

Objektyp: **Miscellaneous**

Zeitschrift: **Schweizerische Bauzeitung**

Band (Jahr): **35/36 (1900)**

Heft 15

PDF erstellt am: **12.07.2024**

### **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.

Pfründner-, Pfarrhaus- und Friedhofsbauten u. s. w., dass eine ausführlichere Inhaltsangabe nicht thunlich erscheint. Da indess mit geringen Ausnahmen durchweg ein *gutbürgerlicher* Charakterzug den ausgewählten Bauwerken anhaftet, so unterlassen wir nicht, das Werk der Beachtung unserer schweizerischen Fachgenossen zu empfehlen.

### Miscellanea.

**Die gewaltige Hochwasserkatastrophe**, die vor Jahresfrist, im September 1899, das bayerische und österreichische Alpenvorland in so ausser-

ordentlichem Maasse heimsuchte, erfährt in dem jüngst erschienenen ersten Jahrgang der «Annalen des bayerisch hydrotechnischen Bureaus» eine ausgezeichnete Darstellung, welche die Ursache, den Verlauf und die Wirkung dieser Hochflut in anschaulicher Weise vor Augen führt. Wie aus einer Darstellung der Witterungsvorgänge während des Septembers v. J. in erster Linie hervorgeht, war die schwere Katastrophe fast einzig und allein die Folge der Druckverteilung in der Atmosphäre; schon vom 9.—10. September an sieht man deutlich in den täglichen Wetterkarten jene charakteristische Wetterlage sich vorbereiten, die in der Folge für die bayerischen und österreichischen Alpenländer so verhängnisvoll wurde; Am 10. bedeckte im allgemeinen niederer Druck die Osthälfte des Erdteils, während über der westlichen Hälfte das Barometer hoch stand; am 11. war auch von Norden her ein barometrisches Maximum erschienen, indessen den Süden und Südosten des Kontinents zwischen der Ostsee und dem Schwarzen Meere fortgesetzt eine umfangreiche Depression bedeckte. Innerhalb derselben waren zwei auffällige Niederdruckcentren vorhanden, das eine am Südfuss der Alpen, das andere meist über Schlesien und Mähren. Diese beiden Minima verursachten für die genannten bayerischen und österreichischen Gebietsteile sehr ausgiebige, *ununterbrochen* anhaltende Niederschläge. Die für das Hochwasser massgebende Regenperiode begann am 8.—9. September und endigte am 14. September. Sehr wichtig für den Verlauf des Hochwassers war der Umstand, dass vom Nachmittage des 10. Septembers an, in den höhern Gebirgslagen die Niederschläge fortgesetzt als *Schnee* fielen. An vielen Stellen war eine Schneedecke von 70—120 cm vorhanden; dabei hatte die Schneegrenze ungefähr eine Höhenlage von 1000—1200 m über Meer. Am 13. abends traten dann in diesen höhern Lagen eine bedeutende Temperaturerhöhung und Regenfall ein, und so kam zu den unaufhörlichen Regengüssen unglücklicherweise noch eine rasche Schmelze des lockern und hohen Schnees im Gebirge.

Wie man ferner aus der dem Jahrbuch des hydrotechnischen Bureaus

beigegebenen Karte über die Niederschlagsverteilung im bayerischen Donaugebiet vom 8. bis 14. September deutlich erkennt, lagen höchst intensive Regencentren an folgenden Stellen: an der oberen Isar (bei Fall) mit über 400 mm Regenhöhe innerhalb der sieben Tage (8.—14. Sept.); im Quellgebiet der Prien, südlich von Hohenaschau mit über 450 mm Niederschlags-höhe, und das dritte zwischen oberer Traun und unterer Salach mit 500 mm Niederschlagshöhe. Die täglichen Regenhöhen, welche hiebei festgestellt worden sind, übersteigen das Maass der bisher bekannten *höchsten* Niederschläge in Bayern, wenn nicht auch in Süddeutschland. So wurden z. B. in Stuben (Inngebiet) am 12. September 152 und am 13. September 144 mm, in zwei Tagen also 296 mm, und vom 8.—14. September 513 mm gemessen, in Weissbach (Inngebiet) an den gleichen Tagen 173, 156 und

