

Zeitschrift: Schweizerische Bauzeitung
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 92 (1974)
Heft: 27: Jubiläumsausgabe 100 Jahre "Die Eisenbahn" - "Schweizerische Bauzeitung"

Artikel: Sanierung einer instabilen Dammböschung im SBB-Bahnhof Zwingen
Autor: Werder, F.
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-72413>

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: 05.04.2026

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

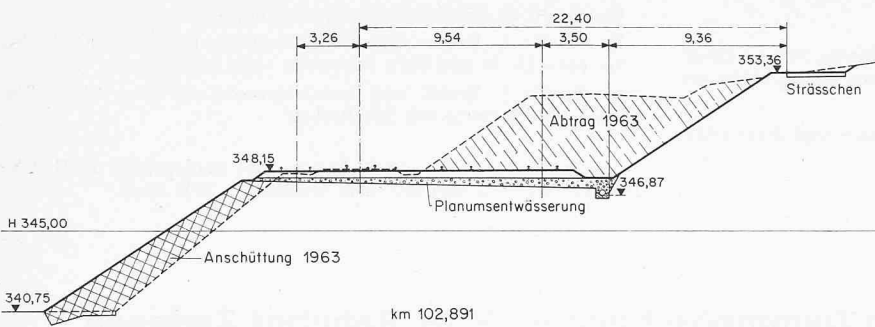


Bild 2. Gesamtprofil mit ursprünglich projektierte Stationserweiterung

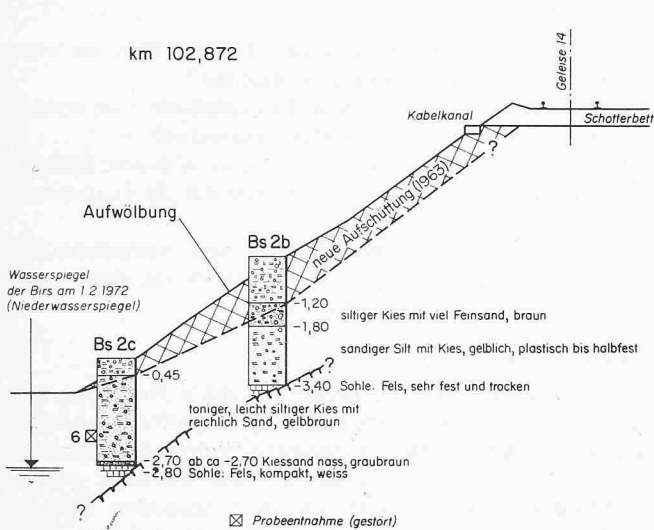


Bild 3. Profil 2, km 102,872, Massstab 1:200

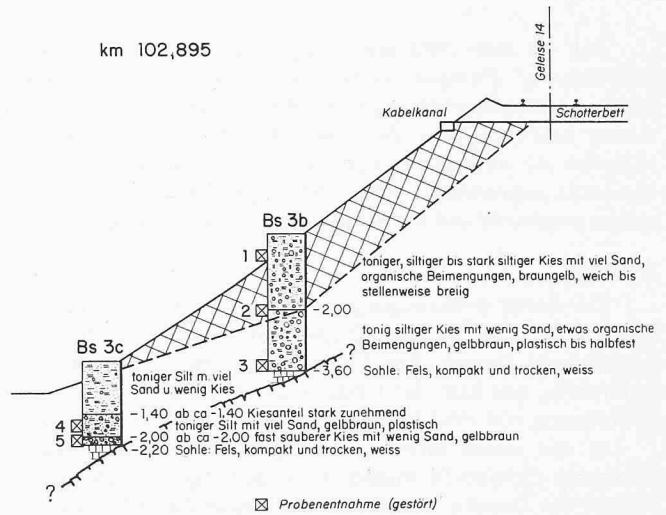


Bild 4. Profil 3, km 102,895, Massstab 1:200

chung eines ausgedehnten Hangbereichs anhand der zusätzlich erhaltenen Grundlagen liesse sich dann nicht umgehen. Zusätzlich wurden untersucht:

- der Zustand der Planumsentwässerung,
- das Vorhandensein von Schottersäcken,
- das gegenseitige Durchdringen von Schotter und Bodenmaterial infolge der Verkehrseinwirkungen und Witterungseinflüsse,
- die Lage des Kabelkanals, der allenfalls unbeabsichtigt als undichte Planumsentwässerung an der Böschungsaussenkante wirkte. Die derart gefassten Wasser traten durch eventuell vorhandene Risse in den Dammkörper ein und konnten die Stabilitätsverhältnisse entscheidend verschlechtern.

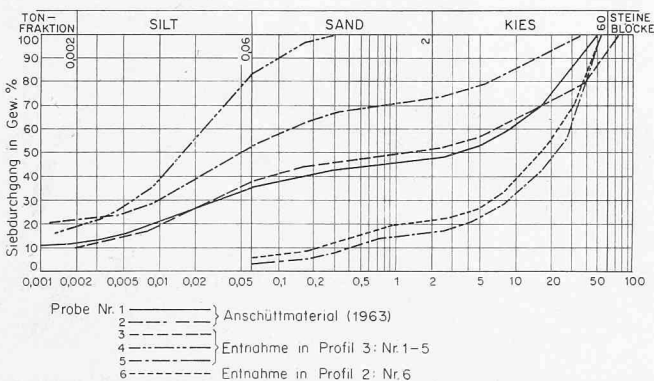


Bild 5. Kornverteilungskurven

4. Untersuchungsergebnisse

Zwischen den einzelnen Sondierstellen und Profilen wurden die angetroffenen Bodenverhältnisse im Längs- als auch im Quersinn inter- bzw. extrapoliert, so dass lokale Abweichungen von den wirklichen Verhältnissen möglich sind. Anhand der Aufschlüsse aus den Baggerschlitz in den 4 untersuchten Profilen wurde der ungefähre Verlauf der vermuteten Felsoberfläche ermittelt. Beim gefundenen Fels handelt es sich um einen weissen, oolithischen Kalk, vermutlich aus dem oberen Dogger. Oberflächlich wurde, mit Ausnahme im Profil 1 bei km 102,854, Anschüttmaterial aus dem Jahre 1963 in Schichtdicken von 1 m bis 1,5 m festgestellt. Materialmässig handelt es sich stellenweise um Ton geringer Plastizität mit reichlich Sand und Kies sowie tonigen, siltigen Kies mit viel Sand. Häufig waren organische Beimengungen vertreten. Die Konsistenz des neu aufgebracht Materials war weich, häufig sogar breiig. Diese Bodenmassen wurden grösstenteils von einem siltigen Humus mit Grobkies in einer Dicke von 5 bis 15 cm unterlagert. Der vor 1963 bestehende Böschungsbewuchs wurde ebenfalls gefunden. Diese Schicht wies einen sehr hohen Wassergehalt auf. Der vor 1963 geschüttete Damm bestand hauptsächlich aus tonig-siltigem bis siltigem Kiessand mit der Konsistenz steif bis halbfest. Die Konsistenz wurde anhand eines Taschenpenetrometers beurteilt.

