

Zeitschrift: Jahresbericht / Gesellschaft Pro Vindonissa
Herausgeber: Gesellschaft Pro Vindonissa
Band: - (1990)

Artikel: Die sogenannte "ältere" römische Wasserleitung in Hausen
Autor: Widmer, Rolf
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-280153>

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: 09.02.2026

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

in Mörtelguss gebettet ist und eine Steinpackung besitzt. Speisung oder Zufluss der Brunnstube sind nicht geklärt. Es ist zu befürchten, dass weiterführende Befunde durch den nachträglichen Einbau eines modernen Schwimmbeckens sowie beim Bau des südlichen Nachbarhauses (Anebenstrasse 6/Parz. Nr. 733) unbeobachtet zerstört wurden.

Literatur: ASA N.F. XL, 1938 (Heft 2), S. 93f., Abb. 13 (Plan mit Schnittzeichnungen).

Abbildungsnachweis:

Aarg. Kantonsarchäologie, Rolf Widmer und Autor

Literatur und Abkürzungen

ASA (N.F.) Anzeiger für Schweizerische Altertumskunde (Neue Folge).

JbGPV Jahresbericht der Gesellschaft Pro Vindonissa.

Baumann 1983, Baumann Max, Geschichte von Windisch, vom Mittelalter zur Neuzeit, Windisch 1983.

Laur 1935, Laur-Belart Rudolf, Vindonissa, Lager und Vicus. Römisch-Germanische Forschungen Bd. 10, Berlin und Leipzig 1935.

Mühlberg (1895/1901), Quellenkarte des Kantons Aargau, aufgenommen auf Anregung der aargauischen naturforschenden Gesellschaft mit Unterstützung der Baudirektion des Kantons Aargau, unter Leitung von Dr. F. Mühlberg in Aarau, ohne Datum. – Handschriftlicher Satz des Baudepartements des Kantons Aargau, bei der Abt. Umweltschutz, Sektion Grundwasser/Boden.

Die sogenannte «ältere» römische Wasserleitung in Hausen

mit einem Beitrag über ihre Leistungsfähigkeit

Rolf Widmer

Ausgangslage

Anfang März 1990 wurde in Hausen an der Hauptstrasse 50 – dem Nachbargrundstück zur Metzgerei Lüthi – mit den Aushubarbeiten für das Wohn- und Geschäftshaus «Huser Forum» begonnen. Nachdem 1908 «beim Bau des neuen Schlachthauses beim Gasthof Rössli» die zugeschwemmte (sog. «ältere») römische Wasserleitung vom Scherzberg angeschnitten worden war, musste man erwarten, auch hier wieder auf diese zu stossen¹.

Gemeinsam mit der Aushubfirma konnte im Rahmen des ordentlichen Aushubablaufes der Kanal gesucht und lokalisiert werden: Er verlief in Nord-Süd-Richtung über 40 m lang durch die gesamte Baugrubenbreite. Im Lauf der Woche vom 7. bis 12. März wurde dieser Abschnitt durch eine Grabungsequipe der Aargauischen Kantonsarchäologie

¹ ASA N.F. XI, 1909, S. 40f.

