

Zeitschrift: Schweizerische Bauzeitung
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 97/98 (1931)
Heft: 14

Artikel: [s.n.]
Autor: [s.n.]
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-44673>

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

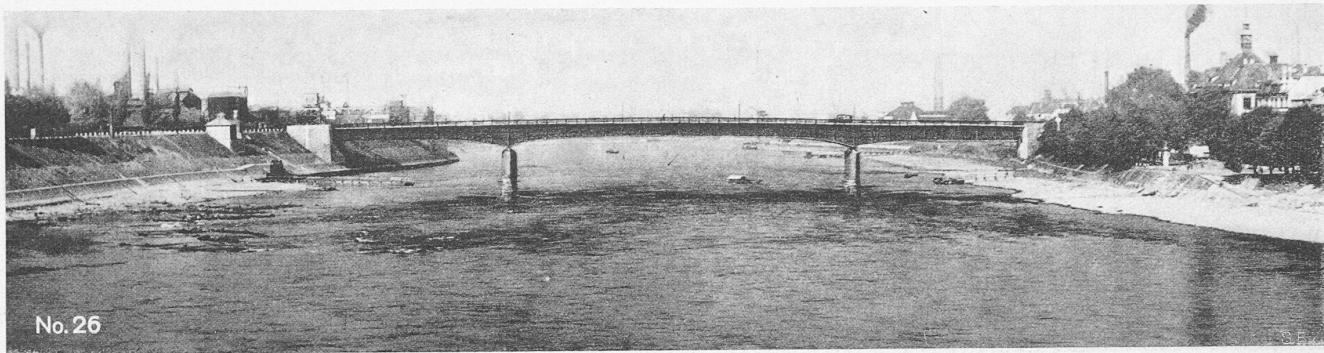
L'ETH Library est le fournisseur des revues numérisées. Elle ne détient aucun droit d'auteur sur les revues et n'est pas responsable de leur contenu. En règle générale, les droits sont détenus par les éditeurs ou les détenteurs de droits externes. La reproduction d'images dans des publications imprimées 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

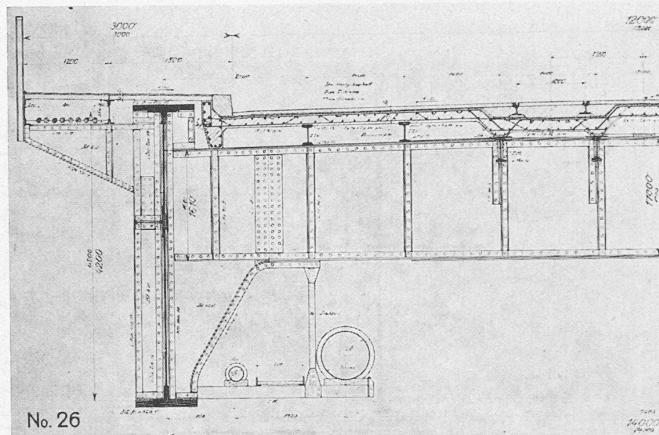
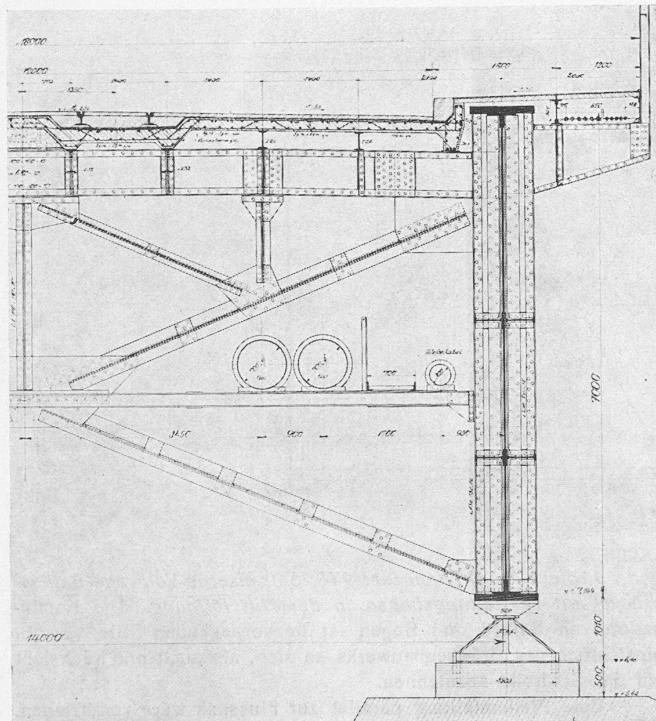
The ETH Library is the provider of the digitised journals. It does not own any copyrights to the journals and is not responsible for their content. The rights usually lie with the publishers or the external rights holders. Publishing images in print and online publications, as well as on social media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

