

Zeitschrift: Schweizerische Zeitschrift für Forstwesen = Swiss forestry journal = Journal forestier suisse
Herausgeber: Schweizerischer Forstverein
Band: 55 (1904)
Heft: 8

Artikel: Ueber Stamm-Kubierungen
Autor: Zwicky, C.
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-764198>

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: 11.02.2026

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

Abstand zwischen den Stützen 5,0 m,

" " " Rahmen 0,8 m.

Kosten inkl. Kultur und Nachbesserung Fr. 750.

Der Transport des Materials und Maßnahmen zur Abwendung von Gefahr für die Arbeiter haben die Anlage besonders verteuert. Der Kostenpunkt ist die Schattenseite des Versuches. Doch hat dieser in Verbindung mit der Bachverbauung seinen Zweck erreicht und den Geschiebe-Transport aus der Blasenfluh auf ein Minimum herabgesetzt.

Ob ein anderes Verfahren mit weniger Aufwand zum Ziel geführt hätte, können wir nicht entscheiden. Das Flechtwerk hatte seine Dienste versagt. Von einem Rasenziegel-Belag versprachen sich die Beteiligten nicht mehr. Für Mauerwerk fehlte das geeignete Material. So griff man zur Verkleidung. Diese hat gehalten, was man unter den eigenartigen Verhältnissen dieses Falles erwartet hat.

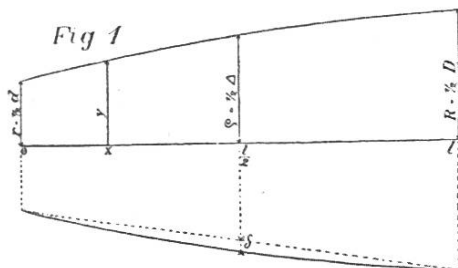
Zürcher, Sumiswald.



Ueber Stamm-Kubierungen.

Von C. Zwicky, Professor am eidg. Polytechnikum in Zürich.

Jeder normal gewachsene Baumstamm kann bezüglich seiner Form als ein Rotationskörper aufgefaßt werden, dessen Erzeugungslinie eine



flach gebogene Kurve ist. Letztere kann stets mit genügender Genauigkeit als ein Stück einer gemeinen Parabel definiert werden, deren allgemeine Gleichung lautet:

$$1) \quad y = a + \beta x + \gamma \cdot x^2.$$

Der Charakter der Kurve (ob geradlinig, eingebaucht oder ausgebaucht) ist durch die drei Ordinaten (Radien) am Anfang (r), in der Mitte (q) und am Ende (R) vollständig bestimmt (Fig. 1). Damit ergeben sich für die obige allgemeine Gleichung die drei speziellen Fälle:

$$r = a,$$

$$q = a + \beta \cdot \frac{l}{2} + \gamma \cdot \frac{l^2}{4},$$

$$R = a + \beta l + \gamma \cdot l^2,$$

woraus man für die Koeffizienten α , β und γ die Werte erhält:

$$2) \left\{ \begin{array}{l} \alpha = r = \frac{d}{2}, \\ \beta = \frac{-3r + 4\rho - R}{l} = \frac{-3d + 4\Delta - D}{2l}, \\ \gamma = \frac{2r - 4\rho + 2R}{l^2} = \frac{+d - 2\Delta + D}{l^2}, \end{array} \right.$$

wo d , Δ und D die den Radien r , ρ und R entsprechenden Durchmesser bedeuten.

Für das Volumen des Rotationskörpers ergibt sich nun:

$$V = \int_0^l y^2 \cdot \pi \cdot dx = \pi \cdot \int_0^l \left\{ \alpha^2 + 2\alpha\beta x + (\beta^2 + 2\alpha\gamma)x^2 + 2\beta\gamma x^3 + \gamma^2 x^4 \right\} dx = \pi \cdot \left\{ \alpha^2 x + \alpha\beta x^2 + \frac{\beta^2 + 2\alpha\gamma}{3} x^3 + \frac{\beta\gamma}{2} x^4 + \frac{\gamma^2}{5} x^5 \right\}_0^l.$$

$$3) V = \pi \cdot l \cdot \left\{ \alpha^2 + \alpha\beta l + \frac{\beta^2 + 2\alpha\gamma}{3} \cdot l^2 + \frac{\beta\gamma}{2} l^3 + \frac{\gamma^2}{5} \cdot l^4 \right\}.$$