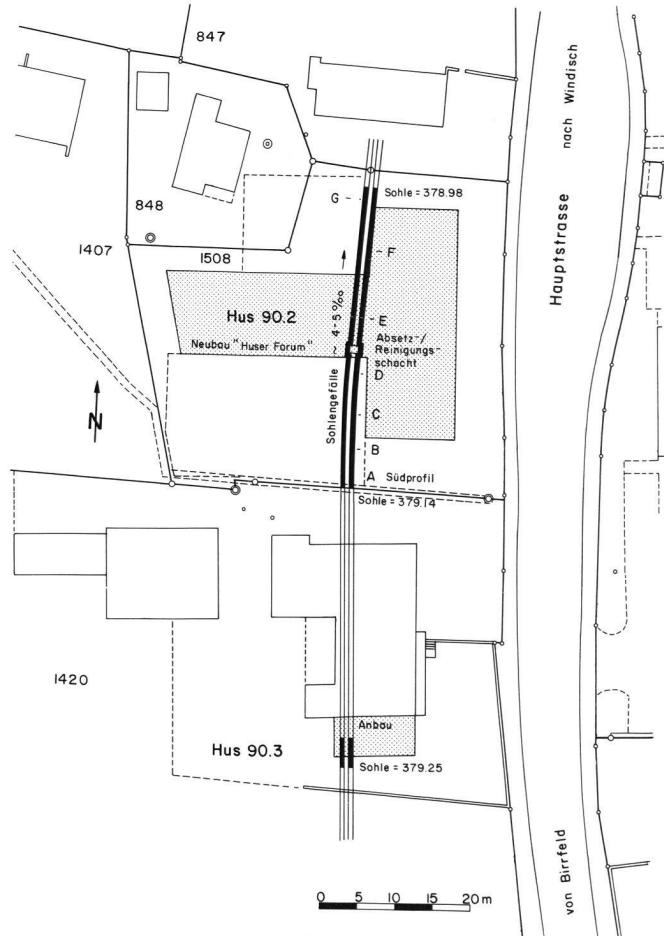


Abb. 1: Hausen Hus. 90.2, 90.3; Verlauf des sog. «älteren» römischen Frischwasserkanals im heutigen Kataster (M 1:1000).

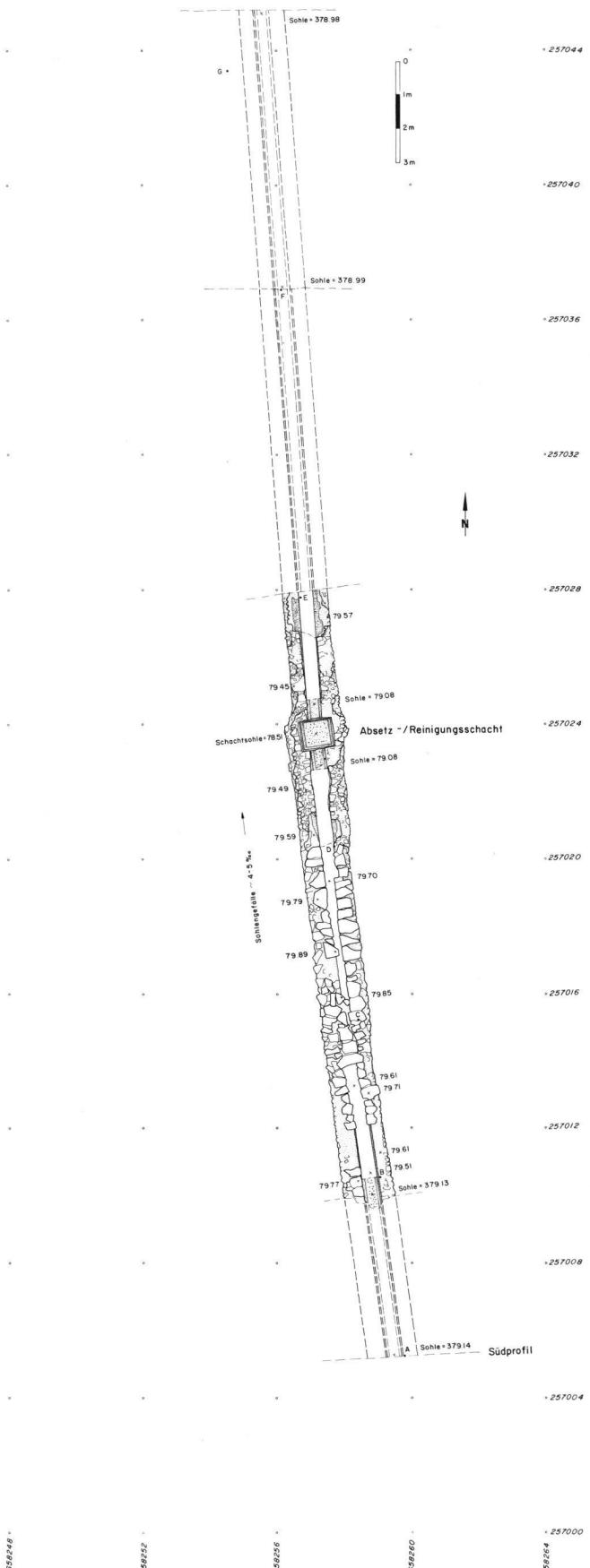


Abb. 2: Hausen Hus. 90.2; Teilbereich des sog. «älteren» römischen Frischwasserkanals auf Parzelle 1508 in steingerechter Aufnahme (M 1:200).

freigelegt, untersucht und abschliessend dokumentiert, so dass keine Unterbrüche im Bauablauf entstanden. Nachher musste die Leitung grösstenteils dem Bauaushub weichen; in der NE-Ecke der Tiefgarage wurde auf private Initiative ein kleines Kanalstück an der Kellerwand in Originallage stehen gelassen, das Aufbau und Querschnitt durch den gut erhaltenen Kanal vollständig und ausgezeichnet erkennen lässt². – Einen Monat später kam im südlich gelegenen Grundstück, Parzelle Nr. 1420, der Kanal während der Bauarbeiten für einen südseitigen Anbau an das bestehende alte Bauernhaus nochmals zum Vorschein, so dass er auf einer Gesamtlänge von rund 80 m lokalisiert und erfasst werden konnte.

