text{s}$

Büttenenbäche: $Q = 3,5 \text{ m}^3/\text{s}$

Total: $Q = 27,2 \text{ m}^3/\text{s}$

Restwasser = Pflichtwasser im alten Gerinne:

ab Stollenumleitung ($E = 8,6 \text{ km}^2$):

$$Q = 2,0 \text{ m}^3/\text{s}$$

mit Zufluss bis Seemündung

($E = 10,5 \text{ km}^2$): $Q = 8,5 \text{ m}^3/\text{s}$

Mit etwa 10 km^2 Einzugsgebiet und einer Hochwassermenge Q_{100} von rund $30 \text{ m}^3/\text{s}$ zählt der Würzenbach mit seinen Nebenbächen zu den *besonders kritischen Gewässern in Luzern* mit ehemals häufigen Schadenereignissen.

Verzweigungsbauwerk Würzenbach

Oberhalb des Siedlungsgebietes wurde im natürlichen Bachbett des Würzenbaches das Verzweigungsbauwerk mit *Geschiebe-Rückhaltebecken* angeordnet.

Durch den Einbau eines *oberen Stau- bzw. Überfallwehres* wird die Zufluss-Geschwindigkeit abgebremst, die natür-

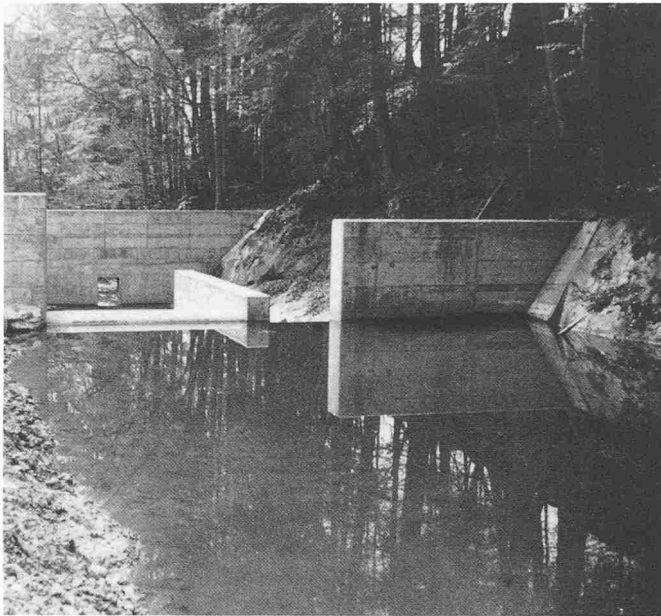


Bild 3. Blick vom Oberwasser (Kiesfang-Rückhaltebecken) auf das Verzweigungsbauwerk

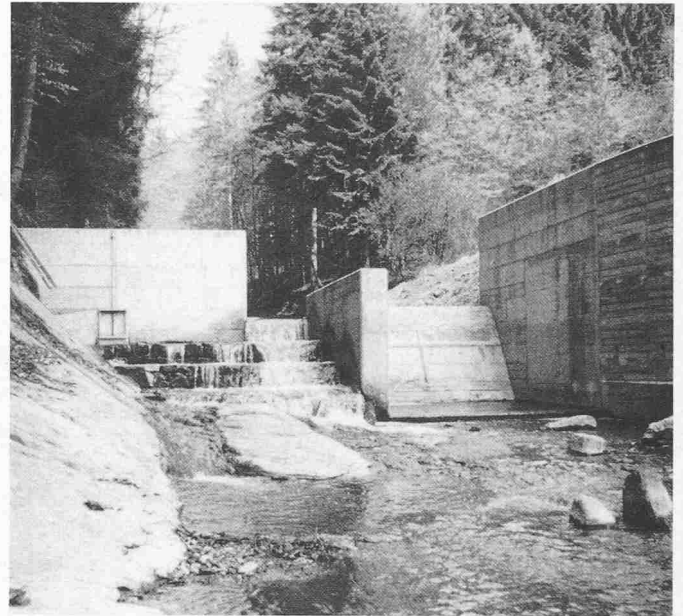


Bild 4. Überfallwehr mit Fischtreppe

liche Schleppkraft verkleinert und somit eine Auflandung vor dem Wehr erzwungen [25]. Der Inhalt des als Kiesfang wirkenden Rückhaltebeckens umfasst etwa 100 m^3 (Bild 3). Entsprechende Zufahrtswege ermöglichen die jährliche Ausbaggerung des Geschiebes aus dem Rückhaltebecken sowie die Säuberung der Geschwemmsel-Rückstände im Zwischenbecken.

Das Überfallwehr konnte, wie übrigens alle anderen Bauwerke, auf gesunden Fels abgestellt bzw. eingebunden werden. Eine parallel neben der Leitwand des Wehres geführte Fischtreppe ermöglicht die Fischpassage des Bauwerkes auch bei Niederwasser. In vier Stufen zu je 50 cm wird der Höhenunterschied von 2 m überwunden (Bild 4).

