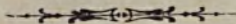


7 208

ИЗВѢСТІЯ  
ВАРШАВСКАГО  
ПОЛИТЕХНИЧЕСКАГО ИНСТИТУТА  
ИМПЕРАТОРА НИКОЛАЯ II.



ВЫПУСКЪ II.—1907 г.



ВАРШАВА  
ПЕЧ. ВЪ ТИП. АКЦ. ОБЩ. С. ОРГЕЛЬБРАНДА С-ЕЙ  
—  
1907.

№ 208.

Politechnika Warszawska

ИЗВѢСТІЯ

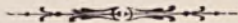
ВАРШАВСКАГО

ПОЛИТЕХНИЧЕСКАГО ИНСТИТУТА

ИМПЕРАТОРА НИКОЛАЯ II.



ВЫПУСКЪ II.—1907 г.



ВАРШАВА

ПЕЧ. ВЪ ТИП. АКЦ. ОБЩ. С. ОРГЕЛЬБРАНДА С-ЕЙ

1907.

BIBLIOTEKA  
POLITECHNIKI WARSZAWSKIEJ  
Warszawa, Pl. Jedności Robotniczej 1

y. 208

Печатано съ согласіа Членовъ Совѣта Варшавскаго Политехни-  
ческаго Института Императора Николая II.

И. об. Директора *И. Юматовъ*



## СОДЕРЖАНІЕ.

1. Къ вопросу объ опредѣленіи количества машинъ, необходимыхъ для оборудованія бумагопрядильной фабрики данной производительности. *В. К. Задарновскаго*. Стр. 193—256.
2. Обь одномъ обобщеніи дифференціального уравненія Эйлера. *Д. Д. Мордухай-Волтовскаго*. Стр. 1—15.
3. Опредѣленіе объемовъ земляныхъ работъ. *Ин. А. Кугушева*. Стр. 1—104.
4. Спекторы испусканія паровъ металловъ *Cd* и *Zn* въ положительномъ и отрицательномъ свѣтѣ разряда. *А. Постълова*. Стр. 1—42.
5. О разложеніи азотисто кислыхъ солей третичныхъ алифатическихъ аминовъ. *В. А. Солонины*. Стр. 1—92.
6. О замѣщенныхъ бензолсульфонамидахъ съ третичными остатками въ составѣ. *В. А. Солонины*. Стр. 1—6.



ТАБЛИЦА № 5.

Производительность одного сельфакторного веретена в педью —  
64 часа при выработкѣ утка изъ американскаго хлопка  
и при круткѣ  $t = 3,25/\sqrt{N}$  1).

Число оборотовъ веретена въ 1'		5000	6000	7000	8000	9000	10000
Номера пряжи	Крутка на 1"	Производительность одного веретена въ 64 час. въ англ. фун.					
8	9,2	3,961	4,285	4,550			
10	10,3	3,080	3,361	3,600			
12	11,3	2,502	2,748	2,947			
14	12,2	2,082	2,298	2,481			
16	13	1,772	1,963	2,126	2,268		
18	13,8	1,536	1,707	1,853	1,977	2,090	
20	14,5		1,501	1,634	1,746	1,857	1,946
22	15,3		1,330	1,452	1,560	1,653	1,738
24	15,9		1,197	1,310	1,402	1,496	1,577
26	16,6		1,080	1,183	1,273	1,357	1,431
28	17,2			1,081	1,168	1,241	1,311
30	17,8			0,991	1,071	1,140	1,207
32	18,4			0,911	0,986	1,055	1,115
34	18,9			0,842	0,916	0,981	1,039
36	19,5			0,784	0,853	0,912	0,968
38	20				0,798	0,855	0,905
40	20,5				0,746	0,801	0,850
42	21,1				0,701	0,751	0,798
44	21,5				0,661	0,708	0,753
46	22				0,624	0,672	0,714
48	22,5				0,592	0,635	0,676
50	23				0,560	0,605	0,642
54	23,8				0,507	0,544	0,582
60	25,2				0,441	0,477	0,508

1) Ot. Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei..., B. II, s. 474.

Чтобы убѣдиться, насколько данныя производительности сельфакторнаго веретена, приведенныя въ таблицахъ №№ 1 — 5 соотвѣтствуютъ даннымъ дѣйствительной или практической производительности, мы должны были нѣкоторыя изъ нихъ провѣрить слѣдующимъ образомъ.

При помощи формулы 
$$\frac{a \cdot w}{504 \cdot N \left( \frac{at}{m} + e \right)}$$
 мы опредѣляли теоретическую производительность сельфакторнаго веретена —  $p_t$ , причемъ для тѣхъ величинъ этой формулы, которыя не были извѣстны намъ въ точности, мы брали значенія наиболѣе выгодныя въ отношеніи полученія болѣе величины этой производительности, какъ напримѣръ: величина отхода каретки  $a=66-68''$ , хотя на самомъ дѣлѣ она можетъ быть была взята и меньше. Опредѣливъ  $p_t$ —теоретическую производительность сельфакторнаго веретена за извѣстный промежутокъ времени и при выработкѣ даннаго номера пряжи, мы сравнивали ее съ данными производительности— $p$ , приведенными въ таблицахъ, причемъ, взявъ отношеніе ихъ  $\frac{p}{p_t}$ , опредѣляли коэф. полезн. дѣйств. веретена— $\alpha$ , т. е. тотъ коэф., на который нужно умножить величину теоретической производительности его, чтобы получить дѣйствительную, каковыми, надо полагать, и являются данныя, приведенныя въ таблицахъ №№ 1—5.

При опредѣленіи теоретической производительности сельфакторнаго веретена величины  $m$ ,  $w$ ,  $N$  и  $t$  извѣстны изъ приведенныхъ таблицъ. Что же касается таблицы № 1, гдѣ  $t$ , т. е. величина крутки не приведена, то она можетъ быть опредѣлена на основаніи того, что авторы этой же таблицы Добсонъ и Барло даютъ значенія для коэф. крученія —  $\alpha$  въ зависимости отъ сорта хлопка (см. стр. 164), а потому величина крутки легко можетъ быть опредѣлена и для номеровъ пряжи таблицы № 1.

**Таблица № 1.** При выработкѣ утка № 16 при  $m = 7690$ ,  $\alpha=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и  $t=13$ , теоретич. производ. сельфакт. веретена —  $p_t=0,392$  англ. ф., въ таблицѣ же производительность —  $p=0,354$  англ. ф., слѣдовательно, коэф. полезн. дѣйств. верет. —  $\alpha=0,903$ .

Такъ какъ изъ таблицы № 1 не видно, приведенныя въ ней данныя производительности сельфакторнаго веретена относятся ли къ основной пряжѣ или къ уточной, то мы опредѣляли производительность и для основной пряжи, для чего необходимо было только измѣнить величину  $t$ , взявъ ее нѣсколько больше. Для даннаго случая, т. е. для мюльпой основы № 16— $t = 15$ , тогда и  $p_t=0,362$  англ.



фун. Такъ какъ въ таблицѣ производит.  $p=0,354$  англ. ф., то въ данномъ случаѣ коэф. полезн. дѣйств.  $\alpha=0,98$ .

При выработкѣ мюльной основы № 32 изъ америк. хлопка при  $m=10330$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и  $t=3,75\sqrt{32}=21,21$  —  $p_t=0,176$  англ. ф., въ таблицѣ же —  $p=0,177$  англ. ф., слѣдовательно производительность, приведенная въ таблицѣ, больше полученной нами теоретической производительности, т. е.  $p > p_t$ .

Если же опредѣлить теоретическую производительность при выработкѣ утка № 32 при тѣхъ же данныхъ, кромѣ, конечно, величины крутки— $t$ , которая для даннаго случая равна— $3,25\sqrt{32}=18,38$ , то  $p_t=0,191$  англ. ф., слѣдовательно, теоретич. производ. веретена при выработкѣ утка № 32 будетъ больше приведенной въ таблицѣ —  $p=0,177$  англ. ф., а потому коэф. полезн. дѣйств. веретена —  $\alpha=0,927$ .

При выработкѣ мюл. основы № 32 изъ египетскаго хлопка при  $m=9460$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и  $t=20,4$  —  $p_t=0,171$  англ. фун., въ таблицѣ же —  $p=0,163$  англ. фун., слѣдовательно, —  $\alpha=0,95$ .

При выработкѣ мюл. основы № 50 изъ американскаго хлопка при  $m=10350$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и  $t=3,75\sqrt{50}=26,51$  —  $p_t=0,098$  англ. ф., въ таблицѣ же— $p=0,097$  англ. ф., слѣдовательно,— $\alpha=0,99$ .

При выработкѣ же мюл. основы № 50 изъ египет. хлопка при  $m=8628$  и  $t=3,606\sqrt{50}=25,5$  —  $p_t=0,0896$  англ. ф., въ таблицѣ  $p=0,088$  англ. ф., слѣдовательно, —  $\alpha=0,98$ .

При выработкѣ мюл. основы № 70 изъ египет. хлопка при  $m=8530$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$ , и при  $t=30,17$ — $p_t=0,0566$  англ. ф., въ таблицѣ же— $p=0,054$  англ. ф., слѣдовательно,— $\alpha=0,95$ .

При выработкѣ мюл. основы № 100 изъ египет. хлопка при  $m=7824$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и при  $t=36,06$ — $p_t=0,0326$  англ. ф., въ таблицѣ же— $p=0,031$ , слѣдовательно,— $\alpha=0,95$ .

**Таблица № 2.** При выработкѣ мюл. основы № 10 изъ американскаго хлопка при  $m=6000$ ,  $a=63$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и при  $t=12,65$  —  $p_t=0,537$  англ. ф., въ таблицѣ же —  $p=0,539$ , слѣдовательно,— $p > p_t$ .

Если же при опредѣленіи  $p_t$  въ данномъ случаѣ принять  $a=66$ , то, не измѣняя прочихъ величинъ,— $p_t=0,547$  англ. ф. и тогда  $\alpha=0,985$ . Если же взять  $m=7000$ , то при  $a=63$ ,— $p_t=0,585$  англ. ф., а при  $a=66$  —  $p_t=0,597$  англ. ф., между тѣмъ какъ въ таблицѣ —



$p=0,600$  англ. ф., следовательно,  $-p > p_i$ . Принявъ же для даннаго случая  $a=68$ , получимъ  $-p_i=0,605$  и тогда  $\alpha=0,992$ .

Если же опредѣлить для № 10 дѣйствительную производительность по формулѣ (1)  $p = \frac{60 \cdot w \cdot g}{30240 \cdot N \cdot g \left( \frac{at}{m} + e \right) + \tau}$ , принявъ

$m=7000$ ,  $g=0,1$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$ ,  $a=63$ ,  $t=12,65$  и  $\tau=8$ , то получимъ  $p=0,542$  англ. ф. Принявъ же въ этой формулѣ  $a=66$  и  $\tau=6$ , получимъ,  $-p=0,564$  англ. ф. Следовательно, дѣйствительная или практическая производительность, опредѣленная по формулѣ (1) и при столь незначительной величинѣ  $\tau$ , все же меньше приведенной въ таблицѣ.

При выработкѣ основы № 16 при  $m=8000$ ,  $a=66$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и при  $t=16$   $-p_i=0,353$  англ. ф., въ таблицѣ же  $-p=0,367$  англ. ф., следовательно,  $-p > p_i$ . Если же принять  $m=9000$ , то  $p_i=0,377$  англ. ф., въ таблицѣ же  $p=0,4$  англ. ф., следовательно, и въ данномъ случаѣ  $p > p_i$ .

При выработкѣ основы № 36 при  $m=9000$ ,  $a=66$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и при  $t=24$   $-p_i=0,132$  англ. ф., въ таблицѣ же  $-p=0,141$  англ. фуп. Принявъ же  $a=68$ , получимъ  $-p_i=0,133$  англ. ф.

Опредѣливъ дѣйствительную производительность веретена по формулѣ (1), принявъ въ ней  $m=9000$ ,  $a=66$ ,  $w=10$ ,  $g=0,1$ ,  $e=0,1$  и  $t=24$ , мы получили  $p=0,130$  англ. ф. Следовательно, во всѣхъ трехъ случаяхъ при выработкѣ основы № 36  $-p > p_i$ .

При выработкѣ основы № 60 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и  $t=30,98$   $-p_i=0,062$  англ. ф., въ таблицѣ же  $p=0,063$  англ. ф., следовательно,  $-p > p_i$ .

**Таблица № 3.** При выработкѣ утка № 16 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и  $t=13$   $-p_i=0,4$  англ. ф., въ таблицѣ же  $p=0,35$  англ. ф., следовательно,  $-a=0,875$ . Принявъ  $a=63$ , получимъ  $p_i=0,386$  англ. ф., следовательно,  $-a=0,909$ .

При выработкѣ утка № 28 при  $m=7000$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и при  $t=17,2$   $-p_i=0,18$  англ. ф., въ таблицѣ же  $-p=0,177$ , а потому  $\alpha=0,98$ . Если же взять  $m=9000$ , то  $p_i=0,21$  англ. ф., въ таблицѣ же  $p=0,206$  англ. ф., следовательно,  $-a=0,98$ .

При выработкѣ утка № 36 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и при  $t=19,5$   $-p_i=0,141$  англ. ф., въ таблицѣ же  $p=0,143$  англ. ф. Если же  $m=9000$ , то  $p_i=0,151$  англ. ф., въ таблицѣ же  $p=0,155$  англ. ф. Следовательно, въ обоихъ случаяхъ  $p > p_i$ .

При выработкѣ утка № 40 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и при  $t=20,56-p_t=0,123$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=0,126$  анг. ф. слѣдовательно,  $-p > p_t$ .

При выработкѣ утка № 60 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=10$ ,  $e=0,1$  и при  $t=25,17-p_t=0,072$ , въ таблицѣ же  $p=0,073$  анг. ф., слѣдовательно,  $-p > p_t$ . Если же  $a=63$ , то  $p_t=0,066$  анг. ф. и, слѣдов.,  $-p > p_t$ .

**Таблица № 4.** При выработкѣ основы № 12 при  $m=6000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=13-p_t=2,909$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=2,720$  анг. ф., слѣдовательно,  $-a=0,935$ .

При выработкѣ основы № 16 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=15-p_t=2,372$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=2,308$  анг. фуп., слѣдовательно,  $-a=0,97$ .

При выработкѣ основы № 30 при  $m=7000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=20,5-p_t=0,962$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=0,928$  анг. ф., слѣдовательно,  $-a=0,964$ .

При выработкѣ основы № 34 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=21,9-p_t=0,888$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=0,857$  анг. ф., слѣдовательно,  $-a=0,965$ .

При выработкѣ основы № 50 при  $m=10000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=26,5-p_t=0,616$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=0,598$  анг. ф., слѣдовательно,  $-a=0,97$ .

При выработкѣ основы № 60 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=29,3-p_t=0,412$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=0,404$  анг. ф., слѣдовательно,  $-a=0,98$ .

**Таблица № 5.** При выработкѣ утка № 10 при  $m=6000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=10,27-p_t=3,99$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=3,361$  анг. ф., слѣдовательно,  $-a=0,842$ .

При выработкѣ утка № 16 при  $m=7000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=13-p_t=2,385$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=2,126$  анг. ф., слѣдовательно,  $-a=0,891$ .

При выработкѣ утка № 22 при  $m=8000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=15,24-p_t=1,709$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=1,560$ , слѣдовательно,  $-a=0,913$ .

При выработкѣ утка № 36 при  $m=9000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=19,5-p_t=0,97$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=0,912$ , слѣдовательно,  $-a=0,94$ .

При выработкѣ утка № 50 при  $m=10000$ ,  $a=68$ ,  $w=64$ ,  $e=0,1$  и при  $t=22,98-p_t=0,674$  анг. ф., въ таблицѣ же  $p=0,642$  анг. ф., слѣдовательно,  $-a=0,952$ .



Достаточно и приведенныхъ примѣровъ, чтобы убѣдиться въ томъ, что данныя этихъ таблицъ не представляютъ собой тѣхъ данныхъ дѣйствительной или практической производительности сельфакторнаго веретена, которыми слѣдуетъ пользоваться при опредѣленіи количества сельфакторныхъ веретенъ, необходимыхъ для оборудованія бумагопрядильной фабрики данной производительности. Во-первыхъ, данныя этихъ таблицъ нѣсколько велики въ сравненіи съ данными дѣйствительной производительности, опредѣленными при помощи формулъ (1) или (2); во вторыхъ, въ таблицахъ №№ 1—3 нѣкоторыя данныя даже больше теоретической производительности веретена, какъ это и видно изъ приведенныхъ примѣровъ. Если же нѣкоторыя данныя этихъ таблицъ и меньше данныхъ теоретической производительности, то въ большинствѣ случаевъ онѣ меньше на незначительную величину, на что и указываютъ полученные нами для приведенныхъ примѣровъ величины коэф. полезн. дѣйств. —  $\alpha$ . Величина его колеблется въ предѣлахъ отъ 0,842 и до 0,992, причемъ изъ полученныхъ нами 25 величинъ этого коэф. лишь двѣ равны 0,842 и 0,891, а остальные больше 0,9, причемъ средняя величина коэф.  $\alpha$  изъ 25 равна 0,947, между тѣмъ какъ величина этого же коэф.  $\alpha$ , опредѣленная нами выше, значительно меньше; она равна при выработкѣ высокихъ и среднихъ номеровъ пряжи — 0,87, а при выработкѣ низкихъ — 0,84. Если же ко всему этому добавить, что изъ 42 разсмотрѣнныхъ нами примѣровъ въ 17 изъ нихъ производительность сельфакторнаго веретена больше теоретической, опредѣлен-

ной по формулѣ 
$$\frac{a \cdot w}{504 \cdot N \cdot \left( \frac{at}{m} + e \right)}$$
 и что, кромѣ того, въ та-

блицѣ № 1 не указано даже, приведенныя въ ней данныя производительности сельфакторнаго веретена относятся ли къ основной или къ точной пряжѣ, то и этого будетъ вполне достаточно, чтобы убѣдиться, что данными приведенныхъ таблицъ №№ 1 — 5 можно пользоваться лишь только послѣ провѣрки ихъ.

**Кольцевой ватеръ.** Производительность одного веретена кольцевого ватера можетъ быть опредѣлена на основаніи слѣдующихъ разсужденій. Крутка пряжи на ватерѣ выражается слѣдующей формулой —  $t = \frac{n}{L}$ , гдѣ  $n$  число оборотовъ бѣгунка въ 1', а  $L$ —длина



нити въ англ. дюймахъ, выпускаемая передней парой вытяжного механизма также въ 1'. Изъ данной формулы слѣдуетъ:  $L = \frac{n}{t}$  англ. дюйм. или

$$L = \frac{n}{36.840.t} \text{ моткамъ. За } w \text{ рабочихъ часовъ получимъ } \frac{n.60.w}{36.840.t}$$

мотковъ. Если вѣсъ самой пряжи даннаго номера  $N$  на катушкѣ будетъ  $g$  англ. ф., то длина этой пряжи будетъ  $Ng$  мотковъ. Если одинъ сьемъ даетъ  $Ng$  мотковъ пряжи, то за  $w$  часовъ получимъ  $\frac{n.60.w}{36.840.t.Ng}$  сьемовъ. Считая вѣсъ самой пряжи на веретенѣ

$g$  англ. ф., мы получимъ, что производительность одного веретена за  $w$  часовъ будетъ:  $\frac{n.60.w.g}{36.840.t.Ng} = \frac{n.w}{504.N.t}$  англ. ф. Въ этой

формулѣ вмѣсто  $n$  можно взять  $m$ , т. е. число оборотовъ бѣгунка замѣнить числомъ оборотовъ веретена и сдѣлать это можно на основаніи слѣдующихъ соображеній. Какъ извѣстно, бѣгунки вслѣдствіе тренія отстаютъ въ своемъ вращеніи отъ веретена, а потому и число оборотовъ его въ 1'— $n$  нѣсколько меньше  $m$ , т. е. числа оборотовъ веретена за то же время.

Вслѣдствіе этого отставанія бѣгунка и происходитъ наматываніе пряжи, выпускаемое переднимъ валикомъ вытяжной пары, на веретено.

Если мы обозначимъ черезъ  $d$  діаметръ катушки вмѣстѣ съ намотанной на нее пряжей въ данный моментъ, тогда можно написать слѣдующее выраженіе:

$$(m - n) \pi d = L$$

$$m - n = \frac{L}{\pi d}$$

$$n = m - \frac{L}{\pi d}$$

Отсюда видно, что  $n$  есть величина переменная въ зависимости отъ діаметра катушки— $d$ .

Крутка въ зависимости отъ  $d$  выразится слѣдующимъ образомъ:

$$t = \frac{n}{L} = \frac{m - \frac{L}{\pi d}}{L} = \frac{m}{L} - \frac{1}{\pi d}$$

Положимъ, что въ среднемъ діаметръ пустой катушки  $d_0 = 0,75''$ , а діаметръ полной —  $d_1 = 1,5''$ , тогда разность между пайбольшей

и наименьшей круткой, т. е.  $t_{max.} - t_{min.} = \frac{m}{L} - \frac{1}{\pi d_1} - \left( \frac{m}{L} - \frac{1}{\pi d_0} \right) = \frac{1}{\pi d_0} - \frac{1}{\pi d_1} = 0,212$  обор. Эта разница для крутки столь незначительна, что ею можно пренебречь и при расчетах число оборотов бѣгунка въ 1'— $n$  можно принять равнымъ  $m$ , т. е. числу оборотовъ веретена въ 1'. Это колебаніе въ 0,212 обор. составляетъ около 1% отъ крутки для среднихъ номеровъ пряжи, но и эта разница исчезаетъ впослѣдствіи при сматываніи пряжи съ початка по направленію вершины его конуса и не вращая самой катушки. Смотря одинъ витокъ, мы придадимъ пряжѣ вновь одно крученіе, которое и ляжетъ на смотанную длину т. е.  $\pi d$ , слѣдовательно, одинъ дюймъ пряжи получить  $\frac{1}{\pi d}$  оборота, что съ прежней круткой —  $t = \frac{m}{L} - \frac{1}{\pi d}$  даетъ  $\frac{m}{L} - \frac{1}{\pi d} + \frac{1}{\pi d} = \frac{m}{L}$  обор. на дюймъ.

Такимъ образомъ, замѣнивъ величину  $n$  величиной  $m$ , для опредѣленія производительности одного веретена кольцевого ватера —  $p$ , мы можемъ пользоваться слѣдующей формулой: —  $p_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$ . (1)

Но производительность, опредѣленная при помощи этой формулы, будетъ только теоретической. Дѣйствительная же или практическая будетъ нѣсколько меньше, такъ какъ машина не будетъ работать непрерывно; будутъ неизбежны остановки ея изъ-за съема и надѣванія катушекъ, изъ-за обрывовъ шпурковъ, чистки, наладки, изъ-за могущей произойти поломки нѣкоторыхъ ея частей и пр. Всѣ эти простои машины скорѣе всего будутъ имѣть мѣсто при томъ условіи, если эта машина будетъ работать возможно болѣе продолжительное время. Эти простои уменьшаютъ производительность машины, а слѣдовательно, и каждого веретена ея въ отдѣльности. Въ виду этого дѣйствительная или практическая производительность будетъ меньше теоретической, а потому, чтобы получить дѣйствительную производительность, имѣя теоретическую, необходимо послѣднюю умножить на нѣкоторый коэф.  $\alpha$ , который, будучи меньше единицы, будетъ коэф. полезн. дѣйств. веретена. слѣдовательно, дѣйствительная или практическая производительность одного веретена кольцевого ватера можетъ быть опредѣлена при помощи слѣдующей формулы:

$$p = \frac{\alpha \cdot m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t} \cdot \dots \dots \dots (2)$$

Теперь необходимо опредѣлить величину коэф.  $\alpha$ . Величина коэф.  $\alpha$  можетъ быть опредѣлена путемъ наблюденій надъ работою



данной машины. Дѣйствительно, если въ нашемъ распоряженіи имѣется кольцевой ватеръ съ опредѣленнымъ количествомъ веретенъ, причѣмъ извѣстно число оборотовъ веретена его, вырабатываемый померъ пряжи и крутка ея, то, имѣя эти данныя, мы можемъ опредѣлить теоретическую производительность машины и каждаго веретена ея за какое угодно время работы ихъ, пользуясь формулой:

$$p_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$$

Затѣмъ, наблюдая за работой машины въ теченіе указаннаго при расчетѣ времени при выработкѣ того же номера пряжи и при той же круткѣ, мы найдемъ дѣйствительную производительность машины и каждаго веретена ея, взвѣсивъ сработанную за этотъ промежутокъ времени пряжу и раздѣливъ вѣсъ ея на количество веретенъ на данной машинѣ. Имѣя же дѣйствительную и теоретическую производительность одного веретена, мы дѣлимъ первую на вторую и получаемъ величину коэф.  $\alpha$  для даннаго случая. Съ цѣлью найти для коэф.  $\alpha$  возможно большее количество значеній его при выработкѣ пряжи при разнообразныхъ условіяхъ — были произведены въ этомъ направленіи наблюденія надъ работой многихъ кольцевыхъ ватеровъ въ теченіе болѣе или менѣе продолжительнаго времени, причѣмъ были получены данныя средней выработки одного веретена въ рабочій день за разные промежутки времени.

Мы упомянули уже выше при опредѣленіи производительности селъфакторнаго веретена, что наиболѣе дѣйствительными данными производительности будутъ тѣ, которыя являются средними за годъ, такъ какъ въ теченіе года машина подвергается тѣмъ неизбѣжнымъ простоямъ, которые вызываются ремонтомъ ея, наладкой, вывѣркой и пр. Только при опредѣленіи средней производительности за столь продолжительный промежутокъ времени будутъ учтены всѣ простои машины, что не могло бы быть, если бы для опредѣленія производительности мы взяли менѣе продолжительный промежутокъ времени, хотя бы даже рабочую недѣлю, что дѣлаетъ *Ot. Johannsen*<sup>1)</sup>.

Приводимъ въ нижеслѣдующей таблицѣ данныя средней выработки одного веретена кольцевого ватера въ рабочій день (18 часовъ)—за годъ, причѣмъ параллельно приводимъ данныя и теоретической производительности того же веретена за 18 часовъ при выработкѣ того же номера пряжи и при тѣхъ же условіяхъ выработки ея, т. е. при той же круткѣ и при томъ же числѣ оборо-

<sup>1)</sup> *Ot. Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei...*, В. II, s. 330.



товъ веретена. Теоретическая производительность  $p_t$  опредѣлена по формуль:

$$p_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$$

Кромѣ того, въ этой же таблицѣ приводимъ для каждаго отдѣльнаго случая и величину коэф.  $\alpha$ , которая является отношеніемъ величинъ дѣйствительной производительности къ теоретической.

ТАБЛИЦА № 1.

Количество веретенъ на маш.	№№ пряжи	Сортъ пряжи	Число оборотовъ веретена въ 1'— <i>m</i>	Крутка на 1'' <i>t</i>	Сред. год. произ. одного веретена въ 18 ч. въ англ. ф.	Теорет. произв. вер. въ 18 ч. вычисл. по формуль $\frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$	Величина коэф. $\alpha$
356	100	основа	8952	44,5	0,062	0,0718	0,863
"	90	"	"	41	0,075	0,0866	0,866
"	80	"	"	38,6	0,090	0,1035	0,870
"	70	"	"	35,6	0,117	0,128	0,914
332	70	утокъ	8730	35,44	0,1108	0,126	0,880
356	60	основа	8940	34,3	0,139	0,155	0,897
288	60	"	9399	35,45	0,141	0,158	0,892
332	60	утокъ	8145	32,12	0,141	0,151	0,933
304	60	основа	8953	35,45	0,142	0,150	0,947
356	50	"	8952	27,23	0,205	0,235	0,872
304	50	"	8953	30,1	0,200	0,212	0,943
288	50	"	9399	30,1	0,203	0,223	0,910
304	40	"	8953	27	0,268	0,296	0,905
288	40	"	9399	27	0,290	0,311	0,932
332	40	утокъ	8730	25	0,285	0,312	0,913
"	38	"	8145	24,48	0,279	0,313	0,891

Количество веретенъ на маш.	№№ пряжи	Сортъ вяжи	Число оборотовъ веретена въ 1'— <i>m</i>	Крутка на 1" <i>t</i>	Сред. год. произ. одного веретена въ 18 ч. въ англ. ф.	Теорет. произв. вер. въ 18 ч. вычисл. по формулѣ $\frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$	Величина коэф. $\alpha$
288	36	основа	9399	26	0,307	0,358	0,858
304	34	"	8953	27	0,325	0,348	0,934
288	34	"	9399	27	0,316	0,366	0,864
304	30	"	8953	25,01	0,377	0,426	0,885
288	30	"	9399	25,01	0,382	0,447	0,852
332	28	утокъ	8145	18	0,475	0,577	0,823
288	22	"	8730	20,35	0,582	0,696	0,836
"	22	"	"	20,53	0,586	0,690	0,849

Въ таблицѣ № 2 приводимъ данныя средней годовой выработки одного веретена кольцевого ватера въ 11<sup>1</sup>/<sub>2</sub> час., а также данныя теоретической производительности этого же веретена за 11<sup>1</sup>/<sub>2</sub> час. при выработкѣ того же номера пряжи и при тѣхъ же условіяхъ выработки его.

Теоретическая производительность была опредѣлена по формулѣ:

$$P_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}.$$

Въ этой же таблицѣ приведена для каждаго отдѣльнаго случая и величина коэф.  $\alpha$  (см. стр. 204).



ТАБЛИЦА № 2.

Количество веретенъ на машинѣ	№№ пряжи	Сортъ пряжи	Число оборот. ве- ретена въ 1'	Крутка на 1"	Средняя годовая производ. веретена въ 11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub> час.	Теоретич. производит. веретена въ 11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub> ч., вы- числен. по формулѣ $\frac{m \cdot t}{504 \cdot N \cdot t}$	Величина коэф. $\alpha$
			<i>m</i>	<i>t</i>			
440	60	утокъ	8168	32,67	0,085	0,095	0,895
"	60	"	"	"	0,0841	0,095	0,885
"	50	"	8730	29,7	0,120	0,134	0,896
"	50	"	8168	"	0,114	0,126	0,905
"	50	"	8730	"	0,1216	0,134	0,907
"	44	"	8168	27,24	0,1352	0,156	0,867
"	44	"	8730	26,33	0,155	0,172	0,901
"	44	"	9160	27,24	0,1578	0,174	0,907
"	44	основа	8730	28,5	0,1469	0,158	0,930
"	40	"	8168	24,2	0,1753	0,193	0,908
"	40	"	"	24,69	0,173	0,189	0,915
"	40	"	"	28,21	0,147	0,165	0,891
"	40	утокъ	"	23,9	0,1762	0,195	0,904
"	40	"	"	"	0,1771	0,195	0,908
"	40	основа	"	24,69	0,1708	0,189	0,904
"	40	"	"	24,5	0,169	0,190	0,889
"	40	"	8730	25,48	0,1752	0,195	0,893
"	40	"	"	25,48	0,1773	0,195	0,909
"	36	утокъ	8168	23,54	0,2024	0,220	0,920
"	34	основа	"	24,69	0,198	0,222	0,892
"	32	утокъ	"	23,23	0,241	0,251	0,960



Количество веретенъ на машинѣ	№№ пряхи	Сортъ пражи	Число оборот. ве- ретена въ 1' <i>m</i>	Крутка на 1'' <i>t</i>	Средняя годовая производ. веретена въ 11 1/2 час.	Теоретич. производит. веретена въ 11 1/2 ч., вы- числен. по формулѣ $\frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$	Величина коэф. $\alpha$
440	32	утокъ	8168	20	0,2598	0,291	0,893
"	32	"	"	21,35	0,250	0,273	0,916
"	32	"	"	21,98	0,229	0,265	0,864
"	32	"	"	23,23	0,2338	0,251	0,931
"	30	"	"	20,8	0,261	0,299	0,873
"	30	основа	8730	23,94	0,246	0,277	0,888
"	30	утокъ	"	20,25	0,2975	0,328	0,907
"	28	"	8168	21,9	0,2728	0,303	0,900
"	28	"	"	19,85	0,3255	0,360	0,904
"	28	"	"	20,25	0,318	0,351	0,906
"	24	"	8730	18,12	0,422	0,458	0,921
"	24	"	"	18,86	0,384	0,441	0,871
"	24	"	9160	20,1	0,379	0,433	0,875
"	24	"	"	20,25	0,3816	0,430	0,887
"	24	"	8730	19,23	0,403	0,431	0,935
"	24	основа	8168	20,25	0,344	0,383	0,898
"	20	"	"	19,35	0,423	0,482	0,878

Въ нижеслѣдующей таблицѣ № 3 приводимъ данныя средней выработки одного ватернаго веретена въ 11 1/2 час. за недѣлю (67 ч.), въ теченіе какового времени и производились наблюденія надъ работою машины. Въ этой же таблицѣ приводимъ данныя и теоретической производительности для каждаго номера, полученныя при помощи формулы  $p_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$  и при той же круткѣ и при томъ же числѣ оборотовъ веретена.

Въ этой же таблицѣ приведены и величины коэф.  $\alpha$ —для каждаго отдѣльнаго случая.

ТАБЛИЦА № 3.

Количество веретенъ на машинѣ	№№ пржи	Сортъ пржи	Число оборотовъ веретена въ 1'		Средняя недѣльная производ. веретена въ 11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub> час.	Теоретич. производит. верет. въ 11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub> ч., вычис- лен. по форм. $\frac{m \cdot \omega}{504 \cdot N \cdot t}$	Величина коэф. $\alpha$
			<i>m</i>	<i>t</i>			
440	60	основа	10856	31,54	0,124	0,131	0,947
"	60	утокъ	8168	32,67	0,088	0,095	0,926
"	60	"	9050	32,12	0,152	0,168	0,905
"	50	"	8730	29,70	0,121	0,134	0,903
"	44	основа	9878	27,18	0,176	0,188	0,936
"	44	утокъ	9160	27,24	0,1549	0,174	0,890
"	40	основа	8168	24,69	0,1795	0,189	0,949
"	34	"	8168	24,69	0,201	0,222	0,905
"	32	утокъ	8944	21,45	0,279	0,297	0,939
"	32	"	8168	20	0,2673	0,291	0,918
"	32	"	8168	21,98	0,249	0,265	0,940
"	30	основа	8730	23,94	0,2584	0,277	0,933
"	24	"	10856	20,75	0,460	0,498	0,924
"	24	утокъ	8730	18,86	0,397	0,441	0,900
"	24	"	9160	20,1	0,392	0,433	0,905
"	22	"	8587	19,8	0,421	0,450	0,936
"	22	"	8168	18,75	0,407	0,452	0,900
"	20	основа	8168	19,35	0,453	0,482	0,940
"	20	"	8480	19,17	0,464	0,505	0,919



Изъ данныхъ, приведенныхъ въ таблицахъ №№ 1—3, слѣдуетъ, что среднее значеніе для коэф.  $\alpha$  различно въ зависимости отъ того, взято ли оно какъ среднее изъ данныхъ производительности ватернаго веретена за годъ или за недѣлю, причемъ данныя за годъ даютъ меньшую величину коэф.  $\alpha$ , чѣмъ данныя за недѣлю. Это вполне и понятно, такъ какъ при работѣ машины въ теченіе болѣе продолжительнаго промежутка времени будетъ и больше простоевъ машины изъ-за различныхъ причинъ, а потому и средняя выработка каждаго веретена будетъ меньше.

Среднее значеніе для коэф.  $\alpha$  при работѣ машины въ теченіе недѣли по  $11\frac{1}{2}$  час. въ день равно 0,922, между тѣмъ какъ при работѣ той же машины въ теченіе года по  $11\frac{1}{2}$  час. оно равно 0,901, а при работѣ машины въ теченіе года по 18 час. среднее значеніе для коэф.  $\alpha$  равно 0,889.

