

Die neuen 1 C C 1 Güterzug-Lokomotiven der Schweizer. Bundesbahnen

Autor(en): **Maschinenfabrik Oerlikon**

Objekttyp: **Article**

Zeitschrift: **Schweizerische Bauzeitung**

Band (Jahr): **89/90 (1927)**

Heft 20

PDF erstellt am: **17.05.2024**

Persistenter Link: <https://doi.org/10.5169/seals-41806>

Nutzungsbedingungen

Die ETH-Bibliothek ist Anbieterin der digitalisierten Zeitschriften. Sie besitzt keine Urheberrechte an den Inhalten der Zeitschriften. Die Rechte liegen in der Regel bei den Herausgebern.

Die auf der Plattform e-periodica veröffentlichten Dokumente stehen für nicht-kommerzielle Zwecke in Lehre und Forschung sowie für die private Nutzung frei zur Verfügung. Einzelne Dateien oder Ausdrucke aus diesem Angebot können zusammen mit diesen Nutzungsbedingungen und den korrekten Herkunftsbezeichnungen weitergegeben werden.

Das Veröffentlichen von Bildern in Print- und Online-Publikationen ist nur mit vorheriger Genehmigung der Rechteinhaber erlaubt. Die systematische Speicherung von Teilen des elektronischen Angebots auf anderen Servern bedarf ebenfalls des schriftlichen Einverständnisses der Rechteinhaber.

Haftungsausschluss

Alle Angaben erfolgen ohne Gewähr für Vollständigkeit oder Richtigkeit. Es wird keine Haftung übernommen für Schäden durch die Verwendung von Informationen aus diesem Online-Angebot oder durch das Fehlen von Informationen. Dies gilt auch für Inhalte Dritter, die über dieses Angebot zugänglich sind.

zweiten Triebachse im Triebgestellrahmen festgeschraubt (Abb. 3). Zur Uebertragung des Drehmomentes der Rotorwellen auf die im Rahmen gelagerte Vorgelegewelle dienen beidseitig angeordnete einfache Zahnradübersetzungen mit Schrägverzahnung. Die gefederten Zahnkolben (siehe Abb. 4) entsprechen der neuesten verbesserten Ausführung.

Die Lokomotivbrücke ruht auf jedem Triebgestell in einer Drehpfanne und überdies auf federnden Druckstützen, die innerhalb des Rahmens zu beiden Seiten des Drehzapfens angeordnet sind. Die eine Drehpfanne ist im Verbindungsträger des Triebgestells fest gelagert, während die andere ein beschränktes Spiel in der Längsrichtung gestattet, damit keine Zugkräfte auf den Brückenrahmen übertragen werden. Der kurze Lokomotivkasten sitzt fest auf der Brücke. Für die Konstruktion des Brücken- und Kastengerippes kam die elektrische Schweissung in hohem Masse zur Anwendung.

Die Triebmotoren mit aufgebauten Ventilator-Gruppen, sowie die übrige im vordern Teile der Triebgestelle angeordnete elektrische Ausrüstung (Abb. 3), sind durch niedrige, vom Gestellrahmen leicht abnehmbare Vorbauten überdeckt, die eine bequeme Zugänglichkeit zu den Motoren und der elektrischen Ausrüstung gestatten.

