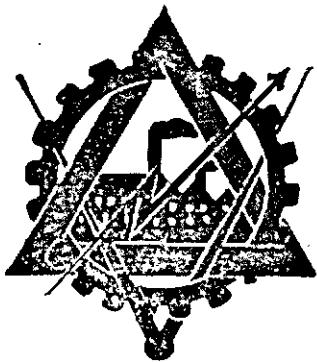


ТЕХНИКЪ

НАУЧНО ПОПУЛЯРНО СПИСАНИЕ
НА Д-ВОТО НА БЪЛГАРСКИТЕ ТЕХНИЦИ

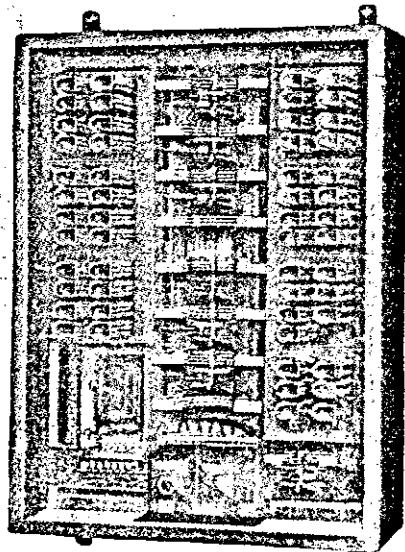


РЕДАКЦИЯ: Варна, ул. Янтра № 2.

Год. X.

Варна, януари 1933 год.

№ 7

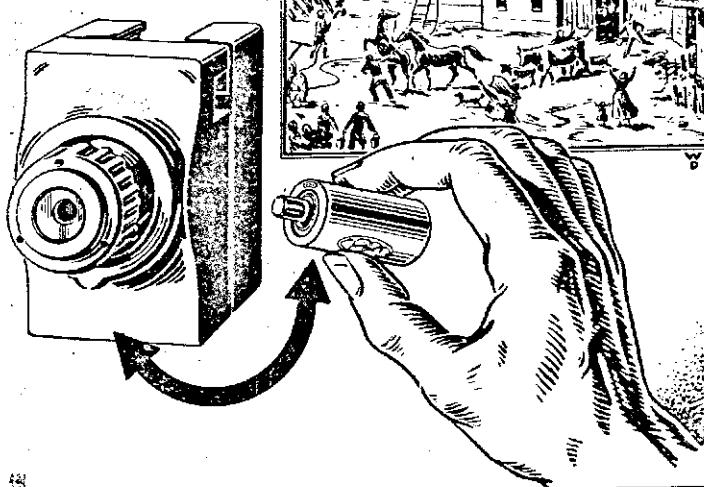


Автоматични телефонни централи
система СИМЕНСЪ & ХАЛСКЕ
ЗА ФАБРИЧНИ ЗАВЕДЕНИЯ И
РАЗЛИЧНИ БЮРД ЗА
10 ДО 1000 ПОСТА

МАЛКА ПРИЧИНА ГОЛЪМИ ПОСЛЕДСТВИЯ



употребявайте само доброкачествени
предпазители - патрони



Българско А. Д. за Електричество

„СИМЕНСЪ“

СОФИЯ

Отдѣлъ за силни токове

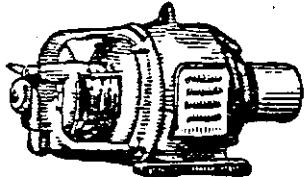
Бул. „Царица Иоанна“ 25.

Телефони: 298, 1204 и 1356

ИНДУСТРИАЛЦИ И ТЕХНИЦИ!

Не купувайте неизпитани и непознати марки електромотори, преди да посетите склада ни и изискате оферта отъ насъ за реномираниятъ и известни

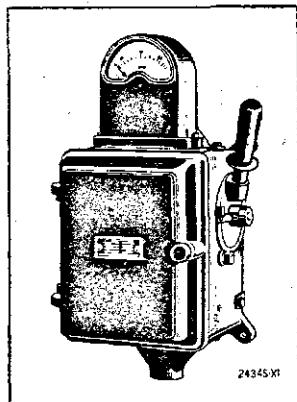
Електромотори и автоматични прекъсвачи БРАУНЪ БОВЕРИ,



които доказва, че съд най-солидните и икономични
електрически машини.

Референции държимъ на разположение.

На складъ електрически вентилатори, центрофугални помпи и електромъри.



Генерално представителство и фабриченъ складъ на всички

Инсталационни електрически материали и апарати

Братя С. Дейнови - София

Складъ и инженерно бюро ул. „Мария Луиза“ № 36.

Телефонъ № 512

Българско Акц. Д-во за строене кораби, локомотиви и вагони - Варна.

„КОРАЛОВАГЪ“

СОБСТВЕНЪ ДОКЪ СЪ ПОДЕМНА СИЛА 2200 ТОНА

Строи и поправя:

Кораби,

Въскакви плавателни съдове,

Локомотиви и вагони

Въскакъвъ видъ машини

Парни котли, автоклави и пр.

Строи:

Желѣзни мостове,

Покривни конструкции

Резервуари и др.

Приема поръчки за

Въскакви отливки.

Специално изработка

Въскакъвъ видъ

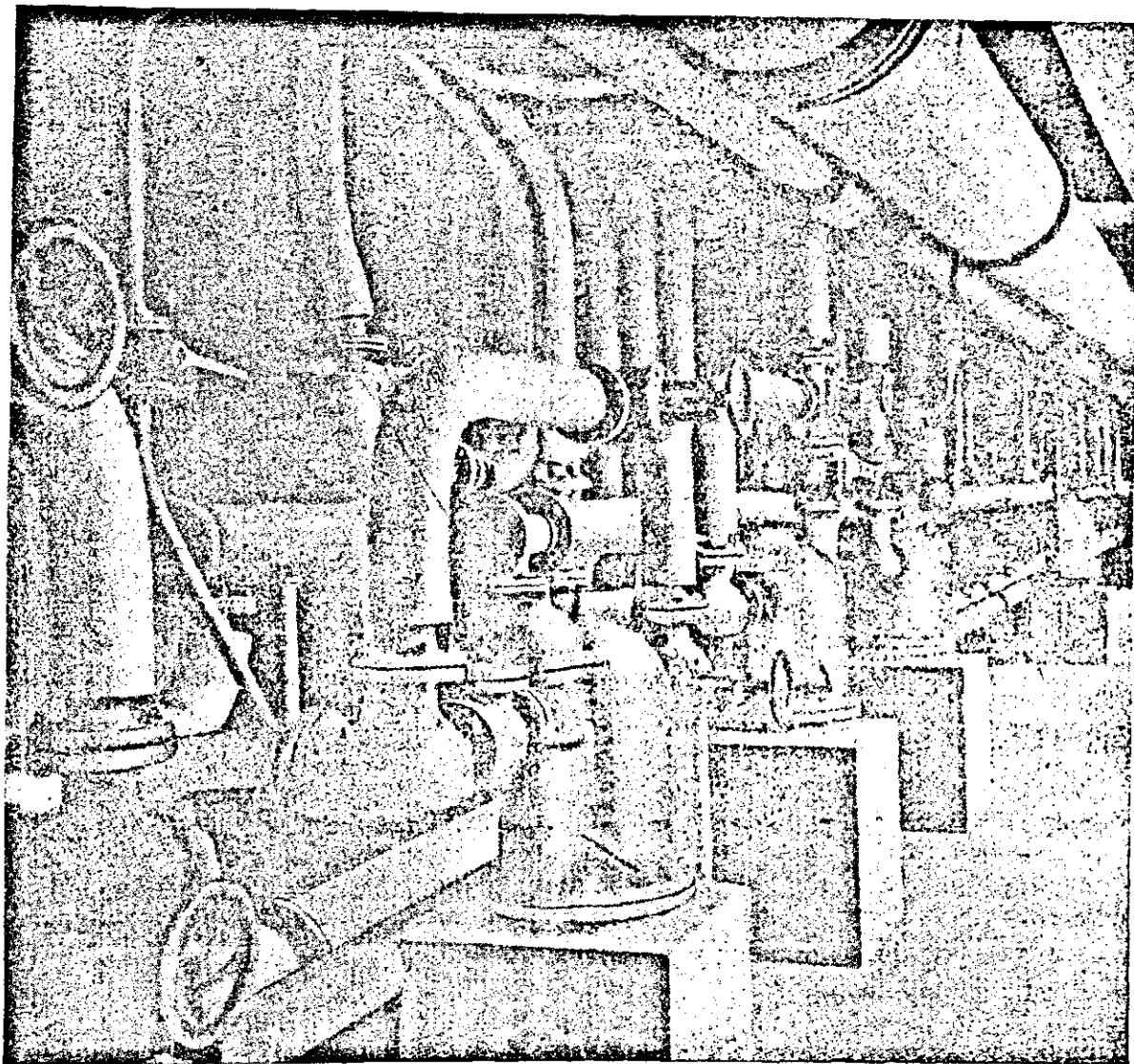
АРМАТУРИ и

КРАНОВЕ.

**I-VA БЪЛГАРСКА ИЗОЛАЦИОННА РАБОТИЛНИЦА „КОРКЪ“
на Борисъ В. Въловъ — гр. София**

Зарегистрирана фирма подъ № 153 V на Софийски Окръженъ Съдъ

Адресъ: домъ ул. „Синчецъ“ № 1. Складъ ул. „Синчецъ“ № 9. Телеф. № 56-10



Единствена работилница въ България, която извършва изолации на всички видове
ПАРНИ КОТЛИ, РЕЗЕРВОАРИ, ТРЖБОПРОВОДИ И ПР.

за ниско и високо налягане. — Специална изолировка за апарати и тржбопроводи съ

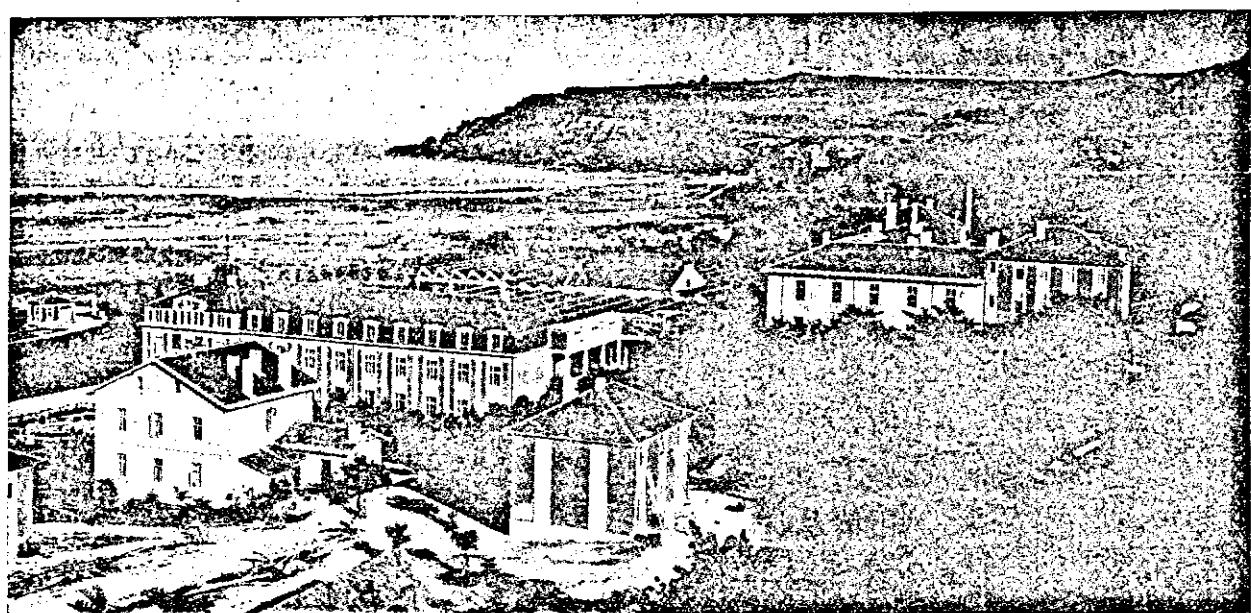
висока температура (прегрътата пара)
и хладилни инсталации

Въ склада на фирмата винаги се намиратъ въ неограничено количество всички
видове изолационни материали като:

Кизелгуръ, Азбестъ, Магнезий, Стъклена вълна, Бортомитъ, Коркъ и др.

Девиза на фирмата е:

Солидна работа при Минимална печалба.



,,ТЕКСТИЛЬ“ Акц. Д-во — Варна.

Производство на български белени и небелени платна
оксфорди, швейцарски матери и пр.
отъ собственитѣ му предачни и тъкачни фабрики въ Варна.
Телегр. адресъ: „ТЕКСТИЛЬ“ — Варна Телефонъ № № 322 и 150

МАШИННО-КОТЛЯРСКА ПРОИЗВОДИТЕЛНА КООПЕРАЦИЯ

,,ПАРЕНЪ КОТЕЛЪ“

София, ул. Панагюрище 11.

Телефонъ 2753.

Строи и извършва всъкакъвъ видъ ремонти на
всички системи парни котли и машини.

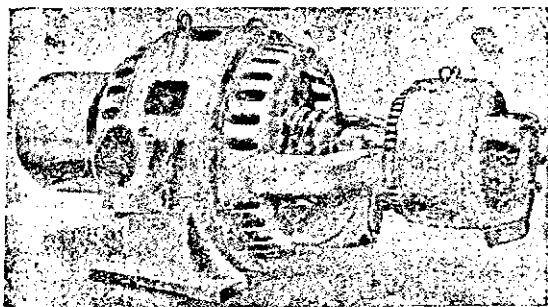
SKF

Българско Акционерно Дружество отдѣлъ ASEA

СОФИЯ, ул. 6 СЕПТЕМВРИ № 1.

З телегр.: Еск-фъ.

Телефонъ № 258



АВТОСИХРОНЕНЪ ЕЛЕКТРОДВИГАТЕЛЬ ASEA

102 к-вата, 220 волта, 900 върт./мин.,
60 периода/сек., $\cos\phi = 0.9$, работи отъ 1928 год.

Главно представителство и консигнационенъ складъ на известната шведска електротехническа фабрика **ASEA** основана 1883 год., капиталъ около 3 милиарда лева специалистъ въ строежа на електрически централи, подстанции, силопредаватели и всъкакви индустриални уредби, електрически трамваи, желѣзници и пр.

Както и на влизашите въ концерна сѫщо известни фабрики.

STAL за най-усъвършенствани и икономични парни турбии (доставка на Въжча за парна централа Пловдивъ 3 единици на обща мощност **6400 к. с.**) и

LUTH & ROSEN за предавателни механизми чрезъ прецизни зъбни колелета съ най-голѣмъ добивъ.

Оферти при първо поискване. На расположение специалисти инженери съ дългогодишна практика.



Телефонъ № 110

Телеграми: „**Вулканъ**“

Изработка:

Комплектни трансмисионни наредби съ самомазачни, съчмени и др. лагери.

Зъбни колела на фрезъ машина.

Всъкакви машинни части.

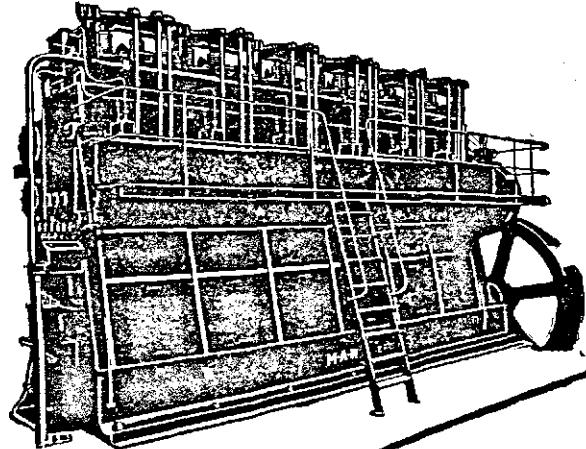
Лопати, лизгари, фараши, панти анграпати, панти френски, мартинки, райбери, кофи за елеватори, кофи цинкови, пории, цлоци за печки, тръби водосточни и канализационни, шайби за болтове, кулпове; нитове тенекеджийски, бъчварски и медникарски; подкови, бодлива тель, гвоздей за бодлива тель, тегла, скари и разни други щамповачни и леярски издѣлія.