Führt man hier für die Koeffizienten α , β , γ die oben gefundenen Werte ein, so erhält man unter Zusammenfassung der gleichartigen Glieder:

$$4) V = \frac{\pi}{30} \cdot l \cdot \left\{ (d^2 + 4\Delta^2 + D^2) + (d + D) \cdot \Delta - \frac{dD}{2} \right\}.$$

Dabei erinnert der Ausdruck in der ersten kleinen Klammer an die einfachste Form der Simpson'schen Formel, wie sie bei der Volumenbestimmung von Prismatoiden zur Anwendung gelangt.

In dieser allgemeinsten Volumenformel sind folgende praktisch wichtigen Körper als Spezialfälle enthalten:

a) Zylinder ($d = \Delta = D$): $V = l \cdot \frac{D^2 \pi}{4} = l \cdot G;$

b) Kegel $\left(d = 0, \Delta = \frac{D}{2}\right)$: $V = l \cdot \frac{D^2 \pi}{12} = \frac{1}{3} \cdot l \cdot G;$

c) Kegelftumpf $\left(\Delta = \frac{d+D}{2}\right)$: $V = \frac{1}{3} \cdot l \cdot G \cdot \left\{ 1 + \frac{d}{D} + \left(\frac{d}{D}\right)^2 \right\};$

d) Spindel ($d = D = 0$): $V = \frac{2}{15} \cdot l \cdot \Delta^2 \cdot \pi$

e) Faß ($d = D$): $V = l \cdot \pi \left\{ \frac{1}{20} D^2 + \frac{1}{15} D \Delta + \frac{2}{15} \Delta^2 \right\}$

Der Durchmesser \triangle in der Mitte weicht stets nur wenig von dem arithmetischen Mittel der beiden Enddurchmesser ab; wir setzen daher:

$$\begin{aligned} 5) \quad \triangle &= \frac{1}{2} (D + d) + \delta, \text{ wo} \\ \delta &= 0 \text{ für Zylinder, Kegel und Kegeltumpf,} \\ \delta &> 0 \text{ für ausgebauchte Stammformen,} \\ \delta &< 0 \text{ für eingebauchte Stammformen.} \end{aligned}$$

Bezeichnen wir dann den Quotienten aus den beiden Enddurchmessern mit

$$6) \quad u = \frac{d}{D}, \text{ wo } u < 1,$$

dann ergibt sich für das Volumen noch die Gleichung:

$$7) \quad V = \frac{1}{3} \cdot l \cdot G \left\{ (1 + u + u^2) + 2(1 + u) \cdot \frac{\delta}{D} + \frac{8}{5} \cdot \left(\frac{\delta}{D} \right)^2 \right\},$$

wo $G = \frac{D^2 \pi}{4}$, die Grundfläche am dickern Ende bedeutet.

In dieser Formel entspricht der Ausdruck in der ersten kleinen Klammer dem Volumen des Kegeltumpfes, die beiden andern Glieder stellen den Einfluß der Aus- oder Einbauchung dar. Von diesen beiden letztern Gliedern ist das erste positiv oder negativ, das letzte stets positiv und relativ sehr klein, so daß es praktisch vernachlässigt werden könnte.

Für den Durchmesser $2y$ an beliebiger Stelle ergibt sich nach dem frühern:

$$2y = d + \frac{x}{l} (-3d + 4\triangle - D) + \left(\frac{x}{l} \right)^2 \cdot (2d - 4\triangle + 2D^2).$$

Mit Einführung von δ erhält man, wenn man noch setzt:

$$\frac{x}{l} = k$$

$$8) \quad D_k = 2y = d + k \cdot (D - d + 4\delta) - k^2 \cdot 4\delta$$

Für den Kegeltumpf ergibt sich speziell:

$$D_k = d + k(D - d)$$

$$D_k^2 = d^2 + 2dk \cdot (D - d) + k^2 (D - d)^2$$

Ebenso für den gegen die Mitte symmetrischen Querschnitt $1 - x$,

$$\text{mit } \frac{l - x}{l} = 1 - k$$

$$D_{1-k}^2 = d^2 + 2d(D - d) \cdot (1 - k) + (D - d)^2 (1 - k)^2.$$

Damit erhält man für die halbe Summe:

$$\begin{aligned} S &= \frac{1}{2} (D_k^2 + D_{1-k}^2) = d^2 + d(D - d) \cdot (k + 1 - k) + \\ &\frac{1}{2} (D - d)^2 \{ k^2 + (1 - k)^2 \} = d^2 + dD - d^2 + \frac{D^2}{2} - Dd \\ &\quad + \frac{d^2}{2} - k(D - d)^2 + k^2 \cdot (D - d)^2 \end{aligned}$$

$$S = \frac{d^2 + D^2}{2} - (D - d)^2 k + (D - d)^2 k^2$$

Wir wollen nun die Lage von x bezw. k so bestimmen, daß ein Zylinder mit der Grundfläche $\frac{S}{4}\pi$ bei gleicher Länge l mit dem Kegeltumpf gleiches Volumen erhält. Indem wir noch den Durchmesserquotienten u einführen, ergibt sich:

$$V = \frac{1}{3} \cdot l \cdot \frac{D^2 \pi}{4} (1 + u + u^2) = l \cdot \frac{\pi}{4} D^2 \left\{ \frac{1 + u^2}{2} - (1 - u)^2 k + (1 - u^2) k^2 \right\}$$

$$\frac{1}{3} (1 + u + u^2) = \frac{1 + u^2}{2} - (1 - u)^2 k + (1 - u)^2 k^2,$$

$$2 + 2u + 2u^2 = 3 + 3u^2 - 6(1 - u)^2 k + 6(1 - u)^2 k^2,$$

$$-1 + 2u - u^2 = -(1 - u)^2 = -6(1 - u)^2 k + 6(1 - u)^2 k^2,$$

$$6k^2 - 6k + 1 = 0;$$

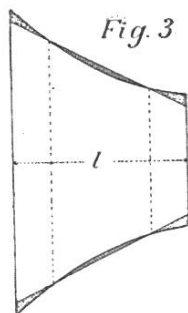
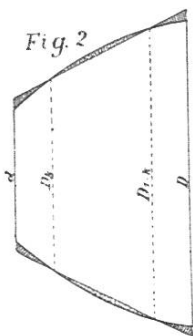
$$k = \frac{6 \pm \sqrt{36 - 24}}{12} = \frac{1}{2} \pm \frac{\sqrt{3}}{6}$$

$$k_1 = 0,211325,$$

$$k_2 = 0,788675 \quad (= 1 - k_1)$$

Man erhält also das Volumen eines Kegeltumpfes genau, indem man das Mittel aus den Querschnittflächen bei $x_1 = 0,21 \dots l$ und bei $x_2 = 0,79 l$ mit der ganzen Länge l multipliziert.*

Da bei normalen Stammformen nicht nur beim Kegeltumpf, sondern auch bei eingebauchten und ausgebauchten Stämmen die Enddurch-



messer d und D den kleinsten und den größten Durchmesser darstellen, so läßt sich vermuten, daß auch bei gekrümmten Mantellinien sich das Stammvolumen mit großer Annäherung aus zwei symmetrisch gegen die Mitte liegenden Querschnitten bestimmen läßt, indem man für diese Körper den zu diesen beiden Querschnitten gehörenden Kegeltumpf von

gleicher Länge substituiert. In der Tat zeigt ein Blick auf die beiden Figuren 2 und 3, daß die Abweichungen von diesem Kegeltumpf sowohl

* Zum gleichen Resultate gelangte auch Schiffel in seinem größern Werke: Die Kubierung von Rundholz aus zwei Durchmessern und der Länge. Von Adalbert Schiffel, k. k. Forstrat. XXVII. Heft der Mitteilungen aus dem forstl. Versuchswesen Österreichs. Wien. W. Gröck, 1904.

beim eingebauchten wie beim ausgebauchten Stamme theils positiv, theils negativ sind, sich bei passender Wahl der Querschnittslagen also in ihrer Gesamtwirkung aufheben müssen.

Es mögen diese Verhältnisse an einem einfachen Zahlenbeispiel näher verfolgt werden, wobei die für den Kegeltumpf gefundenen theoretischen Werte von k und $1 - k$ auf die praktisch bequemern Beträge $k = 0,20$ und $1 - k = 0,80$ abgerundet sind.