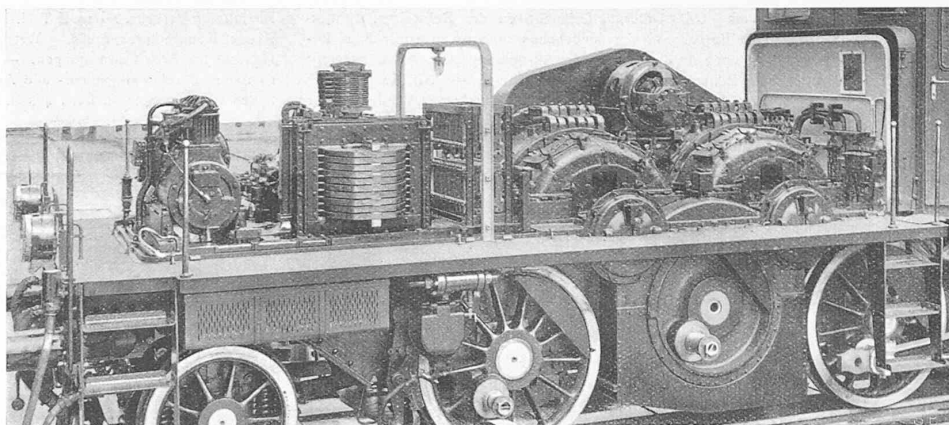


Abb. 3. Blick auf den vordern Teil eines Drehgestells bei abgehobener Schutzhaube.

Sämtliche Triebräder werden einseitig gebremst. Mit Druckluft sind höchstens 80 % des gesamten Reibungsgewichtes der Lokomotive abzubremsen, mit der auf nur ein Triebgestell wirkenden Handbremse rund 90 % des halben Reibungsgewichtes. Pro Triebgestell sind vier Sandkasten vorhanden, die ausserhalb des Rahmens befestigt sind und das Sanden der beiden Endkuppelachsen gestatten; in jeder Fahrrichtung werden je die erste und vierte Kuppelachse gesandet.

ELEKTRISCHE AUSRÜSTUNG.

Bezüglich der meisten Apparate sei an die fortgesetzten Bestrebungen der S. B. B. zur Erzielung einer möglichst weitgehenden *Vereinheitlichung* ihrer Lokomotiv-Ausrüstungen erinnert¹⁾, wodurch im Laufe der Zeit eine grosse Anzahl gründlich erprobter und bewährter, vom Besteller vorgeschriebener Einheits-Apparate und -Hilfsmaschinen zur allgemeinen Verwendung gelangt sind. So entstanden die *Hauptschalter* der hier schon beschriebenen Einheitsausführung (vgl. Band 85, Seite 107, Abb. 13). Es handelt sich um Oelschalter mit Vielfach-Unterbrechung und eingebautem Auslösestromwandler. Der Antrieb erfolgt von beiden Führerständen aus auf mechanische Art mittels Gestänge. Die sonst auf den S. B. B.-Fahrzeugen und auch andernorts bei elektro-motorischem bzw. elektro-pneumatischem Hauptschalter-Fernantrieb vorhandene mechanische

¹⁾ F. Steiner, Normalisierung der Apparate beim Bau der elektrischen Lokomotiven der S. B. B., Bd. 85, S. 83 und 103 (14./21. Februar 1925).

		Lokomotive Nr.	
		14251 — 83	14301 — 18
Länge über Puffer	mm	19 400	20 060
Gesamt-Radstand der Lokomotive	mm	16 500	17 000
Gesamt-Radstand eines Drehgestells	mm	6 700	6 650
Fester Radstand eines Drehgestells	mm	4 700	4 700
Drehzapfen-Abstand	mm	6 020	6 320
Triebad-Durchmesser	mm	1 350	1 350
Laufad-Durchmesser	mm	930	950
Kurbelkreis-Durchmesser	mm	600	600
Zahnrad-Uebersetzung		1 : 4,03	1 : 4,03
Leistungen am Radumfang: ¹⁾			
dauernd bei 35 km/h	kW	1 250	1 840
während 1 1/2 h bei 35 km/h	kW	1 620	—
während 1 h bei 33 km/h	kW	—	2 000
während 1/4 h bei 35 km/h	kW	1 920	—
Zugkräfte am Radumfang:			
dauernd bei 35 km/h	kg	13 100	19 000
während 1 1/2 h bei 35 km/h	kg	17 000	—
während 1 h bei 33 km/h	kg	—	22 000
Maximal bei Anfahrt	kg	24 000	32 000
Höchstgeschwindigkeit	km/h	65	65
Gewicht des mechanischen Teils	t	70,6	77,0
Gewicht des elektrischen Teils ²⁾	t	56,4	53,4
Personal und Betriebsvorräte	t	1,0	0,6
Dienstgewicht	t	128,0	131,0
Grösste Achsdrücke	t	18,2	18,8
Reibungsgewicht	t	104	108,4
Reibungsziffer:			
bei 1 1/2-Stundenzugkraft		1 : 6,1	—
bei 1-Stundenzugkraft		—	1 : 5,7
bei Anfahrt		1 : 4,33	1 : 3,4
Gewicht pro Meter Gesamtlänge	t/m	6,6	6,53
Besondere Einrichtungen:		Nutzbremsung, Zugheizung.	