Download PDF: 23.02.2026

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



V. Preis (10000 Fr.), Entwurf Nr. 26. — Verfasser: Aug. Klönne, Dortmund, Ed. Züblin & Cie. A.-G., Zürich. — Ansicht stromabwärts, darunter Querschnitte 1 : 100.



gross an, wie der innere Durchmesser des Glasrohres, so wird:

$$\varepsilon = 1,00$$

und aus unserer Gleichung für C_e folgt:

$$C_e = 0$$

was mit den Beobachtungen auch gut übereinstimmt, da eine so grosse Luftblase nur äußerst langsam aufstieg.

(Schluss folgt.)

Internationaler Wettbewerb für die Dreirosen-Brücke über den Rhein in Basel.

(Fortsetzung statt Schluss von Seite 146.)

Projekt 26 (Kennzahl 152 277), eiserne Vollwand-Balkenbrücke
Die Gestaltung ist in ähnlicher Weise wie bei Nr. 18 erfolgt, aber mit verstärktem Nachteil in der Erscheinung. Die Verbindung der Brücke mit Rampe und Treppenanlage ist unbefriedigend. Ebenso ist die Ausbildung der Sichtflächen der Hauptträger über den Pfeilern unschön.

Eine Pfeilerstellung parallel zur Flussaxe wäre vorzuziehen. Die für die Gründung der Widerlager vorgeschlagene Methode ist nicht wirtschaftlich. Das übermäßig tiefe Einrammen der eisernen Spundwände, der Aushub und das Einbringen des Beton unter Wasser können vermieden werden. Die pneumatische Pfeilergründung ist zweckmäßig. Das Montagegerüst mit Schiffahrtsöffnungen von je 40 m links und rechts eines Mitteljoches ist flusstechnisch zulässig.

Die Brückennivelllette ist gut. Der Gerberträger würde zweckmässiger durch einen kontinuierlichen Träger ersetzt. Die Querschnittsanordnung ist befriedigend. Die armierte Fahrbahnplatte kann jedoch nicht als voller Ersatz für einen Windverband angesehen werden. Die Hauptträgeraussteifungen über den Pfeilern sind Verbesserungsbedürftig. Die Montage ist gut.

Das vorliegende Projekt stellt die billigste Lösung unter den in engste Wahl gezogenen Entwürfen dar. (Uebernahms-Angebot 2154313 Fr.)

Projekt Nr. 3 (Kennzahl 818818), eiserne Vollwand-Balkenbrücke. Die vorgeschlagene eiserne Balkenkonstruktion erscheint

Versuchsverhältnissen noch ein sehr geringer, und die Differenz zwischen dem Versuchsergebnis ($C_e = 0,24 \text{ m/s}$) und der Rechnung kann nun nur noch entweder durch den grösseren Widerstandskoeffizienten k oder dann durch die Ellipsoidalform der Luftblase erklärt werden. Nimmt man nun die Luftblase als Rotationsellipsoid mit senkrechter Drehaxe an, so ändern sich die Widerstandsziffern, und bei gleichem Volumen wie die Kugel erhält man die Beziehung:

$$r^3 = a^2 b$$

wobei b mit der Drehaxe zusammenfällt.

Setzt man nun z. B.

$$a = 1,2 \text{ b}$$

so wird:

$$b = 0,885 r \quad a = 1,063 r$$

und damit folgt bei $2r = 0,004 \text{ m}$

$$b = 0,00177 \text{ m} \quad a = 0,002126 \text{ m}$$

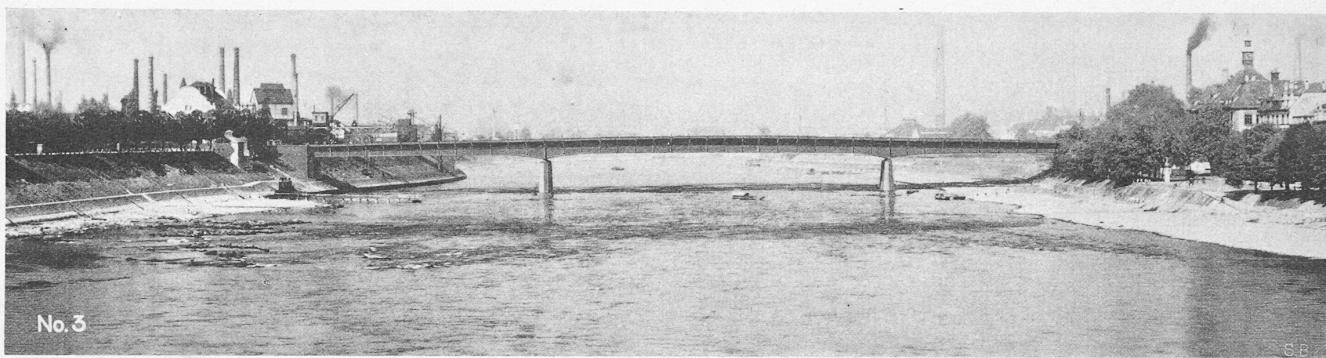
somit:

$$2a = 0,004252 \text{ m}$$

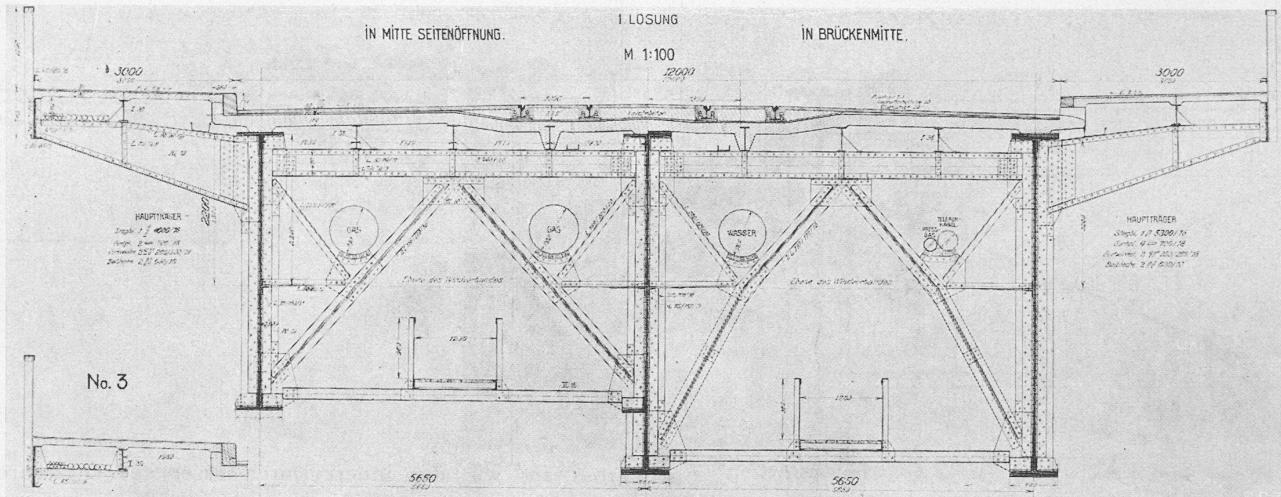
Die Widerstandsziffer wird dann 0,6 anstatt $0,5 + \frac{40}{R_e}$ und man erhält:

$$C_e = 0,298 \text{ m/s.}$$

Die Abplattung der Luftblase muss somit noch wesentlich stärker gewesen sein, da die berechnete Geschwindigkeit immer noch etwa 24 % grösser ist als die gemessene. Nimmt man z. B. die Luftblase im Durchmesser so



1. Ankauf (9000 Fr.), Entwurf Nr. 3. — Verfasser: Dr. Ing. Gaber, Karlsruhe. Anbieter: Verein Stahlwerke A.-G. Dortmund, Deutsche Tiefbaugesellschaft Mannheim, Bader & Cie., Zürich. — Ansicht stromabwärts, darunter Querschnitt 1 : 100.



an dieser Stelle (Uebergang zum Industriegebiet) mit ihrer einfachen und klaren Linienführung besonders geeignet. Der Uebergang in die rechtsrheinische Rampe ist natürlich, bedürfte aber einer besseren Treppenlösung. Die vorgeschlagene Gestaltung des Dreirosenareals ist abzulehnen. Die gegenseitigen Grössenverhältnisse der Brückenteile und ihre Einzelausbildung sind gut.