Специаленъ отделъ за печки и машини за готвене - типъ „Перникъ“

Дългогодишна опитностъ, прецизна и добра работа сѫ причина за въвеждането ни въ цѣла България.



Машинна фабрика Аусбург-Нюренберг А. Д.



Строи дизелови мотори, съ и безъ компресори, дву и четири тактни, отъ най-малки до най-голъми мощности,

Преимущества:

Опростена и прегледна конструкция, неподвижни дюзи, пускане въ движение безъ подготовка и отъ студено, минималенъ разходъ на гориво, масло и хладилна вода.

Запитвания до главното представителство
за България:

ДИНАМИКА А. Д. — София, Московска 5.

Телефонъ 33—38. Пощенска кутия 190

За телеграми: **ДИНАМИКА.**

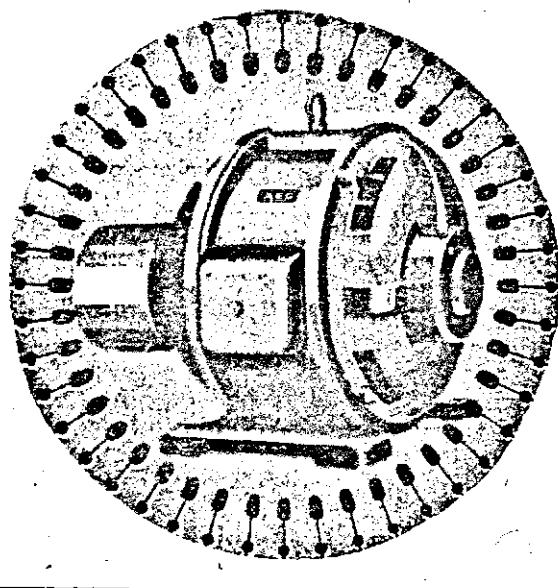


БЪЛГАРСКО ЕЛЕКТРИЧЕСКО ДРУЖЕСТВО

София, площадъ „Славейковъ“ — ул. „Раковски“ 128

За телеграми: **АЛГЕМ**

Телефони: 697, 4089



СТРОИ всъкакъвъ видъ електрически инсталации.

ПРОДАВА електрически материали и най-новия типъ патентирани електромотори съ двойни нутове.

ДОСТАВЯ електрически локомотиви, трамваи, нитови сгръватели, електрически машини и материали за въздушни линии.

Проектира ръководи и изпълнява всъкакъвъ видъ електрически силови и осветителни инсталации.

Електрифицира фабрики и индустриални предприятия.

ТЕХНИКЪ

НАУЧНО ПОПУЛЯРНО СПИСАНИЕ
НА ДРУЖЕСТВОТО НА БЪЛГАРСКИТЕ ТЕХНИЦИ.

Редакция: Варна, ул. Янтра № 2

Годишенъ абонаментъ: за България — 150 лв. въ предплата; за странство — 200 лв.; за Америка — 2 долара.

Обявя: Еднократни: цѣла страница 550 лв.; половина стр. — 300 лв.; четвърть стр. — 150 лв.; една осмина стр. — 100 лв.

Трикратни: цѣла страница 1500 лв.; половина стр. — 800 лв.; четвърть стр. — 450 лв.; една осминка стр. — 250 лв.

Малки обяви по 2 лв. кв. с. м. За повече публикации — особени цѣни.
Ръкописъ се повръщат само ако сѫ придвижени съ стойността на пощенските разноски. Сѫщиятъ тръбва да сѫ написани четливо и то само на едната страница на листа.

Неполучени книжки отъ списанието тръбва да се искатъ веднага следъ получаване на следующия брой,
като се посочва точния адресъ.

Непописканъ хонораръ 6 м. следъ отпечатване на статията не се изплаща.

№ 7

Януари 1933 година.

Год. X.

СЪДЪРЖАНИЕ: 1) Характеристика на мотори съ двойни нутове; 2) Какъ може да се подобри полезния коефициентъ на топлинните двигателини инсталации; 3) Дюзи — (горивни клапани) при Безкомпресорните Дизелмотори; 4) Железни материали и способи за подобрение качествата имъ; 5) Обезтвърдяване на котелната и фабрикационна вода съ препарата „РУХ“; 6) Средства и мърки за запазване машините.

Инж. Николай Йилииновъ.

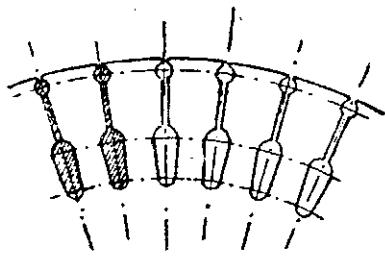
Характеристика на мотори съ двойни нутове.

Напоследъкъ въ списанието „Техникъ“ и списанието на БИАД се появиха две статии (бр. 6 и 7 год. IX „Техникъ“ и бр. 24 отъ 20. XII. 1931 г. БИАД отъ инж. Сотировъ; бр. 9 г. IX „Техникъ“ и бр. 5 отъ 5.III. 1932 год. БИАД отъ Инженеръ Л. Маджаръ) цѣлящи да умаловажатъ голѣмото значение на моторите съ двойни нутове. Авторите тамъ сами признаватъ, че тѣзи мотори се фабрикуватъ отъ всички първокл. фабрики, следов. и дума не може да става за патентъ на „идеята“, а само въпросъ за патентъ по начина на фабрикацията. Отъ тази фабрикация именно зависи до колко една или друга фирма е усъвършенствала построяването на моторите съ двойни нутове, за да представляватъ тѣ едни съвършено фабрикатъ при сравнително много ниска цена. И онѣзи фирми, които не сѫ успѣли още да нагодятъ така фабрикацията си, че произведените отъ тѣхъ мотори съ двойни нутове да бѫдатъ конкурентни на пазаря, се стремятъ всячески да умаловажатъ значението на мотора съ двойни нутове, за да продаватъ или обикновенния моторъ съ късо съединение, или този съ навитъ роторъ, заедно съ центрофугаленъ пускателъ, защото за сега фабрикацията на тѣза типове имъ е още най удобна. Разпространението на мотора съ двойни нутове е нараствало напоследъкъ извѣрено много, и то както въ странство, така и въ България. Това не е случайно явление, а се дължи на голѣмите предимства на мотора съ двойни нутове, който съчетава добри качества на моторите съ късо съединение и навитъ роторъ. Сѫщия по отношение своята конструкция тръбва да се разглежда като моторъ съ късо съединение роторъ, обаче по отношение на електрически си качества може да бѫде съпоставенъ само съ този съ навитъ роторъ. Съ настоящето изложение ние ще разгледаме обективно техническите качества на мотора съ двойни нутове.

Принципа върху който почива конструирането на мотора съ двойни нутове е почти толкова старъ

колкото и самата техника на силните токове. Още преди три десетилѣтия Доливо Доброволски, а приблизително едновременно съ него и Бушеро сѫ открили значението на една втора, съединена на късо намотка, поставена по дълбоко въ ротора на асинхронните мотори, която ограничава първоначалния токовъ ударъ при включването имъ направо къмъ мрежата, безъ помощни уреди — пускатели. Това най-опростено пускане на единъ електромоторъ е и ще бѫде идеала, както на техника-строителъ, така и за несведуващия — обслужващъ машината. И ако проследимъ специално историята на електромоторното строителство въ сравнително кратки развой на електротехниката, би ни очудило голѣмото число и разнообразността на конструкциите, които сѫ се породили все въз основа на този принципъ. Нѣкои отъ сѫщите сѫ даже доста чудновати въ изпълнението, други твърде сполучливи и удобни въ практиката, обаче всички преследващи една и сѫща цѣль; използване добрите качества на обикновения моторъ съ на късо съединение роторъ и избѣгване на неговите неудобства, стремейки се да се доближатъ колкото се може повече до електрическите качества на мотора съ навитъ роторъ. Почти всички по-голѣми фирми сѫ отали значение въ своята строителна програма, било повече или по-малко, върху двойно-нутовия принципъ за фабрикуване на свои типове мотори. Обаче повечето отъ тези конструкции сѫ останали предимно лабораторенъ обектъ, или най-малко не сѫ могли да получатъ очакваното разпространение и въвеждане въ практиката, и то не поради тѣхната негодност за работа, а единствено поради невъзможността имъ да конкуриратъ по цена сѫществуващите мотори съ навитъ роторъ. Не тръбва, обаче, да се забравя, че прокарването практическото приложение на една идея, на единъ принципъ, колкото и гениални да сѫ тѣ, се обославя въ края на краишата пакъ само отъ

економическите съображения, а именно отъ това, дали тази идея може да служи на масата по единъ достъпъ за нея начинъ и дали същата може да получи въ живата едно широко приложение. И наистина, следъ едно привидно затишье следъ откриване принципа на двойно нутовия моторъ, същия като че ли изведеннятъ преди само нѣколко години се появява наново на пазаря, искашъ да заяви своите права на съществуване и то съ една настойчивостъ, която внася смуть, та дори и отъ неосведомени и заинтересовани страни започва да се говори за прокарването на нѣкаква „мода“ въ електрификационното дѣло. Фактъ е обаче, че отъ нѣколко години насамъ се появиха и разпространаха извѣнредно бѣрзо двойно-нутовите мотори съ много опростена конструкция и твърде конкурентни цени по отношение прѣстените такива, особено въ оспорваните за мотори съ късо съединение роторъ малки мощности между 30 и 40 к. с., което естественно има едно голѣмо електростопанско значение за развитието на занаятчийството и индустрията. Стремежа за рационализация въ производството е свеждане до минимумъ инвестириания капиталъ, което е блястящо разрешено чрезъ мотора съ двойни нутове. И тукъ както много пъти се е случвало въ историята на техниката усъвършенствуването и прилагането на новите фабрикационни методи, е спомогнало за осъществяването на една дѣлго време практически неприложима идея. Новото въ случая е конструкцията на ротора. По единъ патентованъ начинъ съставенія отъ отдѣлни ламарини роторъ съ предварително щанцовани нутове се загрева и поставя подъ налѣгане въ специална за цѣльта форма. Същата се привежда въ бѣрзо ротационно въртение при едновременно изливане на една специална сплавъ и то попът налѣгане, която бѣрзо и подъ влияние на центробѣжната сила пътно изпълва нутовете на ротора. Пригответия по този начинъ роторъ представлява действително едно неразрушимо металическо цѣло съ излѣта навивка и странични прѣстени, безъ какъвто и да е било изолационенъ материалъ. Напречния разрѣзъ на единъ такъвъ роторъ се вижда отъ фиг. 1, която представлява една комплектна металическа маса, въ която нѣма никаква намотка, отъ изолирани проводници даващи възможностъ за поврѣда и изгаряне.



*Напреченъ разрѣзъ на единъ двойно нутовъ роторъ
Избр. 1*

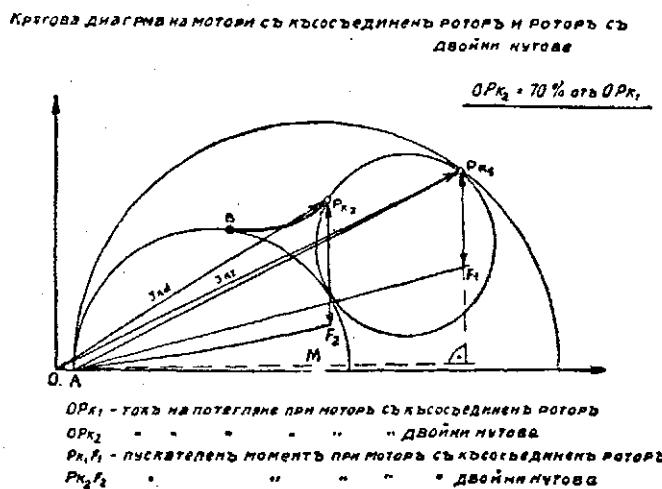
Вследствие голѣмата температура при истиването допиращите се плоскости на ламарината, отъ която е направенъ ротора, се окисляватъ и по този начинъ представляватъ сигурна изолация, противъ вихренитъ токове. Такъвъ единъ роторъ е въ състояние да издържи много по-високи температури отъ допустимите такива по нормите, безъ да съществува опасностъ за поврѣдане.

Както е известно поставянето на втори редъ нутове по-дѣлбоко въ роторното желеzo иматъ главно за цель ограничаването на токовия ударъ при включване на мотора къмъ мрежата (сравнете статията въ списанието на Б. И. А. Д. мотора съ двойни нутове бр. 11 год. 1929 отъ инженеръ Н. Щилияновъ). Развито, при това включване, въ първоначалния моментъ статорно въртящо магнитно поле преминава презъ роторното желеzo и сече навивките му съ синхронна скоростъ. Намиращата се обаче по-дѣлбоко въ ротора накъсо съединена и по-дебела отъ периферията навивка представлява голѣма пречка за силовитъ линии, поради силното противодействие на разсейващите линии, които се образуватъ сколо тази намотка. Последните изпъждатъ работното статорно поле въ горните пластове на желеzото, което сега сече предимно намотката около периферията, която има малко напречно сечение въ сравнение съ вътрешната т. е. респективно по-голѣмо омово съпротивление. По този начинъ чрезъ съответното дименсиониране и разположение на двата проводника конструктора има възможностъ да ограничи първоначалния токовъ ударъ въ предписаните по нормите граници. Съ увеличение обрѣщанията на ротора, обаче, се намалява периодното число на сечашцото роторното желеzo магнитно поле, а съ него се намалява и противодействието на вътрешната навивка съ голѣмо напречно сечение. Силовитъ линии навлизатъ все по-дѣлбоко въ ротора, за да обгърнатъ при нормални обрѣщения напълно и двата проводника. Това навлизане на магнитното поле въ роторното желеzo, се съпровожда едновременно и съ навлизане на индуцираните токове отъ горния редъ проводници въ по-голѣмите сечения на вътрешната навивка и понеже същата има по-малко омово съпротивление въ сравнение съ вънкашната, въ последствие се явява едно увеличане на тока. Горния процесъ става съвършенно плавно и безъ скокове, така че съ други думи казано специалните двойни нутове въ ротора играятъ ролята на самостойно действуващъ пускателъ. Същото явление се отразява аналогично и въ статорната навивка чрезъ едно плавно спадане на първоначалната сила на тока до нормалната такава. Съ това си устройство и начинъ на работа, двойно-нутовия моторъ обема по отношение обслужването и конструкцията преимуществата на късо съединение, а електрическите качества същите както при мотора съ навитъ роторъ.

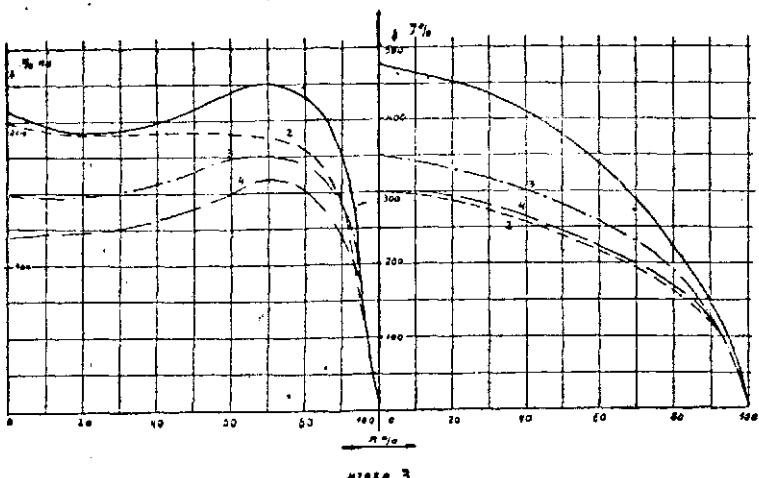
Мотора съ двойни нутове нормално се конструира за единъ токъ при потеглянето отъ около 3 до 5 пъти на нормалния такъвъ, така че при употребата на звездата (трижгълникъ) превключвател токовия ударъ при мотори на мощности по-малки отъ 5 KW да не надминава 1,75 пъти, а при мотори надъ 5 KW — 1,6 пъти нормалния. Горното отговаря точно на предписанията на германските електротехники по отношение първоначалния ударенъ токъ при включване на мотори съ навитъ роторъ. Почти същите условия сѫ лѣгнали въ правилниците и на останалите държави като Англия, Франция, Белгия и Австрия. Отъ горното следва, че мотора съ двойни нутове спазва най-важното изискване по отношение ударния токъ на мотора съ навитъ роторъ, така че може почти напълно да замѣсти последния.