insgesamt 513 mm. Reichenhall verzeichnete am 12. September 242 und am 13. 146 mm, zusammen 388 mm, und in der Periode 486 mm. Es sind dies Beträge von *über 1/3 bis 1/2* der im *ganzen Jahre* an diesen Stellen normal fallenden Regenmengen; schon daraus geht unzweifelhaft die Abnormität dieser Hochwasserkatastrophe hervor. Mit dem 14. September mittags hatte die eigentliche Regenperiode ihr Ende, aber die Niederschläge dauerten noch bis zum Ende des Monats fort und waren die Ursache des langsamen Abflusses des Hochwassers in der zweiten Hälfte des Monats. Die *Ursache* der Katastrophe war somit vorwiegend in dem während sechs Tagen in ausserordentlicher Menge über das Hochgebirge und Alpenvorland niederströmenden Regen zu suchen, wobei der Abgang eines frisch gefallenen, lockern *Neuschnees* keineswegs eine geringe Rolle spielte. Wenn bisher eine dreitägige Dauer heftiger Regengüsse als eine Seltenheit erschien, so musste eine sechstägige Periode mit Abgang einer lockern Schneedecke bis zu 200 cm Höhe jedenfalls eine Hochflut *ersten* Ranges erzeugen.

Von Bedeutung und grossem Interesse sind fer-

ner noch die Daten, welche das Jahrbuch über die Wassermengen mitteilt, die zu jener kritischen Zeit die Isar durch München hindurchführte. Das bayerische hydrotechnische Bureau hat diese Wassermenge in jenen Septembertagen gemessen und das Resultat erhalten, dass vom 8. bis 14. September 192 Millionen  $m^3$  Wasser an München vorbeigeflossen sind, während in dieser Zeit 741 Millionen  $m^3$  Wasser in dem oberhalb München gelegenen Isargebiet gefallen waren. Dieselben Messungen haben ergeben, dass beim höchsten Stand der Isar am 13. und 14. September in der Sekunde 1300  $m^3$  Wasser bei München durchgeflossen sind. Die Maximalgeschwindigkeit wurde an der Wittelsbacher-Brücke zu 3,72 m, an der Reichenbach-Brücke zu 4,20 m und an der Prinzregenten-Brücke zu 5,31 m gemessen. — Das letztjährige September-Hochwasser der Isar war grösser, als die Hochwasser der Jahre 1850, 1862, 1882 und 1896, dagegen niedriger als diejenigen der Jahre 1851, 1853 und 1893; wäre der Fluss nicht durch die Korrektion

### Münchner bürgerliche Baukunst der Gegenwart.



Fig. 2. Stadttarchiv neben dem alten Rathaus.

Architekt: *Hans Grössel* in München.

(seit 1853) glücklicherweise tiefer gelegt worden, so hätte er an dem Baugelände der Stadt München jedenfalls ein Vernichtungswerk sondergleichen ausgeführt.

**Gleichzeitige Kraftübertragung mit Gleichstrom und Wechselstrom.**

Ueber die Vorteile einer gleichzeitigen Uebertragung von elektrischer Energie mit Gleich- und Wechselstrom auf einer und derselben Leitung vom Gesichtspunkte einer Kupferersparnis hat kürzlich Herr *Frederick Bedell* in der amerikanischen Gesellschaft zur Förderung der Wissenschaften in New-York einen bemerkenswerten Vortrag gehalten, den der «Elektr. Neugk.-Anz.» wiedergibt. Die praktische Durchführung einer derartigen vereinigten Energieübertragung kann nach der Ansicht des Verfassers keinerlei technischen Hindernissen unterliegen. Sowohl die Generatoren für Wechselstrom und Gleichstrom sind hiebei ebenso unabhängig von einander, wie die Empfangsapparate und nur in der Leitung allein sind die beiden Stromarten vereint. Der Verlust in der Linie hängt bekanntlich bei der Uebertragung nur einer Stromgattung von dem Quadrate der Stromstärke ab. Fließt daher

