

CZASOPISMO TECHNICZNE

ORGAN TOWARZYSTWA POLITECHNICZNEGO WE LWOWIE.

Rocznik XXXI.

Lwów, dnia 5 października 1913.

Nr. 28.

TREŚĆ: Bohdan Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki we Lwowie (z 8-ma tablicami). — M. R.: Notatki hydrograficzne z lata 1913 jako ilustracja klęski nieurodzaju. — Wiadomości z literatury technicznej. — Recenzje i krytyki. — Sprawy bieżące. — Sprawy Tow. — Polskie piśmiennictwo techniczne.

Bohdan Stefanowski.

Projekt laboratorium maszynowego Politechniki we Lwowie.

W ostatnim lat dziesiątku ubiegłego stulecia pod wpływem technicznego szkolnictwa amerykańskiego poczęto reformować studia w wyższych zakładach naukowych Niemiec, Szwajcaryi i Włoch na wydziałach mechanicznych w tym kierunku, aby doświadczeniom i obserwacji poczesniejsze miejsce obok wykładów teoretycznych w programach nauki zapewnić.

Odpowiadało to ciągle rosnącym wymaganiom, jakie życie zawodowe inżynierowi maszynowemu stawiało i potrzebie lepszego przygotowania do czekających go zagadnień praktycznych. System dotychczasowy wykształcenia techników, polegający na pielęgnowaniu przedewszystkiem nauk matematyczno-fizycznych oraz wykonywaniu rysunkowych projektów — domagał się uzupełnienia; zrozumiano, że koniecznym staje się wprowadzenie do planu nauki zajęć, któreby wywodom teoretycznym dały kościec realny, umożliwiły studentowi już w murach szkolnych wejść w bezpośrednie zetknięcie się z maszyną i to w ruchu będącą, a nie tylko z rysunkową jej podobizną lub modelem i któreby przez to bodaj w części wyrównały granicę między „teorią“ i „praktyką“. Przez takie postawienie rzeczy i rola szkoły się znacznie rozszerzyła, fabryce został odebrany w znacznej mierze jej charakter pedagogiczny a przyszły inżynier miał otrzymywać w sposób systematyczny i bezstronny to, do czego możną i trudną drogą sam musiał dochodzić w warunkach niesprzyjających swych zajęć zawodowych.

Następstwem tego była potrzeba stworzenia

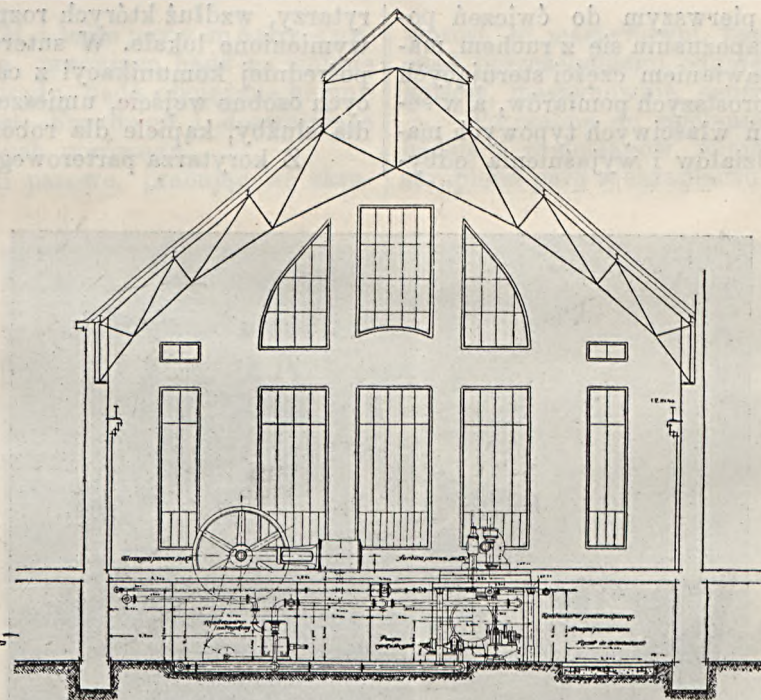
odpowiednio wyposażonych instytutów, t. zw. laboratoriów mechanicznych, nie wspólnego zresztą nie mających z warsztatami mechanicznymi, istniejącymi tu i ówdzie przy wyższych uczelniach technicznych. Laboratoria mechaniczne, dzięki odpowiednio zestawionym urządzeniom, pozwalają nietylko na oznajmienie się z typowymi maszynami i ich obsługą, ale jednocześnie na wnikanie we właściwości tych organizmów maszynowych i na prowadzenie badań co do ich zachowania się przy różnorodnych warunkach pracy, jednym słowem one mają spełniać tę rolę w technice, jaką odgrywają dziś kliniki w medycynie.

Grono Profesorów Politechniki lwowskiej przez szereg lat domagało się od rządu centralnego spełnienia tego ważnego postulatu naukowego, aż wreszcie w roku bieżącym po różnych kolejach sprawa budowy laboratorium przyjęła taki obrót, że jest nadzieja rozpoczęcia robót budowlanych w najbliższym czasie.

Zaprojektowanie szczegółowe laboratorium maszynowego powierzonym zostało

autorowi niniejszej publikacji. Przed przystąpieniem jednak do wykonania tego projektu należało jako punkt wyjścia ustalić charakter tego instytutu oraz wypracować program prac i zajęć w przyszłym laboratorium, by do tego tak wielkość, jak i jakość całego urządzenia przystosować.

Co do pierwszego, to po zestawieniu wszystkich „za“ i „przeciw“ zostało laboratorium zaprojektowane do dwóch celów, jako zakład ściśle naukowy i jako centrala, dostarczająca światła, siły i ciepła na własne potrzeby. Rozstrzygającymi były tu: chęć



Przekrój przez maszynownię.

nadania urządzeniom charakteru przemysłowego, żywego, a odebrania charakteru muzealnego, umożliwienie urządzania kilkotygodniowych praktyk dla studentów przy ruchu centrali, dostarczenie personalowi robotniczemu systematycznego zajęcia, niezależnie się od elektrowni miejskiej w pobieraniu chwilowo znacznych ilości prądu do motorów i wreszcie bodaj częściowa amortyzacja kosztów założenia i pokrycie kosztów ruchu. Zresztą doświadczenie zebrane na Zachodzie w podobnych zakładach naukowych najzupełniej potwierdza słusność tego rozumowania.

Co do programu i kierunku prowadzenia na przyszłość laboratorium, projekt przewiduje możliwość dostarczenia materiału doświadczalnego jednocześnie dla 6 do 8 grup studentów na przeciąg dwóch semestrów i to w semestrze pierwszym do ćwiczeń polegających na ogólnym zapoznaniu się z ruchem maszyn i ich obsługą, nastawianiem części sterujących i przeprowadzeniem najprostszymi pomiarów, a w semestrze drugim do badań właściwych typowych maszyn z poszczególnych działów i wyjaśnienia odbywających się tam procesów, kalorycznych czy hydraulicznych. Pozatem w semestrze trzecim przewidzianem zostało przeprowadzenie pomiarów na większą skalę dla starszych studentów lub inżynierów, chcących się w pewnym dziale specjalizować.

Wedle tej myśli przewodniej został przez podpisanego przy współdziałaniu biura architektonicznego „Derdacki i Minkiewicz” wypracowany w ciągu minionego roku projekt laboratorium, którego ogólny zarys i ważniejsze dane poniżej podaję.

Gmach laboratoryjny maszynowego zaprojektowany został na gruntach Politechniki frontem do ulicy Ujejskiego i placu św. Jura. Składa się on z dwóch odrębnych części, jednej mieszczącej sale wykładową i rysunkową, pokoje profesora i asystentów, bibliotekę, laboratoria podręczne i kalorymetryczne, zbiory, warsztat reperacyjny i t. p. wreszcie

instytut do badania wytrzymałości materiałów budowlanych i włókien, oraz z drugiej, mieszczącej kotłownię i maszynownię czyli właściwe urządzenia mechaniczne. Powierzchnia zabudowana całego gmachu wynosi około 2000 m².

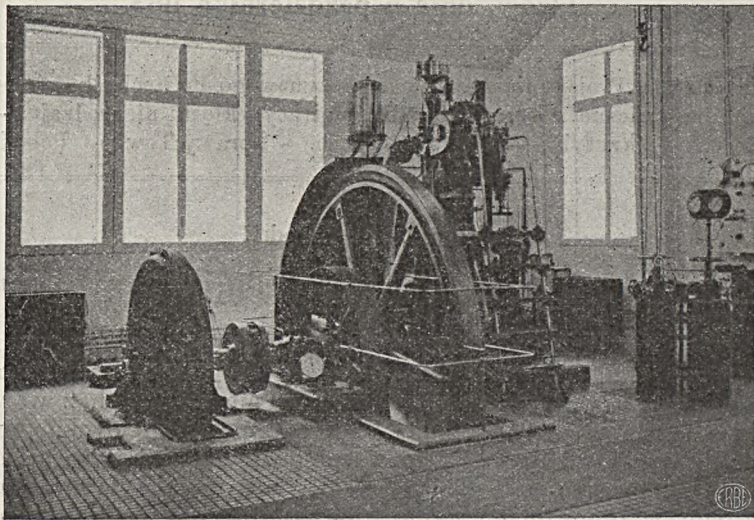
Organicznie połączona z budynkiem jest wieża, mieszcząca w sobie lokale do pomiarów hydraulicznych oraz zbiorniki na wodę, z których najwyższy położony jest w wysokości 16 m ponad posadzką maszynowni. Całkowita wysokość wieży od posadzki parteru wynosi 25 m.

Wejście główne prowadzi od placu św. Jura przez mały wstębil do nieco monumentalnej założonej klatki schodowej, a stąd do obiegających wewnętrznie podwórze na wysokości parteru, pierwszego i drugiego piętra korytarzy, wzdłuż których rozmieszczone zostały wyżej wymienione lokale. W suterrenach nie mających pośredniej komunikacji z całym gmachem, a mających osobne wejście, umieszczone zostały mieszkania dla służby, kąpiele dla robotników itp.

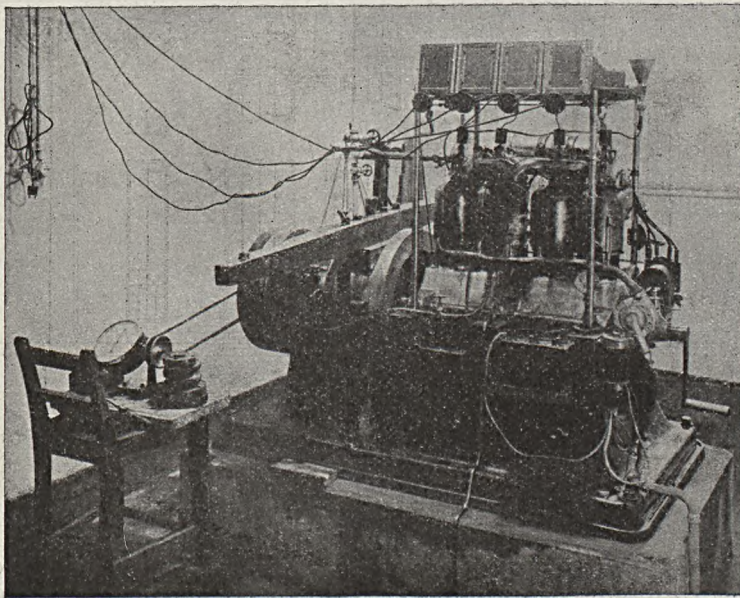
Z korytarza parterowego obok klatki schodowej prowadzi wyraźnie zaznaczone wejście główne do hali maszyn, której powierzchnia zabudowana wynosi około 800 m². Dzielne oświetlenie hali pochodzi od dwóch portalowych okien na obydwóch przyczółkach, pozatem dach o żelaznej konstrukcyi zaopatrzonej jest świetlnią, biegnącą wzdłuż tej części gmachu.

Wyposażenie laboratorium w maszyny zostało, jak wspomniałem wyżej, tak dobrane, by służąc do doświadczeń i przedstawiając sobą zasadnicze typy maszyn, pozwalało się jednocześnie użyć jako centrala elektryczna dostarczająca prądu do oświetlenia gmachu a głównie do licznych motorów oraz jako centrala do ogrzewania w porze zimowej.

Część opisanych niżej maszyn i urządzeń została już wykonana i w tymczasowych pomieszczeniach gmachu głównego politechniki oddana do uży-



Silnik naftowy syst. Diesela 35 KM.



Czterocylindrowy motor benzynowy, 40 KM przy 1200 obrotów.

tku studentów; podobizny tych maszyn podają ryciny w tekście zamieszczone.

W dziale silników cieplnych zaprojektowane zostały: turbina parowa o mocy 150 KM i 3000 obrotach oraz silnik parowy tłokowy trójstopniowy o mocy użytecznej 120 KM i 100 obrotach, jako dwie główne jednostki, obciążone bezpośrednio generatorami elektrycznymi. Tak pod względem konstrukcji, jak i wyposażenia w urządzenia dodatkowe odpowiadają one bardzo szeroko zakreślonym wymaganiom naukowo-pedagogicznym, pozwalając wniknąć w procesy wewnętrzne tych maszyn, a nie przestając być jednocześnie normalnymi silnikami danych typów.

Jako jednostki mniejsze przewidziane zostały: szybko-bieg parowy stojący, dwustopniowy, suwakowy o mocy 35 KM i tejże mocy motor spalinowy syst. Diesla, pracujące bądź na zmianę na wspólny generator prądu, bądź obciążane hamulcem hydraulicznym syst. Froude'go i pozwalające na robienie daleko idących porównań.

Wymienione silniki parowe, pracując ze skraplaniem pary, wyposażone zostały bądź w skraplacz powierzchniowy, jak turbina parowa, bądź w skraplacze natryskowe, jak silniki tłokowe. Wobec tego, że pompy powietrzne i cyrkulacyjne, napędzane czy elektromotorami czy wykonane jako smoczki, mogą być od ruchu silników niezależne, skraplacz powierzchniowy użyty być może także i do maszyn tłokowych, względnie użytkowany przy badaniu bezpośrednio kotłów parowych.

Wobec braku źródeł wody do skraplania — zastosowaną została chłodnica kominowa na $50 m^3$ w godzinie przy ciągu naturalnym, co najzupełniej pokrywa zapotrzebowanie wody przy pełnym obciążeniu największego generatora nawet w miesiącach letnich. Zastosowanie ciągu sztucznego w chłodnicy — wydanie tę ilość powiększyć może. W suterrenach hali

maszyn zaprojektowane zostały dwa izolowane asfaltem zbiorniki betonowe na ciepłą i zimną wodę, a automatyczna elektropompa podtrzymuje jej krążenie.

Potrzebnej do napędu silników oraz do ogrzewania pary, dostarczają dwa wodnorurkowe kotły po $65 m^2$ powierzchni ogrzewanej oraz kocioł z płomienicą o powierzchni $35 m^2$, wyposażone w różnych systemów paleniska i przegrzewacze oraz podgrzewacz wody; przy zastosowaniu całego szeregu urządzeń mierniczych pozwalają one na przeprowadzanie gruntownych prób i badań.

Wytwarzana para, przy pomocy układu rur, zaprojektowanego w ten sposób, że otrzymywaną być może z dwóch kotłów do dwóch różnych celów jednocześnie i niezależnie od siebie, przepływa bądź wprost do maszynowni bądź do rozdzielni pary, skąd poszczególnymi odgałęzieniami zasila pompę do kotłów, maszynownię, centralne ogrzewanie i tp.

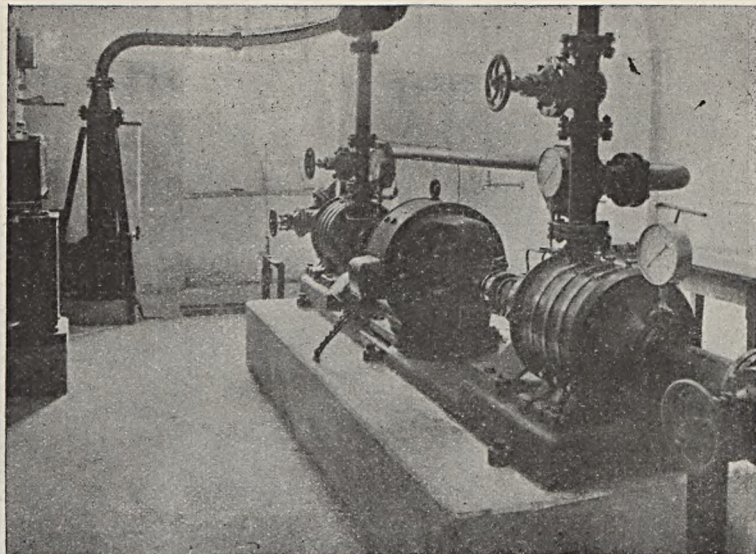
Potrzebna do zasilania kotłów woda pochodzić będzie z wodociągów miejskich lub użyta zostanie skroplona para w skraplaczu powierzchniowym turbin parowej i w ogrzewaniu centralnym.

Mierzenie tej ilości wody przy pomiarach odbywać się będzie wagowo przy użyciu specjalnego zbiornika. Układ przewodów wodnych podaje dołączona tablica.