¹⁾ Alle Leistungen nach S. B. B.-Vorschriften, d. h. nach den Normen des American Institute of Electrical Engineers, Ausgabe Juli 1915, für ortsfeste Maschinen. Nach den neuesten Normen des A. I. E. E. von 1925 ist die Dauerleistung der neuen Lokomotive 2040 kW bei 32,5 km/h, entsprechend 23 000 kg Zugkraft am Radumfang, und die Stundenleistung 2290 kW bei 30 km/h entsprechend 28 000 kg Zugkraft am Radumfang.

²⁾ Einschliesslich beide Kompressorgruppen.

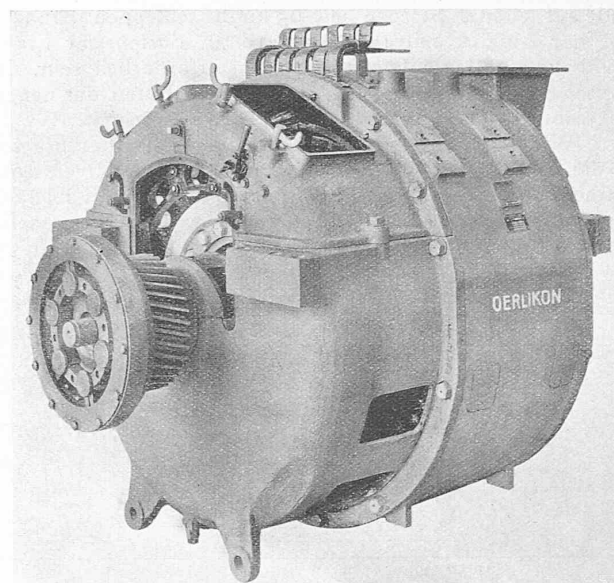


Abb. 4. Triebmotor von 460 kW (625 PS) Dauerleistung am Radumfang.

DIE NEUEN 1 CC1-GÜTERZUGLOKOMOTIVEN DER S. B. B.

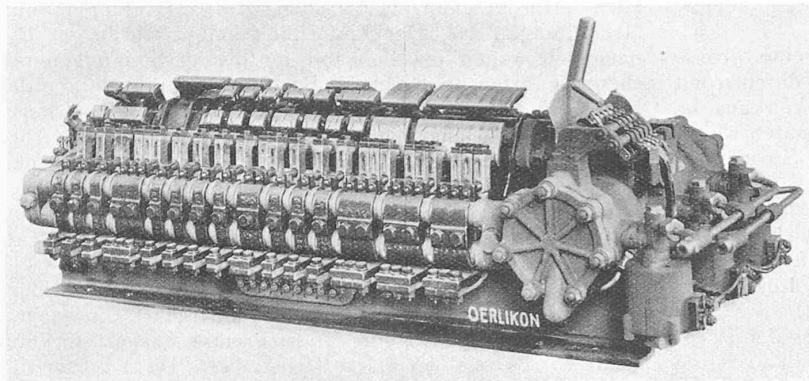


Abb. 8. Wendeschalter mit elektropneumatischem Antrieb.