Befund, Beobachtungen

Der römische Frischwasserkanal verläuft parallel zur Hauptstrasse und beschreibt im Südteil der Parzelle 1508 einen leichten Bogen (mit einem Radius von 100 bis 130 m) gegen Osten, bevor er bei Punkt «D» wieder geradlinig und durch einen Absetschacht über die nördliche Parzellengrenze hinaus führt (Abb. 1). Auf dieser Strecke wies die Kanalsohle ein Gefälle von 4% auf.

Der Kanalquerschnitt wurde einheitlich U-förmig ausgebildet mit einer Durchlassbreite von 40 cm und einer lichten Höhe von 50 cm. Die Winkel zwischen Kanalohle und den Kanalwangen wurden durch zwei Viertelrundstableisten von je 10 cm Radius ausgefüllt, die die Sohlenbreite schliesslich auf 20 cm verengten (Abb. 4).

Aus dem Kanalquerschnitt im südlichen Baugrubenrand bei Punkt «A» (vgl. Abb. 1) kann der folgende Bauablauf herausgelesen werden:

Vorbereitungsarbeiten

1. Grabenaushub auf eine Breite von 1,60 m, mit senkrechten Profilwänden (Tiefe je nach Terrain bis 1,40 m und mehr).
2. Rohplanie auf der Grabensohle (verdichtet und nivelliert entsprechend dem geplanten Sohlengefälle).

Kanalwangen

3. Einhäuptige Kanalwangen; sie werden nach der üblichen Technik über einem einfachen, unvermortelten Steinbett errichtet; die Wangen werden kanalseitig aus gebrochenen Kalksteinen mit Kalkmörtel sorgfältig lagig aufgemauert.
4. Hinterfüllung. Nach der Abbinde- und Austrocknungsphase werden die Kanalwangen mit Bruchsteinen in Lehm hinterfüllt und die Zwischenräume bis zu den Grabenwänden mit Aushubmaterial aufgefüllt.
5. Mauerkrone. Zum Abschluss dieser ersten Bauetappe wird eine breite und ausgleichende Mörtelschicht eingebracht und flach ausgestrichen.

Kanalsohle

6. Unterbau der Kanalsohle; durch eine Stossfuge von den Kanalwangen getrennt. – Kalkbruchsteine werden als Fundament aufrechtstehend in Lehm gebettet.

² Zugang durch Herrn O. Attiger, Reisebüro Travelphot, «Huser Forum».

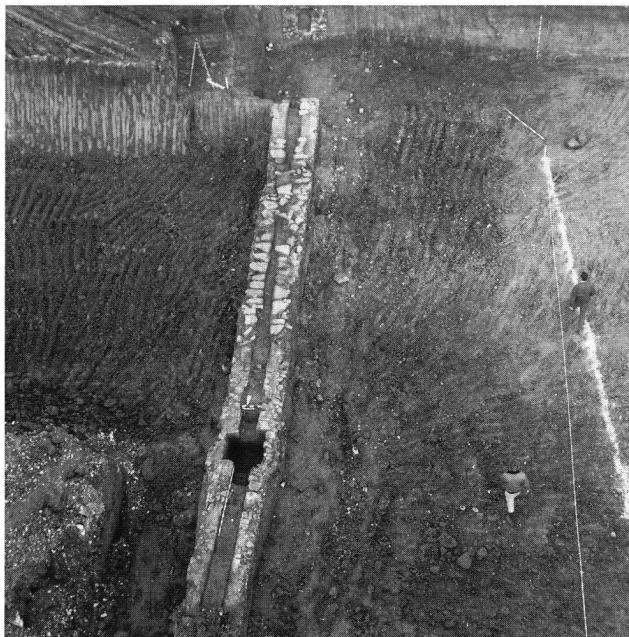


Abb. 3: Hausen Hus. 90.2; Übersichtsfoto des freigelegten sog. «älteren» römischen Frischwasserkanals mit Einstiegschacht (im Bereich der Mitte) aus NW.