Die Kornverteilungskurven der entnommenen gestörten Bodenproben sind in Bild 5 dargestellt. Hangwasser wurde bei den Sondierungen nicht gefunden. Mit Ausnahme des Baggerschlitzes Bs 2c im Profil 2 (Bild 3) blieben die Schlitzsohlen wie auch die Wände der während mehreren Stunden offenen Schlitz trocken. Der angetroffene Grundwasserspie-

gel in Bs2c korrespondiert wahrscheinlich mit dem Birswasserspiegel. Das Geleiseplanum wies infolge Verkehrsbelastung und Wettereinflüssen im Profil 4 (km 102,926) Tragfähigkeitschäden auf. Insbesondere kam es infolge ungenügender Planumsentwässerung zu gegenseitiger Durchdringung von bindigem, ungenügend verdichtetem Dammbaustoff mit dem Schotter. In den unter der Auflast entstandenen, schottergefüllten Längsfurchen im Planum (Schottersäcke) sammelte sich Wasser an, das den Dammkörper fortlaufend langsam durchfeuchtete. Wahrscheinlich wurde dieser Vorgang durch die unsachgemässe Anschüttung als mögliche vorgezeichnete Gleitfläche begünstigt. Es konnte nicht beurteilt werden, ob der Kabelkanal infolge seiner Lage als unerwünschte Längsentwässerung diente. Im Rahmen der Sanierungsarbeiten wurde die Tragfähigkeit des Unterbaus gemäss internen Richtlinien verbessert.

5. Folgerungen, Sanierungsvorschlag

Als Ursache der starken Dammverformungen muss in erster Linie die im Jahr 1963 erstellte und aus ungeeignetem Material bestehende Anschüttung betrachtet werden. Stösse und Bodenschwingungen infolge dynamischer Verkehrsbelastungen konnten zusätzlich zur Zerstörung des Damms geführt haben. Diese Einflüsse lassen sich jedoch kaum erfassen und sind schwer nachzuweisen. Die Verformungen fanden in der Trennfläche alter Damm/neue Anschüttung als vorgegebener kritischer Gleitfläche statt. Ein eigentliches Abrutschen der sich bewegenden Anschüttung konnte sehr rasch und unvermittelt erfolgen. Diese Gefahr wurde durch starke Regenfälle oder Schneeschmelze erhöht, indem Oberflächenwasser und Wasser aus den Schottersäcken die Gleitfläche erreichen und «schmieren» konnte. Zusätzlich wäre ein stabilitätsvermindernder Strömungsdruck hangabwärts auf das Bodenmaterial ausgeübt worden. Durch Rückwärtsrechnungen der Stabilität der Methode von Janbu (zusammengesetzte Gleitflächen) konnte belegt werden, dass die Anschüttung nur dann stabil geblieben wäre, wenn in der Trennfläche neue Anschüttung/alter Damm ein innerer Reibungswinkel von mindestens $\Phi' = 32^\circ$ vorgelegen hätte. Dieser Wert wurde in Wirklichkeit jedoch keinesfalls erreicht. Gleitflächen in der Kontaktzone Felsunterlage/Lockergestein ergaben rechnerisch einen genügenden Sicherheitsfaktor für den Dauerzustand des Damms ($c' - \Phi'$ -Analyse). Eine rechnerische Untersuchung der Stabilitätsverhältnisse durfte nur als grobe Schätzung angesehen werden, da die Scherfestigkeitsparameter des heterogenen Bodenmaterials aus Erfahrungswerten abgeleitet werden mussten.

Für die Sanierung der Böschung bestanden grundsätzlich folgende Möglichkeiten:

- Materialersatz
- Fussvorlast
- Stützmauer

Als geeignet und wirtschaftlich wurde die erstgenannte Lösung vorgeschlagen.

Der Materialersatz wurde wie folgt ausgeführt: Das ungeeignete Material der 1963 ausgeführten Anschüttung wurde von oben her abgetragen und damit der Rutschhorizont freigelegt. Das Material dieses Horizonts musste um rd. 0,5 m zusätzlich abgetragen werden. Das aus dem Geleiseplanum anfallende Wasser wurde sorgfältig gefasst und bergseits in die bestehende Entwässerungsleitung abgeführt (Bild 2).

