

Zeitschrift: Schweizerische Bauzeitung
Herausgeber: Verlags-AG der akademischen technischen Vereine
Band: 73 (1955)
Heft: 16

Artikel: Verladekrane der Basler Hafenanlagen
Autor: Bänninger, Max
DOI: <https://doi.org/10.5169/seals-61894>

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: 27.01.2026

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

Regulierung des Fremderregerstroms der Generatoren. Diesem Zweck dient eine Steuerwalze mit horizontaler Achse, die in einen *Steuerblock* eingebaut ist. Wie Bild 10 zeigt, ist dieser in der Mitte des Führerhauses aufgestellt. Die Steuerwalze kann vom Lokomotivführer auf beiden Seiten des Steuerblocks mit einem Fahrhebel verstellt werden. Durch Drehen dieses Hebels im Uhrzeigersinn aus der Nullage werden die Dieselmotoren zu steigender Leistungsabgabe veranlasst. Dreht man den gleichen Hebel im Gegenuhrzeigersinn über die Nullage hinaus, so wird damit die direkte Druckluftbremse der Lokomotive betätigt.

Diese Kombination ist besonders im Rangierdienst sehr vorteilhaft. Weil auch der Druckknopf für die Betätigung der Schleuderbremse in den Fahrhebel eingebaut ist, muss während einer Rangierbewegung ausser diesem Hebel überhaupt kein anderes Steuerorgan mehr bedient werden. An solchen ist auf beiden Seiten des Steuerblocks noch ein Steuerschalter für die Fahrtwender und ein Sanderventil vorhanden. Nur auf der einen Seite des Steuerblocks befindet sich außerdem das grosse Handrad für die Umstellung des Wählschalters für die Fahrt mit ein oder zwei Dieselmotoren, das Führerbremsventil für die automatische Bremse mit dem Umstellschalter für Personen- oder Güterzugbremse und der Geschwindigkeits-

messer, während der Steuerstromschaltkasten mit den Schaltern für Steuerstrom, Triebmotorenventilation, Kompressor und Beleuchtung in der Mitte des Steuerblocks und damit von beiden Seiten her gleich gut zugänglich angeordnet ist.

Zwei den beiden Vorbauten zugekehrte *Apparate- und Instrumententische* enthalten den zu der benachbarten Dieselgruppe gehörenden Anlass- und Abstellschalter, die entsprechenden Messinstrumente, die Sicherungsautomaten für die Hilfsbetriebe, die Schalter für Beleuchtung und Fensterheizung und die Instrumente für die Druckluftanlage. Diese Instrumente brauchen aber vom Lokomotivführer nicht laufend beobachtet zu werden. Dieser verrichtet seinen Dienst in der Regel sitzend und besitzt zu diesem Zweck auf jeder Seite des Steuerblocks einen gepolsterten Hocker.

Die erste dieser Lokomotiven, die seit über drei Monaten ununterbrochen im strengen Güterzugdienst zwischen den Rheinhäfen und den Rangierbahnhöfen von Basel steht, hat die in sie gesetzten Erwartungen voll erfüllt. Die drei weiteren sollen im Laufe dieses Frühjahrs ebenfalls dem Betrieb übergeben werden.

Adresse des Verfassers: Dr. E. Meyer, Mayweg 7, Bern

Verladekrane der Basler Hafenanlagen

Von Dipl. Ing. **Max Bänninger**, Bern

DK 621.875

Der jährliche Güterumschlag von rund 4,5 Mio t in den Basler Rheinhäfen wird durch über 40 Verladekrane verschiedener Bauart und Herkunft bewältigt. Noch ist der Ausbau der Verladeanlagen und Lagerhäuser nicht beendet, doch dürfte bald ein gewisser Sättigungspunkt erreicht sein, wenn nicht mit der Zeit die ältern Anlagen durch neue, grössere und leistungsfähigere ersetzt werden, wie dies zum Teil auch schon geschehen ist. Nachstehend wird einiges über neuere Ausführungen solcher Verladekrane berichtet im Sinne eines Querschnittes zur Beleuchtung einiger Hauptprobleme des Verladekranbaues¹⁾.

Der Verladekran dient einerseits dazu, die Ladung der am Quai oder an der Böschung liegenden Schiffe zu löschen und die Güter in bereitstehende Bahnwagen oder Camions, in benachbarte Lagerhäuser oder auf anschliessende Lagerplätze

¹⁾ Das hier verwendete Bildmaterial stammt vom Werk Bern der Gesellschaft der Ludw. von Roll'schen Eisenwerke, welches zusammen mit einschlägigen schweizerischen Stahlbau- und Elektrizitätsfirmen rd. 60 % aller Basler Verladekrane erstellt hat, während rd. 25 % dieser Krane ausländischen Ursprungs sind.

zu fördern. Anderseits soll er auch Talgüter auf dem umgekehrten Weg umschlagen. Abgesehen von der technischen Entwicklung innerhalb des Kranbaues ist der Verladekran vor allem durch die wechselnden und wachsenden Erfordernisse der verschiedenen Umschlagsgüter bestimmt. Die allgemeine Rationalisierung hat auch das Transportwesen erfasst, und Begriffe wie Palletisierung und Containerbetrieb werden sich mehr und mehr auch auf den Hafenumschlag auswirken. Noch vor wenigen Jahren waren die Basler Krane für höchstens 6,5 t Normaltragkraft, einzelne Drehkrane mit Spezialflaschen in verminderter Ausladung für 8 bis 14 t Tragkraft ausgerüstet. Heute befinden sich schon drei Schwerlast-Krananlagen auf dem Platze, mit welchen Berg- und Talgüter von 40 bis 75 t Gewicht verladen werden können, ja bis 90 t, wenn bis zur zugestandenen Probelauf gegangen wird.