Фиг. 2 ни представлява кръговата диаграма на единъ моторъ съ двойни нутове и на този съ късо

съединенъ роторъ. Вектора OP_{k1} ни представява тока на късо съединение при моторъ съ късо съединенъ роторъ. Съ увеличение на обръщението крайната точка P_{k1} се движи по джгата AP_{k1} . Вектора OP_{k2} ни представява пускателния токъ на мотора съ двойни нутове, чиято крайна точка P_{k2} съ увеличение обръщението на мотора при пускането му се движи първоначално по кривата BP_{k2} , а въ последствие по джгата AB , до като се получатъ нормалните обръщения. Точките P_{k1} и P_{k2} съ така

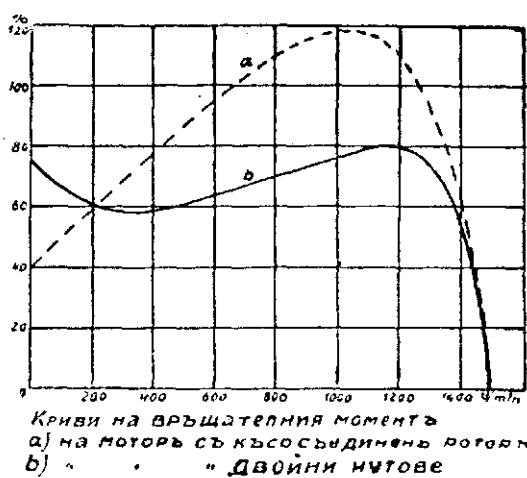


нареченитъ точки на късо съединение. Връщателните моменти на мотора съ двойни нутове ни представляватъ векторите между кривите AP_{k2} и AF_2 . Кривата 1 във фиг. 3 ни представлява геометрическото място на точките на връщателните моменти при съответните имъ обръщения. Въ същата диаграма е нанесенъ и отговарящия на този връщателенъ моментъ токъ. Кръговата диаграма ни показва също, че тока при потегляне на мотора съ двойни нутове е около 70% отъ този при късо съединенъ роторъ, като същевременно имаме едно увеличение на пускателния моментъ.



Фигура 4 ни дава съответните диаграми на връщателните моменти на двата вида мотори във съединение „звезда“. Връщателният моментъ на мотора съ двойни нутове не се измѣня чувствително през време на пускането, до като връщателният моментъ на мотора съ късо съединение се движи въ границите между 0,5 до 1,2 пъти отъ нормалния. Въ почти константното запазване

на връщателния моментъ на мотора съ двойни нутове през време на пускателния периодъ, лежи едно негово твърде голъмо предимство, тъй като товара бива подкарванъ съ едно постоянно ускорение, така че се изключватъ каквито и да е било обратни влияния върху мрежата или електрическата централа, каквито бихме имали при единъ крайно промънливъ връщателенъ моментъ. Въ противоположност на това, кривата на връщателния моментъ на мотора съ навитъ роторъ има една неправилна назъбена форма съответно стъпалата на пускателя, която неправилността ни изобразява ударите на тока и тъхното влияние по отношение напрежението на електроразпределителната мрежа. Кривата на връщателния моментъ на мотора съ двойни нутове при пускането му съ превключвател звезда трижгълникъ показва, че момента на потеглянето възлиза на около 40–60% (при двуполюсните мотори даже до 80%) отъ нормалния. Но тъй като почти на всъкъде въ практиката е предвидено да се подбиратъ моторите така, че същите да иматъ една резервна мощност отъ около 10 до 20%, то въ същността момента на потеглянето на мотора съ двойни нутове по отношение този на необходимата действителна мощност ще бѫде около 60%–100%. Въ практиката изобщо е почти навсякъде достатъченъ единъ моментъ на потеглянето отъ около 60% отъ нормалния, за да могатъ да се предвиждатъ различните механизми. Въ случай, че е необходимо мотора да развива при потеглянето единъ по-голъмъ моментъ отъ нормалния, то той може да бѫде съответно конструиранъ, още повече, ако се има на разположение собственна централа или пъкъ се допуска включването му направо на мрежата, безъ помощта на звезда (трижгълникъ) превключвател, въ който случай, ще се получатъ едни удари на тока отъ около 3 до 4 пъти по-голъми отъ нормалния. При моторите съ двойни нутове, които се пускатъ съ помощта на звезда (трижгълникъ) превключвател, имаме само два токови удара, което е много по-благоприятно, както за електрическата централа, така и за разпределителната



мрежа, когато пъкъ при моторите съ навитъ роторъ токовите удари съ много повече съобразно стъпалата на пускателя; тъ особено чувствително се забелѣзватъ при подкарване на тежки машини. Поради сравнително малкия токовъ ударъ при потеглянето на моторите съ двойни нутове, съответните съединителни проводници се изчисляватъ и снабдяватъ съ предпазители за нормалния токъ

на мотора, именно точно както при мотори съ навитъ роторъ, когато при моторъ съ късо съединение роторъ проводниците тръбва да бждат подбрани за ударния токъ, което влече следъ себе си едно чувствително увеличение на общата цена на инсталацията и монтажа.

Отъ диаграммите на фиг. 5 и 6 се вижда ясно, че $\cos \phi$ и коефициента на полезното действие съ много по-добри на мотора съ двойни нутове, отъ колкото тъзи съ навитъ роторъ. Като се вземе предъ видъ общата годишна енергия, която изразходва единъ електромоторъ, може лесно да се изчисли спестяването, което се получава само отъ по добрия градусъ на полезното действие на мотора съ двойни нутове въ сравнение съ този съ навитъ роторъ. При единъ по-дълъгъ периодъ отъ време горното спестяване е доста чувствително. По-добрата $\cos \phi$ на мотора съ двойни нутове има значение за намаляване на загубите въ про-

Двойно-нутовъ моторъ съ превключвател звезда (трижгълникъ)

1. По евтина по цена и за това удобенъ за рационализация на производството.

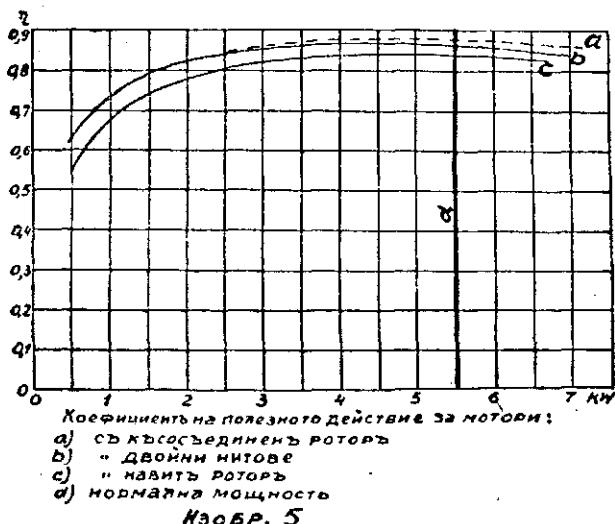
2. Много по-голяма сигурност при работата.

3. Проста конструкция и обслужване, за това ненуждно наблюдение, което намалява разносите по поддържането.

4. Многограенъ роторъ, невъзможни абсолютно никакви повреди.

5. Много по-добъръ градусъ на полезното действие и $\cos \phi$, следователно големи спестявания при постоянната работа.

6. Обикновенъ звезда/трижгълникъ превключвател съ 2 степени на включването и сигурни контакти.



Изобр. 5

Отъ всичко гореизложено следва да се заключи, че мотора съ двойни нутове е въ състояние да измѣти съвършенно този съ навитъ роторъ и че само тамъ кждето се иска регулиране на обръщението е необходимо употребата на моторъ съ навитъ роторъ или колекторенъ такъв. Последните мотори се употребяватъ само въ специални случаи за предвиждане на много тежки механизми. Ако се иска регулиране на обръщението само въ нѣколко степени, то може за тази цѣль да се употреби и моторъ съ двойни нутове, който за това ще тръбва да бжде приспособенъ за превключването на статорните полюси. Изиск-

водниците чрезъ затопляне; той сѫщо допуска едно по рационално използване на мощността на генератора въ централата и на трансформаторите.

Обикновенния звезда/трижгълникъ превключвател представлява съ двете си включващи положения много по-сигурна уредба отъ колкото многостепенния ржченъ пускател или пъкъ пристрое-ния ротиращъ пускател съ центрофугални контакти на моторите съ навитъ роторъ, които не могат да бждат сигурно контролирани. Къмъ последните съединителни уредби на моторите съ навитъ роторъ сѫ необходими още и лостови прекъсвачи за включване на статора къмъ мрежата, което при мотора съ двойно нутове и неговия звезда/трижгълникъ превключвател е ненуждно.

Изобщо съ до тукъ казаното ще можемъ да съпоставимъ предимствата, които притежава двойно-нутовия моторъ сравненъ съ този съ навитъ роторъ, а именно:

Моторъ съ навитъ роторъ, пускател и лостовъ прекъсвачъ.

1. Комплицирано обслужване, необходимост отъ употребата на лостовъ прекъсвачъ, пускател и повдигател на четките.

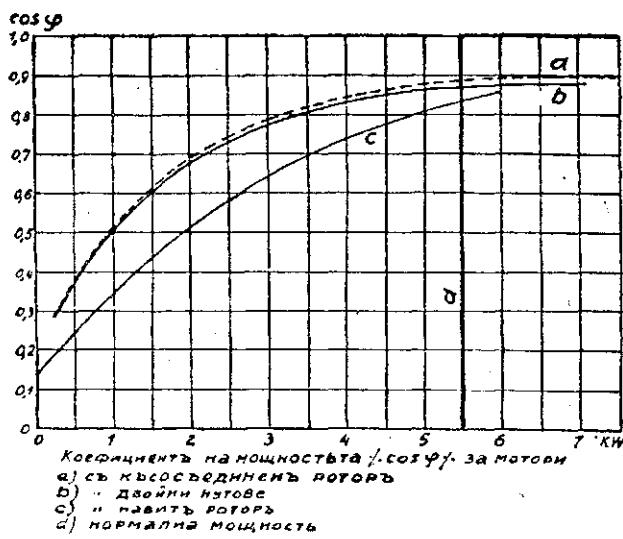
2. Постоянно изхабяване и замъняване на четките и пръстените.

3. Внимателно обслужване и големи разноски при инсталациите.

4. Малка сигурност поради изгаряне на ротора, вследствие повръда на пускателя, четките и пръстените.

5. Навитъ роторъ съ изолирани проводници предразполагащъ къмъ повреда.

6. Многостепененъ ржченъ или центрофугаленъ пускател, давашъ възможност за постоянни дефекти.



Изобр. 6

ванията на които тръбва да отговаря мотора съ навитъ роторъ се напълно спазватъ и отъ мотора съ двойни нутове. Тамъ кждето се указва изобщо трудно включването на единъ моторъ съ двойни нутове, то ще бжде сѫщо трудно включването на единъ такъвъ съ навитъ роторъ. За да разяснимъ горното ние ще прѣсметнемъ единъ примѣръ, и то именно точно този показанъ въ статията на Инженер Сотировъ, като сѫщевременно посочимъ грѣшката направена при неговия изчисления.

Трѣбва да се изследва дали е допустимо да се включи единъ моторъ съ двойни нутове, мощн-

ност 34 к. с. = 25 KW за 660/380 волта, 960 обръщания въ минутата, $\cos\varphi = 0.86$ съ собственъ маховъ моментъ въ ротора отъ $GD^2 = 4,6$ кгр. м.², на една мрежа захранвана отъ дизелова група 300 к. с. Дизель-мотора е куплиранъ съ единъ трифазенъ генераторъ 250 KVA, 6000 волта, 250 обръщания въ минута; агрегата има единъ маховъ моментъ отъ $GD^2 = 1700$ кгр. м.² = 4 g J, кждето „J“ означава инертния моментъ, а „g“ земното притегляне. На горния маховъ моментъ съответствува една степень на неравномерността отъ $\delta = 1/250$.

Енергията въ килограмометри, която електромотора ще изтегля въ всъка една секунда отъ периода на ускорението си не трбва да биде по-голяма отъ:

$$\begin{aligned} \frac{\omega J \cdot \delta}{2} &= \frac{GD^2}{4g} \left(\frac{\pi n}{30} \right) \cdot \frac{\delta}{2} = \\ &= \frac{1}{250} \cdot \frac{17000}{4.981} \left(\frac{3 \cdot 14.250}{30} \right)^2 \cdot \frac{1}{2} = 600 \text{ кгр. м.} \end{aligned}$$

Електромотора ще движки първоначално една ненатоварена трансмисия, която прави 180 обръщания въ минутата и има 3 ремъчни шайби, а именно: 1 ремъчно колело 1600 mm. Ø и 2 по 600 mm. Ø, всички съ една ширина отъ по 300 mm. При тези размѣри на шайбите приемаме, че трансмисията ще има кръгло единъ маховъ моментъ около 300 кгр. m.². Мотора ще се пуска въ движение посредствомъ превключвател отъ звезда на трижгълникъ. Енергията, която мотора заедно съ трансмисията ще съхранява въ въртящите се маси при пълните си въртения възлиза на 1.940 кгр. m., което се изчислява както следва:

$$\begin{aligned} A &= I_1 \frac{\omega_1^2}{2} + I_2 \frac{\omega_2^2}{2} = \frac{(GD^2)_1}{4g} \frac{1}{2} \left(\frac{\pi \cdot n_1}{30} \right)^2 + \frac{(GD^2)_2}{4g} \frac{1}{2} \\ \left(\frac{\pi \cdot n_2}{30} \right)^2 &= \frac{300}{4.981} \frac{1}{2} \left(\frac{3 \cdot 14.180}{30} \right)^2 + \frac{4,6}{4.981} \frac{1}{2} \\ \left(\frac{3 \cdot 14.960}{30} \right)^2 &= 1355 + 583 = 1940 \text{ кгр. м.} \end{aligned}$$

Като се взематъ въ съображение загубите въ мотора, трансформатора, проводниците и генератора, които приемаме да бѫдатъ около 20% отъ общото количество на енергията, която ще се отнеме отъ централата до пълното ускорение на мотора заедно съ трансмисията въ празенъ ходъ, ще получимъ, че е необходимо около 2300 кгр. m. енергия, мърена на куплунга между генератора и дизела.