in einer Leitung vom Widerstande  $R$  ein Gleich- oder Wechselstrom von der Stärke  $I$ , so ist der Verlust in der Leitung  $RI^2$ . Kommt zu diesem Strome  $I$  noch ein Strom von der Stärke  $i$  hinzu, so ist der Verlust bei gleichartigen Strömen

$$R(I+i)^2 = RI^2 + 2RIi + Ri^2.$$

Nach den Ableitungen des Verfassers ist nun — wenn ein Wechselstrom durch einen Gleichstrom überlagert wird — der Effektivwert des resultierenden Stromes gleich der Wurzel aus der Summe der Quadrate der beiden Einzelstromwerte. Bei ungleichartigen Strömen ist demnach der Verlust

$$R(\sqrt{I^2 + i^2})^2 = RI^2 + Ri^2.$$

Haben die beiden Ströme gleiche Stärke, so ist der Verlust im ersteren Falle doppelt so gross, als im zweiten Fall, welcher gleichbedeutend ist mit der abgesonderten Führung der beiden Ströme, wobei aber natürlich die doppelte Menge Kupfer erforderlich wäre. Es verhält sich demnach so, als ob jede der beiden Stromarten den ganzen Leiter für sich allein in Anspruch nähme und die eine Stromart für die andere gar nicht vorhanden wäre. Die vereinte Führung von Gleich- und Wechselstrom auf einer Leitung gestattet demnach, eine Kupferersparnis bis zu 50%, welche jedoch 100% bedeutet, wenn man jedes der beiden Systeme für sich allein in Betracht zieht. — Die Spannungsverluste für jeden der beiden Ströme sind  $RI$  und  $Ri$ .

Ein weiteres sehr bemerkenswertes Ergebnis dieser Untersuchung ist, dass Ströme ungleicher Art nicht störend auf einander einwirken. Ein Beispiel mag dies näher erläutern. Nehme man an, wir hätten einen Gleichstrom von 10 Ampère und wir erhöhen seine Stärke um 1 Ampère. Der gesamte Strom ist nun 11 Ampère, welcher mit gleichförmiger Dichte durch den Querschnitt des Leiters fließt, so

**Münchner bürgerliche Baukunst der Gegenwart.**

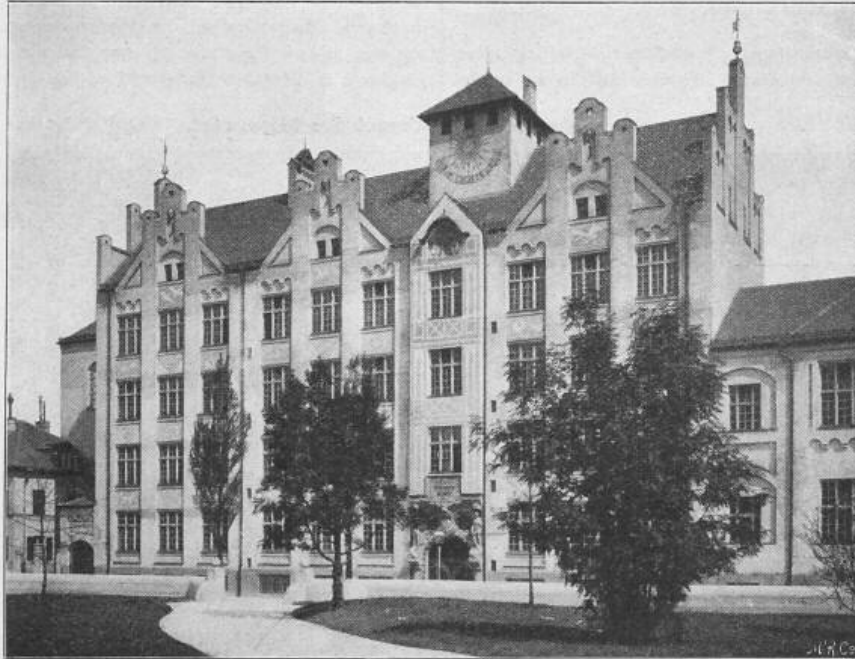


Fig. 3. Schulhaus in der Vorstadt Schwabing. Architekt: Theodor Fischer in München.