Die ältesten Basler Anlagen befinden sich am Rheinquai St. Johann. Sie waren als sogenannte Böschungsgerüste mit feststehendem oder fahrbarem Drehkran ausgebildet und sind trotz teilweise beinahe 50 Dienstjahren noch heute im Betrieb. Sie weisen verhältnismässig geringe Arbeitsgeschwindigkeiten

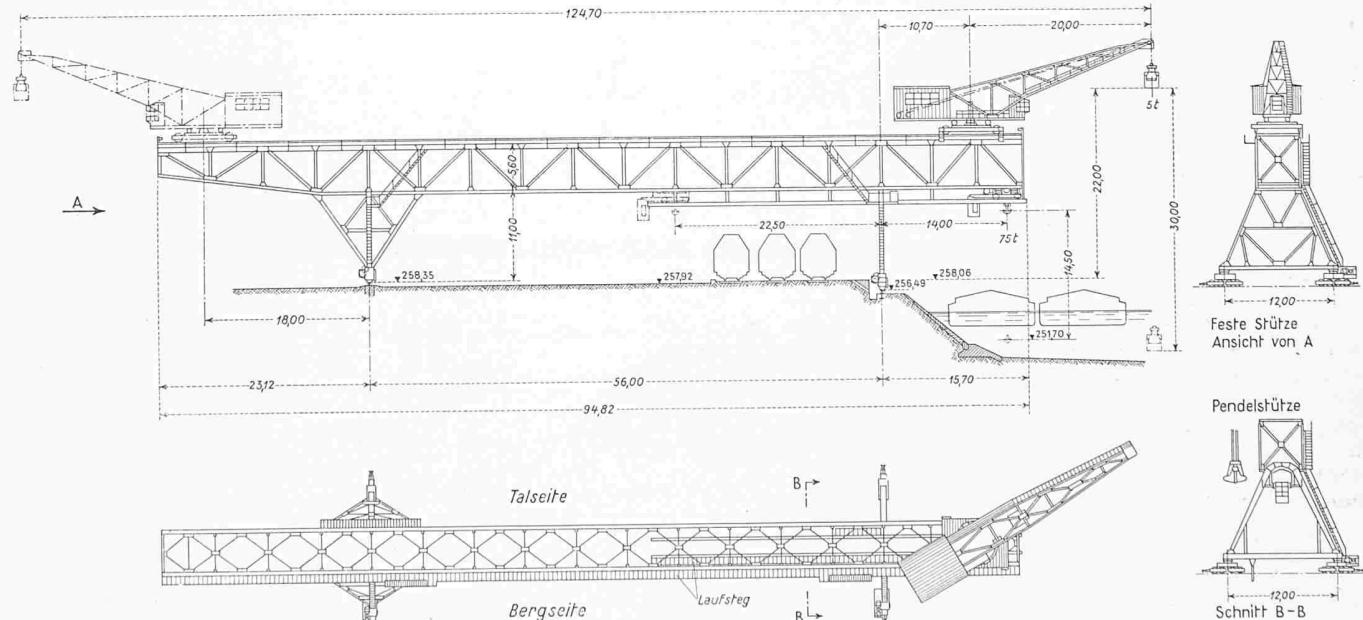


Bild 1. Verladebrücke der Ultra AG. im Auhafen Muttenz, mit Greiferdrehkran von 5 t und 20 m Ausladung und Schwerlastkatze von 75 t (Probelast 90 t). Brückenfahrwerk mit separaten Schemelantrieben. — Maßstab 1:800

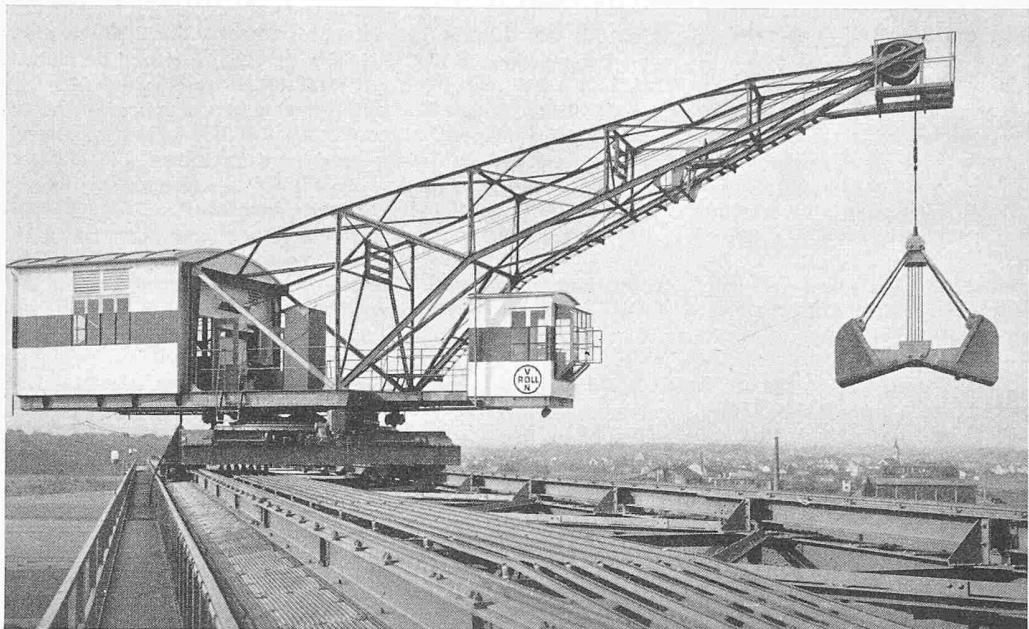


Bild 2. Greiferdrehkran zur Brücke Bild 3

Bild 3 (unten). Verladebrücke II der Birs-Kohlenlager AG., Birsfelden. Spannweite 102 m, wasserseitiger Kragarm 30 m. Greiferdrehkran von 6,2 t Tragkraft und 16 m Ausladung

auf, die ihrer Bewährung sicher zu Gute kamen, in der heutigen Zeit aber teilweise schon vergrössert werden mussten.

