

Zeitschrift: Schweizerische Bauzeitung
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 75 (1957)
Heft: 34

Artikel: St. Alban-Brücke über den Rhein in Basel
Autor: Oberholzer, O.
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-63407>

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: 19.01.2026

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

c) *Regelablauf*

In vielen Fällen werden genauere Angaben über den Regelablauf verlangt, da häufig nur auf dieser Grundlage Vorteile und Nachteile von Reglern bei ihrer Verwendung mit einer bestimmten Regelstrecke richtig beurteilt werden können. Die Berechnung des Regelablaufs ist im allgemeinen für sinusförmige Änderung der Störgrößen oder Störungen in Form des Einheitsstosses verhältnismässig gut möglich. Für beliebige Störfunktionen ist man dagegen praktisch meist auf Differenzenrechnungen angewiesen oder man kann ein Analogie-Gerät verwenden. Tabelle 1 gibt zusammenfassend einen Ueberblick über die verschiedenen wichtigsten Berechnungsmethoden und soll sozusagen als Sprungbrett dienen für weitere Arbeiten über die Anwendung der Laplace-Transformation und der Frequenzgangmethoden, die für den Ingenieur praktische Hilfsmittel zur Lösung komplizierterer Probleme darstellen.

Eine sehr praktische Methode zur Bestimmung des Frequenzganges eines Systems besteht in der in Tabelle 1 unter 1. angeführten Ermittlung der Gangkurven aus den Teilstufigen. Sehr oft besteht das Uebertragungsverhalten der einzelnen Regelkreisglieder aus Funktionen, deren Formeln für den Frequenzgang der Fachliteratur ohne weiteres entnommen werden können. Für ein bestimmtes ω lassen sich die Phasenwinkel und die absoluten Beträge der einzelnen Vektoren berechnen, möglicherweise bestehen sogar Nomogramme, aus denen diese Werte für ein bestimmtes ω direkt abgelesen werden können. Die Multiplikation oder Addition der einzelnen Vektoren geschieht in einfacher Weise nach den Regeln der Vektorrechnung.

Oft kann auch entsprechend Zeile 2. ein partikuläres Integral der Differentialgleichung eines aufgeschnittenen Regelkreises für eine harmonische Störung gefunden werden, das heisst mit anderen Worten wiederum der Frequenzgang. Für kompliziertere Regelstrecken wie zum Beispiel durchströmte lange Rohrsysteme, bei denen nach dem Frequenzgang der Austrittstemperatur des Mediums in Funktion der Eintrittstemperatur gefragt wird, führt diese Methode in Form einer partikulären Lösung einer partiellen Differentialgleichung zum Ziel.

In sehr komplizierten Fällen leistet die Laplace-Transformation zur Ermittlung des Frequenzganges vorzügliche Dienste. Die Differentialgleichung einschliesslich Rand- und Anfangsbedingung, die letztere in Form einer konstanten Störung, werden in der Zeit t nach Laplace transformiert, was im allgemeinen ohne grössere Schwierigkeiten möglich ist. Die Lösung der Gleichung in der Bildebene der Transformation in t kann nun direkt erfolgen oder durch eine weitere L -Transformation in der zweiten unabhängigen Variablen und anschliessende Rücktransformation.

Multiplikation dieser Lösung mit $i\omega$ ergibt den Frequenzgang, welcher somit auch in denjenigen Fällen gefunden werden kann, für die zum Beispiel die Bestimmung eines partikulären Integrals für harmonische Störung ohne Anwendung der L -Transformation nicht ohne grosse Schwierigkeiten möglich ist. Ein Anwendungsbeispiel dieser Art aus dem Gebiet des Maschinenbaus stellt der Wärmeaustauscher im Gegen-

oder Gleichstrom dar, bei dem nach den Temperaturschwankungen eines Mediums am Austritt in Funktion der Schwankungen des anderen Mediums am Eintritt gefragt wird.

Die *Uebergangsfunktion* eines Gliedes bzw. einer Reihe von Gliedern lässt sich in einfacheren Fällen direkt durch die Lösung der Differentialgleichung für eine Konstante als Störungsfunktion finden. In komplizierteren Fällen kann diese Lösung durch Anwendung der L -Transformation erleichtert werden, wobei sich zum Beispiel die Rücktransformation aus dem Bildraum durch graphisch-numerische Methoden bewerkstelligen lässt. Da die Lösung der Differentialgleichung für konstante Störung in der Zeit t nach Laplace transformiert und mit $i\omega$ multipliziert den Frequenzgang ergibt, können diese graphisch-numerischen Verfahren zur Lösung des L -Umkehrintegrals auch verwendet werden zur Bestimmung der Uebergangsfunktion aus einem bekannten Frequenzgang.

Die *Stabilität* eines Systems lässt sich anhand der Differentialgleichung des aufgeschnittenen Regelkreises ermitteln, entsprechend Zeile 6. der Tabelle 1. Es existieren verschiedene Kriterien, die anhand der Koeffizienten der Differentialgleichung oder der Wurzeln der charakteristischen Gleichung den Stabilitätsentscheid zu fällen erlauben. Bei Gleichungen höherer Ordnung führen diese Verfahren jedoch auf unübersichtliche numerische Rechnungen. Der Stabilitätsentscheid anhand der Gangkurve des aufgeschnittenen Regelkreises ist oft einfacher und führt insbesondere auch zum Ziel, wenn von einem Glied des Regelkreises nur die Frequenzkurve, nicht aber die Differentialgleichung vorliegt.

Der *Regelablauf* interessiert natürlich besonders für diejenigen Störfunktionen, die in der Praxis an einer bestimmten Regulierung zu erwarten sind. Es kann sich dabei um ein Lastprogramm handeln, welches durch eine Dampfturbine mit angehängtem Dampferzeuger durch dessen Feuerregulierung ausgefahren werden muss, oder ähnliches. Solche Untersuchungen sind im allgemeinen in der Praxis auf Analogiesuchversuche oder Berechnungen mittels Differenzenrechnung oder der Methode der Zeitserien angewiesen.

Oft genügt aber auch die Kenntnis des Regelablaufs für einen Einheitsstoss zur Zeit $t = 0$ als Störgrösse. Es handelt sich dabei also um die Bestimmung der Uebergangsfunktion für den geschlossenen Regelkreis; die Methoden sind somit analog wie bei Zeile 4. und 5. Sie bestehen in der Lösung der Differentialgleichung oder in der Bestimmung der Uebergangsfunktion aus dem resultierenden Frequenzgang durch Anwendung der Laplace-Transformation.

Es ist nicht so, dass die Anwendung dieser Methoden nur mathematisch besonders begabten Ingenieuren vorbehalten bleibt. Mit den gegenwärtig vorhandenen Hilfsmitteln bieten solche Untersuchungen im allgemeinen keine besonderen Schwierigkeiten mehr. Das Problem ist beinahe gelöst, wenn der Schritt vom Regelschema zum Blockschaltbild gemacht ist. Hier liegt auch die Hauptschwierigkeit, wenn das Uebertragungsverhalten komplizierterer Regelstrecken durch die linearisierte Theorie erfasst werden muss. Dieser Schritt wird für Spezialfälle dem mathematisch gut versierten Ingenieur vorbehalten bleiben.

Adresse des Verfassers: Dipl. Ing. J. Kägi bei Gebr. Sulzer AG., Winterthur

Die St. Alban-Brücke über den Rhein in Basel

Dipl. Ing. O. Oberholzer, Tiefbauamt des Kantons Basel-Stadt

d) *Die Nietkontrolle* war der Sektion für Brückenbau der Kreisdirektion II der SBB übertragen. Im ganzen wurden 62 380 Nieten, davon 31 100 in den Werkstätten und 31 280 auf der Baustelle kontrolliert. In den Werkstätten wurden die Nieten teils mit pneumatischen Pressen, teils mit pneumatischen Hämtern, auf der Baustelle ausschliesslich mit den letztern geschlagen. Beim ersten Hauptträgerstück mit 1332 Werkstattnieten mussten 17 bis 438, d. h. 1,28 bis 32,9 % ersetzt werden. Vom zweiten Stück an waren jedoch nur noch 0 bis 9,3 %, im Mittel 2,2 % zu beanstanden und neu zu schlagen. Auf der Montage konnten nur noch $332 = 1,06$ % lose Nieten festgestellt werden. Die anfänglich verhältnismässig

Schluss von S. 520

DK 624.65

häufig auftretenden Fehlnieten waren zum einen Teil auf die mangelnde Uebung der Nieter, zum andern Teil auf ungeeignete Werkzeuge zurückzuführen.

e) *Schweissnahtkontrolle*

Dieser war im Hinblick auf die grosse Totallänge der Schweissnähte und die Verwendung von St. 52 als Konstruktionsmaterial sehr grosses Gewicht beizumessen. Die gesamte Schweissnahtkontrolle, sowohl von Auge als auch mit Ultrasschall-, Röntgen- und Gammastrahlen war den Organen des Schweiz. Acetylenvereins (heute Schweiz. Verein für Schweißtechnik) mit Sitz in Basel übertragen. Dessen Direktor, Dr.