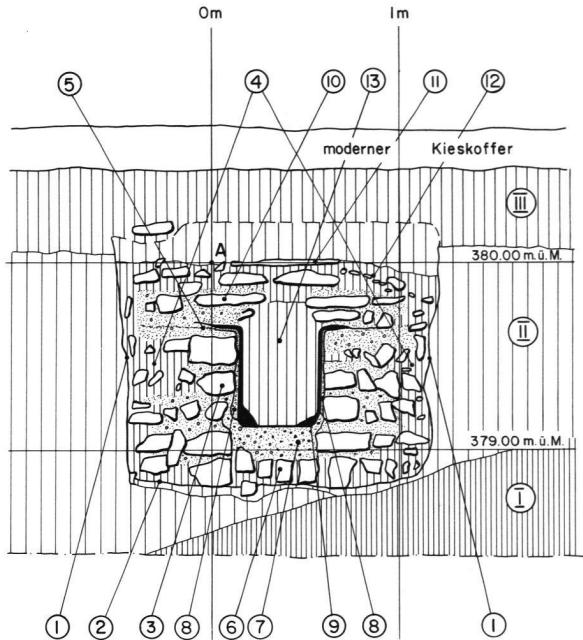


Abb. 4: Hausen Hus. 90.2; Querschnitt durch den sog. «älteren» römischen Frischwasserkanal im Südprofil (M 1:40).

7. Ausgleichsschicht in «Betonguss» und Kanalohle. – Auf dem Fundament wird eine rund 20 cm starke, nivellierende Mörtelgusschicht ausgebracht, deren Oberfläche fein und sorgfältig abgestrichen oder geglättet wurde; sie ist aus etwa 10% gelöschtem Kalk und 90% Zuschlägen wie Sand, kleineren Kalkbruchsteinen von 5 bis 8 cm und Ziegelbruchstücken von 2 bis 5 cm zusammengesetzt.

(Vgl. dazu den nachstehenden technischen Bericht von F. Jacobs.)

Kanalauskleidung

8. Seitlicher Grobputz aus Terrazzo. Er wurde aus einer Mischung von Ziegelschrot und gelöschtem Kalk hergestellt und als Ausgleichsschicht seitlich angebracht und über die Schulter der Mauerkrone gezogen.

9. Viertelrundstableiste, Innenauskleidung und Schulterüberzug aus dichtem Terrazzo aus gestossenem Ziegelschrot und Ziegelmehl, Sand und gelöschtem Kalk. – Diese Schicht musste wohl den höchsten Qualitätsanforderungen bezüglich Wasserresistenz, Dauerhaftigkeit, Festigkeit und Abbindezeit standhalten.

Darüber liegt – nur im unteren Bereich des Kanals sichtbar – ein «Hauch» eines weissen Überzuges. (Handelt es sich dabei um einen speziell aufgetragenen Slip oder bloss um eine Kalkablagerung des fliessenden Wassers?)

Abdeckung

10. Kanalabdeckung. Mit roh gebrochenen, plattigen Kalksteinen wurde in der Art eines «falschen Gewölbes» ein Ansatz aufgemauert und die lichte Kanalweite verengt.

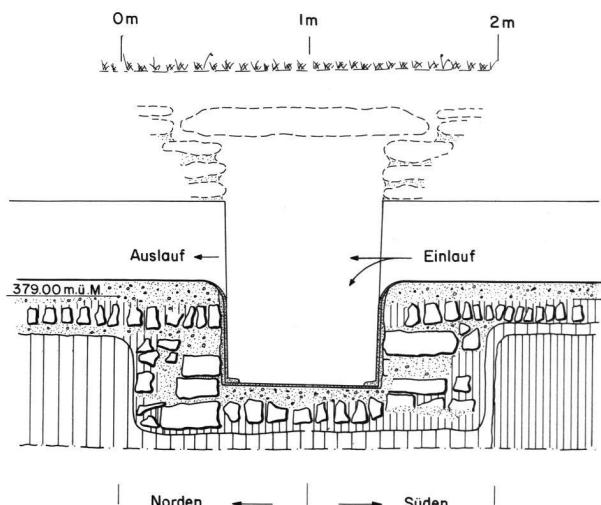


Abb. 5: Hausen Hus. 90.2; Längsschnitt durch den Einstiegschacht mit Absetzbecken des sog. «älteren» römischen Frischwasserkanals nach Osten (M 1:40).

11. Lose aufgelegte verwitterte, rohe Kalksteinplatten verschlossen den verbliebenen Zwischenraum.

12. Überdeckung. – Sie wurde mit humosem Boden bald nach Beendigung der Maurerarbeiten abschliessend in den Leitungsgraben eingebracht.

13. Sandiger bis satter Lehm; Einschwemmung durch das Wasser bis zur Verstopfung nach Aufgabe der Pflege und des Unterhaltes des Kanals.