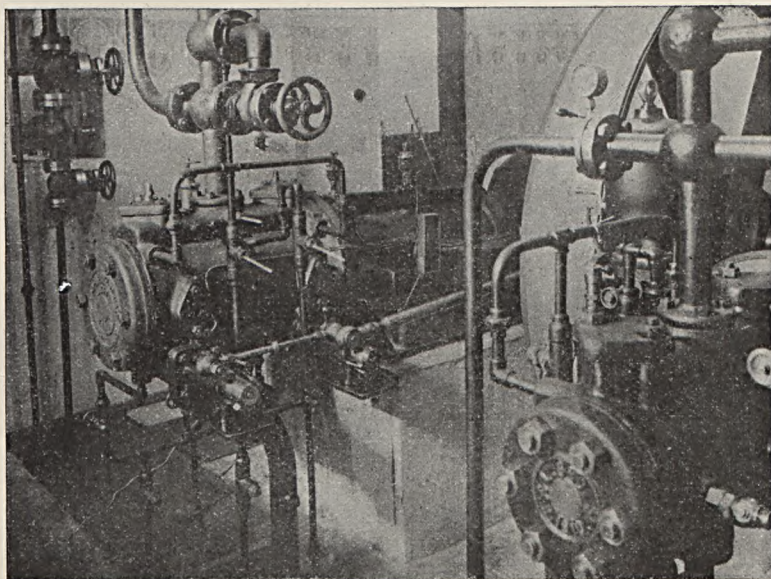
Gazy spalania odprowadzane są z pod kotłów przy pomocy ciągu naturalnego, wytwarzanego kominem o wysokości $36 m$ i prześwicie jednego metra u wylotu.

Transport węgla ze względu na usunięcie pyłu i zanieczyszczeń węglowych, oszczędzenie miejsca w rzucie poziomym wreszcie ze

względów estetycznych został rozwiązany w ten sposób, że węgiel dowożony furami po przejściu przez wagę pomostową zsypywany jest do węglarki podziemnej, skąd wózkami przy pomocy wyciągu elektrycznego na $500 kg$ użytecznego ciężaru — wyciągany jest na poziom podłogi kotłowni, t. j. o $3 m$,



Ośmiostopniowa pompa odśrodkowa na 12 ltr/sek i 160 mtr.



Sprężarka powietrza.

a stąd przez wagę temi samymi wózkami dowożony jest do palenisk. Ten sam wyciąg obsługuje popielnik rusztów schodkowych.

Magazynowanie ropy, względnie oleju błękitnego i benzyny pomyślanem zostało wedle systemu Martini & Huenecke w zbiornikach żelaznych, zakopanych w podwórzu, przyczem przestrzeń tak między podwójnymi ściankami rur doprowadzających te płyny jak i ponad ich zwierciadłem wypełniona jest gazem ochronnym, mianowicie kwasem węglowym. Wskutek tego odpada potrzeba pomp transportowych oraz usuwa się wszelką możliwość pożaru czy wybuchu.

Wymienione wyżej cztery silniki służą, jak wspomniałem, do napędu generatorów elektrycznych i wspólnie tworzą stację dostarczającą prądu do oświetlenia i poruszenia elektromotorów dla własnych celów. Tak więc dział elektryczny obejmuje generator prądu o mocy 110 KW, sprzężony z turbiną parową, generator prądu o mocy 90 KW osadzony na wale leżącej maszyny parowej i generator prądu o mocy 30 KW, napędzany pasem od silnika Diesela lub stojącej maszyny parowej. Pozatem stoi do dyspozycji bateria akumulatorów o 220 ampergodzinach pojemności.

Ze względu na znaczną ilość, bo czternaście motorów i konieczną łatwość regulacji ich obrotów, ze względu na możliwość zastosowania baterii akumulatorów wreszcie ze względu na posiadane już przez Politechnikę motory — urządzenie zostało zaprojektowane na prąd stały w systemie trójprzewodowym 2×220 V.

Wielkość generatorów została tak dobraną, by korzystnie zaspakajać zapotrzebowanie prądu a jednocześnie by silniki ciepłikowe reprezentowały typowe jednostki. I tak dostarczenie prądu na potrzeby oświetlenia własnego lub ładowania akumulatorów w godzinach rannych, obciąża bądź szybkobieg pasowy bądź motor Diesela, napęd motorów może

być każdej chwili przeprowadzony przy pomocy prądu z baterii, wreszcie zapotrzebowanie energii do motorów i do oświetlenia lub do ładowania akumulatorów pokrywa jeden z dwóch dużych silników parowych.

Rozdzielnica główna i system przewodów elektrycznych jest tak zaprojektowany, że całkowita ilość wyprodukowanej energii i zużycie jej na poszczególne cele laboratorium może być mierzona. Aby na wypadek uszkodzenia z nieprzewidzianych powodów instalacji elektrycznej niepozostawić gmachu bez oświetlenia — przewidziany jest łącz, umożliwiający zasilenie laboratorium z sieci elektrycznej miejskiej o tym samym rodzaju prądu.

Oświetlenie przewidziane jest wyłącznie przy pomocy lamp żarowych w ilo-

ści 600 sztuk, co odpowiada przeciętnemu oświetleniu po 4·4 SN na $1 m^2$ powierzchni rzutu.

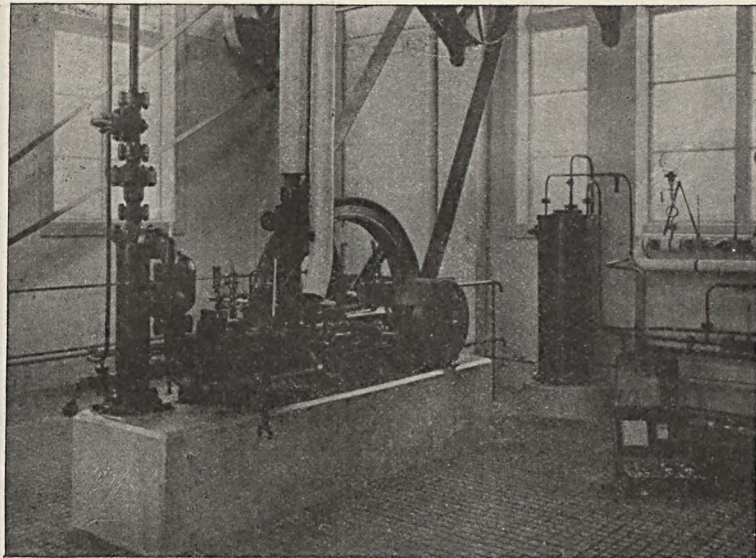
Poza maszynami stanowiącymi wyposażenie centrali elektrycznej, a jednocześnie służącymi do badań — zaprojektowany został szereg urządzeń maszynowych, mających wyłącznie naukowo-pedagogiczny

cel. Na zespół ten składa się maly doświadczalny silnik parowy o mocy użytecznej 12 KM.

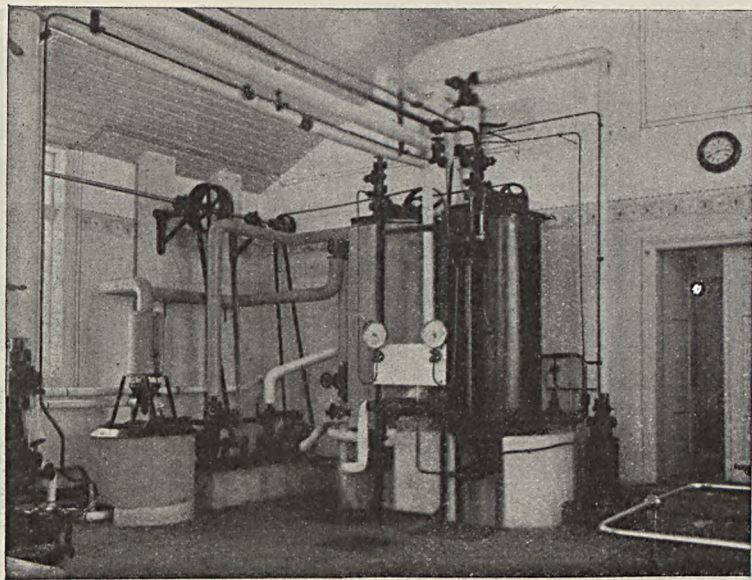
Maszyna ta, dzięki niezależnym od siebie stawidłom i brakowi właściwego regulatora, dozwala na wszelkie zmiany w rozrzadzie pary i chylnościach, a przez skromne wymiary i łatwość jej opanowania, ma przedstawiać materiał do nauki początkowej i do dalszych naukowych badań.

Analogiczną rolę posiadać będzie motor spalinowy czterosuwowy dwunastokonny, spe-

cialnie przystosowany do celów szkolnych i przez wymianę pewnych elementów dający się napędzać gazem różnego pochodzenia. Uzupełnienie do tego silnika stanowić będzie generator gazu, również do celów naukowych specjalnie przystosowany. Obydwa te silniki hamowane będą hamulcami taśmowymi.



Chłodzarka amoniakalna na 15 000 ciepł/godz.



Skraplacz i parownik chłodzarki.

Wreszcie czterocylindrowy szybkoobrotowy silnik benzynowy typu automobilowego o mocy 40 KM. uzupełnia dział silników cieplikowych.

Chcąc uzyskać możliwość zapoznania studentów z właściwościami maszyn i silników wodnych oraz otrzymać warunki do ich badania — należało stworzyć sztuczne zbiorniki wody o pewnym spadzie. W tym celu w parterze wieży umieszczony będzie zbiornik blaszany o użytecznej pojemności $40 m^3$, skąd woda dostaje się do turbiny i do zbiornika odpływowego. Między turbiną a zbiornikiem zaprojektowany został kanał mierniczy o długości $15 m$ i wolnym przekroju $1.40 m^2$, służący do pomiaru na przelewach lub do pomiaru chyżości wody różnymi metodami. Tą drogą uzyskany został maksymalny spad użyteczny dla turbiny $5 m$, co przy dającej się zaprojektowanymi urządzeniami uzyskać ilości wody $400 l/sek$ — pozwala otrzymać maksymalny skutek użyteczny około 20 KM. Turbina spocznie na rusztowaniu żelaznym, gdzie podobnie jak i w zbiorniku doprowadzającym wodę przewidziane zostało miejsce jeszcze na jedną turbinę. Tak zmiana spadu, jak i uspokojenie powierzchni dopływu uzyskane zostały przez zastosowanie przepon. Wody na powyższą turbinę dostarcza w poziomie suterren umieszczona pompa odśrodkowa, napędzana od bezpośrednio sprzężonego z nią elektromotoru.

Oprócz turbiny poprzednio opisanej zaprojektowana została nad korytem mierniczym turbina o wysokim ciśnieniu czyli t. zw. koło Peltona na $12 l/sek$ i $160 m$ spad, przede wszystkim do badań wypływu z dysz i automatycznej regulacji. Wody do popędu tego silnika dostarcza bądź pompa tłokowa, bądź pompa odśrodkowa wielostopniowa.

Pompa tłokowa zaprojektowana została jako normalna pompa wodociągowa na $12 l/sek.$ i $16 at$, oczywiście z szeregiem urządzeń do badania i zmiany

warunków ruchu oraz wentyli, przyczem pomiar ilości wody przeprowadzonym być może w danaidzie lub na przelewie specjalnego koryta blaszanego, umieszczonego w posadzce parteru.

Zupełnie analogicznie wykonaną została pompa odśrodkowa, również na $12 l/sek$ i $16 at$, lecz do

celów doświadczalnych została podzielona na dwie czterostopniowe grupy, które można łączyć bądź w szereg, bądź równolegle. Zachowanie się łopatek występuje tu wyraźnie wobec tego, że każda z grup ma je wykonane o innym zakrzywieniu, wstecz lub wprzód. Napęd jej pochodzi od elektromotoru, połączonymo sprzęgłami wyprężalnymi z obydwoma połowami pompy.

Do wspólnej z pompą tłokową powierzchni 2200×800 dołączona została

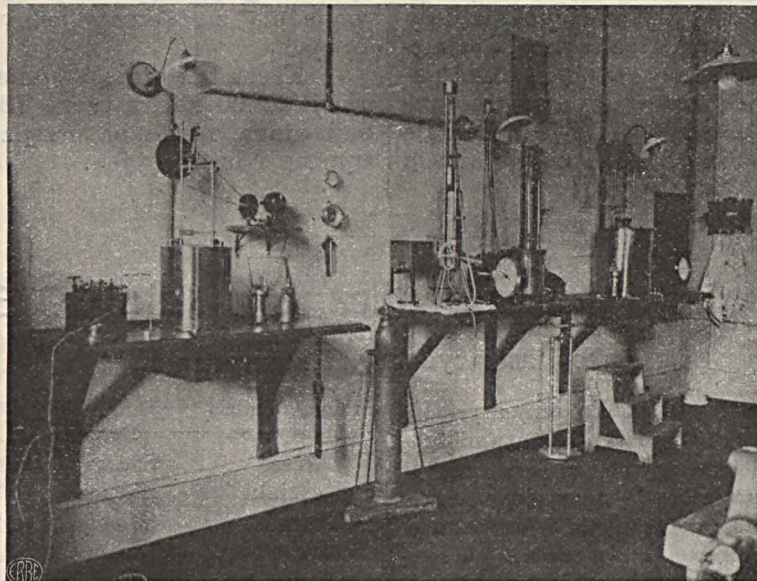
dwustopniowa sprężarka powietrza na $120 m^3/godz.$ przy $36 at$, o takim wykonaniu, że tak pod względem badania praw termicznych, którym proces sprężania podlega, jak i pod względem różnorodności warunków ruchu i sterowania przedstawia nader ważną dla studyów maszynę. Napędzana jest przez elektromotor i pas, a ilość powietrza mierzy się dyszami lub gazomierzem.*)

Odrębną, w sobie zamkniętą całość tworzy chłodzarka amoniakalna, na $15000 ciepł/godz$ składająca się ze sprężarki z elektromotorem, skraplacza i parownika oraz osuszacza par amoniaku. Skutek chłodzenia wyznacza się bądź z ilości solanki mierzonej w danaidzie bądź z ilości skroplonej pary, użytej do ogrzewania solanki.

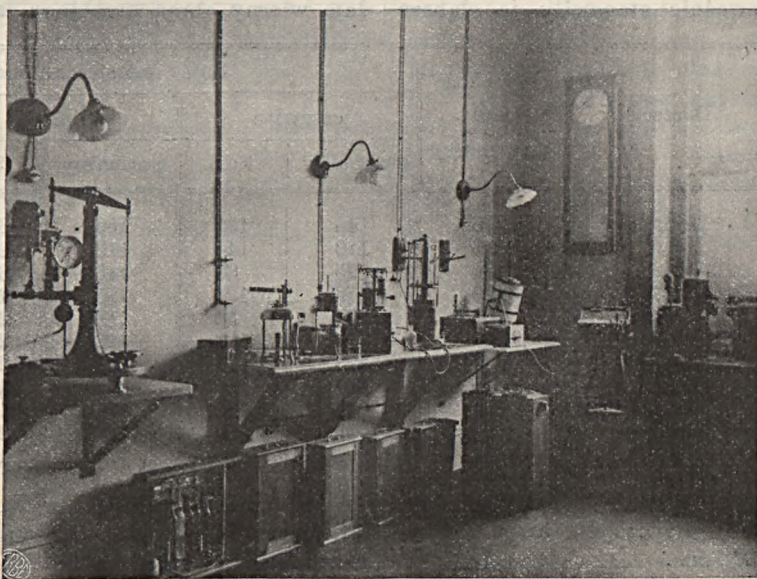
Na tem zamyka się szereg głównych urządzeń mechanicznych maszynowni.

Ogrzewanie centralne zostało zaprojektowane ze względów technicznych a jednocześnie i dydaktycznych wedle trzech systemów. Hala maszyn, gdzie nieznaczne wahania temperatur nie odgrywają zbyt wielkiej roli, gdzie chodzi o szybkie nagrzanie ubikacji i to

) Przegląd Techniczny, 1912/629 i d.



Pracownia kalorymetryczna.



Pracownia kalorymetryczna.

przy parodniowych przerwach, gdzie wreszcie ze względu na rozmiary maszynowni i wielkość radiatorów chodzi o intensywne nagrzewanie — otrzymała ogrzewanie typowo fabryczne parą o wysokim ciśnieniu, redukowaniem w dwu wentylach na 0.1 at przed dojściem do przewodów rozprowadzających. Część gmachu frontowa, przeznaczona na salę wykładową, rysunkową, pokoje dla uczących, zbiory i tp. otrzymała ogrzewanie wodą, grzaną parą, o ciśnieniu 4 atm, której kondensat służy do ogrzewania pomieszczeń suterrenowych. Tą drogą uzyskało się racjonalnie rozwiązanie techniczne, a jednocześnie możliwość pokazania i badania tych trzech typowych ogrzewań.

Ogólne zapotrzebowanie ciepła oznaczonym zostało przy temperaturach — 25 zewnątrz i + 20 wewnątrz, dla hali maszyn na 160 000 ciepł/godz a dla gmachu głównego na 230 000 ciepł/godz. Zapotrzebowanie to pokrywa kocioł z płomienicą, o powierzchni ogrzewanej 35 m², przy czym może on być użytym także do produkcji pary do celów mechanicznych, względnie zastąpiony jednym z kotłów wodnorurkowych.

Koszt tak projektowanego gmachu wynosi okra- gło 1730000 kor. z czego 730 000 przypada na część budowlaną, reszta na urządzenia mechaniczne, elektryczne i instalacyjne.

Notatki hydrograficzne z lata 1913

jako ilustracja kłęski nieurodzaju.

Lato tegoroczne stanowiło nawet dla przyzwyczajonych do różnorodnych wybryków naszego klimatu niespodziankę, tem przykrzejszą że pociągnęła za sobą niebywałą, powszechną w całym kraju kłęską nieurodzaju. Przeglądając zapiski stacji meteorologicznych i wodoskazowych, zdajemy sobie jasno sprawę z przyczyn, jakie tę kłęską wywołały, a zarazem orientujemy się w jej rozciągłości i rozmiarach.