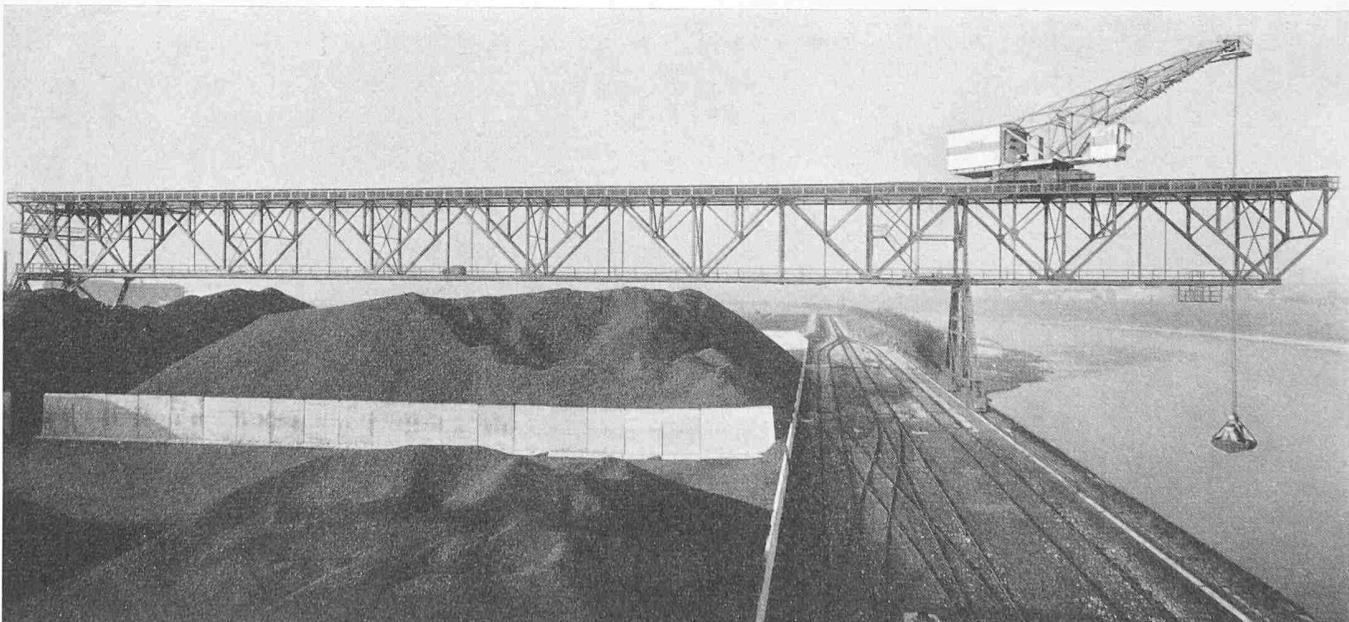
Mit dem Bau des Hafenbeckens I wurden am Ostquai, neben den drei Hafengleisen, Lagerhallen und Silogebäude erstellt, was zur Anordnung der verschiedenen Halbportalkrane mit Drehturm führte, wobei sich der wasserseitige Portalfuß auf die Quaimauerkranschiene, der gebäudeseitige Rollenkasten des die Bahngleise überquerenden Portalriegels auf eine an den Gebäuden längslaufende Hochkranbahn stützt. Dieser Quai weist heute noch sechs, der Südquai zwei solcher Krane verschiedenen Alters auf; von den Letzteren ist auf Bild 6 wasserseitig neben dem links befindlichen Silogebäude eine im Jahre 1945 fertiggestellte Halbportalanlage mit Greiferdrehkran sichtbar. Die meisten Drehkrane der Basler Quaianlagen besitzen feste Ausleger bis auf drei Wippauslegerkrane, welche nach dem sogenannten Doppelkernsystem gebaut sind, eine Bauart, die man im ausländischen Hafenkranbau heute schon als veraltet bezeichnet²⁾.

Im weiteren bezieht sich der folgende Rundgang zur Hauptsache auf verschiedene in den Basler Häfen von Stadt

²⁾ In der gegenwärtigen Basler Mustermesse 1955 wird am Stand der Gesellschaft der Ludw. von Roll'schen Eisenwerke das Modell eines neuartigen Wippauslegers (+ Patent) gezeigt, welches weitgehenden Lastseil- und Eigengewichtsausgleich beim Verändern der Ausladung gewährleistet, so dass für die Wippbewegung nur geringer Kraft- und Leistungsbedarf notwendig ist.

Schmiedestahl ausgeführten Laufrollen von 1000 mm Durchmesser angetrieben sind. Die Zweitrommel-Greiferwinde dieser Anlage ist als sog. Zweimotorenwinde ohne Planetengetriebe oder mechan. Kupplung der Trommeln ausgeführt. Die älteren Greiferkrane weisen meistens Einmotorenwinden und Deristeuerung von Brown, Boveri ausgeführt. Von 1938 bis 1948 wurden neun weitere Krane mit Planetenrad-Greiferwinde ausgeführt, welche sich durch ihre besondere Leistungsfähigkeit auszeichnen, da sie das Öffnen und Schließen des Greifers während des Hubvorganges gestatten. Die neuesten Greiferwinden weisen diesen letzten Vorteil zwar nicht auf, sind aber leichter und gedrängter gebaut, was eine beträchtliche Gewichtersparnis und damit eine Verminderung der bei jedem Arbeitsplatz zu beschleunigenden und abzubremsenden Massen mit sich bringt.

Als weitere Besonderheit dieser Anlage ist das Brückenfahrwerk zu nennen. Während bei allen übrigen größeren Verladekranken in Basel der gleichzeitige Antrieb der beiden weit-auseinanderliegenden Stützen vermittelst durchgehender Transmissionsswellen sichergestellt ist, zeichnet sich die vorliegende Brücke durch Einzelantrieb der beiden Stützen ohne verbindende mechanische Welle aus. Auf eine eigentliche Synchronisierung der beiden Motoren wurde verzichtet; doch wird der Gleichlauf durch die Steifigkeit der Brücke sowie die Ro-



toren-Ausgleichswelle der Motoren gewährleistet. Die Brückengeschwindigkeit beträgt 25 m/min. Die Brückenbremsung wird durch Bremsdrücker und Magnet zweistufig vorgenommen, um einerseits ein sanftes Abbremsen, andererseits ein sicheres Halten der Brücke gegen heftigen Wind sicherzustellen.

Schliesslich ist diese Brücke auch noch durch den Einbau einer Schwerlastkatze von 75 t (max. 90 t) Tragkraft gekennzeichnet. Sie erhielt eine eigene, unter den Brückenkörper gehängte Doppelfahrtsbahn. Das wasserseitige Portal wurde rahmenartig ausgebildet, um den Durchgang der Laufkatze mit dem oft sperrigen Fördergut zu gestatten. Lasten unter 25 t können mit einer Geschwindigkeit von 1,6 m/min, grössere mit 0,55 m/min gehoben werden; die Katzfahrgeschwindigkeit beträgt 8 m/min. Diese verhältnismässig kleinen Geschwindigkeiten ermöglichen ein entsprechend vorsichtiges und sicheres Manöverieren der immerhin selten vorkommenden Schwergüter.

Mit Ausnahme dieser Schwerlastkatze, welche im Hauptstrom durch normale Walzenkontroller gesteuert wird, ist für alle Antriebe Schützensteuerung vorgesehen. Das Brückengeschwindwerk wird über Zeitrelais eingeschaltet, für die übrigen Antriebe wurden geeignete Steuerstromkontakte mit Universalsteuerhebeln entwickelt. Sie sind leichtgängig und können sowohl stehend wie sitzend bedient werden. Ueber die bei dieser Anlage zur Verwendung gelangenden Greifer verweisen wir auf unsere Bemerkungen zu Bild 5.