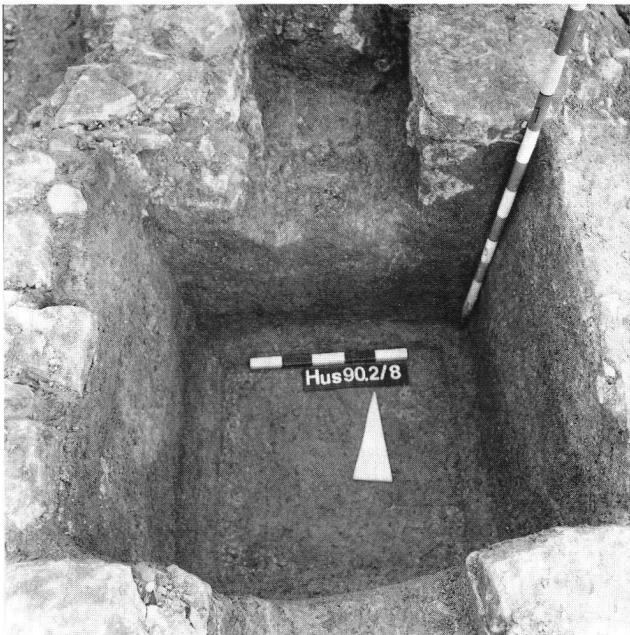


Abb. 6: Hausen Hus. 90.2; Blick von oben in den Einstiegschacht mit Absetzbecken aus Süden: unten im Bild der Kanaleinlauf, oben der Kanalauslauf.

Bodenverhältnisse:

- I sandiger Kies
- II fetter, leicht sandiger Lehm
- III Humus

Für die absehbaren Reinigungs- und Unterhaltsarbeiten musste der Frischwasserkanal stellenweise zugänglich gemacht werden. Dazu dienten kombinierte Einstieg- und Putzschächte mit Absetzbecken. – Ein solcher Schacht wurde mitten im Grundstück 1508 angetroffen: Der Kanal verbreitert sich hier zu einem quadratischen Absetzbecken, das 70×70 cm misst und 60 cm tiefer reicht als die Kanalsohle von Ein- und Auslauf. Mit diesen Massen konnte das Absetzbecken rund $\frac{1}{3} \text{ m}^3$ Schlamm und Sand aufnehmen und zurückhalten, bis es wieder gereinigt werden musste (Abb. 3).

Das Längsprofil durch den Schacht zeigt durch seine bauliche und konstruktive Einheit mit dem Kanal, dass der vorliegende Schacht fugenlos im gleichen Arbeitsgang mit dem Kanal und mit gleichartigem Material eingebaut wurde (Abb. 5); selbst die Winkel zwischen Sohle und Wänden waren – hier auf allen vier Seiten – mit einer «abgeflachten Viertelrundstableiste» verstärkt (Abb. 6).

Weder zum Schachtaufbau noch zur Abdeckung konnten an dieser Stelle Beobachtungen gemacht werden. Auf jeden Fall musste der Schacht bis nahe an die Oberfläche reichen, dort erkennbar sein und eine Abdeckung gehabt haben. Da die Frischwasserleitung eine Lebensader für das Legionslager war, hatten die Schächte für den periodischen Unterhalt und besonders im Störfall eine sehr wichtige Funktion zu erfüllen.

Technische Betrachtungen zur Leistung des sog. «älteren» römischen Frischwasserkanals

Für eine Wasserleitung ist das Einhalten einer minimalen Durchflussgeschwindigkeit notwendig. Bei genügender Fliessgeschwindigkeit und Wassermenge (Masse) bzw. Wasserhöhe werden eingeschwemmter Schmutz, Schlamm, Sand, Kiesel usw. verfrachtet. Im günstigen Fall reicht die Transportkraft bis zum nächsten Reinigungsschacht mit Absetzbecken, wo der angefallene Schmutz periodisch ausgeschöpft werden kann. – Gehen die Wassermenge und die Fliessgeschwindigkeit zurück, entfällt der «selbstreinigende» Transport, der Wasserkanal verschlammt und verstopft allmählich. Zudem fault stehendes Wasser. Es war wichtig, einen Weg zu finden, wie auch bei geringer Wassermenge die Fliessgeschwindigkeit hoch gehalten werden konnte, damit der notwendige Reinigungseffekt erzielt wurde. Es ist einleuchtend, dass das Leitungsgefälle – besonders eines offenen, frei fliessenden Kanals – die Durchflussgeschwindigkeit wesentlich beeinflusst. Das Leitungsgefälle ist unveränderlich gegeben durch die Einflusshöhe (über Meer) des Wasserspenders – wohl eine Quelle im Bereich des Birrfeldes – und durch die Ausflusshöhe (über Meer) der Brunnstube über dem Legionslager Vindonissa sowie durch die Leitungslänge: Es beträgt durchschnittlich rund 5%. Ein Gefälle von 5% wie beim vorliegenden Kanal gilt heute für Frischwasser als unterstes Minimum. – Dieses Problem scheint auch den römischen Baumeistern dieser Leitung bekannt gewesen zu sein.