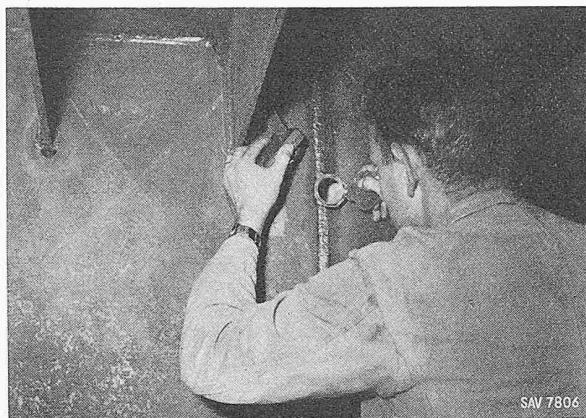


Bild 42. Schweißnahtkontrolle von Auge mit der Lupe

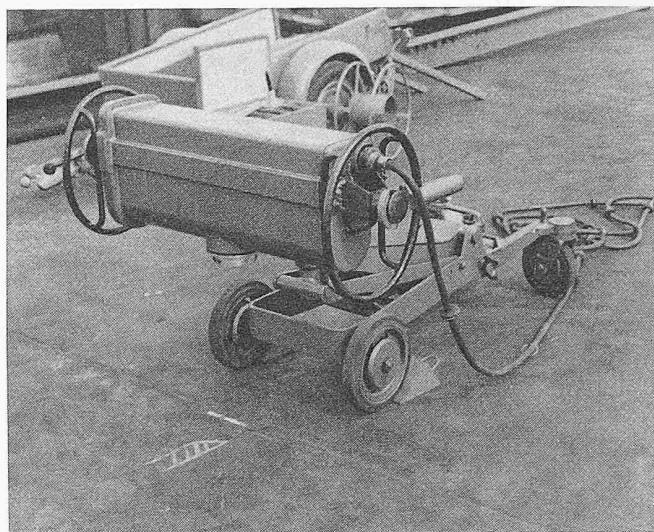


Bild 44. Die transportable Röntgenanlage «Eresco 175 kV» der Firma Seifert beim Röntgen einer Deckblech-Quernaht

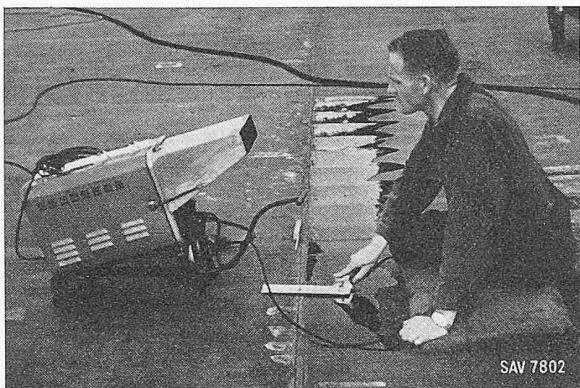


Bild 43. Ultraschallgerät; Schallen einer Deckblech-Quernaht

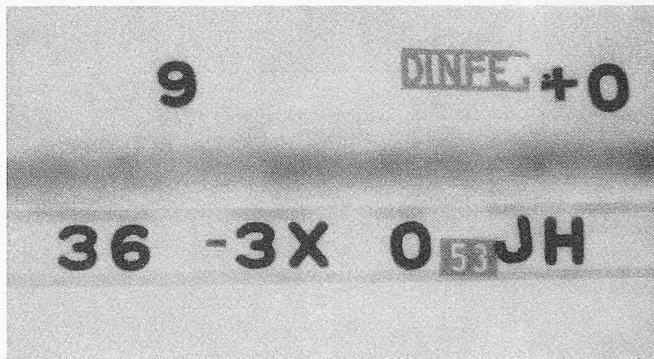


Bild 46. Röntgenaufnahme einer fehlerfreien Schweißnaht: Deckblechstoss quer (auf Cu-Schienen geschweisst, Nahtunterseite blecheben geschmiegelt)

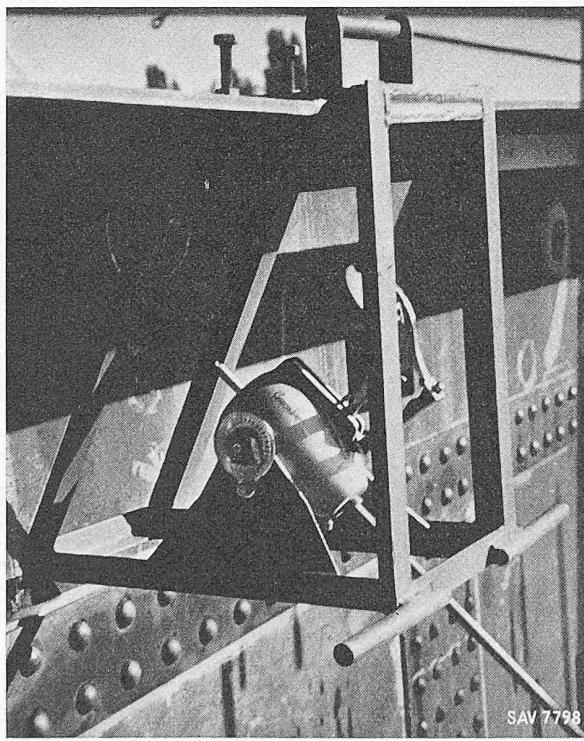


Bild 45. Aufnahmehalter für eine Gammagraphie-Aufnahme der K-Naht auf Montage, mit Haltevorrichtung (Bilder 42, 43 und 45 Aufnahmen SAV)

Tabelle 7. Zeitaufwand für Kontrollarbeiten

	Stunden	Eff. Nahtlänge	Relativwerte			
			h	m	h/m	m/h
Prüfung von Auge	500					
Prüfung mit Ultraschall: K-Nähte in den Werkstätten	150	489	0,307		3,26	
Deckblechquernahten auf Montage	131,5	820	0,160		6,23	
Prüfung mit Röntgen- und Gammastrahlen	2875	821,2*)				0,91
						3,50

*) Durchstrahlungslänge. Verwendet wurden 3164 Filme.

C. G. Keel, stand der Bauleitung zur Beratung in besonderen Fragen zur Seite.

Den Schweißarbeiten am Objekt gingen die Prüfungen der Schweißer voraus. Es waren drei Schweißerkategorien aufgestellt: Kategorie A für alle Schweißarbeiten, einschl. Ueberkopfschweissungen; Kategorie B für horizontale und vertikale Schweissungen; Kategorie C für automatische Schweissung mit Elin-Hafergut-Schweissverfahren, das für die 2450 m in den Werkstätten gezogenen Kehlnähte für den Anschluss der Längsrippen am Deckblech Verwendung fand.

Die Prüfungen umfassten: Bei der *Kategorie A*: Je eine horizontal und vertikal geschweisste Grundprüfungsplatte nach VSM 14 061, Ueberkopfschweissung, K-Nahtschweissung. Bei der *Kategorie B*: Beide Grundprüfungsplatten nach VSM 14 061, K-Nahtschweissung. Bei der *Kategorie C*: Die Prüfung wurde durch eine spezielle Instruktion ersetzt.

17 Schweißer bestanden die Prüfung A, zehn die Prüfung B; drei Schweißer bestanden die Prüfungen nicht, und ein Schweißer wurde wegen anderweitiger Verwendung während der Prüfung zurückgezogen. Den Schweißern mit bestandener Prüfung wurde ein Stempel mit ihrem Schweißzeichen ausgehändigt, mit welchem sie die von ihnen gezogenen Schweißnähte zu bezeichnen hatten.