Електромотора ще има единъ нормаленъ въръщателенъ моментъ отъ:

$$M_n = \frac{L}{\omega} = \frac{L}{\pi \cdot n} = \frac{30 \cdot 34.75}{3 \cdot 14.960} = 25,5 \text{ кгр. м.}$$

Както видѣхме по-горе трансмисията заедно съ шайбите има единъ общъ маховъ моментъ отъ 300 кгр. m.², който редуциранъ къмъ остана на мотора се изчислява: (индексъ 2 се отнася за мотора, индексъ 1 за трансмисията) $L_1 = L_2$; $J_1 \frac{\omega^2}{2} = J_2 \frac{\omega^2}{2}$

$$\begin{aligned} \frac{(GD^2)_1}{4g} \cdot \left(\frac{\pi \cdot n_1}{30} \right)^2 \frac{1}{2} &= \frac{(GD^2)_2}{4g} \cdot \left(\frac{\pi \cdot n_2}{30} \right)^2 \frac{1}{2} \\ (GD^2)_1 \cdot n_1^2 &= (GD^2)_2 \cdot n_2^2; (GD^2)_2 = (GD^2)_1 \left(\frac{n_1}{n_2} \right)^2 = 300 \\ \left(\frac{180}{960} \right)^2 &= 10.5 \text{ кгр. м.} \end{aligned}$$

Следъ горните предварителни пресметвания ос-

тава да провѣримъ дали взетия въ горния примѣръ електромоторъ съ двойни нутове е допустимъ да бѫде включенъ на централата. Съгласно казаното въ началото, мотора съ двойни нутове може да бѫде конструиранъ за единъ по голѣмъ или по-малъкъ въръщателенъ моментъ, а именно въ зависимост отъ допустимия ударенъ токъ. Въ фигура 3 сѫ нанесени въръщателните моменти и съответните токове при пускане на мотора. Отъ сѫщата диаграма ние подбираме, съгласно кривата 3 или 4 взетия отъ горния примѣръ моторъ, да има единъ ударенъ токъ при директно включване отъ 3,1 пжти при единъ въръщателенъ моментъ отъ 1,3 пжти нормалния. При употребата на звезда (трижгълникъ) превключвател токовия ударъ се намалява на 1,05 пжти, а въръщателния моментъ на 0,40 пжти отъ нормалния. Теоритическото време на ускорението на мотора отъ пускането му въ движение до получаване на пълните му обръщания се изчислява отъ формулата: $M = \frac{\omega}{t} (\xi J)$ кждето означаватъ:

t = времето за ускорението

ω = Жловата скорост

M = Първоначалния въръщателенъ моментъ на мотора

ξI = Сбора на всички инертни моменти редуцирани върху моторната осъ.

$$t = \frac{\omega \xi I}{M} = \frac{\pi \cdot n_2 (GD^2)_2 + (GD^2)_1}{M} \cdot \frac{1}{4g} = \frac{3 \cdot 14.960}{30} \cdot \frac{1}{4.981} \cdot \frac{1}{25.5} = 3.9 \text{ сек.}$$

Въ статията на инженеръ Сотировъ липсва изчислението на времето за ускорението, което е единъ отъ най-важните фактори. Въ това се заключава и неговата грѣшка, тъй като той неправилно безъ да го изчисли го приема да бѫде 1,3 сек., когато въ сѫщностъ съгласно нашето изчисление възлиза на 3,9 секунди. Като се вземе обаче предъ видъ търкането на лагерите и въздуха, което дава едно забавяне на движението около 20%, отъ изчисленото теоритично време, то ние получаваме действителното време за ускорението на 4,7 секунди. По този начинъ мотора ще поеме отъ мрежата въ една секунда следната кинетична енергия:

$$\frac{A}{t} = \frac{2300}{4.7} = 500 \text{ кгр. м/сек.}$$

Допустимо е възъ основа на първоначалното изчисление до 600 кгр. м./сек.

Средната мощностъ, която мотора ще отнеме отъ централата презъ периода на ускорението ще бѫде $500 : 75 = 6,65$ к. с.; допустимо е отъ 10 до 15% отъ общата мощностъ на намиращите се на работа машини въ централата т. е. 30—45 к. с.

Мотора ще причини при включването си на мрежата съ помощта на звезда/трижгълникъ превключвател една ударна мощностъ отъ:

$$\frac{L_2 \cdot 1.05}{\cos\varphi} = \frac{25 \cdot 1.05}{0.86} = 30 \text{ KVA}$$

допустимо до 30 KVA или съ други думи казано около 12% отъ общата мощностъ на генератора.

Въпреки, че при изчисление на горния примѣръ ние сме подбрали най-неблагоприятните условия, то получените резултати сѫ въ границите на допустимите, които говорятъ ясно, че безъ всъкакви съмнения и страхъ може да се включи съ сигурностъ двойно-нутовия моторъ. Това е и въ

действителност. Въ една текстилна фабрика въ Сливенъ работи по настоящемъ единъ моторъ съ двойни нутове съ същия технически данни, каквото съ въ настоящия примѣръ. Дизеловия агрегатъ на електрическата централа е идентиченъ съ взетия въ настоящия примѣръ.

Въ заключение можемъ съ сигурностъ да кажемъ, че двойно нутовия моторъ е мотора на бѫща и че всѣко негово отричане говори за тенденциозностъ или пъкъ рутинерство. Появяването

на двойно-нутовия моторъ не е случайно, нито резултатъ на нѣкаква „мода“, а тъкмо обратното, е новия путь къмъ който върви модерната електротехника при рационализация на производството. Неговото историческо развитие и принципи ще трѣбва да търсимъ въ електротехническата литература презъ последните 30–40 години, обаче едва въ последно време се отдава възможностъ на човѣшкия гений да използва отличните теоретически резултати въ практическия животъ.

Инж. Д. Димитров — Русе.

Какъ може да се подобри полезния коефициентъ на топлинните двигатели инсталации. (отоплително-двигателни машини).

Въ миналия брой на списанието разгледахме общите принципи, които трѣбва да се съблюдаватъ при постройката на една отоплителна двигателна инсталация и начинътъ за използване на изработената пара.

Тукъ сега ще дадемъ примери, какъ можемъ да използваме топлината на изгорелите газове и охлаждашата вода при двигателите съ външно горене.

При двигателите съ вътрешно горене топлата вода, която достига отъ 45 до 60°С може направо да се употреби за разни отоплителни цели.

При дизеломоторътъ могатъ да се използватъ средно отъ охлаждаша вода около 500 до 600 топлинни единици за конска сила, а при другите машини до 800 калории за часъ. Температурата на изгорелите газове достига до 440°С при пълень то въръх и 300°С при половинъ натоварване. Използване на топлината става въ специално построени атарти. За да се избегне отдѣлянето на вода следствие охлаждане, то охлаждането на газовете не трѣбва да биде по-ниско отъ 130°С. Или общо взето при дизеловите мотори може срѣдно да се използва кръгло 900 калории за конска сила, а за другите мотори около 1100 калории за конска сила. Ако сравнимъ тези стойности съ ония, които ни дава парната машина отъ 2500 до 4000 калории за к. с., то виждаме колко по-пригодна е парната машина да се пригоди като отоплително-двигателна машина. Освенъ това другъ недостатъкъ на двигателя съ вътрешно горене спрѣмо парната машина е и този, че използваемата топлина зависи напълно отъ натоварване на машината.

Начини на използване двигателътъ съ вътрешно горене, като отоплително-парова машина.

Съответно на нуждите отъ топлинна и двигателна сила въ разните инсталации, топлината на изгорелите газове и топла вода може да се използва по следните начини:

1. Добаване на топла вода.

а) Безъ специални приспособления: употребяване на охлаждашата вода съ една температура отъ 40 до 60°С за перални, бояджийници, бани и др. индустриални цели.

б) По-нататъшно затопляне на охлаждашата вода съ изгорелите газове и употребяването за горене-изложените цели, за отопление на фабрични помещения или канцеларии, за питателна вода на паренъ котел и т. н.

в) Затопляне на прѣсна вода съ топлината на изгорелите газове.

г) Използване за водно отопление като топлата вода отъ мотора се нагрѣва въ специаленъ апаратъ отъ изгорелите газове до 75°С и охладената вода отъ отоплението до 55°С служи отново за охлаждане на мотора.

2. Нагрѣване на въздухъ.

а) Чрезъ специаленъ въздухопрегревателъ поставенъ на провода отвеждащъ изгорелите газове.

б) Като при „а“, но и чрезъ използване на топлата вода за затопляне на въздухъ за въздушни отопления и сушилни.

3. Произвеждане на пара.

а) Пара съ ниско налягане до 0·5 атмосфери.

б) При двигатели съ голѣма мощност (надъ 500 к. с.) за произвеждане на пара отъ 0·5 до 6 атмосфери.

Парата може да се употреби за отопление, сушилни, готовене, за химически и др. цели, а също така и за движение на парни двигателни машини.

4. Добаване на дестилирана вода.

Тази вода може да се употреби за химически цели, пълнене на акумулаторни батерии и др.

Приблизително изчисление на икономията, които биха се получили при превръщането на една силова централа въ отоплителна силова.

Спестяванията или печалбата, която би се получила при едно такова използване на топлината, отъ силовите машини за отоплителни цели, зависи отъ съответните условия, като мощността на двигателя, цената на горивото, времето на използването и др.

Да вземемъ за примеръ електрическата централа въ гр. Русе. Въ зависимостъ отъ разположението, което заема тази инсталация въ града, то топлината на охлаждашата вода и изгорели газове отъ дизеловите мотори може да се използва: 1) За общирни топли бани и 2) за перални.

За изчислението приемаме: 1) че постоянно работи едната група мотори отъ 600 к. с., или две групи отъ по 300 к. с.; 2) че охлаждашата вода се нагрѣва отъ 15°С на 50°С и 3) че температурата на изгорелите газове е около 400°С. Тогава използваемата топлина ще биде:

1) Въ топлата вода (12,000 литра нагрети отъ 15°С на 50°С) 42,000 калории за часъ. 2) Въ изгорелите газове (при използване на 300 калории за конска сила) 180,000 калории за часъ. Или всичко 600,000 калории въ часъ.

Това количество топлина, което се прахосва за единъ часъ презърнато въ III качество пернишки въглища, които биха послужили за загреване напр. котела на банята, дава $\frac{600,000}{4000 \times 0.65} = 230 \frac{\text{крг.}}{\text{часъ}}$

Или изчислено въ пари дава $230 \times 0.4 = 92$ лева за часъ. При работене 3800 часа въ годината чрезъ използване на топлата вода и изгорели газове би се спестило $3800 \times 230 = 874000$ кгр. въглища за година, или $874,000 \times 0.40 = 349,600$ лева за година.

Разноските за нафта за дизеловите мотори съ: $600 \times 0.200 \times 3800 \times 1.5 = 684,000$ лева за година, при горене 0.200 кгр. нафта за к. с./часъ и 1.50 лева цена на обезмитена нафта.

Огъ горните изчисления виждаме, че спестяванията при една напълно използване на топлината на топлата вода и изгорелите газове при дизелови мотори отъ 600 к. с. представя около 50% отъ разноските за нафта. Това, разбира се, ако можехме напълно да използваме тази топлина.

Примъръти отъ извършени отоплителни силови инсталации.

На западъ отдавна вече има много примъръти отъ такова едно съчетание на машинни двигателни инсталации съ отоплителни.

1) Въ гр. Мюнхенъ напр. парната двигателна инсталация на вестника „Мюнхенски най-нови известия“ отъ 1910 год. се използва и за отопление, като се спестяват годишно до 1500 тона въглища.

2) При постройката на новата болница въ гр. Мюнхенъ се е построила електрическата централа така, че да може да се използва топлината отъ двигателите и топлата вода за отопление на болничните отдѣления. Ненуждните електрически токъ се продава за градско освѣтление. По такъв начинъ се получава годишно спестяване отъ около 8000 тона въглища.

3) Електрическата централа на Шверинъ е съчетана съ инсталация за отопление на далечно разстояние. Централата притежава дизелови мотори M. A. N. съ обща мощност 2600 к. с. При едно натоварване отъ 75 процента е получено следното разпределение на общата изразходвана топлина:

Въ полезна работа 31%.

Въ използване топлината за отопление 33%.

Въ неизползвана топлина 36%.

Или цѣлата инсталация притежава полезенъ, топлиненъ коефициентъ отъ 64%.

4) Фабриката за преработване на суррова вълна въ Лайпцигъ е приглеждала до преди 1927 год. парна двигателна инсталация, безъ да се използва топлината на изработената пара. Когато се е видело, че тъкмо при този родъ индустрии може напълно да се използва топлината на изработената пара, то съ започнали проучвания за модернизиране на инсталацията. Следъ като е била електрифицирана цѣлата инсталация и е била използвана напълно топлината на изработената пара за разните нужди на вълнената индустрия съ се получили спестявания за около 4,500,000 лева годишно.

5) Въ гр. Штутгартъ сдружението на баните си е построило собственна електрическа централа още презъ 1910 год. и е използвало топлината отъ двигателите за отопление и пригответе на топла вода. Мощността на двигателите е била около 600 к. с. Отъ всичката изразходвана топлина отъ горивото 16% съ използвани за работа и 65% за отоплителни цели. По такъв начинъ, въпреки не

едни спестявания спрѣмо постройката на специална инсталация за банята, средно около 2500 тона въглища годишно.

Съществуватъ още много други такива инсталации, но изброените вече ги считаме за достатъчни за да подкрепимъ изложението си.

Въ наше до сега не ми е позната нѣкое по-крупна машинна двигателна инсталация, която да използва тази топлина на изработената пара, топла вода или изгорели газове на машините.* А голѣмите машини съж най-подходящи за такива отоплени. На много места срещаме съвсемъ малки машинни двигателни инсталации да се свързватъ съ отопителни. Напр. въ гр. Елена електрическата централа е свързана съ община баня; въ гр. Габрово също. Срещатъ се даже и по селските мелници, притежаващи двигатели отъ 20 до 50 к. с., да съ използвали топлата вода отъ моторите за малки бани.

Ето защо време е да се обръне сериозно внимание отъ меродавни фактори за използване на тѣзи голѣми количества топлина, които прахосватъ разните обществени двигатели инсталации.

Време е и всички ония индустритални предприятия, които притежаватъ по-голѣми двигателни машини, да се замислятъ за начините, по които биха могли по-икономично да използватъ своите машини. Използването на тѣзи грамадни загуби топлина, особено въ времена като днешните на голѣма стопанска криза, е не само за препоръчване за икономично работене на отоплителните предприятия, но то се явява и поради общо стопански причини, като една належаща необходимост.

Въ подкрепа на горното тукъ даваме и формулатъ по които се изчислява полезниятъ топлиненъ коефициентъ на обикновената парна машина и тази на отоплително двигателната.

Значението на отоплително-двигателната машина може да се види и ако сравнимъ нейния топлиненъ полезенъ коефициентъ съ този на обикновената парна машина.

Топлинния полезенъ коефициентъ на обикновената парна машина се равнява:

$$\eta_{th} = 632$$

$\eta_{th} = C_i [(i^{11} - t_s) + C_p(t_u - t_l)]$
632 = топлиненъ еквивалентъ за конска сила и часъ

632 = конски сили часъ

427 = механически еквивалентъ на топлината

C_i = разходъ на пара въ кгр. на конска сила и часъ

i^{11} = топлинното съдърж. на 1 гр. суха насытена пара

t_s = температурата на водата за пълнене на котела

t_u = температурата на сухата насытена пара

C_p = специфична топлина при постоянно налягане

Полезниятъ коефициентъ η_{th} зависи главно отъ разхода на пара C_i . Обаче въ срѣдствата за подобреие на C_i сме много ограничени.

За отоплително-двигателната машина

$\eta_{th} = 632 + \text{изпол. топл. за кон. сила и ч. на изр. пара}$

$\eta_{th} = C_i [(i^{11} - t_s) + C_p(t_u - t_l)]$

Разхода на пара C_i играе и тукъ сѫщата роля, но съ използване на топлината на изработената пара, която както видяхме отъ фиг. въ първата част на статията представа около 60 процента отъ всичката топлина на горивото, ние имаме възможност да подобримъ полезния коефициентъ на отоплително двигателната машина до съвршенство.

* Б. Р. Градската баня въ гр. Провадия си служи изключително само отъ топлата вода на дизеловите мотори популарни: топла вода на дизеловите мотори

К. Георгиевъ — Варна.

Дюзи (горивни клапани) при Безкомпресорните Дизелмотори.

Въ миналия брой на списанието разгледахме устройството и действието на горивните камари при безкомпресорните Дизелъ-мотори.

Както видяхме тамъ, съществуватъ мн.:го видове горивни камари, целта на които е да се достигне по възможност по-пълно изгаряне на горивото въ цилиндъра на мотора. Срещашь се даже мотори отъ една и съща фирма, въ които формата на горивното пространство е изменена, все съ цель да се получи едно по-добро смесване между горивото и въздуха за да имаме пълно и бездимно горене.

Не по-малко на брой сж и разновидностите на Дюзите устройството, действието и предназначението на които ще разгледаме въ настоящата статия.

Назначенietо на дюзите е, да впръскватъ гориво въ цилиндъра на мотора, и да дадатъ на впръскваната струя такава форма, която да хармонира съ формата на горивната камара. Съществуватъ голъмъ брой мотори съ механическо разпръскване на горивото, които значително се отличаватъ единъ отъ другъ по формата на горивната камара и по употребените методи за изгаряне на горивото. Въ резултатъ на това има и твърде разнообразни дюзи които подаватъ струята гориво въ различна форма.

При компресорните дизели, дюзите малко се различаватъ помежду си, както по принципа на действието си така и по конструкцията си.