Bild 3 zeigt eine der beiden grossen Verladebrücken im Birsfelder Rheinhafen, welche in den Jahren 1942/43 erstellt worden ist. Die Brückenspannweite von 102 m gehört zu den grössten am Rhein. Das gesamte Betriebsgewicht dieser Brücke beträgt rd. 540 t, während die ähnliche benachbarte Brücke einschliesslich dem darin eingebauten Siebwerk ein Gesamtbetriebsgewicht von rd. 670 t aufweist. Der Drehkran Bild 2 (zur Brücke Bild 3) wiegt rund 62 t und besitzt eine Zweitstufen-Fahrgeschwindigkeit von 1 bzw. 3 m/s. Das Kranfahrtwerk weist acht Laufrollen auf, die paarweise in Scheiben gelagert sind und alle angerieben werden, wodurch Gleiten und vorzeitiger Laufflächenverschleiss tunlichst vermieden werden. Die Drehgeschwindigkeit beträgt rd. 1,8 U/min, die Hubgeschwindigkeit rd. 78 m/min; die Brücke wird mit 15 m/min verfahren. Die totale installierte Motorenleistung beträgt 430 PS. Mit Rücksicht auf die beträchtliche Windfläche dieser Brücke sind alle 16 Brückenlaufrollen angetrieben, also im Stillstand auch abgebremst, während bei den übrigen Anlagen durchwegs nur die Hälfte aller Brückenrollen betätigt werden. Die Steuerung dieser Brücke erfolgt im Prinzip im Hauptstrom vermittelst Kurvenscheibenkontrollern von Brown, Boveri, doch sind für einzelne Schaltvorgänge auch Schützensteuerungen herangezogen worden.

Die Brücke nach Bild 3 weist pro Brückenstützpunkt auf der Wassersseite vier Radlasten von rd. 60 t, landseitig solche von je 30 Tonnen auf. Eine sorgfältige und sachgemäss Ausbildung der Brückenbahnen ist deshalb geboten. Als besonders zweckmässig hat sich die auf einen Breitflanschträger genietete Kranschiene erwiesen,

Bild 4. Verladebrücke IV der Schweizerischen Reederei AG., Basel. Spannweite 46 m, landseitiger Kragarm 24 m, wasserseitiger Kragarm 24 m. Greiferträger von 6,5 t Tragkraft und 15 m Ausladung

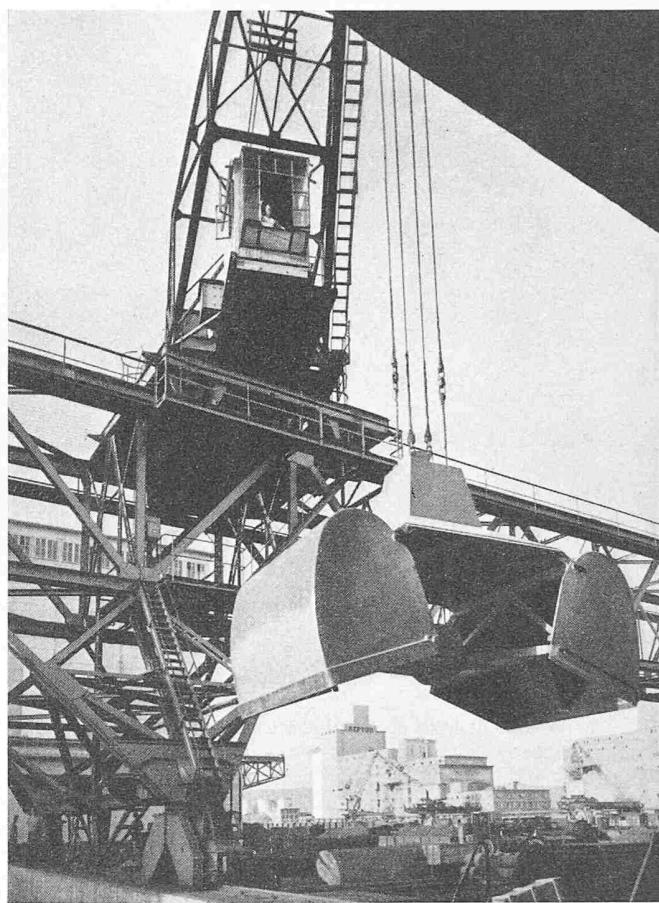
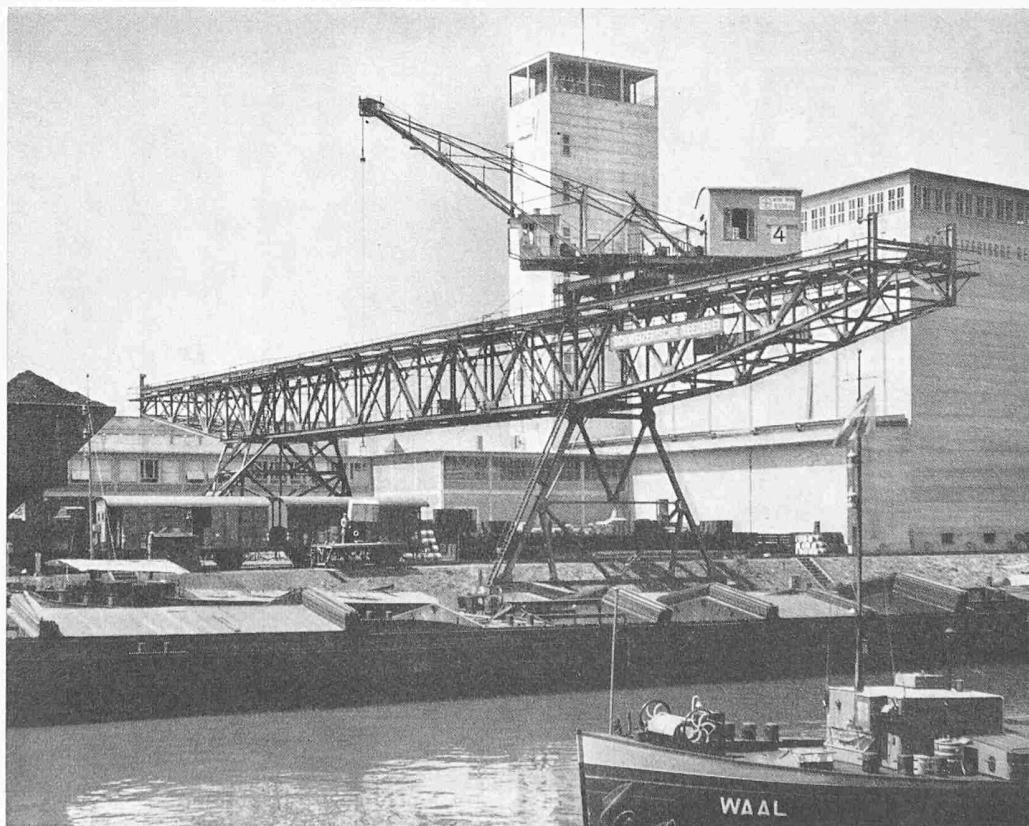