Für die Anwendungen der verschiedenen Prüfverfahren auf die einzelnen Nahtarten wurde von der Prüfstelle zu-

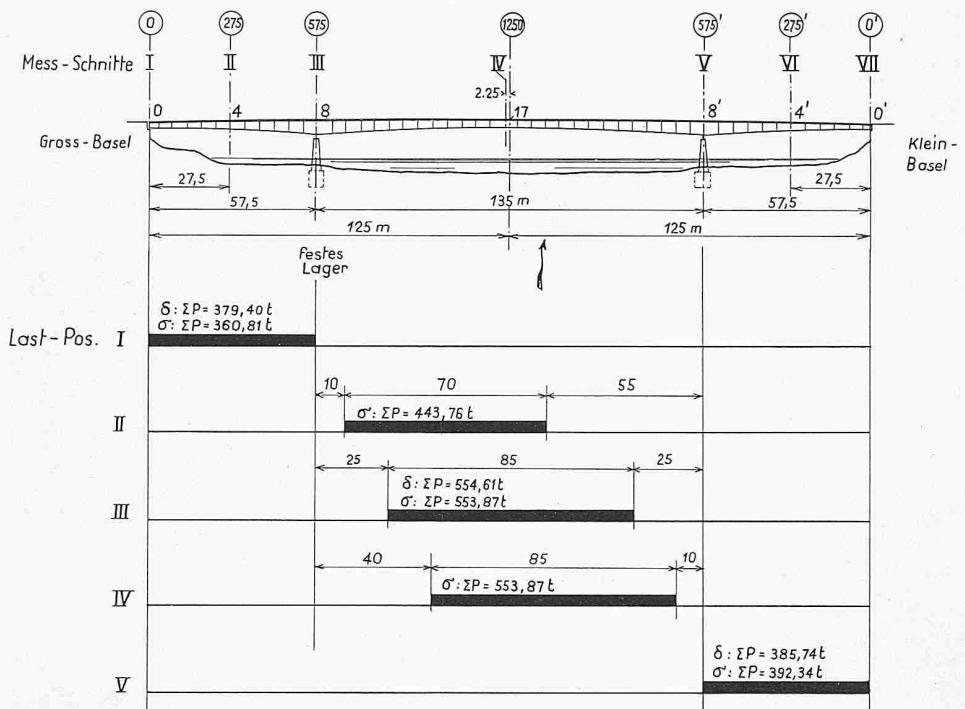


Bild 47. Mess-Schnitte und Lastpositionen

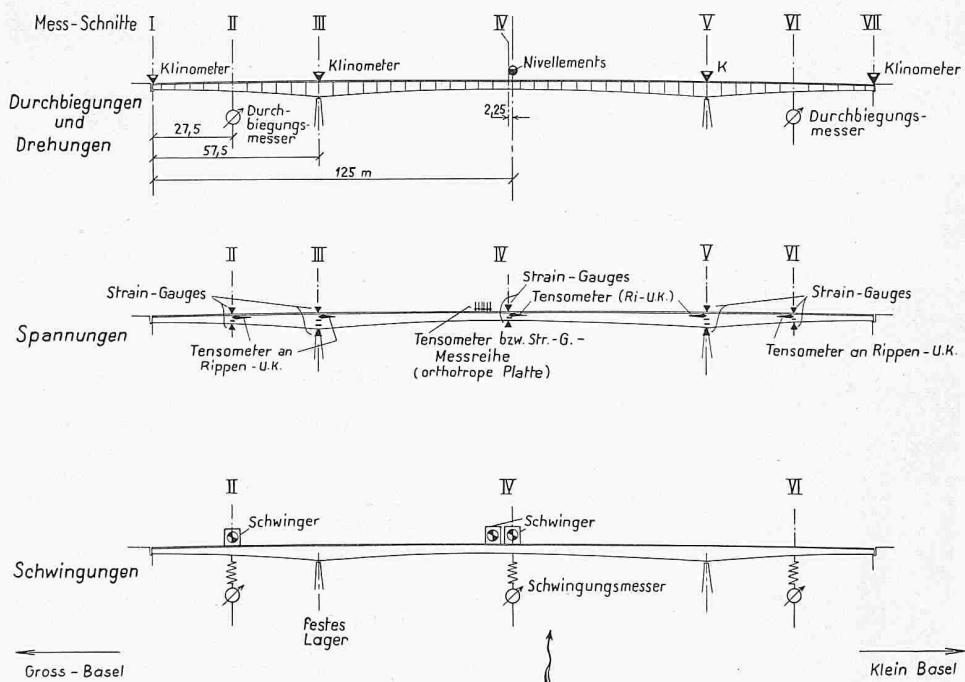


Bild 48 (oben). Messinstrumente



Bild 49 (links). 44 Last- und Tankwagen, total 553,87 t, Lastposition III

sammen mit der projektierenden Firma und der Bauleitung eine Klassifizierung vorgenommen. Für jede Nahtkategorie wurde ein bestimmter Prozentsatz festgelegt, mit welchem die betreffenden Nähte zu durchstrahlen waren. Von Anfang an bestand die Absicht, diese zum voraus bestimmten Prozentsätzen im Laufe der Arbeiten den gemachten Erfahrungen und Bedürfnissen anzupassen. Einzelheiten gibt Tabelle 6 (Seite 544).

Die lückenlose Kontrolle der Nähte mit dem mit einer Lupe bewaffneten Auge bezweckte das Auffinden von Rissen, Oberflächenporen, unverschweissten Stellen, fehlerhaften Schweißnahtansätzen und Elektrodenantupstellen. Sie war zugleich eine Vorprüfung derjenigen Nähte, die mit Röntgen- oder Gammastrahlen durchleuchtet werden sollten (Bild 42).

Eine äusserst wertvolle Vorprüfung der Montage-Quernähte im Fahrabahndeckblech (*R* 3) und der Werkstatt-*K*-Nähte zwischen Hauptträgerstegblech und Fahrabahndeckblech (*R* 10) ermöglichte die Verwendung des Ultraschallgerätes (Bild 43). Diese beiden Nahtarten wurden auf deren ganzen Länge, d. h. also 100 %ig geschallt. Auf Grund der Ultraschallprüfung wurden diejenigen Schweißnahtstellen ausgewählt, von denen Aufnahmen mit dem Röntgen- bzw. Gammastrahlen-gerät gemacht werden sollten. Auf diese Weise konnten bei den Schweißnähten *R* 3 und *R* 10 die geschätzten Durchstrahlungslängen von 155,2 auf 90,67 bzw. von 161,6 auf 16,56 m reduziert werden, was einer ganz namhaften Zeit- und Kostenersparnis gleichkommt.

Die Prüfarbeiten an der St. Alban-Brücke liessen sehr deutlich die Vor- und Nachteile der Verfahren mit Röntgen- bzw. Gammastrahlen aus radioaktivem Iridium 192 erkennen (Bilder 44 und 45). Wohl liefert das Röntgen-Verfahren kontrastreichere Filme und braucht kürzere Belichtungszeiten als das Durchstrahlen mit radioaktiven Isotopen. Die Apparaturen haben jedoch Ausmass und Gewichte, die sich besonders auf der Montage nicht überall verwenden lassen. An winkligen und mit schweren Geräten schlecht zugänglichen Bauteilen bietet das kleine Ausmass und das relativ geringe Gewicht des Aufnahmebehälters des Gammagraphie-Verfahrens fast unbeschränkte Anwendungsmöglichkeiten. Der an und für sich geringere Kontrast-Reichtum dieser Aufnahmetechnik kann durch die Wahl entsprechender Filme und langer Aufnahmezeiten weitgehend ausgeglichen werden. Beide Verfahren haben