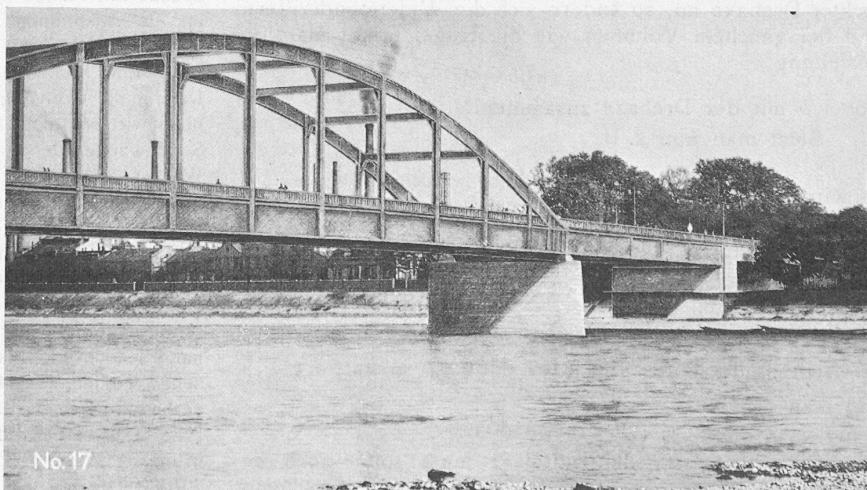
Die Pfeilerstellung parallel zur Flussaxe wäre vorzuziehen. Der rechte Strompfeiler steht zu nahe am Ufer und ist daher sehr ungünstig angeordnet. Die vorgeschlagene Gründung der Widerlager in offener Baugrube und der Pfeiler auf pneumatischem Wege erscheint zweckmässig. Die Massen für den Tiefbau sind etwas summarisch. Der Hauptträgerabstand von 6,75 m nach der zweiten Lösung bedingt eine Verlängerung der Pfeiler, die auf den Planbeilagen nicht dargestellt und im Voranschlag nur überschlägig berücksichtigt ist. Das Montagegerüst mit 8,40 m Jochabstand ist flusstechnisch genügend.

Das Längenprofil ist annehmbar und hat die Besonderheit, dass es unsymmetrisch ist. Der kontinuierliche Träger ist zweckmässig und die Proportionen sind gut. Für den Querschnitt kommt die zweite Lösung in Frage. Der Windverband ist in der neutralen Axe der Hauptträger angeordnet und gibt eine gute Versteifung. Die Konsolbreite ist günstig und die konstruktive Durchführung zweckmässig. Die Montage ist umständlich. Die Fahrbahnentwässerung ist mangelhaft.

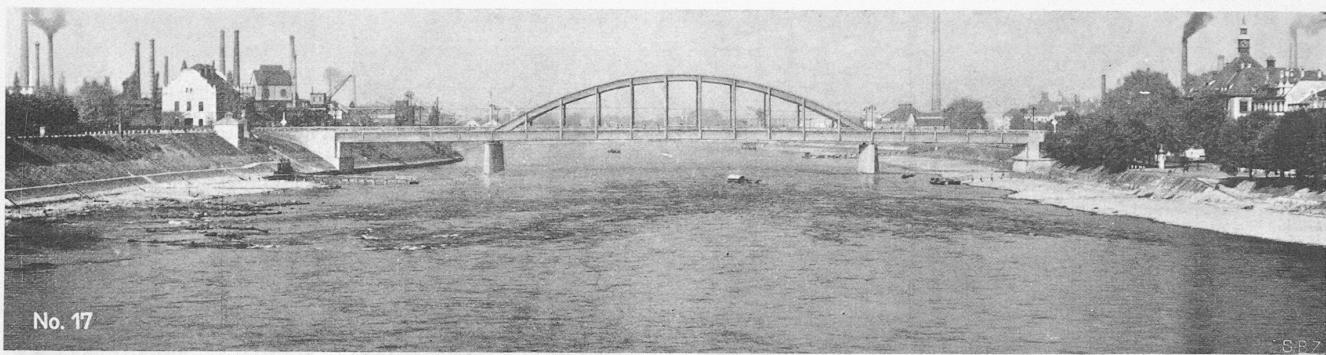
Günstig wäre ausser der vorgeschlagenen Freilassung des untern Rheinweges auch ein Zurückversetzen des Widerlagers am linken Ufer. (Uebernahms-Angebot 1. Lösung 2687331 Fr., 2. Lösung 2767236 Fr.)