Bild 5. Detailansicht der Verladebrücke nach Bild 4, mit Getreidegreifer von 5 m³ Inhalt (+ Patent)

der seinerseits entsprechend seiner Tragkraft an einzelnen Punkten auf Fundamenten gelagert ist. Eine solche Ausführung ermöglicht spätere Korrekturen leicht auszuführen, welche zur Gewährleistung eines guten Laufes nach langem Betrieb notwendig werden können. Aehnliche Kranbahnen



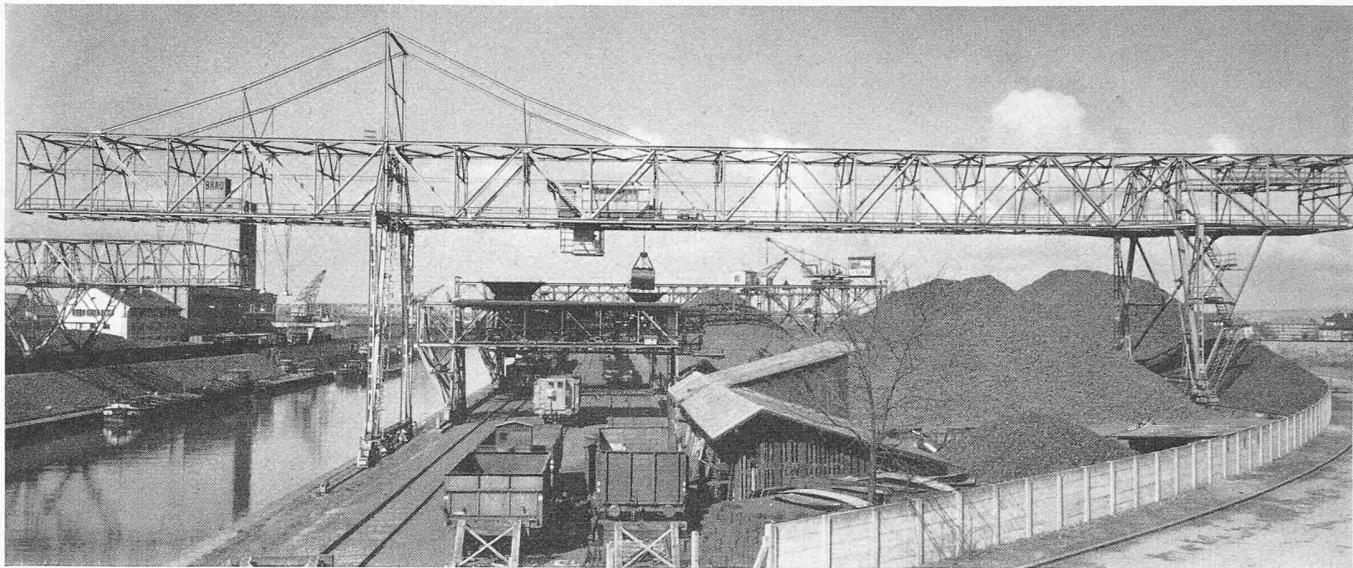


Bild 6. Verladebrücke II der Kohlenversorgungs AG., Basel, im Hafenbecken II. Spannweite 63 m, landseitiger Kragarm 15 m, wasserseitiger Kragarm 28 m, Greiferlaufkatze von 6,5 t Tragkraft

auf Querschwellen haben sich in dieser Beziehung auch als praktisch erwiesen.

Die Verladebrücke nach Bild 4 am Hafenbecken I besitzt eine gesamte Brückenlänge von 94 m; der Drehkran von 6,5 t Tragkraft hat eine Ausladung von 15 m. Wie bei der vorbeschriebenen Anlage nach Bild 3 ist auch hier ein Planetenrad-Greiferwindwerk vorhanden. Für eine Hubgeschwindigkeit von rd. 72 m/min erhielt der Hubmotor eine Leistung von 150 PS, der Schliessmotor eine solche von 85 PS; die selbe Leistung wurde auch für das Kranfahrwerk und das Brückefahrwerk gewählt. (Es handelt sich dabei durchwegs um reichliche Bemessung, wie sie noch vor 10 bis 15 Jahren zum Vorteil der Besteller gewählt werden konnten. Heute müssen wir im Wettbewerb mit den im Lande offerierten ausländischen Produkten gezwungenenmassen und oft im Gegensatz zur eigenen Ueberzeugung zu einer weniger grosszügigen Bemessung greifen.)

Vier weitere ähnliche Anlagen, die in den Jahren 1938 bis 1940 erstellt worden sind, weisen ähnliche Drehkrane auf. Das Windenhaus ist weit zurückgelegt und gleicht zusammen mit dem schweren Windwerk das Auslegermoment ohne zusätzliches Betongewicht aus.

Das Drehwerk aller dieser Krane ist besonders kräftig ausgeführt mit Triebstockkranz von 5 m Durchmesser und festgelagerter Königsäule von 260 mm Durchmesser. Das Schwenkwerk-Motorgetriebe ist als liegendes Schneckengetriebe mit aufgebauter Lamellenrutschkupplung ausgebildet, eine Ausführung, die sich bei verständnisvoller Wartung bewährt hat.

