Zeitschrift: Tec21

Herausgeber: Schweizerischer Ingenieur- und Architektenverein

**Band:** 142 (2016)

**Heft:** 31-32: Im hohen Bogen über die Taminaschlucht

**Artikel:** Feinschliff der Rohform

Autor: Haug, Holger / Kohler, Lukas

**DOI:** https://doi.org/10.5169/seals-632773

### 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: 28.11.2025** 

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

# Feinschliff der Rohform

Im Sommer 2017 wird die grösste Bogenbrücke der Schweiz dem Strassenverkehr übergeben. Die Tragwerksplaner von Leonhardt Andrä und Partner erläutern ihre Suche nach statischer Effizienz und die Wechselwirkungen zwischen Topografie und Bauwerk.

Text: Holger Haug, Lukas Kohler

ren an Höhe. Die Valenserstrasse ist in einem schlechten TEC21 28/2008 ausführlich thematisiert). baulichen Zustand. Sie führt durch ein aktives Rutschgeologischen Risiken nicht mehr den heutigen An- Andrä und Partner nach Ansicht der Jury den örtlichen

ie Taminaschlucht trennt die Dörfer forderungen. Untersuchungen der Gemeinden Pfäfers Pfäfers und Valens über eine Länge von und Valens ergaben, dass eine Talquerung im Vergleich ca. 7 km. Die beiden Seiten des Tamina- zu periodischen Instandsetzungen der Valenserstrasse tals sind von je einer Strasse erschlos- die sicherere und wirtschaftlichere Lösung darstellt. sen, die beide von Bad Ragaz ausgehen. Ziel des 2007 ausgeschriebenen Entwurfswettbewerbs Von dort aus gewinnen sie in den be- des Kantons St. Gallen war es nun, eine talquerende waldeten, steilen Hängen zunächst mit mehreren Keh- Brücke umzusetzen (das Wettbewerbsverfahren ist in

Mit einem asymmetrischen Bogen über die Tagebiet und genügt aufgrund der damit verbundenen minaschlucht trägt der Siegerentwurf von Leonhardt, Gegebenheiten und der sensiblen Landschaft Rechnung. Die Projektierung der Taminabrücke begann 2008 mit der Ausarbeitung des Entwurfsprojekts. 2012 wurden die Ausschreibungsunterlagen in Zusammenarbeit mit dem Ingenieurbüro dsp Ingenieure & Planer erstellt. Nach der Vergabe an die Arbeitsgemeinschaft Taminabrücke konnte die Bautätigkeit beginnen, die bis Ende 2016 andauern wird.

#### Stahlbetonbogen mit aufgeständertem Spannbetonüberbau

Das Tragsystem des Bauwerks besteht im Wesentlichen aus dem Bogentragwerk und einem über die Ständer monolithisch verbundenen Überbau als Durchlaufträger (Pläne und technische Begriffe S. 22).

Der Überbau weist eine Länge von 417 m auf. Einschliesslich der Widerlager ergibt sich für das Bauwerk ein Gesamtlänge von 472.60 m. Für die zu überführende Hauptverkehrsstrasse ist eine Fahrbahnbreite von 9.50 m eingehalten. Bogenständer und Kämpferpfeiler sind so angeordnet, dass die Stützweiten des Überbaus zwischen 45 m und 60 m variieren. Im Scheitelbereich verschmelzen Überbau und Bogen auf etwa 57 m Länge miteinander. Dank dem grosszügigen, asymmetrischen Bogen befinden sich beide Kämpfer kurz vor den Talflanken, die auf beiden Seiten ab unterschiedli-

chen Höhen steil abfallen. Zudem sind die unverwitterten Felsformationen an diesen Stellen bestens geeignet. die Kräfte aus dem Bogentragwerk aufzunehmen.