Значителното количество отъ най-разнообразни типове дюзи въ безкомпресорните дизели се обяснява съ това, че практически всички типъ моторъ, па даже и всички диаметъръ на цилиндъра изисква особенна конструкция, както на горивната камара, така и на дюзата. Достатъчно точни аналитични методи за пресметване на дюзите нѣма, по причина на трудното наблюдение процеса на впръскването, който се извършва въ много кратко време, измервано чрез части отъ секундата за бързо ходните дизели. Затова большинството впръскващи устройства (дюзи), осигуряващи удовлетворителна работа на дизела, съ получили своето конструктивно оформяване следъ дълга работа при експлоатационни условия.

Всички съществуващи типове дюзи могатъ да се разделятъ на следните групи:

- 1) Отворени дюзи.
- 2) Затворени дюзи.
- 3) Мембрани дюзи.

Затворените дюзи може да разделимъ на дюзи съ хидравлическо управление, и на дюзи съ механическо управление.

Най-разпространени се явяватъ първите две групи дюзи; като типъ на мембрани дюзи се явява дюзата на Хеселманъ.

Основната разлика между отворените дюзи и затворените е отсъствието вътре въ тѣхъ или близо около тѣхъ, на каквото и да било устройство за прекратяване изтичането на газола. Затворените дюзи съ снабдени съ пружинни клапани

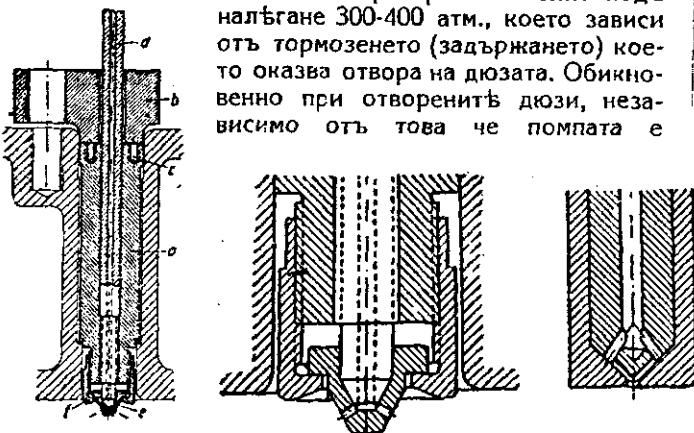
или отвътре или близо до самата дюза. При дюзите отворенъ типъ, впръскването се контролира само отъ помпата, когато въ дюзите затворенъ типъ впръскването се контролира също и отъ механическото действие на разпределителния палецъ, или пъкъ хидравлическото действие на горивото.

1. Отворени дюзи.

Конструктора който строи дюзата за известенъ дизельъ, подбира я така, че да бѫде подходяща за дадената камара на горенето, или подбира горивната камара съобразно дадената дюза. За да се получи равномѣрно разпределение на сместъта, желателно е щото раздробеното гориво да прониква дълбоко въ сгъстения въздухъ, но въ никакъвъ случай да не допира до дъното на буталото или стенитъ на цилиндъра. Отъ това следва, че и дълбочината на проникването на струята също трѣба да бѫде съгласувана съ формата на пространството, въ което произлиза горенето. Отъ опитите на редъ изследователи е намерено, че проникването на струята зависи отъ дължината на жигльора (края) на дюзата, отъ неговия диаметъръ и отъ налѣгането на впръскването, при което проникването се увеличава пропорционално на увеличението между дължината на жигльора и неговия диаметъръ. За работата на безкомпресорния дизелъ, важно значение има степента на раздробяването на течността. Отъ редъ опити правени съ дюзи е уяснено, че върху раздробяването благоприятно влияе силното налѣгане и намаление на отношението между дължината на жигльора и неговия диаметъръ. За осъществяване на раздробяването има и други срѣдства, напр. поставяне на спирални канали въ края на дюзата, придаващи на горивото въртеливо движение. Появяващата се при това центробежна сила, преодолява силата на сцеплението между частиците на течността и по този начинъ раздробява горивото на дребни частици. Твърде дребно раздробяване се получава и при употреблението на две срещащи се струи гориво. Има още единъ начинъ за получаване достатъчно раздробяване — чрезъ употребление дюзи съ нѣколко много малки отвърстия.

Типъ на отворена дюза е представено на чер. 10 и 11 гдето съ изобразени дюзите на дизелите MAN и Юнкерсъ. Дюзата MAN се състои отъ дебело-стенното тѣло *a* притиснато отъ похлюпката *b*, посредствомъ единъ-два болта. За достигане непроницаемостъ въ долния край телото *a* е уплътнено съ съответната набивка. Нарязанитъ дупки съ служатъ за изваждане на тѣлото. Въ тѣлото е навинтена месинговата тръбка *d*, която съ своя заостренъ доленъ край влиза въ дюзата *e*. Частица *e* се пристяга добре посредствомъ гайка къмъ долния край на тръбата *d*. Когато мощността на мотора е голъма, дюзата силно се затопля, затова се употребява охлаждане. Горивото постъпва по тръбата *d* подъ налѣгане и презъ дюзата се впръска въ цилиндъра. Простата конструкция на отворените дюзи, въ които между горивната помпа и отвърстието на дюза

минаването на течността (газолъ) отъ отвора на дюзата се явява тежънъ голѣмъ недостатъкъ и се обуславя отъ способността на горивото да се свива. Когато подаването отъ помпата се прекрати, течността, намираща се между помпата и отвора на дюзата се намира приблизително подъ налѣгане 300-400 атм., което зависи отъ тормозенето (задържането) което оказва отвора на дюзата. Обикновено при отворените дюзи, независимо отъ това че помпата е



Чер. 10. Дюза отъ Дизелъ MАН

Чер. 11. Отвърстията на отворените дюзи MАН и Юнкерсъ.

прекратила да подава гориво, горивото продължава да изтича отъ отвора на дюзата до тогава, до като налѣгането на течностъ не падне до налѣгането, което съществува въ дадения моментъ въ камарата на горенето. Отъ тукъ се вижда, че необходимо условие за удовлетворителна работа на дюзата се явява, присъствието по възможност на минимално количество течност (гориво) между горивната помпа и дюзата, тъй като горивото се свива отъ действието на налѣгането.

Свиваемостта на течността е около 0.0001 отъ нейния обемъ при увеличение на налѣгането на 1 атм. Да предположимъ, че обема на течността намираща се въ тръбопровода между горивната помпа и дюзата се разширява на около 3 куб. см., т. е. 3000 куб. мм.; да приемемъ налѣгненето на стълба течност 340 атм., а въ камарата, на горенето 40 атм.

Разликата между налѣгането на стълба течност и налѣгането въ горивната камара въ случаи е 300 атм. Следователно намалението на обема ще бъде $300 \cdot 300 \cdot 0.0001 = 90$ куб. мм.

Тога ще бъде количеството гориво, което ще изтече отъ дюза, преди налѣгането въ тръбата съединяваща помпата съ дюзата да се намали до налѣгането съществуващо въ горивната камара.

Презъ време на разширението, налѣгането въ цилиндъра лада до една атмосфера и ще произлезе ново изтиchanе на течност. Количеството на горивото което ще изтече приблизително ще бъде $300 \cdot 40 \cdot 0.0001 = 12$ куб. мм.

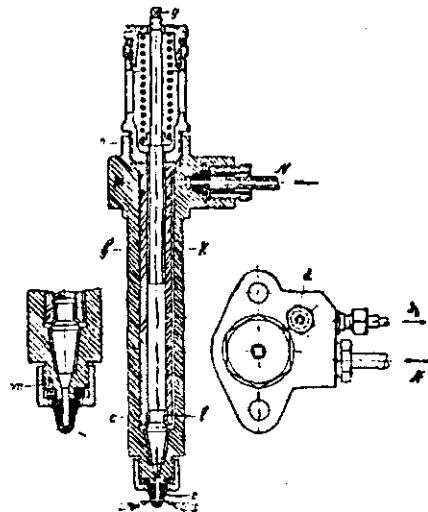
Това гориво се впръска въ горивната камара при постепенно намаляващо се налѣгане, което не може да осигури достатъчно раздробяване на горивото, затова горенето става непълно.

Съ помощта на особено приспособление въ горивните помпи, което дава възможност на помпата да изсмуче отъ тръбопровода въ момента на прекратяването на подаването, такова количество гориво което да е равно на количеството гориво което изтича, голѣма част отъ тези недостатъци могатъ да се премахнатъ. За това приспособление ще говоримъ по-долу.

Б. Затворени дюзи.

За безкомпресорните дизели главно се употребяватъ дюзи затворенъ типъ.

На чер. 12 е представена затворената дюза на Richardsons. Клапана (иглата) *f* се помещава въ направляващето отвърстие направено въ направляващата втулка *b* поставена въ тѣлото на дюзата *M*. Уплътнение въ видъ на набивъчна кутия никога не се прави, тъй като пърта на клапана може да бѫде силно притиснатъ отъ налягането на набивките въ набивъчната кутия. Най-горната част на пространството където влиза подаваното отъ помпата гориво тръбва да има съобщение съ въздуха, затворено напр. както на черт. 11 съ единъ винтъ *d*. Това отверстие служи за излизане на въздуха на събралъ се въ тръбопровода или въ самата дюза. Дюзата се прикрепя къмъ главата на цилиндъра посредствомъ приспособление въ видъ на вилка или шайба (*m* — чер. 12) и гайки. Клапана се притиска отъ пружината върху отвора *c* на дюзата. Допиращътъ се повърхност отъ клапана до отвърстието на дюзата, а така също повърхността по цълата дължина на пърта на клапана, тръбва да бѫдатъ добре шлифовани, за да се осигури добро допирание при всъко налѣгане. Горивото постъпва по тръбата *N*, минава презъ канала *k* и когато дойде до *f* благодарение на стъпаловидното разширение на иглата, натиска върху нея, пружината се свива и иглата се подига, като се освобождава отвърстието на дюзата за впръскване на горивото въ цилиндъра. Тръбата *s* служи за връщане на горивото минало презъ неплатните места на клапанния пъртъ въ горивната система.



Чер. 12. Дюза Richardsons.

На чер. 13 е показано устройството на затворената дюза „Доицъ“. Горивото постъпва презъ тръбата *i* и по канала *k* идва до дюзата. Иглата има стъпало и отъ налѣгането се подига. Пърччето *f* ни показва дали тя работи добре. Презъ *a* се връща пропуснатото гориво обратно въ системата. *d* служи за излизане на въздуха на събралъ се въ тръбопровода и самата дюза. Иглата се отваря при налѣгане 300 атм.

На чер. 14 е показана дюзата на Крупъ, действието й е ясно отъ четежа.

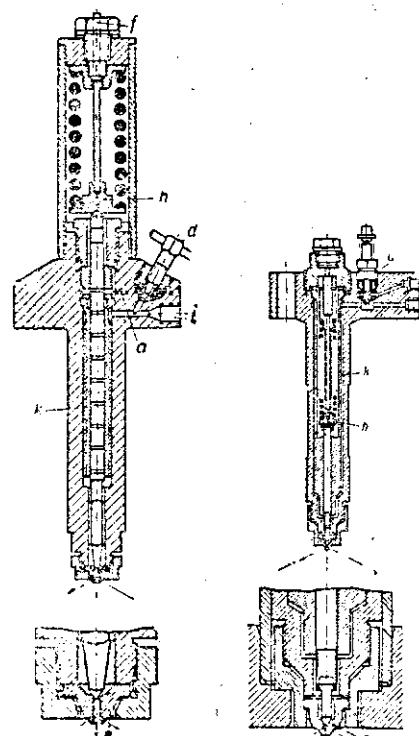
На чер. 15. е показано устройството на дюзата Дойче Верке.

Пружините, които притискатъ клапаните тръбва да бѫдатъ еднакви за всички дюзи поставени на даденъ моторъ.

Седалищата на клапаните въ болшинството съществуващи дюзи съ конически, но се употреб-

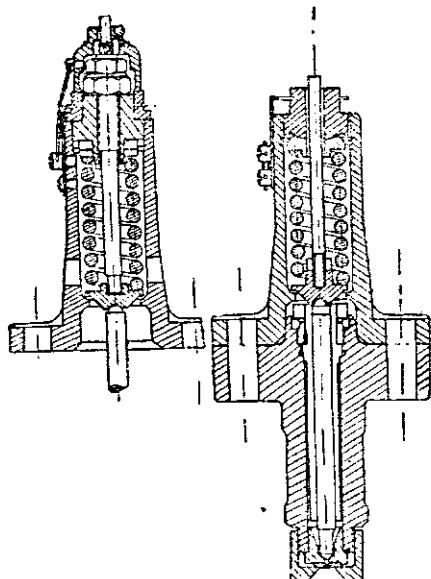
бяватъ и плоски. Последните не искатъ точно цен-
труване на пърта на клапана, което се явява като
тъхно предимство въ сравнение съ коническите
клапани.

Начина за управлението на затворените дюзи
е хидравлически, отъ налъгането на самото гори-
во, съществу-
ватъ обаче и
клапани (игли)
съ механическо
управление.
Както първия,
така и втория
типъ дюзи, при
изправно тъхно
състояние не тек-
катъ, съ което
се премахва у-
дължаването на
времето нужно
за впръскване,
което се явява
основно тъхно
преимущество
въ сравнение съ
дюзите отворен
типъ. Ако е необходимо да
се употребятъ
дълги тръбопро-
води за горивото, то това
не принася осо-
бенна вреда, как-
то това беше
при употребле-
ние на отворени
дюзи. Това позволява щото горивните помпи
за отдълните цилиндри да се помъстватъ на тако-
ва място — което е най-удобно за конструктора. Все та-
ки обаче, държи се съмѣтка за обема на цѣлия тръ-
бопроводъ, а също желателно е, щото тръбопро-
водитъ за всички цилиндри да иматъ еднаква дъл-
жина.



Чер. 13 и 14. Дюзи отъ моторите
Доицъ и Крупъ

дюзи. Това позволява щото горивните помпи
за отдълните цилиндри да се помъстватъ на тако-
ва място — което е най-удобно за конструктора. Все та-
ки обаче, държи се съмѣтка за обема на цѣлия тръ-
бопроводъ, а също желателно е, щото тръбопро-
водитъ за всички цилиндри да иматъ еднаква дъл-
жина.



Чер. 15. Дюза отъ Дизела Дойче Верке.

бопроводъ, а също желателно е, щото тръбопро-
водитъ за всички цилиндри да иматъ еднаква дъл-
жина.

Налъгането при което се затваря клапана съ

хидравлическо управление, всъщност е по-низко отъ
налъгането при отварянето. Величината на разли-
ката между налъгането при отварянето и затваря-
нето, зависи отъ конструкцията на клапана. Съ
други думи, за да се подигне клапана — игла, се
изиска по-голямо налъгане, отколкото за да се
поддържа отворенъ. Това се обяснява, че при зат-
воренъ клапанъ налъгането действува на по-малка
повърхност (пръстеновидното пространство), а кога-
то клапана е отворенъ — то налъгането действува
на цѣлото повърхност, равна на цѣлото напречно
сечение на клапана. Следователно, при едно и съ-
що налъгане на пружината, изиска се по-малко
хидравлическо налъгане за да се държи клапана
отворенъ, отколкото за да почне да се отваря. Разли-
ката между налъгането при отварянето и затварянето
на клапана — игла, заедно съ свиваемостта на
горивото и обема на тръбопровода, даватъ пре-
дела на минималния обемъ гориво, което може да
се подава отъ помпата, при всъки ходъ на буталото,
за да се осигури равномѣрна работа на мотора.