Projekt Nr. 17 (Kennzahl 948251), eiserne Vollwand-Balkenbrücke mit Versteifungsbogen in der Mittelöffnung. Die Kombination von Balken und Bogen ist im vorliegenden Falle, sowohl hinsichtlich des Brückenbauwerks an sich, als auch mit Rücksicht auf das Stadtbild abzulehnen.

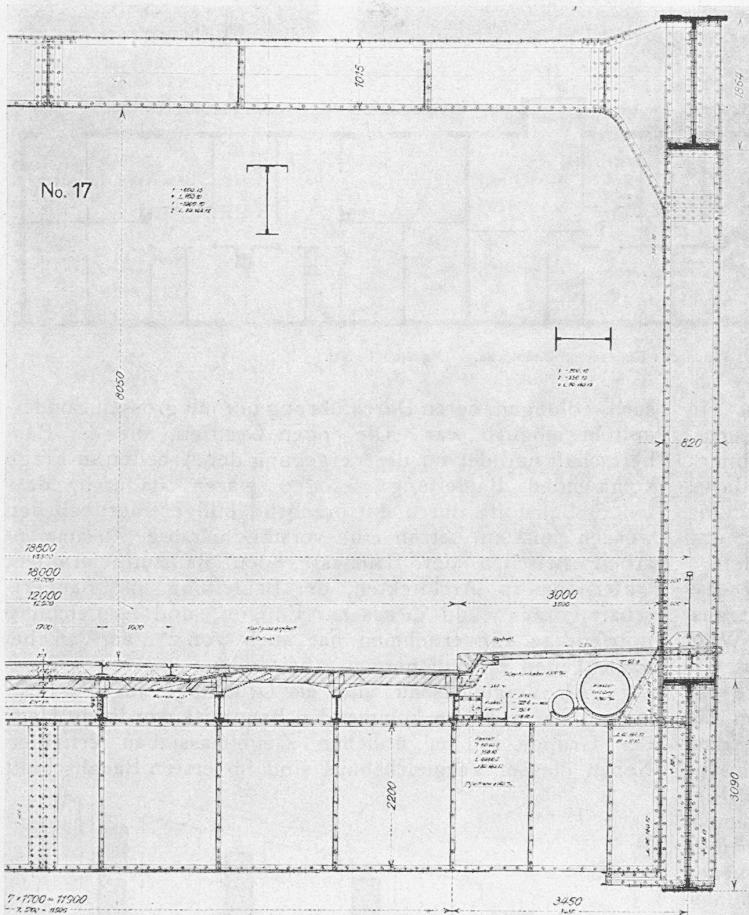
Eine Pfeilerstellung parallel zur Flussaxe wäre vorzuziehen. Die vorgeschlagene Gründung in offener Baugrube bildet unter den eingegangenen Projekten die einzige durchführbare Fundationsmethode dieser Art. Immerhin ist die in der Variante vorgeschlagene pneumatische Gründung wegen grösserer Sicherheit vorzuziehen, da die Mehrkosten den Voranschlag nicht übermäßig erhöhen. Gegen das Montagegerüst ist flusstechnisch nichts einzuwenden.



2. Ankauf, Entwurf Nr. 17. Verfasser: A.-G. Conrad Zschokke, Stahlbau, Döttingen; A.-G. Conrad Zschokke, Tiefbau Genf; Architekten A. Widmer und R. Callini, Basel. — Blick gegen das rechte Ufer.



2. Ankauf (8000 Fr.), Entwurf Nr. 17. — Verfasser: A.-G. Conrad Zschokke, Stahlbau, Döttingen; A.-G. Conrad Zschokke, Tiefbau, Genf. Architekten A. Widmer und R. Calini, Basel. — Ansicht stromabwärts, darunter Brückenquerschnitt 1 : 100 und Pfeilerquerschnitt 1 : 300.