Notauslösung wurde hier entbehrlich. Während die Hauptschalter der Lokomotiven Nr. 14301 bis 14318 noch eingebaute Schutzwiderstände besitzen, wurde auf Grund längerer Versuche bei spätern Lokomotiven auf diese verzichtet.

Mit den Lokomotiven Nr. 14301 bis 18 gelangte im Zusammenhang mit dem von den S. B. B. zur Einheitsausführung erklärten *Hauptstrom-Auslösesystem*, statt des in Band 85, S. 107, Abb. 11 dargestellten Apparates erstmals das von der Maschinenfabrik Oerlikon neu geschaffene und inzwischen ebenfalls vereinheitlichte einfache *Maximalstrom-Zeitrelais* des Hauptstrom-Auslösestromkreises, mit stromunabhängiger Zeiteinstellung, zur Anwendung (Abb. 5).

Auf den Fahrzeugen der S. B. B. wirkt die Auslösung der Hauptschalter derart¹⁾, dass sämtliche von der Sekundärseite der Stufentransformatoren herrührenden Kurzschlüsse oder Fehlströme mittels *Maximalstrom-Momentan-Relais* durch den Hauptschalter unterbrochen werden. Dagegen wird aus Sicherheitsgründen das *Maximalstrom-Zeitrelais* des Hauptstrom-Auslösestromkreises bei primärseitigen Kurzschlüssen ab etwa 2500 Amp. Spitzenwert durch ein *Blockierrelais* unwirksam gemacht, und damit die Unter-

¹⁾ Vgl. „Elektrische Bahnen“, Oktober 1925, Seite 391.



Abb. 5. Hauptstromzeitrelais.

hat ansprechen können. Der Kern des Nullspannungsrelais wird bei einer Spannung von rund 70 % des Normalwertes angezogen und damit der Auslösekreis unterbrochen, während das Abfallen des Kernes und Schliessen des Auslösekreises bei rund 60 % der normalen Spannung erfolgt. Die Nullspannungs- und Blockierrelais besitzen keinerlei Einstellung, während die Maximalstrom-Relais mit plumbierbarer Stromeinstellung versehen sind. Die Zeiteinstellung des Hauptstromzeitrelais ist auf den festen Wert von etwa 2 Sekunden abgestimmt und unverstellbar.

Der als Kerntyp mit liegendem Eisenkörper und Scheibenwicklung ausgeführte *Stufentransformator* (vgl. Beschreibung der A_e 3/6-Schnellzug-Lokomotive in Band 85, Seite 291, Abb. 12) besitzt künstliche Kühlung mittels Oel-Kreislauf-Pumpe mit getrenntem Kühler. Hochspannungs- und Zugheizungswicklung sind in Sparschaltung miteinander verbunden, während die Niederspannungswicklung getrennt, in sogenannter Plus-Minus-Schaltung mit geerdetem Mittelpunkt, angeordnet ist. Die Niederspannungsableitungen sind gitterartig auf den Transformator aufgebaut (Abb. 6) und werden von einer kräftigen Konstruktion aus sorgfältig ausgelesenen und behandelten Oelhölzern zusammengehalten. Der glatte Transformator-Kessel ist aus kräftigen, aussen durch angeschweisste T-Eisen verstärkten Eisenblechen gefertigt. Die Abschlussschieber für den Abfluss des warmen und den Zufluss des gekühlten Oeles befinden sich beide unten in gleicher Höhe. Als Zuleitungen vom Transformator zu den beidseitig unmittelbar in nächster Nähe aufgestellten Stufenschaltern dienen die in der Abbildung sichtbaren, wenig Platz beanspruchenden und gut versteiften Leitungsbündel. Der betriebsfertige Transformator hat ein Gewicht von nur rund 11,5 t.