Напр. ако разликата въ налъгането при отва-
рянето и затварянето е 50 атм., а обема намиращъ
се подъ налъгане на тръбопровода се равнява на
5000 куб. мм. то минималното количество гориво
което ще подава горивната помпа ще биде

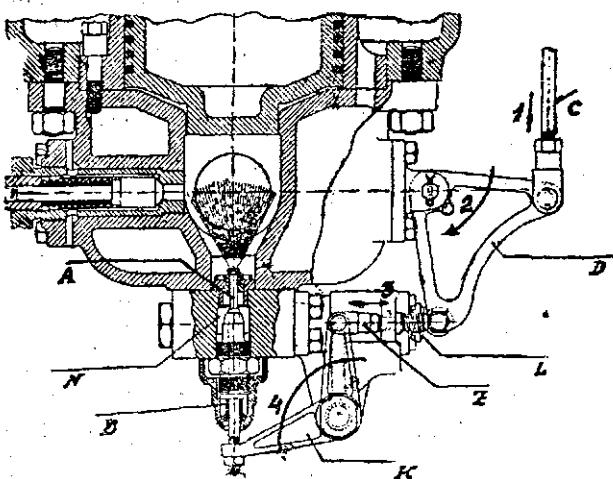
$$50,5000,0 \cdot 0001 = 25 \text{ куб. mm.}$$

Ако разглежданата помпа подава 25 м.м.³ го-
риво при всъки ходъ на буталото, то течността
намираща се въ тръбопроводите, не се свива до
нужното налъгане, достатъчно за отварянето на
клапана отъ дюзата, и следователно впръскване на
гориво нѣма да стане. Предвидъ на това и при упо-
треблението на затворените дюзи е много важно
да се съкрати по възможност до минимумъ въ-
трешния обемъ на тръбопровода, особено това е
важно за мотори съ малъкъ обемъ на цилиндъра,
и при които впръскването на гориво става при го-
лъмо налъгане.

Въ случай че е необходимо впръскване на
малки количества гориво подъ голъмо налъгане,
необходимо е да се осигури налъгането на затваря-
нето на клапана по възможност близко по ве-
личина до налъгането при отварянето и обема на
горивото заключено въ тръбопровода да биде ма-
лъкъ. Колкото е по-малъкъ мотора, толкова сѫ
по-важни тия съображения. Важно е също така
клапана да се затваря бързо и редовно, като зат-
варя пътно отвора на дюзата. Бързината на зат-
варянето на клапана на дюзата зависи отъ бързин-
ата на падането на налъгането въ нагнетателния
тръбопроводъ. Ако въ питателния тръбопроводъ
нѣма нѣкое автоматическо приспособление за пре-
кратяване на налъгането, то отвора на дюзата
треbва да има размери, осигуряващи незначителното
превишение на налъгането при впръскването надъ
налъгането при затварянето иглата на дюзата. Въ
противенъ случай дюзата ще продължава да впръс-
ва гориво до тогава, докато налъгането въ тръ-
бопровода не се намали до налъгането при затво-
ренъ клапанъ.

Затворените дюзи които иматъ клапани (игли)
съ механическо управление, се употребяватъ глав-
но въ Америка и Англия. При тъхъ обикновено го-
ривото се подава отъ помпата най-напредъ въ ре-
зервуаръ (въ случай на моторъ съ нѣколко цилин-
дра) и отъ тукъ въ дюзата на една или другия
цилиндръ.

На черт. 16 е изобразена дюзата съ механическо управление на дизелмотора „Blackstone“. Тази дюза се състои отъ клапана (иглата) А, пружината В, която действува върху клапана. Механизма който управлява клапана се състои отъ пърта С, привеждана въ движение отъ разпределителния вал чрезъ гърбица или екцентрикъ. Отъ частта D, която представлява отъ себе си двураменен лостъ; отъ пърта Z, който подъ действието на пружината посредствомъ двураменния лостъ K, поддържа клапана притиснатъ къмъ гнездото т. е. държи го затворенъ.



Черт. 16. Дюзи отъ Дизелмотора „Blackstone“ съ механическо управление.

Дюзата работи по следния начинъ. Горивото посредствомъ помпата се подава въ камарата N, където то се намира подъ голъмо налягане. Горивото действува на удебелението намираще се на клапана и се стреми съ своето налягане да го отвори. На това пречи пружината В и двураменния лостъ K. Впръскването на гориво ще се почне, тогава, когато пърта С отъ екцентрика или гърбичата се премѣсти по направление, показано съ стрелката 1, което ще предизвика отъ своя страна завъртането на частта D по направление на стрелката 2. Частта D съ единъ отъ своите лостове ще натисне пърта Z и съ това ще го премѣсти по направление на стрелката 3, която отъ своя страна ще завърти двураменния лостъ K по направление на стрелката 4 и едно отъ рамената на този лостъ ще освободи клапана, който подъ действието на хидравлическото налягане, което горивото упражнява върху него ще отвори отвърстието, презъ което ще стане впръскването на горивото до тогава, докато лостовете не се върнатъ въ своето първоначално положение.

3. Подразделение на дюзите по числото и формата на отверстията.

Споредъ числото и формата на отверстията дюзите могатъ да бѫдатъ разделени на нѣколко групи:

- Дюзи съ едно отвърстие
- Дюзи съ нѣколко отвърстия
- Дюзи съ пръстеновидно отвърстие.
- Игловидни дюзи.

a. Дюзи съ едно отвърстие.

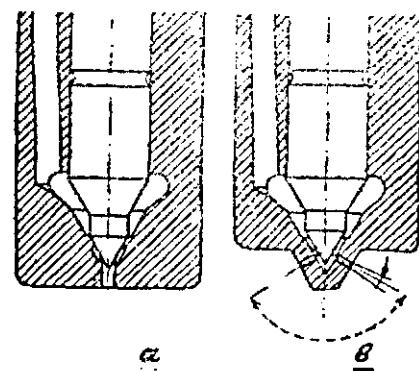
Къмъ дюзите съ едно отвърстие се отнасятъ тези, при които горивото излиза отъ едно отвърстие, както това е изобразено на черт. 17-а. Остъта

зата или пъкъ да бѫде подъ нѣкакъвъ жгъль къмъ нея. Струята на впръскватото гориво, излизаша отъ подобна дюза, има коническа форма съ жгъль на конуса отъ 4—15°. Колкото е по-голъмъ жгъла на конуса, толкова по-голъма част отъ горивото ще се впръска неравномѣрно. Съ поставянето на спирална нарезка въ отвърстието на дюзата или накрая на пърта на клапана, която предава на частичите отъ горивото центробежно движение, може да се получи доста голъма коничност на струята гориво излизаша отъ дюзата.

Дюзите съ едно отвърстие, съ спираленъ жлебъ или безъ такъвъ, намиратъ приложение главно въ дизелите съ камара за предварително горене и въ дизелите съ непосредствено раздробяване, въ които горивото се разпределя въ камарата на горенето съ помощта на силно вихренно движение на въздуха.

б) Дюзи съ нѣколко отвърстия.

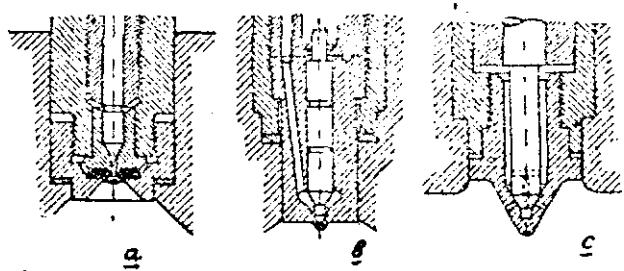
За моторите съ непосредствено впръскване, имащи плоска, коническа или каквато и да било друга форма на горивната камара, впръскване на горивото презъ едно отвърстие не е подходяще. Необходимо е щото дюзата да има нѣколко отвърстия, за да се осигури равномѣрното разпределение на горивото. Примеръ отъ такива дюзи съ показани на черт. 18.



Черт. 17. Типове затворени дюзи: а — дюза съ едно отвърстие, б — дюза съ нѣколко отвърстия.

в. Дюзи съ пръстеновидно отвърстие.

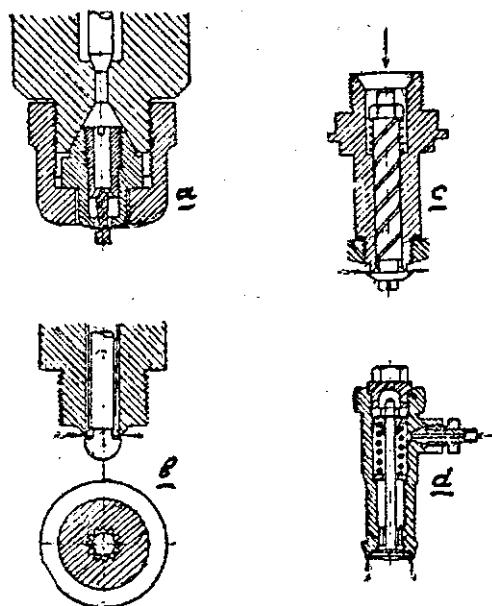
На черт. 19 съ показани конструкции дюзи подобенъ видъ. Тъзи дюзи се отнасятъ къмъ дюзите съ плоски седалища. Предвидъ на това, че дюзите съ едно или нѣколко отвърстия даватъ



Черт. 18. Дюзи съ нѣколко отвърстия и хидравлическо управление: а — дизель Дойче Верке, б — дюза Р. Бошъ, с — Линке Хофманъ.

максимална коничност на струята гориво 14°, то обема на въздуха, които непосредствено достига до горивото е твърде малъкъ. Нѣкои конструктори се опитватъ да впръскватъ горивото въ видъ

на кухъ конусъ съ твърде голѣмъ жгъль при основата, или даже въ форма на кухъ цилиндъръ. Подобни опити иматъ за цель да се достигне по възможность голѣма повърхност на струята. За малките двигатели такива конструкции дюзи не сѫ особено годни по причина на незначителнѣтъ количества гориво, впрѣсквано за единъ ходъ на буталото на помпата. Фабриката „Викерсъ“ фабрикува дюзи отвърстието на които е затворено съ две пръстеновидни острия, които заставятъ струята гориво да приеме форма на плосъкъ дискъ (черт. 19-а). Тѣзи две острия сѫ разположени близко едно до друго. Между тѣхъ не остава почти никакво разстояние; заострената част при нормална работа трѣбва ле-



Черт. 19. Дюзи съ пръстеновидно отвърстие: а и б — Дизель Викерсъ, с — Тартре Пежо, д — дюза съ плосъкъ клапанъ.

ко да се движки нагоре и надолу презъ времето, когато се впрѣска горивото.

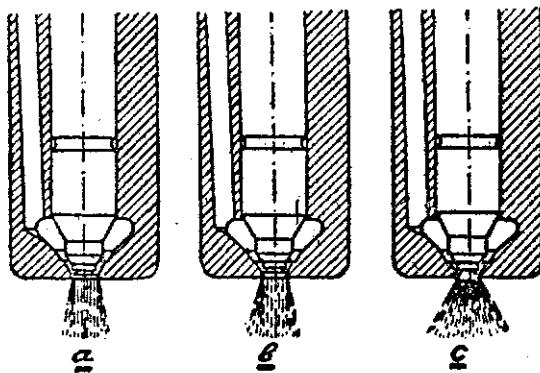
Подобна струя дава клапана отъ дюзата на мотора Тартре-пежо, при който струята излизаща отъ дюзата получава въртелево движение посрѣдствомъ спираленъ жлебъ направенъ на пърта на клапана (черт. 19—с). Долната конусна тарелка трѣбва да дава известно направление на излизащето въ видъ на ветрило гориво. На черт. 19—в, е показана дюзата Мак-Кехни (Викерсъ), въ която се вижда сѫщо

стремлението да се разпредѣли излизащото гориво ветрилообразно по цѣлото пространство на горенето. Раздробяването давано отъ тази дюза е доста тѣнко, благодарение на малката дължина на канала (пръстеновидното пространство между ржбовете). Долния и горния остри ржбове сѫ пътно притиснати единъ до другъ отъ пружината на дюзата. Всички тѣзи четири типа дюзи даватъ твърде тѣнко раздробяване на струята, но съ малка сила на проникването, защото капките, които образуватъ струята сѫ съ малъкъ размѣръ. При малки горивни камари такива дюзи не могатъ да осигурятъ добра горивна смесъ.

г. Игловидни дюзи.

Подобенъ типъ дюзи иматъ клапани (игли) на края на които има малко удължение както е показано на черт. 20.

Жгъла на наклона на струята може да се изменя въ зависимост отъ формата на гнѣздото на иглата. Иглата като се намира въ отвърстието на дюзата образува съ нея пръстеновидно простран-



Черт. 20 Три типа струи давани отъ игловидните дюзи. Струята излизаща отъ лѣвата дюза образува кухъ цилиндъръ. Показаната въ средата образува конусъ съ жгъль 6—10°. Дюзата изобразена отдѣсно дава коническа струя съ жгъль 15—50°.

ство за излизащето на горивото. Съ придаване на иглата подходяща форма може да се получи, или цилиндрическа куха струя съ голѣма сила на проникването, или коническа струя съ голѣма сила на проникването, или най-после коническа струя, жгъла на която може да бѫде отъ нѣколко градуса до 60°. Голѣмия жгъль на струята гориво дава по-добро раздробяване, но намалява силата на проникването на струята.

И. Христовъ
инж. механикъ — Варна.

Желѣзни материали и способи за подобрење качествата имъ.

Въ бр. 3 и 4 отъ н. г. на списанието разглеждахме начините по които се добиватъ по-доброка-чествени чугунени отливки, а сѫщо така и примесите, които трѣбва да се употребяватъ за отвѣг-ване и оксидирането имъ.

Тукъ преди да разгледаме разните видове пе-щи въ които става това облагородяване (темпе-розане) на отливките, ще споменемъ че магнетни руди смесени съ кварцъ, а сѫщо и чукови отпадъци смесени съ пѣсъкъ не сѫ се указали удобни. Серните съединения сѫшо намаляватъ отвѣгването

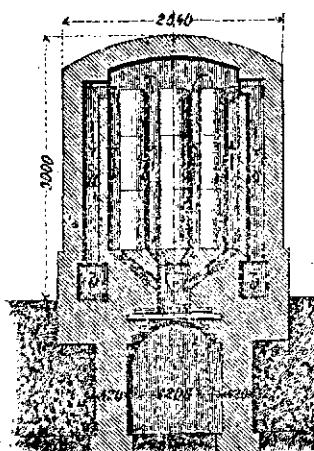
Всички отвѣгляющи срѣдства трѣбва да се смелятъ на грубъ прахъ, да се присеятъ и приготвятъ за употребление.

Предметите, които ще се темперуватъ се на-маззатъ съ варенъ разтворъ и се нареждатъ въ специални гърнета. На дъното на гърнето се насила пласти прахъ руда, сегне редъ предмети. следва пакъ прахъ и т. н. Най горния пластъ е пакъ прахъ отъ руда. Следъ нареждането гърнето се затваря добре съ похлупакъ. Понеже отвѣгването изиска тънко попълне съ отъ глянчица прахъ т. е. ба-

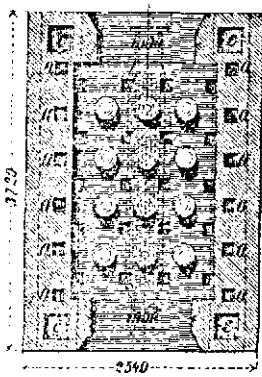
всѣка частъ да бѫде всестранно обвита съ праха. Случва се често, че поради недостатъчно допирание на праха съ предметите то последните излизатъ пакъ ирекки и твърди.

Пещите, въ които се поставятъ гърнетата за добиване ковки отливки, трѣбва да могатъ да нагрѣватъ равномѣрно и при исканата висока температура поставен-тѣ вътре въ тѣхъ предмети. Ако температурата въ пещта е различна на разните кжтове, то и качествата на предметите излиза различно. Ето защо на пещта трѣбва да се обрѣша особено внимание.

Една такава пещь конструирана отъ C. Roft специално за темпериране на чугунени отливки ни е дадена на фиг. 1 и 2.



Фиг. 1. Верт. разр. на пещта C. Roft



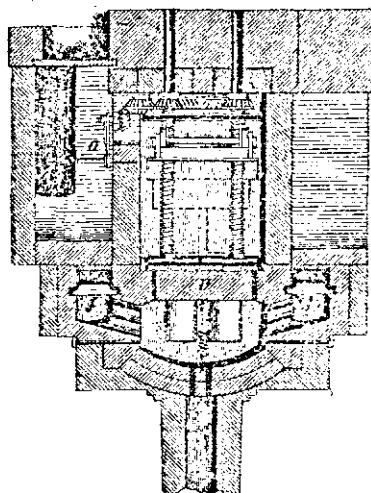
Фиг. 2. Хоризонталенъ разрезъ.