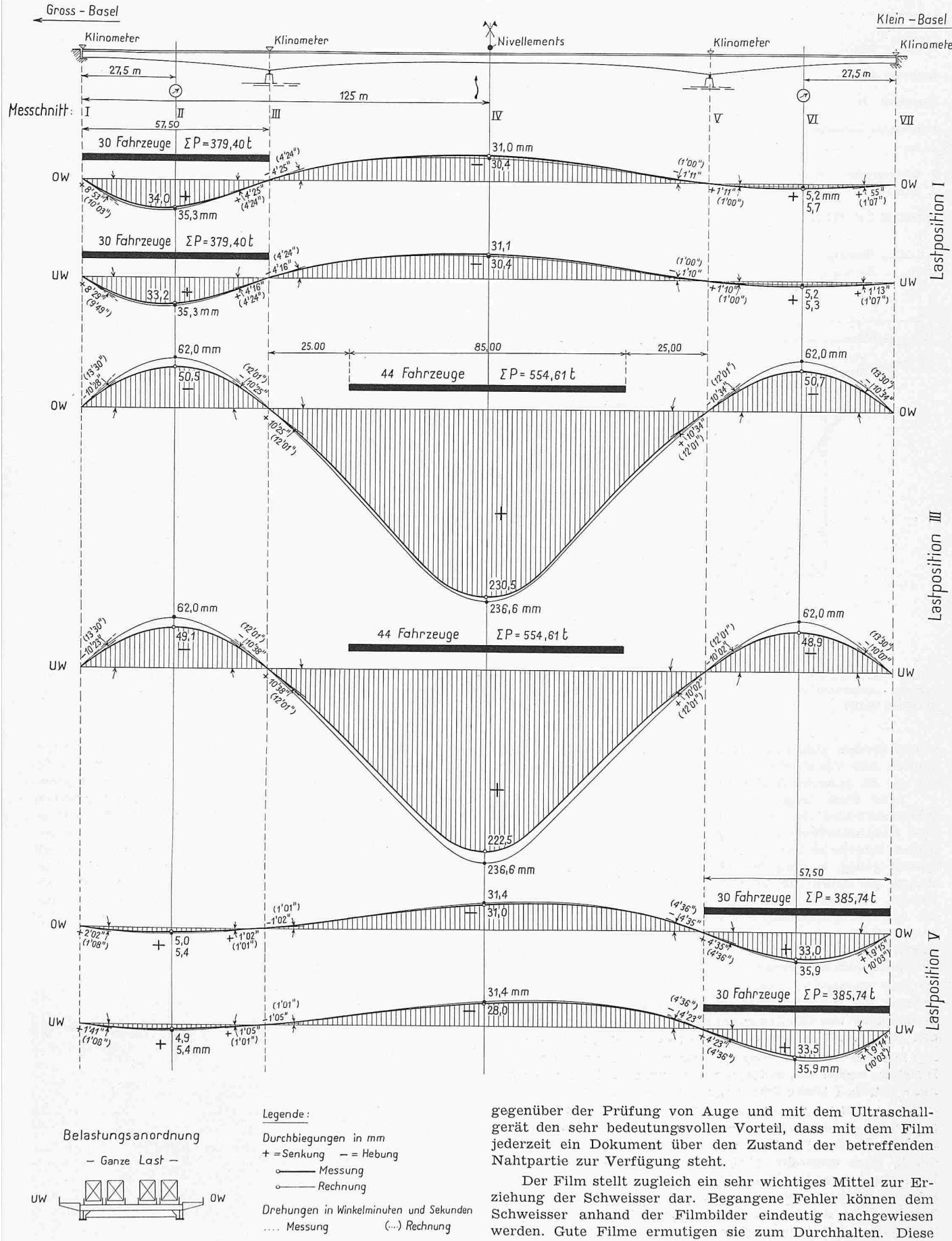


Bild 50. Biegelinien der Hauptträger, Belastungsversuche vom 26. 3. 1955. Maßstab der Längen 1:1500, der Biegelinien 1:6

gegenüber der Prüfung von Auge und mit dem Ultraschallgerät den sehr bedeutungsvollen Vorteil, dass mit dem Film jederzeit ein Dokument über den Zustand der betreffenden Nahtpartie zur Verfügung steht.

Der Film stellt zugleich ein sehr wichtiges Mittel zur Erziehung der Schweisser dar. Begangene Fehler können dem Schweisser anhand der Filmbilder eindeutig nachgewiesen werden. Gute Filme ermutigen sie zum Durchhalten. Diese sorgfältig und konsequent angewandte Erziehungsmethode führte im Verlaufe der Arbeiten zu ausgezeichneten Resultaten. Die ständige Kontrolle mit Hilfe der Durchstrahlungsverfahren gibt dem Schweisser das stete Bewusstsein der strengen und gerechten Kontrolle. Wenn von seiten der ein-



Legende:

Messlänge der Strain - Gauges = 20 mm

Querschnitt M = 1:20

Aufgetragene Spannungen 1 cm = 100 kg/cm²

+ = Zug - = Druck

▲ Dehnungsgeber in Längsrichtung

— Dehnungsgeber in Querrichtung

Gesamthat $\Sigma P = 553,87$ t

— Messung (x = Mittelwerte)
— Rechnung

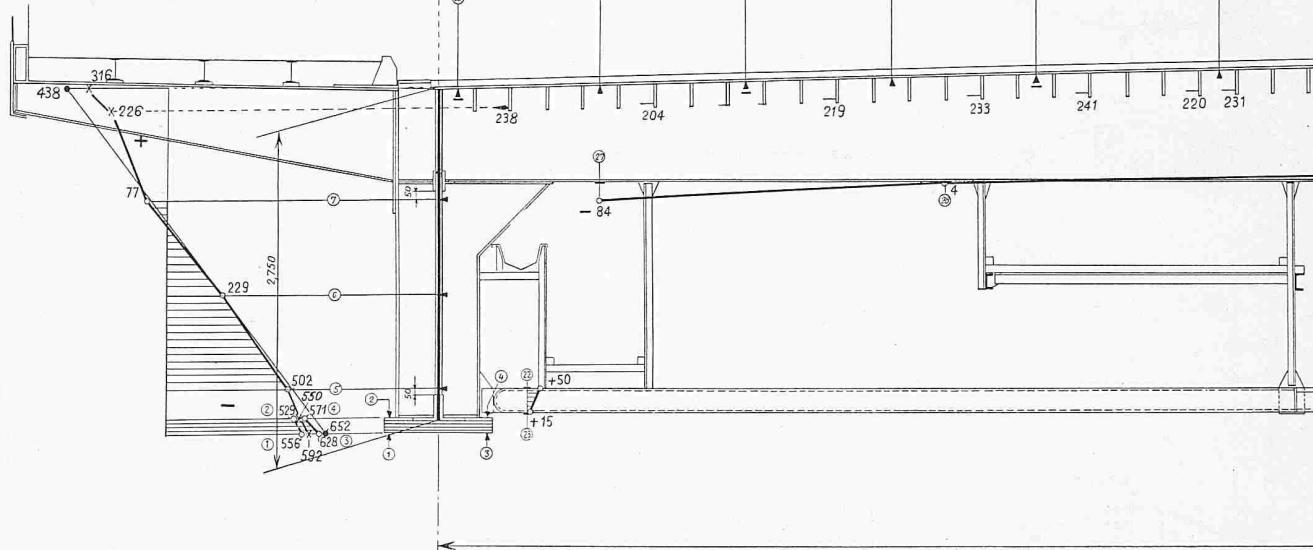


Bild 51. Mess-Schnitt II, Lastposition III, errechnete Spannungen in kg/cm² (E angenommen zu 2 100 000 kg/cm²) aus den gemessenen Dehnungen der Belastungsversuche vom 29. 3. 1955. Masstab der Längen 1:60, der Spannungen 1 mm = 30 kg/cm². (Fortsetzung des Bildes auf der nächsten Seite)

zernen Firmen gute Leistungen mit Prämien belohnt wurden, stellten sich eigentliche Wettbewerbe unter den Schweissern ein, die zu ausgezeichneten Leistungen führten.

Jeder Film trägt eine Bezeichnung, die jederzeit das Wiederauffinden der Aufnahmestelle am Objekt selbst und eine Kontrollaufnahme am genau gleichen Ort erlaubt. Zu diesem Zwecke ist auf die Brücke ein dreiaxisiges Koordinatensystem gelegt worden. Mit Hilfe von Bleizahlen und -buchstaben, die neben die zu durchstrahlende Nahtpartie gelegt wurden, sind die Längen-, Breiten- und Tiefenkoordinaten, die Art der Schweissnaht, der Röntger und die ausführende Firma festgehalten worden (Bild 46). Die Abbildung des Penetrameters liess ferner die Fehlererkennbarkeit in Prozent der Materialdicke ablesen.

Der Bauherr kam für alle Kosten auf, die mit der Ueberprüfung der Schweissnähte zusammenhingen. Lediglich Wiederholungen von Durchstrahlungsarbeiten infolge Mängeln an den Nähten waren von den betreffenden Firmen zu tragen.

Mit den Kontrollarbeiten in den Werkstätten und auf der Baustelle waren von seiten der Prüforgane Zeitaufwände gemäss Tabelle 7 (Seite 539) verbunden.