Um eine gleitsichere Verbindung zwischen den neuen Anschüttmaterialien (gebrochener, fester Kalkstein) und dem bestehenden Damm zu erhalten, empfahlen wir die Ausführung einer Abtreppung. Infolge der wenig durchlässigen Materialien des alten Damms musste der waagrechte Teil

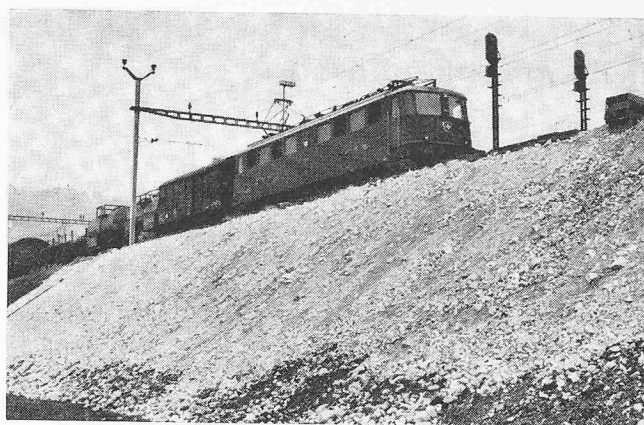


Bild 7. Die sanierte Böschung

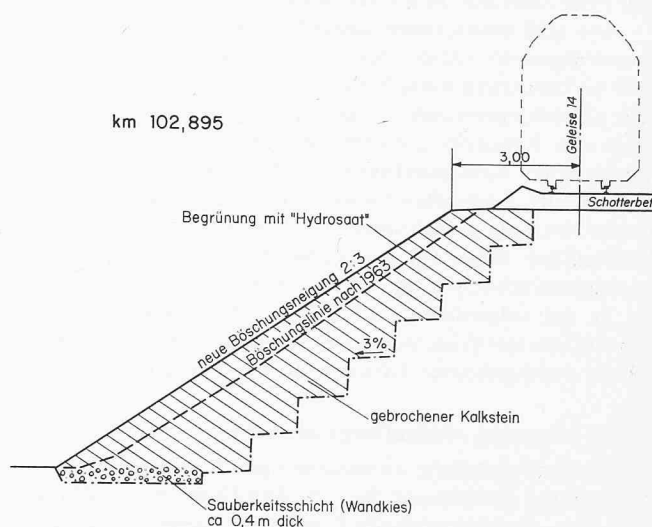


Bild 6. Sanierungsprofil, km 102,895, Massstab 1:200

der Stufe ein Quergefälle von mindestens 3% nach aussen aufweisen. Die Länge sollte etwa 1 m betragen.

Da kein Wasseraustritt aus dem Hang zu erwarten war, konnte auf einen Filtereinbau in der neuerstellten, abgetreppten Trennschicht verzichtet werden.

Vom Böschungsfuss her wurde der gebrochene Kalkstein lagenweise nach oben eingebracht und gut verdichtet. Vorgängig wurde aus Wandkies eine rd. 40 cm dicke Sauberkeitsschicht gemäss Sanierungsprofil in Bild 6 geschüttet, um ein Eindringen des weichen Bodenmaterials in die neue Anschüttung zu vermeiden.

Die Stabilität der Neuschüttung wurde nach den beiden Methoden *Fellenius* (Gleitkreis) und *Janbu* (zusammengesetzte Gleitfläche) für die ungünstigsten Randbedingungen rechnerisch abgeschätzt. Die erforderlichen Sicherheitsfaktoren für einen Dauerzustand von 1,35 bzw. 1,5 wurden mit den eher vorsichtig angenommenen Bodenkennwerten knapp erreicht.

Die erhaltenen Ergebnisse der ausgeführten Untersuchungen erlaubten somit, die Sanierung des betroffenen Dammabschnitts im Rahmen der vorgegebenen Sicherheiten auszuführen (Bild 7).

Adresse des Verfassers: F. Werder, dipl. Bauingenieur ETH, Bauabteilung, Generaldirektion SBB, Mittelstrasse 43, 3000 Bern.