Такимъ образомъ, при работѣ ватера въ теченіе недѣли дѣйствительная производительность его будетъ меньше теоретической приблизительно на 8%, что и можно считать болѣе или менѣе близкимъ къ дѣйствительности. Johannsen <sup>1)</sup> считаетъ дѣйствительную производительность ватернаго веретена меньше теоретической на 7%. т. е. коэф.  $\alpha=0,93$ . Слѣдовательно, на основаніи данныхъ таблицы № 3 можно считать, что коэф.  $\alpha$  въ среднемъ равенъ 0,92, однако принявъ во вниманіе, что эти данныя—результаты наблюденій надъ работой машины въ теченіе недѣли. Если же обратиться къ даннымъ средней выработки въ рабочей день за годъ, то средняя величина коэф.  $\alpha$ , какъ мы указали уже, будетъ меньше. При работѣ машины въ теченіе года по  $11\frac{1}{2}$  час. въ день этотъ коэф.  $\alpha$  въ среднемъ равенъ 0,901, а при работѣ ватера по 18 час. въ день—въ среднемъ равенъ 0,889. Эта столь незначительная разница въ величинѣ коэф. можетъ быть объяснена на основаніи тѣхъ же соображеній, что и при опредѣленіи величины коэф.  $\alpha$  для сельфакторнаго веретена, т. е. что машина, работая въ теченіе года по 18 час. въ день, чаще можетъ подвергаться разладкѣ, чѣмъ машина, работающая по  $11\frac{1}{2}$  час. въ день, а потому и чаще придется останавливать ее для наладки, что и уменьшитъ производительность всей машины и каждаго веретена ея въ отдѣльности, а потому и величина коэф.  $\alpha$  будетъ меньше. На величину коэф.  $\alpha$  могутъ еще имѣть вліяніе вырабатываемые номера пряжи, качество сырого материала, изъ котораго вырабатываются данныя номера пряжи, уходя

---

<sup>1)</sup> Otto Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei..., B. II, s. 330.

за машинами, насколько новы машины и т. п. Хотя всё эти обстоятельства учесть довольно трудно, но тѣмъ не менѣе при опредѣленіи количества машинъ, необходимыхъ для оборудованія проектируемой фабрики, нужно имѣть ихъ въ виду. Мы указали уже выше, что вновь поставленныя машины первое время могутъ работать хорошо, не подвергаясь ремонту, но съ теченіемъ времени ремонтъ и болѣе частая наладка ихъ неизбѣжны, а потому неизбѣжны и болѣе или менѣе продолжительные простои ихъ, а слѣдовательно, и уменьшеніе средней производительности каждой машины и каждаго веретена ея. Въ виду этого при опредѣленіи дѣйствительной производительности одного веретена кольцевого ватера лучше брать меньшую величину коэф.  $\alpha$ , причемъ слѣдуетъ принять во вниманіе и то обстоятельство, по скольку часовъ въ день будетъ работать машина. На основаніи данныхъ, приведенныхъ въ таблицахъ №№ 1—2 можно считать коэф.  $\alpha$  равнымъ въ среднемъ 0,89, причемъ эта величина можетъ быть увеличена и до 0,90, если машины на проектируемой фабрикѣ будутъ работать не болѣе 12 час. въ день.

Если даже допустить, что величина для коэф.  $\alpha$  въ дѣйствительности будетъ нѣсколько больше, чѣмъ приведенныя выше, то во всякомъ случаѣ, уменьшая величину коэф.  $\alpha$  на 0,01, мы увеличиваемъ число веретенъ при опредѣленіи необходимаго количества ихъ приблизительно на 11 на каждую тысячу, что нельзя признать вовсе большимъ, тѣмъ болѣе, что лучше имѣть нѣкоторый запасъ въ веретенахъ, чѣмъ недостатокъ ихъ, на случай поломки или продолжительнаго ремонта какой нибудь машины, такъ какъ въ подобныхъ случаяхъ этотъ запасъ веретенъ будетъ способствовать тому, что общее количество вырабатываемой пряжи не уменьшится.

Мы видимъ, что величина коэф.  $\alpha$  для ватеровъ нѣсколько больше, чѣмъ для сельфакторовъ. Это можно объяснить тѣмъ обстоятельствомъ, что сельфакторъ, какъ тонкопрядильная машина, несравненно сложнѣе кольцевого ватера, а потому она чаще разлаживается и больше требуетъ времени на наладку и ремонтъ, чѣмъ ватеръ, слѣдовательно, благодаря болѣе частымъ простоямъ, и коэф. полезн. дѣйств. сельфактора нѣсколько меньше, чѣмъ ватера.

Итакъ, будетъ считать, что величина коэф.  $\alpha$  будетъ равна 0,89 при работѣ ватера болѣе 12 ч. въ рабочій день и коэф.  $\alpha=0,90$  при работѣ ватера не болѣе 12 час. въ день. Слѣдовательно, для опредѣленія дѣйствительной или практической производительности одного веретена кольцевого ватера за  $w$  часовъ можно пользоваться слѣдующей формулой:



$$p = \frac{(0,89-0,90) \cdot m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t} \text{анг. ф.} \quad (2).$$

Но кромѣ этой формулы—для опредѣленія производительности одного веретена кольцевого ватера можно получить еще и другую формулу на основаніи слѣдующихъ разсужденій.

$L$ —есть длина нити въ анг. д., выпускаемая переднимъ валкомъ вытяжного механизма въ 1'. Извѣстно, что  $L = \frac{m}{t}$  анг. дюйм. Если вѣсъ самой пряжи на катушкѣ будетъ  $g$  анг. ф., а  $N$ —ея померъ, тогда длина пряжи, помѣщающаяся на катушкѣ, будетъ равна  $Ng$  моткамъ или  $30240 Ng''$ . Чтобы получить количество пряжи— $30240 Ng''$  или одинъ сьемъ, для этого необходимо затратить время, равное  $\frac{30240 Ng}{L} = \frac{30240 Ng t}{m}$  минутамъ, не принимая во вниманіе простоевъ машины. Если же принять во вниманіе всѣ тѣ простои машины, которые неизбѣжны во время работы ватера, какъ то: сьемъ полныхъ катушекъ, надѣваніе пустыхъ, обрывы шнурковъ, наладка, чистка и пр.,—тогда на все это нужно положить еще  $\tau$  минутъ, что въ общемъ увеличить время, потребное на одинъ сьемъ. Слѣдовательно, время, необходимое для полученія одного сьема, будетъ равно.

$$\left( \frac{30240 Ng t}{m} + \tau \right) \text{минутамъ.}$$

Если же мы предположимъ, какъ и раньше, что машина работаетъ  $w$  часовъ и вѣсъ самой пряжи на катушкѣ  $g$  анг. ф., тогда дѣйствительная производительность одного ватерного веретена за это время будетъ равна:

$$p = \frac{60 \cdot w \cdot g}{30240 N \cdot g \cdot t + \tau} \text{анг. ф.} \quad (3)$$

Такимъ образомъ, для опредѣленія дѣйствительной производительности ватерного веретена за  $w$  часовъ мы имѣемъ слѣдующія формулы:

$$p = \frac{(0,89-0,90) \cdot m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t} \text{анг. ф.} \quad (2)$$

$$p = \frac{60 \cdot w \cdot g}{30240 N \cdot g \cdot t + \tau} \text{анг. ф.} \quad (3)$$

При опредѣленіи производительности по формуламъ (2) и (3) необходимо знать слѣдующія величины, входящія въ эти формулы:  $m$ ,  $t$ ,  $g$  и  $\tau$ . Что же касается величинъ  $N$  и  $w$ , то онѣ должны быть извѣстны, какъ исходныя, для опредѣленія производительности веретена при выработкѣ даннаго номера пряжи и за извѣстный промежутокъ времени.

Число оборотовъ ватернаго веретена— $m$  колеблется въ довольно широкихъ предѣлахъ: отъ 5000 до 11000 и даже болѣе этого. Изъ приведенныхъ формулъ (2) и (3) слѣдуетъ, что съ увеличеніемъ  $m$  увеличивается и производительность ватернаго веретена, слѣдовательно, выгодно бы брать большую величину для  $m$ , по въ дѣйствительности не всегда этого придерживаются. При выборѣ величины для  $m$  въ данномъ случаѣ слѣдуетъ руководствоваться тѣми же соображеніями, которыя были уже высказаны нами относительно выбора числа оборотовъ для сельфакторнаго веретена (см. стр. 160). Кромѣ этого, ниже нами приведены таблицы дѣйствительной производительности ватернаго веретена, откуда будетъ видно, какое число оборотовъ дается веретену при выработкѣ того или другого номера пряжи и сорта ея.

Johannsen <sup>1)</sup> приводитъ слѣдующія числа оборотовъ ватернаго веретена при выработкѣ различныхъ номеровъ пряжи изъ американскаго хлопка при  $t = 4 \sqrt{N}$  для основы и при  $t = 3,4 \sqrt{N}$  для утка:

		$m$			$m$
для №№	8 — 24	5000	для №№	16 — 80	9000
" "	12 — 40	6000	" "	20 — 80	10000
" "	16 — 50	7000	" "	24 — 80 (основы)	11000
" "	16 — 80	8000	" "	52 — 80 (утка)	11000

Ch. Gégauff <sup>2)</sup> приводитъ слѣдующія скорости веретень при выработкѣ нѣкоторыхъ номеровъ пряжи, получаемыхъ на ватерахъ и чаще другихъ употребляемыхъ на практикѣ въ хлопчато-бумажномъ производствѣ:

		$m$			$m$
для основы №№	9,5 (анг. пум.)	6000	для №№	23,5	8500
"	11,8	7000	" "	28	9000
"	14	7000	" "	33—37,5	9500
"	16,5	7500	" "	42,5—53	9000
"	19—21	8000	" "	59—66	8500

<sup>1)</sup> От. Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei, В. II., с. 345.

<sup>2)</sup> Извѣст. Общ. Сод. Мануф. Промысл., 1902., стр. 17.



На практикѣ — на фабрикахъ, гдѣ вырабатывались различные номера пряжи, пришлось наблюдать слѣдующія среднія числа оборотовъ веретена:

для №№ 22 — 60	<i>m</i> 8777	для №№ 26 — 40	<i>m</i> 9470
„ „ 24 — 32	8997	„ „ 18 — 40	9944
„ „ 22 — 90	9236	„ „ 38 — 40	10441—10472

Въ журналѣ „Oesterreich's Wollen & Leinen—Industrie“ <sup>1)</sup> приведена нижеслѣдующая таблица, изъ которой видно, какое число оборотовъ приблизительно можно давать веретену при выработкѣ нѣкоторыхъ номеровъ пряжи.

№№ пряжи	коэф. крученія $\alpha$	число оборот. $n$	діам. кольца	номеръ бѣгунка
8	3,75	6200	2	11
10	„	6600	„	7—8
12	„	6600	„	5—6
14	„	7000	1 <sup>3</sup> / <sub>4</sub> ''	3—4
16	4	7600	„	2
18	„	8000	„	1
20	„	8500	„	1/0
22	„	8500	„	2/0
24	„	8500	„	3/0
26	„	8800	1 <sup>5</sup> / <sub>8</sub> ''	4/0
28	„	9000	„	5/0
30	4,25	9600	„	6/0
32	„	9600	„	7/0
34	„	9600	„	8/0
36	„	10000	1 <sup>1</sup> / <sub>2</sub> ''	8/0
38	„	10000	„	9/0
40	4,40	10000	„	10/0
44	„	10000	„	12/0

<sup>1)</sup> Oesterreich's Wollen und Leinen—Industrie, 1905, s. 1290.

Ern. Müller <sup>1)</sup> указывает, что число оборотов веретена въ 1' можетъ быть доведено даже до 13 тысячъ, но при желаніи получить пряжу равномерную и хорошаго качества болѣе 10 тысячъ оборотовъ не даютъ веретену, причемъ при выработкѣ пряжи №№ 4—12 даютъ веретену 6000 обор., при выработкѣ № 20 — 6500 и №№ 30—50 — 7000 обор. Такимъ образомъ, мы видимъ, что и въ данномъ случаѣ приведенныя величины скорости веретена не являются постоянными при выработкѣ того или иного номера пряжи, но болѣе или менѣе мѣняются, а потому при выборѣ величины скорости для ватернаго веретена слѣдуетъ руководствоваться тѣми же соображеніями, что и при выборѣ скорости для селѫкторнаго веретена, т. е. слѣдуетъ принимать во вниманіе выработываемый номеръ пряжи, качество сырого матеріала, изъ котораго данный номеръ будетъ выработываться, и данныя практики, которыя могутъ быть весьма полезными въ случаѣ сомнѣнія при выборѣ величины для *m*.

Относительно *t*, т. е. величины крутки ватерной пряжи нами сказано уже выше (см. стр. 162).

Величина *g*, т. е. вѣсъ самой пряжи на катушкѣ можетъ нѣсколько измѣняться въ зависимости отъ номера пряжи и нѣкоторыхъ другихъ обстоятельствъ, но при расчетахъ *g* можно считать равнымъ: <sup>2)</sup>

для основы приблизительно (0,057 — 0,1) анг. ф.

„ утка „ (0,025 — 0,04) „ „

В. Niess приводитъ слѣдующія значенія для *g*:

для №№ 4 — 8 —  $g=0,1$  анг. ф. для №№ 24—28 —  $g=0,075$  анг. ф.

„ „ 12—16 —  $g=0,088$  „ „ „ 32—50 —  $g=0,066$  „

„ „ 20 —  $g=0,084$  „

Изъ формулы (3) видно, что съ увеличеніемъ *g* увеличивается и производительность кольцевого ватера. Дѣйствительно, формула (3) можетъ быть представлена еще въ слѣдующемъ видѣ:

$$p = \frac{60 \cdot w}{30240 N \cdot t} + \frac{\tau}{g} \text{ анг. ф.}$$

Слѣдовательно, увеличивая *g*, мы этимъ уменьшаемъ величину  $\frac{\tau}{g}$ , входящую въ формулу (3), а благодаря этому и — *p* нѣсколько

<sup>1)</sup> Ern. Müller. Handbuch der Spinnerei..., s. 163.

<sup>2)</sup> Otto Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei..., B. II, s. 335, 345.



увеличивается. Величина же  $g$ , какъ видно изъ приведенныхъ значеній ея, колеблется въ извѣстныхъ предѣлахъ, причемъ при выработкѣ уточной пряжи эти предѣлы даже весьма незначительны, а потому и нельзя произвольно увеличивать  $g$ .

Величина  $\tau$ , выражающая собой сумму потерь времени, входящуюся на одинъ сьемъ, равна, какъ опредѣлили Johannsen, 8 минутамъ. <sup>1)</sup> Johannsen нашелъ это значеніе для  $\tau$ , вставляя въ формулу (3)— $p$ , т. е. производительность ватернаго веретена, полученную при помощи формулы (2), но при коэф. полезн. дѣйств. веретена— $\alpha=0,93$ . Если же опредѣлить  $p$  при помощи той же формулы (2), но принявъ коэф.  $\alpha=0,89—0,90$ , какъ мы опредѣлили эту величину для коэф.  $\alpha$ , то понятно, что  $\tau$  будетъ нѣсколько больше. Подобный случай мы разсмотрѣли уже при опредѣленіи величины  $\tau$  для сельфакторнаго веретена.

Располагая такимъ образомъ для опредѣленія дѣйствительной производительности ватернаго веретена двумя формулами (2) и (3), мы должны замѣтить, что для расчетовъ формула (2) болѣе удобна, такъ какъ она сама по себѣ проще, да и не содержитъ въ себѣ двухъ величинъ— $g$  и  $\tau$ , каковыя имѣются въ формулѣ (3) и которыя могутъ измѣняться, а въ особенности  $\tau$ , въ зависимости отъ многихъ причинъ, учесть кои заранѣе бываетъ довольно трудно, а потому довольно трудно и выбрать надлежащую величину для этихъ величинъ

Приводимъ ниже таблицы производительности одного веретена кольцевого ватера за 10 часовъ работы и за 60 часовъ.

Ern. Müller <sup>2)</sup> приводитъ слѣдующія данныя производительности ватернаго веретена за 10 часовъ работы (см. стр. 214).

<sup>1)</sup> Otto Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei..., B. II, s. 331.

<sup>2)</sup> Ern. Müller. Handbuch der Spinnerei... s. 163.

№№ пряжи	<i>t</i>	<i>m</i>	<i>p</i> въ англ. ф.	<i>p<sub>t</sub></i> въ англ. ф.	коэф. $\alpha$
4	7,6	6000	2,56	3,916	0,653
8	11,3	6000	1,04	1,317	0,790
12	13,8	6000	0,600	0,719	0,834
20	19,2	6500	0,286	0,336	0,851
30	22,7	7000	0,178	0,204	0,872
40	26,5	7000	0,112	0,131	0,855
50	29	7000	0,079	0,096	0,823

Пользуясь приведенными здѣсь данными, мы опредѣлили и величину коэф.  $\alpha$  — при выработкѣ каждаго номера пряжи. Величина коэф.  $\alpha$  опредѣлена нами точно такъ же, какъ это было сдѣлано выше, т. е. при помощи формулы (1) —  $p_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$  мы опредѣляли сначала теоретическую производительность ватернаго веретена за 10 час., а затѣмъ, имѣя практическую — *p*, изъ отношенія ихъ —  $\frac{p}{p_t}$  получали величину коэф.  $\alpha$ . Полученныя такимъ образомъ величины коэф.  $\alpha$  и приведенныя выше, какъ видимъ, слишкомъ малы сравнительно съ величиной коэф.  $\alpha$ , которая нами опредѣлена, а потому, пользуясь приведенными данными производительности ватернаго веретена при опредѣленіи необходимаго количества веретенъ, мы рискуемъ безъ пужды значительно увеличить количество ихъ.

Platt Br. <sup>1)</sup> даетъ слѣдующія данныя производительности ватернаго веретена за 60 час. при выработкѣ утка

№№ пряжи	<sup>n</sup> число обор. переди. валика при $d=1''$	<i>t</i>	<i>m</i>	<i>p</i> въ англ. ф.	<i>p<sub>t</sub></i> въ англ. ф.	коэф. $\alpha$
12	164	11,25	5800	4,5	5,115	0,88
16	146	13	6000	3	3,434	0,873
20	138	14,53	6200	2,3	2,540	0,905
25	127	16,25	6500	1,6	1,905	0,84
30	125	17,8	6800	1,38	1,516	0,91
40	110	20,55	7000	0,91	1,013	0,898

<sup>1)</sup> Otto Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei..., В. II, с. 344.



Здѣсь также мы опредѣляли теоретическую производительность ватернаго веретена —  $p_t$  и величину коэф.  $\alpha$  для каждаго номера. Но въ этой таблицѣ полученныя величины коэф.  $\alpha$ , кромѣ одного случая при выработкѣ пряжи № 25, очень мало отличаются по величинѣ отъ коэф.  $\alpha$ , опредѣленнаго нами, а потому при опредѣленіи необходимаго количества ватерныхъ веретенъ можно пользоваться приведенными данными производительности ватернаго веретена, кромѣ случая—для пряжи № 25.

Добсонъ и Барло въ нижеслѣдующихъ таблицахъ №№ 1 — 3 приводятъ данныя производительности кольце-прядильныхъ ватеровъ при выработкѣ основной и уточной пряжи <sup>1)</sup>).

ТАБЛИЦА № 1.

ТАБЛИЦА № 2.

Основа изъ индскихъ и американскихъ хлопковъ. Диаметръ передняго цилиндра 1".

Основа изъ египетскаго хлопка. Диаметръ передняго цилиндра 1".

Номера пряжи	Скорость веретена	Число оборотовъ передняго цилиндра	Крутка на дюймъ	Англ. фун. на веретено въ 10 час.	Номера пряжи	Скорость веретена	Число оборотовъ передняго цилиндра	Крутка на дюймъ	Англ. фун. на веретено въ 10 час.
4	4523	180	8	2,28	30	8500	137	19,75	0,26
6	5500	178	9,8	1,54	32	•	132	20,40	0,24
8	6400	180	11,31	1,19	34	•	128	21,02	0,217
10	7150	180	12,64	0,97	36	•	124	21,63	0,199
12	7500	172	13,85	0,76	38	•	121	22,22	0,184
14	8000	170	14,96	0,68	40	•	118	22,80	0,17
16	8500	169	16,00	0,59	42	•	115	23,36	0,16
18	8500	159	16,97	0,50	44	•	112	23,90	0,15
20	8500	151	17,89	0,43	46	•	110	24,44	0,14
22	8500	144	18,76	0,37	48	•	108	24,98	0,132
24	8500	138	19,60	0,33	50	•	106	25,49	0,124
26	9000	144	20,40	0,31	52	•	104	25,96	0,124
28	9000	140	21,16	0,28	54	•	102	26,49	0,112
30	9000	135	21,91	0,25	56	•	100	26,97	0,106
32	9000	130	22,62	0,22	58	•	98	27,44	0,101
34	9500	130	23,32	0,22	60	•	97	27,91	0,96
36	9500	126	24,00	0,20					
38	9500	122	24,64	0,18					
40	9500	119	25,28	0,17					

<sup>1)</sup> Добсонъ и Барло. Справочная книга для бумагопрядильщиковъ, стр. 158

Т А Б Л И Ц А № 3.

Производительность уточных ватеровъ. Диаметръ передняго цилиндра — 1"

Номера пряжи	Скорость веретена	Число оборотовъ передняго цилиндра	Крутка на дюймъ	Англ. ф. на веретено въ 10 часовъ
12	6500	184	11,24	0,83
14	7000	193	12,15	0,71
16	7500	183	13,00	0,71
18	"	173	13,78	0,52
20	"	164	14,52	0,444
22	"	156	15,24	0,40
24	"	150	15,91	0,35
26	"	144	16,57	0,31
28	8000	148	17,19	0,297
30	"	143	17,77	0,268
32	"	138	18,36	0,248
34	"	134	18,94	0,21
36	8500	138	19,50	0,22
38	"	131	20,02	0,20
40	"	125	21,54	0,18

Желая убѣдиться, насколько данныя, приведенныя въ таблицахъ №№ 1—3, соответствуютъ тѣмъ даннымъ дѣйствительной или практической производительности, коими можно пользоваться при опредѣленіи необходимаго количества ватерныхъ веретенъ, авторъ на основаніи данныхъ этихъ таблицъ опредѣлялъ сначала теорети-



ческую производительность ватернаго веретена за 10 час. при выработкѣ нѣкоторыхъ номеровъ пряжи, а затѣмъ и величину коэф.  $\alpha$  для этихъ случаевъ. Результаты получились слѣдующіе.

**Таблица № 1.** При выработкѣ № 4 при  $m = 4523$  теоретическая производительность веретена за 10 час.— $p_t = 2,804$  анг. ф., въ таблицѣ же производительность— $p$ , которая приведена авторами, надо полагать, какъ дѣйствительная или практическая, равна — 2,28 анг. фун., слѣдовательно, коэф.  $\alpha = 0,813$ .

При выrab. № 8	при $m=6400$	$p_t=1,403$	анг. ф.;	$p=1,19$	анг. ф.	$\alpha=0,848$ .
" "	" 12 "	$m=7500$	$p_t=0,895$	" ;	$p=0,76$ "	" ; $\alpha=0,849$ .
" "	" 16 "	$m=8500$	$p_t=0,659$	" ;	$p=0,59$ "	" ; $\alpha=0,895$ .
" "	" 22 "	$m=8500$	$p_t=0,409$	" ;	$p=0,37$ "	" ; $\alpha=0,905$ .
" "	" 26 "	$m=9000$	$p_t=0,337$	" ;	$p=0,31$ "	" ; $\alpha=0,920$ .
" "	" 30 "	$m=9000$	$p_t=0,272$	" ;	$p=0,25$ "	" ; $\alpha=0,919$ .
" "	" 36 "	$m=9500$	$p_t=0,219$	" ;	$p=0,20$ "	" ; $\alpha=0,913$ .
" "	" 40 "	$m=9500$	$p_t=0,186$	" ;	$p=0,17$ "	" ; $\alpha=0,914$ .

**Таблица № 2.**

При выrab. № 30	при $m=8500$	$p_t=0,285$	анг. ф.;	$p=0,26$	анг. ф.;	$\alpha=0,912$ .
" "	" 34 "	$m=8500$	$p_t=0,236$	" ;	$p=0,217$ "	" ; $\alpha=0,919$ .
" "	" 40 "	$m=8500$	$p_t=0,185$	" ;	$p=0,17$ "	" ; $\alpha=0,919$ .
" "	" 44 "	$m=8500$	$p_t=0,160$	" ;	$p=0,15$ "	" ; $\alpha=0,938$ .
" "	" 50 "	$m=8500$	$p_t=0,132$	" ;	$p=0,124$ "	" ; $\alpha=0,939$ .
" "	" 60 "	$m=8500$	$p_t=0,101$	" ;	$p=0,96$ "	" ; $\alpha=0,950$ .

**Таблица № 3.**

При выrab. № 12	при $m=6500$	$p_t=0,956$	анг. ф.;	$p=0,83$	анг. ф.;	$\alpha=0,868$ .
" "	" 16 "	$m=7500$	$p_t=0,715$	" ;	$p=0,71$ "	" ; $\alpha=0,993$ .
" "	" 20 "	$m=7500$	$p_t=0,512$	" ;	$p=0,444$ "	" ; $\alpha=0,867$ .
" "	" 24 "	$m=7500$	$p_t=0,34$	" ;	$p=0,35$ "	" ; $\alpha=0,971$ .
" "	" 30 "	$m=8000$	$p_t=0,298$	" ;	$p=0,268$ "	" ; $\alpha=0,899$ .
" "	" 34 "	$m=8000$	$p_t=0,246$	" ;	$p=0,21$ "	" ; $\alpha=0,854$ .
" "	" 40 "	$m=8500$	$p_t=0,196$	" ;	$p=0,18$ "	" ; $\alpha=0,918$ .

Такимъ образомъ, уже изъ приведенныхъ примѣровъ мы видимъ, что величина коэф.  $\alpha$  только въ нѣкоторыхъ случаяхъ является почти равной коэф.  $\alpha$ , опредѣленному нами ( $\alpha = 0,89 - 0,90$ ), въ большинствѣ же случаевъ больше его, причемъ при выработкѣ

нѣкоторыхъ номеровъ почти равна той величинѣ коэф.  $\alpha$ , которая получена нами, какъ результатъ наблюденій надъ работой машины въ течение недѣли (67 час.) (см. стр. 206—207). Слѣовательно, не всѣми данными, приведенными въ таблицахъ №№ 1—3, можно пользоваться при опредѣленіи количества веретенъ, необходимаго для оборудуванія бумагопрядильной фабрики данной производительности. Въ каждомъ отдѣльномъ случаѣ слѣдуетъ эти данныя провѣрить, не слишкомъ ли онѣ велики или малы.

Въ нижеслѣдующихъ таблицахъ №№ 4—6 приводимъ еще данныя производительности ватернаго веретена за 10 часовъ <sup>1)</sup> (см. стр. 219).

*(The following table content is extremely faint and largely illegible due to the quality of the scan. It appears to be a multi-column table with numerical data, likely representing spindle counts or productivity metrics for different machine models or settings. The text is mirrored and bleed-through from the reverse side of the page.)*

<sup>1)</sup> F. Rosskoth. Taschenbuch für Baumwoll-Industrie, s. 289—291.



ТАБЛИЦА № 4.

Основа изъ американскаго хлопка. Крутка для №№ 6 — 40 —  $t = 4\sqrt{N}$ , для №№ 42—50 —  $t = 4,1\sqrt{N}$ . Диаметръ передняго цилиндра равенъ 1".

Число оборотовъ веретена въ 1'		6000		7000		8000		9000		10000		11000	
Номеръ пряжи	Крутка на 1" англ.	Число оборот. передн. цил. въ 1'	Анг. ф. на веретено въ 10 час.	Число оборот. передн. цил. въ 1'	Анг. ф. на веретено въ 10 час.	Число оборот. передн. цил. въ 1'	Анг. ф. на веретено въ 10 час.	Число оборот. передн. цил. въ 1'	Анг. ф. на веретено въ 10 час.	Число оборот. передн. цил. въ 1'	Анг. ф. на веретено въ 10 час.	Число оборот. передн. цил. въ 1'	Анг. ф. на веретено въ 10 час.
6	9,80	195	1,560										
8	11,31	169	1,150										
10	12,65	151	0,830	176	0,970								
12	13,86	137	0,634	160	0,740	183	0,845						
14	14,97	127	0,533	148	0,619	169	0,708						
16	16,00	119	0,435	140	0,513	160	0,587	180	0,658				
18	16,97	112	0,364	131	0,424	150	0,488	169	0,548				
20	17,89	107	0,312	125	0,362	142	0,416	160	0,466	178	0,516		
22	18,76			119	0,317	135	0,359	152	0,405	169	0,450		
24	19,60			114	0,278	130	0,317	146	0,360	163	0,402	179	0,441
26	20,40			110	0,248	125	0,282	140	0,315	156	0,352	172	0,387
28	21,17			105	0,220	120	0,251	135	0,282	150	0,314	165	0,346
30	21,91			101	0,196	116	0,227	130	0,254	145	0,283	159	0,312
32	22,63			99	0,182	113	0,207	127	0,233	141	0,258	155	0,284
34	23,32			96	0,165	109	0,187	123	0,212	136	0,234	150	0,258
36	24,00			93	0,152	106	0,172	119	0,194	132	0,215	145	0,236
38	24,66			91	0,140	103	0,159	116	0,178	129	0,199	142	0,219
40	25,30			88	0,129	100	0,146	113	0,166	126	0,183	139	0,200
42	26,57					96	0,134	108	0,151	120	0,167	132	0,184
44	27,20					94	0,125	106	0,141	117	0,156	129	0,172
46	27,81					92	0,117	103	0,131	115	0,147	127	0,162
48	28,40					90	0,110	101	0,123	112	0,136	123	0,150
50	28,99					88	0,106	99	0,116	110	0,129	121	0,142

Т А Б Л И Ц А № 5.

Утокъ изъ американскаго хлопка. Крутка— $t=3,25\sqrt{N}$ . Диаметръ пердяго цилиндра равень 1".

Номера пряжи	Крутка на 1' англ.	5000		6000		7000		8000		9000		10000	
		Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. шил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	
6	7,96	200	1,581										
8	9,19	174	1,082	208	1,234								
10	10,28	155	0,861	186	1,021	217	1,205						
12	11,26	143	0,662	172	0,795	200	0,927						
14	12,16	128	0,514	154	0,617	179	0,711	205	0,813				
16	13,00	123	0,435	147	0,517	172	0,595	196	0,681				
18	13,79	116	0,369	139	0,438	162	0,505	185	0,577	208	0,642		
20	14,53	110	0,315	131	0,377	153	0,436	175	0,498	197	0,554		
22	15,24	105	0,276	125	0,328	146	0,382	167	0,431	188	0,486	209	0,534
24	15,92	100	0,242	120	0,290	140	0,335	160	0,383	180	0,426	200	0,473
26	16,57	96	0,215	115	0,258	134	0,297	154	0,339	173	0,382	192	0,420
28	17,20	93	0,192	111	0,230	130	0,268	148	0,304	167	0,341	185	0,379
30	17,80	90	0,173	107	0,207	125	0,242	143	0,277	161	0,308	179	0,342
32	18,39			104	0,189	121	0,220	138	0,251	156	0,283	173	0,311
34	18,95			101	0,172	118	0,201	134	0,229	151	0,258	168	0,286
36	19,50			98	0,158	114	0,184	130	0,210	147	0,237	163	0,263
38	20,03			95	0,144	111	0,168	126	0,193	142	0,217	158	0,241
40	20,56			93	0,135	109	0,157	124	0,180	140	0,203	155	0,225
44	21,56					104	0,137	118	0,156	133	0,176	148	0,195
48	22,52					99	0,119	113	0,136	127	0,153	141	0,170
52	23,44					95	0,106	109	0,121	122	0,137	136	0,152
56	24,32					92	0,095	105	0,109	118	0,122	131	0,136
60	25,17							102	0,099	114	0,111	127	0,123



Т А Б Л И Ц А № 6.

Основа изъ египетскаго хлопка. Крутка —  $t = 3,6\sqrt{N}$ . Диаметръ передняго цилиндра равенъ 1".

Номера пряжи	Крутка на 1" англ.	6000		7000		8000		9000		10000		11000	
		Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.
16	14,40	133	0,481	155	0,561	177	0,642	199	0,722	221	0,802		
18	15,25	125	0,408	146	0,473	167	0,539	188	0,606	209	0,672		
20	16,10	119	0,348	139	0,407	158	0,464	178	0,517	198	0,575		
22	16,88	113	0,298	132	0,350	150	0,401	169	0,451	188	0,496		
24	17,64	109	0,255	127	0,306	145	0,353	163	0,400	181	0,442	199	0,481
26	18,36	104	0,234	121	0,274	138	0,309	156	0,354	173	0,390	190	0,429
28	19,05	100	0,210	117	0,244	134	0,280	150	0,318	167	0,350	184	0,384
30	19,72	97	0,190	113	0,222	130	0,254	146	0,285	162	0,316	178	0,348
32	20,37	94	0,173	109	0,200	125	0,228	140	0,258	156	0,286	172	0,314
34	20,99	91	0,159	106	0,185	122	0,210	137	0,236	152	0,262	167	0,288
36	21,60	88	0,145	104	0,170	118	0,192	132	0,215	147	0,240	162	0,264
38	22,19	86	0,134	100	0,156	114	0,178	129	0,198	143	0,221	157	0,243
40	22,77	84	0,124	98	0,145	112	0,166	126	0,187	140	0,206	154	0,226
44	23,88	80	0,107	93	0,125	106	0,143	120	0,161	133	0,179	146	0,195
48	24,94	77	0,095	90	0,110	102	0,126	115	0,141	128	0,158	141	0,174
52	25,96			85	0,097	98	0,111	110	0,124	122	0,139	134	0,153
56	26,94			83	0,088	94	0,100	106	0,112	118	0,124	130	0,137
60	27,89			80	0,080	91	0,091	103	0,102	114	0,113	125	0,124
64	28,80					89	0,082	100	0,093	111	0,103	122	0,113
68	29,69					86	0,075	96	0,084	107	0,094	118	0,103
72	30,55					83	0,069	94	0,078	104	0,086	114	0,095
76	31,88					81	0,063	91	0,072	101	0,080	111	0,087
80	32,20					79	0,059	89	0,066	99	0,074	109	0,082

Желая проверить данные и этих таблицъ, мы, какъ это дѣлали и выше, опредѣляли сначала теоретическую производительность ватернаго веретена— $p_t$  при выработкѣ того или иного номера пряжи за 10 час., а затѣмъ, имѣя въ таблицѣ дѣйствительную производит. веретена —  $p$  при выработкѣ того же номера пряжи, мы изъ отношенія  $\frac{p}{p_t}$  получали величину коэф. полезн. дѣйств. веретена— $\alpha$  для каждаго даннаго случая. Такихъ примѣровъ нами рассмотрѣно нѣсколько для каждой таблицы, причемъ результаты получились слѣдующіе.

Таблица № 4.

При выр. № 6 при $m=6000$ — $p_t=2,025$ ап. ф.;	$p=1,560$ ап. ф.;	$\alpha=0,770$
" " " 10 " $m=6000$ — $p_t=0,941$ "	$p=0,830$ "	$\alpha=0,882$
" " " 16 " $m=7000$ — $p_t=0,542$ "	$p=0,513$ "	$\alpha=0,946$
" " " 20 " $m=8000$ — $p_t=0,444$ "	$p=0,416$ "	$\alpha=0,937$
" " " 26 " $m=10000$ — $p_t=0,374$ "	$p=0,352$ "	$\alpha=0,941$
" " " 30 " $m=9000$ — $p_t=0,272$ "	$p=0,254$ "	$\alpha=0,934$
" " " 36 " $m=8000$ — $p_t=0,184$ "	$p=0,172$ "	$\alpha=0,934$
" " " 44 " $m=11000$ — $p_t=0,182$ "	$p=0,172$ "	$\alpha=0,945$
" " " 50 " $m=10000$ — $p_t=0,137$ "	$p=0,129$ "	$\alpha=0,942$

Таблица № 5.