Przy końcu czerwca, dość zresztą wilgotnego, rozpoczęły się najpierw na wschodzie, a następnie na zachodzie nadzwyczajne opady, których natężenie dzienne tu i ówdzie dochodziło do wysokości średniej sumy miesięcznej. Przeważna zaś część stacji notowała w tych dniach swój w ogólności najwyższy w tym roku opad dzienny. Opady takie ponawiały się jeszcze kilkakrotnie w lipcu, sierpniu, wrześniu, a przerwy między nimi rzadko wypełniały dni pogodne, przeważnie stanowiły je słabsze

Stacya ombrometryczna	Dorzecze	Data opadu	Wysokość opadu mm
Załośce	Seret	29 czerwca	102
Koszlaki	Zbrucz	28 czerwca	102
Zbaraż	Seret	28 czerwca	101
Bukowsko	San	17 lipca	100

Opad ponad 50 mm zanotowały prawie wszystkie stacje i to nieraz kilkakrotnie. Już sama wielkość poszczególnych opadów musiała spowodować bezpośrednio znaczne szkody w plonach, zwłaszcza, że był to czas sianokosów, dojrzewanie zboża i żniw. O wiele jednak szkodliwszą była nieprzerwana prawie ciągłość opadów, która wprost nie dozwoliła na sprzęt zboża i spowodowała gniecie jarzyn i roślin okopowych. Poniższe zestawienia, zawierające wysokości opadów w poszczególnych miesiącach w porównaniu z normalnemi, w różnych punktach Galicji dają wierny obraz przebiegu lata 1913:

Stacya ombrometryczna	Dorzecze	Wysokość nad poz. morza	Sumy miesięczne opadu w mm					
			czerwiec		lipiec		sierpień	
			normalny	1913	normalny	1913	normalny	1913
Poronin	Dunajec	778	146	151	159	351	101	244
Krynica	"	586	110	144	119	267	85	261
Szczawnica	"	484	125	88	145	310	90	245
Wojtkowa	San	405	116	121	125	255	72	301
Maków	Skawa	359	102	54	115	270	84	232
Stary Sambor	Dniestr	358	124	163	122	254	86	330
Bielsko	Wisła	344	123	102	133	231	124	293
Tarnopol	Seret	315	80	214	95	125	67	109
Przemyślany	Lipa	304	98	150	101	194	66	57
Lwów	Peltew	298	95	86	103	215	79	101
Pilzno	Wisłoka	217	99	120	113	175	66	162

lecz długotrwałe deszcze, lub krótkie opady burzowe. Oto kilka dat ze stacji ombrometrycznych, które zanotowały opad dzienny ponad 100 mm.

Stacya ombrometryczna	Dorzecze	Data opadu	Wysokość opadu mm
Malinka	Wisła	1 lipca	216
Morskie Oko	Dunajec	1 lipca	175
Lacko	Wiar	17 lipca	161
"	"	16 lipca	144
Brzaza	Świca	9 lipca	144
Wojtkowa	Wiar	1 sierpnia	140
Suchodół	Czeczwa	28 czerwca	105
Mszana	Raba	17 lipca	102

Jeszcze wybitniej uwidoczniają to sumy z całego lata czerwiec-sierpień, porównane z takimi sumami roku normalnego i wyrażone w procentach roku normalnego, przy dodaniu sumy dni z opadem w ciągu całego lata (p. pon. tabl.).

Średnio przewyższyły zatem opady w ciągu lata 1913 o 182%, zatem prawie w dwójnasób, opady lata normalnego. Ilość dni z opadem, wahająca się przeważnie w granicach 50 do 60, doszła w okolicach górskich do 65 t. j. do 70% wszystkich dni lata. Gdy dodamy do tego dnia z opadem nieznacznym, nie dającym się oznaczyć skutkiem szybkiego wyparowania, a nadto dni pochmurne, choć bez opadu, to okaże się, że dni pogodnych,

Stacja ombrome- tryczna	Wysokość nad poz. morza	Ilość dni z opadem w r. 1913	Suma opadów w mm w ciągu lata		Lato 1919 stanowi % lata norm.
			normal- nego	1913	
Poronin	778	65	406	746	184
Krynica	586	65	314	672	214
Szczawnica	484	65	360	643	178
Wojtkowa	405	56	313	677	216
Maków	359	54	301	556	185
Stary Sambor	358	49	332	747	225
Bielsko	344	57	385	626	162
Tarnopol	315	62	242	448	185
Przemysławany	304	37	265	401	151
Lwów	298	60	277	396	143
Pilzno	217	60	278	457	164

słonecznych w ciągu lata niemal że nie było, a dojrzewanie wczas plonów było skutkiem tego prawie wykluczone.

Ta ciągłość opadów i brak słońca były w ścisłym związku ze znacznym obniżeniem się temperatury. Obniżenie to, które notują wszystkie bez wyjątku stacje w Galicyi, najlepiej uwidacznia porównanie średnich temperatur miesięcznych w r. 1913 z takimiż roku normalnego. Oto parę przykładów z różnych okolic kraju:

Stacja meteorolo- giczna	Wysokość nad poz. morza	Średnia miesięczna °C					
		czerwiec		lipiec		sierpień	
		norm.	1913	norm.	1913	norm.	1913
Krynica	586	15.1	12.3	16.7	13.1	15.8	12.5
Szczawnica	484	15.5	13.3	17.0	13.8	16.4	13.8
Dolina	398	16.4	14.3	18.0	15.3	17.0	14.9
Bohorodczany	341	16.5	14.7	18.1	16.3	17.4	15.8
Tarnopol	315	17.2	14.7	19.0	16.6	17.9	17.1
Sanok	314	16.9	14.7	18.6	15.0	18.1	15.8
Stanisławów	300	17.0	15.7	18.8	18.1	18.1	17.2
Drohobycz	309	17.0	16.3	18.1	15.8	18.0	16.7
Dublany	255	17.7	14.7	19.3	16.2	18.5	16.2
Bochnia	226	17.7	15.1	19.3	15.5	18.6	15.2
Kraków	220	17.2	16.5	18.8	16.5	17.9	15.8
Rzeszów	214	17.3	16.0	19.2	16.3	18.2	16.5
Jarosław	204	17.3	14.9	18.9	16.3	18.3	16.1

Rzeka	Stacja wodoskazowa	Czerwiec		Lipiec		Sierpień		Lato	
		Prze- ciętnie	1913	Przec.	1913	Przec.	1913	Przec.	1913
Wisła	Drogomyśl	+ 70	+ 34	+ 76	+157	+ 50	+159	+ 65	+117
Wisłoka	Korzeniów	+162	+167	+157	+258	+150	+303	+154	+243
Wisłok	Rzeszów	+195	+184	+187	+294	+185	+328	+189	+269
Strwiąż	Koniuszki	+ 53	+ 71	+ 33	+227	+ 55	+218	+ 47	+172
Dniestr	Radłowice	- 36	- 43	- 42	+ 39	- 38	+ 32	- 39	+ 10
"	Rozwadów	- 74	- 27	- 82	+221	- 86	+299	- 81	+164
"	Zaleszczyki	+ 81	+111	+ 89	+331	+ 55	+255	+ 75	+232
Stryj	Żydaczów	+223	+257	+232	+361	+206	+344	+220	+287

Średnie zatem podniesienie się zwierciadeł wód w lecie 1913, wynosiło w porównaniu do przeciętnej z szeregu lat od 0.5 m do 1.50 m. Nie należy zaś zapominać, że przy obrachowaniu przeciętnej uwzględnione zostały również wszelkie wezbrania i powodzie, jakie w danej stacji wodoskazowej były.

Średnie obniżenie temperatury wyniosło w czerwcu i sierpniu 2°C, w lipcu 2.5°C. Miesiąc lipiec należał wogóle do najzimniejszych miesięcy od całego szeregu lat.

Już te trzy czynniki: bezustanne opady o znacznym natężeniu nieraz katastrofalnym, brak słońca, i obniżenie temperatury, wystarczały najzupełniej do wywołania powszechnej klęski nieurodzaju w całym kraju. Tymczasem jako nieuchronne następstwo przyłączyły się do nich powodzie.

W drugiej połowie czerwca wezbrały silnie Czere-
mosz i Prut, przy samym końcu czerwca nawiedziła po-
wódź całe dorzecze Dniestru, a z początkiem lipca — do-
rzecze Wisły.

Na niektórych rzekach jak Dniestr, Soła, Dunajec dosięgła fala powodziowa wysokości nieznanej od lat 30, na innych należała do najwyższych od czasu rozpoczęcia regulacji.

Nie zdołały jednak rzeki wrócić do normalnego po-
ziomu, kiedy już w niespełna 2 tygodnie przyszła w do-
rzeczu Dniestru i w zachodniej części dorzecza Wisły
druga powódź, niemal równa pierwszej, a z początkiem
sierpnia wezbrał San do wysokości nieznanej od r. 1869.

Odtąd fale wielkiej wody powtarzały się bezustannie
w krótkich odstępach czasu przez cały sierpień aż do po-
łowy września. Ziemia była tak przepojona wilgocią, że
wystarczył jednodniowy trochę silniejszy opad, ażeby wy-
wołać falę powodziową. To też ilość wezbrań, która nor-
malnie wynosi w ciągu na karpaccich dopływach Dniestru
i Wisły 4 do 6 fal, doszła w tym roku przeciętnie do
15, a w tem przynajmniej jedna trzecia fal powodziowych
takich, jakie normalnie powtarzają się raz na kilka lat.

I tak naliczono: na Dunajcu, Wisłocze, Sanie, Wiszni
i Wiara 7 fal powodziowych; na Wiśle, Sole, Skawie,
Rabie, Dniestrze i Stryju 6 fal, na innych rzekach 4—5,
na rzekach podolskich przeważnie po 3 powodzie.

Najlepiej uwidoczni niezwykle stosunki odpływu na
naszych rzekach, porównanie średniej miesięcznej z prze-
ciętnymi średnimi z szeregu lat poprzednich (10 do 20
lat w miarę istnienia obserwacji, i nie zmieniającego się
poziomu w profilu wodoskazowym):

Zdaje mi się, że tych kilka dat wystarczy do po-
znania, dlaczego klęska nieurodzaju w Galicyi przybrała
w tym roku tak olbrzymie rozmiary i stała się tak po-
wszechną.

M. R.

Wiadomości z literatury technicznej.

Elektrotechnika.

— Światło benzolowe a elektryczne. W ostatnich
czasach rozpowszechnia się bardzo reklama światła ben-

zolowego, jako „najtańszego światła na świecie“. „Świa-
tło benzolowe — jak czytamy w prospekcie — kosztuje
4—6 fen. za 1000 świec i godzinę. Jest to coś niebywa-
łego dotąd pod względem taniości. Lampa elektryczna
łukowa o takim samym natężeniu światła kosztuje na
godzinę ok. 50 fen. czyli 10—15 razy więcej“. Ażeby

publiczności niefachowej otworzyć oczy na przesadę takiej reklamy, wydało Biuro propagandy zastosowań elektryczności w Berlinie okólnik, w którym na podstawie doświadczeń i badań porównuje oba te rodzaje oświetlenia. Lampa benzolowa o podanem natężeniu 2000 świec zużywała na godzinę 485 g benzolu i dawała średnie przestrzenne natężenie 899 świec, a średnie półprzestrzenne 1292 świec; daje to zużycie 0.534 wzgl. 0.3695 g na świecę i godzinę. Licząc 40 M. za 100 kg kosztuje 1000 świec sfer. 21.36 fen/godź, a 1000 świec półsfer. 14.80 fen/godź, a więc cyfry zupełnie różne od reklamowych. Ażeby jednak dojść do obiektywnych wniosków co do wartości światła benzolowego, nie wystarczy porównywać kosztów światła, które podlegają zmianom lokalnym i czasowym, lecz badać je na podstawie czysto fizycznej. Przyjąwszy, że użyty benzol ma wartość kaloryczną 10096 kal., wynika przy zużyciu 0.534 g na świecę i godzinę 6.77 watów na świecę sferyczną. Jest to więc zużycie energii większe nawet niż lampy o gazie sprężonym, zużywające 6.05 W/sw., nie mówiąc już o elektrycznym, wynoszącym 1.43 W/sw. żarówek metalowych, a 0.31—0.35 W/sw. u lamp łukowych płomiennych. Przy takiej przewadze technicznej i fizycznej światła elektrycznego nad innymi, nie potrzebuje elektrotechnika obawiać się konkurencji z zachwalaniem światłem benzolowym. (ETZ 1913, str. 952).

— **Wibrator Kappa.** Dążność do wyrównania przesunięcia fazy w sieciach obciążonych indukcyjnie zaprzęta znów umysł wynalazców. Do środków do tego prowadzących, znanych i stosowanych już dawniej, jak motory synchroniczne i kondensatory, przybył kompensator fazowy Scherbiusa, o którym pisałem niedawno w Nr. Czas. Techn., a teraz zanotować należy nową próbę rozwiązania tego problemu. W ETZ 1913, str. 931, opisuje Kapp przyrząd nazwany przez niego wibratorem, mający za zadanie wyrównywać przesunięcie fazy. Kapp porównując w tym względzie motory synchroniczne i kondensatory dochodzi do wniosku, że kondensator jest ekonomiczniejszy niż motor synchroniczny, jeżeli ten ostatni ma służyć jedynie tylko do wyrównywania przesunięcia fazy; natomiast rzecz ma się przeciwnie, jeżeli głównym zadaniem motoru jest wykonywanie pracy, a tylko pobocznym wyrównywanie fazy.

Zdaniem Kappa tak motor jak i kondensatory nadają się do poprawiania współczynnika mocy jedynie całych urządzeń, a więc przedewszystkiem sieci, a nie samych motorów asynchronicznych, będących głównym źródłem psucia $\cos \varphi$. Natomiast t. zw. kompensatory oraz wibrator mają tę zaletę, że poprawiają $\cos \varphi$ samych motorów. Wibrator polega na zasadzie, że przewód ruchomy umieszczony w stałym polu magnetycznym wykonuje drgania, jeżeli przez niego przepływa prąd przemienny, i działa jak kondensator. Wytworzenie w ten sposób SEM-iej wyprzedzającej można uzyskać zapomocą rotacji — jak w kompensatorach —, lub drgania — jak w wibratorze.

Poprawienie przesunięcia fazy otrzymuje się przez doprowadzenie do rotora SEM wyprzedzającej prąd rotora o 90°. Przez to posuwa się także fazę prądu pierwotnego t. j. statora, tak że wzbudzenie pochodzi od prądu rotora a nie statora. Ponieważ częstość okresów prądu rotora jest bardzo mała — przy 50 u okresach pierwotnych wynosi zaledwie 1—2 okresów w rotorze —, przeto zawada obwodu wzbudzającego składa się prawie tylko z oporu ohmowego i tylko mała SEM przyłożona do pierścieni zbiorczych wystarcza, aby współczynnik mocy podnieść na 1.

Tę SEM wytwarza się w tworniku prądu stałego szczególnej budowy, który wykonuje ruch drgający w sta-

łym polu. Prąd rotora, o niskiej częstości okresów, przepływa przez twornik wywierając moment skracający raz w jedną, drugi raz w drugą stronę; twornik musi więc drgać. Przez to indukuje się przemienna SEM o tej samej częstości okresów, a twornik przyjmuje i oddaje naprzemian pracę. Zmiana kierunku ruchu następuje skoro prąd ma wartość największą, a największa SEM powstaje w chwili największej chyżości. Ponieważ twornik od chwili zmiany kierunku obrotu do chwili największej chyżości przyjmuje pracę, a potem ją oddaje, przeto obwód prądu daje pracę twornikowi w czasie, gdy prąd spada od największej wartości do zera, a odbiera ją w czasie, gdy prąd rośnie od zera do maximum. To oznacza, że zarówno przyrost jak i ubytek prądu jest przyspieszany, czyli faza prądu jest posuwana dzięki działaniu wibratora.

Wibrator, składający się z 3 tworników, każdy dla jednej fazy, załącza się przed opór rozruchowy, tak że jest stale załączony do mototu i osobnych wyłączników nie potrzebuje.

— **Wpływ temperatury na trwałość żarówek metalowych.** G. Sundén zauważył już przed 4 laty, że duże żarówki metalowe, zawieszane na powietrzu bez osłony, świeciły się dłużej i jaśniej niż osłonięte kloszem. Doświadczenia w tym względzie dalej poczynione doprowadziły do następujących wyników:

Żarówki, umieszczone w osobnej rurze izolowanej, tak że temperatura otoczenia wynosiła stale 200°C, wykazały tylko 40 godzin trwałości świecenia, t. j. osiągnęły po tym czasie 80% pierwotnego natężenia światła, podczas gdy świecące się wolno w temperaturze ok. 20°C osiągnęły 2000 godzin; wreszcie żarówki chłodzone płynącą wodą na 2.5°C nie straciły wcale pierwotnego natężenia światła, mogły się więc jeszcze znacznie dłużej świecić. To można sobie wytłumaczyć tem, że przez rozgrzanie szkło staje się porowatym i powietrze wciska się do środka. Odnosi się to zwłaszcza do dużych żarówek. Sundén dochodzi wobec tego do wniosku, że żarówek metalowych wysokoświecowych nie należy osłaniać kloszami, lecz zostawić je wolnymi. Przez to osiąga się i tę korzyść, że deszcz czy śnieg splókują zakurzoną żarówkę. — Stosowna konstrukcja ujęcia żarówki jest opisana. (ETZ 1913, Nr. 35, str. 992).

— **Gaz sprężony a elektryczność.** Miasto Strasburg, chcąc się przekonać jaki rodzaj oświetlenia jest najdogodniejszy i najtańszy, oświetliło na próbę jedną ulicę lampami łukowymi płomiennymi dwojakiego rodzaju I, i II, lampami o gazie sprężonym, oraz dwojakiego rodzaju lam-

	Lampy łukowe		Lampy gazowe		
	I	II	sprężon.	odwr. I	odwr. II
Odstęp lamp w m	38.5	32.0	36.0	36.6	36.5
Oświetlona powierzchnia w m ²	674	560	630	505	540
Zużycie na lampę w watach wzgl. w l/godź	625	615	1023	646	633
Średnie oświetlenie w luxach	9.0	13.3	5.7	4.2	3.0
Zużycie na 1 lux i 100 m ²	10.3	8.25	28.6	30.5	39.1
Stopień równomierności oświetlenia max.	5.2	4.0	10.4	37	17
min.					
Koszt 1 lux, 100 m ² i 1 godz. w fen.	0.071	0.057	0.20	0.21	0.27

pami gazowemi odwrotnemi (invert), zawieszonemi 5·6 i 7·2 m nad ulicą, I i II.