Der unterhalb des Verzweigungseinlaufes angeordnete eigentliche Talsperrenabschluss gestattet den freien Abfluss

der Niederwasser des Würzenbaches durch eine mit einer Schütze stationär ausgerüsteten Auslauföffnung (Bild 5). Bei Hochwasser erfolgt ein Aufstau mit zunehmender Durchfluss-Wassermenge durch diese Öffnung und – mit steigendem Wasserspiegel – eine sukzessiv zunehmende Ableitung der Hochwasser über die als breiter Überlauf ausgebildete Einlaufschwelle in den Umleitungsstollen [18]. Ein massiver Stahlrechen beim Stolleneinlauf verhindert das Eindringen grober Geschwemmselteile wie Strünke und Baumstämme (Bild 6). Zu Revisionszwecken kann der Stollen mit Dammbalken temporär in der Trockenperiode abgeschlossen werden. Durch entsprechende Wahl der Grösse und Lage der Durchflussöffnung in der Talsperre und der Überlaufkote im Einlaufbauwerk wird die sogenannte Trenncharakteristik bestimmt (Bild 8)

[24]. Dadurch werden die maximal zulässigen Abflüsse im alten Gerinne des Würzenbaches limitiert sowie die Grenzwassermenge für das Anspringen des Hochwasser-Entlastungsstollens festgelegt. Im vorliegenden Fall wird bei einer Schützöffnung von 40 cm der Würzenbachabfluss bei max. Stau auf $2 \text{ m}^3/\text{s}$ limitiert (Bild 9).

Die hydraulischen Verhältnisse und Abflussvorgänge bei Hochwasser sind für das gesamte Einlauf- bzw. Verzweigungsbauwerk in Bild 7 dargestellt. Ausgehend von den fixen Fliesswechselstellen der strömenden zu den schiessenden Abflusszuständen, d.h. beim Wehrüberfall und beim Stolleneinlauf kann mittels Staukurvenberechnungen der Wasserspiegelverlauf für die interessierenden Wassermengen ermittelt werden [19,20].