Vor allem die Herstellung des Kämpfers auf Seite Valens wurde bereits in den frühen Projektierungsphasen als grosse Herausforderung erkannt. Deshalb beschloss man, die Streckenführung leicht anzupassen und die Gradiente auf der Seite Valens zu schwenken, um so das Kämpferfundament in einem flacheren, leichter zugänglichen Bereich anordnen zu können. Mittels Erkundungsbohrungen, die zu Inklinometer-Messstellen ausgebaut wurden, konnten allfällige Hangkriechbewegungen beobachtet werden, allerdings liessen sich keine Anzeichen rezenter Verschiebungen nachweisen.

#### Steifigkeit und Gewicht optimal austariert

Der Stahlbetonbogen hat eine Stützweite von 259.36 m und ist an den bewehrt ausgeführten Kämpferfundamenten flach fundiert und in den Baugrund eingespannt. Infolge der Einspannung erhält der Bogen an dieser Stelle seine grösste Bauhöhe auf Seite Pfäfers mit 4.00 m und auf Seite Valens mit 3.20 m, während sie zum Bogenscheitel hin auf 2.00 m abnimmt. Die Breite des Bogens variiert zwischen 9.00 m bzw. 7.00 m an den Kämpfern und 5.00 m im Scheitelbereich. Im Kämpferbereich ist der Bogen mit einem Hohlquerschnitt kon-



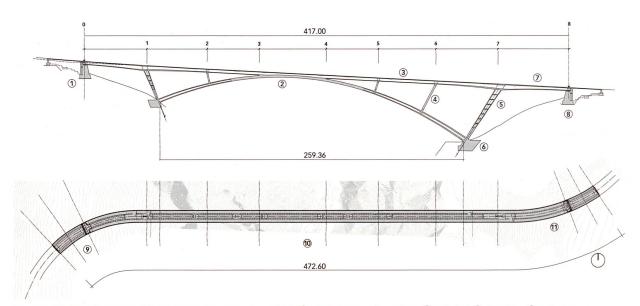
TEC21 31-32/2016

#### Warum eine Brücke?

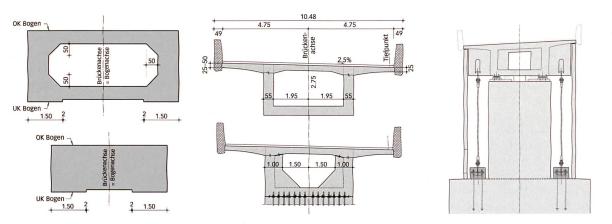
Bisher war das Dorf Valens durch eine Gemeindestrasse erschlossen, die durch ein aktives Rutschgebiet führt Nach dem Bau der Taminabrücke kann dieser Bereich si cher umfahren werden, und die hohen Unterhaltskosten der Valenserstrasse entfallen. Die Klinik Valens ist eines der führenden Rehabilitationszentren der Schweiz und ge niesst auch international hohes Ansehen. Mit der direkten Zufahrt nach Valens soll dieser Standard gehalten, weitergeführt und ausgebaut werden. Zudem wird der Dorfkern von Bad Ragaz entlastet, da der gesamte Verkehr ins Taminatal nur noch über die Pfäferserstrasse geführt wird. Durch den Brückenbau erhofft sich das Taminatal nicht zuletzt einen wirtschaftlichen Aufschwung. Die Gesamtkosten der Brücke und der Verbindungsstrasse von 56 Mio. Franken gingen zu Lasten der aus zweckgebunde nen Einnahmen finanzierten Strassenrechnung des Kantons St. Gallen, verteilt auf eine Bauzeit von vier Jahren. •

Ruedi Vögeli, Gesamtleiter Brücke Pfäfers-Valens samt Verbindungsstrasse, Tiefbauamt Kanton St. Gallen