Es sei:	d^m	Δ^m	D^m	δ^m
1. Kegeltumpf:	0,20	0,30	0,40	0
2. Eingebauchter Stamm:	0,20	0,25	0,40	— 0,05
3. Ausgebauchter Stamm:	0,20	0,35	0,40	+ 0,05

$$\text{folglich } u = \frac{d}{D} = \frac{0,20}{0,40} = 0,50$$

$$\text{und } G = \frac{D^2 \pi}{4} = \frac{0,40^2 \cdot \pi}{4} = 0,125664 \cdot m^2$$

Für die genauen Volumen V ergibt sich dann nach 7):

$$\begin{aligned} V &= \frac{1}{3} \cdot G \cdot l \cdot \left\{ 1 + u + u^2 + 2(1 + u) \cdot \frac{\delta}{D} + \frac{8}{5} \cdot \left(\frac{\delta}{D} \right)^2 \right\} \\ &= l \cdot 0,041888 \cdot \left\{ 1 + 0,50 + 0,25 + 2 \cdot (1 + 0,50) \cdot \frac{\delta}{0,40} \right. \\ &\quad \left. + \frac{8}{5} \cdot \left(\frac{\delta}{0,40} \right)^2 \right\} \end{aligned}$$

1. Kegeltumpf ($\delta = 0$)

$$V_1 = l \cdot 0,041888 \cdot 1,75 = l \cdot 0,073304$$

2. Eingebauchter Stamm: $\delta = - 0,05$, $\frac{\delta}{D} = - \frac{1}{8}$

$$\begin{aligned} V_2 &= l \cdot 0,04188 \cdot \left\{ 1,75 - 3 \cdot \frac{1}{8} + \frac{8}{5} \cdot \frac{1}{64} \right\} \\ &= l \cdot 0,04188 \cdot 1,40 = l \cdot 0,058643 \end{aligned}$$

3. Ausgebauchter Stamm: $\delta = + 0,05$, $\frac{\delta}{D} = + \frac{1}{8}$

$$\begin{aligned} V_3 &= l \cdot 0,04188 \cdot \left\{ 1,75 + 3 \cdot \frac{1}{8} + \frac{8}{5} \cdot \frac{1}{64} \right\} \\ &= l \cdot 0,04188 \cdot 2,15 = l \cdot 0,090059 \end{aligned}$$

Es verhalten sich somit:

$$\begin{aligned} V_1 : V_2 : V_3 &= 0,073304 : 0,058643 : 0,090059 \\ &= 1 : 0,80 : 1,23 \end{aligned}$$

Für die Durchmesser und Volumen V' der äquivalenten Kegeltumpfe erhält man nach Formel 8):

$$\begin{aligned} D_k &= d + (D - d + 4 \delta) \cdot k - 4 \delta \cdot k^2 \\ &= 0,20 + (0,20 + 4 \delta) \cdot k - 4 \delta \cdot k^2 \end{aligned}$$

Mit $k = 0,20$ und folglich $1 - k = 0,80$ ergibt sich dann für die obigen drei Körper:

$$1. \begin{cases} D_{0,20} = 0,20 + 0,20 \cdot 0,20 = 0,24, & G_{0,2} = 0,045239 \\ D_{0,80} = 0,20 + 0,20 \cdot 0,80 = 0,36, & G_{0,8} = 0,101788 \end{cases}$$

$$G_{0,2} + G_{0,80} = 0,147027$$

Die Anwendung der allgemeinen Volumenformel:

$$9) V' = \frac{l}{2} \cdot (G_k + G_{1-k})$$

auf diesen Fall gibt:

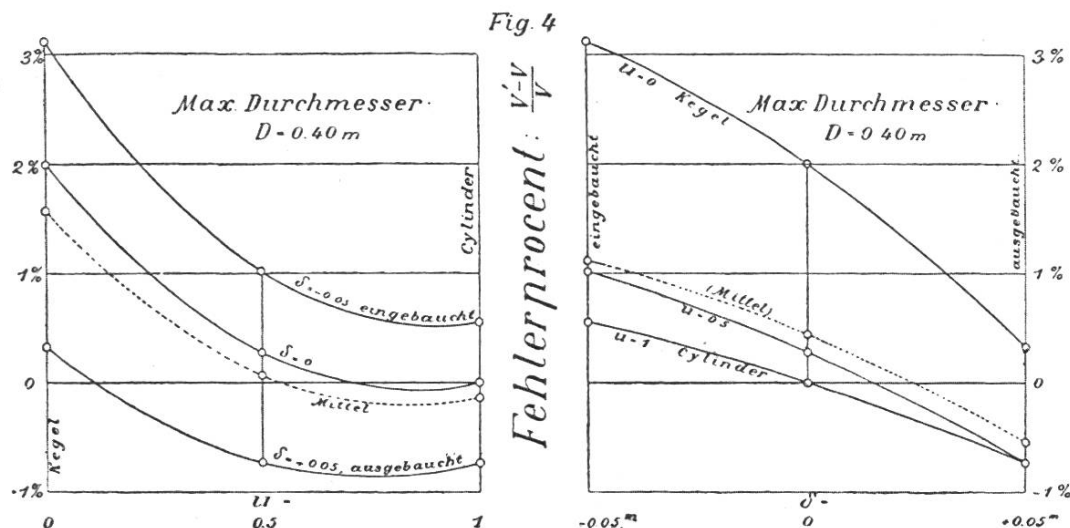
$$V_1' = \frac{l}{2} \cdot (G_{0,20} + G_{0,80}) = l \cdot 0,073514$$

$$2. \begin{cases} D_{0,20} = 0,20 + (0,20 - 0,20) \cdot 0,20 \\ \quad + 0,20 \cdot 0,04 = 0,208 & G_{0,20} = 0,033980 \\ D_{0,80} = 0,20 + (0,20 - 0,20) \cdot 0,80 \\ \quad + 0,20 \cdot 0,64 = 0,328 & G_{0,80} = 0,084496 \end{cases}$$

$$V_2' = l \cdot 0,59238$$

$$3. \begin{cases} D_{0,20} = 0,20 + (0,20 + 0,20) \cdot 0,20 \\ \quad - 0,20 \cdot 0,04 = 0,272 & G_{0,20} = 0,058107 \\ D_{0,80} = 0,20 + (0,20 + 0,20) \cdot 0,80 \\ \quad - 0,20 \cdot 0,64 = 0,392 & G_{0,80} = 0,120687 \end{cases}$$

$$V_3' = l \cdot 0,089397$$



Unter Beibehaltung der Werte $D = 0,40$ und $\delta = 0, -0,05$ und $+0,05$ haben wir auch noch die Rotationskörper mit $u = 0$ und $u = 1,0$ berechnet. Die Resultate sind in folgender Tabelle enthalten. Aus derselben, wie auch aus der graphischen Zusammenstellung der relativen Fehler $100 \cdot \frac{V' - V}{V}$ (Fig. 4) geht hervor, daß bei der Stammföbrierung aus den beiden Enddurchmessern — unter Annahme der Form

eines abgestumpften Kegels bei beträchtlicher tatsächlicher Ein- oder Ausbauchung — ganz bedeutende Fehler entstehen können, welche beim vollen Kreisegel mit $\pm \frac{1,00 - 0,78}{0,78} = \pm 28,1\%$ und $-\frac{1,28 - 1,00}{1,28} = -21,9\%$ ihr Maximum erreichen. Bei Messung der beiden Durchmesser in $\frac{1}{5}$ und in $\frac{4}{5}$ der Länge erhält man dagegen mittelst der sehr einfachen Formel 9):

$$V' = \frac{l}{2} \cdot (G_{0,20} + G_{0,80})$$

Resultate, welche von dem wahren Volumen V auch bei stark konischer Form und auch bei erheblicher Ein- oder Ausbauchung nur sehr wenig differieren.