Една друга пещь съ по-съвършенна и автоматична наредба е тая на Querfirth, фиг. 3 и 4. Скаритѣ f се намиратъ отъ страни по цѣлата дължина. Газоветѣ минаватъ презъ каналитѣ i и на пещта обикалятъ гърнетата и излизатъ презъ коминните отверстия. За пълното горене се дава атмосференъ въздухъ презъ отдѣлни канали a.

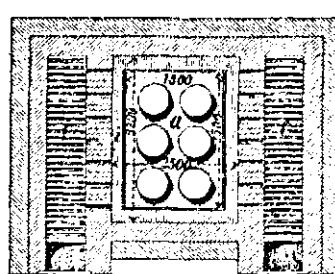
Седалото a на гърнетата е направено отъ огнеупорни тухли и поставено върху чугунени рамки, като е подпрено на 4 винта върху една платформа на кола. Така, шото съ количката се изважда и поставя материала въ пещта, а съ винтовете се регулира на потрѣбната височина. Зъвсѣка пещь съ нужни две седала за сменяване. Главното преимущество на пещта е непрекъснатото й действие т. е. нѣма нужда да се чака истиването и после да се пълни заново.

За отврѣщане на едри отливки отъ куполова пещь става нужда отъ много по-голѣми гърнета, въ които се поставятъ предметите съ руда и др.,

но за тази работа се изисква особенна пещь, въ която се засидватъ предметите заедно съ праха отъ руда и др. и се отоплява по правилата, които сѫ изработени за целта. Такава една пещь въ схема е показана на фиг. 5. Тия пещи биватъ съ правоъгълно и крѣгло сечение. Отъ скарата a газоветѣ отиватъ въ обиколните канали нагоре, отъ тукъ надолу презъ с и презъ коминя, който има около 10 м височина излизатъ навънъ.



Фиг. 3. Вертикаленъ разрезъ на пещта Querfirth.



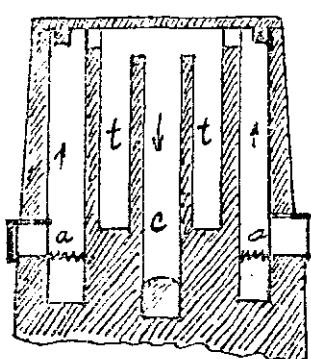
Фиг. 4. Хоризонталенъ разрезъ.

сѫ само 60—70 м/м дебели изработени отъ шамотени тухли. Тѣ се изграждатъ при пълненето на пещта. Покривката е направена отъ части за да бѫде пещта вътрешно достъпна. Покрива и стените трѣбва да бѫдатъ добре изработени отъ фугирани отдѣлни площи за достъпностъ на пещта.

За пълненето и настаняването се спазватъ сѫщите правила както при темперни тѣ пещи.

Трайностъ на процеса за ковкия чугунъ, при студена въ началото пещь, заедно съ затоплюване и истиване на пещта е 7—9 дни споредъ размѣ-

ра на предметите и споредъ материала за отврѣгливане. Разчита се 3—5 дни затоплюване и пълно горение и два дни за постепенно истиване. Ако пещта е съ подвижно седало така, че предметите да могатъ



Фиг. 5.

да се поставятъ веднага въ гореща пешъ, тогава връбмето се намалява съ 2—3 дни. Обикновенно 4½ дни сѫ напълно достатъчни.

За темперована стомана поради голѣмите размѣри на отливките и бавното загорещяване, процеса трае около 2 седмици (затопляне пълно горение и истиване).

Огъ голѣмо значение е по възможността точното регулиране на температурата. При пълното горение тя трѣбва да бѫде около 800—1000°C въ пешъта. Ако тя се дигне по-високо, предметите се разтеглюватъ даже се разтопяватъ, ако пъкъ е пониска, отвѣгляването става недостатъчно. За следене на температурата си служатъ съ специални термометри.

Следъ свършване отвръщането, предметите се изваждатъ очистватъ се отъ руда и прахъ и др. и се поставятъ въ специаленъ барабанъ съ пясъкъ и стърготини за изглаждане. Голѣми колела и др. често изискватъ повторно нагряване и оправяне на преса ако сѫ се разтеглили при отвръщането.

Следъ изваждането имъ отъ пешъта опитватъ се съ чукъ или пила дали сѫ достатъчно меки и ако не, отделятъ се за ново нагряване.

При готовитъ предмети състава на Si, Mn и Ph сѫ почти неизменени. Съ възможното по малко количество на Mn, се постига единъ жилая материалъ, до като Si не бива да бѫде по-малко отъ 0,4%. Съратъ отслабва ковкостта и не е желателна.

Общия С (вжглеродъ) трѣбва да бѫде 0,1—1%. Това зависи отъ височината на температурата, отъ трайните на нагряването и качеството на отвѣгляящия материалъ. Но не е само количеството на С които се съдържа, но и въ каква форма той участвува, оказва промънба въ отвѣгляването.

Напр. пробванъ късъ темперовано ковко жељзо дава:

общо С.	Si	Mn	Ph.	S
1,72	0,59	0,05	0,01	0,20

Пробванъ късъ бѣлъ чугунъ отвѣрнатъ съ дървени вжгища за тая цели дава:

общо С	Si	Mn
1,86	0,76	0,10

Професоръ Lebedev е направилъ много опити върху разни произведени качества ковки чугуни и стомана и по неговото заключение отвѣгляването на дребни предмети ще става още за дълги години по този способъ, а колкото за темперуване едри предмети, тѣ напоследъкъ губятъ значението си, защото тѣхното направо отливане отъ ковко жељзо Мартинъ, Бесемеръ и др. е по изгодно и износно.

Тукъ ще спомѣнемъ и за единъ другъ начинъ на добиване на доброкачествени отливки, а именно тигелова лѣтна стомана, а сѫщо така и на гърнена стомана, за да може да се добие чистъ набитъ материалъ, който издѣржа значително повече отъ обикновените чугунни отливки и е сравнително леко достъпенъ, но въ нась не се прилага.

На тоя начинъ на леене би трѣбвало да се обѣрне много по-серизно внимание, да се пресуши и използува и въ нась, защото често пакъ въ нашите работилници се поематъ голѣми и тежки отговорности, като се изливатъ части отъ чугунъ по обикновенния начинъ, когато мястото и назначението на изгледа предметъ изисква не обикновенъ чугунъ, а трѣбва да е материалъ съ по-голѣма издръжливостъ.

Напоследъкъ въ нѣкои наши по-добре уредени лейарици се забелезва стремежъ да се нагодятъ и тѣ за едно по-рационално производство на доброкачествени отливки, било чрезъ специални за това инсталации, които сѫ сега въ проучвания и строежъ, било съ редъ други подобрения и нѣка се надѣваме, че въ скоро време усилията на нашата начинающа въ това отношение индустрия ще се увенчаятъ съ успѣхъ.

Постигне ли се това, то много части, които се сега се изписватъ въ готовъ видъ за машините отъ странство, ще могатъ да се изработватъ тукъ и съ това ще улеснимъ, както съсѣвениците на тия машини, а така сѫщо и нашето народно стопанство.

Обезвърдяване на котелна и фабрикационна вода съ препарата „РУХ“.

Не веднажъ въ колонитъ на списанието е пишано за лошиятъ и опасни последствия за котлите отъ употребата на твърда питателна вода. Изтѣквано е сѫщо така и голѣмите значение за економичността на котелната инсталация, ако нагревните повърхности на котлите можеха да се запазятъ сравнително чисти — непокрити съ пластъ отъ котленъ камъкъ. Макаръ, че всичко това въ голѣма степень е известно, тукъ ще приведемъ единъ малъкъ примеръ за значението на обезвърдяването на водата за световното стопанство.

Статистическите данни ни показватъ едно световно годишно производство на камени вжгища отъ около 1,500 милиона тона, като около 50% отъ тѣхъ се употребяватъ за производство на пара.

Ако допуснемъ, че само 1% отъ тия вжгища отиватъ като загуба отъ недобро предаване на топлината на котелната вода поради минималенъ пластъ отъ котленъ камъкъ усаденъ по стените на котлите, то за световното стопанство се явява една годишна загуба отъ около 4.500.000 тона вжгища.

Тази цифра е сравнително много малка, защото загубата отъ 1% се отнася само за ония случаи, при които пластът отъ к. камъкъ не надминава 0,5 м. м., т. е. образува една много тънка люстра, на която ние почти не даваме значение. Въ действителност тоя пластъ е много по-голѣмъ, а отъ тукъ и загубите несравнено по-голѣми.

Цитираме тоя примеръ за да пояснимъ на читателите си, защо стремежът за събезвърдяване на водата е толкова голѣмъ и защо химицитъ и техничитъ постоянно ни предлагатъ все по нови и нови начини за обезвърдяване на водата.

Съществуватъ редъ методи целящи да обезвърдятъ котелната вода по химически начинъ преди още тя да е постъпила въ котела. Тия начини, обаче изискватъ редъ аппарати, лаборатории и опитни лица, които непрекъснато да следятъ действието имъ и да го регулиратъ съобразно употребяваните отъ тѣхъ химикали. Има и редъ други препарати, които целятъ да постигнатъ сѫщото, като се вкарватъ наплаво въ котелъ едно „п т т п т“ б

че до напълно задоволителни резултати не се е дошло, понеже употребяваниетъ питателни води със най-разнообразни примеси, на които може да се въздейства само съ единъ препаратъ.

Единъ новъ обезтвърдител, задоволяващъ въ голъма степень изискванията за едно рационално обекотяване на водата за предпазване на котелните стени, е препарата „Рух“. Той представлява отъ себе си едно съчетание отъ най-разнообразни безвредни елементи, които съ своето комбинирано действие даватъ твърде благоприятни резултати при единъ твърде лекъ начинъ на употребление.

Споменатиятъ обезтвърдител „Рух“ съчетава въ себе си обезтвърдителни химикалии и колоиди, въ формата на пригоденъ за лесна манипулация твърдъ бълъ блокъ, съ еденично тегло отъ около 1 кг., безъ вкусъ и миризма, разтварящъ се лесно въ гореща и по мяжко въ студена вода.

При налетъ разтвърдътъ отъ „Рух“ въ студена вода, веднага се забелѣзва силно помъжняване — признакъ на въздействието му даже и въ студено състояние върху обезтвърдителя, намиращъ се въ тази вода.

За приготвленето на препарата „Рух“ съ използвани само такива обезтвърдителни химикалии, които съ утвърдителитъ даватъ нерастворими въ водата съединения. Съ това се избѣгва, щото утайкитъ, образуващи се при употребата на варъ, сода или други материали въ видъ на карбонати — които както е известно съ разтворими до известна степень въ водата да се формиратъ отново и да се получаватъ регенерати въ форма на тънки, твърди и трудно премахвани кори. Съ това се премахва и неприятното явление на върдяването на образуващата се тиня.

Чрезъ употребяването на препарата „Рух“ разтвърдянето на образуваниятъ се отъ по-рано котленъ камъкъ става бавно но сигурно, безъ да има нужда да се употребява киселина или нѣкой другъ разтворител освенъ самата вода.

Обезтвърдителитъ химикалии въ препарата „Рух“ съ избрани по начинъ, щото да осигурява пресичането, сиречъ преминаването въ твърда форма на всички обезтвърдители, като: мanganови, калциеви,магнезиеви, желѣзни и др. соли, като едновръменно се свързва химически и освободилиятъ се и действуващъ агресивно вѫгледвуокисъ (CO_2). Както е известно, силициевата киселина е вредна само тогава, когато дава съединения съ калция или магнезия — при употребата обаче на „Рух“ тя нѣма възможността да влиза въ нерастворими съединения съ тия елементи понеже всички калциеви и магнезиеви соли съ били вече предварително обезвредени отъ обезтвърдителя „Рух“.

Комбинацията на обезтвърдителитъ химикалии въ „Рух“ съ колоидни вещества дава възможност и на механическо пречистване на водата, на едно предварително обистряне, благодарение на което се отдаватъ всички дребни плаващи частици, като: тиня, пѣсъкъ, остатъци отъ растения или разлагати се вещества или тѣла, тѣй че и много измръсена вода отъ гъюлища, рѣки, торфища, блата, тинести мястности и пр., следъ пречистването й съ „Рух“, може да бѫде използвана за произвеждане на пара.

Тая комбинация на обезтвърдители и колоиди има и преимущество, че и дветъ тия вещества взематъ участие при обезтвърдяването, безъ да има нужда, щото колоидните вещества да се пригодятъ строго къмъ водните условия. Прекомѣрно количе-

ство колоиди не може да вреди, а слизането подъ минимума имъ е предотвратено благодарение на сполучливото имъ съотношение къмъ обезтвърдителните вещества въ „Рух“ — Достатъчно е, цото употребеното количество „Рух“ да се пригоди точно къмъ твърдостта на водата. Съ други думи — при изчисляването на нужното за прибавяне къмъ водата количество обезтвърдител „Рух“ се държи съмѣтка само на единия компонентъ: съдържанието на обезтвърдителните му химикалии; втората му съставна частъ — колоидите, служатъ само като предотвратителенъ факторъ.

Следователно препарата „Рух“ представлява отъ себе си една извѣрдно еластична комбинация за обезтвърдяване, при която даже и голѣми колебания въ твърдостта на водата (какъвто е напр. случая съ речната вода) не могатъ да доведатъ до неудаченъ резултатъ. Евентуални излишъци отъ обезтвърдителни химикали или отъ обезтвърдители се обезвръзватъ по изложениетъ по-горе начинъ отъ колоидите. Затова обезтвърдителя „Рух“ е особено пригоденъ за подвижни паропроизводители: локомотиви, пароходи и др., понеже тукъ подхранването съ вода става обикновено отъ най-различни места и съ води отъ различни твърдости.

Нуждните за добавка къмъ твърдата вода количества обезтвърдител „Рух“ се изчисляватъ както следва:

$2.5 \text{ гр. } "Рух" \text{ за } 1 \text{ м}^3 \text{ вода за всѣки } 1^\circ \text{ обща Германска твърдост, или } 1.5 \text{ гр. } "Рух" \text{ за } 1 \text{ м}^3 \text{ вода за всѣки } 1^\circ \text{ обща Френска твърдост, или } \frac{1}{2} \text{ унция } "Рух" \text{ за } 100 \text{ FT}^3 \text{ вода за всѣки } 1^\circ \text{ обща Английска твърдост.}$

Пресмѣтането на нуждното за единъ работенъ день количество „Рух“ става по следната формула:

$$S = V H 2.5 \text{ за обща германска твърдост.}$$

Въ която:

$S = \text{Количество } "Рух" \text{ въ грамове;}$

$V = \text{Количество вода въ } \text{м}^3 \text{ за единъ работенъ день}$

$H = \text{Градуси обща германска твърдост.}$

Доброто влияние на обезтвърдителя „Рух“ се вижда и при употребъбата на тия минимални прибавени количества. Но въ случай, че по котлените стени има стари пластове котленъ камъкъ, нуждно е да се удвои употребъбованото количество „Рух“ до окончателното премахване на напластванията, следъ което се употребъбва нормалната доза.

Обезтвърдителя „Рух“ не съдържа сода и/или киселини и не поврежда нито тръбите, нито ламарините, нито пѣкъ грубата или финна арматури. Вода или паро, съдържащи обезтвърдителя „Рух“ не влияятъ абсолютно никакъ върху влезли въ съприкосненение съ тѣхъ фабрикационни продукти, затова „Рух“ препоръчва се на всѣкѫде, кѫдето при фабрикацията се употребъбва вода или паро, като напр.: текстилни, кожарски, книжни, пивоварни и др. фабрики, бояджийници, перални, чифлици, фабрики за съществни продукти и пр.