Der Vortragende gab sodann an der Hand mehrerer Tabellen ein klares Bild über die Ersparnisse von Kupfer bei verschiedenen Stärken der beiden Stromarten und führte weiter aus, dass, wenn Gleich- und Wechselstrom verschiedener Stärke vereint zu übertragen ist, man die Leitung für jedes System besonders zu rechnen und die sich daraus ergebende stärkere Leitung auszuführen hätte. Durch die vereinte Leitung von Gleich- und Wechselstrom erlangt der erstere ein weit grösseres räumliches Anwendungsgebiet, namentlich in solchen Fällen, wo es nicht so sehr auf guten Wirkungsgrad, als auf sonstige Erleichterungen in technischer Beziehung ankommt, z. B. für den Anlauf von rotierenden Umformern, für die Erregung von Synchronmotoren u. s. w., welche Erörterungen jedoch nicht mehr in den Rahmen des Vortrages gehören.

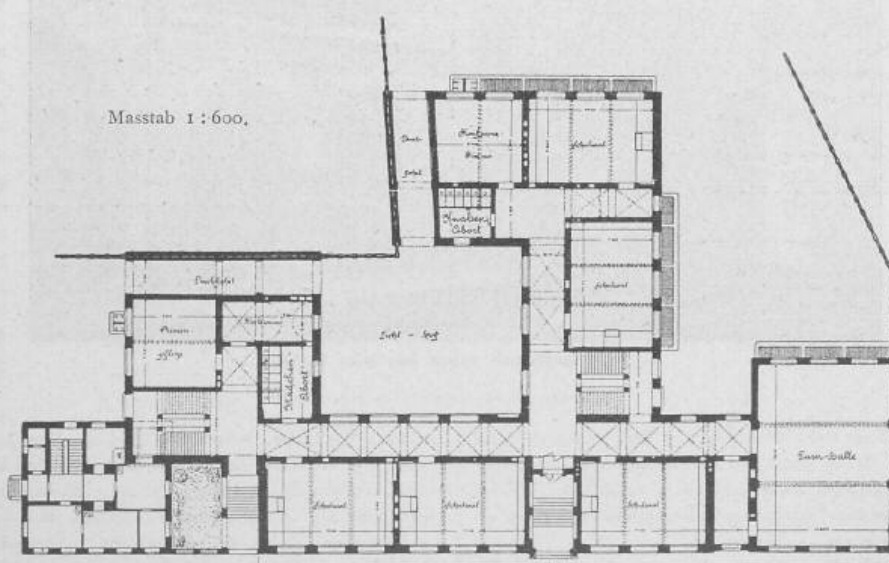


Fig. 4. Schulhaus in der Vorstadt Schwabing. — Erdgeschoss.

Desinfizierung eines Wasserrohrrnetzes. Selten wird wohl der Fall eintreten, dass eine Wasserleitungsverwaltung gezwungen ist, ihr Rohrnetz zu desinfizieren. In der englischen Stadt Maidstone, wo gegen Schluss des Sommers 1897 der Typhus herrschte, griff man, um einer weiteren Ausdehnung der Epidemie zu steuern, zur Sterilisierung des gesamten Rohrnetzes auf Grund der Untersuchungen von Prof. Delapines. Man hatte die Wahl zwischen Kalkmilch und Chlor und entschloss sich dazu, die Strassen- und Hausleitungen mit einer wässrigen Chlorkalklösung von 1%, welche mindest 1/3% Chlor enthielt, zu füllen. Chlorkalk

gab sodann an der Hand mehrerer Tabellen ein klares Bild über die Ersparnisse von Kupfer bei verschiedenen Stärken der beiden Stromarten und führte weiter aus, dass, wenn Gleich- und Wechselstrom verschiedener Stärke vereint zu übertragen ist, man die Leitung für jedes System besonders zu rechnen und die sich daraus ergebende stärkere Leitung auszuführen hätte. Durch die vereinte Leitung von Gleich- und Wechselstrom erlangt der erstere ein weit grösseres räumliches Anwendungsgebiet, namentlich in solchen Fällen, wo es nicht so sehr auf guten Wirkungsgrad, als auf sonstige Erleichterungen in technischer Beziehung ankommt, z. B. für den Anlauf von rotierenden Umformern, für die Erregung von Synchronmotoren u. s. w., welche Erörterungen jedoch nicht mehr in den Rahmen des Vortrages gehören.