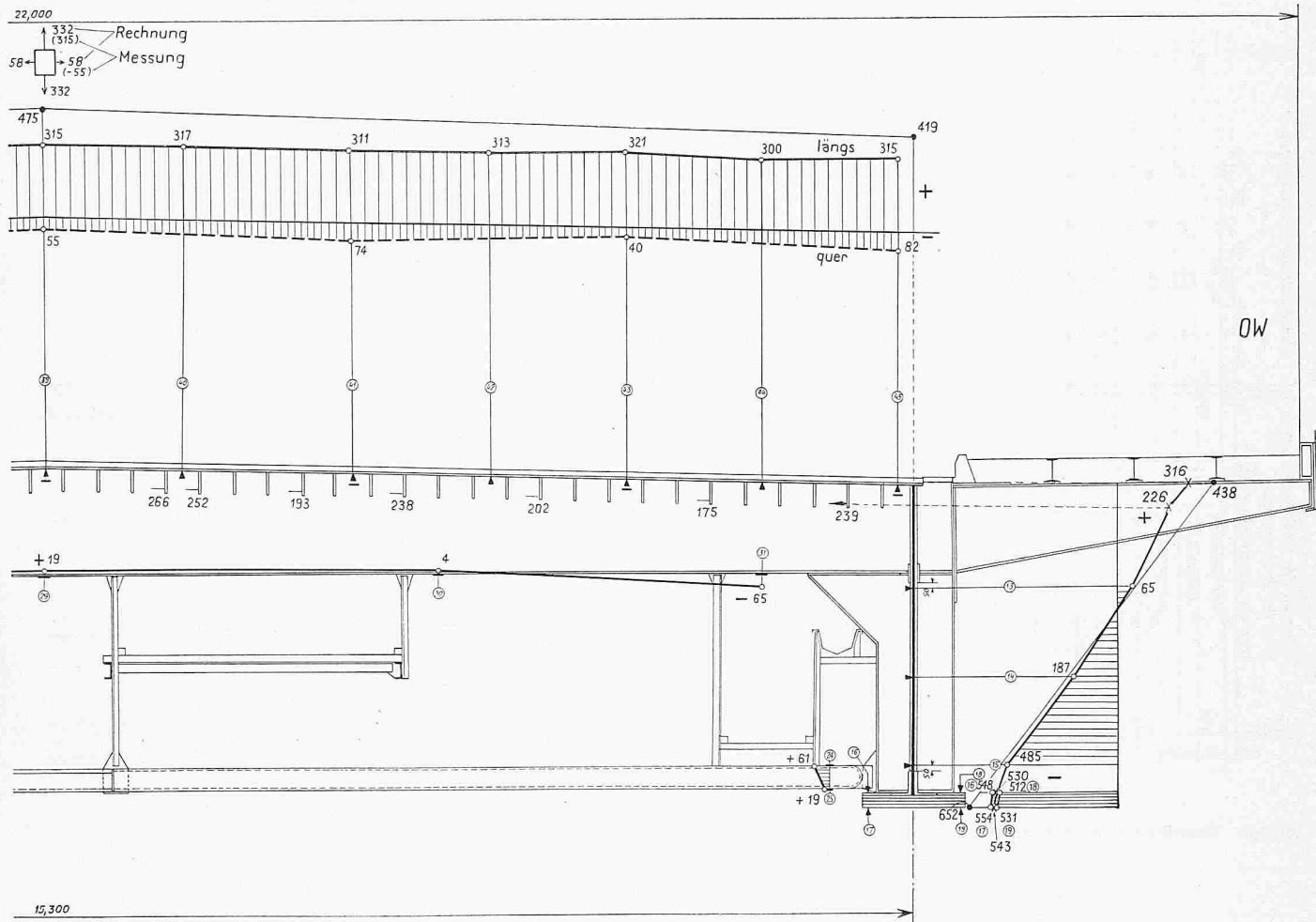
Der zeitliche Ablauf der Werkstattarbeiten und der Montage bedingte den vollen persönlichen Einsatz aller an den Kontrollarbeiten Beteiligten. Dies kommt darin zum Ausdruck, dass ungefähr 13 % aller geleisteter Stunden als Ueberstunden und beinahe 16 % als Nacht- und Sonntagsarbeiten geleistet werden mussten. In den Stundenzahlen der Tabelle 7 ist die für die Organisation, Korrespondenz, Beurteilung und Besprechung der Filme sowie für die Arbeiten in der Dunkelkammer benötigte Zeit nicht berücksichtigt.

Die beschriebenen Schweissnahtkontrollen wurden noch durch eine ganze Reihe weiterer Untersuchungen ergänzt. Für die Feststellung der Qualität von Schweissnähten wurden Plattenansätze an Werkstücken angeheftet und die zu prü-

fenden Schweissnähte auf diese Plattenansätze ausgedehnt. Auf diese Weise entstanden 4 K-Nahtprüfungen, 6 Stossnahtprüfungen an Abschnitten von Fahrbahnplatten und 4 Stossnahtprüfungen an Abschnitten von Hauptträgerstegblechen. Ferner wurden über 200 Elektrodenprüfungen, Härte-, Mikro-, Makrountersuchungen, Flabbiegeproben, gewöhnliche Qualitätszerissversuche, umfassende Zugversuche und Zugermüdungsversuche, Kerbschlaguntersuchungen, chemische Analysen und weitere verschiedene Untersuchungen, unter anderem zur Abklärung der Ursachen von Rissbildungen ausgeführt. Diese Untersuchungen an Probeplatten wurden fast ausschliesslich von der EMPA vorgenommen.



Bild 52. Einzellast von 12 t



15,300

Dr. C. G. Keel und H. P. Siegenthaler berichten sehr eingehend über die Prüfung der Schweißnähte der St. Albansbrücke in Nr. 9, 10 und 11, Jahrgang 1955, der «Zeitschrift für Schweißtechnik».

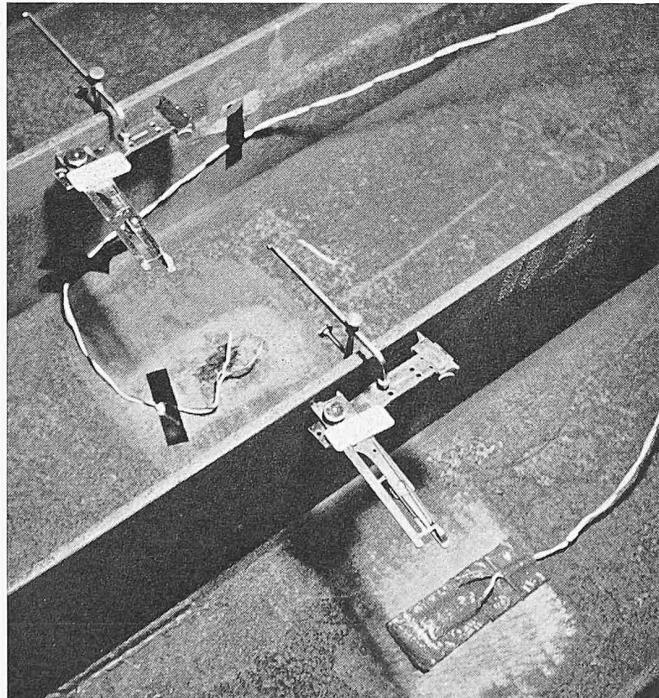


Bild 54. Untersicht der Fahrbahnplatte: Strain-Gauges am Deckblech und Tensometer an den Längsrissen
Photo Balzer, Basel



Bild 53. Belastung mit der Vorderachse eines mit einer 6-t-Platte beladenen Kranwagens