При выр. № 6 при $m=5000$ — $p_t=2,078$ ап. ф.;	$p=1,581$ ап. ф.;	$\alpha=0,760$
" " " 10 " $m=6000$ — $p_t=1,158$ "	$p=1,021$ "	$\alpha=0,882$
" " " 16 " $m=8000$ — $p_t=0,763$ "	$p=0,681$ "	$\alpha=0,893$
" " " 22 " $m=9000$ — $p_t=0,533$ "	$p=0,486$ "	$\alpha=0,912$
" " " 30 " $m=6000$ — $p_t=0,223$ "	$p=0,207$ "	$\alpha=0,928$
" " " 36 " $m=7000$ — $p_t=0,198$ "	$p=0,184$ "	$\alpha=0,929$
" " " 44 " $m=7000$ — $p_t=0,116$ "	$p=0,137$ "	$\alpha=0,938$
" " " 60 " $m=9000$ — $p_t=0,118$ "	$p=0,111$ "	$\alpha=0,940$

Таблица № 6.

При раб. № 16 при $m=8000$ — $p_t=0,689$ ап. ф.;	$p=0,642$ "	$\alpha=0,932$
" " " 20 " $m=7000$ — $p_t=0,431$ "	$p=0,407$ "	$\alpha=0,944$
" " " 24 " $m=6000$ — $p_t=0,281$ "	$p=0,255$ "	$\alpha=0,907$
" " " 30 " $m=7000$ — $p_t=0,235$ "	$p=0,222$ "	$\alpha=0,945$
" " " 44 " $m=11000$ — $p_t=0,208$ "	$p=0,195$ "	$\alpha=0,938$
" " " 60 " $m=9000$ — $p_t=0,107$ "	$p=0,102$ "	$\alpha=0,953$
" " " 80 " $m=10000$ — $p_t=0,077$ "	$p=0,074$ "	$\alpha=0,961$



И въ данномъ случаѣ, какъ мы видимъ, полученныя величины коэф.  $\alpha$  значительно разнятся отъ величины коэф.  $\alpha$ , определенной нами. Эти величины, колеблясь въ предѣлахъ отъ 0,76 и до 0,96, въ большинствѣ случаевъ — изъ приведенныхъ больше (0,89—0,90), т. е. больше той величины коэф.  $\alpha$ , которая определѣна нами выше. Слѣдовательно, и относительно данныхъ таблицъ №№ 4 — 6 можно замѣтить, что прежде, чѣмъ пользоваться этими данными при определѣнии необходимаго количества веретенъ для проектируемой фабрики, необходимо раньше провѣрить ихъ, не слишкомъ ли онѣ велики или же малы, такъ какъ въ первомъ случаѣ мы получимъ недостаточное количество веретенъ, а во второмъ — значительный избытокъ ихъ и, слѣдовательно, въ обоихъ случаяхъ получимъ не то количество веретенъ, которое необходимо въ дѣйствительности. Меньшее количество веретенъ не въ состояніи будетъ при данныхъ условіяхъ сработать необходимое количество прижи, которое проектируемая фабрика должна будетъ доставлять въ извѣстное время, — значительный же избытокъ ихъ удорожитъ стоимость оборудованія данной фабрики и само производство.

**Банкаброши.** Производительность банкаброша можетъ быть определѣна на основаніи тѣхъ же соображеній, что и ватера, а потому формулы, служащія для определѣнія производительности ватера являются вполнѣ пригодными и для определѣнія производительности банкаброша.

Какъ извѣстно, при определѣнии производительности одного ватернаго веретена можно пользоваться слѣдующими формулами:

$$p_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t} \text{ анг. ф. . . . . (1)}$$

$$p = \frac{\alpha \cdot m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t} \text{ " . . . . . (2)}$$

$$p = \frac{60 \cdot w \cdot g}{\frac{30240 \cdot N \cdot g \cdot t}{m} + \tau} \text{ " . . . . . (3)}$$

или

$$p = \frac{60 \cdot w}{\frac{30240 \cdot N \cdot t}{m} + \frac{\tau}{g}}$$

При помощи этих же формулъ мы можем опредѣлить и производительность одного веретена каждаго банкаброша, но при условіи, если въ этихъ формулахъ будемъ считать, что  $m$  — это число оборотовъ банкаброшнаго веретена въ 1',  $g$ —вѣсъ самой ровницы на катушкѣ,  $N$ —ея номеръ,  $t$ —крутка ея на одинъ англ. дюймъ,  $\alpha$ —коэф. полезн. дѣйств. банкаброшнаго веретена и  $\tau$  — сумма потерь времени, приходящаяся на одинъ съемъ. Эта сумма потерь времени получается вслѣдствіе того, что банкаброшь не можетъ работать безпрерывно, вѣдь всегда будутъ остановки его изъ-за обрывовъ ровницы, изъ-за снятія полныхъ катушекъ, надѣванія пустыхъ, изъ-за наладки и пр.

При помощи формулы (1) опредѣляется теоретическая производительность банкаброшнаго веретена, а при помощи формулъ (2) и (3) дѣйствительная или практическая.

Но кромѣ приведенныхъ формулъ для опредѣленія дѣйствительной производительности банкаброшнаго веретена можетъ служить еще и слѣдующая формула:

$$p = \frac{60 \cdot w \cdot g}{30240 \cdot N \cdot g \cdot t \cdot x} + \tau_1 \quad (4)$$

Эта формула получена на основаніи слѣдующихъ разсужденій. Положимъ, что  $L$ —есть длина ровницы въ англ. дюйм., выпускаемая переднимъ цилиндромъ въ 1'. Какъ извѣстно,  $L = \frac{m}{t}$  англ. дюйм.

Если вѣсъ самой ровницы даннаго номера  $N$  на полной катушкѣ будетъ  $g$  англ. ф., тогда длина ровницы, помѣщающаяся на катушкѣ будетъ равна  $Ng$  моткамъ или  $30240Ng''$ . Чтобы получить такую длину ровницы или одинъ съемъ, нужно время  $\tau_1 = \frac{30240Ng}{L} =$

$= \frac{30240Ngt}{m}$  минутъ непрерывной работы одного веретена. Но

такъ какъ во время работы банкаброша неизбежны простои его, во первыхъ, изъ за обрывовъ ровницы, изъ за наладки и пр. и, во вторыхъ, изъ-за съема готовыхъ катушекъ, надѣванія пустыхъ и изъ за заправки машины вновь, то простои первой категоріи увеличатъ время  $\tau_1$ , положимъ, до  $\tau_1 \cdot x$ , гдѣ  $x$ —нѣкоторый коэф.—больше единицы, простои же второй категоріи увеличатъ время  $\tau_1 \cdot x$  на  $\tau_1$  мин., слѣдовательно, тогда на одинъ съемъ потребуется время, равное  $\tau_2 = \tau_1 \cdot x + \tau_1$ . Такимъ образомъ, на выработку  $g$  англ. фун.



ровницы однимъ веретеномъ потребуется время, равное не  $\frac{30240 N.g.t}{m}$  минутамъ, но нѣсколько большее, т. е. равное  $\left( \frac{30240 N.g.t.x}{m} + \tau_1 \right)$  мин. Если же считать, что банкаброшъ будетъ работать  $w$  часовъ и вѣсъ самой ровницы на катушкѣ будетъ равенъ  $g$  англ. ф., тогда дѣйствительная производительность одного банкаброшнаго веретена за указанное время будетъ равна:

$$p = \frac{60.w.g.}{\frac{30240 N.g.t.x}{m} + \tau_1} \text{ англ. ф.} \quad (4)$$

или

$$p = \frac{60.w.g.}{\frac{30240.N.t.x}{m} + \frac{\tau_1}{g}} \text{ англ. ф.}$$

Изъ приведенныхъ формулъ видно, что производительность банкаброша при данномъ номерѣ ровницы  $N$  и круткѣ ея —  $t$  возрастетъ съ увеличеніемъ  $m$ ,  $g$  и съ уменьшеніемъ  $\tau$ ,  $x$  и  $\tau_1$ , а потому для полученія болѣе высокой производительности, казалось бы, пужно или одиѣ изъ этихъ величинъ увеличить, а другія уменьшить, или же сдѣлать то и другое одновременно. Но въ дѣйствительности одновременно достигнуть этого весьма трудно. Такъ, напримѣръ, при увеличеніи  $m$  приходится уменьшать  $g$  и наоборотъ, а то при слишкомъ большомъ  $m$  веретено вращается не покойно и увеличиваетъ, благодаря этому, число случайныхъ остановокъ машины. Точно также казалось бы болѣе выгоднымъ, если-бы крутка ровницы —  $t$  была бы по возможности меньшей, т. е. лишь такой величины, которая дала бы возможность ровницѣ при послѣдующемъ сматываніи ея съ катушки, не разрываясь, вращать катушку на слѣдующемъ банкаброшѣ. Но, съ другой стороны, при небольшой величинѣ —  $t$  чаще происходятъ обрывы ровницы, а это влечетъ за собой и болѣе частыя остановки банкаброша, что увеличиваетъ  $\tau$  и  $x$ . Въ виду этого на практикѣ даже нѣсколько увеличиваютъ  $t$ , лишь бы только избѣжать частыхъ обрывовъ ровницы, а благодаря этому, и болѣе частыхъ остановокъ машины.

Такимъ образомъ, мы видимъ, что при выборѣ значеній для упомянутыхъ выше величинъ нельзя произвольно брать одни изъ нихъ больше, а другія меньше, лишь бы только получить произво-

длительность банкаброшного веретена возможно большей, а нужно подыскивать такія значенія для нихъ, которыя были бы найвыгоднѣйшими при опредѣленіи величины этой производительности.

Какія же значенія можно давать этимъ величинамъ?

Число оборотовъ веретена —  $m$  на толстыхъ или ровныхъ банкаброшахъ колеблется обыкновенно въ предѣлахъ — отъ 400 до 750, на перегонныхъ — отъ 650 до 900, на тонкихъ — отъ 850 до 1300 и на вторыхъ тонкихъ — въ предѣлахъ отъ 1000 до 1500. Число оборотовъ банкаброшного веретена не слѣдуетъ произвольно увеличивать, такъ какъ съ увеличеніемъ числа оборотовъ сверхъ извѣстнаго предѣла, увеличивается, какъ показалъ опытъ, и число обрывовъ ровницы во время работы, такъ что вслѣдствіе болѣе частыхъ остановокъ банкаброша для присучки оборвавшейся ровницы несколько не увеличивается производительность машины, несмотря даже и на ускоренный ходъ ея.

Число оборотовъ веретена на данномъ банкаброшѣ дѣлается величиной постоянной, которая не измѣняется въ зависимости отъ номера вырабатываемой ровницы, какъ это бываетъ на тонкопрядильныхъ машинахъ.

От. Johannsen <sup>1)</sup> приводитъ слѣдующія значенія для  $m$ :

толстый банкаброшъ	—	$m = 500—700$	(средн. 650).
перегонный	”	$m = 700—900$	( „ 800).
тонкій	”	$m = 1000—1200$	( „ 1100).
второй тонкій	”	$m = 1100—1300$	( „ 1250).
extra-тонкій	”	$m = 1200—1500$	( „ 1350).

Dellessard <sup>2)</sup> приводитъ слѣдующія числа оборотовъ банкаброшного веретена:

толстый банкаброшъ	—	$m = 500$ .
перегонный	”	$m = 700$ .
тонкій	”	$m = 1000$ .
второй тонкій	”	$m = 1500$ .

<sup>1)</sup> От. Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei, B. II, s. 80.

<sup>2)</sup> Dellessard. Filature du coton, p. 229.



Demuth и Just <sup>1)</sup> же приводятъ слѣдующія числа оборотовъ банкаброшныхъ веретенъ:

толстый банкаброшь	—	$m = 600.$
перегонный	„	$m = 800.$
тонкій	„	$m = 1000.$
второй тонкій	„	$m = \text{до } 1500.$

Labens <sup>2)</sup> считаетъ, что число оборотовъ веретена по банкаброшамъ должно быть приблизительно слѣдующимъ:

на толстомъ банкаброшѣ	—	$m = 650$
„ перегонномъ	„	$m = 850$
„ тонкомъ	„	$m = 1000—1100$

Добсонъ и Барло <sup>3)</sup> приводятъ слѣдующія значенія для  $m$  въ зависимости отъ обрабатываемаго сорта хлопка:

толстый банкаброшь	{	для индск. и американ. хлопка	—	$m = 550$
		„ хор. егип. и си-айланд.	„	$m = 400$
перегонный „	{	„ индск. и низк. сор. амер.	„	$m = 750$
		„ американскаго	„	$m = 700$
		„ хор. егип. и си-айланд.	„	$m = 650$
тонкій „	{	„ индск. и низк. сор. амер.	„	$m = 1100$
		„ американскаго	„	$m = 1100$
		„ хор. егип. и си-айланд.	„	$m = 900$
второй тонкій „	{	египетскаго	„	$m = 1120$
		си-айландскаго	„	$m = 1050$

F. Rosskothén <sup>4)</sup> же приводитъ слѣдующія значенія для  $m$  въ зависимости отъ обрабатываемаго сорта хлопка:

толстый банкаброшь	{	для американскаго хлопка	$m = 650—750$
		„ египетскаго	„ $m = 500—700$
перегонный „	{	„ американскаго	„ $m = 700—900$
		„ египетскаго	„ $m = 700—900$
тонкій „	{	„ американскаго	„ $m = 1000—1200$
		„ египетскаго	„ $m = 1000—1300$
второй тонкій „	„	„	$m = 1000—1200$

<sup>1)</sup> Demuth und Just. Taschenbuch der Baumwollspinnerei., s. 108.

<sup>2)</sup> P. Labens. Filature du coton, p. 52.

<sup>3)</sup> Добсонъ и Барло. Справочная книга для бумагопрядильш., стр. 98-101.

<sup>4)</sup> Ferd. Rosskothén. Taschenbuch für Faumwoll-Industrie, s. 281-287.

W. Taggart <sup>1)</sup> же даетъ слѣдующія значенія для *m* въ зависимости отъ обрабатываемаго сорта хлопка:

толстый банкаброшь	{	для индск. и низк. сор. амер. хлопка	<i>m</i> = 550
		„ америк. „ „ египет. „	<i>m</i> = 500
		„ лучш. египетск. и Sea-Island. „	<i>m</i> = 400
перегонный „	{	„ индскаго и низк. сор. америк. „	<i>m</i> = 700
		„ американск, „ „ египет. „	<i>m</i> = 680
		„ лучш. египет. и Sea-Island. „	<i>m</i> = 650
тонкій „	{	„ индск. и низк. сорт. америк. „	<i>m</i> = 1100
		„ американ. „ „ египет. „	<i>m</i> = 1050
		„ лучш. египет. и Sea-Island. „	<i>m</i> = 900
второй тонкій „	{	„ американскаго „	<i>m</i> = 1150
		„ египетскаго „	<i>m</i> = 1120
		„ Sea-Island „	<i>m</i> = 1050

Въ журналѣ „Osterreich's Wollen-und Leinen Industrie“ за 1905 г. приведена статья „Die Arbeitweise in französischen Baumwollspinnerei,“ въ которой между прочимъ указано (см. стр. 774), что число оборотовъ банкаброшнаго веретена при обработкѣ различныхъ сортовъ хлопка не должно превышать слѣдующихъ чиселъ.

Сортъ хлопка	Толстый банкабр.	Перегон. банкабр.	Тонкій банкабр.	Второй тонкій банкабр.
Остъ-Индскій . . .	500	750	1100	
Японскій . . . . .	500	750	1100	
Американскій обьк.	500	750	1100	
„ лучш.	450—500	700	1000	1200
Египетскій . . . . .	400	650	900—950	1100
Георгійскій . . . . .	400	600	850—900	1000

<sup>1)</sup> W. S. Taggart. Cotton Spinning... v. II. p. 191.



На практикѣ автору приходилось наблюдать слѣдующія скорости банкаброшныхъ веретенъ:

На толстомъ банкаброшѣ	—	$m = 486$ —	676
„ перегонномъ	„	$m = 658$ —	789
„ тонкомъ	„	$m = 865$ —	1305
„ втор. тонкомъ	„	$m = 1055$ —	1396

Слѣдовательно, изъ приведенныхъ данныхъ мы видимъ, что скорости веретенъ на банкаброшахъ колеблются въ довольно широкихъ предѣлахъ, причемъ эти скорости зависятъ отъ сорта обрабатываемаго хлопка, уменьшаясь при обработкѣ лучшаго сорта и увеличиваясь при обработкѣ худшаго. Это вполне и понятно, такъ какъ практика уже показала, что умѣренная скорость веретенъ есть самая выгодная въ томъ отношеніи, что производитъ работу самого лучшаго качества при наименьшей порчѣ обрабатываемаго матеріала, а это весьма и важно въ особенности при обработкѣ лучшихъ сортовъ хлопка, изъ коихъ вырабатывается обыкновенно и лучшіе сорта пряжи. Поэтому, при выборѣ величины скорости для банкаброшныхъ веретенъ слѣдуетъ принимать во вниманіе эти обстоятельства, а также и данныя практики.

Величина  $g$ , т. е. вѣсъ ровницы на полной катушкѣ измѣняется въ зависимости отъ того, на какомъ банкаброшѣ эта ровница получается и изъ какого сорта хлопка.

Johannsen <sup>1)</sup> даетъ слѣдующія значенія для  $g$ :

на толстомъ и перегонномъ банкаброшѣ	—	$g = 1,5$	анг. ф.
„ тонкомъ	„	$g = 0,5$ —	0,66 „
„ второмъ тонкомъ	„	$g = 0,4$ —	0,5 „
„ Extra-тонкомъ	„	$g = 0,3$ —	0,4 „

Другіе же авторы даютъ значенія для  $g$  нѣсколько отличныя отъ только что приведенныхъ. Такъ, напримѣръ, Добсонъ и Барло <sup>2)</sup> приводятъ значенія для  $g$  въ зависимости еще и отъ обрабатываемаго сорта хлопка.

На толстомъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ индск. и низк. сорт. американскаго хлопка —  $g = 30$  унц.

На толстомъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ американскаго хлопка —  $g = 28$  унц.

<sup>1)</sup> От. Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei..., В. II, s. 81.

<sup>2)</sup> Добсонъ и Барло. Справочная книга для бумагопрядильц., стр. 98-101

На толстомъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ хорошаго египетскаго и си-айланд. хлопка —  $g = 24$  унц.

На перегонномъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ индскаго и низк. сорт. американскаго хлопка —  $g = 24$  унц.

На перегонномъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ американскаго хлопка —  $g = 22$  унц.

На перегонномъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ хорош. египетскаго и си-айланд. хлопка —  $g = 20$  унц.

На тонкомъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ индскаго и низк. сорт. американскаго хлопка —  $g = 11$  унц.

На тонкомъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ американск., хорош. египетскаго и си-айланд. хлопка —  $g = 10,5$  рнц.

На второмъ тонкомъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ египетскаго хлопка —  $g = 8$  унц.

На второмъ тонкомъ банкаброшѣ при выработкѣ ровн. изъ си-айландскаго хлопка —  $g = 6$  унц.

Г. Rosskothен <sup>1)</sup> же приводитъ слѣдующія значенія для  $g$ :

на толстомъ и перегонномъ банкаброшѣ	—	$g = 1,5$	анг. ф
„ тонкомъ	„	$g = 0,66$	„ „
„ второмъ тонкомъ	„	$g = 0,44$	„ „

Послѣднія значенія для  $g$  приведены при выработкѣ ровницы изъ американскаго и египетскаго хлопка.

При выборѣ значенія для  $g$  нужно имѣть въ виду то обстоятельство, что чѣмъ больше будетъ величина  $g$ , тѣмъ рѣже прійдется останавливать банкаброшѣ для снятія готовыхъ катушекъ, надѣванія пустыхъ, а также и для новой заправки машины, а все это благопріятно отразится какъ на производительности всей машины, такъ и каждого веретена ея въ отдѣльности, такъ какъ въ общемъ будетъ меньше неизбѣжныхъ простоевъ машины. Слѣдовательно, лучше брать большее значеніе для  $g$ , но только при условіи, если слишкомъ большая величина  $g$  не будетъ отзываться на качествѣ работы машины.

Что же касается  $t$ , т. е. крутки ровницы, то о выборѣ значенія для нея нами сказано уже выше (стр. 119).

Теперь перейдемъ къ разсмотрѣнію величинъ  $\tau_1$ ,  $x$  и  $\tau_2$ , входящихъ въ формулы (3) и (4).

<sup>1)</sup> F. Rosskothен. Taschenbuch für Baumwoll-Industrie., s. 281—287.



Величина  $\tau$ , какъ извѣстно уже, выражаетъ собой сумму потерь времени, приходящуюся на одинъ сѣемъ, т. е. остановки банкаброша изъ-за обрывовъ ровницы, снятія полныхъ катушекъ и падѣванія пустыхъ, изъ-за наладки банкаброша и пр. Johannsen (1) считаетъ, что  $\tau = 13 - 14$  мин. при работѣ толстыхъ и перегонныхъ банкаброшей и  $\tau = 12 - 13$  мин. при работѣ тонкихъ. Почти тѣ же значенія для  $\tau$  даютъ и другіе авторы. Такъ, напримѣръ, Добсонъ и Барло (2) считаютъ, что  $\tau = 14$  мин. для толстыхъ и перегонныхъ банкаброшей и  $\tau = 13$  мин. для тонкихъ и вторыхъ тонкихъ. Taggart и Thornley приводятъ почти тѣ же значенія для  $\tau$ . Однако нужно замѣтить, что приведенныя здѣсь значенія для  $\tau$  еще не заключаютъ въ себѣ всѣхъ тѣхъ потерь времени, которыя въ среднемъ приходится на одинъ сѣемъ и являются неизбѣжными во время работы каждаго банкаброша. Если производить наблюденія надъ работой банкаброша достаточно продолжительное время, какъ, напримѣръ,—годъ или около этого, то можно почти всегда разсчитывать что въ теченіе этого времени произойдетъ разладка машины, а иногда даже поломка нѣкоторыхъ частей ея, что въ общемъ вызоветъ болѣе или менѣе продолжительный простой машины, необходимый для наладки ея. Если же ко всему этому добавить, что возможны, при работѣ машины въ теченіе продолжительнаго промежутка времени, болѣе частыя заправки ея для вновь вырабатываемыхъ номеровъ ровницы, то станетъ вполне очевиднымъ, что въ общемъ сумма потерь времени, приходящаяся въ среднемъ на одинъ сѣемъ, будетъ значительно больше приведенныхъ выше величинъ.

Если у насъ имѣется, положимъ, средняя годовая выработка банкаброшнаго веретена за день при данныхъ — круткѣ ровницы, номерѣ ея, числѣ оборотовъ веретена въ 1' и пр., то, имѣя въ своемъ распоряженіи эти данныя, мы можемъ при помощи формулы (3) найти для даннаго случая и значеніе для  $\tau$ . Можно найти значеніе для  $\tau$

еще и слѣдующимъ образомъ. При помощи формулы (2) —  $p = \frac{\alpha \cdot m \cdot w}{504 N \cdot t}$  мы можемъ опредѣлить дѣйствительную производительность банкаброшнаго веретена —  $p$  и эту величину  $p$  вставить въ формулу (3) —  $p = \frac{60 w \cdot g}{30240 \cdot N \cdot g \cdot t} + \tau$ , откуда и опредѣлимъ значеніе для  $\tau$ .

(1) От Johannsen. Handbuch der Baumwollspinnerei..., В. II, s. 168.

(2) Добсонъ и Барло. Справочная книга для бумагопрядильщ., стр. 98-101.





работницъ, участвующихъ въ сѣмѣ. При  $Z = 2$ , какъ это на практикѣ въ большинствѣ случаевъ и бываетъ, получены при помощи формулы  $\tau_1 = \frac{S}{8 \cdot Z} + 3$  слѣдующіе результаты.

Толстый банка- брошъ		Перегон- ный бан- каброшъ		Тонкій банка- брошъ		Второй тонкій бан- каброшъ	
$S$	$\tau_1$	$S$	$\tau_1$	$S$	$\tau_1$	$S$	$\tau_1$
30	4	60	7	100	10	100	10
40	6	80	8	120	11	120	11
60	7	90	9	130	11,5	130	11,5
80	8	100	10	140	12	140	12
90	9	110	10	150	12,5	150	12,5
100	10	120	11	160	13	160	13
		130	11,5	180	14,5	180	14,5
				200	15,5	200	15,5

Хотя величина  $\tau$  въ формулѣ (3), строго говоря, должна быть равна  $\tau_2 = \tau_1 x + \tau_1$ , однако слѣдуетъ замѣтить, что результатъ будетъ гораздо ближе къ истинному, если мы опредѣлимъ сумму потерь времени, приходящуюся на одинъ сѣмъ, при помощи формулы  $\tau_2 = \tau_1 x + \tau_1$ , чѣмъ будемъ пользоваться однимъ изъ указанныхъ выше значеній для  $\tau$ . Понятно, что это возможно сдѣлать лишь при томъ только условіи, если намъ будетъ извѣстно, сколько веретенъ на данномъ банкаброшѣ, производительность веретена котораго мы опредѣляемъ, а также, если будетъ извѣстно, сколько работницъ будетъ работать на этомъ банкаброшѣ. При опредѣленіи суммы потерь времени, приходящейся на одинъ сѣмъ, эти обстоятельства, а также и сортъ обрабатываемаго хлопка вліяютъ на величину ея, а потому нужно принимать ихъ во вниманіе при опредѣленіи этой суммы. Между тѣмъ какъ значенія для  $\tau$ , приводимыя Johansen'омъ, Добономъ и другими авторами, не обусловлены ни количествомъ

веретень на банкаброшѣ, ни числомъ работницъ, ни качествомъ обрабатываемаго хлопка, а только указано, что  $\tau = 13-14$  мин. для толстыхъ и перегонныхъ банкаброшей,  $\tau = 13$  мин. для тонкихъ и т. д., что нельзя признать вполне подходящимъ для всѣхъ банкаброшей, какое бы число веретень на данномъ банкаброшѣ не было бы, сколько бы работницъ на немъ не работало бы и пр.

Чтобы убѣдиться въ этомъ, разсмотримъ нѣсколько частныхъ примѣровъ.

Положимъ, намъ необходимо опредѣлить дѣйствительную производительность толстаго банкаброша въ 80 верет. за 10 час. работы его при выработкѣ ровницы № 1 изъ хлопка съ средней длиной волокна, при  $t = 1$ ,  $g = 1,5$  анг. ф. и при  $m = 540$ .

Опредѣлимъ дѣйствительную производительность этого банкаброша при помощи формулъ (3) и (4). Какъ извѣстно, время, потребное на одинъ сьемъ, по формулѣ (3) равно  $\frac{30240 \cdot N \cdot g \cdot t}{m} + \tau$ , а по формулѣ (4) — равно  $\frac{30240 \cdot N \cdot g \cdot t \cdot x}{m} + \tau_1$ . Подставляя въ эти формулы вмѣсто  $N, g, t$  и  $m$  приведенныя для нихъ выше значенія, а также взявъ изъ таблицы для  $x$  значеніе 1,15 (среднее волокно) и для  $\tau_1$ —значеніе 8 при  $Z = 2$ , получимъ, что по формулѣ (3)—время, потребное на одинъ сьемъ, равно 98 минутамъ при  $\tau = 14$ , а по формулѣ (4)—оно равно 104,6 минутамъ. Слѣдовательно, во второмъ случаѣ время на одинъ сьемъ больше на 6,6 мин., чѣмъ въ первомъ, что, понятно, отразится и на величинѣ производительности данного банкаброша.

Требуется опредѣлить производительность перегоннаго банкаброша въ 60 верет. за 10 час. работы его при выработкѣ ровницы № 1 изъ хлопка съ короткимъ волокномъ, при  $t = 1,5$ ,  $g = 1,5$  анг. ф. и при  $m = 774$ . Время, потребное на одинъ сьемъ, равно

по формулѣ (3) —  $\frac{30240 \cdot N \cdot g \cdot t}{m} + \tau = 189,8$  мин. при  $\tau = 14$ .

„ „ (4) —  $\frac{30240 \cdot N \cdot g \cdot t \cdot x}{m} + \tau_1 = 211$  м. при  $x=1,2, Z=2$  и  $\tau_1=7$

Требуется опредѣлить производительность тонкаго банкаброша въ 130 верет. за 10 час. при выработкѣ ровницы № 3,5 изъ хлопка съ средней длиной волокна, при  $t = 2,17$ ,  $g = 0,6$  и при  $m = 1000$ .



Время, потребное на одинъ съемъ, равно

по формулѣ (3) —  $\frac{30240 \cdot N \cdot g \cdot t}{m} + \tau = 150,8$  мин., гдѣ  $\tau = 13$  мин.

„ „ (4) —  $\frac{30240 \cdot N \cdot g \cdot t \cdot x}{m} + \tau_1 = 176,8$  м., гдѣ  $x = 1,2$  и  $\tau_1 = 11,5$  — при  $Z = 2$

Опредѣливъ при помощи формулъ (3) и (4) время, потребное на одинъ съемъ, легко уже найти и производительность каждаго банкаброша, но на основаніи приведенныхъ примѣровъ можно а priori сказать, что производительность банкаброша, опредѣленная при помощи формулы (4), будетъ меньше производительности, опредѣленной по формулѣ (3), такъ какъ время — на одинъ съемъ въ первомъ случаѣ будетъ больше, чѣмъ во второмъ. Кромѣ того, изъ приведенныхъ примѣровъ еще видно, что если будемъ пользоваться формулой (4) и приэтомъ будемъ измѣнять число веретенъ на банкаброшѣ,  $Z$  — (число работницъ) и  $x$  (сортъ хлопка), тогда измѣнится и время, потребное на одинъ съемъ, чего не произойдетъ, если пользоваться формулой (3), такъ какъ указанныя величины въ эту формулу не входятъ. Такимъ образомъ, мы видимъ, что при опредѣленіи количества времени, потребнаго на одинъ съемъ, при помощи формулы (3) не принимаются во вниманіе столь существенные факторы, какъ количество веретенъ на банкаброшѣ, число работницъ и сортъ обрабатываемаго хлопка, — факторы, которые, какъ извѣстно уже, имѣютъ вліяніе на затрату времени, потребнаго на одинъ съемъ, въ достаточной степени, а потому и результаты, полученные при помощи формулы (3), не будутъ въ такой степени точны, какъ результаты, полученные по формулѣ (4). Слѣдовательно, при опредѣленіи дѣйствительной производительности каждаго банкаброша лучше пользоваться формулой (4), чѣмъ формулой (3), такъ какъ формула (4), какъ указано уже, даетъ болѣе точные результаты.

Но, какъ извѣстно, кромѣ формулъ (3) и (4) — для опредѣленія дѣйствительной производительности банкаброшнаго веретена есть еще формула (2) —  $p = \frac{\alpha \cdot m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$ . Эта формула изъ всѣхъ приведенныхъ является наиболѣе простой и удобной для вычисленій, такъ какъ не содержитъ въ себѣ переменныхъ величинъ —  $\tau$ ,  $x$ ,  $\tau_1$  и  $g$ . Но, съ другой стороны, формула (2) содержитъ величину  $\alpha$ , т. е. коэф. полезн. дѣйств. веретена, для котораго выбрать подходящее значеніе довольно трудно. Величина этого коэф.  $\alpha$  колеблется въ довольно широкихъ предѣлахъ и измѣняется сообразно съ тѣмъ, для какаго банкаброша опредѣляется дѣйствительная производи-

ность веретена его. Въ какихъ предѣлахъ колеблется величина коэф.  $\alpha$ , можно видѣть изъ тѣхъ данныхъ, которыя приводятъ слѣдующіе авторы.

Трусовъ <sup>1)</sup> приводитъ слѣдующія значенія для коэф.  $\alpha$ :

для толстаго банкаброша	въ 72 вер.	— $\alpha = 0,60$
„ средняго	„ „ 108 „	— $\alpha = 0,73$
„ тонкаго	„ „ 140 „	— $\alpha = 0,80$

Понятно, что эти значенія для коэф.  $\alpha$  являются болѣе или менѣе пригодными — при опредѣленіи производительности банкаброшей лишь съ указаннымъ числомъ веретенъ. Для банкаброшей же съ болѣе большимъ числомъ веретенъ при одинаковыхъ прочихъ условіяхъ величины коэф.  $\alpha$ , надо полагать, будутъ меньше приведенныхъ, а для банкаброшей съ меньшимъ числомъ веретенъ — болѣе. Въ данномъ случаѣ то или другое число веретенъ на банкаброшѣ имѣетъ значеніе уже потому, что въ случаѣ обрыва ровницы изъ-за одного веретена приходится прекращать работу болѣе или меньшему количеству веретенъ, смотря по тому, какое количество веретенъ на данномъ банкаброшѣ, а это и отразится на производительности всей машины и каждаго ея веретена въ отдѣльности. Но кромѣ обрыва ровницы, бываютъ еще и другія причины, которыя влекутъ за собой болѣе или менѣе продолжительный простой банкаброшей, слѣдовательно, и въ данномъ случаѣ болѣе или меньшее количество веретенъ на банкаброшѣ имѣетъ извѣстное вліяніе на величину производительности даннаго банкаброша, а слѣдовательно, и на величину коэф.  $\alpha$ .

Затѣмъ, кромѣ указанныхъ обстоятельствъ, на величину коэф.  $\alpha$  имѣютъ вліяніе еще и другія, а именно: споровка работницъ, насколько новы машины, насколько хорошъ уходъ за ними, но сколько часовъ онѣ работаютъ ежедневно и пр. Все это въ болѣе или въ меньшей степени вліяетъ на величину коэф.  $\alpha$ , а потому при выборѣ значенія для него слѣдуетъ эти обстоятельства имѣть въ виду.

Demuth и Just <sup>2)</sup> даютъ слѣдующія значенія для коэф.  $\alpha$ :

для толстаго банкаброша	— $\alpha = 0,50—0,65$
„ перегоннаго	„ $\alpha = 0,60—0,75$
„ тонкаго	„ $\alpha = 0,70—0,85$
„ втор. тонкаго	„ $\alpha = 0,70—0,88$

<sup>1)</sup> Трусовъ. Памятная книжка по бумагопряденію, стр. 47.

<sup>2)</sup> Demuth и Just. Taschenbuch der Baumwollspinnerei..., s. 118.



Dellessard<sup>1)</sup> же приводитъ слѣдующія значенія для коэф.  $\alpha$ .

для толстаго банкаброша	—	$\alpha = 0,50-0,65$
„ перегоннаго	„	$\alpha = 0,60-0,70$
„ тонкаго	„	$\alpha = 0,70-0,75$
„ втор. тонкаго	„	$\alpha = 0,80$

Величина коэф. полезн. дѣйствія банкаброшнаго веретена подобно тому, какъ это было указано при опредѣленіи коэф. полезн. дѣйств. сельфакторнаго и ватернаго веретена, можетъ быть опредѣлена слѣдующимъ образомъ. Если имѣется въ нашемъ распоряженіи данныя средней выработки одного веретена различныхъ банкаброшей за болѣе или менѣе продолжительный промежутокъ времени, что является обыкновенно результатомъ наблюденій надъ работой данныхъ банкаброшей въ теченіе указаннаго времени, тогда мы можемъ опредѣлить величину коэф.  $\alpha$  для каждаго банкаброша изъ отношенія  $\frac{p}{p_t}$ , гдѣ  $p$  — величина средней выработки одного веретена даннаго банкаброша за опредѣленное время или же, иначе говоря, — средняя дѣйствительная производительность одного веретена за то же время, а  $p_t$  — теоретическая производительность того же веретена, вычисленная при тѣхъ же условіяхъ работы его, т. е. при выработкѣ того же номера ровницы, при той же круткѣ ея и при томъ же числѣ оборотовъ веретена въ минуту.