Längsschnitt und Übersicht der Taminabrücke, Mst. ca. 1:3000. ① Widerlager Seite Valens ② Scheitel ③ Überbau ④ Ständer ⑤ Kämpferpfeiler ⑥ Kämpfer ⑦ Endfeld ⑧ Widerlager Seite Pfäfers ⑨ Vorlandbrücke Seite Valens ⑩ Bogenbrücke ⑪ Vorlandbrücke Seite Pfäfers



Links: Bogenquerschnitte beim Kämpfer (oben) und beim Scheitel (unten). Mitte: Überbauquerschnitte in Feldmitte (oben) und im Ständerbereich S5 (unten), Mst. 1:200. Rechts: Widerlagerquerschnitt, Mst. 1:300. Neben den Kalottenlagern sind Zugseile mit bis zu 8.7 MN Vorspannkraft angeordnet, die die Zugkomponente des Torsionmoments aus dem gekrümmten Überbau im Widerlager einleiten.

zipiert, um Gewicht zu sparen. Im Scheitel wurde aufgrund der geringeren Bauhöhe ein massiver Ouerschnitt gewählt. Die Dicke der oberen und unteren Platten des Hohlquerschnitts beträgt maximal 1.00 m und nimmt gegen den Scheitel kontinuierlich bis 0.50 m ab. Die Stegbreite beträgt konstant 0.90 m und ergab sich aus den Abmessungen der Haltekabelverankerungen im Bauzustand.

# Radiale Ständer und akzentuierter Endrahmen

Um die Stützweite der Vorlandbrücken zu verkürzen, stehen die Kämpferpfeiler nicht lotrecht auf, sondern senkrecht zur Bogenachse. Ihre Neigung nähert sich jener der Talflanken an und begünstigt so die Einpassung der Brücke ins Tal. Sie bilden zusammen mit dem Überbau eine biegesteife Rahmenkonstruktion, um die grossen Endfelder wirtschaftlich realisieren zu können. Im Querschnitt betrachtet sind die Kämpferpfeiler mit

einem Anzug zu den Kämpfern hin versehen und verbreitern sich auf der Seite Valens von 5.00 m auf 5.96 m und auf Seite Pfäfers von 5.00 m auf 7.10 m. Die Kämpferpfeiler werden weitestgehend mit einem Hohlquerschnitt mit den Wandstärken 0.40 m bzw. 0.50 m ausgeführt. Nur die untersten beiden Segmente sind mit einem Vollquerschnitt konzipiert.

In den Achsen S2, S5 und S6 ist der Überbau mit schlanken Scheiben aus selbstverdichtendem Beton der Festigkeitsklasse C45/55 aufgeständert. An den Enden der Stahlbetonscheiben sind Betongelenke angeordnet, die die Zwangsbeanspruchungen im Bogen und Überbau infolge der Einwirkungen in der Tragwerksebene verringern.

Die Bauhöhe der Kämpferpfeiler nimmt in der Ansicht von unten nach oben zu und macht die Funktion dieses Bauteils als Rahmenstiele lesbar. Sie unterscheiden sich damit von den pendelartig ausgeführten Ständern auf dem Bogen und wirken so auch gestalterisch reizvoll.

## Platz für Spannglieder im Überbau

Der Überbau ist als Hohlkastenquerschnitt mit einer Bodenplattenbreite von 5.00 m und einer Regelbauhöhe von 2.75 m projektiert. An den Brückenenden steht der Überbau auf längsbeweglichen Kalottenlagern, wobei jeweils eines der beiden Lager querfest ausgebildet ist. Durch die Anvoutung des Trägers zu den Kämpferpfeilern hin auf maximal 5.05 m wird seine Funktion als Rahmenriegel gut erkennbar. Die Dicke der Bodenplatte beträgt im Feldbereich 0.30 m und bis zu 1.00 m – gemäss der statischen Erfordernissen – in den Achsen S1 und S7.