Употребъбата на обезтвърдителя „Рух“ е извѣрдно проста и не изиска никакви предварителни познания. Материала се разтваря само въ гореща вода и се въвежда въ котела чрезъ инжектора или помпата,resp. се премесва къмъ водата въ резервоара или тендера. Тамъ кѫдето предварителното разтваряне въ гореща вода би направило трудности на персонала (напр. локомотивите), нуждното за единъ день количество може да се постави въ една малка телена кошница и да се покачи вѫтре въ тендера, кѫдето материала се разтваря равномѣрно

и бъвно въ водата. Освенъ редовното и внимателно прибавяне на изчисленото веднажъ количество „Рух“ няма нужда от по-нататъшно наглеждане, пресмѣтане или премѣране. Объзтияването може да се ограничи до минимумъ, понеже не се получава твърди, тънки регенератни кори. Съответниятъ про-духвателъ вентиль следва да се отваря само за по 2—3 секунди и то само на всички 3—4 часа, понеже по дълготрайно отваряне причинява само за-губа на вода и топлинна енергия.

За да се получатъ добри резултати много важно е, щото преди отварянето на котела за по-чистване да се съблюдаватъ следните правила:

1. Да се източи водата отъ котела до най-ниското ниво!

2. Да се допълни студена вода до най-високото ниво!

Да се отвори внимателно димниятъ регистъръ (за да могатъ да се охладятъ добре и равномѣрно котела и зидарията му)

4. Следъ изстигането да се изпразни котела окончателно!

5. Да се измие съ силна водна струя или пъкъ се изчека останалата бѣла отайка.

Съобщава П. Кировъ.

Средства и мърки за запазване машините.

Едно отъ най-важните условия за да имаме една правилна, производителна и економична работа отъ дадена машина е нейното състояние. Известно е, че каквото и усилия да се правятъ, за да се получи едно доброкачествено и економично производство отъ дадена машина, състоянието на която не е добре, ще бѫдатъ въ голѣмата си частъ безплодни, тъй като не е достатъчно само желанието и умението да си служимъ съ машината, за да ни даде тя желаниятъ резултатъ. Имайки предъ видъ това, ясно изпъква необходимостта отъ да бро подържане на машините за да можемъ отъ тѣхъ винаги да получимъ максималното, което тѣ могатъ да ни дадатъ.

Горните условия се еднакво отнасятъ, както за двигателните, така сѫщо и за работните машини.

Тукъ сега ние, ще укажемъ само мърките, които трѣбва да се взематъ за запазване въ добро състояние движителните машини.

Като първо условие за запазване на машините е подържането имъ въ най-голѣми чистота. Това, ако и на гледъ не отъ значение обстоятелство, въ сѫщностъ е единъ отъ най-главните фактори, които допринасятъ за бѣрзото имъ изхабяване и износване, ако не се обрѣща сериозно внимание на него.

Второ едно сѫществено условие е запазване въ добро състояние триищите се повърхности и не-допушане на явяване слабина м-жду тѣхъ

За обикновените триющи повърхности, които не сѫ подложени на голѣмъ натискъ и бѣрзи движения, достатъчно е да се подържатъ въ чистота и леко смазватъ съ масло. Тѣ трѣбва да се предпазватъ най много отъ попадане на чужди тѣла между тѣхъ, които причиняватъ надрасквания, затрудняватъ движението и най-после даватъ слабини, които мѣжно се отстраняватъ. Много по-сериозно отнасяне изискватъ триющите се повърхности, които сѫ подложени на голѣмъ натискъ и се движатъ съ сравнително голѣми скорости. Тамъ износването е много бѣрзо, ако не се взиматъ съответни мърки, а и последствията отъ това голѣми. За такива повърхности освенъ че трѣбва да се подържатъ въ голѣма чистота и да бѫдатъ взети всички предпазни мърки противъ възможното случайно попадане на чужди тѣла, но още и да се употребява такъвъ смазоченъ материалъ, който да отговаря на пълно на предназначението си. За тази цѣль има вече създаена въ чужбина специална литература, третираща качествата на маслото, които то трѣбва да притежава за даденъ обектъ, заражда се и се прилага вече и у насъ и затова тукъ върху това не ще се спирате. Ще уломенемъ само лошиятъ по-следствия, а тѣ сѫ:

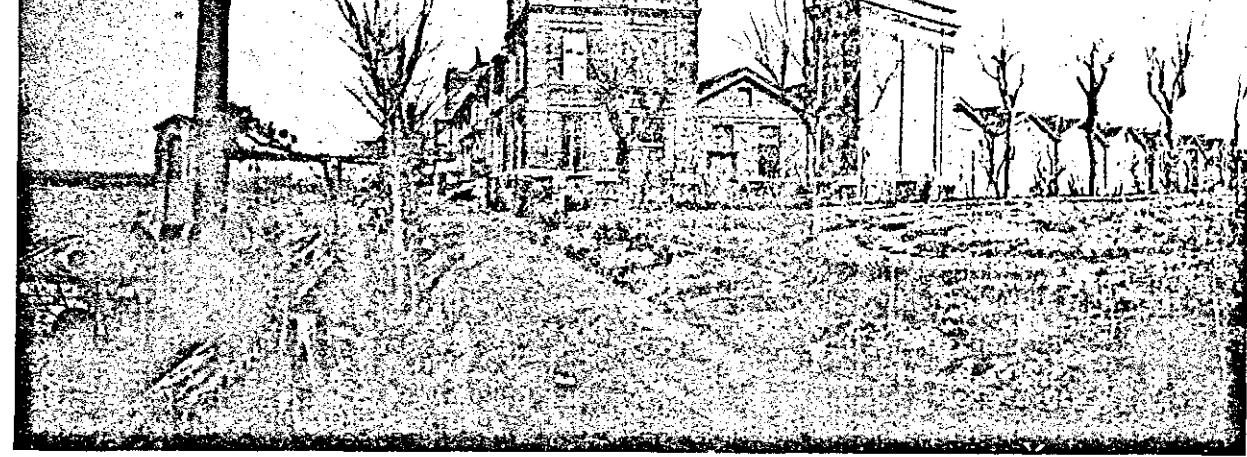
1) Затопляне на триющите се повърхности и затрудняване на движението имъ. Изразходва се излишна енергия.

2) Вследствие на затоплянето или на употребата на недоброкачествени смазочни материали, което-фициента на триенето се увеличава, материала бѣрзо се износва, появяватъ се слабини, които почватъ да даватъ удари и сътресения въ движущите се части. Освенъ това, при по-силно затопляне могатъ да се повредятъ триющите повърхности и това да ни причини доста тежки повреди, които често пѫти сѫ мѣжно поправими, а даже и непоправими.

Такива повреди сѫ: 1) Загрѣване на леглата, даващи често пѫти усуквания на вала, деформирането му, а при по-тежки случаи и ненавреме взети мерки и неговото счупване, причинено атъ удари и неравномѣрно лежене върху леглата, вследствие на неправилно износване. 2) Задиране на буталата и ризитъ на цилиндригъ при двигателите съ вътрешно горене, а като последствие отъ това и появяване на пропуски и неправилна работа. 3) Появяване на слабини въ разпределителните механизми, както при парните машини, така и при двигателите съ вътрешно горене, и като последствие отъ него неправилност и неекономичност въ работата имъ. 4) Въ време на бездействие на машините недоброто имъ смазване и запазване, ни дава сѫщо така повреждане на триющите се повърхности вследствие на ржджасване, а като последствие отъ това износване, появяване на грапавини, пропуски (неплътности) и увеличенъ разходъ на смазочни материали за подържане нормална работа.

Не рѣдко явление е да се получи такова ржджасване въ триющите се повърхности, че движението имъ да стане вече невъзможно. Има случаи на такива ржджасвания въ цилиндригъ на машините, че движението на буталото въ тѣхъ е било невъзможно и се е налагало последното да се начупи на парчета, или ако е съ похлюпка, то да се извади на части и пружините му счупятъ за да се извадятъ отъ заржджасалото място. Естествено е, че въ такъвъ случай често пѫти се налага да се подложи на престъргване и самата риза на цилиндра.

Ето защо за запазване на машините и тѣхните триющи повърхности налага се едно внимателно и сериозно отнасяне къмъ тѣхъ, както през време на действие така и въ време на бездействие, независимо отъ това дали то е за по-кратко или за по-дълго време.



**Акционерно Д-во за памучни прежди „ЦАРЬ БОРИСЪ“ — Варна.
Произвежда първокачествени памучни прежди:
сuroви, боядисани и избълени.**

Издържливост, равни жици, износни
цени — съх преимуществата на бъл-
гарският прежди предъ чуждите.

Предпочитайте българското производство!

ТЪРСЕТЕ ПРЕЖДИТЕ „ЦАРЬ БОРИСЪ“

Продажба чрезъ генералните представители: Сузиъ & С-ие А. Д., София-Варна

МОДЕРНИЗИРУЙТЕ ВШИТЕ МЕЛНИЦИ

стъ

Турбина, регулатори, ртансмисии, аспиратори,
триори, лющачки „Омега,“ машини за арпакашъ
„Омега,“ валцове, планзихтери, грись-машини,
охладителни машини

и всички др. мелнични машини за обикновени и най-модерни
мелници, най-модерна и най-солидна конструкция

отъ

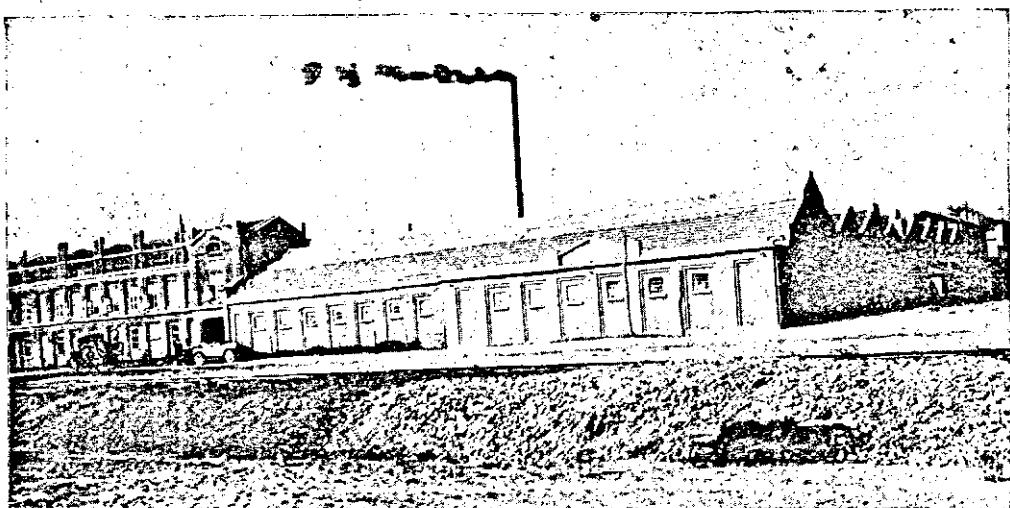
**Иос. Прокопъ Синове
ПАРДУБИЦЕ (Чехословашко)**

Основана въ 1870 година.

Представитель за България **Иос. Хрушка** — Бюро и складъ
СОФИЯ, ул. Бълчевъ, 9

Телефонъ 348

Телегр. адресъ: ПРОКОПОВКА



1-ва Българска Концесионирана фарбика за ютени издѣлия

„Кирилъ“ А. Д.

Телеф.: Фабриката 331, Склада 282

ВАРНА.

Телеграфенъ адресъ: КИРИЛЪ

Произвежда и има постоянно на складъ всички видове:

Зебла (кеневири), **торби** (чували) **тютюневъ амбалажъ,**
ютени карпети (пътеки) **и килимчета.**

Чисто вълнени килими, килимчета и пътеки персийски типъ.

Ленени пътеки, брезенти, канавада, памучни и ленени платове и др.

Кирилъ Доковъ

ул. „Раковски“ № 18 — София

складъ на всички видове стари (употребявани) машини, парни котли, локомобили, помпи, желяза и др.

Покупко-продажба
на извадени отъ [служба машини и
апарати].

Въ склада се намиратъ
за продаване напълно ремонтирани
и годни за работа

трактори, локомобили, автомобили, монометри, магнети, ролкови и съчмени
лагери

и др. машинни части и желязария на

ОКАЗИОННИ ЦЕНИ

Търся да купя ПАРНА МАШИНА

15 до 20 к. с. номинални добре запазена.
Оферти да се изпращатъ съ пълно описание
на машината и котела до:
КЛИМЕНТЬ СТЕФАНОВЪ Дърводѣлска
фабрика, с. Върбица — Преславско

ПРОДАВА СЕ ГАЗОВЪ МОТОРЪ 7 к.с.

здравъ запазенъ въ много добро състояние.
Пуша се първоначално съ бензинъ.
Запитвания да се отправятъ чрезъ радакцията
на списанието за

А. ПАНЧЕВЪ

Термодинамика и парни турбини отъ К. Георгиевъ и инж. К. Давидовъ

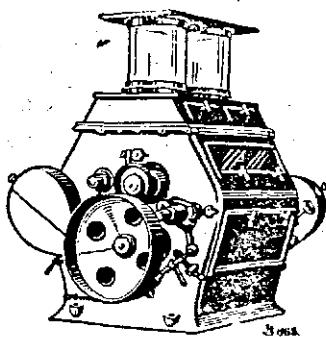
цена 130 лева

Доставя се отъ
К. Георгиевъ — ул. Асенова 1 — Варна
и Редакцията на сп. „Техникъ“

МЕЛНИЧАРСКО МАШИННО ДРУЖЕСТВО
И. Симеоновъ, Капоновъ & С-и с – Плѣвенъ
Машинна фабрика и Желѣзолеярна

Изработва: мелничарски и цигларски машини, трансмисионни части, лагери, шайби, масларски машини и др.

Инсталира: пебетчийски и търговски мелница, фабрики за растителни масла, цигларски фабрики и пр.



Модернизира: стари водни мелница и други.

Ремонтира: всѣкакви мелничарски, индустриални и други машини.

Доставя: европейски турбина, дизелови и газоженни мотори, всѣкакви индустриални машини.

Постояненъ депозитъ:

Валцове, французски камъни, шемашини, еврики, бурати, центрофугали, планзихтери, мотори, хидравлически преси, земедѣлски машини, каспи, копринени сита и др.

ТЕХНИЧЕСКИ ПЕРСОНАЛЪ ВИНАГИ НА РАЗПОЛОЖЕНИЕ

Телегр. адресъ: „МЕЛНИЦА“ Телефонъ № 87.

Представители за Варненски и Шуменски окръзи:

Дружество „Приморие“ Томовъ & Тодоровъ — Варна.
ул. „Охридска“ № 25

БЪЛГАРСКО АКЦИОНЕРНО ДРУЖЕСТВО
„ГРАНИТОИДЪ“

За електрически, индустриални и минни предприятия

Капиталъ 750,000,000 лева.

Производство на:

ЕЛЕКТРИЧЕСКА ЕНЕРГИЯ
 ПОРТЛАНДЪ ЦИМЕНТЪ
 ГИПСЪ --- АЛАБАСТЪРЪ
 КАМЕННИ ВЖГЛИЩА И БРИКЕТИ
 отъ мините Пиринъ.

Каменни вжглища и нафтошисти при с. Сърбиново, Г. Джумайско

ТЪРГОВСКА КАНТОРА СОФИЯ --- ПОДУЕНЕ

Телеграфически адресъ „ГРАНИТОИДЪ“ — София

Телефони: 644, 2427, 3597 и 3598

„ПЕТРОЛЪ“



„ПЕТРОЛЪ“

Българско Акционерно Дружество

за търговия и индустрия

ул. Раковска № 116

СОФИЯ.

Телефонъ № 315

Клонове и представителства въ всички градове на царството.

Разполага винаги на складъ съ най-доброкачествени:

**ПЕТРОЛЪ, БЕНЗИНЪ,
ГАЗОЛЪ**

**Всички видове машинни и цилиндрови масла
грестъ, парафинъ, асфалтъ
чени най-износни.**

*Машинна фабрика
Инж. Типерковъ & Чорна
София*

ул. „Панагюрище“ 10. Техн. бюро ул. „Раковска“ 111.

Телефони: 405 и 5147.

Строи и монтира:

Централни отопления — парни, водни и съ топълъ въздухъ.

— Обстойни изучвания споредъ всички изисквания на модерната отоплителна техника.

Вентилационни и сушилни инсталации отъ всъкакъвъ родъ за индустриални и обществени постройки.

Парни котли за високо и низко налѣгание за индустриални цѣли.