Величина  $p_t$  можетъ быть опредѣлена при помощи формулы (1).

Понятно, что величина  $p$  будетъ тѣмъ ближе къ истинной, чѣмъ болѣе продолжительное время производились наблюденія надъ работой даннаго банкаброша, — только при этомъ условіи могутъ быть учтены всѣ тѣ простои машины, которые вызываются разными обстоятельствами и которые, являясь почти неизбѣжными при продолжительной работѣ ея, главнымъ образомъ и вліяютъ на величину производительности даннаго банкаброша и каждаго веретена его въ отдѣльности.

Въ нижеслѣдующихъ таблицахъ № № 1—4 приведены данныя средней выработки одного веретена различныхъ банкаброшей въ одинъ часъ, причемъ данныя эти являются средними за время, равное приблизительно тремъ мѣсяцамъ. Въ этихъ же таблицахъ на-

<sup>1)</sup> Dellessard. Filature du coton..., p. 230.

параллельно съ величиной средней выработки одного банкаброшнаго веретена въ одинъ часъ —  $p$  приведены данныя и теоретической производительности того же веретена въ одинъ часъ —  $p_t$  при выработкѣ того же помера ровницы и при тѣхъ же условіяхъ выработки ея, т. е. при той же круткѣ ея и при томъ же числѣ оборотовъ веретена въ минуту.

Величина  $p_t$  для каждаго случая изъ приведенныхъ въ таблицахъ опредѣлена при помощи формулы (1) —  $p_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$ .

Кромѣ того, въ этихъ же таблицахъ приводимъ для каждаго отдѣльнаго случая и величину коэф.  $\alpha$ , которая, какъ указано уже, является отношеніемъ величинъ дѣйствительной производительности къ теоретической. (См. стр. 239—242).



ТАБЛИЦА № 1.

Толстый банкаброшь.

Число веретель на банкаброшь	№ № ровницы	Число оборотовъ веретена въ 1'	Крутка ровницы на англ. дюйм.	Средняя выработка одного верет. въ 1 ч. въ англ. ф.	Теорет. производ. одн. верет. въ 1 часъ въ англ. ф.	Величина коэф. $\alpha$	Число часовъ работы банкаброша въ день
		<i>m</i>	<i>t</i>	<i>p</i>	<i>p<sub>t</sub></i>		
74	0,450	564	0,560	2,713	4,441	0,611	18
80	0,480	552	0,810	1,685	2,817	0,598	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
66	0,560	486	0,825	1,371	2,087	0,657	18
66	0,580	492	0,660	1,544	2,387	0,647	18
84	0,645	591	0,880	1,291	2,066	0,625	18
84	0,650	585	0,770	1,422	2,320	0,613	18
68	0,673	513	0,870	1,161	1,738	0,668	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
84	0,720	470	0,850	1,088	1,524	0,714	18
62	0,740	512	0,850	1,064	1,615	0,659	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
84	0,754	591	0,750	1,389	2,073	0,670	18
84	0,800	474	0,640	1,214	1,837	0,661	18
80	0,850	552	0,790	1,089	1,631	0,668	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
68	0,850	630	0,820	1,112	1,800	0,618	18
74	0,893	567	0,850	0,903	1,416	0,638	18
82	0,900	470	0,900	0,803	1,151	0,698	18
68	0,925	628	0,970	0,845	1,389	0,608	18
80	1,000	555	0,850	0,815	1,295	0,629	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
82	1,000	470	0,900	0,770	1,036	0,743	18
80	1,000	557	1,020	0,762	1,083	0,704	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>

ТАБЛИЦА № 2.

Перегонный банкаброшь.

Число веретенъ на банкаброшь	№ ровницы	Число оборотовъ веретена въ 1'	Крутка ровницы на англ. дюймъ	Средняя выработка одного верет. въ 1 ч. въ англ. ф.	Теорет. производ. одн. верет. въ 1 часъ въ англ. ф.	Величина коэф. $\alpha$	Число часовъ работы банкаброша въ день
		<i>m</i>	<i>t</i>	<i>p</i>	<i>p<sub>i</sub></i>		
128	0,70	686	0,84	1,549	2,315	0,669	18
92	0,83	705	1,05	1,136	1,605	0,708	18
98	0,83	692	1,02	1,130	1,622	0,697	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
92	0,90	711	1,06	1,077	1,479	0,728	18
92	1,16	706	1,47	0,601	0,821	0,732	18
128	1,35	686	1,26	0,539	0,800	0,674	18
74	1,50	705	1,40	0,496	0,666	0,745	18
74	1,50	708	1,40	0,508	0,669	0,759	18
128	1,54	693	1,21	0,519	0,738	0,703	18
104	1,66	781	1,32	0,514	0,707	0,727	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
128	1,80	693	1,33	0,393	0,574	0,685	18
104	2,00	780	1,80	0,316	0,430	0,735	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
124	2,00	664	1,20	0,383	0,550	0,696	18
98	2,19	789	1,41	0,376	0,507	0,742	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
104	2,50	784	1,54	0,299	0,404	0,740	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>
98	2,60	642	1,49	0,237	0,329	0,720	11 <sup>1</sup> / <sub>2</sub>



ТАБЛИЦА № 3.

Тонкій банкаброшь.

Число веретенъ на банкаброшь	№ № ровницы	Число оборотовъ веретена въ 1'	Крутка ровницы на англ. дюйм.	Средняя выработка одного верет. въ 1 ч. въ англ. ф.	Теорет. производ. одн. верет. въ 1 часъ въ англ. ф.	Величина коэф. $\alpha$	Число часовъ работы банкаброша въ день
		<i>m</i>	<i>t</i>	<i>p</i>	<i>p<sub>t</sub></i>		
164	2,4	1096	1,98	0,347	0,458	0,758	18
164	2,6	1070	1,97	0,310	0,415	0,747	18
144	2,6	1053	2,45	0,256	0,328	0,781	11 <sup>1/2</sup>
124	3,0	902	2,44	0,198	0,244	0,806	11 <sup>1/2</sup>
124	3,0	902	2,07	0,236	0,288	0,809	11 <sup>1/2</sup>
116	3,0	865	2,55	0,185	0,224	0,826	18
116	3,0	864	2,24	0,213	0,255	0,835	18
116	3,5	912	2,25	0,196	0,230	0,852	18
124	3,52	1044	2,12	0,223	0,278	0,802	11 <sup>1/2</sup>
124	3,52	1048	2,12	0,221	0,279	0,792	11 <sup>1/2</sup>
144	4,0	955	2,24	0,166	0,212	0,783	11 <sup>1/2</sup>
98	4,0	972	1,98	0,206	0,244	0,844	11 <sup>1/2</sup>
124	4,4	906	2,80	0,117	0,146	0,801	18
124	4,4	904	2,80	0,115	0,146	0,788	18
124	5,5	1106	2,80	0,110	0,142	0,775	18
124	5,5	1106	2,80	0,108	0,142	0,760	18
144	6,0	886	1,69	0,136	0,173	0,786	11 <sup>1/2</sup>
124	6,0	894	2,46	0,096	0,120	0,800	11 <sup>1/2</sup>
154	6,6	946	2,83	0,079	0,100	0,790	18
124	7,5	905	2,28	0,089	0,105	0,848	18
144	7,5	954	2,28	0,092	0,111	0,829	18

ТАБЛИЦА № 4.

Второй тонкій банкаброшь.

Число веретель на банкаброшь	№ № ровницы	Число оборотовъ веретена въ 1'	Крутка ровницы на англ. дюймъ	Средняя выработка одного верет. въ 1 ч. въ англ. ф.	Теорет. производ. одн. верет. въ 1 часъ въ англ. ф.	Величина коэф. $\alpha$	Число часовъ работы банкаброша въ день
		<i>m</i>	<i>t</i>	<i>p</i>	<i>p<sub>t</sub></i>		
134	12	1240	3,45	0,051	0,059	0,864	18
134	12	1248	3,57	0,049	0,058	0,845	18
134	14	1179	3,87	0,035	0,043	0,814	18
144	16	1161	4,41	0,028	0,033	0,848	18
168	16	1164	5,43	0,023	0,027	0,852	18
168	16	1155	5,00	0,025	0,029	0,862	18
144	20	1161	4,45	0,022	0,026	0,846	18

Изъ данныхъ, приведенныхъ въ этихъ таблицахъ, мы точно также убѣждаемся, что среднее значеніе для коэф.  $\alpha$  далеко не одинаково для всѣхъ банкаброшей, а именно:

для толстаго банкаброша	—	$\alpha = 0,654$
„ перегоннаго	„	$\alpha = 0,716$
„ топкаго	„	$\alpha = 0,800$
„ второго тонкаго	„	$\alpha = 0,847$

Эти значенія, какъ среднія, нѣсколько велики въ сравненіи съ приведенными выше, по нужно приять во вниманіе, что они являются средними только изъ тѣхъ данныхъ, которыя явились результатомъ работы банкаброшей за время, равное приблизительно тремъ мѣсяцамъ. Если бы эти же банкаброши работали болѣе продолжительное время, напримѣръ, годъ, тогда и данныя средней выработки каждаго банкаброшнаго веретена были бы меньше, такъ какъ при



работѣ машины въ теченіе столь продолжительнаго промежутка времени будетъ и гораздо больше остановокъ ея изъ-за всякихъ причинъ, отчасти случайныхъ, отчасти и неизбежныхъ. Эти то простой машины и уменьшатъ въ общемъ среднюю производительность каждаго веретена, а благодаря этому, уменьшится, конечно, и величина коэф.  $\alpha$ . Въ виду этого, если мы будемъ пользоваться при опредѣленіи количества банкаброшныхъ веретенъ, необходимаго

для проектируемой фабрики, формулой (2) —  $p = \frac{\alpha \cdot m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$ , т. е. при помощи этой формулы будемъ опредѣлять дѣйствительную производительность одного веретена каждаго банкаброша, тогда на основаніи данныхъ, приведенныхъ какъ нами, такъ и другими авторами, можно дать слѣдующія значенія для коэф.  $\alpha$ :

для толстаго банкаброша	—	$\alpha = 0,62-0,63$
„ перегоннаго	„	$\alpha = 0,68-0,69$
„ тонкаго	„	$\alpha = 0,78-0,79$
„ втор. тонкаго	„	$\alpha = 0,83$

Для первыхъ трехъ банкаброшей мы беремъ значеніе не одно, а два въ виду того, что здѣсь въ особенности могутъ оказывать вліяніе на величину коэф.  $\alpha$  число рабочихъ часовъ машины въ день, число веретенъ на машинѣ, величина крутки и пр.; поэтому, мы считаемъ, что при менѣе благоприятныхъ условіяхъ слѣдуетъ брать меньшее значеніе для коэф.  $\alpha$ , — въ противномъ же случаѣ — большее изъ приведенныхъ. Если, положимъ, банкаброшь будетъ работать по 18 час. въ день, тогда, работая постоянно и по столько часовъ въ день, онъ скорѣе можетъ подвергнуться разладкѣ, чѣмъ работая ежедневно меньшее число часовъ. Всякая же разладка, какъ извѣстно, вызываетъ болѣе или менѣе продолжительный простой машины, что въ свою очередь уменьшитъ среднюю выработку всей машины и каждаго ея веретена въ отдѣльности. Сравнительно же большое количество веретенъ на машинѣ точно также уменьшаетъ среднюю выработку каждаго веретена, такъ какъ изъ-за всякой остановки машины одновременно не работаетъ все количество веретенъ на данной машинѣ. Недостаточная крутка будетъ причиной частыхъ обрывовъ ровницы и, благодаря этому, частыхъ остановокъ машины и т. д.

Хотя даваемая нами среднія значенія для коэф.  $\alpha$  являются средними изъ данныхъ и не особенно многочисленныхъ, но тѣмъ не менѣе они очень близки къ даннымъ, приводимымъ другими авто-

рами, и къ даннымъ практики. Если же для коэф.  $\alpha$  мы даемъ значенія и нѣсколько меньше тѣхъ, которыя получены нами, какъ среднія изъ данныхъ таблицъ №№ 1—4, то это мы дѣлаемъ только въ виду того, что данныя, приведенныя въ этихъ таблицахъ, являются результатомъ работы банкаброшей лишь за время, равное приблизительно тремъ мѣсяцамъ, между тѣмъ какъ при расчетахъ—при опредѣленіи необходимаго количества банкаброшей для проектируемой фабрики мы должны принять во вниманіе то обстоятельство, что эти банкаброши будутъ работать не три мѣсяца, а постоянно — круглый годъ. Но если даже допустить, что даваемые нами значенія для коэф.  $\alpha$  нѣсколько малы въ сравненіи съ дѣйствительностью, то тогда, уменьшая величину коэф.  $\alpha$  на 0,01, мы увеличиваемъ—при расчетѣ число банкаброшныхъ веретенъ на каждую тысячу приблизительно—на 16 для толстаго банкаброша, на 14—для перегоннаго, на 13—для тонкаго и на 12—для втораго тонкаго, что вовсе нецѣли признать значительнымъ, тѣмъ болѣе, что лучше имѣть нѣкоторый запасъ въ веретенахъ, чѣмъ недостатокъ ихъ,—на случай поломки или продолжительнаго ремонта какой нибудь машины, такъ какъ въ подобныхъ случаяхъ этотъ избытокъ веретенъ будетъ способствовать тому, что предпрядильное отдѣленіе данной фабрики будетъ всегда въ состояніи сработать необходимое количество ровницы для прядильнаго отдѣленія.

Такимъ образомъ, для опредѣленія дѣйствительной производительности банкаброшнаго веретена въ нашемъ распоряженіи имѣются слѣдующія формулы:

для толстаго банкаброша	—	$p = \frac{(0,62—0,63). m. w}{504. N. t}$
„ перегоннаго	„	$p = \frac{(0,68—0,69). m. w}{504. N. t}$
„ тонкаго	„	$p = \frac{(0,78—0,79). m. w}{504. N. t}$
„ втор. тонкаго	„	$p = \frac{0,83 m. w}{504. N. t}$

Что же касается банкаброша пятаго или extra-тонкаго, то значеніе для коэф.  $\alpha$  при опредѣленіи дѣйствительной производительности его веретена при помощи формулы (2) можно считать въ среднемъ равнымъ если не 0,83, то во всякомъ по болѣе 0,84, такъ какъ работа его протекаетъ въ едва-ли лучшихъ условіяхъ, чѣмъ втораго тонкаго банкаброша. Если же считать въ данномъ случаѣ



коэф.  $\alpha = 0,84$ , то только въ виду того, что на extra-тонкомъ банкаброшѣ вырабатывается ровница почти всегда изъ самыхъ лучшихъ сортовъ хлопка, что гарантируетъ между прочимъ отъ болѣе частыхъ обрывовъ ея, а благодаря этому, и отъ болѣе частыхъ остановокъ машины, что способствуетъ увеличенію производительности всей машины и каждаго веретена ея. Кромѣ того, при выработкѣ ровницы особенно высокихъ номеровъ, что имѣетъ мѣсто обыкновенно на extra-тонкомъ банкаброшѣ, всегда бываетъ меньше простоевъ машины для снятія готовыхъ катушекъ, надѣванія пустыхъ и для переладки машины, а это въ общемъ также нѣсколько увеличиваетъ производительность каждаго веретена банкаброша, слѣдовательно, и величину коэф.  $\alpha$ . Прочія же условія работы extra-тонкаго банкаброша остаются почти тѣми же, что и второго тонкаго.

Но кромѣ формулы (2), для опредѣленія дѣйствительной производительности одного банкаброшнаго веретена, какъ извѣстно, имѣются еще слѣдующія формулы:

$$p = \frac{60. w. g}{30240. N. g. t} + \tau \quad (3)$$

$$p = \frac{60. w. g}{50240. N. g. t. x} + \tau_1 \quad (4)$$

Изъ всѣхъ этихъ формулъ наиболѣе подходящей для опредѣленія количества банкаброшныхъ веретенъ, необходимаго для оборудованія проектируемой фабрики,—всетаки нужно признать формулу (2). Не говоря уже про то, что эта формула сама по себѣ проще, а потому и удобнѣе для вычисленій, она не содержитъ въ себѣ, какъ указано уже, такихъ переменныхъ величинъ, какъ —  $g$ ,  $\tau$ ,  $\tau_1$  и  $x$ . Кромѣ того, производительность, опредѣленная при помощи этой формулы, будетъ ближе къ дѣйствительной, практической, чѣмъ производительность, опредѣленная при помощи формулъ (3) и (4). Дѣло въ томъ, что въ формулѣ (2) коэф.  $\alpha$ , являясь коэф. полезн. дѣйств. машины, полученъ на основаніи наблюденій надъ работой машинъ въ теченіе достаточно продолжительнаго промежутка времени, что во всякомъ случаѣ можетъ служить до извѣстной степени гарантіей того, что производительность, опредѣленная при помощи формулы (2) и при величинѣ коэф.  $\alpha$ , полученной указаннымъ способомъ, будетъ достаточно близкой къ дѣйствительной,

между тѣмъ какъ того же нельзя сказать про формулу (3) и (4). Мы указывали уже выше, что значенія для  $\tau$  — въ формулѣ (3) даются разными авторами слишкомъ малыя, вслѣдствіе чего и производительность получается значительно болѣе не только въ сравненіи съ полученной по формулѣ (2), но даже и по формулѣ (4). Въ данномъ случаѣ  $\tau$ , какъ извѣстно, есть сумма потерь времени, приходящаяся на одинъ сѣемъ при работѣ машины въ теченіе лишь незначительнаго промежутка времени, когда не всѣ простои машины могутъ имѣть мѣсто, а потому и величина  $\tau$  не можетъ быть особенно болѣе. Если бы величина  $\tau$ , т. е. сумма потерь времени, приходящаяся въ среднемъ на одинъ сѣемъ, была бы опредѣлена при работѣ машины въ теченіе года, когда машинѣ приходится подвергаться простоямъ значительно чаще, тогда эта величина значительно увеличилась бы, а слѣдовательно, производительность въ достаточной степени уменьшилась бы. Въ этомъ можно убѣдиться, какъ мы упомянули выше, слѣдующимъ образомъ. При помощи формулы (2) и при извѣстной намъ величинѣ коэф.  $\alpha$ , а также при прочихъ данныхъ мы можемъ опредѣлить величину  $p$ , т. е. дѣйствительную производительность банкаброшпаго веретена за опредѣленное количество времени при выработкѣ даннаго помера ровницы. Затѣмъ, въ формулу (3) вмѣсто  $p$  вставимъ найденное для него значеніе при помощи формулы (2), тогда и опредѣлимъ величину  $\tau$ , которая будетъ значительно болѣе приведенныхъ выше. Точно также при опредѣленіи дѣйствительной производительности при помощи формулы (4) получаются результаты нѣсколько болѣе по сравненію съ тѣми, кои получены при помощи формулы (2), но за то меньше—полученныхъ по формулѣ (3). Хотя въ формулѣ (4) и приняты во вниманіе нѣкоторые существенные факторы, вліяющіе на величину дѣйствительной производительности банкаброшпаго веретена, какъ, напримѣръ, число веретенъ на данной машинѣ, число работницъ при ней, нѣкоторые даже неизбежные простои, что въ общемъ и способствуетъ болѣе или менѣе точному опредѣленію при помощи этой формулы дѣйствительной производительности банкаброшпаго веретена, но за то въ данномъ случаѣ приняты во вниманіе, надо полагать, лишь только тѣ простои машины, которые являются неизбежными при работѣ ея въ теченіе непродолжительнаго промежутка времени, что и видно изъ даваемыхъ Johannsen'омъ и Niess'омъ значеній для коэф.  $\alpha$ , входящаго въ формулу (4). Эти значенія для  $\alpha$  даются только въ зависимости отъ качества хлопка, — отъ длины волокна, между тѣмъ какъ коэф.  $\alpha$  по условію долженъ увеличить время, потребное на



одинъ съемъ, —  $\tau_1$  до  $\tau_2 x$  въ виду простоевъ машины изъ-за обрывовъ ровницы и наладки ея. Понятно, что длина волокна можетъ имѣть нѣкоторое вліяніе на болѣе или менѣе частые обрывы ровницы и съ этой стороны понятна зависимость величины коэф.  $x$  отъ длины волокна. Но вѣдь, кромѣ обрывовъ ровницы, есть еще и другія причины, благодаря которымъ бываютъ болѣе или менѣе продолжительные простои машины, причемъ длина волокна въ подобныхъ случаяхъ обыкновенно не имѣетъ почти никакого значенія. Въ виду этого величина коэф.  $x$  должна быть такой, чтобы при помощи нея можно было бы учесть все простои машины, истекающіе въ силу указанныхъ нами причинъ, а также—и выразить зависимость отъ длины волокна обрабатываемаго хлопка. Поэтому, мы полагаемъ, что величина коэф.  $x$  должна быть нѣсколько больше тѣхъ данныхъ, которыя приводятъ Johannsen и Niess; тогда и производительность, опредѣленная при помощи формулы (4), будетъ ближе къ дѣйствительной, и если будетъ отличаться отъ производительности, опредѣленной при помощи формулы (2), то во всякомъ случаѣ на незначительную величину.

Дѣйствительная величина коэф.  $x$  можетъ быть опредѣлена путемъ наблюденій надъ работой данной машины, причемъ, наблюдая по возможности довольно продолжительное время, мы можемъ учесть все тѣ простои машины, которые являются какъ вслѣдствіе смятія готовыхъ катушекъ, надѣванія пустыхъ, заправки машины вновь, такъ и вслѣдствіе обрывовъ ровницы, наладки машины, необходимаго ремонта ея и пр. Произведя же наблюденія надъ возможно большимъ количествомъ разныхъ типовъ машинъ, будемъ имѣть возможность найти и нѣкоторыя среднія значенія для коэф.  $x$ .

Можно точно также найти значенія для коэф.  $x$  еще и слѣдующимъ образомъ. Если у насъ имѣются, положимъ, данныя средней выработки для веретена каждаго банкаброша за опредѣленное время, какъ это видно изъ данныхъ, приведенныхъ въ таблицашъ №№ 1—4, тогда мы можемъ въ формулу (4) вмѣстѣ  $p$  вставить любое изъ этихъ данныхъ и, благодаря этому, опредѣлить для даннаго случая съ достаточной точностью величину коэф.  $x$ , такъ какъ въ формулѣ (4) все величины будутъ извѣстны, а величина  $\tau_1$  можетъ быть опредѣлена на основаніи извѣстныхъ намъ данныхъ. Получивъ цѣлый рядъ значеній для коэф.  $x$ , мы можемъ найти и нѣкоторое среднее значеніе для него.

Подобнымъ же образомъ можно найти, какъ указано уже, среднее значеніе и для величины  $\tau$ , входящей въ формулу (3).

Въ нижеслѣдующей таблицѣ приведены данныя, которыя являются приблизительными величинами дѣйствительной производительности одного веретена въ 72 (теоретическихъ) рабочихъ часа (¹).

Банка- брошь	Номеръ ровни- цы	Число обо- ротовъ ве- рет. въ 1'	Крутка на 1''	Число дѣй- ствительн. часовъ ра- боты	Произво- дительно. въ англ. фуп.
Т о л с т ы й	0,5	500	0,848	45	105,3
	0,75	500	1,039	49	62,47
	1	500	1,2	54	44,6
	1	545	1,2	54	48,65
	1,25	545	1,34	54	34,8
	1,5	545	1,469	55	26,9
Перегонный	1,5	677	1,46	55	33,49
	1,75	677	1,54	55	27,3
	2	677	1,69	56,5	22,4
	2,5	677	1,89	56,5	16,6
Т о н к і й	1,5	750	1,46	46,5	31,3
	2	750	1,69	46,5	19,8
	2,5	750	1,89	48	14,5
	3	750	2,07	50	11,96
	3,5	750	2,24	52	9,86
	4	750	2,4	54	8,37
	4,5	750	2,54	54	6,35
	5	750	2,68	56	6,2
	4	893	2,4	56,5	10,8
	4,5	893	2,54	56,5	9,1
	5	893	2,68	56,5	7,57
	5,5	893	2,81	56,5	6,66
6	893	2,939	57	5,7	

(¹) Н. П. Лапговой. Механич. технол. волокн. веществъ, ч. II, изд. 2, стр. 68.



Банка-брошь	Номеръ ровни-цы	Число обо-ротовъ ве-рет. въ 1'	Крутка на 1''	Число дѣй-ствительн. часовъ ра-боты	Произво-дительн. въ англ. фун.
Второй тонкій	6,5	893	3,059	57	5,07
	7	893	3,17	57	4,6
	7,5	893	3,28	57	4,1
	8	893	3,29	58	3,82
	8	1039	3,29	58	4,46
	8,5	1039	3,49	59	4,15
	9	1039	3,60	59	3,82
	9,5	1039	3,69	59	3,47
	10	1039	3,76	59	3,19
	10,5	1039	3,88	59	2,95
	11	1039	3,98	59	2,77
Самый тонкій	10	1224	3,76	59	3,83
	10,5	1224	3,88	59	3,52
	11	1224	3,97	59	3,3
	12	1224	4,15	59	2,93
	12,5	1224	4,24	59	2,7
	13	1224	4,43	59	2,59
	14	1224	4,48	59	2,32
	15	1224	4,647	59	2,06
	16	1224	4,8	60	1,962
	17	1224	4,947	60	1,74
	18	1224	5,091	60	1,62
	19	1224	5,23	61	1,52
	20	1615	5,366	61	1,854
	21	1615	5,499	62	1,736
22	1615	5,628	62	1,61	
24	1615	5,878	62	1,42	

Данныя, приведенныя въ этой таблицѣ, даютъ возможность опредѣлить величину коэф.  $\alpha$  для каждаго отдѣльнаго случая, т. е. при выработкѣ каждаго номера ровницы изъ приведенныхъ въ таблицѣ и при данныхъ условіяхъ.

Величина коэф.  $\alpha$  можетъ быть опредѣлена точно также изъ отношенія дѣйствительнаго числа часовъ работы машины къ теоретическому числу, т. е. въ данномъ случаѣ къ 72. Изъ полученныхъ такимъ образомъ данныхъ можно получить и среднія значенія для коэф.  $\alpha$ . Эти среднія значенія будутъ приблизительно слѣдующими:

для толстаго банкаброша	$\alpha = 0,72$
„ перегоннаго „	$\alpha = 0,774$
„ тонкаго „	$\alpha = 0,738$
„ втор. тонкаго „	$\alpha = 0,81$
„ самаго тонкаго „	$\alpha = 0,833$

Хотя данныя, приведенныя въ этой таблицѣ, не особенно многочисленны и являются результатомъ работы машины за время, равное лишь 72 час., но тѣмъ не менѣе и они даютъ представленіе о томъ, сколько часовъ изъ общаго числа 72 уходитъ на простой машины и сколько на дѣйствительную работу ихъ.

J. Nasmith <sup>(1)</sup> приводитъ слѣдующую таблицу производительности банкаброшнаго веретена за недѣлю — въ 56 часовъ.

Толстый банкабр. число обор. верет. въ 1'—700 подъемъ 10''		Перегонный число обор. верет. въ 1'—800 подъемъ (8—9)''		Тонкій число обор. верет. въ 1'—1000 подъемъ (7—8)''		Жагъ число обор. верет. въ 1'—1400 подъемъ (5—6)''	
Номеръ ровницы	Англ. ф. на верет.	Номеръ ровницы	Англ. ф. на верет.	Номеръ ровницы	Англ. ф. на верет.	Номеръ ровницы	Англ. ф. на верет.
0,35	195	0,8	79	1,75	40	7	7,25
0,4	154	0,9	68	2	33	8	6
0,5	115	1,0	60	2,5	23	9	5,25
0,6	92	1,1	54	3	17	10	4,5
0,7	83	1,2	49	3,5	13,5	12	3,5
0,9	62	1,3	44	4	11	14	2,5
1,0	56	1,4	39	5	7,75	16	2
1,25	38	1,5	36	5,5	6,8	18	1,8
		1,6	33	6	6	20	1,5
						25	1

<sup>1)</sup> J. Nasmith. The students Cotton Spinning, p. 591.



При помощи формулы (1) —  $p_t = \frac{m \cdot w}{504 \cdot N \cdot t}$  мы можем определить теоретическую производительность банкаброшного веретена при выработкѣ каждаго номера ровницы изъ приведенныхъ въ этой таблицѣ. Всѣ значенія для величинъ въ этой формулѣ извѣстны изъ приведенной таблицы; не извѣстна только величина —  $t$ , но и она можетъ быть определѣна при помощи формулы —  $t = \alpha \sqrt{N}$ , такъ какъ Nasmith <sup>1)</sup> даетъ и величины для коэф. крутки ровницы —  $\alpha$ , а именно: для толстаго банкаброша  $\alpha = 1$ , для перегоннаго —  $\alpha = 1,1$  и для тонкаго —  $\alpha = 1,2$ . Слѣдовательно, величина  $p_t$  можетъ быть определѣна — по крайней мѣрѣ точно для первыхъ трехъ банкаброшей. Какъ извѣстно уже, имѣя величины —  $p$  и  $p_t$ , мы можемъ определѣить коэф. полезн. дѣйств. банкаброшнаго веретена для каждаго случая и, слѣдовательно, рѣшить, насколько данныя, приведенныя въ этой таблицѣ, являются подходящими при определѣнии количества банкаброшныхъ веретенъ, необходимаго для оборудованія проектируемой фабрики данной производительности. Такъ, напримѣръ, при выработкѣ ровницы № 1 при  $m = 700$ ,  $t = 1$  и  $w = 56$  —  $p_t = 77,78$  англ. ф., въ таблицѣ же —  $p = 56$  англ. ф., слѣдовательно, коэф.  $\alpha = 0,72$ .

При выработкѣ ровницы № 1,5 при  $m = 800$ ,  $t = 1,1 \sqrt{1,5} = 1,34$  и  $w = 56$  —  $p_t = 44,22$  англ. ф., въ таблицѣ же —  $p = 36$  англ. ф., слѣдовательно, коэф.  $\alpha = 0,81$ .

При выработкѣ ровницы № 4 при  $m = 1000$ ,  $t = 1,2 \sqrt{4} = 2,4$  и  $w = 56$ ,  $p_t = 11,57$  англ. ф., въ таблицѣ же —  $p = 11$  англ. ф., слѣдоват., коэф.  $\alpha = 0,95$  и т. д. Значенія для коэф.  $\alpha$ , полученныя при разсмотрѣннн только что приведенныхъ примѣровъ, значительно больше тѣхъ, которыя приведены нами выше, слѣдовательно, и данныя дѣйствительной производительности, взятая изъ таблицы для этихъ примѣровъ, также слишкомъ значительны, а потому, не уменьшивъ ихъ, нельзя пользоваться ими при определѣнии количества банкаброшныхъ веретенъ, необходимыхъ для оборудованія бумагопрядильной фабрики данной производительности, какъ какъ получится меньшее количество веретенъ, чѣмъ въ дѣйствительности нужно, и, слѣдовательно, предпрядильное отдѣленіе данной фабрики

<sup>1)</sup> J. Nasmith. The students Cotton Spinning, p. 355.

не будетъ въ состояніи сработать необходимое количество ровницы для прядильнаго отдѣленія. Что же касается прочихъ данныхъ производительности, приведенныхъ въ этой таблицѣ, то на основаніи уже разсмотрѣнныхъ примѣровъ мы можемъ замѣтить, что прежде, чѣмъ пользоваться ими, слѣдуетъ провѣрить, не слишкомъ ли они велики.

Кромѣ приведенной выше таблицы Nasmith'a, есть еще много другихъ таблицъ съ данными дѣйствительной производительности банкаброшнаго веретена за разное время, какъ, напримѣръ, таблицы Добсона и Барло <sup>1)</sup>, таблицы, приведенныя въ журналѣ „Leipziger Monatschrift für die Textil-Industrie“ <sup>2)</sup>, таблицы, приведенныя Waltherg'омъ <sup>3)</sup>, и др., но данныя производительности, приведенныя въ этихъ таблицахъ, въ общемъ нѣсколько велики по сравненію съ тѣми, которыя получаются при опредѣленіи ихъ по формулѣ (2) — при указанной нами величинѣ коэф.  $\alpha$  и при выработкѣ каждаго номера ровницы при тѣхъ же условіяхъ, т. е. при томъ же числѣ оборотовъ веретена, при той же круткѣ и пр. Данными производительности, приведенными въ этихъ таблицахъ, можно пользоваться лишь только тогда, когда они будутъ провѣрены, не слишкомъ-ли они велики, и въ случаѣ, если окажутся таковыми, будутъ соответственно уменьшены, чтобы по величинѣ своей отъ опредѣленныхъ по формулѣ (2) могли бы отличаться лишь только на незначительную величину.

Въ заключеніе приводимъ таблицы данныхъ дѣйствительной производительности банкаброшнаго веретена за 10 часовъ работы <sup>4)</sup>. (См. стр. 253—259).

---

<sup>1)</sup> Добсонъ и Барло. Справоч. книга для бумагопрядильц., стр. 98—101.

<sup>2)</sup> Leipziger Monatschrift für die Textil-Industrie, 1905, № 11, s. 304.

<sup>3)</sup> Herm. Fritz. Baumwollspinnerei.

<sup>4)</sup> F. Roskoth. Taschenbuch für Baumwoll-Industrie, s. 281—287.



Т А Б Л И Ц А № 1.

Толстый банкаброшъ.

4 веретена на дѣленіе въ  $17\frac{1}{2}''$ ; подъемъ —  $10''$ ; діаметръ полной катушки —  $5\frac{3}{4}''$ ; діаметръ передняго цилиндра  $1\frac{1}{4}''$ ; вѣсъ ровницы на катушкѣ — 1,5 англ. ф.

Американскій хлопокъ при  $t = 1,2 \mid N$ .

Номера ровницы	Крутка на 1'' англ.	650		750		750	
		Число оборотовъ передн. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.		
0,4	0,76	218	24,13	235	25,22	251	26,21
0,5	0,85	195	19,58	210	20,46	224	21,38
0,6	0,93	178	16,09	192	16,98	205	17,81
0,7	1,00	165	13,56	178	14,34	190	15,10
0,8	1,07	155	11,52	167	12,27	178	12,92
0,9	1,14	145	9,93	157	10,59	168	11,16
1,0	1,20	138	8,71	149	9,25	159	9,80
1,1	1,26	131	7,71	141	8,22	151	8,72
1,2	1,31	127	6,91	136	7,35	146	7,85

При выработкѣ же ровницы изъ Остъ-Индскаго хлопка производительность будетъ приблизительно на 8% меньше приведенныхъ данныхъ.

ТАБЛИЦА № 2.

Перегонный банкаброшъ.

6 веретенъ на дѣленіе въ  $19\frac{1}{2}''$ ; подъемъ —  $10''$ ; діаметръ полной катушки —  $5''$ ; діаметръ передняго цилиндра —  $1\frac{1}{4}''$ ; вѣсъ ровницы на катушкѣ — 1,5 англ. ф.

Американскій хлопокъ при  $t = 1,2 \sqrt{N}$ .