Wyniki dokładnego fotometrowania zapomocą fotometru Webera w wysokości 1 m nad ulicą, dały następujące wyniki, przy czem do zużycia energii wliczono u lamp łukowych straty w cewkach dławiających i transformatorach, a u lamp gazowych straty skutkiem płomyczka zapalającego: (p. pow. tabl.).

Przy obliczeniu kosztów ruchu przyjęto ceny bieżące: 12 fen. za 1 KWg w dzień i wieczór do 10 godz., a 4 fen. za noc i 7 fen. za m³ gazu.

Koszta utrzymania wraz z podatkami, oprocentowaniem i amortyzacją wynosiły rocznie za lampę łukową 170 M. t. j. 143% kosztów prądu, za lampę o gazie sprężonym 99·80 M. t. j. 50%, a za lampy gazowe odwrotne 53·45—72·95 M., t. j. 48—66% kosztów gazu. W to wliczone są i słupy.

Na tej podstawie całkowite koszty ruchu wynoszą:

lampy łuk. I	0·172 fen.
" " II	0·139
" gaz. spręż.	0·30
" " odwr. I	0·31—0·35
" " " II	0·40—0·45

Jedynie obliczenia w ten sposób czynione mogą dać rzeczywisty obraz kosztów i służyć do porównania oświetlenia gazowego z elektrycznym.

Jak widać przewaga światła elektrycznego jest aż nazbyt dobitna; to też miasto Strassburg rozstrzygnęło kwestyę na korzyść elektryczności. (ETZ, 1913, Nr. 37, str. 1062).

K. D.

Budownictwo wodne.

— Zbiornik Oakley w Goosebach w północno-amerykańskim Stanie Idaho założyło Towarzystwo „Twin Falls-Oakley Land et Water Company“, zamykając dolinę potoku Cassia przewałem 44 m wysokim. Potok Cassia prowadzi minimum 420 sl, max. 1400 sl i dostarcza przy dorzeczcu 2080 km² rocznie średnio 4900 m³/ha. Dotychczas nawadniał on 2400 ha pól w czasie lata, wielkie wody odpływały jednak zupełnie niewyżyskane; przez budowę zapory umożliwi się nawodnienie obszaru o powierzchni 18000 ha. Długość przewałki wynosi 120 m w dnie, zaś 315 m w koronie, teren naturalny stanowi do 9 m głębokości lawa silnie popękana. Jądro przewałki jest z betonu u spodu 90 cm grubości, w górze 30 cm, wpuszczone w naturalne podłoże i uzbrojono żelazem. Szerokość w koronie 4·8 m, wzniesionej 2·3 m nad najwyższy poziom, górna skarpa 3:1, dolna 2:1. W dnie doliny i ścianach wcięto dość głęboko kilkakrotnie korpus przewałki dla powstrzymania przesączania, od strony odpływu urządzono jednak szereg sączków wypełnionych kamieniem łamanym i szutrem i skierowanych w stronę potoku. Nasyp wykonywano warstwami co 15 cm, które zlewano wodą i walcowano. Długość tunelu odpływowego wynosi 210 m, szerokość 3 m, wykonano go w skale rodzimej; założony w dnie potoku; u wlotu są dwa otwory zamknięte stawidłami z żelaza lanego 3×0·75 m w osobnej wieży, zaś mur wokoło zabezpieczony płytami stalowymi; mogą one odprowadzić największą wielką wodę 18 m³/sek. Przelew rozpoczyna się 180 m powyżej przewałki, biegnie wzdłuż kanału wciętego w skałę, dochodzi do 2·30 m pod koronę przewałki i już przy 30 cm grubości przelewu przepuszcza 70 m³ do kanału, który prowadzony jest w spadku, szerokość jego wynosi na początku przelewu 3 m, przy końcu już 22·5 m. Materiał ziemny transportowano z odle-

głości 1200 m. (Zentralblatt der Bauverwaltung 1913, Nr. 41).

— Nowy wodociąg m. Nowego Yorku. Uwagi Dr. Pomianowskiego w Nr. 34 Czasopisma z 15 grudnia 1912, str. 244—245 pozwolę sobie uzupełnić kilkoma datami, które znalazłem w bardzo dokładnym opisie wykonanego projektu, podanym w londyńskim Engineer z 28 lipca 1911. W r. 1910 liczył N. York 4 767 000 mieszkańców, przyrost roczny 3%, zapotrzebowanie wody, jak wogóle w miastach amerykańskich znaczne — do rachunku przyjęto 400 l/głowę i dzień. Nowy wodociąg ma wystarczyć na lat 30. Pojemność akwaduktu doprowadzającego wodę do miasta, względnie do zbiornika w Ken-sico wynosi na dobę 2·3 mil. m³. Koszt budowy wynosił 600 milionów koron.

— Nowy wodociąg m. Lincoln zasilają 4 studnie w Elskeley, odległe o 35 km od Lincoln. Studnie wiercone do 174 m głębokości, średnica otworu górą 0·91 m do 91 50 m, pod terenem 0·71 m, zaś następnie 0·51 m. Dwie maszyny o potrójnej ekspansji po 500 HP pompują na dobę naprzemian po 164 000 m³. Zbiornik założony na wieży wodnej, zbudowany ze stali o pojemności 1363 m³, wznosi się 33·53 m nad terenem. Wodociąg przekracza rzekę Trent akwaduktem żelaznym o sześciu otworach = 1×79·86 + 5×20·12 m = 180·46 m sw. Koszt budowy wyniósł 6 000 000 koron. (Londyński Engineer z 6/X 1911).

— Wpływ lasów na wezbrania opisuje pułkownik Burr w nowojorskim Engineering News z 21/VII 1911 i na podstawie studyów porobionych w dolinie rzeki Merrimac twierdzi, że wycięcie lasów, które w badanym przez niego dorzeczcu rozpoczęło się w r. 1870 nie wpłynęło ani na przyspieszenie, ani na wysokość i częstotliwość wezbrań.

— Mierzenie objętości przepływu metodą chemiczną: do koryta lub rury wlewa się pewną ilość (C) roztworu jakiegokolwiek substancji chemicznej (sól, chlorek srebra itp.) o rozcieńczeniu ε, — w pewnej odległości, gdzie mogło nastąpić dokładne zmieszanie rozcieńczenie wynosi c, — to ilość przepływu Q otrzymuje się z równania Cε = cQ. E. Lemaire miał tą drogą otrzymywać wyniki z dokładnością 1%. (Le Génie Civil 15/VI 1911).

— Zakłady wodne na rzece Lagan w południowej Szwecji opisuje Sven Lubeck w Nr. 15 z r. 1911 Teknisk Tidskrift (Stokholm). Na przestrzeni 9 km są cztery zakłady o spadzie użytecznym 38·4 m, a mianowicie:

Majenfors	spad 10 m	dzielnosc min.	1870 HP	max.	6000 HP
Bassolt	" 9·8	" "	1850	" "	5880
Knered	" "	" "	" "	" "	" "

górny	" 9·6	" "	1830	" "	5760
" dolny	" 9·0	" "	1750	" "	5400

Ten sam autor opisuje w Nr. 7, 8 i 9 z r. 1910 powyższego czasopisma regulowanie i zrównoważenie odpływu z jezior w Szwecji i Norwegii. — Odpływ ten zależy od pory roku i od roku waha się od 30—100 l/sek z km², a spada nawet do 2—3 l/sek. Minimum występuje w Szwecji w drugiej połowie lata, zaś na północy w zimie, maximum na wiosnę i z początkiem lata, rzadko w jesieni, którą jednak charakteryzuje pewne stałe podniesienie stanu wody. Wielkie rzeki Norlandyi wypływające z gór wschodnich wzbierają zwykle z początkiem roku, powtórna fala przychodzi z topniejących śniegów, często jednak łączy się z pierwszą i powoduje szkodliwe wylewy.

Zakłady wodne odczuwają dotkliwie normalny stan trwający 3—7 miesięcy, szczególnie zakłady o mniej więcej stałej sile motorycznej przez przeciąg całego roku, mniej szkodzi to zakładom, które mogą się akomodować

do chwilowego stanu wody, jak np. tartaki, zakłady elektrochemiczne itp. Chodzi więc o to, aby przepływ wody regulować nie tylko na czas niskich stanów, lecz także aby pokryć niedobory lat suchych (mimo istnienia jezior); — nie jest to rzeczą łatwą, gdyż trzeba uwzględnić słuszne interesy żeglugi, rybołówstwa, nabyte prawa wodne mieszkańców nadbrzeżnych itp. wymogi, często sprzeczne z interesami zakładów wodnych. Dotychczas nie wykonywano jeszcze robót tego rodzaju na większych jeziorach, zato prawie na wszystkich małych, szczególnie w okręgach górniczych. Wogóle na większych rzekach są siły wodne tylko nieznacznie wyzyskane, interesowani przemysłowcy nie okazują ochoty do łączenia się w spółki, a ustawodawstwo i przepisy administracyjne są tego rodzaju, że do inicjatywy nie zachęcają. Zato w Norwegii są pod tym względem stosunki zupełnie odmienne.

— Regulację Rodanu we Francji i skutki wykonanych robót celem ulepszenia żeglugi opisują w *Annales des ponts et chaussées* 1910 t. II inż. Magnier i w roczniku 1911 tom VI naczelny inż. Armand. Spad Rodanu od ujścia Saony do morza maleje od 0 0005 do 0 00015, łamie się tylko między ujściem Isère i Ardèche i wynosi 0 00077, ilość wody normalnej (stan niski z r. 1874) wzrasta z 290 na 500 m³/sek. Przeszkody żeglugi (małe głębokości przy średnich i niskich stanach) wynosiły w r. 1857 łącznie 171 dni, od r. 1853—1877 średnio po 70 dni. Skutek robót, które będą szczegółowo omówione w jednym z najbliższych *Czasopism* przedstawia jasno następująca tabliczka:

	Ilość dni odpowiadająca głębokości (w średnim roku)							
	0.80	1.0	1.2	1.4	1.6	1.8	2.0	2.0 m
Przed regulacją:	321	290	251	211	165	127	96	
w ostatnim dziesięcioleciu (1900—1910)	364	361	355	341	318	291	266	
Przez regulację zyskano dni	43	71	104	130	153	164	169	

Holowniki kursujące po Rodanie mają zanurzenie 1.0 m, długość 60 m, szerokość 15.8 m, maszyny o potrójnej ekspansji 750—1200 HP. — Galary zaś 400 t, a zanurzają się 1.40 m, względnie 1.10 m, przy obciążeniu 290 t.

— Prognoza wezbrań na rzece Yonne w Auxerre. Rzeką Yonne wypływa z gór Morvan (dawna prowincja franc. Nivernais) wraz z dopływami Cure i Cousin, które przyjmuje powyżej mostu w Auxerre. W *Annales des ponts et chaussées* 1896 podał inż. Breuillé wzór na obliczenie stanu wody Yonne na wodostkazie w Auxerre (H), jako funkcję stanów wody obserwowanych na Cure w St. Pierre (h_p), na Cousin w Avallon (h_a) i na Yonne w Clamecy (h_c), wzór ten opiewa

$$H = 0.41 \left(h_p + h_a + h_c + \frac{1.63}{h_p + h_a + h_c} \right).$$

Na podstawie tego wzoru obliczono kulminację Yonne d. 10/I i 8/II 1910 z dokładnością 10 cm i 5 cm. Z Clamecy spływa jednak fala do Auxerre w 12-tu godzinach, czas ten wystarcza zaledwie na podanie i doręczenie depezy i jest stanowczo za krótki na wydanie potrzebnych zarządzeń (kulminacja powstaje przy zlewieniu powyższych trzech rzek). Od dłuższego więc czasu próbowano oznaczać wysokość wezbrania w Auxerre znacznie wcześniej z opadów, tj. z deszczu i ze stopionego śniegu w górach Morvan. Napotyka to jednak na znaczne trudności, gdyż odpływ jak wiadomo zależy od stopnia wil-

gotności podłoża na który spadł deszcz, względnie z którego spływa woda śniegowa, — tak np. w styczniu 1892 opad 80 mm w dorzeczu źródeł Yonny wywołał w Auxerre stan wody 2.10 m, zaś d. 18 października 1896 opad 76 mm stan 2.70 m (exundacja występuje przy 2.60 m). — W t. I *Annales des ponts et chaussées* 1911 usiłuje p. Breuillé wykazać związek między stanem wody w Auxerre a deszczami spadłymi w Seltons, Château i Chinon w górach Morvan (stacje ombrometryczne), — na podstawie takiego związku możnaby obliczyć wezbranie nastąpić mające za 36—48 godzin. Autor uwzględnił 3 stany nasycenia terenu: nasycony, średnio nasycony i suchy, wielkie wezbrania następują zawsze po nasyceniu terenu i wpływają na nie deszcze w Seltons z 2:3, w Château z 1:2 dnia. Autor dochodzi do rezultatów, które będzie można ująć w pewne prawidła i podaje bardzo interesujące i pouczające zestawienia i próby ułożenia wzorów.

— Zakład wodno-elektryczny na 300 000 HP na Mississipi w Keokuk (Jowa), podano w Nr. 24 str. 287 został już częściowo puszczony w ruch. Studya celem wyzyskania siły wodnej Mississipi w tem miejscu rozpoczęto jeszcze przed 40 laty, lecz dopiero w r. 1910 przystąpiło Towarzystwo „Mississippi River Power Co.“ do budowy.

Jaz o długości 1417 m założony w poprzek rzeki spiętrza normalną wodę o 9.75 m, założono go w miejscu gdzie dolina 8—15 km szeroka zżęża się do 1600 m, jako wiadukt betonowy o 119 otworach po 9 m zamykanych stawidłami żelaznymi, podnoszonemi przez umyślne żorawie elektryczne. Szerokość filarów wynosi 1.80 m, długość wschodniego przyczółka 88 m, zachodniego 24.70 m. Śluzowy przepust dla statków, dla 12 m spadku ma 120 m dług. i 33 m szer., górne wrota pływakowe podwójne poruszane są pneumatycznie, drzwi wewnętrzne dwuskrzydłowe 12 × 20 m, ciężar jednego skrzydła 300 ton. Wszystkie urządzenia jak jaz, zakład wodny, śluzy itd. stanowią jednolitą budowę o dług. 3.2 km. Zakład wodny założono przy zachodnim brzegu i równoległe do brzegu, szerokość jego wynosi 524 m, długość 40.60 m o 30 turbinach, po 10 000 HP dla spadku 9.75 m, na razie założono 15 turbin, do każdej turbiny dochodzi woda 4 otworami o powierzchni 6.6 × 2.25 m. Ciężar turbiny wynosi 450 ton, część obrotowa o średnicy 4.5 m ze stali zlewnej waży 63 ton, średnica osi 635 mm, max. dzielności turbiny, dla spadku 11.90 mm = 14 000 HP, minimum dla 6 m spadku 6000 HP przy efekcie użytecznym 88%. — Największym odbiorcą energii jest miasto St. Louis, oddalone o 232 km od zakładu. (*Le Génie Civil* 26/VII 1913).

— Zaopatrzenie w wodę do picia prowincji Lecce, Bari i Foggia w południowych Włoszech. Prowincje te są zupełnie pozbawione wody, rząd włoski postanowił więc ująć i sprowadzić wodę ze źródeł w Caposele, — wypływają one na wys. 420 m, lecz po drugiej, zachodniej stronie Apenin, główny rurociąg prowadzono więc tunelami i akwaduktami, długość jego z Caposele do Villa Castelli wynosi 213 km, zaś długość całej sieci rurociagowej 2300 km. Główny rurociąg ma być ukończony tego roku, w roku przyszłym otrzyma wodę 65 gmin, zaś najdalsze gminy w r. 1916, wodociąg ma dostarczać na głowę i dobę 100 l. Koszta wyniosą 135 milionów lirów i będą pokryte częścią przez rząd, częścią przez zarządy miejscowe.

Źródła Caposele występują w wapieniach popękanych, leżących na warstwach nieprzepuszczalnych, naturalny ten zbiornik wody o pow. 605 km² pozwala na

stałe ujęcie i odprowadzenie $5 m^3/sec.$ (*Le Génie Civil* 23/VIII 1913).

— **Kwestya zaopatrzenia Paryża w wodę.** Członek rad miejskiej w Paryżu p. Lemarchand zwrócił się zeszłego roku do prefekta Sekwany z zapytaniem, co zamierza zrobić, aby zapewnić dla Paryża stałe potrzebną ilość wody w czasie długotrwałej posuchy a także w razie nagłego wypadku jak np. nagłe zatrzymanie pomp, uszkodzenie lub nagłe zamknięcie akwaduktu ze względów higienicznych, niedostateczna wydajność źródeł itp.

Interpelant zwraca uwagę, że roboty projektowane i będące w wykonaniu celem doprowadzenia wody z nowych obszarów, akwaduktami Dhuis, l'Avre i du Loing potrwać jeszcze prawie pięć lat, gdyż mozolne i przewlekłe formalności administracyjne celem koniecznej ochrony nowych źródeł nie są jeszcze ukończone. Źródła te zresztą mogą dać zaledwie $100\ 000 m^3$ na dobę, to nie wystarczy dla Paryża w przyszłości, na wypadek kilku powtarzających się lat suchych jak np. 1899, 1900, 1901, 1904—1905, w których jak wskazują daty urzędowe wydajność źródeł spada do połowy. Odpowiedzi na tę interpelację niestety dzienniki nie podały. (*Journal des débats* Nr. 229 z 20/VIII 1911).