Heute gibt es zur Berechnung der Fliessgeschwindigkeit (2) und Durchflussmenge (1) Formeln:

Die Durchflussmenge Q resultiert aus der Geschwindigkeit v multipliziert mit der benetzten Querschnittsfläche F :

$$Q = v \times F \quad (1)$$

Die Fliessgeschwindigkeit v ist wesentlich komplizierter zu berechnen, hängt sie doch von vielfältigen Einflüssen ab, wie z.B. Gefälle (J), Rauigkeit der Kanaloberfläche (k)³ und Verhältnis der benetzten Querschnittsfläche zum benetzten Umfang im Querschnitt (z.B. ist der Fliesswiderstand für ein breit und untief fliessendes Gewässer viel grösser, als wenn das gleiche Wasser in schmaleren und tieferen Bahnen fliessst und weniger Reibungsfäche hat).

Die Formel für die Berechnung der Fliessgeschwindigkeit v lautet:

$$v = k \times J^{\frac{1}{2}} \times R^{\frac{2}{3}} \quad (2)$$

k = Rauigkeitswert/Geschwindigkeitsbeiwert in $\text{m}^{\frac{1}{3}}/\text{s}$ (geschätzt $90 \text{ m}^{\frac{1}{3}}/\text{s}$) (3)

J = Gefälle in m/m ($0,005$)

F = benetzte Querschnittsfläche in m^2

U = benetzter Umfang in m

R = hydraulischer Radius in m ($= F/U$)

Die Durchflussgeschwindigkeit v und die Durchflussmenge Q hängen beide von der benetzten Querschnittsfläche F und dadurch indirekt von der Füllhöhe ab.

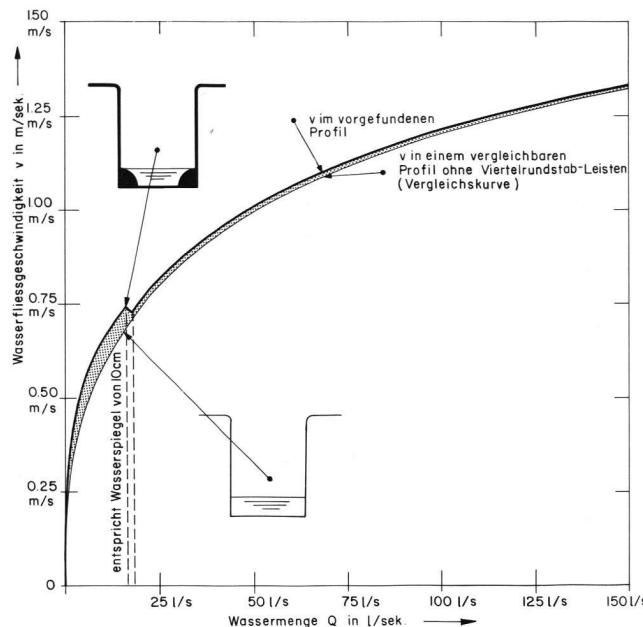


Abb. 7: Vergleichskurve über Wassergeschwindigkeit und Wassermenge im Kanalquerschnitt mit Viertelrundstableisten (oben) und ohne Viertelrundstableisten (unten); dem grauen Raster entspricht der Geschwindigkeits-/Mengen-Unterschied im Bereich der Viertelrundstableisten.

Auch ohne Kenntnis dieser Formel haben die damaligen praxisnahen römischen Baumeister die wesentlichen Einflüsse erkannt und konsequent die richtigen Baumassnahmen getroffen: Durch den Einbau der Viertelrundstableisten in den Winkeln zwischen Kanalsohle und Kanalwangen wurde nicht nur eine Verstärkung dieser Stoßfugenstelle erreicht, sondern zugleich der Querschnitt im untersten Kanalbereich deutlich verengt. Diese Querschnittsverengung führt zu einer markanten Verbesserung der Fließgeschwindigkeit und Füllhöhe bei geringem Wasseranfall im Vergleich mit einem Kanal mit einfacherem U-Querschnitt ohne Viertelrundstableisten (wie z.B. bei der heute noch wasserführenden sog. „jüngeren“ römischen Wasserleitung von Hausen nach Königsfelden). Mit dieser Verengung geht natürlich auch eine Verbesserung der Transportfähigkeit für Schmutzpartikel einher.