Die Transformator-Kühlgruppe (Abb. 7) besteht aus einem Einphasen-Serie-Kollektormotor von 23 PS Dauerleistung bei 220 Volt Klemmenspannung und rund 2000 Uml/min, einem *Ventilator* für eine Fördermenge von rund 165 m³/min bei einem Druck von rund 230 mm W. S. zur Lieferung der vom direkt angebauten Oelkühler benötigten

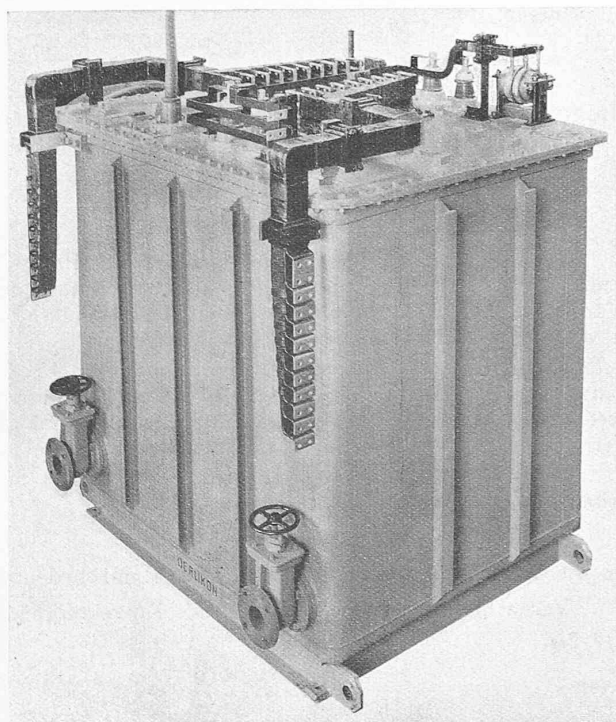


Abb. 6. Stufentransformator mit Ableitungsbündeln zu den Stufenschaltern.

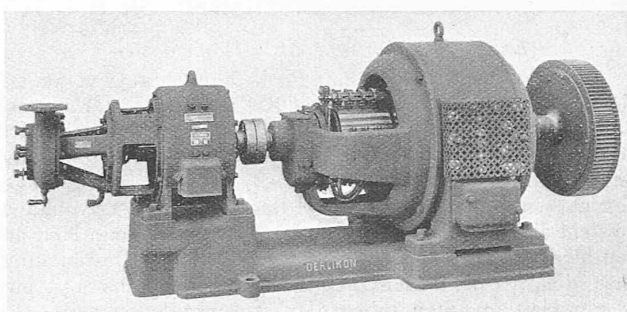


Abb. 7. Kühlgruppe für das Transformatoren-Oel.

Luft, sowie einer *Zentrifugal-Oelpumpe* von rund 3,5 PS Kraftbedarf zur Förderung von rund 350 l Oel pro Minute. Die Pumpe ist unmittelbar mit einem zur Speisung der Beleuchtungs- und Steuerstromkreise dienenden Gleichstrom-Generator zusammengebaut.

Der zylinderförmige Oelkühler enthält eine grosse Anzahl glatter Röhren, die von der Kühlluft durchströmt werden. Zur Erreichung der grösstmöglichen Wirkung ist der Kühler mit senkrecht zu den Röhren eingebauten Blech-Zwischenlagen versehen, womit erzwungene Strömungsverhältnisse des Oeles erzielt werden. Diese Kühlungsart ist bekanntermassen sehr wirksam und zuverlässig, und ergibt überdies verhältnismässig kleine und leichte Kühl-Aggregate. Die durch den Kühler gesaugte Luft wird vom Ventilator über einen Luftkanal und eine im Lokomotivdach ausgesparte Oeffnung ins Freie befördert.