Bild 5. Talsperrenabschluss



Bild 6. Einlaufbauwerk mit Überlaufschwelle und Rechen

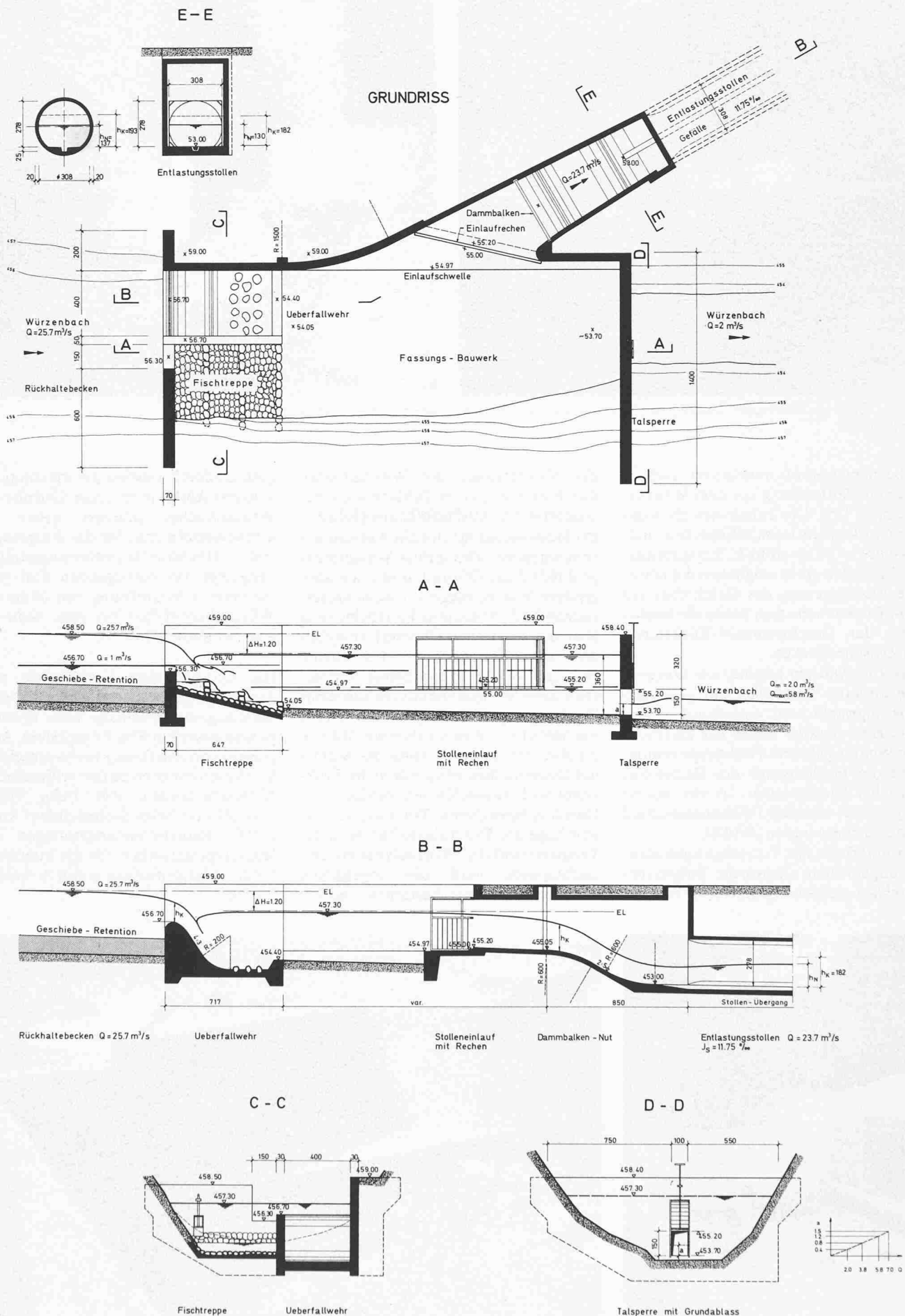


Bild 7. Verzweigungsbauwerk des Würzenbaches, bestehend aus Rückhaltebecken, Wehrüberfall und Fischstreppe, Talsperrenabschluss und Einlaufbauwerk Entlastungsstollen