Die grafische Darstellung Abb. 7 zeigt die Fließgeschwindigkeit des Wassers dieser zwei Querschnittstypen im Vergleich bei gleicher Wassermenge; die Unterschiede der Fließgeschwindigkeiten im unteren Bereich zwischen 5 und 20 l/s zugunsten des Querschnittes mit Viertelrundstableisten sind augenfällig.

Bei gleichbleibender (geringer) Durchflussmenge schwillt im untersten Bereich im Kanal mit Viertelrundstableisten der Wasserspiegel um 50 bis 60% an, und gleichzeitig nimmt die Fließgeschwindigkeit zwischen 40 und 15% zu.

Wie sieht nun das praktische Leistungsvermögen dieses Frischwasserkanaals aus?

Aus der untenstehenden Tabelle (Abb. 8) kann herausgelesen werden, bei welcher Wassertiefe welche Fließgeschwindigkeit und folglich welche Wassertransportleistung des sog. „älteren“ römischen Frischwasserkanaals (mit Viertelrundstableisten und 50 cm lichter Höhe) erreicht werden:

| Tiefe t in m | Fließ- geschwindigkeit v in m/s | Wassermenge Q in l/s | in l/min | in $m^3/\text{Std.}$ |
|-------------------|---|---------------------------|----------|----------------------|
| 0,01 | 0,242 | 0,48 | 28,8 | 1,7 |
| 0,02 | 0,362 | 1,45 | 87,0 | 5,2 |
| 0,03 | 0,445 | 2,78 | 166,8 | 10,0 |
| 0,04 | 0,527 | 4,32 | 259,2 | 15,6 |
| 0,05 | 0,577 | 6,00 | 360,0 | 21,6 |
| 0,06 | 0,633 | 8,03 | 481,8 | 28,9 |
| 0,07 | 0,675 | 10,26 | 615,6 | 36,9 |
| 0,08 | 0,713 | 12,77 | 766,2 | 46,0 |
| 0,09 | 0,746 | 15,58 | 934,8 | 56,1 |
| 0,10 | 0,725 | 17,62 | 1057,2 | 63,4 |
| 0,15 | 0,961 | 42,59 | 2555,4 | 153,3 |
| 0,20 | 1,115 | 71,67 | 4300,2 | 258,0 |
| 0,25 | 1,223 | 103,13 | 6187,8 | 371,3 |
| 0,30 | 1,305 | 136,16 | 8169,6 | 490,2 |
| 0,35 | 1,369 | 170,20 | 10212,0 | 612,7 |
| 0,40 | 1,420 | 204,95 | 12297,0 | 737,8 |
| 0,45 | 1,462 | 240,28 | 14416,8 | 865,0 |
| 0,50 | 1,500 | 276,07 | 16564,2 | 993,9 |

Abb. 8: Tabelle über die Zusammenhänge von Wassertiefe, Durchflussgeschwindigkeit und Wassermenge im Kanalquerschnitt mit Viertelrundstableisten.

– Z.B. liegt bei einem Wasserpegel von nur 1 cm Höhe die Fliessgeschwindigkeit bei 0,242 m/s (oder 871 m/Std.), was einer Durchflussmenge von 4,8 dl/s oder von 1,7 m³/Std. entspricht; d.h., bei diesem geringen Wasseraufkommen könnte in einer Stunde ein mittlerer Brunnentrog gefüllt werden.

– Bei einem Wasserpegel von rund 2,5 cm Höhe und einer Fliessgeschwindigkeit von etwa 0,42 m/s oder (1,51 km/Std.) betrug die Stundenleistung bereits um 8 m³ (8000 l) oder um 150 bis 200 m³ pro Tag. – H.v. Petrikovits errechnete einen Wasserbedarf von 150 bis 200 m³ pro Tag für ein Legionslager als Trink- und Kochwasser der ganzen Besatzung sowie für Nutzwasser, für die Tiere innerhalb des Lagers, die Thermen, das Lazarett und die Laufbrunnen⁴.

– Rechnen wir einen modernen Wasserbedarf von durchschnittlich 130 l pro Person und Tag für eine Siedlung mit 6000 Einwohnern und Gewerbe (vergleichbar mit einem Legionslager), so kommen wir auf 800 m³ pro Tag oder 33,3 m³/Std. Dem würde eine Wasserhöhe von erst rund 6,5 cm entsprechen bei einer Durchflussgeschwindigkeit von 0,65 m/s (oder 2,34 km/Std.) (vgl. Abb. 9). – Für wichtige Städte der Antike wurden allerdings schon weit grössere Wasserangebote errechnet: z.B. etwa 160 l pro Einwohner und Tag für Pergamon im 2. Jh. n. Chr. oder bis zu 1000 l pro Person und Tag für Trier⁵!