Die beiden zur Geschwindigkeitsregulierung der Triebmotoren dienenden Stufenschalter sind gleicher Bauart wie die in Band 85, Seite 290 abgebildeten der A_c³/₆-Schnellzug-Lokomotiven. Ihre Steuerung ist wie dort eine kombinierte elektromechanische, die so eingerichtet ist, dass die Schalter nach Wahl des Führers entweder elektrisch oder von Hand betätigt werden können. Der Antrieb besteht aus einem für beide Stufenschalter gemeinsamen Gleichstrom-Seriemotor mit teilweiser Fremderregung, dessen Drehmoment auf die Nockenwellen der Stufenschalter übertragen wird mittels Verbindungswellen, Zahn- und Kettenrädern, die auch bei Handbetrieb benützt werden und gleichzeitig für die mechanische Rückmeldung der Stufenschalter-Stellungen in den Steuerkontrollern dienen. Beim Uebergang von der einen zur nächstfolgenden Stufe schaltet abwechselungsweise nur der eine oder andere Stufenschalter, bezw. nur die mit den entsprechenden Schenkeln der zugehörigen *Ueberschalt-drosselspulen* verbundene Stufenschalter-Hälfte. Jeder Stufenschalter besitzt zwölf Stufen, woraus sich bei der gewählten wechselweisen Betätigung der elektrisch in Serie geschalteten Stufenschalter insgesamt 23 Fahrstufen und eine Vorstufe ergeben.

Da auch die hier beschriebenen Lokomotiven für elektrische *Nutzbremung* nach der bekannten Schaltung der M. F. O. eingerichtet sind, besitzen die beiden *Wendeschalter* (Abb. 8) die zur Umschaltung auf Bremsbetrieb notwendigen Stellungen und Kontakte. Der Antrieb erfolgt elektropneumatisch mittels je drei Steuerventilen und einem unmittelbar an die Schaltwalze angebauten Luftmotor mit Differentialkolben (Abb. 8, rechts). Die Wendeschalter können auch direkt mittels Handgriff bedient und im Bedarfsfalle in deren Nullstellung gebracht und verriegelt werden, womit die betreffende Triebmotorengruppe ausser Tätigkeit gesetzt wird.

Die *Triebmotoren* (Abbildung 4) sind infolge Verbesserung der Kühlverhältnisse, trotz der erheblichen Leistungssteigerung, nur um nicht ganz 200 kg pro Motor schwerer ausgefallen als die früheren. Sie besitzen verteilte, mit den Hilfspolwicklungen dauernd in Reihe geschaltete Kompensationswicklungen. In den Rotorwicklungen sind keine Widerstandsverbindungen vorhanden. Die beiden Triebmotoren jedes Drehgestelles werden durch einen unmittelbar auf die Ventilationsöffnungen der Gehäuse aufgesetzten Ventilator gekühlt, dessen Antriebsmotor mit Ausnahme der Welle genau gleich ausgeführt ist wie die Antriebsmotoren der vereinheitlichten Kolbenkompressoren der S. B. B.¹⁾

Ergebnisse der offiziellen Probefahrten.

Die offiziellen Abnahme-Probefahrten wurden am 20. März 1927 mit der Lokomotive Nr. 14307 auf der Strecke Basel-Bern durchgeführt. Hierüber schrieb das Pflichtenheft der S. B. B. vor, dass innert 22 h vier Hin- und Herfahrten Basel-Bern-Basel auszuführen seien, mit 1400 t Anhängengewicht in der Richtung Basel-Bern und 700 t Anhängengewicht in der Richtung Bern-Basel, mit je 20 min Halt auf den beiden Endstationen und mit der weiteren Bestimmung, dass die Strecke Basel-Olten-Bern in höchstens 155 min (5 min Halt in Olten inbegriffen) zurückzulegen sei.

¹⁾ Siehe „Elektrische Bahnen“, Oktober 1925, Seite 394.

Für die Fahrten rüsteten die S. B. B. die Lokomotive und den mitgeführten, für die Prüfung elektrischer Triebfahrzeuge besonders eingerichteten Dynamometerwagen mit allen erforderlichen zusätzlichen Messeinrichtungen und Messleitungen aus. Der Einfachheit halber wurde der Dynamometerwagen jeweils nur für die an Steigungen reicheren Fahrten in Richtung Basel-Bern direkt hinter der Lokomotive eingestellt, für die Fahrten in Richtung Bern-Basel dagegen am Schluss des Zuges mitgeführt. Aber auch für die letztgenannten Fahrten wurden, ausser den Temperaturen, die Kurven des Triebmotorstromes und des Primärstromes des Stufentransformators aufgenommen, und zwar mit Hilfe von zwei tragbaren registrierenden Messinstrumenten.