Номера ровницы	Крутка на 1'' англ.	750		800		900	
		Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цил. въ 1' Англ. ф. на верет. въ 10 час.	Англ. ф. на верет. въ 10 час.
0,8	1,07	167	12,15	190	13,61	214	14,78
0,9	1,14	157	10,52	179	11,78	201	12,92
1,0	1,20	149	9,28	170	10,39	191	11,41
1,1	1,26	141	8,19	162	9,19	182	10,13
1,2	1,31	136	7,36	156	8,29	175	9,12
1,3	1,37	130	6,59	149	7,44	167	8,20
1,4	1,42	125	5,97	143	6,77	161	7,45
1,5	1,47	121	5,43	139	6,15	156	6,86
1,6	1,52	118	4,97	134	5,62	151	6,25
1,7	1,56	114	4,60	131	5,22	147	5,78
1,8	1,61	112	4,23	127	4,82	142	5,32
1,9	1,65	108	3,93	123	4,46	139	4,95
2,0	1,70	105	3,64	120	4,13	135	4,60
2,1	1,74	102	3,42	117	3,86	132	4,32
2,2	1,78	100	3,20	114	3,62	129	4,05
2,3	1,82	98	3,00	112	3,40	126	3,80
2,4	1,86	96	2,82	109	3,20	123	3,58
2,5	1,90	94	2,64	107	3,00	121	3,37

При выработкѣ же ровницы изъ Остъ-Индскаго хлопка производительность будетъ меньше приведенныхъ данныхъ приблизительно на 10%.



ТАБЛИЦА № 3.

8 веретенъ на дѣленіе въ  $20\frac{1}{2}''$ ; подъемъ —  $7''$ ; діаметръ полной катушки —  $3\frac{3}{4}''$ ; діаметръ передняго цилиндра —  $1\frac{1}{8}''$ : вѣсъ ровницы на катушкѣ — 0,66 анг. ф.

Американскій хлопокъ при  $t = 1,2 \sqrt{N}$

Число оборотовъ веретена въ 1'		1000		1100		1200		1300	
Номеръ ровницы	Крутка на 1' анг.	Число оборот. передн. цил. въ 1'		Число оборот. передн. цил. въ 1'		Число оборот. передн. цил. въ 1'		Число оборот. передн. цил. въ 1'	
		Анг. ф. на веретено въ 10 час.		Анг. ф. на веретено въ 10 час.		Анг. ф. на веретено въ 10 час.		Анг. ф. на веретено въ 10 час.	
2,0	1,70	166	4,58	183	4,94	200	5,31	216	5,65
2,2	1,78	159	4,07	175	4,44	191	4,73	207	5,13
2,4	1,86	152	3,64	167	3,96	182	4,25	198	4,55
2,6	1,93	147	3,29	161	3,58	176	3,85	191	4,12
2,8	2,01	141	2,97	155	3,23	169	3,48	183	3,74
3,0	2,08	135	2,71	149	2,96	162	3,19	176	3,42
3,2	2,15	132	2,48	145	2,71	158	2,93	171	3,14
3,4	2,21	128	2,29	141	2,50	154	2,71	166	2,91
3,6	2,28	124	2,11	136	2,30	149	2,49	161	2,68
3,8	2,34	121	1,96	133	2,14	145	2,31	157	2,49
4,0	2,40	118	1,86	130	1,99	142	2,16	153	2,32
4,5	2,55	111	1,55	122	1,69	133	1,84	144	1,98
5,0	2,68	106	1,34	116	1,47	127	1,59	137	1,71
5,5	2,82	100	1,16	110	1,27	120	1,37	130	1,48
6,0	2,94	96	1,02	106	1,12	115	1,22	125	1,32
6,5	2,06	92	0,92	102	1,01	111	1,09	120	1,18
7,0	3,17	89	0,82	98	0,90	107	0,99	116	1,06
7,5	3,29	86	0,74	95	0,81	103	0,88	112	0,96
8,0	3,39	83	0,68	92	0,75	100	0,81	108	0,87
9,0	3,60	79	0,57	87	0,62	94	0,69	102	0,74
10,0	3,80	74	0,49	82	0,53	89	0,59	97	0,63
11,0	3,99	71	0,42	78	0,47	85	0,51	92	0,55
12,0	4,16	68	0,37	75	0,41	82	0,45	88	0,49

При выработкѣ же ровницы изъ Остъ-Индскаго хлопка производительность будетъ меньше приведенныхъ въ таблицѣ данныхъ приблизительно на 10%.

ТАБЛИЦА № 4.

4 веретена на дѣленіе въ  $17\frac{1}{2}''$ ; подъемъ —  $10''$ ; діаметръ полной катушки —  $5\frac{3}{4}''$ ; діаметръ передняго цилиндра —  $1\frac{3}{8}''$ ; вѣсъ ровницы на катушкѣ — 1,5 анг. ф.

Египетскій хлопокъ при  $t = 1,05 \sqrt{N}$ .

Число оборотовъ веретена въ 1'		700		800		900	
Номеръ ровницы	Крутка на 1'' анг.	Число оборот. передн. цилин. въ 1'	Анг. ф. на веретено въ 10 час.	Число оборот. передн. цилин. въ 1'	Анг. ф. на веретено въ 10 час.	Число оборотовъ перед. цилин. въ 1'	Анг. ф. на верет. въ 10 час.
0,4	0,66	175	22,38	210	25,00	245	27,32
0,5	0,74	156	17,90	187	20,28	218	22,38
0,6	0,81	143	14,67	172	16,80	200	18,73
0,7	0,88	132	12,21	158	14,01	185	15,78
0,8	0,94	123	10,39	148	11,69	172	13,61
0,9	1,00	116	8,91	139	10,40	162	11,78
1,0	1,05	110	7,82	132	9,13	154	10,40
1,1	1,10	105	6,93	126	7,68	147	9,25
1,2	1,15	101	6,16	121	7,23	141	8,25
1,3	1,20	97	5,48	116	6,48	136	7,48
1,4	1,24	93	4,98	112	5,88	130	6,75
1,5	1,29	90	4,51	108	5,34	126	6,14



# Объ одномъ обобщеніи дифференціального уравненія Эйлера.

Д. Д. Мордухай-Болтовского.

§ 1. Дифференціальное уравненіе Эйлера:

$$\frac{dx}{\sqrt{R(x)}} = \frac{dy}{\sqrt{R(y)}} \quad (1)$$

$$R(x) = a(x-\alpha_1)(x-\alpha_2)(x-\alpha_3)(x-\alpha_4),$$

имѣющее общій алгебраическій интеграль, можетъ быть разсматриваемо, какъ частный случай системы Якобiевскихъ дифференціальныхъ уравненій:

$$\sum_{ci=0}^{ci=p-1} \frac{f_k(x_i)dx_i}{\sqrt{R(x_i)}} = 0 \quad (2)$$

$$R(x) = a(x-\alpha_1)(x-\alpha_2) \dots (x-\alpha_{2p+2}),$$

гдѣ  $f_k(x)$  полиномы степеней не выше  $p-1$ , обладающихъ тоже системой алгебраическихъ интеграловъ.

Но возможно еще другое обобщеніе Эйлеровскаго уравненія, а, именно, мы можемъ разсматривать слѣдующее уравненіе, которое назовемъ *обобщеннымъ Эйлеровскимъ уравненіемъ*:

$$\frac{f(x)d(x)}{\sqrt{R(x)}} = \frac{f(y)d(y)}{\sqrt{R(y)}} \quad (3),$$

гдѣ

$$R(x) = a(x-\alpha_1)(x-\alpha_2) \dots (x-\alpha_{p+2}),$$

причемъ  $\alpha_i$  между собой различны, степень  $f(x)$  не выше  $p - 1$ , такъ что  $\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$  интегралъ перваго рода.

Наши изслѣдованія <sup>1)</sup>, относящіяся къ приведенію Абелевыхъ интеграловъ, даютъ возможность доказать слѣдующую теорему:

*I. Обобщенное Эйлеровское уравненіе можетъ имѣть общее алгебраическое рѣшеніе только при условіи, что*

$$\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$$

*приводится къ эллиптическому интегралу, причемъ общій интегралъ долженъ быть вида*

$$\frac{A(x)B(y)\sqrt{R(y)} - A(y)B(x)\sqrt{R(x)}}{1 - k^2 A^2(x)A^2(y)} = C \quad (4),$$

гдѣ  $A(x)$ ,  $B(x)$  рациональныя функціи отъ  $x$ ,  $C$  произвольное постоянное.

*II. Обобщенное Эйлеровское уравненіе можетъ имѣть частное алгебраическое рѣшеніе, иное, чѣмъ  $y=x$ , не имѣя общаго алгебраическаго рѣшенія только при условіи, что интегралъ*

$$\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$$

*подстановкой*

$$z = \lambda(x) \quad (5),$$

гдѣ  $\lambda(x)$  рациональная функція приводится къ интегралу нисшаго порядка, причемъ это частное рѣшеніе должно быть вида

$$\lambda(y) = \lambda(x).$$

---

<sup>1)</sup> О приведеніи Абелевыхъ интеграловъ къ нисшимъ трансцендентнымъ. Изв. Вар. Пол. Инст. за 1905 годъ, ч. II гл. III стр. 276.



§ 2. Первая из этих теорем непосредственно вытекает из довольно общей теоремы, доказанной в двух наших работах. А, именно, нами доказано, что приведение Абелева интеграла к Абелеву интегралу:

$$\int F(x,y)dx = \int \Phi(\xi,\eta)d\xi \quad (8)$$

или должно быть возможно при помощи рациональной подстановки:

$$\begin{aligned} \xi &= \alpha(x,y) \\ \eta &= \beta(x,y) \end{aligned} \quad (5)$$

или же оно предполагает приведение

$$\int \Phi(\xi,\eta)d\xi = \int \Psi(\xi,\eta)d\xi \quad (10)$$

интеграла  $\int \Phi(\xi,\eta)d\xi$  к интегралу высшего порядка при помощи рациональной подстановки:

$$\begin{aligned} \zeta &= A(\xi,\eta) \\ \omega &= B(\xi,\eta) \end{aligned} \quad (11)$$

Если  $\int F(x,y)dx$  и  $\int \Phi(\xi,\eta)d\xi$  одного порядка, то должны также иметь

$$\begin{aligned} x &= \alpha_1(\xi,\eta) \\ y &= \beta_1(\xi,\eta) \end{aligned}$$

т. е. подстановка должна быть бирациональной, или оба интеграла  $\int F(x,y)dx$  и  $\int \Phi(\xi,\eta)d\xi$  приводятся к интегралам высшего порядка.

Поэтому при  $p > 1$  уравнение:

$$\frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} = \frac{f(y)dy}{\sqrt{R(y)}} \quad (3)$$

может иметь алгебраическое решение только типа:

$$\begin{aligned} y &= \alpha(x, \sqrt{R(x)}) \\ \sqrt{R(y)} &= \beta(x, \sqrt{R(x)}) \end{aligned} \quad (12)$$

при условіи, что  $\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$  не приводится къ Абелеву интегралу нисшаго порядка. При этомъ  $\alpha, \beta$  не содержитъ произвольной постоянной, такъ какъ согласно изслѣдованіямъ Пенлеве<sup>1)</sup> приведеніе:

$$\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} = \int \frac{f(y)dy}{\sqrt{R(y)}} \quad (13)$$

не можетъ быть произведено подстановкой, содержащей произвольный параметръ и рѣшеніе (12) должно быть частнымъ.

Положимъ, что  $\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$  приводится къ  $\int \frac{\varphi(z)dz}{\sqrt{\Theta(z)}}$  и послѣдній уже не приводится къ интеграламъ нисшаго порядка. Если порядокъ его  $\pi > 1$ , то согласно Пенлеве въ выраженіи:

$$\begin{aligned} z &= A(x, \sqrt{R(x)}) \\ \sqrt{\Theta(z)} &= B(x, \sqrt{R(x)}) \end{aligned} \quad (14)$$

не входитъ произвольныхъ постоянныхъ, а равнымъ образомъ и въ алгебраическое рѣшеніе уравненія

$$\frac{\varphi(z)dz}{\sqrt{\Theta(z)}} = \frac{\varphi(u)du}{\sqrt{\Theta(u)}} \quad (15)$$

$$\begin{aligned} u &= \gamma(z, \sqrt{\Theta(z)}) \\ \sqrt{\Theta(u)} &= \delta(z, \sqrt{\Theta(z)}) \end{aligned} \quad (16)$$

Исключая  $(z, \sqrt{\Theta(z)}) (u, \sqrt{\Theta(u)})$ , изъ уравненій (14), (15), (16) и уравненія

$$\begin{aligned} u &= A(y, \sqrt{R(y)}) \\ \sqrt{\Theta(u)} &= B(y, \sqrt{R(y)}) \end{aligned} \quad (17)$$

получимъ уравненіе между  $(y, x)$ , не содержащее произвольное постоянное, т. е. частный интеграль.

<sup>1)</sup> *Painlevé*. Sur les équations différentielle du première ordre. Annales de l'École Normale t. 13, 1891.

*Д. Мордухай-Болтовской*. О приведеніи Абелевыхъ интеграловъ, ч. II, глава II—стр. 213.



Мы имѣемъ, слѣдовательно:

$$\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} = \int \frac{dz}{\sqrt{\Theta(z)}} \quad (18)$$

$$\Theta(z) = (1-z^2)(1-k^2z^2),$$

гдѣ  $z, \sqrt{\Theta(z)}$  опредѣляется уравненіями (15) или, на основаніи изслѣдованій Абеля<sup>1)</sup>, уравненіями:

$$z = A(x)$$

$$\sqrt{\Theta(z)} = B(x)\sqrt{R(x)} \quad (19)$$

гдѣ  $A(x), B(x)$  раціональныя функціи.

Уравненіе (3) сводится къ уравненію:

$$\frac{dz}{\sqrt{\Theta(z)}} = \frac{du}{\sqrt{\Theta(u)}} \quad (20),$$

интеграль котораго равенъ

$$\frac{z\sqrt{\Theta(u)} - u\sqrt{\Theta(z)}}{1-k^2u^2z^2} = C \quad (21)$$

поэтому интеграль обобщеннаго Эйлеровскаго уравненія (3) будетъ

$$\frac{A(x)B(y)\sqrt{R(y)} - A(y)B(x)\sqrt{R(x)}}{1 - k^2A^2(x)A^2(y)} = C \quad (22)$$

§ 3. Обращаемся теперь къ случаю, когда  $\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$  не приводится къ интегралу ни шаго порядка. Тогда

$$y = \alpha(x, \sqrt{R(x)})$$

$$\sqrt{R(y)} = \beta(x, \sqrt{R(x)}) \quad (12)$$

<sup>1)</sup> *Abel. Précis d'une théorie des fonctions éllptiques. Oeuvres I p. 545. Oeuvres t. II p. 278. Königsberger. Vorlesungen über die Theorie hyperelliptischen Integrale. Leipzig 1878.*

и въ силу основной теоремы Кенигсбергера <sup>1)</sup>, относящейся къ приведенію Абелевыхъ интеграловъ должны также имѣть:

$$\frac{y^k dy}{\sqrt{R(y)}} = \frac{f_k(x) dx}{\sqrt{R(x)}} \quad (22)$$

$k=0 \dots 1, 2 \dots p-1$

гдѣ  $f_k(x)$  цѣлыя функции степеней не выше  $p-1$ , откуда

$$y = \frac{f_1(x)}{f_0(x)} = \frac{f_2(x)}{f_1(x)} = \dots = \frac{f_{p-1}(x)}{f_{p-2}(x)} \quad (23)$$

т. е.  $y$  равно рациональной функции отъ  $x$ , которая въ виду того, что подстановка (12) или (23) бирациональна, должна приводиться къ формѣ:

$$y = \frac{\alpha x + \beta}{\gamma x + \delta} \quad (24)$$

Подставляя это значеніе  $y$  въ уравненіе (3) получаемъ

$$(\alpha\beta - \delta\gamma) \frac{P(x)}{\sqrt{S(x)}} = \frac{f(x)}{\sqrt{R(x)}}$$

гдѣ  $F(x)$  цѣлая функция,  $S(x)$  полиномъ, причѣмъ такой, что, если корни полинома  $R(x) - \alpha_i$ , то корни  $S(x)$  равны:

$$\beta_i = \frac{\alpha\alpha_i + \delta}{\gamma\alpha_i + \delta} \quad (25)$$

Отсюда имѣемъ:

$$R(x)P^2(x) = S(x)f^2(x).$$

Каждый корень  $R(x)$  долженъ входить въ  $S(x)$ , ибо, входя въ  $P^2(x)$   $R(x)$  въ нечетной степени множитель  $(x-\alpha)$  можетъ войти въ  $S(x)f^2(x)$  въ нечетной степени лишь при условіи дѣленія  $S(x)$  на  $x-\alpha$ . Обратное такимъ же образомъ убѣждаемся, что корни  $S(x)$  будутъ корнями  $R(x)$ .

Итакъ для нѣкоторыхъ  $j$  и  $i$  должны имѣть

$$\beta_j = \alpha_i$$

---

<sup>1)</sup> Koenigsberger. Ueber die Reduction Abelscher Integrale. Journal de Crelle B. 89, s. 89. Д. Мордухай-Болтовскій. О приведеніи Абелевыхъ интеграловъ. ч. I. гл. II и ч. II. гл. II.



Отсюда слѣдуетъ, что

$$\theta \alpha_i, \theta^2 \alpha_i, \theta^3 \alpha_i \dots \theta^k \alpha_i$$

результаты нѣсколько разъ повторенной подстановки:

$$\theta t = \frac{\alpha t + \beta}{\gamma t + \delta} \quad (26)$$

будутъ корнями  $R(x)$  и мы должны имѣть для нѣкотораго цѣлаго положительнаго числа  $\mu = k$ :

$$\theta^k \alpha_i = \alpha_i \quad (27)$$

при этомъ  $k > 1$ , ибо иначе

$$\begin{aligned} \alpha &= \delta, & \beta &= 0, & \gamma &= 0, \\ & & & & & y = x. \end{aligned}$$

Условіе (27) предполагаетъ условіе:

$$(\alpha + \delta)^2 - 4(\alpha\delta - \beta\gamma)cs^2 \frac{\lambda\pi}{k} = 0 \quad (28)$$

для нѣкотораго  $\lambda$ , простаго съ  $k$ <sup>1)</sup>, а такъ какъ

$$cs^2 \frac{\lambda\pi}{k} < 1,$$

то

$$(\alpha + \delta)^2 - 4(\alpha\delta - \beta\gamma) \geq 0 \quad (29)$$

отлично отъ нуля.

Но не трудно убѣдиться, что при этомъ условіи возможенъ выборъ постоянныхъ ( $p, q, r, s$ ) такой, что подстановки

$$\begin{aligned} y &= \frac{pu + q}{ru + s} \\ x &= \frac{pz + q}{rz + s} \end{aligned} \quad (30)$$

приведутъ уравненія (24) и (25) къ виду

---

<sup>1)</sup> Serret. Cours d'Algèbre Supérieure t. II. Chapitre IV p. 360.

$$u = \mu z \quad (31)$$

$$\eta_i = \mu \vartheta_i \quad (32),$$

гдѣ

$$\beta_i = \frac{p\eta_i + q}{r\eta_i + s}$$

$$\alpha_i = \frac{p\vartheta_i + q}{r\vartheta_i + s},$$

а уравненіе (3) къ уравненію

$$\frac{\varphi(z)dz}{\sqrt{\Theta(z)}} = \frac{\varphi(u)du}{\sqrt{\Theta(u)}} \quad (33)$$

$$\Theta(z) = (\vartheta - \vartheta_1)(\vartheta - \vartheta_2) \dots (\vartheta - \vartheta_{2p+2})$$

Въ самомъ дѣлѣ уравненія (30) и (24) даютъ:

$$\frac{pu + q}{ru + s} = \frac{(\alpha p + \beta r)z + (\alpha q + \beta s)}{(\gamma p + \delta r)z + (\gamma q + \delta s)},$$

откуда

$$u = \frac{Az + B}{Cz + D}$$

$$A = \beta rs + \alpha ps - \delta qr - \gamma pq$$

$$B = \beta s^2 + (\alpha - \delta)qs - \gamma q^2$$

$$C = \gamma p^2 + (\delta - \alpha)pr - \beta r^2$$

$$D = \gamma pq + \delta ps - \alpha r q - \beta rs.$$

При значеніяхъ  $\frac{p}{r}$  и  $\frac{q}{s}$  равнымъ корнямъ уравненія

$$\gamma h^2 + (\delta - \alpha)h - \beta = 0 \quad (34)$$

мы получаемъ

$$u = \mu z,$$

если только

$$h_1 \geq h_2.$$

Но послѣднее необходимо при условіи (29).

Тѣмъ же уравненіемъ связаны  $\eta_i$  и  $\vartheta_i$  и, какъ выше для  $R(x)$ , убѣждаемся, что



$$\theta \vartheta_i, \quad \theta^2 \vartheta_i \dots$$

должны быть корнями  $\theta(z)$ , причём

$$\theta^k \vartheta_i = \vartheta_i,$$

если

$$\theta t = \mu t.$$

Положимъ сперва, что соотношение

$$\vartheta_i = \mu \vartheta_j,$$

имѣеть мѣсто только при  $i \geq j$ .

Тогда

$$\vartheta_2 = \mu \vartheta_1$$

$$\vartheta_3 = \mu \vartheta_2$$

$$\dots \dots \dots (35)$$

$$\vartheta_k = \mu \vartheta_{k-1}$$

$$\vartheta_1 = \mu \vartheta_k$$

Черезъ почленное умноженіе этихъ уравненій имѣемъ:

$$\mu^k = 1 \quad (36),$$

причемъ не можемъ имѣть:

$$\mu^l = 1 \quad (37)$$

при  $l < k$ , ибо въ противномъ случаѣ получимъ изъ уравненія (35):

$$\vartheta_{l+1} = \mu^l \vartheta_1$$

и на основаніи (37):  $\vartheta_{l+1} = \vartheta_1$ , чего быть не можетъ. Такимъ образомъ  $\mu$  первообразный корень двучленного уравненія (36).

Въ другую группу подобныхъ (35) соотношеній:

$$\vartheta_{k+2} = \mu \vartheta_{k+1}$$

$$\vartheta_{k+3} = \mu \vartheta_{k+2}$$

$$\dots \dots \dots$$

$$\vartheta_{k+l+1} = \mu \vartheta_{k+l}$$

$$\vartheta_{k+1} = \mu \vartheta_{k+l+1}$$

должно входить то же число корней:





$$g_j = \mu g_i$$

будетъ вида

$$\begin{aligned}\pi(z^k) &= z^k h(z^k) \\ \varphi(z) &= h(z^k) z^{k-1}.\end{aligned}$$

Для случая (39) имѣемъ

$$\varphi(\mu z) \mu^{1/2} = \varphi(z) \quad (40)$$

$$\varphi^2(\mu z) \mu z = \varphi^2(z) z \quad (41)$$

Послѣднее тождество даетъ:

$$\varphi^2(z) z = h(z^k) z^k$$

$$\varphi^2(z) = h(z^k) z^{k-1}$$

$$\varphi(z) = \sqrt{h(z^k)} z^{\frac{k-1}{2}}$$

Эта функція будто удовлетворяетъ условію (41). Условію же (40) или

$$\sqrt{h(\mu z)^k} (\mu z)^{\frac{k-1}{2}} \mu^{1/2} = \varphi(z)$$

она будетъ удовлетворять только при

$$\mu^{\frac{k}{2}} = 1,$$

чего быть не можетъ, такъ какъ  $\mu$  первообразный корень двучленнаго уравненія

$$\mu^k = 1.$$

Уравненіе (33) поэтому обращается въ слѣдующее:

$$\frac{\varphi(z^k) z^{k-1} dz}{\sqrt{H(z^k)}} = \frac{\varphi(u^k) u^{k-1} du}{\sqrt{H(u^k)}} \quad (42)$$

и интеграль

$$\int \frac{\varphi(z^k) z^{k-1} dz}{\sqrt{H(z^k)}}$$

подстановкой  $z^k = v$  (43), а интеграль

$$\int \frac{f(x) dx}{\sqrt{R(x)}}$$

подстановкой  $v = \left( \frac{ax+b}{cx+d} \right)^k$ , противно условию приводится къ интегралу высшаго порядка:

$$\int \frac{\Psi(v)dv}{\sqrt{G(v)}}$$

Разсмотримъ теперь случай, когда

$$\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} = \int \frac{\varphi(z)dz}{\sqrt{\Theta(z)}} \quad (46)$$

гдѣ  $\frac{\varphi(z)dz}{\sqrt{\Theta(z)}}$ , уже не приводящійся къ интеграламъ высшаго порядка, порядка выше перваго.

По теоремѣ Кенигсбергера:

$$\int \frac{z^k dz}{\sqrt{\Theta(z)}} = \frac{f_k(x)dx}{\sqrt{R(x)}} \quad (47)$$

$$k = 0, 1, 2 \dots p - 1,$$

откуда получаемъ соотношеніе типа (19)

$$\begin{aligned} z &= A(x) \\ \sqrt{\Theta(z)} &= B(x)\sqrt{R(x)} \end{aligned} \quad (48)$$

гдѣ  $A(x)$  и  $B(x)$  рациональныя функціи, не содержащія произвольныхъ постоянныхъ.

Уравненіе

$$\frac{\varphi(z)dz}{\sqrt{\Theta(z)}} = \frac{\varphi(u)du}{\sqrt{\Theta(u)}}$$

допускаетъ алгебраическое рѣшеніе, которое по доказанному выше можетъ быть только типа:

$$z = u.$$

Поэтому частное рѣшеніе уравненія (3) будетъ

$$A(x) = A(y).$$

§ 4. Въ заключеніе мы отмѣтимъ слѣдующее слѣдствіе доказанной теоремы, представляющее обобщеніе теоремы Раффи, относящейся



къ Эйлеровскому уравненію, которое мы еще инымъ образомъ уже обобщили <sup>1)</sup> на случай ультраэллиптическихъ интеграловъ.

Если существуетъ интегралъ перваго рода:

$$\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} \quad (49),$$

для котораго обобщенное Эйлеровское уравненіе:

$$\frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} = \frac{f(y)dy}{\sqrt{R(y)}} \quad (3)$$

имѣетъ алгебраическія рѣшенія иныя, чѣмъ  $y=x$ , и, если для всѣхъ алгебраическихъ рѣшеній  $y$  имѣетъ мѣсто для раціональной функціи  $F(x)$  соотношеніе:

$$F(x) + F(y) = 0 \quad (50),$$

то интегралъ

$$\int \frac{F(x)f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} \quad (51)$$

приводится или къ ультраэллиптическому интегралу нисшаго порядка, или къ логарифмамъ.

Здѣсь опять различаемъ два случая:

1) Интегралъ  $\int \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$  приводится къ интегралу  $\int \frac{\varphi(z)dz}{\sqrt{\Theta(z)}}$ , отличному отъ эллиптическаго постановкой

$$z = A(x).$$

Если для всѣхъ рѣшеній уравненія:

$$A(x) = A(y) \quad (52)$$

$$F(x) + F(y) = 0,$$

то

$$F(x) = -\frac{1}{n} \sum_{i=1}^{i=n} F(y_i),$$

гдѣ сумма распространяется на всѣ рѣшенія уравненія (52), выражается раціонально черезъ  $A(x)$  т. е.

<sup>1)</sup> Объ инвариантныхъ преобразованіяхъ ультраэллиптическихъ интеграловъ. Извѣстія Харьковскаго Математ. Общества за 1903 годъ.

Raffy. Sur les transformations invariantes. Bull. de la Soc. Mat. t. XII.

$$F(x) = \Phi[A(x)].$$

Тогда

$$\int \frac{F(x)f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$$

подстановкой  $z = A(x)$  приводится къ интегралу  $\int \frac{\Psi(z)dz}{\sqrt{\theta(z)}}$ .

2. Если  $\frac{\varphi(z)dz}{\sqrt{\theta(z)}}$  интеграль эллиптической, то условие

$$F(x) + F(y) = 0$$

при всѣхъ рѣшеніяхъ ур. (3), а потому и при  $z = A(x)$ , если подстановкой  $z = A(x)$  интеграль (49) приводится къ эллиптическому, даетъ опять

$$F(x) = \Phi[A(x)] \quad 53).$$

Интеграль Эйлеровскаго уравненія

$$\sqrt{\theta(z)} + \sqrt{\theta(u)} = (z - u)\sqrt{K(p)},$$

гдѣ

$$K(p) = C + \beta p + \alpha p^2,$$

если

$$\theta(z) = \alpha z^4 + \beta z^3 + \gamma z^2 + \delta z + \varepsilon$$

даетъ интеграль обобщеннаго Эйлеровскаго уравненія въ слѣдующей формѣ:

$$B(x)\sqrt{R(x)} + B(y)\sqrt{R(y)} = (A(x) - A(y))\sqrt{K(p)},$$

откуда на основаніи уравненія (3) имѣемъ

$$\frac{B(x)f(x)dx + B(y)f(y)dy}{(A(x) - A(y))\sqrt{K(p)}} = \frac{f(x)dx}{\sqrt{R(x)}}$$

которая приводится къ

$$\frac{M(p,q)dp + N(p,q)dq}{A(x) - A(y)\sqrt{K(p)}} = \frac{f(x)d(x)}{\sqrt{R(x)}} \quad (54)$$

гдѣ  $M, N$  раціональныя функціи

$$p = z + u \quad \text{и} \quad q = zu.$$

Умножая обѣ части уравненія (54) на

$$F(x) - F(y) = 2F(x)$$



и замѣчая, что на основаніи ур. (53)

$$\frac{F(x) - F(y)}{A(x) - A(y)} = P(p, q)$$

равна рациональной функціи  $p, q$ , имѣемъ:

$$\int \frac{F(x)f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} = \int P(p, q)[M(p, q)ap + N(p, q)dq]$$

$p, q$ , какъ симметрическія функціи  $z+u$  и  $zu$  Эйлероваго уравненія

$$\frac{dz}{\sqrt{\Theta(z)}} = \frac{du}{\sqrt{\Theta(u)}}$$

согласно замѣчанію Рафффи обладаютъ слѣдующимъ свойствомъ:

или  $q$  рациональная функція  $p$  и  $\sqrt{K(p)}$

или  $p = const$ , и тогда  $q$  выражается рационально черезъ  $z - \frac{\vartheta_1 + \vartheta_2}{2}$ ,

гдѣ  $\vartheta_1, \vartheta_2$  корни полинома  $\Theta(z)$ .

Въ первомъ случаѣ

$$\int \frac{F(x)f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} = \int H(p, \sqrt{K(p)})dp$$

приводится съ логарифмамъ.

Во второмъ случаѣ

$$\begin{aligned} \int \frac{F(x)f(x)dx}{\sqrt{R(x)}} &= \frac{1}{2} \int \frac{F(x) - F(y)dz}{\sqrt{\Theta(z)}} = \\ &= \frac{1}{2} \int \frac{(z-u)P(p, q)dz}{\sqrt{\Theta(z)}} = \frac{1}{2} \int \frac{(2z-p)F(p, q)dz}{\sqrt{\Theta(z)}} \end{aligned}$$

подстановкой  $v = z - \frac{\vartheta_1 + \vartheta_2}{2}$  приводится къ интегралу

$$\int H(v, \sqrt{av^2 + bv + c})dv.$$

т. е. опять къ логарифмамъ.

Варшава, 6 Ноября 1906 года.



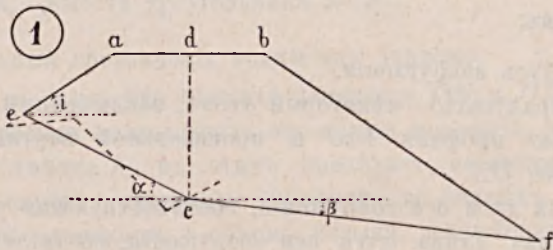


# ОПРЕДЕЛЕНИЕ ОБЪЕМОВЪ ЗЕМЛЯНЫХЪ РАБОТЪ.

Проф. Кн. А. Кугушева.

## 1. Точное вычисленіе объемовъ.

§ 1. **Насыпи.** Объемъ насыпи выражается въ зависимости отъ ширины полотна ( $ab$ ) (чер. 1), уклона боковыхъ откосовъ ( $tgi$ ), поперечныхъ уклоновъ мѣстности ( $tg\alpha$  и  $tg\beta$ ), рабочей или красной от-



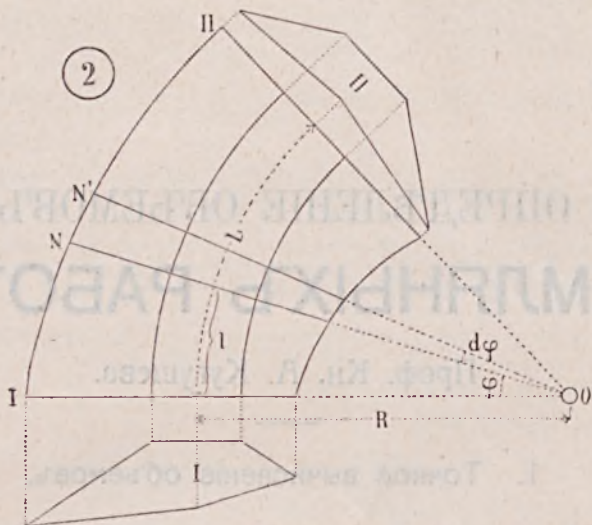
мѣтки ( $dc$ ) и разстоянія ( $L$ ) между двумя смежными поперечными профилями.

Все эти данныя могутъ быть взяты изъ продольнаго и поперечныхъ профилей, съ нанесенными на нихъ частями проектируемаго сооруженія.

Если поперечныйъ склонъ мѣстности по ту и другую сторону оси сооруженія выражается ломаной линіей, то таковой можно все-

гда привести къ формѣ однообразнаго уклона путемъ превращенія многоугольника въ равноведикій четырехугольникъ  $adce$  или  $cdbf$  (чер. 1) обычнымъ геометрическимъ приемомъ.

Положимъ, что имѣемъ (чер. 2) нѣкоторый участокъ земляной насыпи, находящійся въ закругленіи на мѣстности съ поперечными



уклонами  $n$ , заключающійся между данными поперечными профилями I и II.

Означимъ:

$R$ —радіусъ закругленія.

$\varphi$  (въ градусахъ)—нѣкоторый уголъ, заключенный между плоскостью профили I-го и произвольной вертикальной плоскостью  $ON$ .

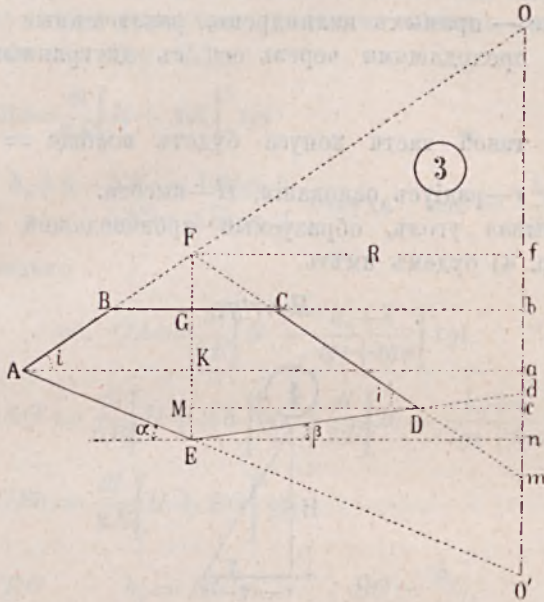
$l$ —длина дуги оси сооруженія, соответствующая углу  $\varphi$ .

$L$ —полная длина дуги оси сооруженія, соответствующая углу I O II.

Возьмемъ два произвольныхъ сѣченія вертикальными плоскостями  $NO$  и  $N'O$ , которыя расположены подъ весьма малымъ угломъ  $d\varphi$  другъ къ другу. Очевидно, что объемъ насыпи, заключенный между взятыми плоскостями будетъ выражать собою приращеніе  $dQ_n$  всего объема.