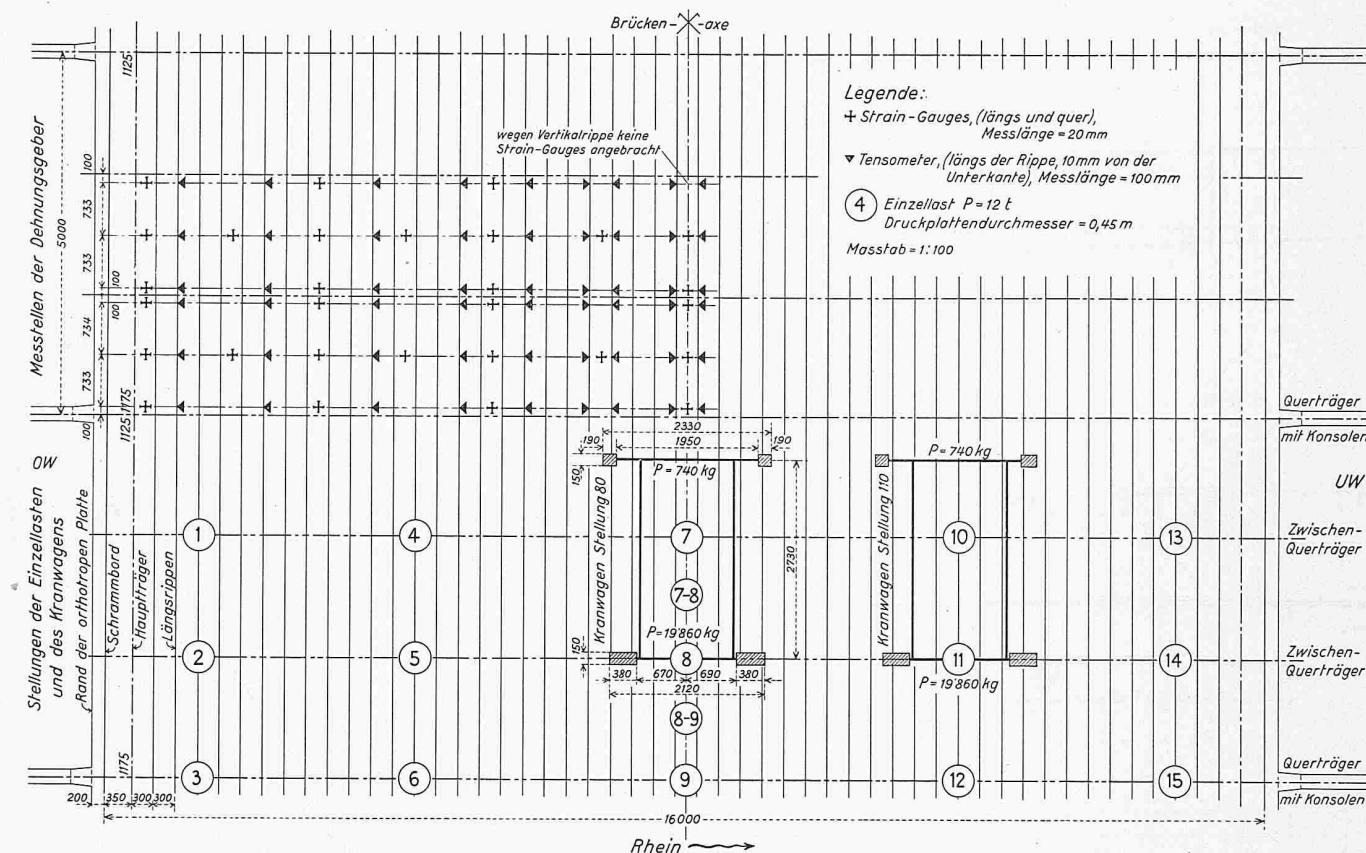


Bild 55. Mess-Stellungen der Dehnungsgeber und Stellungen der Einzellasten und des Kranwagens. Maßstab 1:100

Tabelle 6. Angewendete Schweiß- und Prüf-Verfahren beim Bau der St. Alban-Brücke in Basel

Pos.	Schweißnaht Lage	Art	Totale Nahllänge		Vorgesehene Durchstrahlung		Effektive Durchstrahlung		Wieder- holungen Anzahl	Kon- trolle ¹⁾	Schweiß- naht ²⁾
			in m	m	%	m	%				
R 2	Querträger-Lamellen-Stösse	V - Naht	30,4	30,4	100	32,1	100	309	73	R	W
R 3	Fahrbahndeckbleck-Stösse, quer	V - Naht auf Cu-Schienen	820,0	155,2	18,9	90,67	11,1	331	63	US + R	M
R 4	Längsrippen-Stösse	X - Naht	500,0	117,0	23,4	147,8	29,6	739	54	G	M
R 5	Hauptträgerstegblech-Stösse, oben	»	68,3	31,8	46,5	34,3	50,2	98	3	R + G	M
R 6	Querträgerstegblech-Stösse	»	124,94	60,8	48,7	61,6	49,3	176	28	R + G	W
R 7	Fahrbahndeckblech-Stösse, längs	»	1253,75	105,2	8,4	107,1	8,55	306	28	R	W
R 8	Hauptträgerstegblech-Stösse, längs	»	453,60	45,4	10	61,6	13,6	176	25	R	W
R 9	Hauptträgerstegblech-Stösse, quer	»	38,34	10,4	27	9,1	23,7	26	R		W
R 10	Anschluss Hauptträgerstegblech an Fahrbahndeckblech	K - Naht	501,50	161,6	32,2	16,56	3,30	48	4	US + G	W + M
R 11	Anschluss Querträgerstegblech an Querträgerlamelle	Kehl-Naht	4651,2	93,0	2	85,4	1,84	244	1	G	W
R 12	Anschluss Querträgerstegblech an Fahrbahndeckblech	»	3511,2	70,2	2	42,0	1,20	120	G		W
R 13	Anschluss Längsrippen an Fahrbahndeckblech	»	24450	0	0	0	0		A		W
R 14	Anschluss Längsrippen an Fahrbahndeckblech	»	625	0	0	0	0		A		M
R 15	Anschluss Querträgerstegblech an Hauptträgerstegblech	»	407,4	8,2	2	9,8	2,40	28	G		W
R 16	Anschluss Längsrippen an Querträgerstegblech	»	5168	104	2	100,0	1,94	500	22	G	W
R 17	Anschluss der Verankerungsplatten am Hauptträgerstegblech	X - Naht	4,3	2,15	50	1,575	36,5	9	R		W
R 18	Anschluss der Aufhängelaschen an den Fahrbahnenplatten	Kehl-Naht	10,8	10,8	100	21,6	100	54	10	G	W
R 19	Gehwegplatte	»	7634,50	0	0	0	0	0	A		W + M
20	Gehwegkonsolen	»	5358	0	0	0	0	0			W
21	Gehwegrandträger	»	3010	0	0	0	0	0			W
Total Pos. 2 ÷ 21			58616,23								
Total Pos. 2 ÷ 12, 15 ÷ 18			17543,73		1006,15	5,735	821,205	4,68	3164	311 =	
davon von Hand			34056,73 m							9,83%	
EHV-Verfahren			24450 m								
in der Werkstatt			50961,93 m								
auf Montage			7654,30 m geschweisst								

1) Verfahren: R Röntgen, US Ultraschall, G Gammastrahlen, A von Auge
2) W = Werkstatt-, M = Montageschweissung

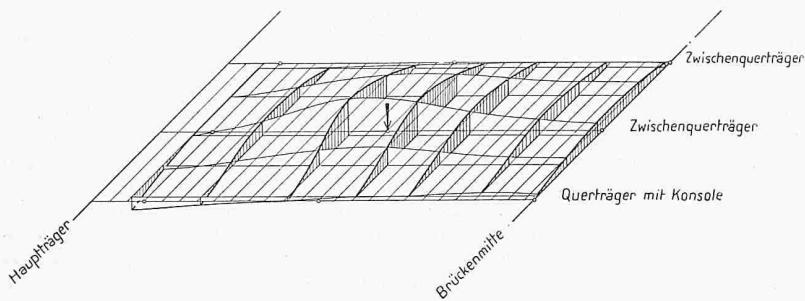


Bild 56. Lastposition 5, $P = 12 \text{ t}$; Spannungsfläche für Rippen-Unterkante, 1 cm = 500 kg/cm²

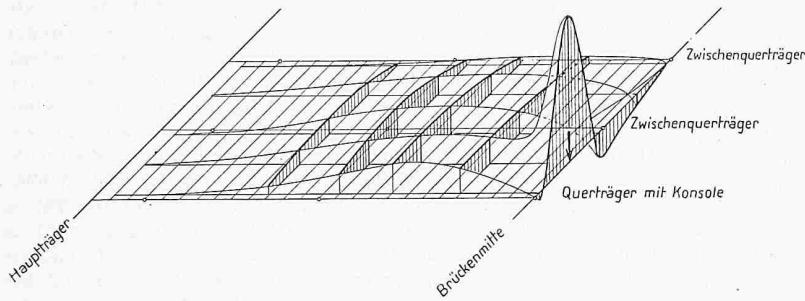


Bild 57. Lastposition 8-9, $P = 12 \text{ t}$; Spannungsfläche für Rippen-Unterkante 1 cm = 500 kg/cm²