Der Belastungszug bestand vorwiegend aus Kohlen-Güterwagen und hatte ein Gewicht von 1411 t. Er war mit der durchgehenden Kunze-Knorr-Bremse ausgerüstet und zählte 105 Achsen, wovon 75 Bremsachsen. Da es Schwierigkeiten bereitet hätte, die jeweils in Bern, entsprechend der Vorschrift des Pflichtenheftes (Fahrten in Richtung Bern-Basel mit nur 700 t Anhängengewicht) zurückzulassen, den 700 t Wagengewicht in Basel für die nächste Fahrt Basel-Bern wieder zur Verfügung zu stellen, wurde das gesamte Zugsgewicht auch auf den Fahrten in Richtung Bern-Basel jeweils wieder mitgenommen (also rund 1400 statt 700 t), wodurch natürlich die von der Lokomotive auf diesen Fahrten abzugebende Leistung entsprechend erhöht wurde. Nach der erstmaligen Zurücklegung der Strecke Basel-Bern und zurück bis Olten musste ein Wagen ausrangiert werden, sodass von da an der Belastungszug noch 103 Achsen zählte und ein Gewicht von 1388 t aufwies.

Für die Durchführung der Probefahrten war folgendes Programm aufgestellt worden: a) Basel-Bern (Wilerfeld); b) Bern-Pratteln; c) Pratteln-Bern, mit Anfahrt auf 10⁰/₀₀ Steigung bei Wynigen; d) Bern-Muttenz; e) Muttenz-Bern, mit Anfahrt auf 10,5⁰/₀₀ Steigung nach Sissach; f) Bern-Basel.

Die Messungen, die nach der dritten Ankunft in Bern, d. h. nach der Fahrt Muttenz-Bern (Fahrt e) vorgenommen wurden, zeigten indessen — verglichen mit den nach den früheren Fahrten gemachten Messungen — ganz einwandfrei, dass die Erwärmung der elektrischen Ausrüstungsteile auch bei weiterer Fortsetzung der Fahrt erheblich innerhalb der vertraglichen Grenzen bleiben würde, worauf die S. B. B. auf die vorgesehene weitere Fortsetzung der Fahrt verzichteten.

Die praktische Berechnung der Biegebeanspruchung in kreisrunden Behältern.

Von Dr. Ing. PETER PASTERNAK, Privatdozent, Zürich.

(Fortsetzung von Seite 244.)

II. DER RINGBEHÄLTER.

Beim Ringbehälter (Abbildung 3) wird der Behälter-Boden von einer Kreisringplatte gebildet, die mit den Wänden monolithisch verbunden und in den Randkreisen in vertikaler Richtung unverschiebbar gelagert ist.

Die spezifischen Einspannmomente M_2 und M_1 der Platte werden mit Hilfe von zwei Elastizitätsgleichungen bestimmt, ausgehend vom Hauptsystem mit gelenkiger Verbindung der Wände und der Bodenplatte.

Die Einflusszahl (b_{11}) der Drehung einer unten festgehaltenen zylindrischen Wand ergibt sich aus

$$b_{11} = a_{11} - \frac{a_{12} \cdot a_{12}}{a_{22}} \quad \dots \quad (22a)$$

wo die a_{ik} die Einflusszahlen bei freiem Rand bedeuten.

Vernachlässigt man im Zähler des Korrekturgliedes von a_{22}

$$- 0,25 \frac{s}{l}, \text{ so wird}$$

$$b_{11} = \frac{s_1}{2} \frac{I}{I - 1,25 \frac{s_1}{l}} \quad \dots \quad (22b)$$