На чер. 3 изображена вертикальная проекция сѣченія плоскостью  $NO$ . Линія  $OO'$  есть вертикаль, проходящая через центр закругленія  $O$  (чер. 2), такъ что  $Ff=R$ .



Означимъ:

$GE=h$ —рабочая или красная отмѣтка.

$BC=a_n$ —ширина полотна.

$FG=h_0$ —высота треугольника  $BCF$ .

Остальные обозначенія водны изъ чертежа.

Имѣя въ виду, что сѣкущія плоскости  $ON$  и  $ON'$  (чер. 2) составляютъ весьма малый уголъ  $d\varphi$ , можно положить, что углы  $\alpha$  и  $\beta$ , и красная отмѣтка  $h$ , въ этихъ предѣлахъ, остаются постоянными. Въ такомъ случаѣ поперечные профили, во взятыхъ сѣченіяхъ, будутъ вполнѣ одинаковы и объемъ насыпи, заключенный между взятыми сѣченіями, можетъ быть выраженъ черезъ комбинацію частей различныхъ конусовъ и цилиндровъ.

Однако мы не будемъ опредѣлять величину объема, образованнаго всѣмъ профилемъ  $ABCDE$ , но лишь одной его половиной, напр. лѣвой  $ABGE$ .

Искомый объемъ, слѣдовательно, выразится

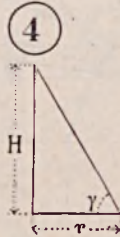
$d(\text{лв } Q_n) = \text{об. } ABGE = \text{об. } OLa + \text{об. } aAO' - \text{об. } OBb - \text{об. } bGEn -$   
 $- \text{об. } nEO'.$

Нѣкоторые изъ этихъ объемовъ есть части прямыхъ конусовъ, нѣкоторые же — прямыхъ цилиндровъ, заключенныя между двумя плоскостями, проходящими черезъ ось съ двуграннымъ угломъ  $d\varphi$  между ними.

Объемъ такой части конуса будетъ вообще  $= \frac{1}{3} \frac{\pi d\varphi}{360} r^2 H$ ,  
 гдѣ  $r$ —радіусъ основанія,  $H$ —высота.

Но называя уголъ, образуемый производящей съ радіусомъ, черезъ  $\gamma$  (чер. 4) будемъ имѣть

$$H = r \operatorname{tg} \gamma$$



и первоначальная форма приметъ видъ

$$\frac{1}{3} \frac{\pi d\varphi}{360} r^3 \operatorname{tg} \gamma.$$

Объемъ же части цилиндра будетъ

$$\frac{\pi d\varphi}{360} r^2 H.$$

Кромѣ того, согласно принятымъ обозначеніямъ чер. 2 имѣемъ

$$l = 2\pi R \frac{\varphi}{360} \quad \text{или} \quad dl = \frac{2\pi R}{360} d\varphi,$$

откуда

$$\frac{dl}{2R} = \frac{\pi d\varphi}{360}.$$

Подставляя найденное значеніе въ приведенныя выше выраженія, получимъ

$$1) \text{ объемъ части конуса} = \frac{dl}{6R} \cdot r^3 \operatorname{tg} \gamma,$$



$$2. \text{ объемъ части цилиндра} = \frac{dl}{2R} \cdot r^2 \cdot H.$$

Пользуясь этими формулами, выразимъ объемы, входящiе въ составъ выраженiя для  $d(\text{лв. } Q_n)$ .

$$1) \text{ об. } O A a = \frac{dl}{6R} \left[ R + AK \right]^3 tgi$$

$$\left. \begin{array}{l} \text{Изъ } \triangle FKA \quad h_0 + h - EK = AK tgi \\ \text{Изъ } \triangle AKE \quad EK = AK tg\alpha \end{array} \right\} \text{откуда} \quad AK = \frac{h_0 + h}{tgi + tg\alpha}$$

Слѣдовательно

$$\text{об. } O A a = \frac{dl}{6R} \left[ R + \frac{h_0 + h}{tgi + tg\alpha} \right]^3 tgi$$

$$2) \text{ об. } a A O' = \frac{dl}{6R} \left[ R + AK \right]^3 tg\alpha = \frac{dl}{6R} \left[ R + \frac{h_0 + h}{tgi + tg\alpha} \right]^3 tg\alpha$$

$$3) \text{ об. } O B b = \frac{dl}{6R} \left[ R + BG \right]^3 tgi$$

$$\text{Изъ } \triangle FBG \quad h_0 = BG tgi, \quad BG = \frac{h_0}{tgi}$$

Слѣдовательно

$$\text{об. } O B b = \frac{dl}{6R} \left[ R + \frac{h_0}{tgi} \right]^3 tgi$$

$$4) \text{ об. } b G E n = \frac{dl}{2R} \cdot R^2 \cdot h = \frac{dl}{6R} \cdot 3R^2 h$$

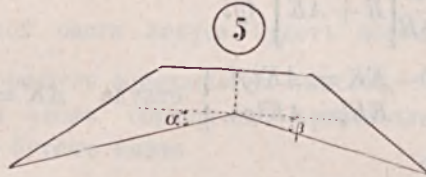
$$5) \text{ об. } n E O' = \frac{dl}{6R} \cdot R^3 \cdot tg\alpha$$

Вставивъ найденныя значенiя въ выраженiе для  $d(\text{лв. } Q_n)$  и сдѣлавъ возможные сокращенiя, получимъ

$$d(\text{лв. } Q_n) = \frac{1}{2} \left[ \frac{(h+h_0)^2}{tgi+tg\alpha} - \frac{h_0^2}{tgi} \right] dl + \frac{1}{6R} \left[ \frac{(h+h_0)^3}{(tgi+tg\alpha)^2} - \frac{h_0^3}{tg^2i} \right] dl \dots 1.$$

Примѣняя подобный прiемъ для опредѣленiя объема  $d(\text{пр. } Q_n)$  съ правой стороны, образуемый полупрофилемъ  $GCDE$  получили бы выраженiе тождественное ур. 1, отличающееся отъ послѣдняго лишь тѣмъ, что вмѣсто  $tg\alpha$  вошло-бы значенiе  $tg\beta$ , а кромѣ того, передъ вторымъ слагаемымъ былъ-бы знакъ (—). Если-бы центръ  $O$  закругленiя (чер. 2) находился съ лѣвой стороны насыпи, то передъ вторымъ слагаемымъ ур. 1 получился знакъ (—), тогда какъ въ выра-

женіи для правой части  $d(\text{пр. } Q_n)$  тотъ же членъ имѣлъ знакъ (+). Наконецъ, если бы углы  $\alpha$  и  $\beta$  были наклонены внизъ отъ горизонта, считая вершину ихъ въ точкѣ  $E$ , какъ на чер. 5, то знакъ передъ  $tg\alpha$  и  $tg\beta$  измѣнился бы въ знакъ (—).



Принимая все сказанное во вниманіе, условимся считать:

+ $tg\alpha$ , + $tg\beta$ , когда углы наклонены вверхъ (чер. 3).

— $tg\alpha$ , — $tg\beta$ , когда углы наклонены внизъ (чер. 5).

+ $R$ , когда рассматриваемая часть насыпи примыкаетъ къ окружности, описанной радіусомъ  $R$ , съ внешней стороны.

— $R$ , когда часть насыпи примыкаетъ къ окружности радіуса  $R$ , съ внутренней стороны.

При этихъ условіяхъ ур. 1 будетъ соотвѣтствовать всѣмъ возможнымъ случаямъ и для обѣихъ сторонъ насыпи.

Напр. для правой части насыпи  $dbfc$  (чер. 1) при центрѣ закругленія слѣва будемъ имѣть согласно ур. 1 и принятымъ условіямъ

$$d(\text{пр. } Q_n) = \frac{1}{2} \left[ \frac{(h + h_0)^2}{tgi - tg\beta} - \frac{h_0^2}{tgi} \right] dl + \frac{1}{6R} \left[ \frac{(h + h_0)^3}{(tgi - tg\beta)^2} - \frac{h_0^3}{tg^2 i} \right] dl.$$

Разсматривая ур. 1 легко видѣть, что второе слагаемое выражаетъ собою величину, являющуюся вслѣдствіе закругленія пути, такъ какъ только въ него входитъ радіусъ  $R$  закругленія. Очевидно, что при  $R = \infty$ , т. е. для прямолинейнаго пути этотъ членъ будетъ = 0.

Слѣдовательно, разчленяя ур. 1 на два, будемъ имѣть

1) для прямолинейнаго пути

$$d(\text{лв. } Q_n) = \frac{1}{2} \left[ \frac{(h + h_0)^2}{tgi + tg\alpha} - \frac{h_0^2}{tgi} \right] dl \dots \dots \dots (2)$$

или

$$\text{лв. } Q_n = \frac{1}{2} \int \frac{(h + h_0)^2}{tgi + tg\alpha} dl - \frac{h_0^2}{2tgi} \int dl \dots \dots \dots (2 \text{ bis})$$



2) прибавка при закругленіи

$$\text{тв. } q_n = \frac{1}{6R} \int \frac{(h+h_0)^3}{(tgi+tgz)^2} dl - \frac{1}{6R} \cdot \frac{h_0^3}{tg^2i} \int dl \quad (3)$$

Вторые члены уравнений 2 bis и 3 получаются непосредственно послѣ интегрирования въ предѣлахъ:  $l = 0$  до  $l = L$ , они будутъ

$$\frac{h_0^2}{2tgi} \int_0^L dl = \frac{h_0^2}{2tgi} \cdot L = \frac{P_n}{2} \cdot L, \text{ гдѣ } P_n = \frac{h_0^2}{tgi} \quad (4)$$

$$\frac{h_0^3}{6R \cdot tg^2i} \int_0^L dl = \frac{h_0^3}{6Rtg^2i} \cdot L = \frac{p_n}{R} \cdot L, \text{ гдѣ } p_n = \frac{h_0^3}{6tg^2i} \quad (5)$$

Значеніе величины  $h_0$  опредѣляется изъ  $\triangle FBG$  (чер. 3)

$$FG = h_0 = BG \cdot tgi = \frac{a_n}{2} tgi \quad (6)$$

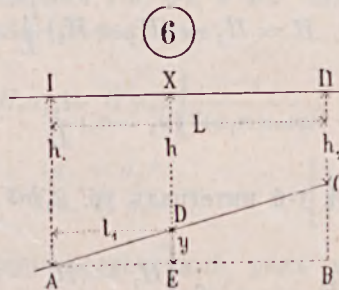
Слѣдовательно предыдущія выраженія (ур. 4 и 5) могутъ быть написаны такъ:

$$\frac{P_n}{2} \cdot L = \frac{a_n^2}{8} \cdot tgi \cdot L \text{ или } P_n = \left(\frac{a_n}{2}\right)^2 tgi \quad (7)$$

$$\frac{p_n}{R} \cdot L = \frac{1}{6R} \cdot \left(\frac{a_n}{2}\right)^3 \cdot tgi \cdot L \text{ или } p_n = \frac{1}{6} \left(\frac{a_n}{2}\right)^3 tgi \quad (8)$$

Для возможности же рѣшенія первыхъ интеграловъ ур. 2 bis и 3 необходимо переѣнныя  $h$  и  $tgz$  выразить въ функціи отъ  $l$ .

Положимъ, что имѣемъ (чер. 6) часть продольнаго профиля между двумя смежными поперечными профилями I и II съ рабочими



отмѣтками  $h_1$  и  $h_2$  и разстояніемъ между ними  $L$ . Выбравъ произвольный профиль  $X$  въ разстояніи  $l$  отъ профиля I, опредѣлимъ величину его рабочей отмѣтки  $h$ .

Проведа  $AB \parallel$  оси, изъ подобія  $\triangle$ -въ  $ADE$  и  $ABC$  имѣемъ

$$\frac{y}{l_1} = \frac{h_1 - h_2}{L}$$

кромѣ того

$$h_1 = h + y,$$

слѣдовательно

$$h = h_1 - (h_1 - h_2) \frac{l_1}{L} \dots \dots \dots (9)$$

Вмѣстѣ съ тѣмъ возможно допустить, что измѣненіе величины  $(tg\alpha - tg\alpha_1)$  происходитъ пропорціонально разстоянію  $l_1$ , т. е.

$$tg\alpha - tg\alpha_1 = m \cdot l_1.$$

Но при  $l_1 = L$ ,  $tg\alpha = tg\alpha_2$ , слѣдовательно

$$tg\alpha_2 - tg\alpha_1 = m \cdot L.$$

Исключая  $m$  изъ обоихъ уравненій окончательно получимъ

$$tg\alpha = tg\alpha_1 - (tg\alpha_1 - tg\alpha_2) \frac{l_1}{L} \dots \dots \dots (10)$$

Означимъ для краткости

$$\left. \begin{aligned} tgi + tg\alpha &= a \\ tgi + tg\alpha_1 &= a_1 \\ tgi + tg\alpha_2 &= a_2 \end{aligned} \right\} \left. \begin{aligned} h + h_0 &= H \\ h_1 + h_0 &= H_1 \\ h_2 + h_0 &= H_2 \end{aligned} \right\} \dots \dots (11)$$

тогда уравненія 9 и 10 примутъ видъ

$$H = H_1 - (H_1 - H_2) \frac{l_1}{L} \dots \dots \dots (12)$$

$$a = a_1 - (a_1 - a_2) \frac{l_1}{L} \dots \dots \dots (13)$$

Въ такомъ случаѣ 1-й интеграль ур. 2 *bis* будетъ

$$\frac{1}{2} \int \frac{H^2}{a} dl = \frac{1}{2} \int_0^L \frac{\left[ H_1 - (H_1 - H_2) \frac{l}{L} \right]^2}{a_1 - (a_1 - a_2) \frac{l}{L}} dl \dots \dots (14)$$



1-й интеграль ур. 3

$$\frac{1}{6R} \int \frac{H^3}{a^2} dl = \frac{1}{6R} \int_0^L \frac{\left[ H_1 - (H_1 - H_2) \frac{l}{L} \right]^3}{\left[ a_1 - (a_1 - a_2) \frac{l}{L} \right]^2} dl \quad (15)$$

Предварительно найдем интеграль (14), который по совершеніи интегрированія будетъ

$$\left\{ \frac{(H_2 a_1 - H_1 a_2)^2}{(a_1 - a_2)^3} \lg n \frac{a_1}{a_2} + 2(H_1 - H_2) \frac{H_2 a_1 - H_1 a_2}{(a_1 - a_2)^2} + \frac{(H_1 - H_2)^2}{2(a_1 - a_2)^2} (a_1 + a_2) \right\} \frac{L}{2}$$

Это выраженіе слишкомъ сложно и неудобно для пользованія, почему желательно сдѣлать въ немъ упрощенія.

Разложимъ  $\lg n \frac{a_1}{a_2}$  въ рядъ и выдѣлимъ 1-й его членъ, тогда

$$\left\{ \frac{(H_2 a_1 - H_1 a_2)^2}{(a_1 - a_2)^3} \cdot 2 \cdot \frac{a_1 - a_2}{a_1 + a_2} + \frac{(H_2 a_1 - H_1 a_2)^2}{(a_1 - a_2)^3} \cdot 2 \left[ \frac{(a_1 - a_2)^3}{3(a_1 + a_2)^3} + \frac{(a_1 - a_2)^5}{5(a_1 + a_2)^5} + \frac{(a_1 - a_2)^7}{7(a_1 + a_2)^7} + \dots \right] + 2(H_1 - H_2) \frac{H_2 a_1 - H_1 a_2}{(a_1 - a_2)^2} + \frac{(H_1 - H_2)^2}{2(a_1 - a_2)^2} (a_1 + a_2) \right\} \frac{L}{2}$$

Если теперь соединимъ 1-й, 3-й и 4-й члены вмѣстѣ, а во 2-мъ произведемъ сокращенія, то получимъ

$$\left\{ \frac{(H_1 + H_2)^2}{4(a_1 + a_2)} + (H_2 a_1 - H_1 a_2)^2 \left[ \frac{1}{3(a_1 + a_2)^3} + \frac{(a_1 - a_2)^2}{5(a_1 + a_2)^5} + \frac{(a_1 - a_2)^4}{7(a_1 + a_2)^7} + \dots \right] \right\} L \quad (16)$$

Въ этомъ выраженіи безконечный рядъ можно замѣнить суммою членовъ, близкой къ нему, геометрической прогрессіи съ знаменателемъ  $\frac{3(a_1 - a_2)^2}{5(a_1 + a_2)^2}$  и первымъ членомъ  $\frac{1}{3(a_1 + a_2)^3}$ , тогда прогрессія будетъ

$$\frac{1}{3(a_1 + a_2)^3} + \frac{(a_1 - a_2)^2}{5(a_1 + a_2)^5} + \frac{3(a_1 - a_2)^4}{25(a_1 + a_2)^7} + \dots,$$

Такъ какъ знаменатель прогрессіи  $\frac{3(a_1 - a_2)^2}{5(a_1 + a_2)^2} < 1$  (ибо  $a_1$  и  $a_2$  всегда  $> 0$ ), то слѣдовательно, сумма безконечнаго числа членовъ прогрессіи будетъ

$$S = \frac{1}{3(a_1 + a_2)^3} \left[ 1 - \frac{3(a_1 - a_2)^2}{5(a_1 + a_2)^2} \right] = \frac{5}{6(a_1 + a_2)[10a_1a_2 + (a_1 - a_2)^2]}.$$

Пренебрегая величиной  $(a_1 - a_2)^2$  какъ обыкновенно весьма малой въ сравненіи съ членомъ  $10a_1a_2$ , получимъ

$$S = \frac{1}{12(a_1 + a_2)a_1a_2} \dots \dots \dots (17)$$

Такимъ образомъ замѣняя безконечный рядъ въ выраженіи (16) величиною  $S$  (ур. 17), получимъ

$$\left\{ \frac{(H_1 + H_2)^2}{4(a_1 + a_2)} + \frac{(H_2a_1 - H_1a_2)^2}{12(a_1 + a_2)a_1a_2} \right\} L.$$

или

$$\left[ \frac{H_1^2}{12a_1} + \frac{(H_1 + H_2)^2}{12\left(\frac{a_1 + a_2}{2}\right)} + \frac{H_2^2}{12a_2} \right] L \dots \dots \dots (18)$$

Слѣдовательно вставляя выраженіе (18) и пзъ ур. 4 вмѣсто соответствующихъ значеній въ ур. 2 *bis* будемъ имѣть

$$\text{лв. } Q_n = \left[ \frac{H_1^2}{12a_1} + \frac{(H_1 + H_2)^2}{12\left(\frac{a_1 + a_2}{2}\right)} + \frac{H_2^2}{12a_2} - \frac{P_n}{2} \right] L \dots (19)$$

Для правой стороны намын подобнымъ же образомъ будетъ

$$\text{пр. } Q_n = \left[ \frac{H_1^2}{12b_1} + \frac{(H_1 + H_2)^2}{12\left(\frac{b_1 + b_2}{2}\right)} + \frac{H_2^2}{12b_2} - \frac{P_n}{2} \right] L \dots (20)$$

Для удобства обозначимъ, принимая во вниманіе ур. 11.



лѣвая сторона	правая сторона
$\frac{1}{4a_1} = \frac{1}{4(tg\alpha_1 + tg\alpha_1)} = \varphi_1$	$\frac{1}{4b_1} = \frac{1}{4(tg\beta_1 + tg\beta_1)} = \psi_1$
$\frac{1}{4a_2} = \frac{1}{4(tg\alpha_2 + tg\alpha_2)} = \varphi_2$	$\frac{1}{4b_2} = \frac{1}{4(tg\beta_2 + tg\beta_2)} = \psi_2$
$\frac{1}{4\left(\frac{a_1+a_2}{2}\right)} = \frac{1}{4(tg\alpha_0 + tg\alpha_0)} = \varphi_0$	$\frac{1}{4\left(\frac{b_1+b_2}{2}\right)} = \frac{1}{4(tg\beta_0 + tg\beta_0)} = \psi_0$
$\frac{tg\alpha_1 + tg\alpha_2}{2} = tg\alpha_0$	$\frac{tg\beta_1 + tg\beta_2}{2} = tg\beta_0$

(21)

При взятыхъ обозначеніяхъ ур. 19 и 20 примуть видъ

лв.  $Q_n = \left[ \frac{H_1^2}{3} \varphi_1 + \frac{(H_1 + H_2)^2}{3} \varphi_0 + \frac{H_2^2}{3} \varphi_2 - \frac{P_n}{2} \right] L . . . (22)$

пр.  $Q_n = \left[ \frac{H_1^2}{3} \psi_1 + \frac{(H_1 + H_2)^2}{3} \psi_0 + \frac{H_2^2}{3} \psi_2 - \frac{P_n}{2} \right] L . . . (23)$

Наконецъ, полный объемъ насыпи при прямолинейномъ пути:

$$Q_n = \text{лв. } Q_n + \text{пр. } Q_n = \left[ \frac{H_1^2}{3} (\varphi_1 + \psi_1) + \frac{(H_1 + H_2)^2}{3} (\varphi_0 + \psi_0) + \frac{H_2^2}{3} (\varphi_2 + \psi_2) - P_n \right] L . . . . . (24)$$

Къ тому же результату можно прийти, пользуясь формулой Симпсона <sup>1)</sup>.

Интегрируя выраженіе (15), входящее въ составъ ур. 3 получимъ

$$\frac{L}{6R} \int \frac{3(H_1 - H_2)(H_2 a_1 - H_1 a_2)^2}{(a_1 - a_2)^4} \lg n \frac{a_1}{a_2} + \frac{H_1^3}{a_1 a_2} - \frac{3H_1^2(H_1 - H_2)}{(a_1 - a_2)a_2} + \frac{3H_1(H_1 - H_2)^2(a_1 + a_2)}{(a_1 - a_2)^2 a_2} + \frac{(H_1 - H_2)^3(a_2^2 - 5a_1 a_2 - 2a_1^2)}{2(a_1 - a_2)^3 a_2} \Big|$$

<sup>1)</sup> См. *Ильина В.* Новѣйшіе способы и таблицы для скорого и точнаго подсчета объемовъ земляныхъ работъ.

Это выраженіе значительно упростится, если съ величиной  $\lg n \frac{a_1}{a_2}$  поступить также точно, какъ при рѣшеніи интеграла (14) и затѣмъ привести все къ виду

$$\frac{AH_1^3 + BH_1^2H_2 + CH_1H_2^2 + DH_2^3}{E}$$

Тогда получимъ

$$\frac{H_1^3a_2 + H_1^2H_2a_2 + H_1H_2^2a_1 + H_2^3a_1}{2(a_1 + a_2)a_1a_2} \cdot \frac{L}{6R'}$$

откуда

$$\left[ \frac{H_1^2}{12a_1} + \frac{H_2^2}{12a_2} \right] \frac{(H_1 + H_2)}{(a_1 + a_2)} \cdot \frac{L}{R}$$

Подставляя найденное значеніе интеграла и изъ ур. 5 въ ур. 3, и принимая во вниманіе обозначенія (21) получимъ, что

$$\text{лв. } q_n = \left[ \left( \frac{H_1^2}{3} \varphi_1 + \frac{H_2^2}{3} \varphi_2 \right) (H_1 + H_2) 2\varphi_0 - P_n \right] \frac{L}{R} \quad (25)$$

Подобнымъ же образомъ для правой стороны насыпи при центръ закругленія справа получимъ

$$\text{пр. } q_n = - \left[ \left( \frac{H_1^2}{3} \psi_1 + \frac{H_2^2}{3} \psi_2 \right) (H_1 + H_2) 2\psi_0 - P_n \right] \frac{L}{R} \quad (26)$$

Полная прибавка въ случаѣ закругленія насыпи будетъ

$$q_n = \text{лв. } q_n + \text{пр. } q_n = \left[ \frac{H_1^2}{3} (\varphi_1 \varphi_0 - \psi_1 \psi_0) + \frac{H_2^2}{3} (\varphi_2 \varphi_0 - \psi_2 \psi_0) \right] \times \\ \times \frac{2(H_1 + H_2)}{R} \cdot L \dots \dots \dots (27)$$

Такъ какъ прибавка  $q_n$  величина малая, то для простоты можно допустить, что

$$\text{tg} \alpha_1 = \text{tg} \alpha_2 = \frac{\text{tg} \alpha_1 + \text{tg} \alpha_2}{2} = \text{tg} \alpha_0 \quad \text{и} \quad \text{tg}^2 \beta_1 = \text{tg}^2 \beta_2 = \frac{\text{tg}^2 \beta_1 + \text{tg}^2 \beta_2}{2} = \text{tg}^2 \beta_0,$$

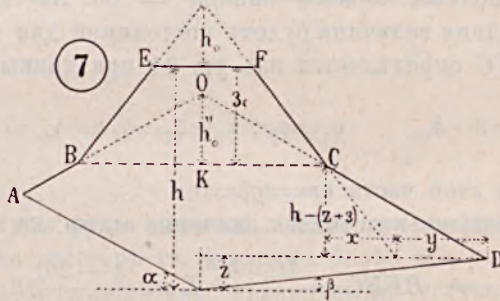
тогда

$$q_n = (H_1^2 + H_2^2) \frac{(H_1 + H_2)}{1,5R} \cdot (\varphi_0^2 - \psi_0^2) \cdot L \quad (27 \text{ bis})$$



Въ случаѣ центра закругленія слѣва,—общій знакъ для  $q_n$  будетъ (—).

**§ 2. Насыпи высотой болѣе 3 саж.** При проектированіи желѣзнодорожнаго полотна въ грунтахъ обыкновенныхъ нормальная крутизна откосовъ принимается для насыпей и выемокъ —  $1\frac{1}{2}$  основанія на 1 высоты, причеъ при высотѣ насыпей болѣе 3 саж., къ полуторному заложенію основанія прибавляется на каждую одну сажень, свыше 3 сж., еще по 0,25 сж.



На этомъ основаніи откосъ для части  $ABCD$  будетъ (чер. 7)

$$tgi' = \frac{h - (z + 3)}{x + y}.$$

Но

$$x = [h - (z + 3)] \frac{3}{2}.$$

Изъ условія же имѣемъ

$$y = [h - (z + 3)] 0,25 = [h - (z + 3)] \frac{1}{4},$$

слѣдовательно

$$y + x = [h - (z + 3)] \left( \frac{3}{2} + \frac{1}{4} \right) = [h - (z + 3)] \frac{7}{4}$$

и въ такомъ случаѣ

$$tgi' = \frac{h - (z + 3)}{[h - (z + 3)] \frac{7}{4}} = \frac{4}{7}.$$

Объемъ части насыпи  $ABCD$  будетъ опредѣляться, очевидно, по ур. 24 и въ случаѣ закругленія слѣдуетъ еще прибавить величину  $q_n$  (ур. 27), по при этомъ  $h_0'' = OK$

$$OK = KC \frac{4}{7}, \text{ но } h_0 + 3 = KC \cdot \frac{2}{3}$$

слѣдовательно

$$KC = (h_0 + 3) \frac{3}{2}$$

и наконецъ

$$h_0'' = OK = (h_0 + 3) \frac{3}{2} \cdot \frac{4}{7} = (h_0 + 3) \frac{6}{7} \dots \dots \dots (28)$$

Однако полный объемъ насыпи = об.  $ABCD$  + об.  $BEFC$ , причемъ послѣдняя величина будетъ постоянной для всѣхъ  $h > 3$  саж. Об.  $BEFC$  опредѣляется изъ ур. 24 при данныхъ:

$$H_1 = H_2 = 3 + h_0, \quad \varphi_1 = \varphi_2 = \varphi_0 = \psi_1 = \psi_2 = \psi_0 = \frac{1}{4 \operatorname{tg} i},$$

такъ какъ для этой части  $\operatorname{tg} \alpha = \operatorname{tg} \beta = 0$ .

Слѣдовательно, подставляя значенія въ ур. 24 получимъ

$$\text{об. } BEFC = \frac{H^2 - h_0^2}{\operatorname{tg} i} L = \frac{3 + 2h_0}{\operatorname{tg} i} 3 \cdot L \dots \dots \dots (29)$$

Такимъ образомъ полный объемъ насыпи будетъ

$$Q_n = \left[ \frac{H_1^2}{3} (\varphi_1 + \psi_1) + \frac{(H_1 + H_2)^2}{3} (\varphi_0 + \psi_0) + \frac{H_2^2}{3} (\varphi_2 + \psi_2) - P_n \right] L \quad (30)$$

гдѣ

$$P_n = \frac{h_0''^2}{\operatorname{tg} i'} - \frac{3 + 2h_0}{\operatorname{tg} i} 3 \dots \dots \dots (31)$$

$$H_1 = (h_1 - 3) + h_0'', \quad H_2 = (h_2 - 3) + h_0'', \quad \varphi_1 = \frac{1}{4(\operatorname{tg} i' + \operatorname{tg} \alpha_1)}, \text{ и т. д. } (32)$$

Въ случаѣ закругленія пути величина прибавки  $q_n$  (ур. 27) будетъ опредѣляться только для нижней части насыпи при указанныхъ  $H$ ,  $\varphi$  и т. д., такъ какъ для верхней части насыпи прибавка эта равна 0, вслѣдствіе равенства  $\varphi$  и  $\psi$ .

Урав. 30 примѣнимо слѣдовательно, только въ томъ случаѣ, когда обѣ отмѣтки  $h_1$  и  $h_2 \gg 3$  саж. Если же одна отмѣтка болѣе, а другая менѣе 3 саж., то такой участокъ слѣдуетъ разбить на два: 1-й съ высотами болѣе 3-хъ саж., 2-й — съ высотами менѣе 3 саж.



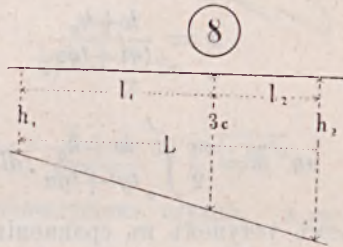
Положеніе профиля, разграничивающаго оба участка, найдется на основаніи ур. 9, а именно

$$z = h_1 - (h_1 - h_2) \frac{l_1}{L}$$

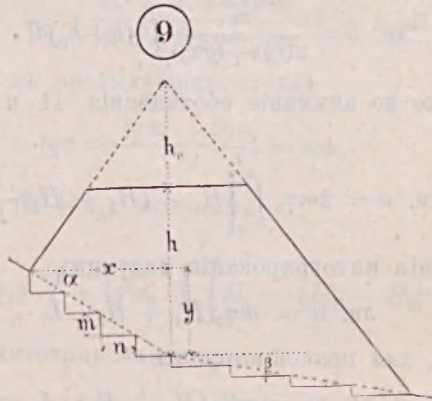
или

$$l_1 = \frac{h_1 - z}{h_1 - h_2} \cdot L \quad \text{и} \quad l_2 = L - l_1 \quad . . . . \quad (33)$$

Здѣсь разстояніе  $l_1$  считается отъ профиля I до искомаго. Такимъ образомъ для случая на чер. 8 объемъ насыпи на протяженіи  $l_1$  найдется по ур. 24, а на протяженіи  $l_2$ —по ур. 30.



**§ 3. Уступы подъ насыпью.** Если насыпь землянаго полотна устранивается на косогорѣ съ уклономъ болѣе 0,2, то основаніе подъ насыпью должно быть обдѣлано правильными уступами (чер. 9), шириною  $n$  не менѣе 0,4 саж.



При ширинѣ уступа— $n$  и высотѣ его— $m$ , площадь поперечнаго сѣченія будетъ

$$f = \frac{m \cdot n}{2}$$

а площадь всѣхъ уступовъ (лѣвой стороны) насыпи

$$\Sigma f = \frac{m}{2} \Sigma n = \frac{mx}{2}$$

Объемъ же уступовъ на протяженіи  $L$ , выразится

$$\text{лв. } u = \int_0^L \frac{mx}{2} dl$$

Изъ чертежа

$$y = xtga, \quad h + h_0 - y = xtgi$$

тогда

$$x = \frac{h+h_0}{tgi+tg\alpha}$$

Слѣдовательно

$$\text{лв. } u = \frac{m}{2} \int_0^L \frac{h+h_0}{tgi+tg\alpha} \cdot dl.$$

Такъ какъ объемъ уступовъ въ сравненіи со всей насыпью составляетъ малую величину<sup>1)</sup>, то достаточно для  $u$  имѣть приближенное выраженіе, для чего положимъ, что

$$tg\alpha = \frac{tg\alpha_1 + tg\alpha_2}{2} = tg\alpha_0,$$

тогда

$$\text{лв. } u = \frac{m}{2(tgi+tg\alpha_0)} \int_0^L (h+h_0) dl.$$

Принимая же во вниманіе обозначенія 11 и 21 и согласно ур. 12 будемъ имѣть

$$\text{лв. } u = 2m\varphi_0 \int_0^L \left[ H_1 - (H_1 - H_2) \frac{l}{L} \right] dl.$$

По совершеніи интегрированія получимъ

$$\text{лв. } u = m\varphi_0(H_1 + H_2) \cdot L \dots \dots \dots (34)$$

Аналогично, для правой стороны

$$\text{пр. } u = m'\psi_0(H_1 + H_2) \cdot L \dots \dots \dots (35)$$

Общій же объемъ уступовъ будетъ

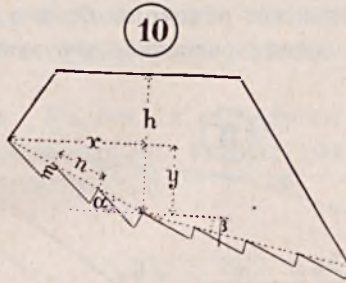
$$u = \text{лв.} + \text{пр. } u = (H_1 + H_2)(m\varphi_0 + m'\psi_0) \cdot L \dots \dots (36)$$

---

<sup>1)</sup> По этой же причинѣ, здѣсь не приняты во вниманіе закругленія.



Въ случаѣ обратныхъ уступовъ (чер. 10) площадь всѣхъ уступовъ лѣвой стороны будетъ



$$\Sigma f = \frac{m}{2} \Sigma n$$

но 
$$\Sigma n = \frac{x}{\cos \alpha} = x \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha}$$

Далѣе, какъ въ предыдущемъ случаѣ, 
$$x = \frac{h + h_0}{\operatorname{tgi} + \operatorname{tg} \alpha}$$

Слѣдовательно

$$\Sigma f = \frac{m}{2} \frac{\sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha}}{\operatorname{tgi} + \operatorname{tg} \alpha} (h + h_0)$$

И, наконецъ, объемъ уступовъ

$$\text{лв. } u = \frac{m}{2} \int_0^L \frac{\sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha}}{\operatorname{tgi} + \operatorname{tg} \alpha} (h + h_0) dl$$

Полагая, какъ въ предыдущемъ случаѣ

$$\operatorname{tg} \alpha = \frac{\operatorname{tg} \alpha_1 + \operatorname{tg} \alpha_2}{2} = \operatorname{tg} \alpha_0$$

и вставляя значеніе  $(h + h_0)$ , получимъ

$$\text{лв. } u = 2m\varphi_0 \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha_0} \int_0^L \left[ H_1 - (H_1 - H_2) \frac{l}{L} \right] dl,$$

что по совершеніи интегрированія даетъ

$$\text{лв. } u = m\varphi_0 \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha_0} (H_1 + H_2) L \quad \dots \quad (37)$$

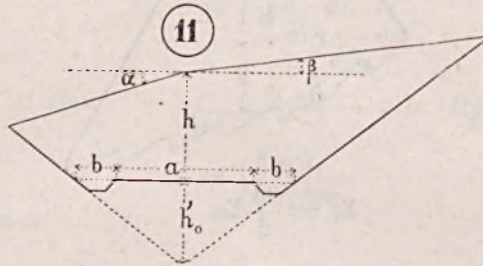
для правой стороны

$$\text{пр. } u = m\psi_0 \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \beta_0} (H_1 + H_2) L \quad \dots \quad (38)$$

Полный объемъ уступовъ

$$u = \text{лв. } u + \text{пр. } u = (H_1 + H_2) \left( m\varphi_0 \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \alpha_0} + m'\psi_0 \sqrt{1 + \operatorname{tg}^2 \beta_0} \right) L \quad (39)$$

§ 4. **Выемки.** Профиль выемки (чер. 11) можно разсматривать как профиль насыпи, опрокинутый полотною вниз; вследствие этого и выражения для объемов  $Q_v$  и  $q_v$  (ур. 24 и 27) останутся тѣ же съ той, однако, разницей, что знаки для  $tg$ -овъ угловъ



$\alpha$  и  $\beta$  придется считать обратными таковымъ, взятымъ для насыпи. Такъ для угловъ (чер. 11) по отношенію къ выемкѣ будетъ:  $+tg\alpha$  и  $-tg\beta$ . Вмѣстѣ съ съ тѣмъ величина  $h_0$  будетъ имѣть иное значеніе (чер. 11).

$$h'_0 = \frac{a_n + 2b}{2} tgi = \frac{a_v}{2} tgi. \quad . . . . . (40)$$

При этихъ данныхъ ур. 24 будетъ представлять объемъ выемки не включая объема двухъ кюветовъ, каковыя надо прибавить къ полученному результату или, иначе говоря, уменьшить соответственно величину  $P_v$ . т. е.

$$P_v = \frac{h_0'^2}{tgi} - 2k = \left(\frac{a_v}{2}\right)^2 tgi - 2k \quad . . . . . (41)$$

гдѣ— $k$  площадь одного кювета.