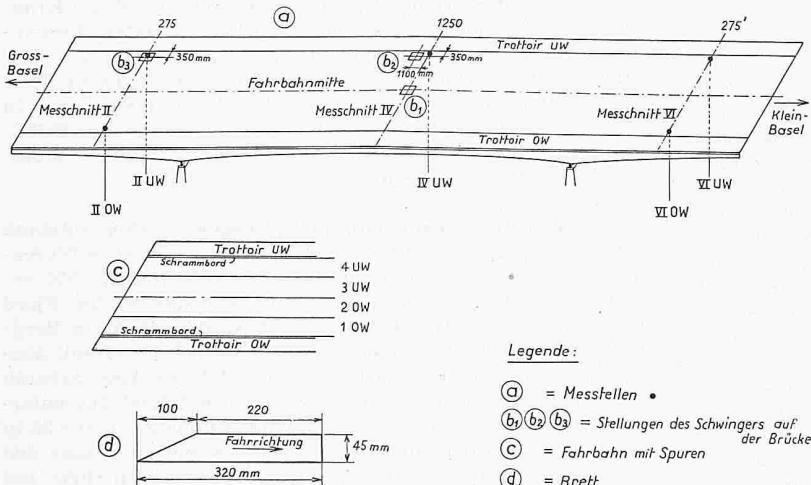


Bild 58. Dynamische Messung, schematische Uebersicht

f) Die Belastungsproben

Vor der Uebergabe der Brücke an den Verkehr wurde diese unter der Oberleitung von Prof. Dr. M. Ros einer umfassenden Belastungsprobe unterworfen. An der Vorbereitung und Durchführung der Messungen waren unter der persönlichen Leitung von Dr. Staffelbach Ingenieure der EMPA, der Brückenbauabteilung der SBB, des baustatischen Institutes der ETH, der Firma Buss AG., des Vermessungsamtes Basel-Stadt und der Bauleitung beteiligt.

Tabelle 8. Eigenschwingungs-Amplituden in mm und Frequenzen in Hertz für die verschiedenen Stellungen der Schwingungsmaschine

Schnitt	Stellung					
	b_1		b_2		b_3	
	Ampl.	Freq.	Ampl.	Freq.	Ampl.	Freq.
	mm	quenz	mm	quenz	mm	quenz
		Hertz		Hertz		Hertz
II W	0,89	2,9	0,32	3,1	0,91	3,1
II UW	0,82	2,9	0,36	5,05	1,38	3,2
IV UW	0,73	4,3	1,06	5,05	0,68	2,7
VI OW	1,0	2,9	0,35	3,1	1,0	2,7
			0,23	5,05	1,23	3,1
					0,74	3,8
VI UW	0,76	2,9	0,44	3,1	1,1	2,7
			0,26	5,05	0,79	3,8

In der ersten Etappe wurden Deformationen und Spannungen im Haupttragsystem infolge von einseitig und symmetrisch aufgefahrenen Lastwagenzügen mit Hilfe von Nivellementen, Durchbiegungsmessern, Klinometern, Tensometern und Strain-Gauges gemessen. Die Messchnitte und Lastpositionen gehen aus Bild 47 hervor. Bild 48 vermittelt einen Ueberblick über die angebrachten Instrumente.

Die aufgestellten symmetrischen Lastpositionen bestanden aus vier Reihen im Mittel rd. 12,6 t schweren Last- und Tankwagen und entsprechen — auf die ganze Nutzbreite von 22,0 m verteilt — der für die statische Berechnung vorgeschriebenen gleichmässig verteilten Last (Bild 49). Die gemessenen Durchbiegungen und Verdrehungen zeigen gegenüber den von Prof. Ros auf Grund der Einflusslinien ermittelten Biegelinien Abweichungen von geringem und allgemein üblichem Ausmass (Bild 50). Aus den Spannungsmessungen geht allgemein eine sehr gute, gleichmässige Mitarbeit der Fahrbahnplatte als Bestandteil des Haupttragwerkes hervor (Bild 51).

Die zweite Messetappe umfasste Spannungsmessungen in der oberwasserseitigen Hälfte des Feldes 1175 bis 1225 der Fahrbahnplatte unter einer 12 t-Einzellast, bestehend aus zwei Bleiplatten von je 6 t Einzelgewicht, unter welche eine kreisförmige Stahlplatte von 450 mm Durchmesser (0,158 m²) gelegt wurde. Zwischen Stahlplatte und Unterlage herrschte demnach eine mittlere Pressung von 7,6 kg/cm². Außerdem wurden Messungen angeordnet unter der Belastung durch den Kran, der dem Transport der Bleiplatten diente. Dessen Vorderaxe wog 19,86 t, die Hinteraxe 0,74 t; der Axabstand mass 2,73 m (Bilder 52 und 53).

Der zweiaxige Spannungszustand im Deckblech wurde mit Strain-Gauges mit 20 mm Messlänge in der Längs- und Querrichtung gemessen (Bild 54). Mit Hilfe von Tensometern (Messlänge 100 mm) konnten die Längsspannungen in der Nähe der Unterkante der Längsrippen festgestellt werden. Bild 55 zeigt die Messtellen der Dehnungsgeber und die Stellungen der Einzellasten und des Kranwagens. Die Bilder 56 und 57 zeigen den Spannungsverlauf in den Rippenunterkanten für die Laststellungen 5 und 8 bis 9. Im ganzen wurden 5640 Messpositionen aufgenommen, ausgewertet und grafisch verarbeitet.

In der dritten und letzten Etappe folgten dynamische Belastungsversuche. Erstens wurden Schwingungen der Brücke durch Befahren mit Lastwagen von 13,26 und 13,60 t sowie mit einem Kranwagen von 14,6 t Gewicht erzeugt. Messungen fanden statt für die Schnitte II, IV und VI bei folgenden Fahrten:

Normale Fahrt mit einem Fahrzeug;
Gegenfahrt von zwei Fahrzeugen;
Gegenfahrt von zwei Fahrzeugen mit plötzlichem Bremsen in Brückenmitte;
Fahrt mit Sprung über ein 45 mm dickes Brett, ein Fahrzeug;
Fahrt mit Kranwagen.

Bei den gefahrenen Geschwindigkeiten von 15÷35 km pro Stunde liessen sich Stosszuschläge als Verhältnis der dynamischen Amplitude zur statischen Durchbiegung von 8÷66 % und maximale Amplituden bis 1,7 mm feststellen.

Für die Erzeugung von Eigenschwingungen wurde eine Schwingungsmaschine «Losenhausen» mit einem zweiteiligen, 1270 kg schweren Schwinger herangezogen. Ihre Stellungen sind in Bild 58 dargestellt (s. auch Tabelle 8). Die erzeugte Fliehkraft wächst mit dem Quadrat der Drehzahl und kann überdies durch gegenseitiges Verdrehen der beiden Schwingmassen verändert werden. Bei der gewählten Einstellung und bei 4 Hz beträgt sie 1150 kg. Die kritische Eigenschwingungsfrequenz konnte mit der verwendeten Maschine nicht festgestellt werden; sie wird jedoch bei 2,0 Hertz liegen.

Schlusswort

Nachdem die Bauarbeiten einen glücklichen Abschluss gefunden haben und das Bauwerk der Öffentlichkeit übergeben ist, hat die Bauleitung das Bedürfnis, allen jenen ihren aufrichtigen Dank abzustatten, die zum glücklichen Gelingen des Werkes beigetragen haben.

Es braucht von allen irgendwie an der Schaffung des Werkes Beteiligten eine Einordnung in den vorgezeichneten Arbeitsprozess. Für viele ist der vorbehaltlose persönliche Einsatz unerlässlich, wenn die Arbeiten innert einer gegebenen, meist kurzen Frist zu Ende geführt werden müssen, ohne dass die Qualität der Arbeiten unter dem Arbeitstempo leidet darf. Die rechtzeitige Fertigstellung der Pfeiler, Widerlager und Zufahrten vor der Anlieferung der schweren Werkstücke, dann das Einhalten des fast auf Stunden genau festgelegten Anlieferungsprogrammes der Brückenteile durch die fünf verschiedenen Lieferfirmen zeugten von gutem Willen und straffer Disziplin der Leitungen, deren Mitarbeiter und Arbeiter aller beteiligten Unternehmungen.

Mit besonderer Genugtuung soll festgehalten werden, dass die Freude am vollendeten Bauwerk auch nicht durch einen einzigen Unfall getrübt wird, der dem Betroffenen einen bleibenden Nachteil gebracht, geschweige denn das Leben gekostet hätte.