— **Zakład wodno-elektryczny w Prairie du Sac** (Wisconsin, Am. Półn.) usytuowany na końcu przevalu na rzece Wisconsin, wyzyskuje 25 000 HP przy spadzie około 7·60 m, przewał długości 308 m szeroki, w koronie 6·10 m, u spodu 30 m. Przelew opatrzone jazem ruchomym wysokości 4·25 m, korona przevalu 2·10 m nad poziomem wody. — Wyczerpujący opis budowy podaje *Engineering Record* z d. 31/V 1913.

— **Wodociąg w mieście Bourg** (dp. Ain — Francya). Dotychczasowy wodociąg zasilany wodą ujętą ze źródeł w Lent, odległych o 10 km dostarcza średnio 42 sl. = $3600 m^3$ na dobę, co przy 18 000 mieszkańcach odpowiada średniemu zapotrzebowaniu 200 l na głowę. Zbiornik ustawiono wprawdzie na najwyższym punkcie miasta, lecz ciśnienie nie wystarcza na doprowadzenie potrzebnej ilości wody nowo powstałym 3—4-piętrowym domom w wysoko położonej dzielnicy Bel-Air. Zbudowano więc nowy zbiornik wieżowy dla tej wyższej strefy na $400 m^3$, wraz z osobną stacją pomp i puszczono w ruch w lecie 1912, — przy tej sposobności musiano wzmocnić istniejącą sieć rur.

Stację pomp ustawiono w wieży wodnej pod zbiornikiem, składają ją dwie rury pomp motorowych centrifugalnych, podnoszące w godzinie $100 m^3$ na wysokość 26 m, — poruszane są prądem elektrycznym, — jako rezerwę ustawiono motor Diesla 17—20 HP.

Pompy puszczane są w ruch samoczynnie, zapomocą pływaka, jak tylko zwierciadło wody w zbiorniku opada do połowy, tak że zawsze pozostaje rezerwa około $200 m^3$. Osobny przyrząd sygnalizuje strażnikowi mieszkającemu o 200 m każdorazowe puszczenie w ruch i zatrzymanie pomp. (*Le Génie Civil* 9/VIII 1913).

— **Nowy rurociąg główny dla wodociągu Marny w Paryżu** o średnicy 1·70 m założono między zbiornikiem w Menilmontant a bramą de Saint Quen z powodu coraz to zwiększającego się zapotrzebowania wody. Rurociąg z blachy stalowej obłożonej cementem prowadzi 2000 sl. przy mniejszym ciśnieniu niż dotychczas. Koszt rurociągu wraz z zasypianiem wynosił 450 fr. na 1 mb. (*Nouvelles Annales de la Construction* IV, 1913). ak.

RECENZYE I KRYTYKI.

Die Wasserkräfte von Adolf Ludin, Ingenieur, Berlin, Verlag von Springer, 2 tomy w 8°, str. 1400, fig. 1087 tabl. 11. cena opr. 60 mk.

Dzieło to składa się z trzech części: 1. obecne sposoby wyzyskania spadku wody, warunki naturalne techniczne i ekonomiczne, autor roztrząsa i oblicza wielkość spadku najkorzystniejszą w różnych wypadkach, wielkie i małe spady, zakłady ze zbiornikami regulującymi odpływ i bez nich i podaje uwagi wprost nieocenione dla inżyniera projektującego; 2. część, opisowa, podaje liczne fotografie i tablice wykonanych zakładów wodno-elektrycznych jak np. w Rheinfelden nad Renem, Beznau nad Aarą, nad Dordogne, Durance (połudn. Francya) nad Bober (Śląsk) itd.; 3. ostatnią część o 570 stronach poświęca autor szczegółom natury konstrukcyjnej, podaje różnego rodzaju urządzenia spiętrzające i doprowadzające wodę i ich obsługę, urządzenia maszynowe.

Dzieło zasługuje pod każdym względem na szczególną uwagę.

Siły wodne w Alpach francuskich wyniki zebranych studyów i prac (Servis d'études des grands forces hydrauliques dans les Alpes. Resultats des études et travaux, publiés par la Direction de l'hydraulique et des améliorations agricoles du Ministère de l'agriculture). Paris, Dunod et E. Pinat, str. 688 (30 fr.).

Dyrekcya robót wodnych i melioracji rolnych ministerstwa rolnictwa zorganizowała pod kierunkiem naczelnego inżyniera p. de la Brosse biuro, które zajmuje się badaniem wielkich sił wodnych w Alpach. Ostatni tom wydany niedawno podaje sposób przeprowadzenia robót w r. 1906—7, ich postęp i wyniki i obejmuje północną część Alp francuskich między Rodanem i granicą włoską z jednej a jeziorem Genewskim i dorzeczem Durance z drugiej strony. Tom ten podaje obszernie studium o dorzeczu Izary, opis prac hydrometrycznych, pomiarów chyżości, młynki używane oraz instrukcję o używaniu młynków. Dzieło uzupełnia, prócz tablic, 14 kart kolorowych i 30 grafikonów. ak.

SPRAWY BIEŻĄCE.

† **Kazimierz Obrębowicz**, jeden z najwybitniejszych polskich inżynierów zmarł d. 14 września, przeżywszy lat 60. — W najbliższym numerze *Czasopisma* umieścimy obszerniejsze wspomnienie o Zmarłym.

— **Konkurs na ratusz w Drohobyczu.** Koło Architektów polskich we Lwowie zawiadamia, iż protokół Sądu konkursowego na ratusz w Drohobyczu nie mógł być podany do publicznej wiadomości w czasie trwania wystawy projektów z powodu zwłoki spowodowanej chorobą jednego z sędziów.

Protokół ten zostanie umieszczony w całości w najbliższym zeszycie architektonicznym „Czasopisma Technicznego“ z dnia 25 października r. b.

— **Projekta konkursowe nowego gmachu uniwersytetu we Lwowie.** Wydawnictwo „Koła Architektów Polskich“ Lwów — 1913.

Publikacja podająca w artystycznie wykonanych autotypiach 21 najlepszych prac z konkursu na nowy gmach wszechnicy lwowskiej — stanowiąca tem samem ważny dokument współczesnych dążeń architektów polskich — ukaże się w drugiej połowie października b. r.

Do nabycia będzie w księgarni Gubrynowicza i Syna we Lwowie.

— Konkurs ogłasza Rektorat Szkoły politechnicznej we Lwowie celem obsadzenia posady asystenta przy katedrze elektrotechniki konstrukcyjnej.

Ta posada, z którą połączone jest wynagrodzenie roczne w kwocie 1400—1700 K. będzie nadana przez Grono profesorów na czas od 1 listopada 1913 do końca września 1915.

Pierwszeństwo w uzyskaniu tej posady będą mieli kandydaci, którzy się wykażą świadectwem II egzaminu rządowego.

Podania o tę posadę, wystosowane do Grona profesorów Szkoły politechnicznej i zaopatrzone w potrzebne dokumenty, w dowody dokładnej znajomości języka polskiego, tudzież świadectwo moralności i zachowania się wystawione przez państwowe władze policyjne (Dyrekcję policyi, względnie Starostwo) należy wnieść do Rektoratu Szkoły najdalej do 15-go października 1913.

SPRAWY TOWARZYSTW.

Zebrania Tow. Politechnicznego.

Sezon odczytowy rozpocznie się we środę 8 paźdz. Odczyty odbywać się będą każdej środy. Po każdym odczycie podawać będzie można z pośród grona słuchaczy komunikaty o ważniejszych lub ciekawszych spostrzeżeniach i robotach z praktyki technicznej. Koledzy, którzyby mieli jakiś komunikat, zechcą przed odczytem podać temat przewodniczącemu.

Program zebrań:

8 paźdz. — Inauguracyjne zebranie członków w.

1. Przemówienie wstępne przewodniczącego.

2. Z wycieczek wakacyjnych:

I. Prof. L. Syroczyński: „Z wycieczki techników do Kijowa i Warszawy“.

9 paźdz. — Wycieczka celem oglądnięcia robót kana-

lizacyjnych m. Lwowa oraz betoniarni miejskiej. Prowadzi Dr. K. Pomianowski.

Punkt zborny w sali Tow. Politechnicznego o godz. 3 pop.

15 paźdz. — Z wycieczek wakacyjnych:

II. Z wystawy przemysłu budowlanego w Lipsku.

Początek o godz. 7 wieczór.

Po odczycie i dyskusji zebranie towarzyskie. Bufet zimny i gorący na miejscu.

Posiedzenie Wydziału z dnia 24 czerwca 1913.

Przewodniczy kol. Hauswald, obecni kol.: Drownowski, Epler, Fiedler, Gajczak, Rożański, Syroczyński.

Po odczytaniu protokołu z posiedzenia poprzedniego wybrano delegatem Towarzystwa na uroczystość jubileuszową Towarzystwa Bratniej Pomocy Słuch. Politechniki kol. Tomickiego. Równocześnie uchwalono przyczynić się do kosztów budowy II. Domu Techników subwencją w wysokości 1000 K. płatnej w ratach i przedstawić odpowiedni wniosek na Walnem Zgromadzeniu.

Pismo kol. Hoffa uchwalono przekazać Sądowi honorowemu. Upoważniono skarbnika do wypłacenia kwoty 300 K. Związkowi Awiatycznemu Słuch. Politechniki — z funduszy po Towarzystwie „Awia“.

Na miejsce kol. Anczyca i Biernackiego wybrano do komisji organizacyjnej Akademii Technicznej kol. Frankego i Niedźwieckiego.

Delegatem na zebranie organizacyjne Fizyków i Chemików w Krakowie wybrano kol. Godlewskiego i Dąbrowskiego.

W końcu załatwiono kilka spraw administracji cząstki i komisji dłużników.

Polskie piśmiennictwo techniczne.

(Artykuły oznaczone gwiazdką zawierają ryciny).

Przegląd Techniczny. Warszawa. Nr. 39. W. Chrzanowski. Z dziedziny konstrukcji kół, napędzających linę wydobywczą. — W. Biernacki. Poglądy tegoczesne na budowę materii. — Z działalności stowarzyszeń dla dozoru nad kotłami parowymi. — Architektura: S. Szyller. Czy mamy polską architekturę?

Przegląd Gorzelniczy. Poznań. Nr. 9. S. Piekućki. Wartość wyrazu, jego zużytkowanie względnie zakonserwowanie. — J. Pieńkowski. Doświadczenia przeprowadzone w 1912/13 w gorzelnii Pilaszkowskiej. — E. Fijałkowski. Kilka słów w kwestyi obliczania rozmiarów odpowiednich aparatów przy urządzeniu nowej rektyfikacji.

Gazeta cukrownicza. Warszawa. Nr. 50. B. Block. Wypalanie wapna (dok.). — M. Pawłowski. Przerób odpadków buraczanych.

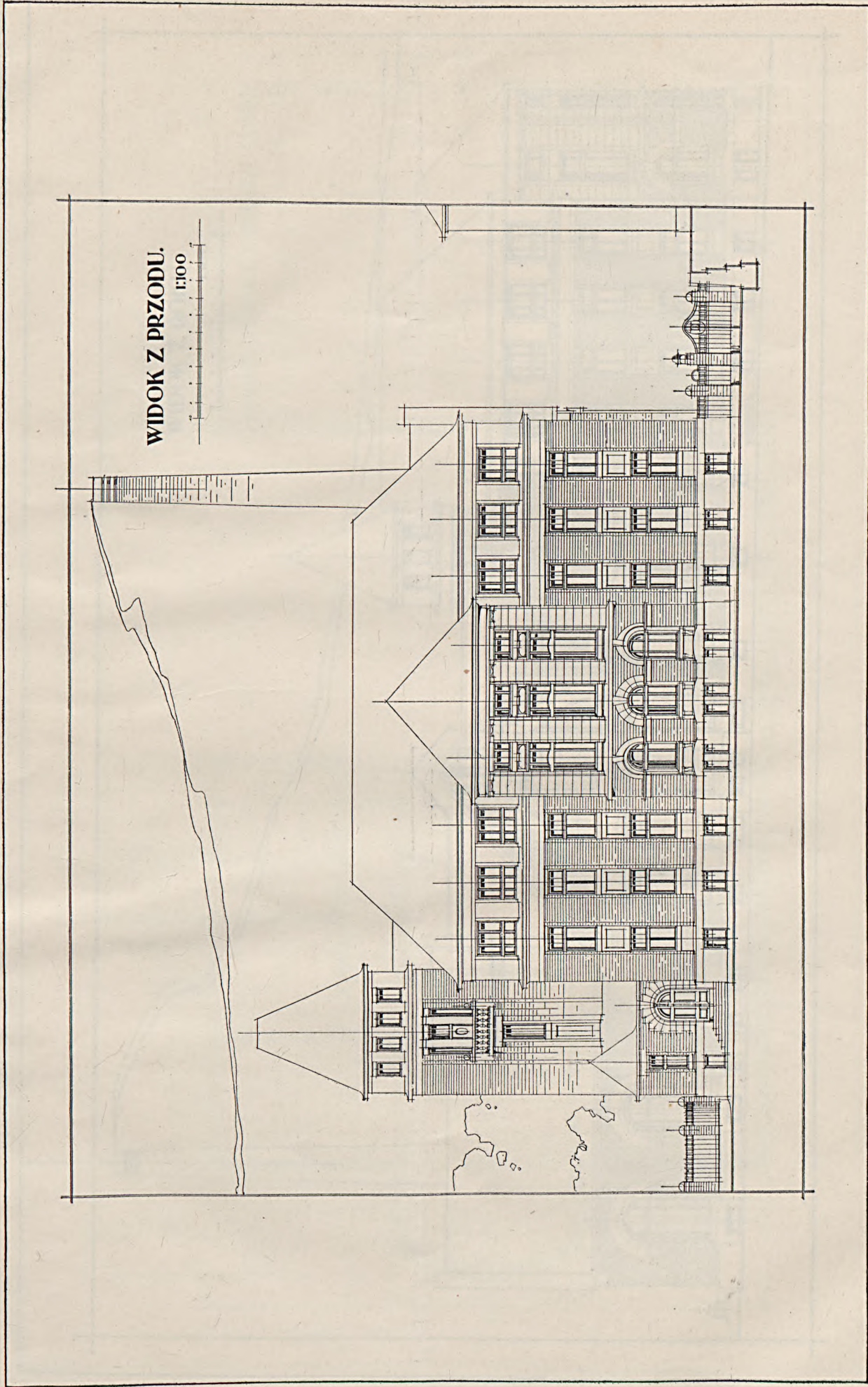
Nr. 51. M. P. Zawracanie wód dyfuzyjnych (dok.).

Nafta. Lwów. Nr. 17. Wzrost produkcji u nas i sytuacji handlowa. — Wykaz produkcji ropy borysławsko-tustanowickiej za miesiąc sierpień 1913. — Z przemysłu naftowego w Rosyi. — Benzyna benzol-nafta.

Ropa. Borysław. Nr. 17. J. Gruszkiewicz. Bezpłomienne spalanie gazu. — O. Loewenherz. Pogląd na sytuację w przemyśle naftowym. — W. Sulimirski. Sprawa płuczki. — Stan kopalń dnia 15 sierpnia 1913.

Przegląd górniczo-hutniczy. Dąbrowa. Nr. 18. Z. Kamiński. Żupa solna w Stebniku (c. d.). — J. Kolski. Powstanie pokładów węgla w Zagłębiu Donieckim (c. d.). — K. D. Spożycie węgla dąbrowskiego w maju 1913. — Ruch wagonów węglowych w sierpniu 1913. — Przywóz z zagranicy węgla i koksu do państwa Rosyjskiego przez komory w Królestwie Polskiem w maju 1913. — Przemysł żelazny w Królestwie Polskiem w czerwcu 1913. — Handel zewnętrzny wytworami przemysłu górniczego i hutniczego w Rosyi w czerwcu 1913.

Do dzisiejszego numeru dołącza się tablice XXXIV do XLI do artykułu B. Stefanowskiego: „Projekt laboratorium maszynowego Politechniki we Lwowie“.



B. Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki.

Do nabycia... w...
w...

Wskazując...
w...

W sprawie...
w...

Wskazując...
w...

Podkreślając...
w...

SPRAWY TOWARZYSTW.

Wskazując...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

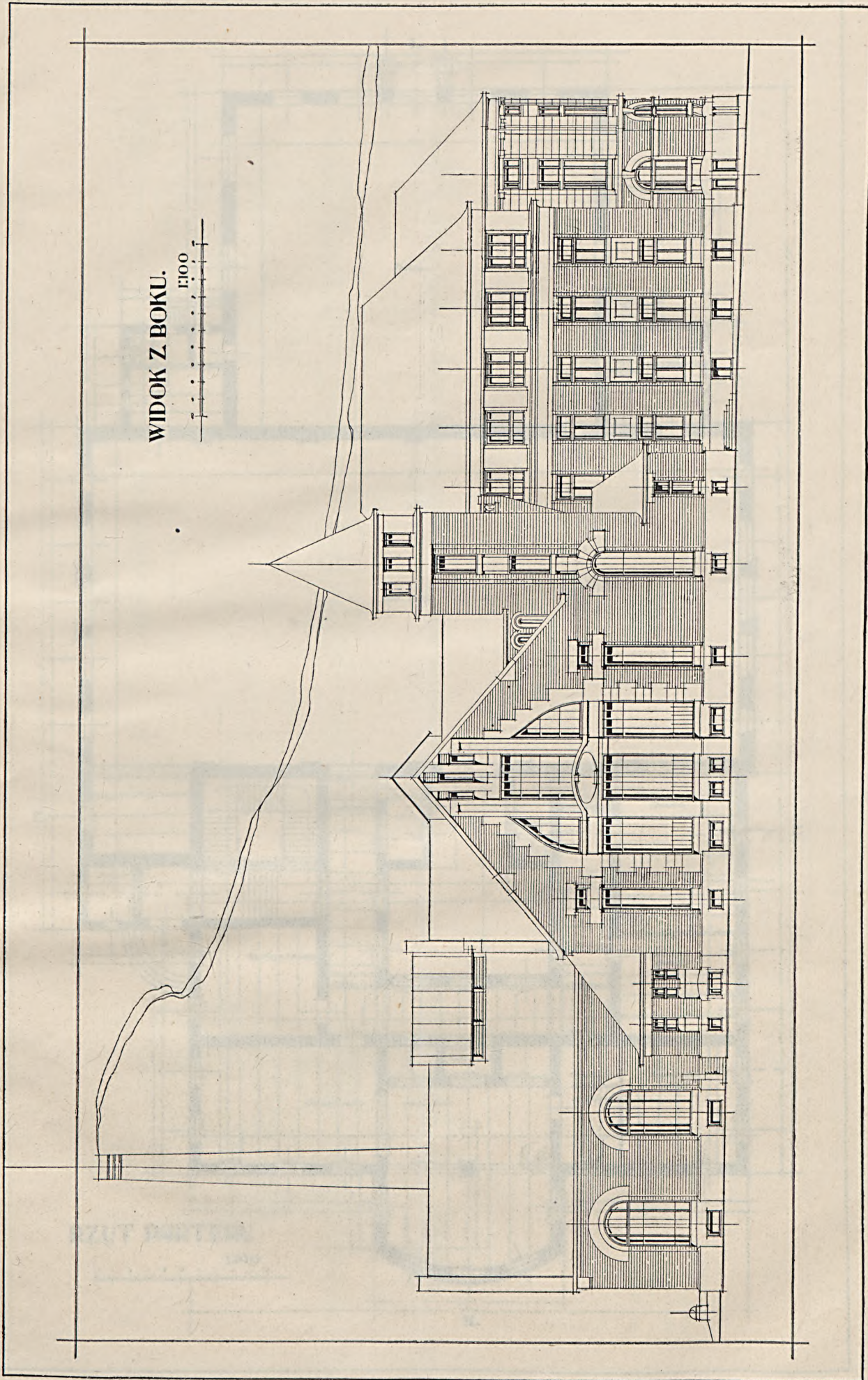
Wskazując...
w...