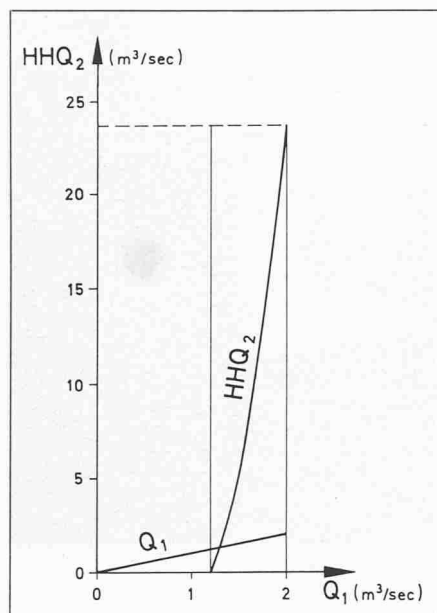


Bild 8. Trenncharakteristik des Verzweigungsbauwerkes

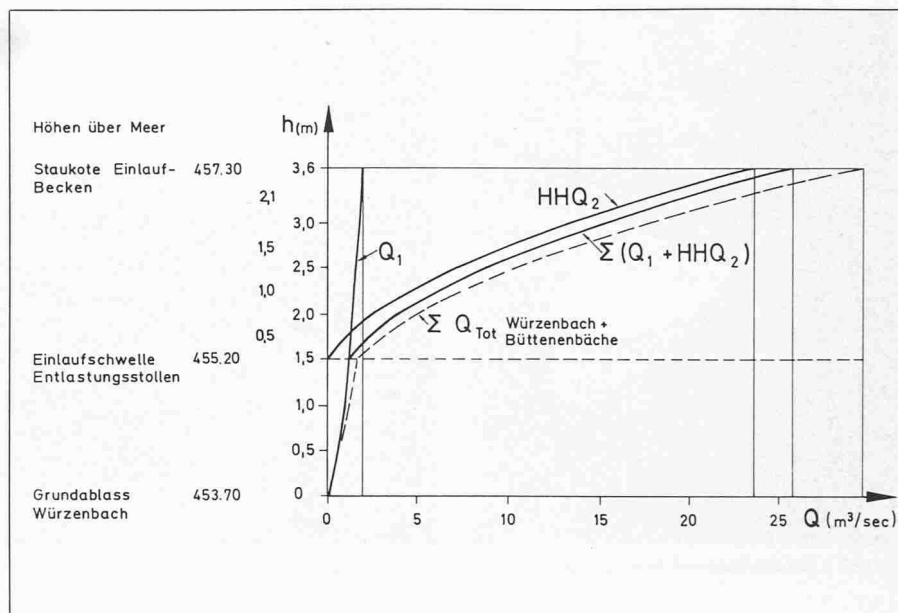


Bild 9. Trenncharakteristik in Funktion der Koten

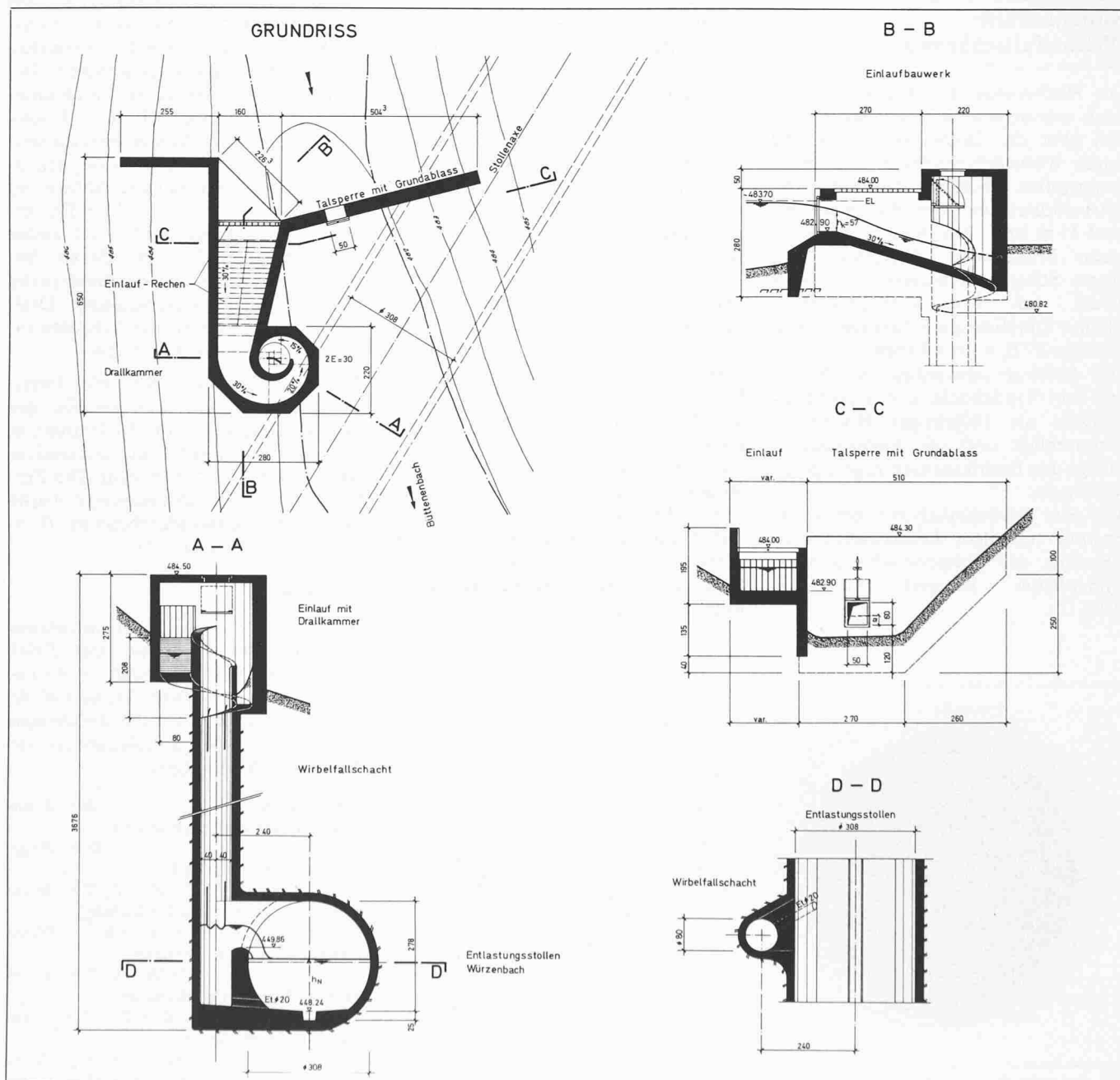


Bild 14. Verzweigungsbauwerk der Büttenenbäche, bestehend aus Rückhaltebecken, Talsperrenabschluss und Einlaufbauwerk des Wirbelfallschachtes

Abstand Einlauf/Wirbelfallschacht:

$$\begin{aligned} S &= 25 \text{ cm} \\ \text{Innenradius: } a_1 &= A - B/2 = 65 \text{ cm} \\ \text{Aussenradius: } a_2 &= A + B/2 = 145 \text{ cm} \end{aligned}$$

Spiralströmung

Die in der Folge verwendeten Abkürzungen bedeuten:

Q	Abflussmenge
R_0	Wirbelkernradius
H	Hydrostatische Höhe
g	Erdbeschleunigung (9,81 m/s ²)
c	Konstanter Faktor
ξ, δ	Verhältnis-Zahlen
μ, η	Funktionsparameter
f	Vertikaler Wirbelkernabstand von Drallkammersohle
λ	Reibungswert

- a) nach *Ackers und Crump* [10]:
Einlaufbedingung:

$$\text{mit } \xi = \frac{R_0}{R_s} = 0,5$$

$$\text{und } c = 0,7 \cdot R_0 \sqrt{2 g H} = 1,0$$

$$\begin{aligned} \text{wird } Q &= H \cdot c \cdot \ln \frac{a_2}{a_1} - \frac{c^3}{4g} \\ \left(\frac{1}{a_1^2} - \frac{1}{a_2^2} \right) &= 2,2 \text{ m}^3/\text{s} \end{aligned}$$

Abflussbedingung:

$$\text{max. bei } \partial Q / \partial \delta = 0:$$

$$\frac{H+f}{D_s} = \frac{c^2 (1+\delta)}{g D_s^2 \cdot \delta^2}$$

$$\text{mit } \delta = \xi^2 = \frac{R_0^2}{R_s^2} = 0,25$$

$$\begin{aligned} \text{wird } Q &= \frac{\pi D_s}{4} \cdot c \sqrt{\frac{2(1-\delta)^3}{\delta^2}} \\ &= 2,3 \text{ m}^3/\text{s} \end{aligned}$$