Adresse des Verfassers: Ing. O. Oberholzer, Schalerstrasse 9, Basel

MITTEILUNGEN

Das österreichische Bauzentrum in Wien hat seine ständige Baumusterschau am 12. Juli 1957 eröffnet. Es setzt sich die Herstellung eines direkten Kontaktes zwischen Bauindustrie, Gewerbe, Bauwilligen und öffentlichen Institutionen zum Ziel. Der Form nach ist es eine Vereinigung, der jeder Bauschaffende beitreten kann. Die materielle Grundlage bilden die Gründungsbeiträge der Verbände sowie die Unkostenbeiträge aus der Baumusterschau und aus Sonderveranstaltungen. Durch die Wahl des Palais Liechtenstein als Sitz des Österreichischen Bauzentrums wurde auch ein kultureller Beitrag geleistet: Das Palais, früher eine berühmte Kunstsammlung, war völlig verwahrt und hatte nach Kriegsbeginn nur gelegentlich als Ballsaal, Tagungsort, Büro gedient. Im Erdgeschoss, dessen Säulenhalle mit den herrlichen Stuckdecken und Fresken berühmter Künstler wiederhergestellt wurde, war ein Holzlagerplatz untergebracht. Nun wird unter grossem Kostenaufwand das Palais seinem neuen Zweck entsprechend ausgestaltet. Unter den Ausstellerfirmen wurde eine strenge Auswahl getroffen, da nur wirklich erstklassige Erzeugnisse und leistungsfähige Betriebe in die Baumusterschau Eingang finden. Die Arbeitsgemeinschaft zur Förderung der österreichischen Bauwirtschaft hat ein «Austria»-Gütezeichen geschaffen, das hochwertigen Produkten verliehen wird. Um ein möglichst einheitliches Gesamtbild der Ausstellung zu erreichen, wurde eine einheitliche Beschriftung der Ausstellungsräume durchgeführt. Diese Schriftbänder sind in verschiedenen Kennfarben für die einzelnen Fachgebiete gehalten und diese wieder in Raumgruppen zusammengezogen. Der Besucher, der am Pult des Informationsdienstes einen individuellen Wegweiser durch die Baumusterschau erhält und im Anschluss an die Besichtigung die Prospekte der für ihn in Frage kommenden Firmen ausgefolgt bekommt, kann sich mühelos orientieren. Bereits wird eine Sonderausstellung «Denkmalpflege in Europa» und die Wiederherstellung kriegszerstörter Kulturdenkmäler gezeigt, im September wird der Informationsdienst (Auskunft, Beratung, Vortrags- und Kinosaal, Konferenzräume) eröffnet, und 1958 die Fachbibliothek und Zeitschriftensammlung.

Schweiz. Nationalkomitee der Weltkraftkonferenz. Anlässlich der Versammlung vom 25. Juni in Lausanne berichtete Präsident Ing. E. H. Etienne über den Verlauf der Teiltagung, welche soeben in Belgrad zu Ende gegangen war, und an der sich 830 ausländische (davon vier schweizerische) und 400 jugoslawische Fachleute beteiligt hatten. Deren Thema, die Rolle der Energie für die Entwicklung wirtschaftlich unterentwickelter Länder, wurde von Sir Harold Hartley, dem vor kurzem zurückgetretenen Präsidenten der WPC, sehr realistisch betrachtet mit dem Ergebnis, dass wenig Aussicht bestehe, allen Erdbewohnern einen ähnlichen Lebensstandard zu

verschaffen. Gunnar Myrdal, der bisherige Exekutivsekretär der europäischen Wirtschaftskommission der UNO in Genf, vertrat den entgegengesetzten Standpunkt mit Schlussfolgerungen mehr theoretischer Art. Besonders interessant waren auch die Ausführungen von M. Sauvy, directeur de l'Institut national d'études démographiques in Paris, über die Zusammenhänge zwischen Technisierung, Bevölkerungszunahme und Investitionsbedarf. — Sodann wurde der Wunsch nach starker schweizerischer Betätigung an der Teiltagung in Montreal 1958 ausgedrückt, die interessante Besichtigungen bietet. Eine Teiltagung in der Schweiz ist für 1964 vorgesehen. Als neues Mitglied des Nationalkomitees beliebte die Reaktor AG. in Würenlingen, als neuer Sekretär Ing. R. Sauran, SVE, Zürich.

Der Funkmast in Oldenburg. Vor etwa einem Jahr wurde der 298 m hohe Fernseh- und UKW-Mast des NWDR, ein abgespannter Stahlmast, fertiggestellt. Folgende Forderungen waren zu erfüllen: Geringster Winddruck und somit kleinstmöglicher Material- und Kostenaufwand für Mast, Abspansseile und Fundierung, Mast möglichst hoch hinauf durch windgeschützten Lift befahrbar, witterungsgeschützte Führung der Hochfrequenzkabel, möglichst glatte, abgerundete Konstruktion mit kleiner Anstrichfläche, Zugänglichkeit zu den UKW-Antennen über der obersten Abspansung. Die unteren 267 m des Mastes haben Rohrform, die letzten auskragenden 31 m bestehen aus einem Fachwerk von quadratischem Grundriss entsprechend den vier Antennenrichtungen. Der Rohrteil besitzt 2 m Durchmesser bei 6 bis 10 mm Wanddicke; daraus ergeben sich vier Abspannungen übereinander nach drei Richtungen. Der Fachwerkteil ist als Gitterwerk aus Rundstählen mit 1,46 m Systembreite ausgebildet. Der Mast trägt am Kragarm 48 UKW-Dipole, zwischen den beiden obersten Abspannungen 16 Fernsehantennen von $9,2 \times 4,5$ m Fläche. «Der Stahlbau» 1956, Heft 10, bringt ausführliche Angaben über statische Berechnung, konstruktive Details und Montage. In Europa wird dieses Bauwerk an Höhe nur noch vom Eiffelturm (300 m) übertroffen, während der Funkmast Montgomery in den USA 562 m hoch ist.

Ein Kavernen-Warenhaus in Norwegen. In Oslo entstand in den Jahren 1953 bis 1956 ein grosses unterirdisches Warenhaus, dessen Bau in «Civil Engineering» vom Januar 1957 beschrieben wird. Der gewachsene Fels fällt steil in den Fjord ab, nur Bahn und Strasse verlaufen längs der Küste im Berganschnitt. Für das Warenhaus wurden 153 000 m³ Granit ausgesprengt und an der Küste angeschüttet, so dass dadurch Platz für Anschlusstrasse und Anlegequai entstand. Die unterirdische Anlage besteht aus zwei Zugangstunneln von je 8,55 m Breite, 9,75 m Höhe und 160 m Länge sowie quer dazu aus sechs grossen Kammern von je 14 m Breite, 9,15 m Höhe und 193 m Länge, welche die eigentlichen Lagerräume bilden. Wände und gewölbte obere Decke bestehen aus unterirdisch vorfabrizierten, grossflächigen, vakuumbehandelten Betonelementen. Die Anlage ist zweigeschossig ausgebildet, das obere Geschoss bleibt stützenfrei, die Zwischendecke und ihre Stützen bestehen aus Ortbeton. Insgesamt wurden 10 000 m³ Beton und über 1000 t Betoneisen benötigt. Die Felsüberdeckung der Kammern beträgt 25 bis 80 m. Strasse und Bahn werden von den Zugangstunneln unterfahren.

Gebläse für das «Centre d'Etudes pour les Applications de l'Energie Nucléaire» in Mol. Diese Versuchsanstalt ist vor einiger Zeit dem Betrieb übergeben und inzwischen auch durch den König der Belgier offiziell eingeweiht worden. Sie besteht im wesentlichen aus einem zylinderförmigen Reaktor von 5,2 m Durchmesser und 5 m Länge, der mit natürlichem Uran als Brennstoff und mit Graphit als Moderator betrieben wird. Zum Kühlen dient Gas, das den Reaktor durchströmt, nachher durch besondere Filter von Radioaktivität gereinigt und dann von vier Radialgebläse-Gruppen, die von der Maschinenfabrik Oerlikon geliefert wurden, abgesogen und einem 60 m hohen Kamin zugeleitet wird. Es sind einstufige, doppelflüttige Maschinen mit der charakteristischen Anordnung der Diffusoren. Jedes Gebläse fördert 35 m³/s bei einem Druckanstieg von 0,83 auf 1,03 ata. Der Antrieb erfolgt durch vier Oerlikon-Asynchronmotoren von je 1120 PS und 2970 U/min. Die Unempfindlichkeit gegen Verschmutzen und pumpfreies Arbeiten dank der Oerlikon-Pumpverhütungseinrichtung gewährleisten eine hohe Betriebssicherheit.