wurde neben seiner Billigkeit auch deshalb gewählt, weil man dem Chlor eine höhere desinfizierende Wirkung zuschrieb, eine klare Lösung in grosser Menge leicht erhältlich ist und Blei sowie Leder wenig angegriffen werden. Ausserdem waren zurückbleibende Mengen leicht an Geruch und Geschmack erkennbar und die Gefahr eines schädlichen Einflusses nach nochmaliger Durchspülung mit Wasser ausgeschlossen. Man trennte das Desinfektionsgebiet in zwei Zonen. Die grössere mit einem Netz von 24 km Länge und etwa 350 km<sup>3</sup> Wasserinhalt wurde von einem Hochreservoir versorgt. Dieses füllte man mit 820 km<sup>3</sup> Wasser, welchem unter gründlichem Rühren 10 t Chlorkalk mit 33% Chlor zugesetzt wurden. Nach Entleerung der Hauptleitungen füllte man dieselben in vier Abschnitten und setzte jede einzelne eine halbe Stunde unter Druck. Mit den Neben- und Hausleitungen beobachtete man dasselbe Verfahren. Decken und Wände der Reservoirs wusch man gleichfalls gründlich und pumpte dann alles mit einer Dampfmaschine aus. Diese Prozedur erforderte 12 Stunden Zeit und nach 14 Stunden konnte reines Trinkwasser geliefert werden. Einige Rohrströcke, welche nicht genügend desinfiziert waren, unterzog man von grossen, mit Chlorkalklösung gefüllten Sprengwagen aus demselben Verfahren. Die zweite kleine Zone mit 3 km Rohrnetz und 145 m<sup>3</sup> Wasserinhalt unterzog man in gleicher Weise der Desinfektion von einem Reservoir aus mit 450 m<sup>3</sup> Inhalt. Abgesehen von einigen nichtsagenden Einwirkungen der Lösung auf lederne Dichtscheiben, Pumpenklappen und Verkleidungen befriedigte die Desinfektion vollkommen. — Derselbe Erfolg zeigte sich später auch in Worting, wo man jedoch von Chlor abgesehen hatte, nur Kalkmilch nahm, dadurch aber zu einer zweimaligen Durchspülung der Leitung mit reinem Wasser genötigt wurde.

**Ausnutzung der Hochofengase für Motorenbetrieb.** In einem Vortrag, den Ingenieur Neumann von Deutz im deutschen

Acetylen-Verein über den Motorbetrieb mit Hochofengasen gehalten hat, machte der Vortragende über die Kosten der Hochofengas-Pferdekraft nach den bisherigen Erfahrungen interessante Mitteilungen. Die Kosten der Hochofengas-Pferdekraft setzen sich zusammen aus den allgemeinen Jahreskosten und den Kosten des Brennstoffes: Es sei eine 1000-pferdige Anlage zu Grunde gelegt, welche Tag und Nacht arbeitet, aber an den Sonntagen stillgesetzt wird, also 24 · 300 = 7200 Jahres-Betriebsstunden aufweist. Der Preis einer vollständigen Gasmotorenanlage einschliesslich Rohrleitungen und Montage stellt sich auf 250 000 Fr. davon 4% für Verzinsung, 10% für Abschreibung, giebt 35 000 Fr. Für Bedienung ist erforderlich: 1 Maschinenmeister und 1 Gehülfe mit zusammen 69 Cts. Stundenlohn, das macht 0,69 · 7200 = rd. 5000 Fr. Der Schmierölverbrauch kann, wenn man sehr reichlich gehen will, auf das Doppelte einer gleich grossen Dampfmaschinenanlage angesetzt werden; für eine solche rechnet man etwa 0,11 Cts. für die Stunde und Pferdekraft also bei der Gasmaschine 0,22 Cts.,