I. Volumen-Tabelle

$$\text{für } D = 0,40^m; \delta = \Delta - \frac{D + d}{2} = \pm 0,05^m$$

$$V' = \frac{1}{2} \cdot l \cdot (G_{0,20} + G_{0,80})$$

N ^o	Stammform	δ^m	$\frac{V}{l} \text{ m}^2$	$\frac{V}{V_1}$	$\frac{V'}{l} \text{ m}^2$	$\frac{V' - V}{l} \text{ m}^2$	$100 \cdot \frac{V' - V}{V}$
a) $u = 0, d = 0.$							
1	Regel	0	0,041888	1,00	0,042726	+ 0,000838	+ 2,00 %
2	Eingebaucht	— 0,05	0,032463	0,78	0,033477	+ 0,001014	+ 3,12 %
3	Ausgebaucht	+ 0,05	0,053407	1,28	0,053583	+ 0,000176	+ 0,33 %
	Mittel:		42586	1,02	43262	+ 676	+ 1,58 %
b) $u = 0,50, d = \frac{1}{2} D.$							
1	Regelstumpf	0	0,073304	1,00	0,073514	+ 0,000210	+ 0,28 %
2	Eingebaucht	— 0,05	0,058643	0,80	0,059238	+ 0,000595	+ 1,02 %
3	Ausgebaucht	+ 0,05	0,090059	1,23	0,089397	— 0,000662	— 0,73 %
	Mittel:		74002	1,01	74050	48	+ 0,07 %
c) $u = 1,0, d = D.$							
1	Zylinder	0	0,125664	1,00	0,125664	0	0,00 %
2	Eingebaucht	— 0,05	0,105767	0,845	0,106362	+ 0,000595	+ 0,56 %
3	Ausgebaucht	+ 0,05	0,147655	1,18	0,146574	— 0,001081	— 0,73 %
	Mittel:		126362	1,008	126200	— 162	— 0,13 %
Mittelwerte aus a, b und c.							
1	Regelstumpf	0	0,080285	1,00	0,080635	+ 0,000350	+ 0,44 %
2	Eingebaucht	— 0,05	0,065624	0,815	0,066359	+ 0,000735	+ 1,12 %
3	Ausgebaucht	+ 0,05	0,097040	1,205	0,096518	— 0,000522	— 0,54 %
	Gesamt-Mittel		80983	1,007	81171	+ 188	+ 0,23 %

Wenn dieses günstige Ergebnis im vorhergehenden auch nur für Stämme mit einem max. Durchmesser von 0,40 m nachgewiesen wurde, so läßt sich doch sofort übersehen, daß für beliebige andere Durchmesser die gleichen Beziehungen stattfinden. Denn bei gleich bleibendem Werte von u und von $\frac{\delta}{D}$ sind sowohl V wie auch V' proportional D^2 , der Quotient $\frac{V' - V}{V}$ ist daher von dem absoluten Werte von D unabhängig.
(Schluß folgt.)



Erfahrungen über Wildbachverbauungen und Aufforstungen.

Korreferat, gehalten an der Versammlung des schweizer. Forstvereins zu Schwyz
am 3. August 1903 von Dr. F. Fankhauser.

(Schluß.)

Sobald man aber das Vorhandensein einer ausreichenden Bewaldung als unerläßliche Voraussetzung für den dauernden Erfolg der Verbauung anerkennt, so ist nicht abzusehen, warum stets als Regel gelten soll, erst den Verbau auszuführen und die Aufforstung nachfolgen zu lassen. Naturgemäßer wäre wohl, wenigstens dort, wo keine Gefahr im Verzug liegt, zunächst das Regime des Baches zu verbessern und erst nachdem dies geschehen, die baulichen Vorkehren in Angriff zu nehmen.

Gleichzeitig mit den beiden Arbeiten wird dagegen zu beginnen sein, wo eine rasche Verschlimmerung der mißlichen Zustände zu befürchten oder die örtlichen Verhältnisse die Erzielung eines augenblicklichen Effektes zur Sicherung von Ortschaften, Verkehrsmitteln usw. erheischen und daher ein unverzügliches Eingreifen geboten erscheint. Solche Fälle lagen z. B. vor in Lungern (Obwalden), wo der Gibach durch seine Ausbrüche den größten Teil des Dorfes bedrohte; bei den Brienzer Wildbächen, welche fortwährend die Straßen- und Bahnverbindung zwischen Brienzen und Meiringen unterbrachen; an der Guppenrins bei Schwanden (Glarus), die nicht nur die nächsten Ortschaften, sondern die Straße und Bahn nach dem inneren Teil des Kantons gefährdete, usw. Daß hier mit allen Mitteln, also auch bautechnischen, darauf hingearbeitet werden mußte, die bestehende Gefahr sofort abzuwenden, versteht sich wohl von selbst.