Zurzeit ist ein weiterer Greiferdrehkran im Bau, der für eine feststehende Kranbahn bestimmt ist. Er wird eine Ausladung von 24 m erhalten und eine Tragkraft von 5 t. Von seinen acht Stahllaufrollen werden nur vier angetrieben, jedoch durch zwei Motoren über ein Differentialgetriebe, so

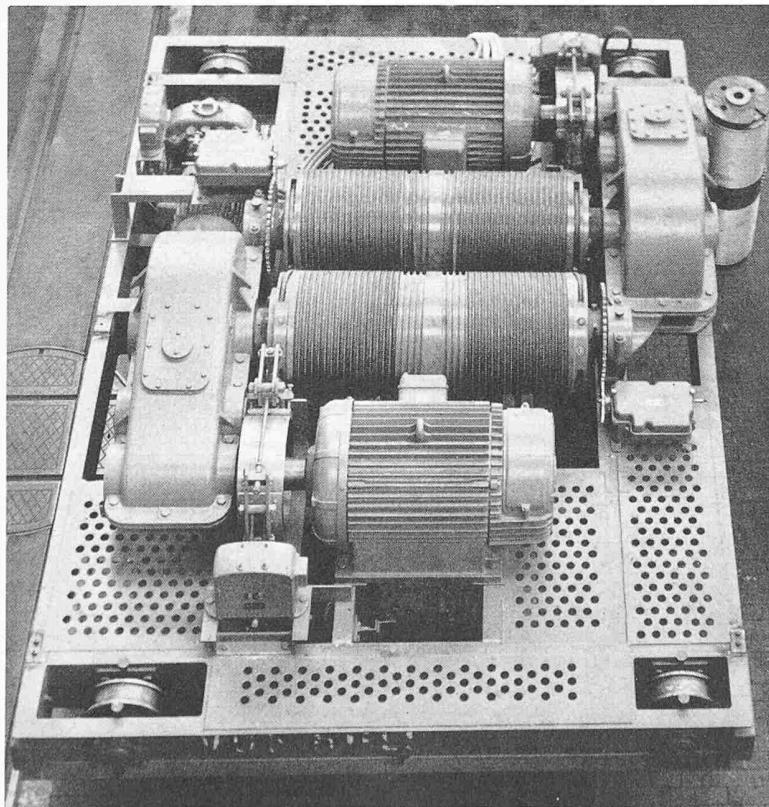


Bild 7. Aufsicht auf die Laufkatze mit Greiferwinde von 6,5 t Tragkraft

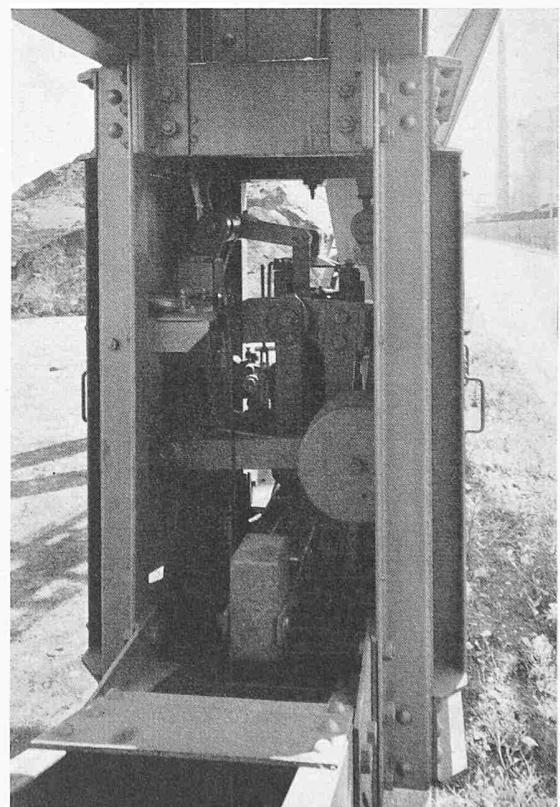


Bild 8. Windschutzbremse zu einer Verladebrücke

Bild 9. Umschlaghof der Reederei AG. im Hafenbecken I mit drei von Rollkranen von je 3 t Tragkraft bei 14,9 m Spannweite und 70/210 m/min Kranfahrgeschwindigkeit

dass sich im Schnellgang die durch die Motoren erzielten Einzelgeschwindigkeiten addieren, eine besonders zweckmässige, betriebssichere Anordnung, welche vor allem für Hubwerke häufig ausgeführt wird.

Bild 5 zeigt eine Teillansicht einer Verladebrücke mit einem geöffneten 5-m³-Greifer für Getreideumschlag. Die neuartige, patentierte Greiferart zeichnet sich durch besonders grosse Steifigkeit aus. Im Vergleich zu seinem Volumen ist er mit 2800 kg sehr leicht. Wegen seiner allseitig geschlossenen Form kann sich dieser Greifer weder im Schiff noch im Bahnwagen verhängen und das Schüttgut kann auch bei Ueberfüllung nicht verblasen werden. Im geöffneten Zustand hängen die Schalen pendelnd am Greiferkopf und weichen seitlichen Stößen eher aus, sind also auch weniger Verbeulungen durch seitliches Anschlagen ausgesetzt. Mit diesem Gerät kann auch gut unter dem Gangbord gearbeitet werden, und es sind damit unter Ausnutzung der Krantragkraft von 6,5 t erstaunliche Förderleistungen erzielt worden.

Greiferform und Greifersteifigkeit sind für einen betriebssicheren Umschlag von grosser Wichtigkeit. Die herkömmlichen Vierseil-Stangengreifer haben sich in dieser Beziehung nicht besonders bewährt, weshalb z. B. auch für Kohlengreifer neue Wege beschritten wurden. Eine neue, niedrige Greiferart (+ Patent) wurde erstmals bei Klinkerkranen und nun neuerdings auch für die Verladeanlage nach Bild 1 angewendet. Die gewählte Gliederung des Greifers ermöglicht gleiche Höhe im offenen und geschlossenen Zustand, wodurch sich minimale Aussenmasse ergeben. Ein 3-m³-Greifer beispielsweise ist in der neuen Form rd. 1 m niedriger als der offene, bisher übliche Greifer und deshalb für das Arbeiten im Schiff besonders vorteilhaft. Wo Greiferkrane in Hallen benötigt werden, ergeben sich mit dem niedrigen Greifer wesentliche Einsparungen an Gebäudehöhe.

Bei allen vorbeschriebenen Anlagen wird als Kran ein Drehkran benutzt, sei es auf feststehenden Bahnen oder auf fahrbaren Brücken. Dank Kombination von Dreh- und Kranfahrbewegung ist es mit solchen Kranen möglich, jeden Punkt ihrer Reichweite zu bedienen. Bei fahrbaren Brücken ist es deshalb nicht nötig, bei jedem Arbeitsspiel mit der Brücke zu fahren, deren Laufgeschwindigkeit aus diesem Grunde meist verhältnismässig klein gewählt werden kann. Bei den Basler Verladekranen liegen diese Geschwindigkeiten zwischen 15 bis 30 m/min.