- b) nach *Drioli, Viparelli und Pica* [9, 11, 12]:

$$\begin{aligned} Q &= \mu \cdot \pi R_s^2 \sqrt{2 g H} = 2,1 \text{ m}^3/\text{s} \\ \text{mit } \mu &\approx 0,6 \end{aligned}$$

Fallschacht

Durchmesser:

$$D_s = \eta \sqrt[5]{\frac{Q^2}{g}} \approx 0,80 \text{ m}$$

$$\text{mit } 0,70 < \eta < 1,05$$

Schachtwasser-Geschwindigkeit:

$$v = \sqrt[3]{\frac{8 Q g}{\lambda \pi D_s}} \approx 4,6 \text{ m/s}$$

Entlastungsstollen

Die gegenüber dem Würzenbach wesentlich kürzere Ableitstrecke in den See erlaubte ein grösseres Gefälle des Stollens und somit ein relativ kleiner Abflussquerschnitt für eine erforderliche Abflussleistung von rund 28 m³/s (Bild 1 und 7).

Der *Entlastungsstollen* als Umleitungskanal der Hochwasser hat eine Länge von 1460 m, ein Gefälle von 11,75‰ und als Kreissegmentprofil einen In-

nendurchmesser von 3,08 m. Der Stollen durchquert Sandstein- und Mergelschichten der unteren Süsswassermolasse. Da besiedeltes Gebiet und die SBB-Gotthardstrecke unterfahren wurden, war ein mechanisch vorgetriebener Stollen nach bekannten Bohrsystemen wünschbar. Gewählt wurde ein kreisrunder Querschnitt von 3,50 m Bohrdurchmesser.

Die Erfahrung beim Bau des Sonnenbergtunnels der Nationalstrasse N2 zeigte, dass ein Schutz der Felloberfläche erforderlich war. Es wurde deshalb auf die ganze Länge eine Betonverkleidung von 20 cm Stärke ausgeführt. Die dadurch verbesserte Oberflächenbeschaffenheit gewährleistet zudem eine höhere Abflussleistung sowie eine grössere Sicherheit gegen Abrasionseinwirkungen (Bild 15).

Der horizontale Sohleneinbau mit mittlerer Sickerwasserrinne (Niederlaufrinne) garantiert eine gute Begehrbarkeit zu Kontrollzwecken. Die Einleitung der Büttenebäche in den Stollen erfolgt über einen Überfall der seitlich der Stollenwandung angeordneten schachtförmigen *Toskammern* (Bild 16).

Die Abflusskapazität des als Freispiegelabfluss-System konzipierten Entlastungsstollens ist von der Wahl des Querschnittes, der Rauigkeit und der Stollenneigung abhängig.

Der Abfluss der Ausbauwassermenge von $Q = 27,2 \text{ m}^3/\text{s}$ im Stollen ist schies-