Wskazując...
w...

L. 1781. 1934.

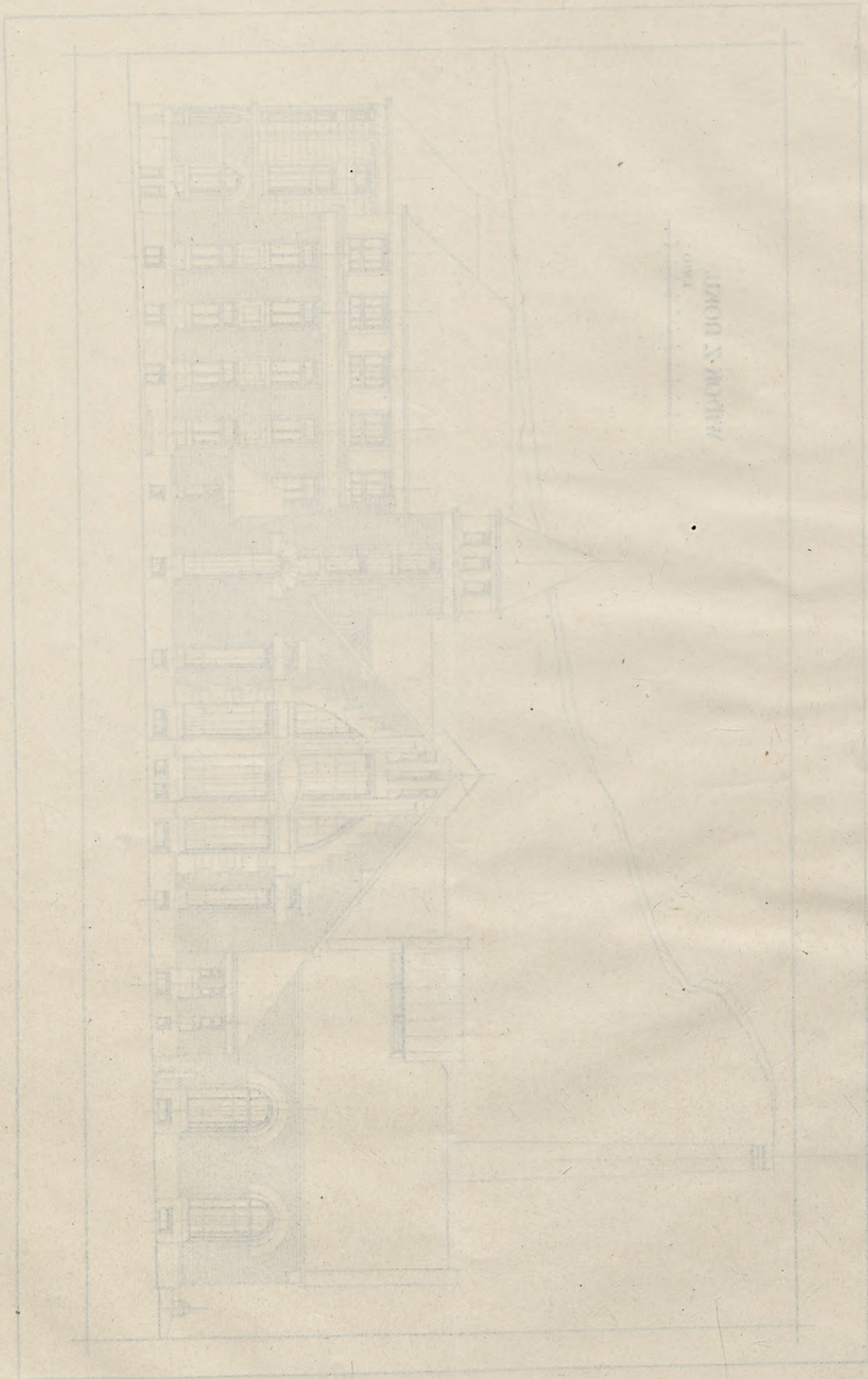
ANTON X BUKOBIŃSKI

L. 1781. 1934.



B. Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki.

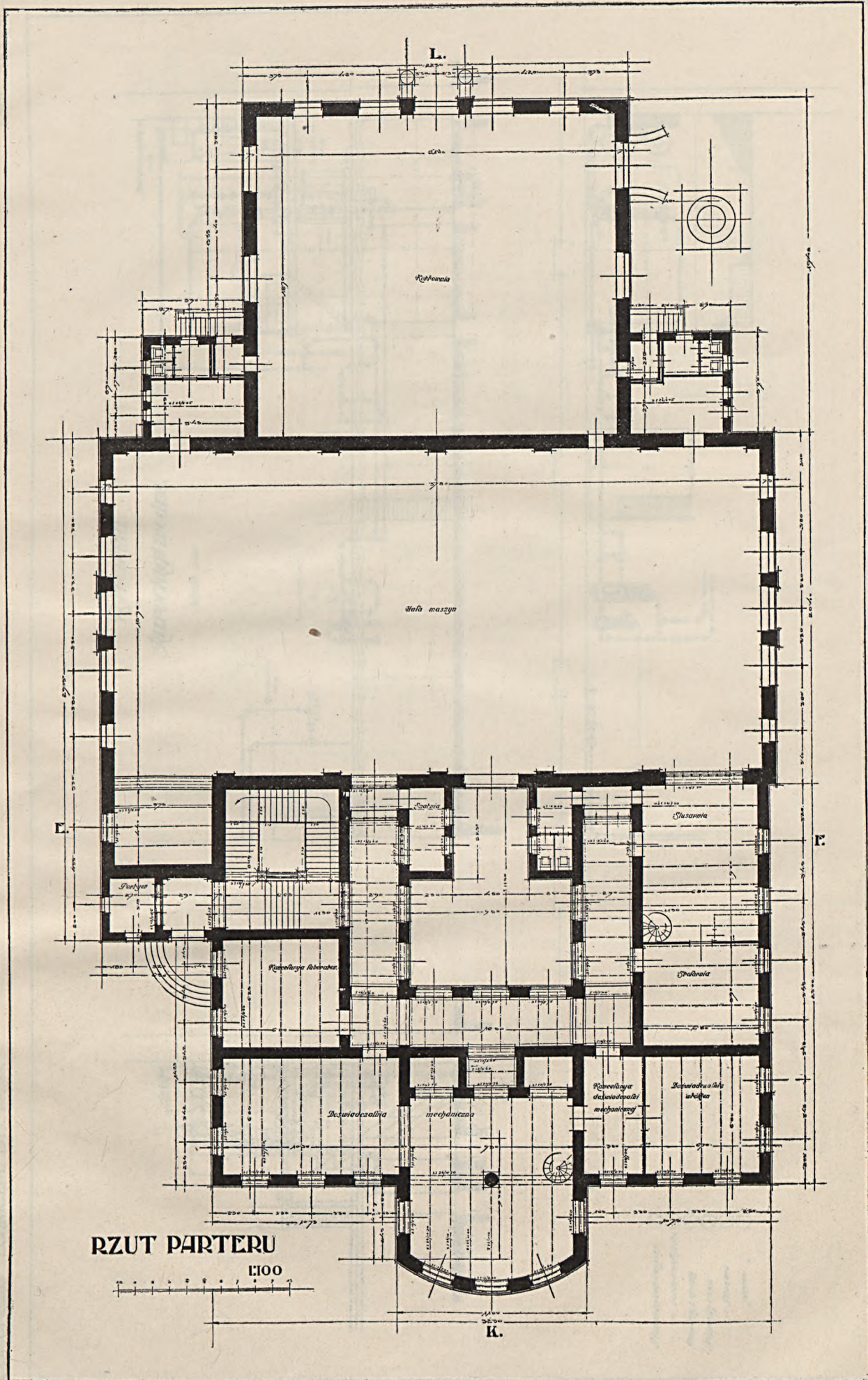
Въспомогательный проект архитектурного сооружения



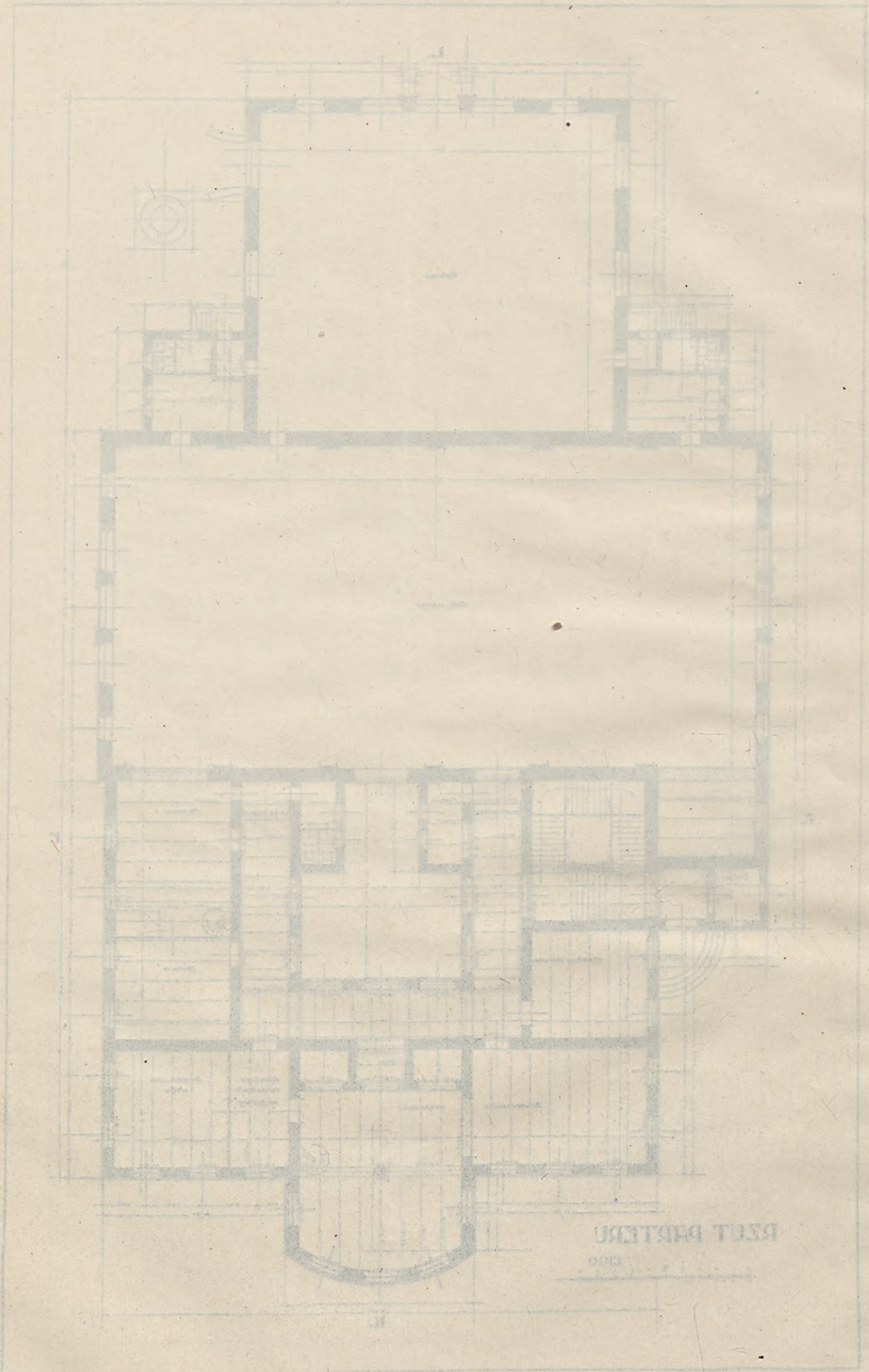
План
ЗАДАЧА № 10

1917 г.

САМОУЧЕБНОЕ ЗАДАНИЕ № 10



B. Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki.



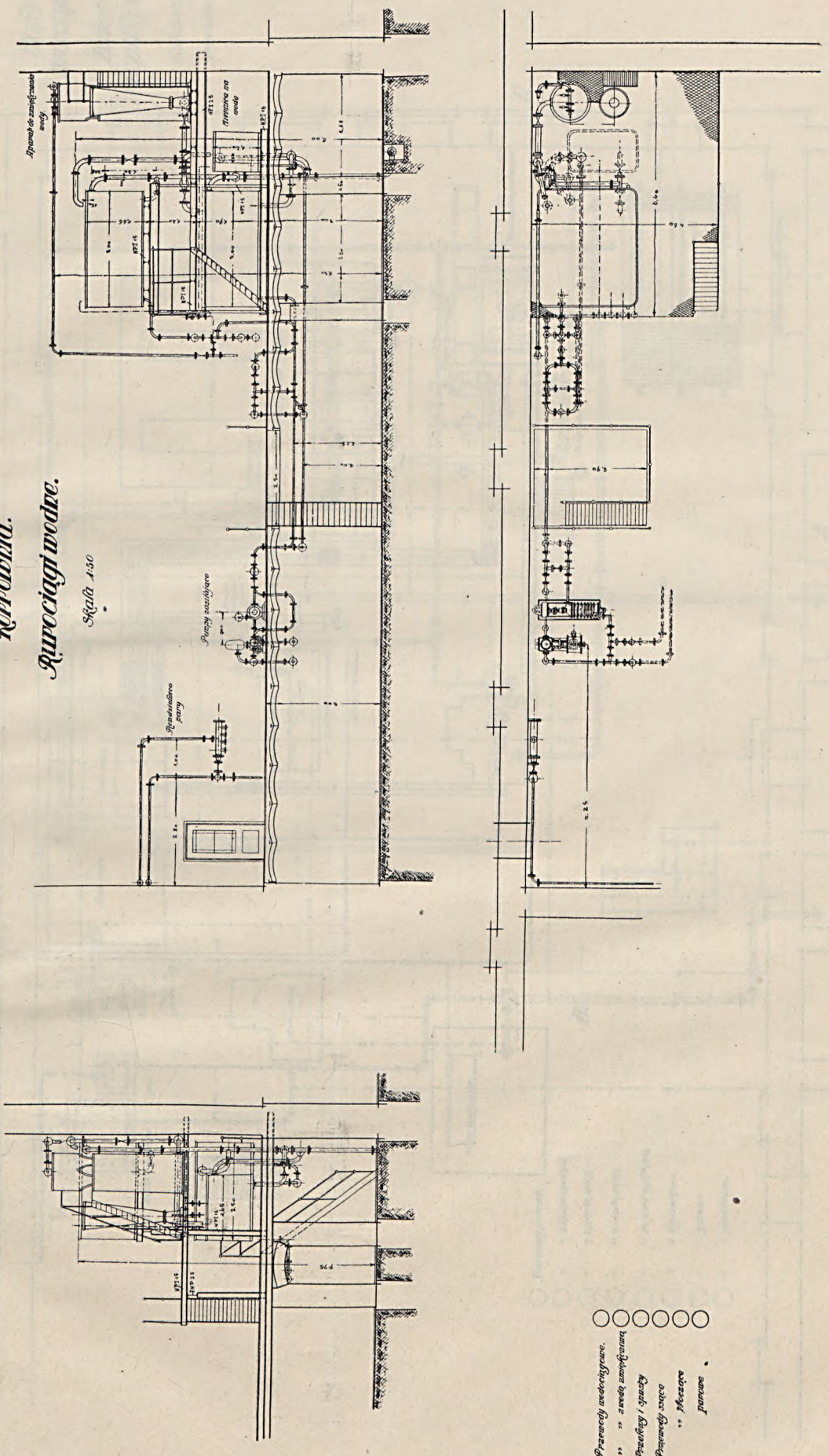
ПЛАНЪТ НА ЦЪРКВАТА

1:100

В. Сидановски: Проект на църковна масивна постройка

Копирня.
Руководяги водне.