Grössere Brückenfahrgeschwindigkeiten werden jedoch bei Laufkatzenbrücken benötigt, weil hier

die Brücke wesentlich öfter verfahren werden muss (siehe Bild 6, auf dem eine solche Anlage mit 6,5 t-Greiferaufkatze ersichtlich ist). Die Brücke fährt mit einer Geschwindigkeit von 40 m/min, die Katze mit einer solchen von 140 m/min. Für das Greiferwindwerk musste hier ein neues, gedrängtes Getriebe mit Planetenrad entwickelt werden, um den Platzverhältnissen auf der Laufkatze gerecht zu werden; gleichzeitig wurden alle offenen Trommelräder ausgemerzt, welche bei den Greiferwinden der erwähnten Drehkrane aus den Jahren 1938 bis 1947 noch durchwegs vorhanden waren. An der Brücke, Bild 6, fällt auch die grosse Höhe von rd. 14 m der Brückenunterkante über dem Gelände auf. Sie war einerseits bedingt durch die Höhe einer zu bedienenden Sieb- und Brechanlage, anderseits auch durch die Absicht, die Brücke über ein möglicherweise später zu erstellendes Lagerhaus hinwegfahren zu lassen. Bei Drehkranbrücken liegt die Brückenunterbaute in der Regel auf etwa 8 bis 10 m über Gelände. Ein lehrreiches, mit dieser Brücke vorgekommenes Ereignis sei noch erwähnt: Die Brückenkranführer haben allgemein die Neigung, die Brückenfahrbremse möglichst leicht einzustellen. Dies wäre der erwähnten Brücke bei einem Gewittersturm bei nahe zum Verhängnis geworden, da sie unter dem Einfluss des Windes zu rollen begann. Der Kranführer bemerkte dies rechtzeitig, da die eingebaute Winddruck-Messanlage das Alarmsignal gab. Durch raschen Entschluss konnte der Mann

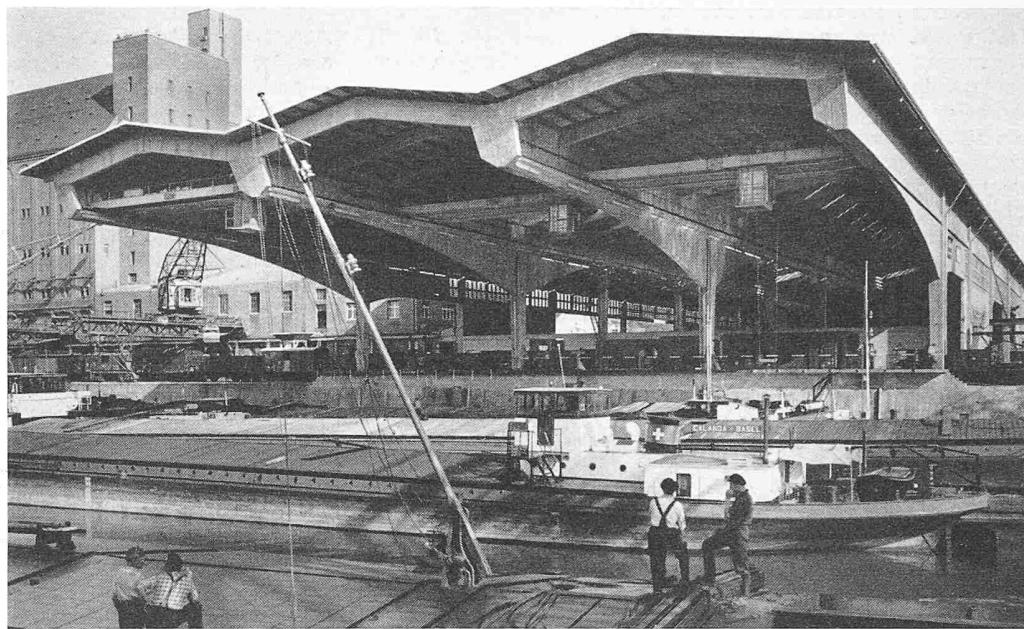


Bild 10. Innenansicht des Umschlaghofes nach Bild 9

die Brücke noch zum Stillstand bringen. Nachträglich konnte festgestellt werden, dass die Windgeschwindigkeit, die die Alarmvorrichtung ausgelöst hatte, gut mit derjenigen übereinstimmte, die von der Meteorolog. Anstalt beobachtet wurde. Ausserdem entsprach der daraus berechnete Winddruck auf die Brücke ihrem Laufwiderstand; auch bei nur leicht angezogener Bremse hätte somit die Brücke nicht ins Rollen kommen können. Diese Brücke kann übrigens an bestimmten Stellen durch Verriegelungsbolzen vermittelst Umstellgewicht an der Kranbahn verankert werden. Ausserdem sind an jedem Fahrschemel Schienenzangen vorhanden, welche bei Gefahr an jeder Stelle rasch eingeworfen werden können. Um eine Wiederholung eines solchen Vorfallen zu vermeiden, wurden seither besondere Massnahmen ergriffen.

Bild 7 zeigt einen Aufblick auf das Windwerk einer modernen Greiferlaufkatze, wie es z. B. auch in der neuen Laufkatze des Gaswerkes Basel eingebaut wurde. (Der wasserseitige Kragarm dieser Brücke ist links auf Bild 6 sichtbar.) Für diese rd. 30 Jahre alte, recht leicht gebaute Brücke kam nur eine äusserst leichte Laufkatze mit dem modernen Greiferwindwerk in Betracht. Da diese Brücke schon in früheren Jahren infolge Winddruck Unfälle erlitten hatte, mussten anlässlich der kompletten Brücken-Fahrwerk-Revision auch automatische Windschutzbremsen eingebaut werden, welche bei Sturmalarm die Brücke an jeder Stelle sofort blockieren; sie kommen ausserdem bei jeder Arbeitspause zur Wirkung, so dass sie stets in Arbeitsbereitschaft bleiben.

Eine solche Windschutzeinrichtung (+ Patent) ist auf Bild 8 ersichtlich. Sie wurde im Jahre 1947 in eine ebenfalls exponiert gelegene Brücke eingebaut, wobei man die Schaltung so vorsah, dass sich die Blockierung der Brücke bei jedem Halt vollzieht. An jeder Stütze ist eine solche Schienenzange eingebaut, die vermittelst eines elektrohydraulischen Bremsdrückers von Brown, Boveri (Grösse HDos 3) gesteuert wird. Das Bild zeigt das erforderliche, recht komplizierte Gestänge, das in sinnreicher Art einen sichern Klemmschluss in beiden Fahrrichtungen bewirkt.