При опредѣленіи величины прибавки отъ закругленій по ур. 25, 26, для каждой стороны отдѣльно, слѣдуетъ считать величину постоянного члена равной

$$P_v = \frac{1}{6} \left(\frac{a_v}{2}\right)^3 tgi = \frac{h_0'^3}{6tg^2i} \quad . . . . . (42)$$

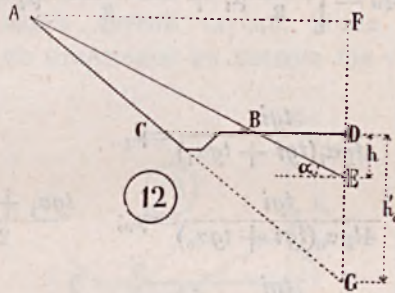
§ 5. **Смѣшанныя работы** (полунасыпи—полувыемки).

Вслѣдствіе малости объемовъ при смѣшанныхъ работахъ, величину прибавки при закругленіи пути, которая обыкновенно не превосходитъ 3% общаго объема, возможно пренебречь, т. е. считать криволинейный путь какъ прямолинейный.



Кромѣ того, подвергнемъ разсмотрѣнію лишь одну сторону соору-  
женія, такъ какъ для обѣихъ сторонъ, находящихся въ одинако-  
выхъ условіяхъ ур-ія объемовъ будутъ одинаковы, съ тою лишь раз-  
ницей, что для лѣвой стороны будутъ входить  $tg\alpha$ , тогда какъ для  
правой  $tg\beta$ .

а) *Полунасыпи.* На чер. 12 изображена лѣвая сторона соору-  
женія съ угломъ  $\alpha$ , наклоненнымъ вверхъ; слѣдовательно по отно-  
шенію къ насыпи будетъ  $tg\alpha > 0$ .



Очевидно, что приращеніе объема полунасыпи (при прямоли-  
нейномъ пути), образованной профилемъ  $BDE$  будетъ

$$d(\text{лв. } V_n) = \text{пл. } BDE \cdot dl = \frac{h \cdot BD}{2} \cdot dl.$$

Но  $BD = \frac{h}{tg\alpha}$

Слѣдовательно

$$d(\text{лв. } V_n) = \frac{h^2}{2tg\alpha} \cdot dl \dots \dots \dots (43)$$

Подставляя изъ ур. 9 и 10 значенія  $h$  и  $tg\alpha$  въ ур. 43, получимъ

$$\text{лв. } V_n = \frac{1}{2} \int_0^L \frac{\left[ h_1 - (h_1 - h_2) \frac{l}{L} \right]^2}{\frac{1}{L} (tg\alpha_1 - (tg\alpha_1 - tg\alpha_2))} \cdot dl \dots \dots \dots (43 \text{ bis})$$

Но этотъ интеграль, такой же точно какъ и (14), который  
опредѣляется выраженіемъ 18. Слѣдовательно по аналогіи съ по-  
слѣднимъ можемъ прямо написать

$$\text{лв. } V_n = \left[ \frac{h_1^2}{12tg\alpha_1} + \frac{(h_1 + h_2)^2}{12 \frac{tg\alpha_1 + tg\alpha_2}{2}} + \frac{h_2^2}{12tg\alpha_2} \right] L \dots \dots \dots (44)$$

Однако этимъ выраженіемъ мы не воспользуемся, но приведемъ его къ иному виду, для чего изъ обѣихъ частей ур. 44 вычтемъ величину лв.  $Q_n$ , опредѣляющуюся ур. 22, какъ для чистой насыпи.

$$\text{лв. } V_n - \text{лв. } Q_n = \left[ \frac{h_1^2}{12tg\alpha_1} + \frac{(h_1 + h_2)^2}{12tg\alpha_0} + \frac{h_2^2}{12tg\alpha_2} \right] L - \text{лв. } Q_n.$$

Подставивъ въ правой части этого уравненія значеніе лв.  $Q_n$  изъ ур. 22 и произведя передѣлки, получимъ

$$\text{лв. } V_n - \text{лв. } Q_n = \left[ \frac{T_1^2}{3} \mu_1 + \frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \mu_0 + \frac{T_2^2}{3} \mu_2 \right] L \quad (45)$$

гдѣ

$$\left. \begin{aligned} T_1 &= \frac{a_n}{2} tg\alpha_1 - h_1 \\ T_2 &= \frac{a_n}{2} tg\alpha_2 - h_2 \end{aligned} \right\} \begin{aligned} \frac{tgi}{4tg\alpha_1(tgi + tg\alpha_1)} &= \mu_1 \\ \frac{tgi}{4tg\alpha_0(tgi + tg\alpha_0)} &= \mu_0; \quad \frac{tg\alpha_1 + tg\alpha_2}{2} = tg\alpha_0 \\ \frac{tgi}{4tg\alpha_2(tgi + tg\alpha_2)} &= \mu_2 \end{aligned} \quad (46)$$

Далѣ означимъ

$$\text{лв. } v_n = \left[ \frac{T_1^2}{3} \mu_1 + \frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \mu_0 + \frac{T_2^2}{3} \mu_2 \right] L \quad (47)$$

Тогда ур. 45 будетъ

$$\text{лв. } V_n = \text{лв. } Q_n + \text{лв. } v_n \quad (48)$$

Такимъ образомъ, примѣняя въ разсматриваемомъ случаѣ, для опредѣленія объема лв.  $V_n$  полунасыпи, то же выраженіе лв.  $Q_n$  (ур. 22) какъ и для чистой насыпи, получаемъ величину менѣе дѣйствительной на объемъ лв.  $v_n$ .

Имѣя въ виду, что величина прибавки  $v_n$  вообще незначительна, возможно пользоваться вмѣсто ур. 47 болѣе простымъ.

Для послѣдней цѣли въ ур. 47 положимъ

$$tg\alpha_1 = tg\alpha_2 = tg\alpha_0$$

тогда

$$\mu_1 = \mu_2 = \mu_0$$

и ур. 47 приметъ видъ

$$\text{лв. } v_n = \frac{T_1^2 + (T_1 + T_2)^2 + T_2^2}{3} \cdot \mu_0 \cdot L \quad (49)$$



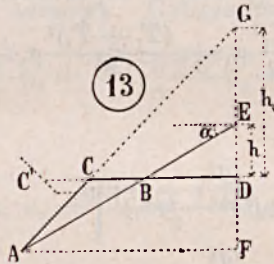
что приводится къ виду

$$\text{лв. } v_n = \left[ (T_1 + T_2)^2 + \frac{(T_1 - T_2)^2}{3} \right] \frac{\mu_0}{2} \cdot L.$$

Пренебрегая величиной  $\frac{(T_1 - T_2)^2}{3}$ , какъ обыкновенно малой сравнительно съ членомъ  $(T_1 + T_2)^2$ , окончательно получимъ

$$\text{лв. } v_n = \frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \cdot 1,5\mu_0 \cdot L. \quad . . . \quad (49bis)$$

На чер. 13 взять другой случай; когда уголъ  $\alpha$  наклоненъ внизъ, т. е. когда по отношению къ насыпи  $tg\alpha < 0$ .



Приращеніе объема полунасыпи, образованной профилемъ  $ACB$  будетъ

$$d(\text{лв. } W_n) = \text{пл. } ACB \cdot dl$$

$$\text{пл. } ACB = \text{пл. } AEG + \text{пл. } BED - \text{пл. } CDG,$$

$$\text{пл. } AEG = \frac{EG \cdot AF}{2} = \frac{(h_0 - h) \cdot AF}{2}.$$

Но

$$h_0 + DF = AF \cdot tgi; \quad h + DF = AF \cdot tg\alpha,$$

откуда

$$AF = \frac{h_0 - h}{tgi - tg\alpha},$$

слѣдовательно

$$\text{пл. } AEG = \frac{(h_0 - h)^2}{2(tgi - tg\alpha)},$$

дальше

$$\text{пл. } BED = \frac{h \cdot DB}{2} = \frac{h^2}{2tg\alpha}$$

$$\text{пл. } CDG = \frac{h_0 \cdot DC}{2} = \frac{h_0^2}{2tgi}.$$

Такимъ образомъ, подставляя найденныя величины въ выраженіе для  $d(\text{лв. } W_n)$  получимъ

$$d(\text{лв. } W_n) = \left[ \frac{(h_0 - h)^2}{2(tgi - tg\alpha)} + \frac{h^2}{2tg\alpha} - \frac{h_0^2}{2tgi} \right] dl.$$

$$\text{лв. } W = \frac{1}{2} \int_0^L \frac{(h_0 - h)^2}{tgi - tg\alpha} dl + \frac{1}{2} \int_0^L \frac{h^2}{tg\alpha} dl - \frac{h_0^2}{2tgi} \cdot L.$$

Первый интеграль тождественъ интегралу 14, который опредѣляется выраженіемъ 18, съ тою разницей, что въ послѣднемъ слѣдуетъ считать:  $H = h_0 - h$  и  $a = tgi - tg\alpha$ . Второй же интеграль тотъ же, что и 43 bis, опредѣляющійся выраженіемъ 44. Подставивъ значеніе интеграловъ и произведя передѣлки, получимъ

$$\text{лв. } W_n = \left[ \frac{T_1^2}{3} \mu_1 + \frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \mu_0 + \frac{T_2^2}{3} \mu_2 \right] L \quad (50)$$

гдѣ

$$\left. \begin{aligned} T_1 &= \frac{a_n}{2} tg\alpha_1 - h_1 \\ T_2 &= \frac{a_n}{2} tg\alpha_2 - h_2 \end{aligned} \right\} \begin{aligned} \frac{tgi}{4tg\alpha_1(tgi - tg\alpha_1)} &= \mu_1 \\ \frac{tgi}{4tg\alpha_0(tgi - tg\alpha_0)} &= \mu_0; \quad tg\alpha_0 = \frac{tg\alpha_1 + tg\alpha_2}{2} \\ \frac{tgi}{4tg\alpha_2(tgi - tg\alpha_2)} &= \mu_2 \end{aligned} \quad (51)$$

Какъ видимъ ур. 50 совершенно то же, что и ур. 47, причеиъ отличіе между ними заключается только въ томъ, что въ знаменатель величины  $\mu$  входятъ въ одномъ случаѣ сумма  $tg$ -овъ, въ другомъ разность.

Обратимъ вниманіе, что на чер. 13 отмѣтка  $h$  принадлежитъ выемкѣ, тогда какъ опредѣляется объемъ насыпи, то слѣдовало бы величину  $h$  брать со знакомъ (—). Вмеѣстѣ съ тѣмъ и  $tg\alpha$  (по отношенію къ насыпи) тоже отрицательная величина, слѣдовательно измѣняя знакъ въ значеніяхъ  $T$  (51) получили бы  $-T = \frac{a_n}{2} tg\alpha - h$ .

Но такъ какъ въ ур. 50 величина  $T$  возвышается во 2-ю степень, то переиѣна знака на результатъ не оказала бы никакого вліянія. Поэтому при опредѣленіи  $v_n$  и  $W_n$  всегда будемъ брать абсолютныя значенія для  $h$  и  $tg\alpha$ . Что же касается величины  $\mu$ , то слѣдуетъ помнить, что при опредѣленіи  $v_n$ ,  $tg\alpha > 0$  и въ знаменателѣ  $\mu$  слѣ-



дуетъ брать  $tgi+tg\alpha$ , а при опредѣленіи  $W_n$ , —  $tg\alpha < 0$  и въ знаменатель  $\mu$  надо взять  $tgi-tg\alpha$ .

в) *Полувыемки.* Здѣсь, какъ и при чистыхъ работахъ, объемы полувыемокъ опредѣляются тѣми же выраженіями, что и полунасыпи съ нѣкоторыми, впрочемъ, измѣненіями, которыя легко запомнить.

Такъ объемъ полувыемки (чер. 13) будетъ опредѣляться ур. 48, т. е.

$$\text{лв. } V_v = \text{лв. } Q_v + \text{лв. } v_v$$

и величина  $v_v$  по ур. 47. Но такъ какъ при вычисленіи величины лв.  $Q_v$  вводится величина  $k$  площади кювета, который въ дѣйствительности отсутствуетъ (чер. 13), то величину  $k$  слѣдуетъ ввести въ прибавку  $v_v$  съ отрицательнымъ знакомъ. Слѣдовательно для  $tg\alpha_v > 0$ .

$$\text{лв. } v_v = \left[ \frac{T_1^2}{3} \mu_1 + \frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \mu_0 + \frac{T_2^2}{3} \mu_2 - k \right] L. \quad (52)$$

или по ур. 49bis

$$\text{лв. } v_v = \left[ \frac{(T_1 + T_2)^2}{3} 1,5\mu_0 - k \right] L. \quad (52bis)$$

Объемъ полувыемки (чер. 12) будетъ опредѣляться соотвѣтственно ур. 50, но при этомъ слѣдуетъ еще добавить площадь  $k$  кювета, которая отсутствовала въ объемахъ насыпи. Слѣдовательно для  $tg\alpha_v < 0$

$$\text{лв. } W_v = \left[ \frac{T_1^2}{3} \mu_1 + \frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \mu_0 + \frac{T_2^2}{3} \mu_2 + k \right] L. \quad (53)$$

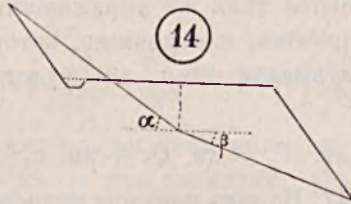
Значенія  $\mu$  остаются тѣ же, что и для насыпи, т. е. для  $v_v$  по ур. 46, для  $W_v$ —по ур. 51.

Соотвѣтственно опредѣляемымъ объемамъ выемки въ значеніяхъ  $T$  слѣдуетъ замѣнить  $\frac{a_n}{2}$  величиною  $\frac{a_v}{2}$  и тогда

$$T = \frac{a_v}{2} tg\alpha - h \quad (54)$$

При смѣшанныхъ работахъ обыкновенно форма профилей бы-  
ваетъ подобно изображенной на чер. 14 и 15, т. е. въ то время.

какъ одна сторона принадлежитъ полунасыпи-полувыемкѣ, другая или чистой насыпи, или чистой выемкѣ. Тогда согласно выведеннымъ уравненіямъ будемъ имѣть:

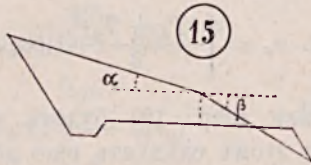


Для чер. 14 (ур. 48)

об. насыпи = пр.  $Q_n$  + лв.  $V_n$  = пр.  $Q_n$  + лв.  $Q_n$  + лв.  $v_n$  =  $Q_n$  + лв.  $v_n$ ,

гдѣ  $Q_n$ —по ур. 24, лв.  $v_n$ —по ур. 47 или 49bis.

об. выемки =  $W_v$ —по ур. 53.



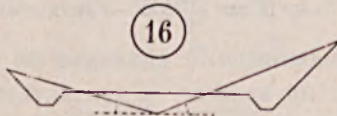
Для чер. 15.

об. насыпи =  $W_n$  — по ур. 50

об. выемки = лв.  $Q_v$  + пр.  $V_v$  = лв.  $Q_v$  + пр.  $Q_v$  + пр.  $v_v$  =  $Q_v$  + пр.  $v_v$ .

гдѣ  $Q_v$ —по ур. 24 и § 4, пр.  $v_v$ —по ур. 52 или 52bis.

Если бы, сверхъ ожиданія, встрѣтился случай, когда обѣ стороны сооруженія находятся въ полунасыпи-полувыемкѣ, какъ напримѣръ на чер. 16, то было бы



Насыпь  $\left\{ \begin{array}{l} \text{лв. } V_n = \text{лв. } Q_n + \text{лв. } v_n \\ \text{пр. } V_n = \text{пр. } Q_n + \text{пр. } v_n \end{array} \right.$  или  $V_n = Q_n + \text{лв. } v_n + \text{пр. } v_n$ .



Выемка  $\begin{cases} \text{лв. } W_v \\ \text{пр. } W_v \end{cases}$  или  $W_v = \text{лв. } W_v + \text{пр. } W_v$ .

Такъ по ур. 47 будетъ

$$\text{лв. } v_n = \left[ \frac{T_1^2}{3} \mu_1 + \frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \mu_0 + \frac{T_2^2}{3} \mu_2 \right] L$$

$$\text{пр. } v_n = \left[ \frac{T_1'^2}{3} \mu_1' + \frac{(T_1' + T_2')^2}{3} \mu_0' + \frac{T_2'^2}{3} \mu_2' \right] L,$$

гдѣ

$$T = \frac{a_n}{2} \operatorname{tg} \alpha - h, \quad T' = \frac{a_n}{2} \operatorname{tg} \beta - h \quad \text{и} \quad \mu = \frac{\operatorname{tgi}}{4 \operatorname{tg} \alpha (\operatorname{tgi} + \operatorname{tg} \alpha)},$$

$$\mu' = \frac{\operatorname{tgi}}{4 \operatorname{tg} \beta (\operatorname{tgi} + \operatorname{tg} \beta)}.$$

Но такъ какъ рассматриваемый случай возможенъ лишь при одинаковомъ направленіи угловъ, т. е. при одинаковыхъ знакахъ обоихъ  $\operatorname{tg}$ -овъ, и принимая во вниманіе, что разница между углами не можетъ быть большою, возможно въ величинахъ  $T$  и  $T'$  положить

$$\operatorname{tg} \alpha = \operatorname{tg} \beta = \frac{\operatorname{tg} \alpha + \operatorname{tg} \beta}{2}.$$

Тогда

$$T_1 = T_1' = \frac{T_1 + T_1'}{2} = T_{01}, \quad T_2 = T_2' = \frac{T_2 + T_2'}{2} = T_{02} \quad (55)$$

и суммируя оба предыдущія уравненія, получимъ

$$v_n = \text{лв. } v_n + \text{пр. } v_n = \left[ \frac{T_{01}^2}{3} (\mu_1 + \mu_1') + \frac{(T_{01} + T_{02})^2}{3} (\mu_0 + \mu_0') + \frac{T_{02}^2}{3} (\mu_2 + \mu_2') \right] L \dots \dots \dots (56)$$

Подобнымъ же образомъ для выемки

$$W_v = \text{лв. } W_v + \text{пр. } W_v = \left[ \frac{T_{01}^2}{3} (\mu_1 + \mu_1') + \frac{(T_{01} + T_{02})^2}{3} (\mu_0 + \mu_0') + \frac{T_{02}^2}{3} (\mu_2 + \mu_2') + 2k \right] L \dots \dots \dots (57)$$

Напримеръ (чер. 16) положимъ

$$\left. \begin{array}{l} \operatorname{tg} \alpha_1 = 0,3, \quad \operatorname{tg} \beta_1 = 0,1, \quad h_1 = 0,2 \\ \operatorname{tg} \alpha_2 = 0,4, \quad \operatorname{tg} \beta_2 = 0, \quad h_2 = 0 \end{array} \right\} a_v = 4,5, \quad 2k = 0,345.$$

Тогда, вычисляя  $W_v$  отдѣльно для каждой стороны, получимъ

$$\text{лв. } W_v = 1,667 \cdot L, \quad \text{пр. } W_v = 0,175 \cdot L$$

или

$$W_v = (1,667 + 0,175)L = 1,842 \cdot L.$$

Если же воспользоваться ур. 57, то прямо получимъ

$$W_v = 1,708 \cdot L.$$

Такимъ образомъ получаемъ въ послѣднемъ случаѣ величину менѣе дѣйствительной, причемъ ошибка будетъ около 7%.

Хотя ошибка получилась болѣе допустимой, тѣмъ не менѣе ур. 57 (также точно 56) можно пользоваться на томъ основаніи, что во 1-хъ примѣръ умышленно взять съ болшими разностями  $tg$ -въ обѣихъ сторонъ, что въ дѣйствительности едва ли можетъ встрѣтиться, а во 2-хъ потому, что вѣдствие рѣдкости такихъ случаевъ общее количество ошибокъ будетъ ничтожно.

## § 6. Условія примѣненія выведенныхъ уравненій.

На основаніи рассмотрѣнныхъ примѣровъ (чер. 14, 15 и 16) можно заключить, что *уравненія для чистыхъ работъ примѣняются:*

- 1) для насыпи — при всѣхъ отмѣткахъ  $h_n$  (въ насыпи)
- 2) для выемки — „ „ „  $h_v$  (въ выемкѣ).

Очевидно, что границей между 1) и 2) служитъ профиль съ отмѣткою  $h = 0$ , который необходимо ввести въ вѣдомость вычисленій объемовъ, чтобы точно отдѣлить  $h_n$  отъ  $h_v$ .

Разстояніе профиля, соответствующаго точкѣ перехода отъ сѣдннихъ и его элементы находятся легко.

Для точки перехода ур. 9 будетъ

$$h = h_1 - (h_1 - h_2) \frac{l_1}{L} = 0.$$

Это уравненіе справедливо лишь въ томъ случаѣ, когда обѣ отмѣтки  $h_1$  и  $h_2$  одноименны, т. е. когда онѣ находятся одновременно или только въ насыпи, или только въ выемкѣ. Между тѣмъ какъ отмѣтка  $h=0$  находится между разноименными отмѣтками, а потому въ предыдущемъ уравненіи ихъ слѣдуетъ взять съ различными знаками. Слѣдовательно получимъ.



$$h_n - (h_n + h_v) \frac{l_n}{L} = 0.$$

или же

$$h_v - (h_v + h_n) \frac{l_v}{L} = 0.$$

Здѣсь  $l_n$  — разстояніе точки перехода отъ профиля съ отмѣт-  
кой  $h_n$ .

$l_v$  — то же отъ профиля съ отмѣткой  $h_v$ .

Изъ предыдущихъ уравненій имѣемъ

$$l_n = \frac{h_n}{h_n + h_v} \cdot L, \quad l_v = \frac{h_v}{h_v + h_n} \cdot L \quad \dots \quad (58)$$

Очевидно, что

$$l + l_v = L.$$

По ур. 10

$$tg\alpha = tg\alpha_1 - (tg\alpha_1 - tg\alpha_2) \frac{l_1}{L}.$$

Здѣсь предполагается, что знаки для  $tg$ -овъ берутся оба или по отношенію къ насыпи, или по отношенію къ выемкѣ, если же считать для одного профиля знакъ  $tg$ -а по отношенію къ насыпи, а другого по отношенію къ выемкѣ, то въ уравненіи они должны войти съ различными знаками. Такимъ образомъ получимъ

$$\left. \begin{aligned} tg\alpha_n &= tg\alpha_n - (tg\alpha_n + tg\alpha_v) \frac{l_n}{L} \\ tg\alpha_v &= tg\alpha_v - (tg\alpha_v + tg\alpha_n) \frac{l_v}{L} \end{aligned} \right\} \dots \quad (59)$$

гдѣ  $l_n$  и  $l_v$  по ур. 58.

Знакъ  $tg\alpha$  получается:

въ 1-мъ случаѣ по отношенію къ насыпи,

во 2-мъ " " " " выемкѣ.

Сказанное подтверждается примѣромъ

	Профиль I	Профиль II
Насыпь	$\left\{ \begin{aligned} h_n &= 5 \text{ сж.} \\ tg\alpha_n &= + 0,2 \end{aligned} \right.$	$\left\{ \begin{aligned} h_v &= 2 \text{ сж.} \\ ig\alpha_v &= - 0,1 \end{aligned} \right.$

$$L = 50 \text{ сж.}$$

По ур. 58

$$l_n = \frac{5}{5+2} \cdot 50 = \frac{5}{7} \cdot 50 = 35,7 \text{ сж.}$$

$$l_v = \frac{2}{2+5} \cdot 50 = \frac{2}{7} \cdot 50 = 14,3 \text{ сж.}$$

По ур. 59

$$tg\alpha_n = 0,2 - (0,2 - 0,1) \frac{5}{7} = 0,13 \text{ (по отнош. къ насыпи).}$$

$$tg\alpha_v = -0,1 - (-0,1 + 0,2) \frac{2}{7} = -0,13 \text{ (по отнош. къ выемкѣ).}$$

Въ предѣлахъ смѣшанныхъ работъ при  $h_n$  къ результату, полученному какъ для чистой насыпи, прибавляется  $v_n$ . въ то же время объемъ полувыемки опредѣляется величиной  $W_v$ ; при  $h_v$  къ результату, полученному какъ для чистой выемки прибавляется  $v_v$ , въ то же время объемъ полунасыпи опредѣляется величиной  $W_n$ .

Границы примѣненія соответствующихъ уравненій легко опредѣлить на основаніи чер. 12 и 13.

Величина прибавки  $v_n$  опредѣляется въ томъ лишь случаѣ, если профиль насыпи имѣть форму  $\triangle BDE$  (чер. 12), что обусловливается

- 1) наличіемъ отмѣтки  $h_n$ ,
- 2) должно быть  $tg\alpha \geq 0$ ,
- 3) " "  $BD \leq \frac{a_n}{2}$ ,

но  $BD = \frac{h_n}{tg\alpha_n}$ , слѣдовательно послѣднее неравенство будетъ

$$\frac{a_n}{2} tg\alpha_n - h_n \geq 0,$$

или согласно обозначеніямъ 46

$$T_n \geq 0.$$

Въ то же время для  $W_v$  кромѣ 1) и 2) должно быть

$$BD \leq \frac{a_v}{2}, \quad \text{но } BD = \frac{h_n}{tg\alpha_n}$$

$$\frac{a_v}{2} tg\alpha_n - h_n \geq 0$$

или

$$T_v \geq 0.$$



Такимъ же образомъ для  $v_v$  необходимо (чер. 13)

- 1) наличие отмѣтки  $h_v$ ,
- 2) должно быть  $tg\alpha_v \geq 0$ ,
- 3) " "  $BD \leq \frac{a_v}{2}$

или

$$\frac{a_v}{2} tg\alpha_v - h_v \geq 0$$

или

$$T_v \geq 0.$$

Для  $W_n$  кромѣ 1) и 2) должно быть  $\frac{a_n}{2} tg\alpha_v - h_v \geq 0$  или

$$T_n \geq 0.$$

Обратимъ вниманіе, что величина  $T_n$  въ 1-мъ случаѣ и  $T_n$  во 2-мъ (такъ же и  $T_v$ ), отличаются другъ отъ друга по величинѣ, но спутать ихъ мы не можемъ потому, что одна исключаетъ другую: въ первую входитъ  $h_n$ , во вторую  $h_v$ , а существованіе послѣднихъ одновременно очевидно невозможно.

Для удобства совмѣстимъ полученные условія въ схему

$$\begin{array}{l} h_n \quad tg_n - \geq 0 \\ h \quad tg_v - \geq 0 \end{array} \left\{ \begin{array}{l} T_n \geq 0 \text{ для } v_n \quad . \quad 1) \\ T_v \geq 0 \text{ для } W_v \quad . \quad 2) \\ T_v \geq 0 \text{ для } v_v \quad . \quad 3) \\ T_n \geq 0 \text{ для } W_n \quad . \quad 4) \end{array} \right. \quad . \quad (60)$$

Въ неравенствахъ (60) углы не обозначены потому, что эти условія равносильны для обѣихъ сторонъ сооруженія.

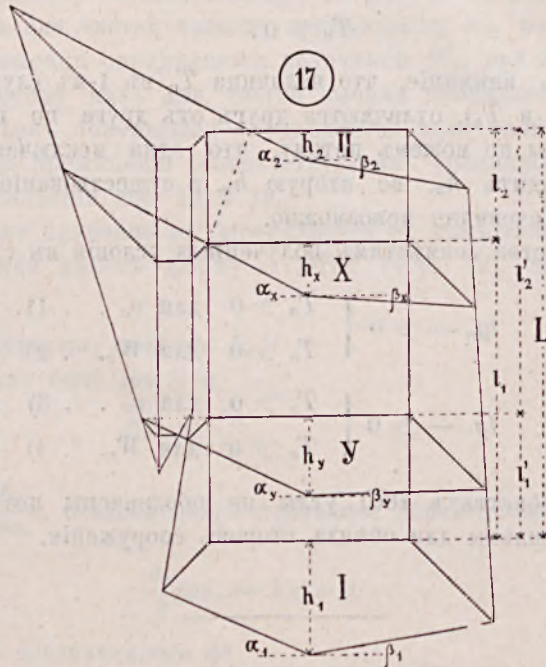
Примѣненіе уравненій, выведенныхъ для смѣшанныхъ работъ возможно лишь въ томъ случаѣ, когда оба смежные профили удовлетворяютъ, одновременно, какому либо изъ условій 60.

Удовлетвореніе того условія, чтобы смежные профили имѣли одноименныя отмѣтки обезпечивается введеніемъ въ расчетную вѣдомость профилей, соответствующихъ точкамъ перехода, т. е.  $h=0$ .

Точно также можно было бы ввести промежуточные профили, которые удовлетворяли бы условію

при  $ty \rightarrow 0$   $T_n = 0$  и  $T_v = 0$ .

Эти профили были бы границами между чистыми и смѣшанными работами и, такимъ образомъ, указывали бы предѣлы примѣненія уравненій для тѣхъ и другихъ въ отдѣльности. Но въ виду значительнаго числа такихъ профилей (не менѣе 4-хъ около одной точки перехода), вычисленіе ихъ представляетъ значительное обремененіе, между тѣмъ какъ возможно обойтись и безъ нихъ, не усложняя напрасно работы.



На чер. 17 изображены два профили, причемъ I-й принадлежит чистой насыни, тогда какъ II-й полунасыни-полувыемкѣ. Профиль X лежитъ какъ разъ на границѣ насыни и полунасыни. Профиль Y расположенъ у начала выемки.



Очевидно, что

Н а с ы п ь				Выемка
проф. I	$h_1$	$tg\alpha_1 > 0$	$T_1 < 0$	$T_1 < 0$
" Y	$h_y$	$tg\alpha_y > 0$	—	$T_y = 0$
" X	$h_x$	$tg\alpha_x > 0$	$T_x = 0$	—
" II	$h_2$	$tg\alpha_2 > 0$	$T_2 > 0$	$T_2 > 0$

Изъ сопоставленія этихъ условій съ условіями (60) видимъ, что примѣнія уравненія для чистой насыпи между профилями I и II на разстояніи  $L$ , должны кромѣ того, опредѣлить величину прибавки  $v_n$  между профилями X и II на разстояніи  $l_2$ , такъ какъ оба они удовлетворяютъ условію 60—1). Профиля Y и II удовлетворяютъ условію 60—2), а слѣдовательно выемка опредѣляется величиною  $W$  на разстояніи  $l_2'$

Величина  $v_n$  опредѣляется болѣе просто, ур. 49, въ которомъ слѣдуетъ положить

$$T_1 = T_x = 0, \quad tg\alpha_1 = tg\alpha_x, \quad L = l_2,$$

тогда получимъ

$$v_n = \frac{T_2^2}{3} - 2\mu_{0x} l_2 \dots \dots \dots (61)$$

Здѣсь въ значеніе  $\mu_{0x}$  входитъ величина  $tg\alpha_{0x} = \frac{tg\alpha_x + tg\alpha_2}{2}$

Опредѣлимъ величины  $tg\alpha_{0x}$  и  $l_2$ .

Для профили X имѣемъ

$$T_x = \frac{a_n}{2} tg\alpha_x - h_x = 0.$$

Согласно ур. 9 и 10

$$h_x = h_2 - (h_2 - h_1) \frac{l_2}{L}$$

$$tg\alpha_x = tg\alpha_2 - (tg\alpha_2 - tg\alpha_1) \frac{l_2}{L}.$$

Изъ этихъ трехъ уравненій опредѣлимъ  $l_2$ , которое будетъ

$$l_2 = \frac{\frac{a_n}{2} \operatorname{tg} \alpha_2 - h_2}{\left(\frac{a_n}{2} \operatorname{tg} \alpha_2 - h_2\right) - \left(\frac{a_n}{2} \operatorname{tg} \alpha_1 - h_1\right)} \cdot L = \frac{T_2}{T_2 - T_1} \cdot L \quad (62)$$

Вставимъ это значеніе въ выраженіе для  $\operatorname{tg} \alpha_x$  получимъ

$$\operatorname{tg} \alpha_x = \operatorname{tg} \alpha_2 - (\operatorname{tg} \alpha_2 - \operatorname{tg} \alpha_1) \frac{T_2}{T_2 - T_1},$$

по

$$\operatorname{tg} \alpha_{0x} = \frac{\operatorname{tg} \alpha_x + \operatorname{tg} \alpha_2}{2},$$

слѣдовательно

$$\operatorname{tg} \alpha_{0x} = \operatorname{tg} \alpha_2 - (\operatorname{tg} \alpha_2 - \operatorname{tg} \alpha_1) \frac{T_2}{2(T_2 - T_1)} \cdot \dots \cdot \quad (63)$$

Разстояніе  $l_2$  можетъ измѣняться въ предѣлахъ отъ  $l_2 = 0$  до  $l_2 = L$ , тогда на основаніи ур. 62

$$\text{при } l_2 = 0, \quad \frac{T_2}{T_2 - T_1} = 0$$

$$\text{при } l_2 = L, \quad \frac{T_2}{T_2 - T_1} = 1$$

Слѣдовательно, изъ ур. 63 имѣемъ

$$\text{при } l_2 = 0, \quad \operatorname{tg} \alpha_{0x} = \operatorname{tg} \alpha_2$$

$$\text{при } l_2 = L, \quad \operatorname{tg} \alpha_{0x} = \operatorname{tg} \alpha_0.$$

Если теперь для всякой величины  $l_2$  примемъ

$$\operatorname{tg} \alpha_{0x} = \operatorname{tg} \alpha_0 \cdot \dots \cdot \dots \cdot \quad (64)$$

то при наибольшемъ значеніи  $l_2 = L$ , когда будетъ наибольшимъ и объемъ, получимъ, очевидно, истинную величину послѣдняго; при другихъ значеніяхъ  $l_2 < L$ , получаемый объемъ будетъ отклоняться отъ дѣйствительнаго, и ошибка, въ процентномъ отношеніи, будетъ расти (въ ту или другую сторону) по мѣрѣ приближенія  $l_2$  къ 0, но вмѣстѣ съ этимъ будетъ также уменьшаться и сама величина объема, а потому абсолютная величина ошибки будетъ мало чувствительна.