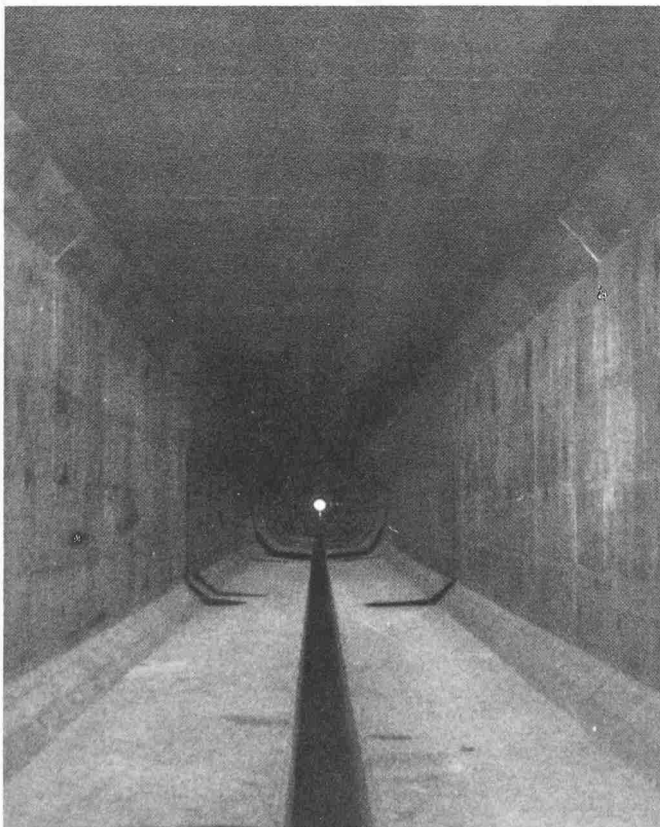


Bild 15. Hochwasser-Entlastungsstollen

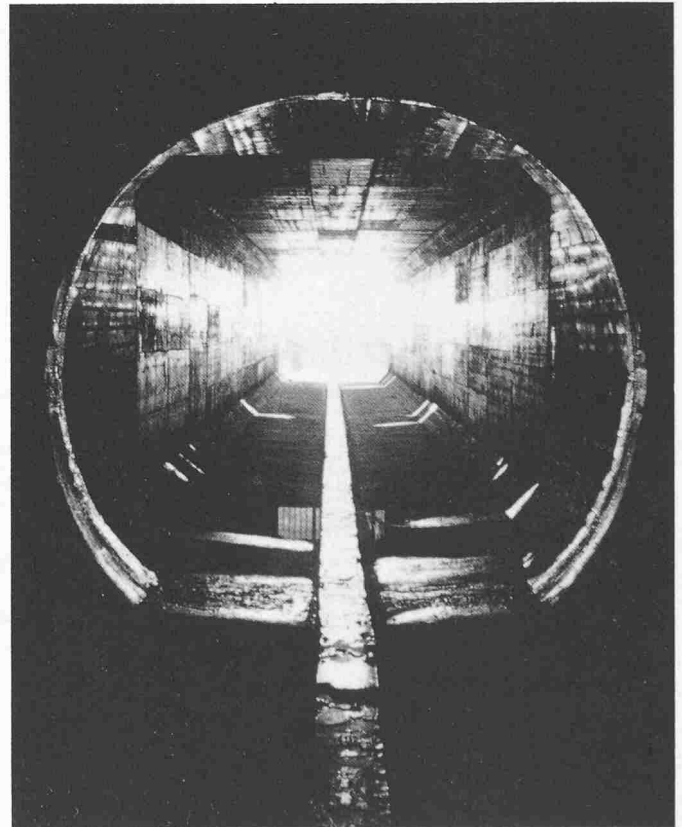


Bild 16. Stollenquerschnitt

send ($V_N = 6,5 \text{ m/s}$), wobei sich eine Normalabflusshöhe von $h_N = 1,51 \text{ m}$ einstellt, bei einem Rauigkeitswert nach Strickler von $k_s = 70$ bzw. einer Wandrauigkeit von $W_R = 2 \text{ mm}$ nach Prandtl-Colebrook [20].

Das *Lufteintragungsverhältnis* nach Douma [19, 20] beträgt:

$$\lambda = \sqrt{20 Fr_{LW} - 100} = 2,5\%$$

und die *Froude'sche Zahl* des Luftwassergemisches:

$$Fr_{LW} = \frac{v^2}{g R_{LW}} = 5,3 \text{ bei } k_s = 70 \quad (5,0 \text{ bei } k_s = 65)$$

Bei diesen Verhältnissen findet noch keine wesentliche Luftaufnahme statt, ebenso wenig eine Gefahr des Zuschlagens. Luft wird erst mitgerissen bei

grösseren Geschwindigkeiten d.h. bei k_s -Werten grösser als 65 oder falls die Froude'sche Zahl grösser als 5 ist.

Auslaufbauwerk

Die Einleitung der umgeleiteten Hochwasser in den Vierwaldstättersee erfolgt *unter Wasser*, indem die kinetische Energie der Abflussmenge in einem *Tosbecken* zunächst umgewandelt werden muss, bevor dass Wasser durch zwei *rechteckförmige Düker* in den See abgeleitet wird [16]. Die zu reduzierende Energiehöhe beträgt 3,5 m bei HHW und 4,9 m bei MW (Bild 17).

Es wurde darauf geachtet, dass sowohl bei NW- als auch bei HW-Stand kein Mitreissen der Wasserwalze in den See

stattfindet, um störende Pulsationen im Düker zu vermeiden. Entsprechende Berechnungen der kinetischen Energieverhältnisse (statische und dynamische Stützkkräfte) erforderten eine Tieferlegung des Dükers unter der Seestrasse [20]. Die Lage des Wassersprunges im Tosbecken wurde nach dem Stützkraftsatz ($S_I = S_{II}$) bestimmt.

Die auch bei HHW-Stand des Sees sich einstellende Wasser- bzw. Energiehöhe im Tosbecken des Auslaufbauwerkes ergibt noch eine genügende Freibordhöhe. Um Kavitationsschäden zu vermeiden, wurde ein Absenkradius zum Tosbecken von 6 m gewählt, also ein grösserer Wert als der nach Rouse [15] minimal zulässige für den freifallenden Wasserstrahl von $R_{\min} = 5 \text{ m}$ bei $Fr = 3,7$.