In völliger Abweichung von allen bisher geschilderten Anlagen ist am Hafenbecken I vor Jahresfrist eine neuartige Verladeanlage im Umschlaghof der Schweizerischen Reederei

AG., Basel, in Betrieb genommen worden. Bild 9 zeigt das Bauwerk mit den drei vorgeschobenen Kranen von der Wasserveite aus, Bild 10 gibt einen eindrucksvollen Blick in die rückwärtige Lagerhalle. Die Laufkrane dienen lediglich dem normalen Stückgutumschlag, für welchen die Tragkraft von 3000 kg ausreicht. Die Hubgeschwindigkeiten von 16 und 64 m/min werden vermittelst Differentialgetriebe erreicht, ebenso die Kranfahrgeschwindigkeiten von 70 bis 210 m/min. Die vorgesehenen Massnahmen zum sichern Verhindern des gefürchteten Kranekens haben sich bewährt. Die als normale Eisenbahnschienen gelieferten Kranschienen wurden bauseitig zur Lärmdämpfung auf Gummizwischenlagen montiert. Die Schienen wurden auf eine Länge von rd. 240 m fugenlos durchgeführt.

Die Führerstände der Krane befinden sich auf Wunsch des Bauherrn an den Laufkatzen, damit der Kranführer stets gut in die zu bedienende Schiffsluke sieht. Es ist Schützensteuerung ohne Zeitrelais vorgesehen. Auf eine Senkremschaltung konnte dank der Differentialwinde trotz der grossen Hubgeschwindigkeit verzichtet werden.

Der vorstehende Rundgang durch das Gebiet der Verladekrane ist keineswegs vollständig. Viele wichtige Einzelheiten konnten kaum erwähnt werden; im besondern fehlt die Behandlung der elektrischen Ausrüstungen. Mit Ausnahme der erwähnten Deristeuerung wird bei allen Anlagen mit Dreiphasen-Wechselstrom gearbeitet. Zur Bremsbedienung sind meist Bremsdrücker von Brown, Boveri eingebaut. Die Motoren sind neuerdings vorzugsweise in gekapselter Ausführung vorgesehen. Die Behandlung der einzelnen Anlagen bedarf eines gewissenhaften, sorgfältigen Studiums und sehr vieler Kleinarbeit. Sie setzt eine vielseitige, langjährige Erfahrung voraus. Verladekrane sind strenggebrauchte Maschinen, deren Konstruktion hohe Anforderungen stellt. Jede gute Lösung braucht Zeit. Wir leiden heute an einer Termin-Rekordsucht, die wohl mehr Schaden nach sich ziehen wird, als wir es vorausahnen können. Ein rechtes Werk kann nur aus voller Achtung vor der Arbeit, die es erheischt, zur Zufriedenheit aller Beteiligten gelingen.

Adresse des Autors: Dipl. Ing. Max Bänninger, Mittelstrasse 44, Bern.

DK 621-553.4

Einfache pneumatische Regelungen

Mitgeteilt von der Firma Fr. Sauter A.-G., Basel

1. Grundsätzliches

Unser Zeitalter mit seiner auf allen Gebieten um sich greifenden Rationalisierung und Automatisierung stellt an Fabrikations- und Betriebsanlagen immer bedeutendere Anforderungen. Das gilt nicht zuletzt für jene Prozesse, bei denen irgend eine Betriebsgröße konstant gehalten oder nach einem bestimmten Programm reguliert werden muss. In steigendem Masse geht man deshalb dazu über, derartige Vorgänge durch eine automatisch wirkende Apparatur überwachen zu lassen; sind doch automatische Regulierungen nicht nur dazu da, die Bedienung wesentlich zu vereinfachen, die Genauigkeit der Regulierung zu erhöhen, die Betriebssicherheit zu verbessern, sondern auch Arbeitskräfte und Material zu sparen. Im Vergleich zu dem in einer industriellen Anlage investierten Kapital bewegen sich die Installationskosten für eine automatische Regulierung in einem sehr bescheidenen Rahmen und können bei einer technisch richtig disponierten Ausführung rasch amortisiert werden.

Als Steuer- und Stellkraft für die Betätigung solcher Regulierungen stehen zur Verfügung:

Elektrizität	elektrische Regulierungen
Druckluft	pneumatische Regulierungen
Wasser bzw. Öl	hydraulische Regulierungen

Während hydraulische Regulierungen hauptsächlich in der Schwerindustrie und bei Kraftmaschinen verwendet werden, haben überall sonst in der Verfahrenstechnik, in der Klimatechnik und in Fabrikationsbetrieben die elektrische und die pneumatische Regulierung Eingang gefunden. In sehr vielen Fällen lässt sich ein Regulierungsproblem sowohl elektrisch als auch pneumatisch bewältigen, so dass der Entscheid für die Wahl der Regulierungsart lediglich von der

verfügbareren Hilfskraft abhängt; in zahlreichen Betrieben steht heute neben der Elektrizität auch Druckluft zur Verfügung.

Nun weisen aber die pneumatischen Messorgane, Relais und Stellorgane Eigenschaften auf, die sie für bestimmte Verwendungszwecke besonders geeignet machen; sie sind häufig der elektrischen Regulierung überlegen. Das gilt vorab für Anlagen, die sich in explosionsgefährdeten Räumen befinden, oder wo korrosive Dämpfe auftreten. Der Aufbau der pneumatischen Apparate ist einfach und übersichtlich, ihre Ansprechempfindlichkeit grösser. Die Antriebe arbeiten rascher, ihre Geschwindigkeit ist leicht einstellbar. Bei einem Ausbleiben der Steuerluft gehen sie stets in die gewünschte Endstellung zurück, d. h. das Ventil schliesst oder öffnet, was bei elektrisch gesteuerten Ventilen nicht ohne weiteres möglich ist.

2. Die pneumatische Proportional-Regulierung

In der Mehrzahl der Fälle genügt eine pneumatische Proportional-Regulierung (P-Regulierung, Regler mit starrer Rückführung). Obwohl jede solche Regelaufgabe, also auch die pneumatische, lastabhängig ist und nicht genau auf den Sollwert reguliert, lässt sie sich für viele Regulierungen verwenden, so z. B. dort, wo grosse Lastschwankungen nicht oder nur langsam auftreten, oder wo rasche Lastschwankungen nur kleine Amplituden haben.

In Bild 1 ist eine einfache Proportional-Regulierung dargestellt. Sie besteht aus dem Messorgan 1 (Thermostat, Druckregler, Hygrostat usw.), dem pneumatischen Verstärkerrelais 2, dem Stellorgan 3 (Ventil, Klappe) und der Druck-