Skala 1:50

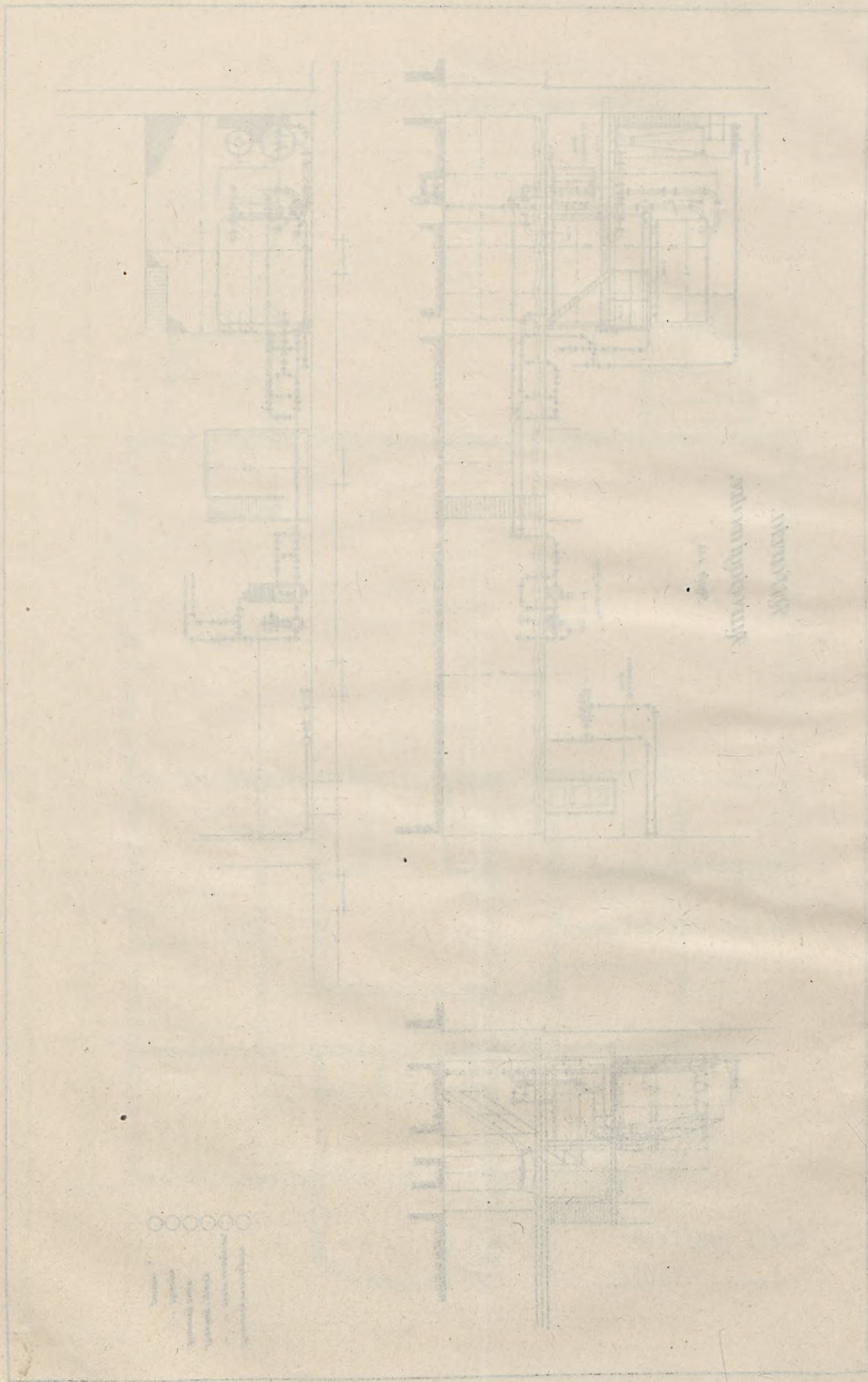


- Прямой водопровод.
- " " обратный водопровод
- Прямой и обратный
- Обратный сток
- " " слив
- " " слив

B. Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki.

22

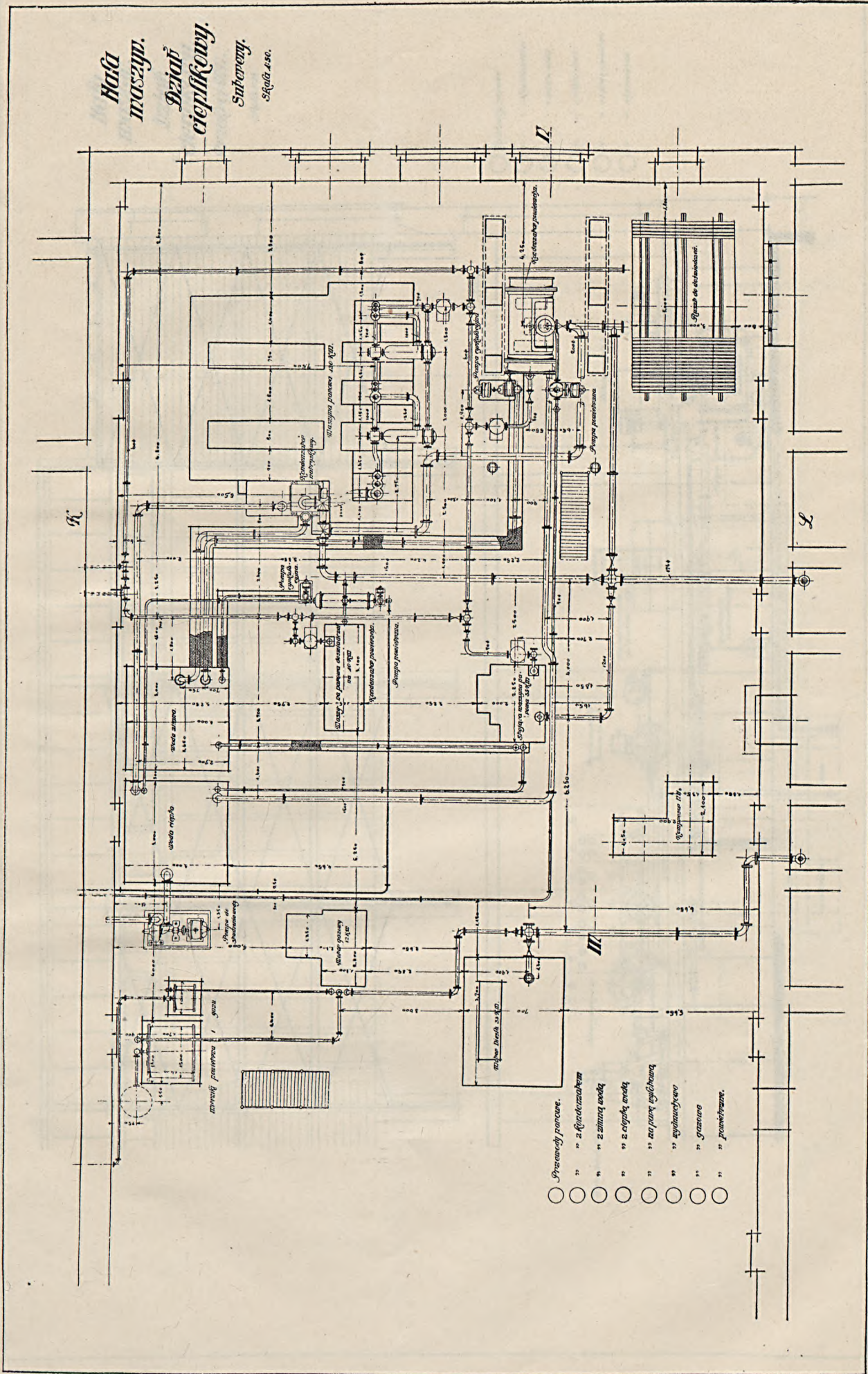
У з'ясуванні: Лідер, програмний менеджер, керівник



САУДІВНО-ДЕСІЯНСЬКЕ РОБ. № 08

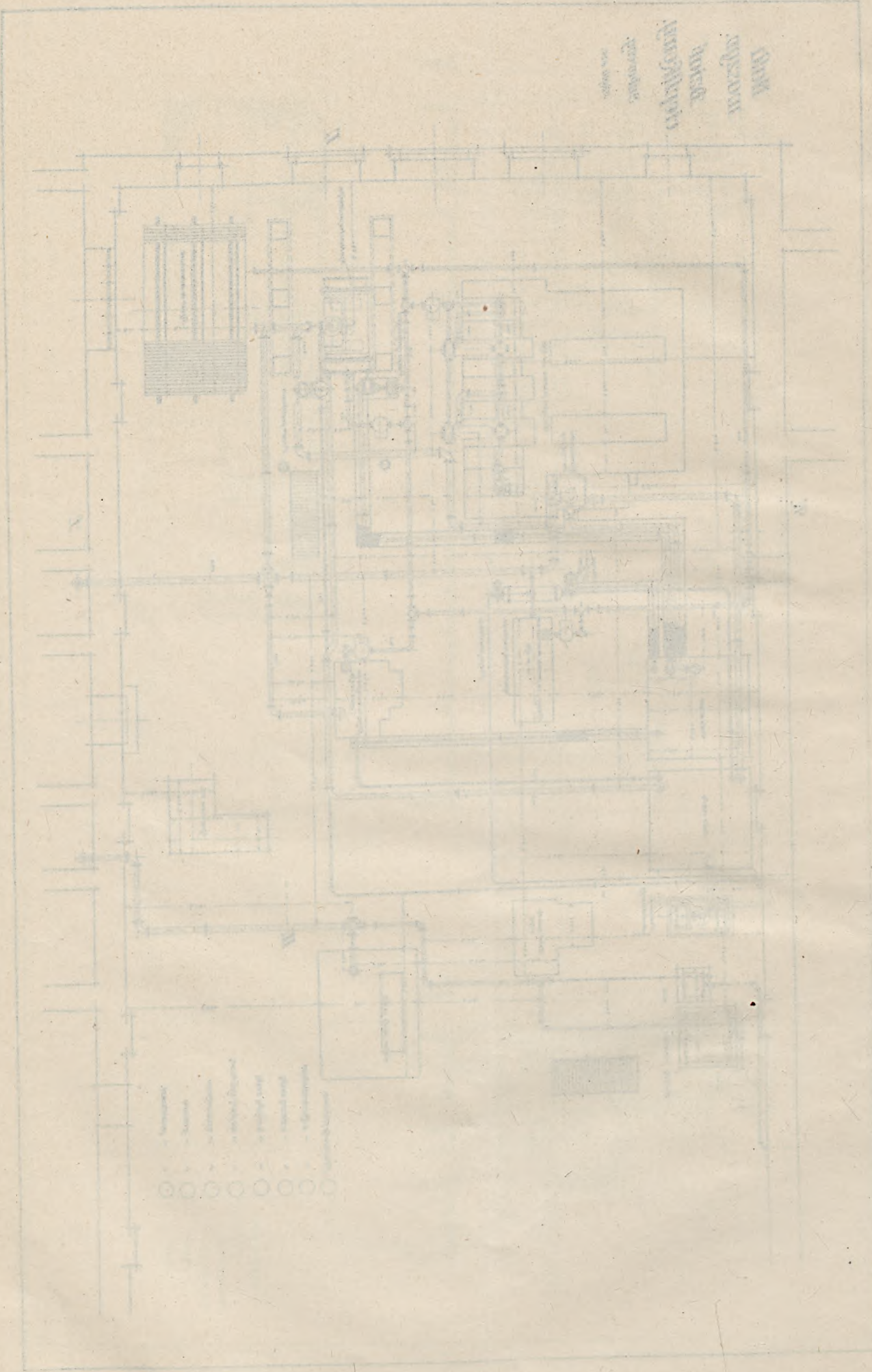
Л. 108/08/08

*Hala
maszyn.
Dziób
ciepłokowy.
Suberazy.
Skala 1:50.*



B. Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki.

Индустриальный завод по производству бумаги



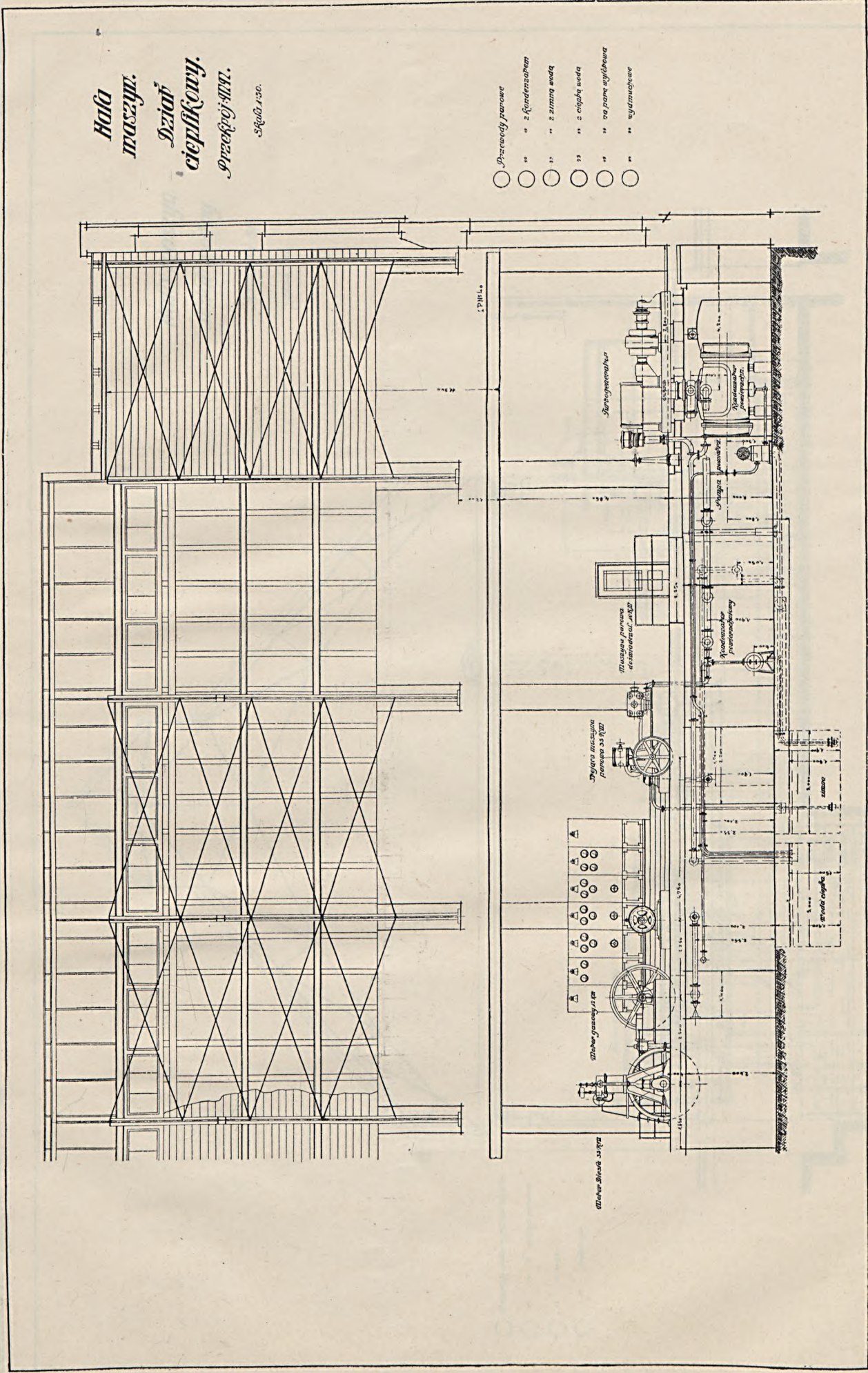
1. Цех №1
 2. Цех №2
 3. Цех №3
 4. Цех №4
 5. Цех №5
 6. Цех №6
 7. Цех №7
 8. Цех №8
 9. Цех №9
 10. Цех №10

Директор
 Инженер
 Начальник
 Мастер

Лист № 1

С.В.Иванов

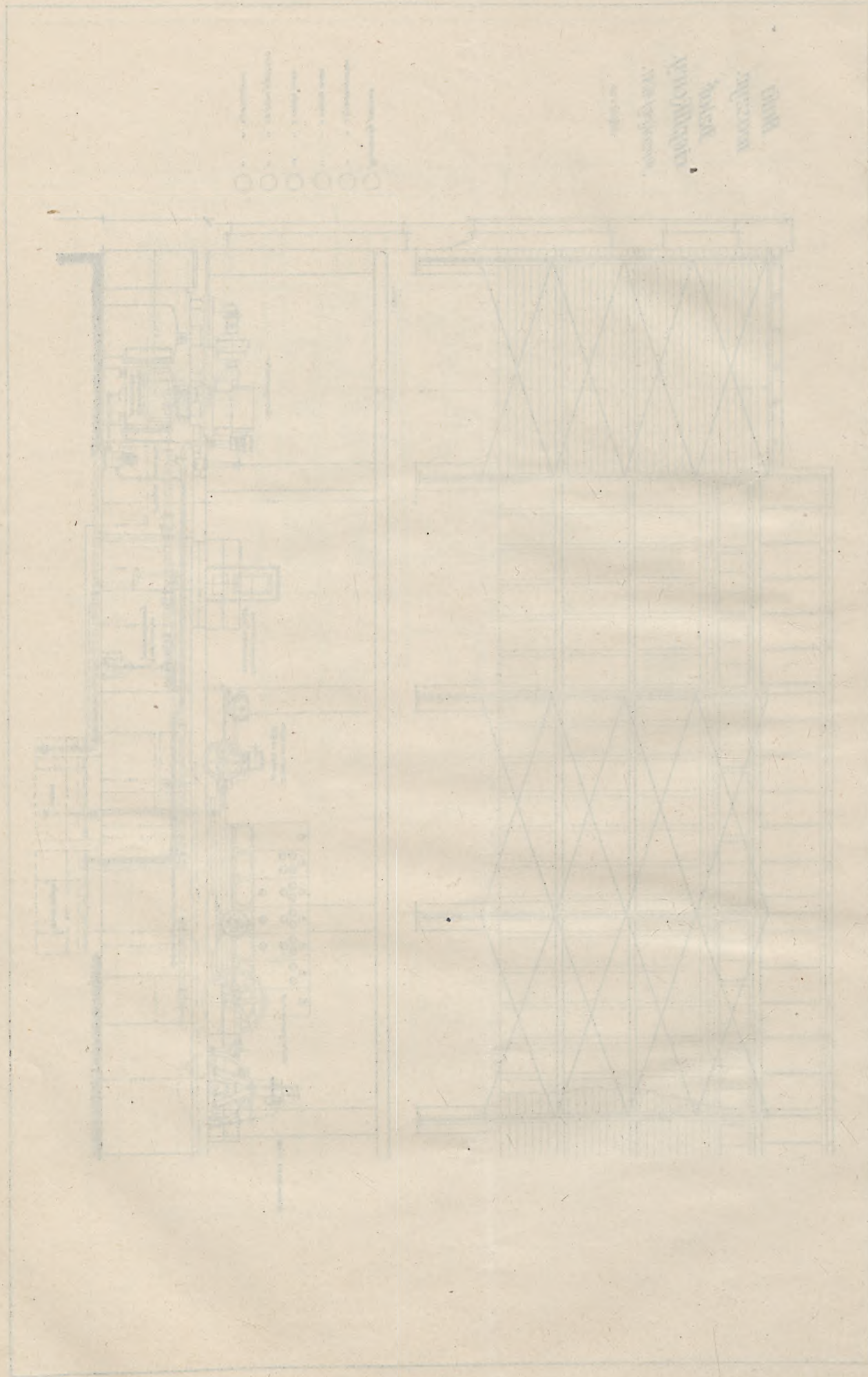
*Hala
maszyn.
Dział
cieplskowy.
Przekój III.*
Skala 1:30.