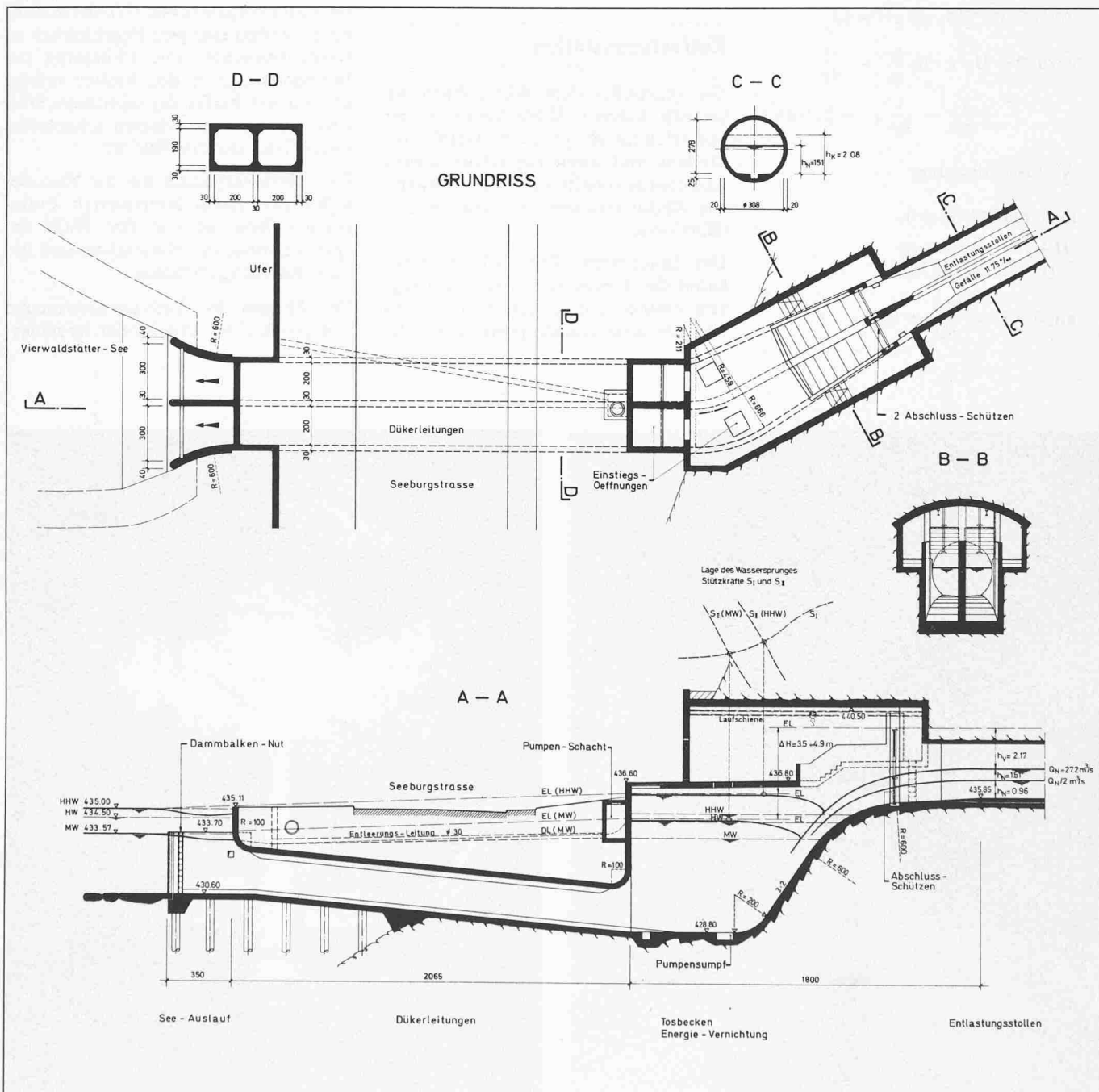


Bild 17. Auslaufbauwerk: Tosbecken, Düker, Seeauslauf (Vereinigungsbauwerk)

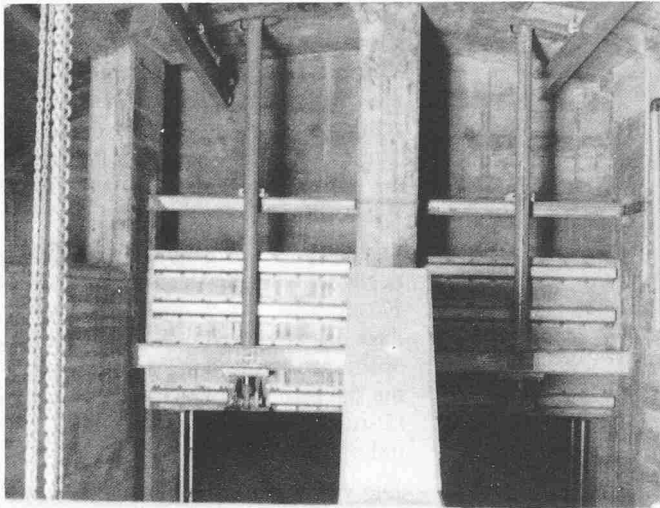


Bild 18. Blick vom Auslaufbauwerk gegen Abschlusschützen des Stollens



Bild 19. Seeauslauf

Eine Doppelrohrausbildung erlaubt die zu Kontrollzwecken wahlweise Trockenlegung der Düker mittels seeseitig einsetzbaren Dammbalken und stollenseitig angeordneten manuell bedienbaren Abschluss-Schützen (Bild 18).