Dank der konstanten Stegbreite von 0.55 m werden zwei Stegspannglieder problemlos nebeneinander untergebracht. Im Bereich der Spanngliedverankerung werden die Stege an den Enden der Bauabschnitte bis auf 1.21 m verbreitert. Am Anschnitt zu den Stegen ist die Fahrbahnplatte 0.50 m dick, zwischen den Stegen reduziert sich ihre Dicke auf 0.30 m oder, falls Spannglieder in der Fahrbahnplatte angeordnet werden, auf 0.35 m. Analog zu den Stegen wird die Plattendicke an den Enden der Bauabschnitte erhöht, um die Verankerungen der Spannglieder anordnen zu können.

#### Vom Gesamtsystem zum Betongelenk

Den statischen Berechnungen des Gesamtsystems lag ein räumliches Stabsystem zugrunde. Für die Berechnung mussten die Hilfspylone und die Halte- und Rückhaltekabel der Bauzustände des Bogens (vgl. «Präziser Bogenschluss», S. 24) im räumlichen System berücksichtigt werden: Die Beanspruchung des Tragwerks aus seinem Eigengewicht resultiert aus der Summe der Bauzustände des ausgeführten Bauablaufs. Dementsprechend sind sämtliche untersuchten Bauzustände Bestandteil des Rechenablaufs des Gesamtsystems.

In der Regel legte das SIA-Normenwerk die Lastfälle fest. Bezüglich der Windlasten wurden örtliche Messungen zusätzlich beigezogen. Diese bestätigten, trotz der exponierten Stellung des Bauwerks im Taminatal, dass der Referenzwert für den Staudruck (Wind-

druck von  $1.3~\rm kN/m^2)$  in Bad Ragaz berücksichtigt werden konnte. Baudynamische Untersuchungen am Rechenmodell belegten zudem, dass die Windbeanspruchungen nicht erhöht werden mussten.

Zur Übersichtlichkeit lagen eigenständige Berechnungsmodelle den ausgewählten Sonderthemen zugrunde: Ein 40 m langer Überbauabschnitt wurde mittels finiter Elemente modelliert, um das Verhalten des Überbaus in Querrichtung und auf Torsion zu ermitteln. Des Weiteren mussten aussergewöhnliche Einwirkungen wie Erdbeben im Bau- und Endzustand oder der Ausfall eines Kabels der temporären Bogenabspannung im Bauzustand nachgewiesen werden. Bei einer semiintegralen Bauweise sind im Prinzip keine Möglichkeiten gegeben, Abweichungen bei der Überhöhung zu korrigieren. Jedoch erlaubten hier das Bauverfahren und das statische System in gewissem Umfang noch spätere Korrekturen. Die Qualität des selbstverdichtenden Betons im Bereich der Betongelenke wurde anhand von Probekörpern im Massstab 1:1 überprüft, die nach dem Erhärten aufgeschnitten wurden.

### Über 50 untersuchte Bauzustände

Bereits in der Entwurfsphase lag neben den Nachweisen des Gesamtsystems ein besonderes Augenmerk auf einzelnen lokalen Bereichen, wie etwa den Bogenkämpfern, den Rahmenecken und dem Verschneidungsbereich zwischen Überbau und Bogen. Während des Bau- und Detailprojekts konnten die Abmessungen aus dem Wettbewerbsentwurf im Wesentlichen bestätigt und die konstruktiven Details weiter optimiert werden. Zu nennen sind hier die Betongelenke und die Endlagerung des Überbaus.

Für die Herstellung des Bogens im Freivorbau mit einer temporären Abspannung, den Rückbau der Abspannung und die abschnittsweise Herstellung des Überbaus mit einem Traggerüst mussten weit über 50 verschiedene Bauzustände untersucht werden.

 $Holger\ Haug\ und\ Lukas\ Kohler$ , Leonhardt Andrä und Partner Beratende Ingenieure VBI.





Links: Armierung eines Bogensegments. Rechts: Anschlussbewehrung und Spanngliedverankerungen am Ende einer Überbauetappe.