Wir können daraus leicht erssehen, dass dieser Frischwasserkanal selbst für eine üppige Wasserversorgung und auch für eine reiche Quellfassung deutlich überdimensioniert war.

Als letztes Beispiel: Bei einer Quellenleistung von etwa 100 l/s (oder 6000 l/min!) wäre der Frischwasserkanal erst zur Hälfte gefüllt! – Und wo fänden wir eine Quelle mit einer solchen Maximalwasserleistung? Die Quellenkarte des Kantons Aargau von Dr. F. Mühlberg vom Ende des letzten Jahrhunderts verzeichnet im möglichen Einzugsgebiet z.B. in Lupfig die drei Quellen bei «Aespli» und «Brunn» mit zusammen im Mittel 27 l/min und die nahe Quelle bei «Riedmatt» zudem mit im Mittel 8 l/min oder in Scherz mitten im Dorf mit im Mittel 25 l/min⁶. (Einzig der Scherzbach, der sich später in den Süssbach ergießt, führt eine Wassermenge von 500 bis 800 l/min!) Das ganze Birrfeld ist zwar ein riesiges Grundwassersammelbecken, weist selbst aber keine einzige Quelle auf.

Weshalb also wurde für den Kanalquerschnitt die vorliegende Grösse gewählt und mit einem beachtlichen Mehraufwand auch ausgeführt, wenn doch beispielsweise auch ein kleineres Rohr genügt hätte? Fehlkalkulation? Wohl kaum: Der Grund dafür dürfte in erster Linie in der Vorsorge für den Unterhalt zu suchen sein. Ein Kanal mit diesen Dimensionen war begehbar; er konnte für Kontrollen, zur Lokalisierung von Schäden und für kleinere Reparaturen von einem kleingewachsenen Menschen – nicht gerade von einem Legionär in Rüstung – direkt begangen werden. Funktionalität, Zweckmässigkeit, Bautechnik und nicht zuletzt die Zuverlässigkeit und Sicherheit des Bauwerkes als Ganzes wurden in zukunftgerichteter Rücksicht aufeinander abgestimmt. Die sparsame und optimale Wahl und Verwendung des Baumaterials ist ein weiterer Hinweis auf die hervorragenden Kenntnisse und praxisnahe Tradition im damaligen Ingenieur- und Bauwesen.

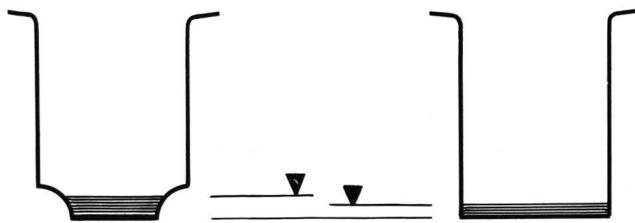


Abb. 9: Die unterschiedlichen Wassertiefen in den verglichenen Kanalquerschnitten bei gleicher Wassermenge von 9 l/s (M 1:20).

In ähnlicher Weise wurden mindestens fünf verschiedene Mörtelmischungen hergestellt und entsprechend den jeweiligen Anforderungen optimal eingesetzt. Eine Probe vom Fundamentbeton (Nr. 7 im Kanalquerschnitt Abb. 4) wurde durch F. Jacobs vom Institut für Baustoffe an der ETH Zürich analysiert:

Abbildungsnachweis:

Zeichnungen/Pläne: Aarg. Kantonsarchäologie, Autor
Fotos: Aarg. Kantonsarchäologie, Riccardo Bellettati und Autor

³ Für die Rauhigkeit k der Kanaloberfläche wurde der Geschwindigkeitsbeiwert $90 \text{ m}^{1/3}/\text{s}$ angenommen, der für ungehobelte Bretter und glatt geputzten Beton zur Anwendung kommt.

⁴ Harald von Petrikovits, Die Innenbauten römischer Legionslager während der Prinzipatszeit, Opladen 1975, S. 105.

⁵ Werner Eck, Die Wasserversorgung im römischen Reich: Sozio-politische Bedingungen, Recht und Administration; in Frontinus Gesellschaft (Hrsg.), Die Wasserversorgung antiker Städte, Mainz 1987, S. 83.

⁶ Für ausführlichere Daten und Quellenangabe vgl. Anm. 6 im vorangehenden Artikel von F. Maier.

Abkürzung:

ASA (N.F.) Anzeiger für Schweizerische Altertumskunde (Neue Folge).