Die Auslauferweiterung beim Übergang in den Seeablauf dient zum energetischen Ausgleich der verschiedenen Fliessverhältnisse im Düker und im See (Bild 19). Eine Sohlenbefestigung beim Seeauslauf verhindert eine unangenehme Auskolkung des auf Pfählen fundierten Auslaufbauwerkes.

Literatur

- [1] Kürsteiner, L.: «Das neue Elektrizitätswerk der Stadt Chur an der Plessur bei Lüen». Schweizerische Bauzeitung, Bd. 69, Zürich (1917)
- [2] Naef, F.: «Zur Berechnung des Abflusses aus meteorologischen Grössen mittels mathematischer Modelle». Schweizerische Bauzeitung, Heft 43 (1974)
- [3] Hörler, A. und Rhein, H. R.: «Die Intensitäten der Starkregen in der Schweiz». Schweizerische Zeitschrift für Hydrologie, (1962)
- [4] Lichtenhahn, C.: Vorlesung Flussbau, ETH Zürich (1978)
- [5] Spreafico, M.: «Anwendung von hydrologischen Verfahren zur Berechnung des Ablaufes von Hochwasserereignissen in der Thur». Institut für Hydromechanik und Wasserwirtschaft ETHZ, (1972)
- [6] Zeller, J.: «Starkregen und ihr Einfluss auf Hochwasserereignisse». EAFV (1974)
- [7] Gumbel, E. J.: «Statistics of Extremes». Columbia University Press, (1967)
- [8] Vischer, D.: «Wirbelfallschächte in Kanalisationen – Zwei hydraulische Modellversuche der VAW Zürich». Gas Wasser Abwasser Nr. 2 (1971)
- [9] Kleinschroth, A.: «Der Abflussvorgang im Wirbelfallschacht». Der Bauingenieur 47 (1972, S. 214 bis 218)
- [10] Ackers, P. und Crump, E. S.: «The vortor drop». Proc. Institution of Civil Engineers 16 (1959/60), S. 443
- [11] Drioli, C.: Verschiedene Veröffentlichungen: L'Energia Elettrica 24 (1947), S. 447; 46 (1969) S. 81; 46 (1969) S. 339
- [12] Pica, M.: «Scaricatori a vortice». L'Energia Elettrica 47 (1970), S. 217
- [13] Jeanpierre, D. et Lachal, A.: «Dissipation d'énergie dans un puits à vortex». La Houille Blanche 21 (1966)
- [14] Schaer, B.: «Grosskalibrige Kanalbauten am Beispiel der Stadt Bern». Schweizerische Bauzeitung 36 (1978)
- [15] Rouse, H.: «Turbulence characteristic of the hydraulic jump». J. of Hydr. Div. Proc. ASCE Vol. 84 (1958)
- [16] Tödten, H.: «Zur Beurteilung der Energie-dissipation von Tosbecken». Bauingenieur 51 (1976)
- [17] Peter, G.: «Der Wasserstollen Hardhof-Strickhof in Zürich». Schweizerische Bauzeitung 20 (1975)
- [18] Westrich, B. und Kobus, H.: «Untersuchungen am Luftmodell zur strömungstechnisch günstigen Gestaltung von Entnahmebauwerken an Flüssen». Gas Wasser Abwasser, Heft 7 (1976)
- [19] Hörler, A.: «Gefällswechsel in der Kanalisationstechnik bei Kreisprofilen». Schweiz. Zeitschrift für Hydrologie, Fasc. 2 (1967)
- [20] Desserich, M.: «Hydraulische Berechnungen von stationären Strömungen ausgerichtet auf programmierbare Elektronenrechner». STV Zürich (1977)
- [21] Franke, J. G.: «Fliezzustand und Grenzverhältnisse im teilgefüllten Rohr». Gas Wasser Abwasser, Heft 2 (1971)
- [22] Kühne, A.: «Flood-Routing-Verfahren als rechnerische Hilfsmittel für Prognosen und Hochwasserschutzprojekte». Fachtagung «Hochwasserschutz», ETH Zürich (1980)
- [23] Vischer, D.: «Hochwasser in der Schweiz – Häufigkeit und Ausmass». Fachtagung «Hochwasserschutz», ETH Zürich (1980)
- [24] Schaad, F.: «Hydraulische Gestaltung in Hochwasserentlastungsrinnen». Fachtagung «Hochwasserschutz» ETH Zürich (1980)
- [25] Vischer, D.: «Die Verlandung von Fluss-Stauhaltungen». Schweizer Ingenieur und Architekt, Heft 14 (1980)
- [26] Vischer, D./Huber, A.: «Wasserbau: Hydrologische Grundlagen, Elemente des Wasserbaues, Nutz- und Schutzwasserbauten». Springer-Verlag (1978)

Adresse des Verfassers: M. Desserich, dipl. Ing. ETH, Mitinhaber Ingenieurbüro Desserich + Funk, Luzern, Zürich, Kilchberg, Erstfeld, Engelberg, Langensandstr. 74, 6005 Luzern.