d. h. 0,22 · 7200 = 15,8 Fr. Die allgemeinen Betriebskosten ergeben demnach zusammen 55 800 Fr. oder 55,80 Fr. pro Jahrespferdekraft. — Die Berechnung der Brennstoffkosten ist insofern nicht einfach, als man in den Gichtgasen den Brennstoff sozusagen umsonst erhält; doch wäre es unrichtig, die Brennstoffkosten überhaupt zu unterdrücken, da ja das Hochofengas als erschlossene Kraftquelle einen realen Verkaufswert haben muss. Man kann dem Preise des Gases die Kosten des Brennmaterials, aus dem es entstanden ist, zu Grunde legen, darf aber nur einen geringen Bruchteil davon rechnen, da eigentlich das Brennmaterial schon mit dem Eisen bezahlt worden ist. Der Vortragende nimmt an, es werde der dritte Teil des aufgewandten Koks als Preis des Gases berechnet, wodurch das Eisen-

werk also faktisch den Gewinn haben würde, dass es den Brennmaterialverbrauch des Hochofens auf  $\frac{2}{3}$  ermässigt. Unter Zugrundelegung einer Arbeit Lürmanns, die überall vorzüglich, sich mit Angaben von anderer Seite deckende Durchschnittswerte enthält, stellte der Vortragende fest, dass auf 1000 kg Eisen 1100 kg Koks mit 924 kg Kohlenstoff verbraucht werden; aus diesem entnimmt das Eisenerz 35 kg Kohlenstoff zur Bildung des Roheisens, entsprechend 3,78% der Gesamtmenge des Kohlenstoffes; es müssen also auch 3,78% Koks = 42 kg Koks als durch das Eisen verzehrt abgezogen werden; die übrig bleibenden 1058 kg Koks erzeugen 4633 m<sup>3</sup> Hochofengas von 906 Cal. pro 1 m<sup>3</sup>; da nun auf eine Pferdekraft-Stunde 3,5 m<sup>3</sup> Hochofengas zu rechnen sind, so entspricht die Pferdekraft-Stunde einer Koksmenge

$$\text{von } \frac{1058 \cdot 3,5}{4633} = 0,8 \text{ kg.}$$

In Rechnung gezogen soll der dritte Teil werden also 0,267 kg; das macht bei einem Preise des Koks von 212,50 Fr. für 10 000 kg als Brennstoffkosten der Jahres-Pferdekraft

$$0,267 \cdot 0,212 \cdot 7200 = 40,75 \text{ Fr.}$$

Die Gesamtbetriebskosten der Jahres-Pferdekraft werden mithin 55,80 Fr. + 40,75 = 96,55 Fr. betragen.

**Monatsausweis über die Arbeiten am Simplon-Tunnel.** Nach dem 22. Monatsbericht über den Fortgang der Arbeiten am Simplon-Tunnel betrug die Gesamtlänge des Sohlstollens Ende August 6503 m (Nordseite 3735 m, Südseite 2768), und der Monatsfortschritt auf beiden Seiten 272 m. Ausserhalb des Tunnels sind durchschnittlich 1221, im Tunnel 2864, mithin zusammen 4085 Arbeiter während des Monats September thätig gewesen. — **Nordseite:** Die vom Sohlstollen durchfabrene Formation bestand aus weichem, grauem Glanzschiefer. Von km 3714—3735 wurde durchwegs Zimmerung notwendig und die Maschinenbohrung musste vom 20.—25. September eingestellt und durch Abtrag des Gesteins mit der Hacke ersetzt werden. Mittlerer Tagesfortschritt der Maschinenbohrung 5,90 m. — **Südseite:** Antigoriogneiss von sehr variabler Härte. Mittlerer Tagesfortschritt der Maschinenbohrung 4,17 m.

Münchener bürgerliche Baukunst der Gegenwart.



Fig. 5. Schulhaus in der Vorstadt Schwabing. — Portal.  
Architekt: Theodor Fischer; Bildh.: J. Flossmann in München.