- Przewody parowe
- " z kładziszami
- " z zimną wodą
- " z ciepłą wodą
- " na parę użytkową
- " wydychane

B. Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki.

К. 21. 1000/1000. 1000/1000. 1000/1000.

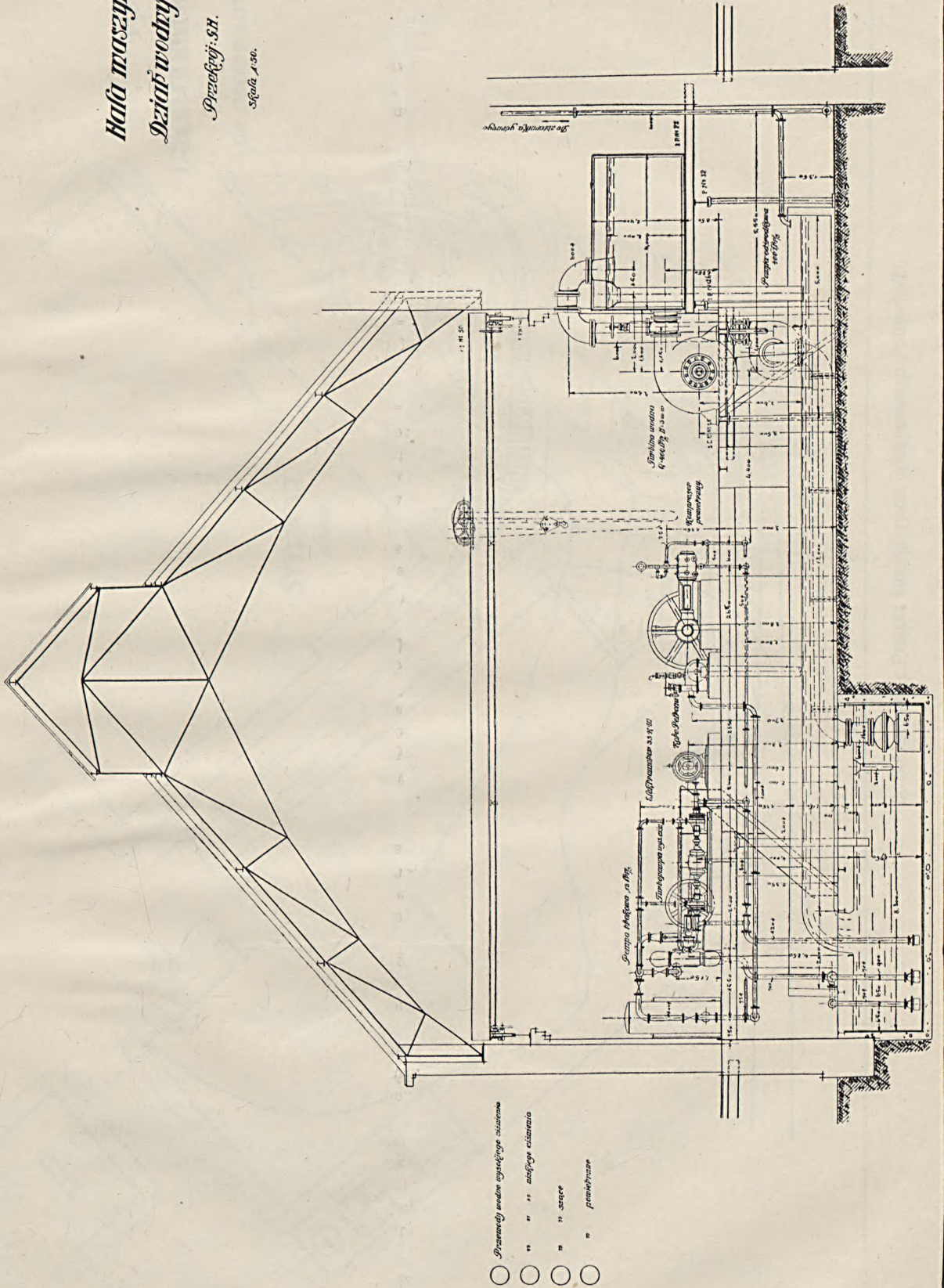


СВЯТЫЙ

СВЯТЫЙ

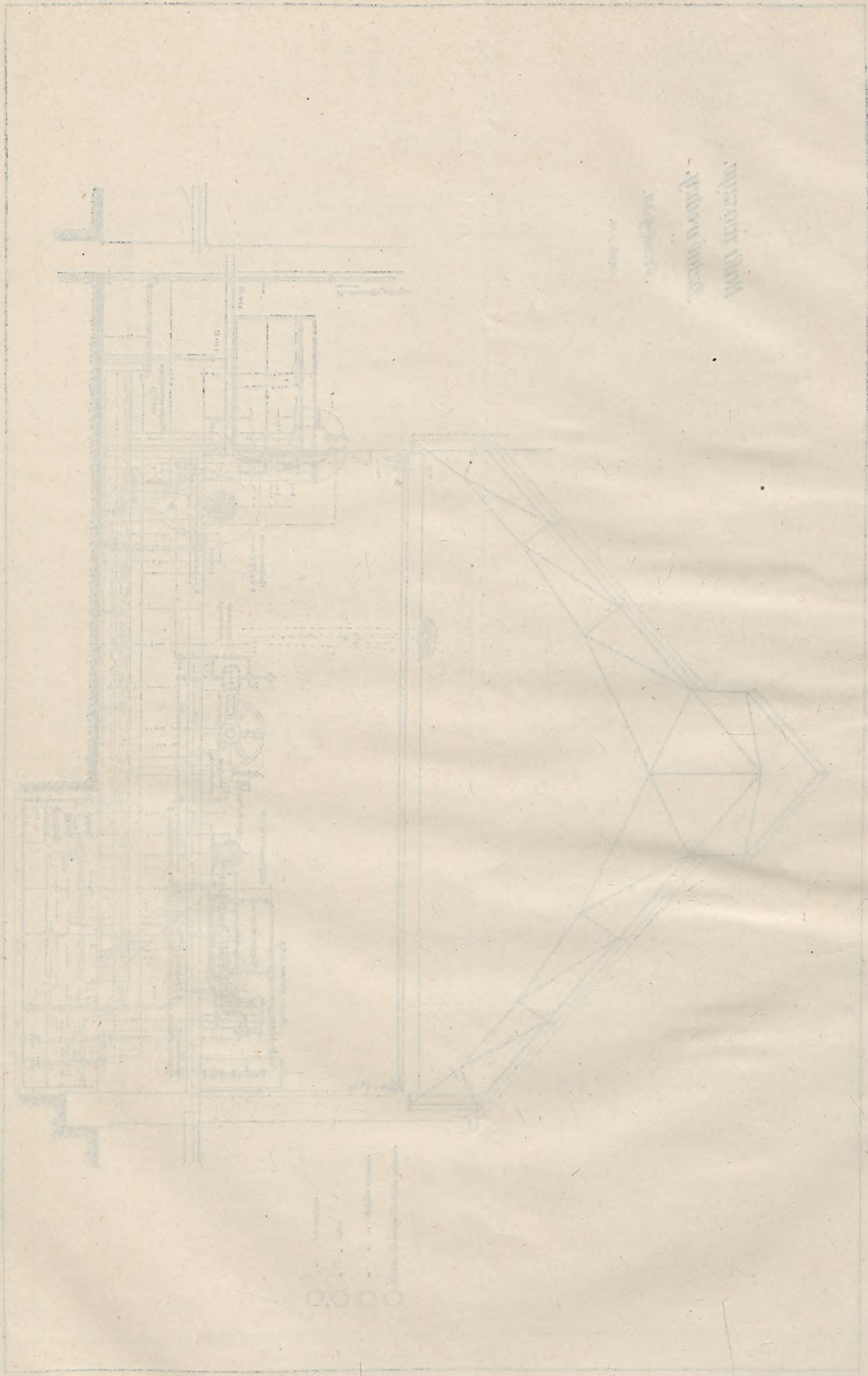
*Hała maszyn.
Dzielnia wodny.*

*Przekrój: S.H.
skala 1:30.*



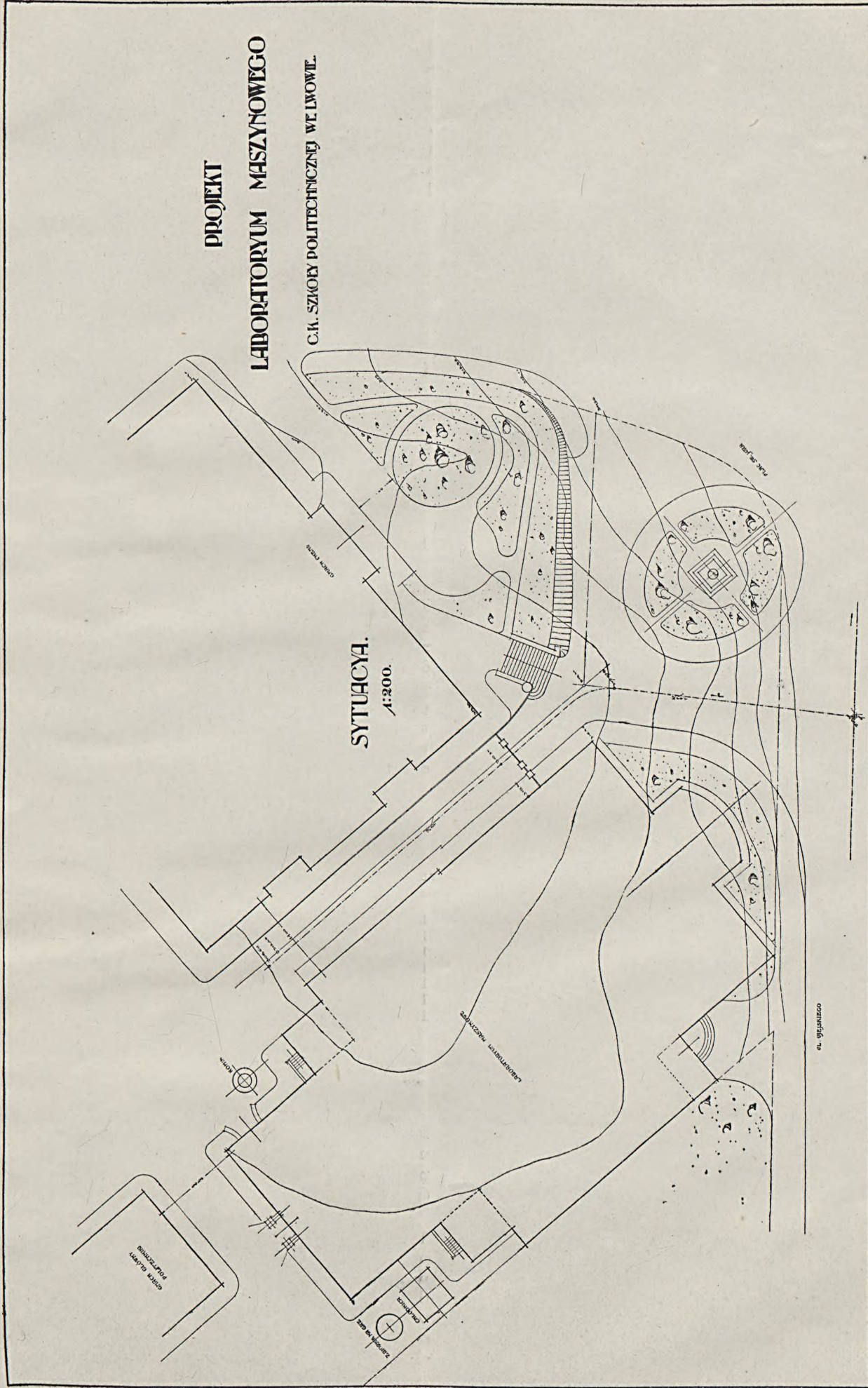
B. Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki.

Въ сѣверномъ: проектъ прохода на мостовомъ столбѣ



Листъ 211

СВѢДѢНІЯ ТЕХНИЧЕСКІЯ ДѢЛЪ № 211

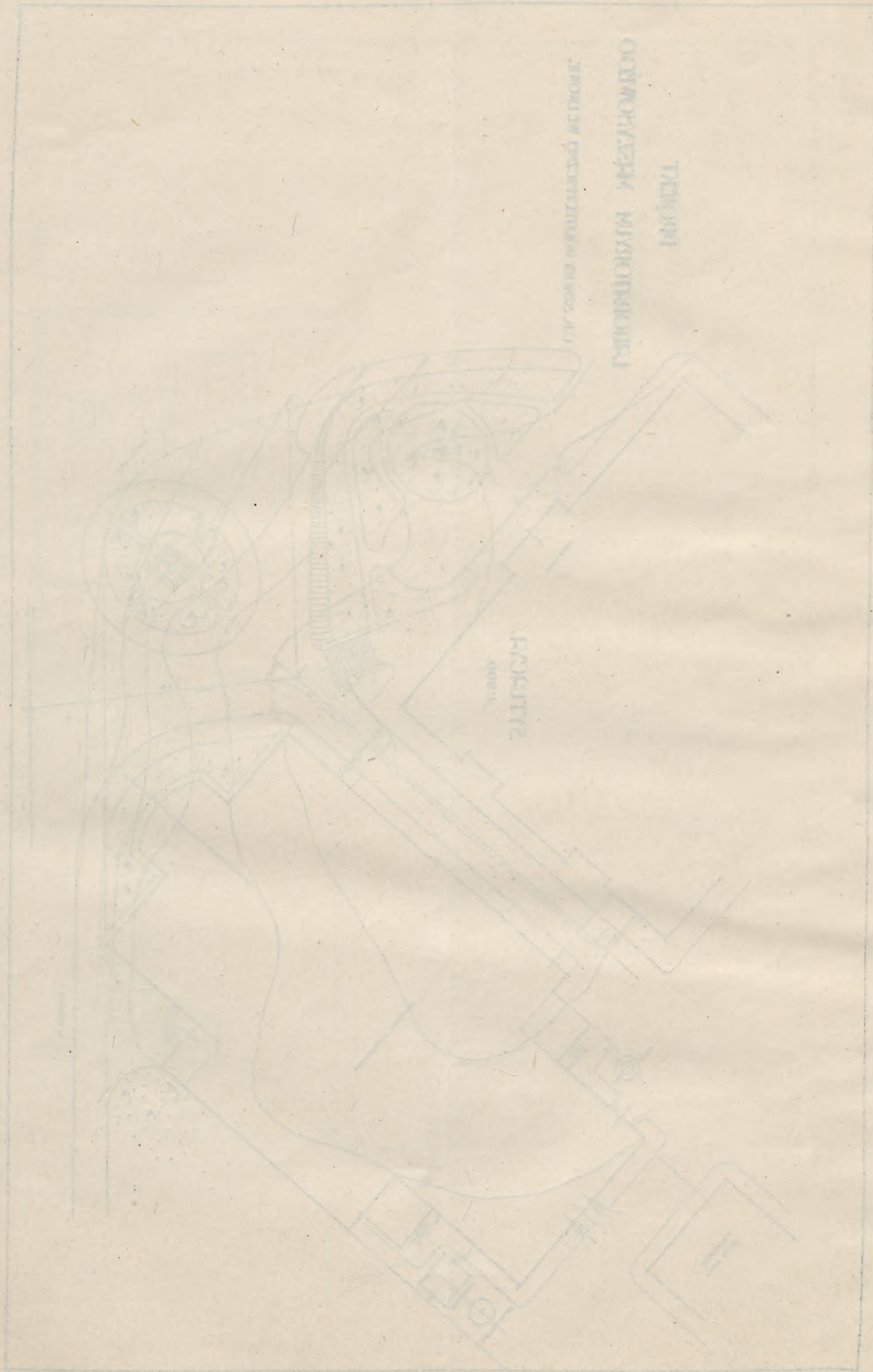


C.K. SZKOŁY POLITECHNICZNEJ W Lwowie.

B. Stefanowski: Projekt laboratorium maszynowego Politechniki.

24

Възстановителен проект на архитектурния ансамбъл на Липовица



ПРОЕКТЪТ Е СЪСТАВИЛ Д-Р А. П. ПЕТРОВ

ОСЪЩЕСТВИЛИ СЪ: А. П. ПЕТРОВ

1930

ЛИПОВИЦА

САХАРНИКА ЛЕЧЕБНИСНЕ ПОС. Л. П.

ЛИПОВИЦА