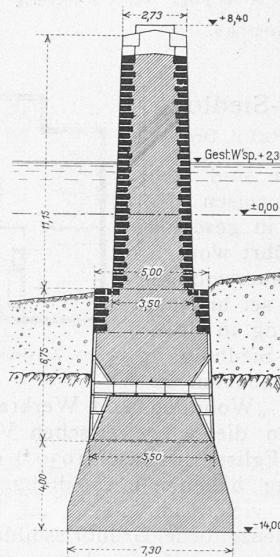
Die Nivellette hat einen geringen Pfeil und ist gut. Das vorliegende Projekt zeigt bei drei Öffnungen die grösste mittlere Durchfahrtsöffnung. An Stelle der Gelenke wäre eine kontinuierliche Durchführung des Balkens vorzuziehen. Die Querschnittsanordnung ist zweckmäßig, jedoch fehlt die Darstellung der Entwässerung. Die Verlegung der Leitungen ist weniger gut. Die konstruktive Ausbildung der Hauptträger ist befriedigend und die Montage zweckmäßig und durchdacht. (Uebernahms-Angebot 2136588 Fr., mit pneumatischer Fundierung 2260130 Fr.)

*

Nach nochmaligem Abwegen aller Vor- und Nachteile der verschiedenen Projekte bestimmt das Preisgericht, fünf Preise zu erteilen und zwei Projekte anzukaufen.

Rangordnung der zur Prämiierung ausgewählten Projekte:

- I. Preis: Entwurf Nr. 5, Kennzahl Nr. 123123
- II. Preis: Entwurf Nr. 18, Kennzahl Nr. 135642
- III. Preis: Entwurf Nr. 50, Kennzahl Nr. 144080
- IV. Preis: Entwurf Nr. 37, Kennzahl Nr. 198307
- V. Preis: Entwurf Nr. 26, Kennzahl Nr. 152277



Das Preisgericht bestimmt zum Ankauf im 1. Rang Nr. 3, Kennzahl 818818, im 2. Rang Nr. 17, Kennzahl 948251.

Die dem Preisgericht zur Verfügung stehende Summe von 80000 Fr. wird wie folgt verteilt:

- I. Preis 15000 Fr.
- II. Preis 14000 Fr.
- III. Preis 13000 Fr.
- IV. Preis 11000 Fr.
- V. Preis 10000 Fr.

Zum Ankauf verbleiben 17000 Fr., die wie folgt verteilt werden:

1. Rang 9000 Fr.
2. Rang 8000 Fr.

Die Öffnung der Umschläge für die prämierten Entwürfe ergibt als Verfasser:

- I. Preis, Nr. 5. Maschinenfabrik Augsburg-Nürnberg A.-G., Werk Gustavsburg; Grün & Bilfinger A.-G., Mannheim; Architekt Prof. O. R. Salvisberg, Zürich.
- II. Preis, Nr. 18. Eisenbaugesellschaft Zürich, in Zürich; Locher & Cie., Zürich; Arch. Gebr. Pfister, Zürich.
- III. Preis, Nr. 50. Wayss & Freytag A.-G., Frankfurt a. M. und Niederlassung Stuttgart; Prof. Dr. Ing. E. Mörsch, Stuttgart; Architekt Prof. Dr. Ing. P. Bonatz, Stuttgart; Anbieter: Wayss & Freytag A.-G., Stuttgart, und Heinr. Hatt-Haller, Zürich.
- IV. Preis, Nr. 37. Heilmann & Littmann, Bau- und Immobilien A.-G., München und Berlin; Architekten Scherrer & Meyer, Schaffhausen.

- V. Preis, Nr. 26, Aug. Klönne, Dortmund, Ed. Züblin & Cie., A.-G., Zürich.

Ankäufe: 1. Rang, Nr. 3. Verfasser: Prof. Dr. Ing. Gaber, Karlsruhe; Anbieter: Vereinigte Stahlwerke A.-G., Dortmund; Deutsche Tiefbaugesellschaft Mannheim; Prader & Cie., Zürich.

2. Rang, Nr. 17. Verfasser: A.-G. Conrad Zschokke, Stahlbau, Döttingen; A.-G. Conrad Zschokke, Tiefbau, Genf; Architekten A. Widmer und R. Calini, Basel.

Basel, den 29. November 1930.

Reg.-Rat Brenner,

Arch. Prof. A. Abel, Ing. Osk. Bosshardt, Ing. A. Bühler,
Arch. E. Heman, Ing. Prof. L. Karner, Kant.-Ing. C. Moor,
Ing. J. Rapp, Ing. Prof. M. Ritter, Ing. Prof. M. Roš, Arch. P. Vischer.

Anmerkung der Redaktion. In Anbetracht der fachlichen Bedeutung dieses Wettbewerbes und der Mannigfaltigkeit der Lösungen werden wir im Nachgang zu vorstehender Veröffentlichung des offiziellen Ergebnisses noch einige beachtenswerte nichtprämierte Entwürfe zeigen.