Такимъ образомъ можемъ принять въ ур. 61

$$\mu_{0x} = \mu_0$$

и вставляя значеніе  $l_2$  изъ уравненія 62 получимъ



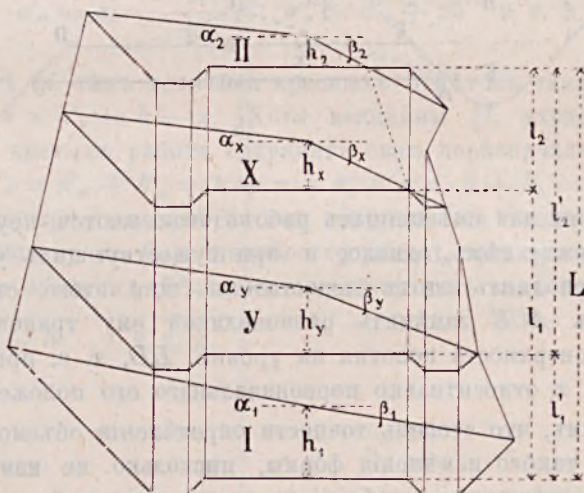
$$v_n = \frac{T_2^2}{3} \cdot 2\mu_0 \cdot \frac{T_2}{T_2 - T_1} \cdot L \dots \dots \dots (65)$$

Подобнымъ же образомъ для объема выемки найдемъ

$$W_v = \left[ \frac{T_2^2}{3} \cdot 2\mu_0 + k \right] \frac{T_2}{T_2 - T_1} \cdot L \dots \dots \dots (66)$$

Когда отмѣтки обѣихъ профилей находятся въ выемкѣ (чер. 18), причѣмъ профиль I находится весь въ чистой выемкѣ, а профиль II

(18)



въ полунасыши-полувыемкѣ, то примѣняя для опредѣленія объема выемки на всемъ протяженіи  $L$  уравненія для чистыхъ работъ, къ полученному результату необходимо добавить еще величину  $v_v$  на протяженіи  $l_2$ ; въ то же время объемъ полунасыши на протяженіи  $l_2$  опредѣлится величиною  $W_n$ . Уравненія для опредѣленія этихъ величинъ будутъ аналогичны только что найденнымъ, а именно

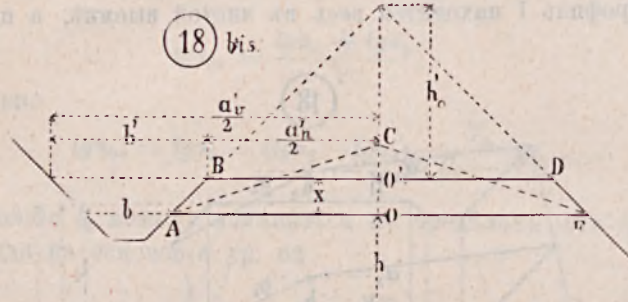
$$v_v = \left[ \frac{T_2^2}{3} \cdot 2\mu_0 - k \right] \frac{T_2}{T_2 - T_1} \cdot L \dots \dots \dots (67)$$

$$W_n = \frac{T_2^2}{3} \cdot 2\mu_0 \frac{T_2}{T_2 - T_1} \cdot L \dots \dots \dots (68)$$

Напомнимъ здѣсь, что для величинъ  $W_v$  и  $W_n$  въ знаменатель  $\mu_0$  входитъ разность  $tg i - tg \alpha_0$ , тогда какъ для  $v_n$  и  $v_v$ , — суммат  $tg i + tg \alpha_0$ .

Кромѣ того, въ ур. 65, 66, 67 и 68 входитъ величина  $T_2 > 0$  профиля II, принадлежащаго полунасыпи-полувыемкѣ.

*Примѣчаніе.* Во всѣхъ выведенныхъ уравненіяхъ не былъ принятъ во вниманіе объемъ, образуемый сточнымъ  $\Delta$ -мъ  $ACE$  (чер. 18bis). Это сдѣлано въ виду того, что, если принимать во вниманіе треугольную форму этого избыточнаго объема, то получаю-



щіе формулы для смѣшанныхъ работъ оказываются неудобопримѣнимыми. Между тѣмъ, однако, и при существующихъ уравненіяхъ возможно пополнить этотъ недостатокъ. Для этого стоитъ лишь треугольникъ  $ACE$  замѣнить равновеликой ему трапеціей  $ABDE$  и считать поверхность полотна на уровнѣ  $BD$ , т. е. приподнятымъ на величину  $x$  относительно первоначальнаго его положенія  $AE$ .

Замѣтимъ, что степень точности опредѣленія объемовъ чистыхъ работъ, отъ такого измѣненія формы, нисколько не измѣнится; что же касается смѣшанныхъ работъ, то получающіеся объемы отъ истинныхъ будутъ отличаться столь ничтожно, что объ этомъ едва ли даже нужно возбуждать вопросъ.

Такъ какъ величина стрѣлки  $OC = f$  извѣстна, то по даннымъ  $a_n$ ,  $tg i$  и т. д. возможно опредѣлить  $x$ , а также и всѣ новыя постоянныя:  $a'_n$ ,  $a'_v$ ,  $h'_0$  и т. д.

$$\text{пл. } ABDE = \frac{a_n + a'_n}{2} x, \quad \text{пл. } ACE = \frac{a_n}{2} f,$$

слѣдовательно

$$(a_n + a'_n)x = a_n f.$$

Но

$$a'_n = a_n - \frac{2x}{tg i},$$



подставляя въ предыдущее уравненіе, получимъ

$$\left(a_n - \frac{x}{\operatorname{tgi}}\right) \cdot 2x = a_n f,$$

откуда

$$x = \frac{a_n}{2} \operatorname{tgi} \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{2f}{a_n \operatorname{tgi}}} \right] = h_0 \left[ 1 - \sqrt{1 - \frac{f}{h_0}} \right].$$

Далѣ имѣемъ

$$b' = b + \frac{2x}{\operatorname{tgi}}, \quad h'_0 = \frac{a_n}{2} \operatorname{tgi} - x = h_0 - x,$$

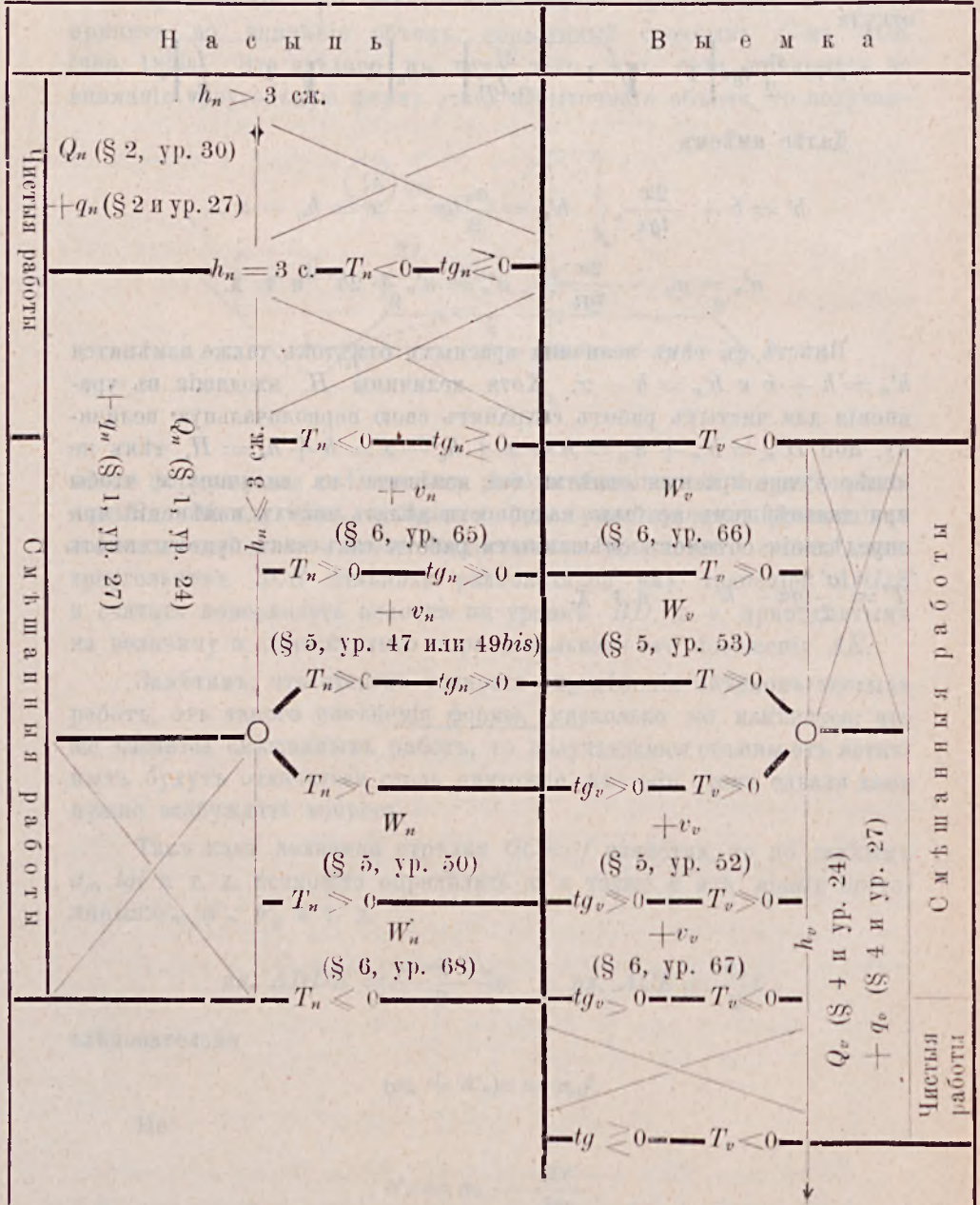
$$a'_n = a_n - \frac{2x}{\operatorname{tgi}}, \quad a'_v = a'_n + 2b' \text{ и т. д.}$$

Вмѣстѣ съ тѣмъ величина красныхъ отмѣтокъ также измѣнится  $h'_n = h + x$  и  $h'_v = h - x$ . Хотя величины  $H$ , входящія въ уравненія для чистыхъ работъ сохранять свою первоначальную величину, ибо  $H'_n = h'_n + h'_0 = h + x + h_0 - x = h + h_0 = H$ , тѣмъ не менѣе лучше красныя отмѣтки всё измѣнить на величину  $x$ , чтобы при дальнѣйшемъ не было надобности дѣлать такихъ измѣненій при опредѣленіи объемовъ смѣшанныхъ работъ такъ какъ будемъ имѣть

$$T' = \frac{a'}{2} \operatorname{tg} \alpha - h' \quad \text{и т. д.}$$

§ 7. Пользование выведенными уравнениями.

Для большого удобства пользования уравнениями, въ прилагаемой схемѣ сгруппированы все условия ихъ примѣненія.





Эта схема составлена такъ, что слѣва означены уравненія для опредѣленія объемовъ насыпи, справа—выемки. Горизонтальныя линіи служатъ указаніемъ относительнаго положенія профилей, служащія границами примѣненія каждаго уравненія. Въ дѣйствительности, однако, не всегда является необходимою примѣнить всѣ указанныя уравненія, когда одинъ изъ профилей даетъ условіе  $T = 0$ , что можетъ быть въ двухъ случаяхъ

$$1) \quad h = \frac{a}{2} tg -$$

$$2) \quad h = 0 \quad \text{и} \quad tg - = 0.$$

Въ 1-мъ случаѣ опредѣленіе величинъ  $v_n$ ,  $v_v$ ,  $W_n$  и  $W_v$ , каждой въ отдѣльности, производится лишь по одной какой либо формулѣ въ зависимости отъ значеній  $T$  сосѣднихъ профилей. Напримѣръ

I-й проф.	II-й проф.	III-й проф.
$T_n < 0$	$T_n = 0$	$T > 0$

Очевидно, что между проф. I и II будетъ заключаться чистая насыпь; между II и III прибавка  $v_n$  опредѣлится по ур. 47 или 49 (см. схему), и примѣненіе уравненія 65 не потребуется.

Во второмъ случаѣ смѣшанныхъ работъ совершенно не будетъ.

Разумѣется сказанное относится лишь къ той сторонѣ сооруженія, для которой существуетъ условіе  $tg - > 0$ .

Общій ходъ подсчета, на основаніи схемы, намѣчается въ слѣдующемъ видѣ.

1) По даннымъ  $h_n$ ,  $h_v$  и  $tg$ -мъ опредѣляется положеніе и элементы профилей для точекъ перехода (ур. 58 и 59). Эти профили включаются въ расчетную вѣдомость.

2) Точно также вычисляются и включаются въ вѣдомость профили съ отмѣткой  $h_n = 3$  см. (ур. 33, 9 и 10).

3) Для каждаго профиля опредѣляются величины  $T_n$  и  $T_v$  по имѣющимся  $h$  и  $tg - > 0$ . Всѣ положительныя значенія  $T$  вносятся въ вѣдомость, а изъ отрицательныхъ лишь для профилей смежныхъ съ первымъ.

По окончаніи этой работы приступаютъ къ опредѣленію объемовъ и чтобы обезпечить правильность его необходимо производить подсчеты по различнымъ формуламъ не въ порядкѣ записи профилей въ вѣдомости, а сначала по одной какой либо формулѣ, по по всей вѣдо-

мости, затѣмъ такъ же по другой и т. д. Напримѣръ, сначала по уравненіямъ чистыхъ работъ: насыпь и выемка, далѣе опредѣлить прибавки  $v_n$  и  $v_v$  и т. д.

Вычисленіе профилей для точекъ перехода (пунктъ 1) и съ отмѣткою  $h_n = 3$  сж. (п. 2) не представляетъ особыхъ затрудненій тѣмъ болѣе, что и количество ихъ незначительно.

Что же касается пункта 3), то здѣсь является затрудненіемъ, главнымъ образомъ, обиліе опредѣленій величинъ  $T$ . Поэтому желательно, чтобы полученіе величины  $T$  было сопряжено съ наименьшей затратой времени.

Последнее достигается при помощи графической таблицы  $T$ . Въ ней имѣются три главныхъ масштаба: 1) правый крайній для  $tg$ -овъ, 2) лѣвый, крайній для  $h$  и 3) наклонный для величинъ  $a_n$  или  $a_v$ . Кромѣ того составлено еще 6 масштабовъ, вертикальныхъ, для значеній  $T$  при  $a = 1; 2,6; 4,5; 4,6; 6,5$  и 10, такъ какъ линіи этихъ масштабовъ проходятъ черезъ соотвѣтствующія дѣленія масштаба  $a$ .

Величины  $T$ , получающіяся выше наклонной линіи  $aa$  считаются положительными, ниже—отрицательными. Опредѣленіе величинъ  $T$  производится слѣдующимъ образомъ. На масштабъ  $tg$ -овъ отмѣчается точка, соотвѣтствующая величинѣ  $tg$ -а, на каковую ставится остріе карандаша. Къ карандашу прикладывается линейка и двигается до совмѣщенія ея края (приложеннаго къ карандашу) съ точкой на масштабѣ  $h$ , соотвѣтствующей величинѣ отмѣтки  $h$ . Въ пересѣченіи края линейки съ масштабомъ, проходящимъ черезъ данное  $a$  читается величина  $T$ .

Напримѣръ,

$$tg = 0,37, \quad h = 0,48, \quad a = 2,6$$

тогда

$$T = 0.$$

Въ дѣйствительности

$$T = + 0,001.$$

Для тѣхъ же величинъ  $tg$  и  $h$ , но для

$$a = 6,5 \quad T = + 0,73$$

$$a = 1,0 \quad T = - 0,30$$

и т. д.



Такъ какъ для одного и того же профиля необходимо опредѣлить  $T_n$  и  $T_v$  при однихъ и тѣхъ же значеніяхъ  $tg$ — и  $h$ , но въ 1-мъ для  $a_n$ , а во 2-мъ для  $a_v$ , то обѣ эти величины, какъ легко видѣть, на таблицѣ получаются одновременно, при одномъ и томъ же положеніи линейки, но читаются по различнымъ масштабамъ:

$$T_n \text{— по масш. } a_n \quad T_v \text{— по масш. } a_v.$$

Четыре [средніе масштаба проведены для значеній:  $a = 2,6$ ; 4,5; 4,6; 6,5 соотвѣтственно шириѣ насыпи и выемки нормальныхъ профилей ж. д. полотна для 1-го и 2-хъ путей.

Если требуется опредѣлить величины  $T$  при другихъ значеніяхъ  $a$ , для которыхъ не нанесено масштабовъ, то поступаютъ слѣдующимъ образомъ. На масштабѣ  $aa$  отмѣчаютъ точку, соотвѣтствующую данной величинѣ  $a$  (напр.  $a = 1,5$ ) и черезъ нее проводятъ вертикальную линію, на которой наносится масштабъ такъ, что проводятъ линіи черезъ нулевую точку масштаба  $tg$ — и дѣленія одного изъ среднихъ для  $T$ . Проводимыя линіи раздѣляютъ вертикальную линію на части соотвѣтствующія дѣленіямъ имѣющимся масштабовъ. Легко видѣть, что однозначущія дѣленія всѣхъ масштабовъ находятся на одной прямой, проходящей черезъ нулевую точку  $tg$ -овъ; поэтому, если проведемъ такую прямую, напримѣръ, черезъ дѣленіе 0,3 масштаба  $a = 1$ , то она пройдетъ черезъ таковыя же дѣленія (0,3) всѣхъ остальныхъ, а слѣдовательно и вновь составляемаго. По составленіи необходимаго масштаба далѣе приѣмъ остается тотъ же.

Масштабы  $tg$ — и  $h$  составлены для величинъ отъ 0 до 1.

Величина  $tg$ — едвали можетъ быть  $> 1$ , но нельзя сказать того же по отношенію къ  $h$ . Въ томъ случаѣ, когда  $h > 1$  опредѣленіе величины  $T$  нисколько не затрудняется и производится слѣдующимъ образомъ. Отбрасываютъ сначала цѣлое число величины  $h$  и для оставшейся дроби по остальнымъ даннымъ находятъ  $T$ , какъ и ранѣе. Чтобы получить окончательный результатъ ставятъ лишь изъ полученной величины вычесть откинутое цѣлое число величины  $h$ .

Напримѣръ:

$$tg = 0,58, \quad a = 6,5, \quad h = 1,75.$$

тогда для тѣхъ же  $tg$ -а и  $a$ , но  $h = 0,75$  имѣемъ

$$T = + 1,14$$

вычитая же откинутую 1-цу, получимъ

$$T = 0,14,$$

или напиримѣръ

$$a = 2,6, \quad tg \alpha = 0,3, \quad h = 1,25$$

по табл. для тѣхъ же  $a$  и  $tg \alpha$ , но  $h = 0,25$

$$T = + 0,14,$$

слѣдовательно истинное значеніе будетъ

$$T = 0,14 - 1 = - 0,86.$$

Такъ какъ отрицательныя величины  $T$  пишутся лишь въ исключительныхъ случаяхъ, то таковыя имѣтъ надобности отсчитывать какъдый разъ, но достаточно того, что если пересѣченіе края линейки происходитъ ниже линіи  $aa$ , то результатъ не требуется.

Въ случаѣ  $h > 1$ , также легко замѣтить, будетъ ли первоначально получающаяся величина  $T$  (при дробномъ  $h$ ) больше откинутого цѣлаго числа или менѣе.

Въ послѣднемъ случаѣ дѣйствительное значеніе будетъ  $< 0$ , а потому его полученіе не требуется.

Обращая вниманіе на всѣ выведенныя уравненія, замѣтимъ, что всѣ они состоятъ изъ одного или нѣсколькихъ членовъ вида  $\frac{H^2}{3} \varphi$ , которыя, въ послѣднемъ случаѣ суммируются. Для опредѣленія такихъ членовъ имѣются таблицы.

*Таблица I* состоитъ изъ значеній  $\varphi$ ,  $\psi$  и  $\rho$  для различныхъ  $tg \alpha$  и  $tg \beta$  и боковыхъ откосовъ  $tg i$ . Такъ какъ въ значенія  $\varphi$ ,  $\psi$ ,  $\rho$  входятъ въ знаменатель сумма  $tg i + tg \alpha$  или разность  $tg i - tg \alpha$ , то въ таблицѣ для каждаго  $tg \alpha$  имѣется два ряда значеній: верхній для 1-го случая, нижній для 2-го.

При однообразномъ уклонѣ, т. е. когда  $tg \alpha = tg \beta$  величина  $\varphi + \psi$  будетъ равна суммѣ чисель (верхняго и нижняго), соответствующихъ одной и той же величинѣ  $tg \alpha$ . Эти суммы напечатаны въ табл. I жирнымъ шрифтомъ.

*Таблицы H и  $\varphi$*  (графическія) для полученія значеній членовъ  $\left(\frac{H^2}{3} \varphi\right)$ . На таблицѣ  $H$  берется значеніе величины  $H$  или  $T$  (соответственно применяемой формулѣ), а на таблицѣ  $\varphi$  (на прозрачной



бумагъ) значенія  $\varphi$ ,  $\psi$ ,  $\mu$  или  $(\varphi + \psi)$  и т. д., которыя берутся изъ предыдущей таблицы I. Отмѣченныя точки совмѣщаются путемъ наложенія таб.  $\varphi$  на таб.  $H$ , по возможности да полного сляяннiя всѣхъ линiй обѣихъ таблицъ. Результатъ читается на табл.  $\varphi$  противъ одного изъ угловыхъ знаковъ  $\oplus$  табл.  $H$ , и именно того, который въ данный моментъ покрывается табл.  $\varphi$ . Такъ какъ результатъ получается въ цѣлыхъ числахъ, то для выдѣленiя дроби тотъ же прiемъ повторяется, но уже при помощи масштабовъ, сдѣланныхъ съ правой стороны каждой таблицы въ видѣ вертикальныхъ линiй, гдѣ результатъ читается противъ знака  $\text{O—O}$ . При помощи послѣднихъ масштабовъ опредѣляется приближенное значенiе искомой величины  $\left(\frac{H^2}{3}\varphi\right)$ , дающее, однако, возможность установить величину цѣлаго числа или, иначе говоря, положенiе запятой въ десятичной дроби.

Напримѣръ  $H = 7,23$ ,  $\varphi = 0,4747$  }  $\varphi + \psi = 0,7925$   
 $\psi = 0,3178$  }  
 по табл.  $H$  и  $\varphi$  имѣемъ

$$\frac{H^2}{3}(\varphi + \psi) = 1381.$$

По вертикальнымъ же масштабамъ получимъ около 10,... слѣдовательно, дѣйствительное значенiе будетъ

$$\frac{H^2}{3}(\varphi + \psi) = 13,81.$$

Вычисленiе даетъ 13,80976

Другой примѣръ:

$$T = 0,13, \quad \mu = 1,766$$

По таблиц.  $H$  и  $\varphi$

$$\frac{T^2}{3}\mu = 9946.$$

По вертикальнымъ масштабамъ: около 0,01, слѣдовательно

$$\frac{T^2}{3}\mu = 0,009946,$$

Точное (вычисленное) значенiе.

$$0,00994847.$$

Положенiе запятой въ полученномъ результатѣ, можно опредѣлить также слѣдующимъ образомъ.

Означимъ характеристики  $lgH$ ,  $lg\varphi$  и  $lg3$  соответственно черезъ  $x_H$ ,  $x_\varphi$  и  $x_3$ ; тогда характеристика  $z$  величины  $lg\frac{H^2}{3} \cdot \varphi$  будетъ

$$z = 2x_H + x_\varphi - x_3.$$

Такъ какъ  $x_3 = 0$ , то

$$z = 2x_H + x_\varphi.$$

Однако эта величина  $z$  не будетъ истинною для всѣхъ значений  $H$ , по къ этому слѣдуетъ добавить нѣкоторую величину  $y$ , такъ что

$$z = 2x_H + x_\varphi + y \dots \dots \dots (a)$$

Значеніе величины  $y$  зависитъ не только отъ величины  $H$ , но также и отъ взаимнаго положенія таблицъ  $H$  и  $\varphi$  при ихъ наложеніи. Последнее опредѣляется тѣмъ, что отсчеты будутъ производиться по *верхнимъ* или *нижнимъ* знакамъ  $\oplus$  таблицы  $H$ .

Въ зависимости отъ сочетанія этихъ условій величина  $y$  будетъ слѣдующая.

Для $H$		. . . . .	отъ 0,01 до 0,0173 $= \sqrt{0,0003}$	(Значенія величинъ 2-го столбца соотвѣтствуютъ положенію лѣваго верхняго знака $\oplus$ табл. $H$ ).
		— 0,1 — 0,173 $= \sqrt{0,03}$		
		— 1 — 1,73 $= \sqrt{3}$		
		— 10 — 17,3 $= \sqrt{300}$		
		. . . . .		

и для отсчетовъ { по обонмъ нижнимъ знакамъ  $\oplus$   $y = - 1$   
 „ „ верхнимъ „ „  $y = 0$ .

Для $H$		. . . . .	отъ 0,0173 до 0,0547 $= \sqrt{0,003}$	(Значеніе величинъ 1-го столбца соотвѣтствуетъ положенію праваго нижняго, 2-го столбца — лѣваго верхняго знака $\oplus$ табл. $H$ ).
		— 0,173 — 0,547 $= \sqrt{0,3}$		
		— 1,73 — 5,47 $= \sqrt{30}$		
		— 17,3 — 54,7 $= \sqrt{3000}$		
		. . . . .		

и для отсчетовъ { по обонмъ нижнимъ знакамъ  $\oplus$   $y = 0$   
 „ „ верхнимъ „ „  $y = + 1$ .





$$z = 0.2 - 1 + 2 = + 1.$$

Отсчитывая по таблицам получимъ

$$\frac{H^2}{3} \varphi = 23,38.$$

Такимъ образомъ, при помощи таблицъ  $H$  и  $\varphi$  легко получить члены, напр. для чистой насыпи.

$$\frac{H_1^2}{3}(\varphi_1 + \psi_1), \quad \frac{(H_1 + H_2)^2}{3}(\varphi_0 + \psi_0), \quad \frac{H_2^2}{3}(\varphi_2 + \psi_2).$$

Взявъ ихъ сумму и откинувъ постоянную величину  $P_n$  получимъ число, которое будучи умножено на разстояние  $L$  между профилями дастъ искомый объемъ  $Q_n$ .

При послѣдовательномъ подсчетѣ третье слагаемое служитъ первымъ для слѣдующаго участка, такъ для послѣдняго будетъ

$$\frac{H_2^2}{3}(\varphi_2 + \psi_2), \quad \frac{(H_2 + H_3)^2}{3}(\varphi_0 + \psi_0), \quad \frac{H_3^2}{3}(\varphi_3 + \psi_3) \text{ и т. д.}$$

При опредѣленіи объемовъ послѣднее дѣйствіе, т. е. умноженіе на разстояние  $L$  производится послѣ всѣхъ остальныхъ вычисленій, такъ какъ этимъ мы устранимъ возможность умноженія различныхъ чиселъ на одну и ту же величину  $L$ <sup>1)</sup>.

Напримѣръ, при смѣшанныхъ работахъ величина объема бываетъ сложная

$$V_n = Q_n + v_n,$$

по предварительнымъ вычисленіямъ получаютъ величины

$$\frac{Q_n}{L} = F \quad \text{и} \quad \frac{v_n}{L} = f,$$

слѣдовательно

$$V_n = (F + f)L.$$

**§ 8. Вліяніе осадки насыпи.** Такъ какъ насыпь возводится изъ разрыхленнаго грунта, который неизбежно дастъ осадку, то для достиженія проектной высоты насыпи послѣ полной ея осадки, необходимо придать ей сразу нѣкоторый излишекъ въ высотѣ.

Обозначая черезъ  $\Delta h$  величину осадки, гдѣ  $h$  красная отмѣтка, Випклеръ опредѣлилъ зависимость между этими величинами уравненіемъ

<sup>1)</sup> См. Прибавленіе II въ концѣ текста.



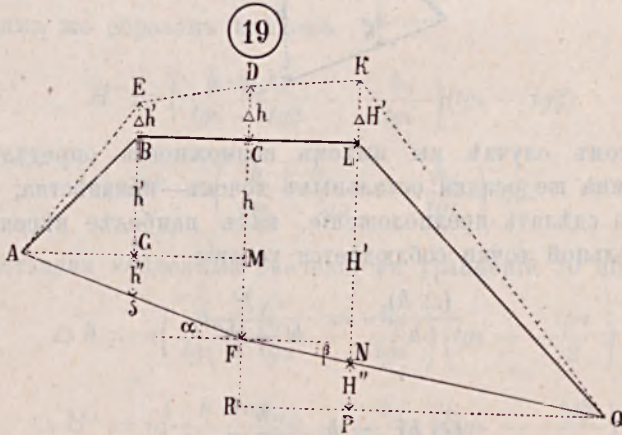
$$\Delta h = n \cdot h \dots \dots \dots (69)$$

гдѣ  $n$ —коэффициентъ, зависящій отъ рода грунта и опредѣляется:

У насъ принимаютъ

для камня . . . . .	$n = \frac{1}{40} = 0,0250$	0,05 до 0,04
„ песчаного грунта . . . . .	$n = \frac{1}{23} = 0,0435$	} . . . . . 0,1
„ чернозема . . . . .	$n = \frac{1}{14} = 0,0714$	
„ глины . . . . .	$n = \frac{1}{12} = 0,0833$	

Уравненіе 69 справедливо лишь въ случаѣ отсутствія поперечнаго склона, когда же послѣднимъ пренебрегать нельзя, то величина осадки краевъ насыпи будетъ различна (чер. 19).



$$\left. \begin{aligned} \Delta h' &= n \left( h' + \frac{h''}{2} \right) \\ \Delta H' &= n \left( H' + \frac{H''}{2} \right) \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (70)$$

Что же касается осадки ( $\Delta h$ ) середины насыпи, то такую нельзя принять за среднюю арифметическую между  $\Delta h'$  и  $\Delta H'$  на





$$\Delta h = \frac{(\Delta h)_1 + (\Delta h)_2}{2} = \frac{h}{2} \left[ \frac{\Delta h'}{h' + h''} + \frac{\Delta H'}{H'} \right] \quad (71)$$

Выразимъ величины  $\Delta h'$ ,  $\Delta H'$  и  $\Delta h$  въ зависимости отъ  $h$ ,  $tg\alpha$  и  $tg\beta$  (чер. 19).

$$h' = AG \cdot tgi, \quad AG = AM - \frac{a_n}{2} = AM - \frac{h_0}{tgi}$$

Кромѣ того

$$h_0 + h - MF = AM tgi, \quad MF = AM \cdot tg\alpha,$$

откуда

$$AM = \frac{h + h_0}{tgi + tg\alpha}.$$

Слѣдовательно

$$h' = \left[ \frac{h + h_0}{tgi + tg\alpha} - \frac{h_0}{tgi} \right] tgi$$

$$h'' = AG \cdot tg\alpha, \quad h'' = \left[ \frac{h + h_0}{tgi + tg\alpha} - \frac{h_0}{tgi} \right] tg\alpha.$$

Такимъ же образомъ найдемъ

$$H' = \left( \frac{h + h_0}{tgi - tg\beta} - \frac{h_0}{tgi} \right) (tgi - tg\beta)$$

$$H'' = \left( \frac{h + h_0}{tgi - tg\beta} - \frac{h_0}{tgi} \right) tg\beta.$$

Подставляя найденныя значенія въ уравненія 70 получимъ

$$\Delta h = n \left( \frac{h + h_0}{tgi + tg\alpha} - \frac{h_0}{tgi} \right) \left( tgi + \frac{tg\alpha}{2} \right) \quad (72)$$

$$\Delta H' = n \left( \frac{h + h_0}{tgi - tg\beta} - \frac{h_0}{tgi} \right) \left( tgi - \frac{tg\beta}{2} \right)$$

Имѣя въ виду, что  $tg$ -ы угловъ, наклоненныхъ внизъ, условились считать (по отношенію къ насыпи) отрицательными, то  $\Delta H'$  будетъ

$$\Delta H' = n \left( \frac{h + h_0}{tgi + tg\beta} - \frac{h_0}{tgi} \right) \left( tgi + \frac{tg\beta}{2} \right) \quad (73)$$

Подставивъ полученныя значенія  $\Delta h'$  и  $\Delta H'$  въ ур. 71 получимъ

$$\Delta h = \frac{n}{2} \left[ \frac{tgi}{2} \left( \frac{1}{tgi + tg\alpha} + \frac{1}{tgi + tg\beta} \right) + 1 \right] h. \quad (74)$$

Величина прибавки  $\Delta Q_n$  которую слѣдуетъ придать къ объему насыпи  $Q_n$  будетъ  $\Delta Q_n = \text{лв. } \Delta Q_n + \text{пр. } \Delta Q_n$ , т. е. она равна суммѣ прибавокъ лѣвой и правой сторонъ.

При опредѣленіи величины прибавокъ вліяніемъ закругленія возможно пренебречь.

Приращеніе прибавки (чер. 19)

$$d(\text{лв. } \Delta Q_n) = (\text{плоч. } AEB + \text{плоч. } EBCD)dl$$

$$\text{Но пл. } AEB = \frac{\Delta h' \cdot AG}{2}.$$

На основаніи предыдущаго

$$AG = \frac{h + h_0}{tgi + tg\alpha} - \frac{h_0}{tgi}.$$

Тогда

$$\text{пл. } AEB = \frac{n}{2} \left( \frac{h + h_0}{tgi + tg\alpha} - \frac{h_0}{tgi} \right)^2 \left( tgi + \frac{tg\alpha}{2} \right).$$

$$\begin{aligned} \text{Пл. } EBCD &= \frac{\Delta h' + \Delta h}{2} \times \frac{h_0}{tgi} = \frac{n}{2} \left\{ \left( \frac{h + h_0}{tgi + tg\alpha} - \frac{h_0}{tgi} \right) \times \right. \\ &\times \left. \left( tgi + \frac{tg\alpha}{2} \right) \frac{h_0}{tgi} + \frac{hh_0}{4} \left( \frac{1}{tgi + tg\alpha} + \frac{1}{tgi + tg\beta} \right) + \frac{hh_0}{tgi} \right\} \end{aligned}$$

Вставимъ эти значенія площадей въ выраженіе для  $d(\text{лв. } \Delta Q_n)$

$$\begin{aligned} d(\text{лв. } \Delta Q_n) &= \frac{n}{2} \left\{ \left[ \frac{(h + h_0)^2}{2(tgi + tg\alpha)} - \frac{h_0^2}{2tgi} \right] \left( 1 + \frac{tgi}{tgi + tg\alpha} \right) - \right. \\ &\quad \left. - \frac{hh_0}{4} \left( \frac{1}{tgi + tg\alpha} - \frac{1}{tgi + tg\beta} \right) \right\} dl. \end{aligned}$$

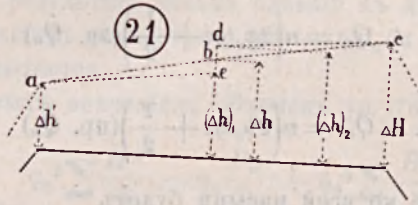
Аналогично этому

$$\begin{aligned} d(\text{пр. } \Delta Q_n) &= \frac{n}{2} \left\{ \left[ \frac{(h + h_0)^2}{2(tgi + tg\beta)} - \frac{h_0^2}{2tgi} \right] \left( 1 + \frac{tgi}{tgi + tg\beta} \right) + \right. \\ &\quad \left. + \frac{hh_0}{4} \left( \frac{1}{tgi + tg\alpha} - \frac{1}{tgi + tg\beta} \right) \right\} dl. \end{aligned}$$

Что касается вторыхъ слагаемыхъ этихъ выраженій, то во 1-хъ при опредѣленіи прибавки ко всему объему насыпи, которая опре-



дѣляется суммой предыдущихъ выраженій, эти члены, какъ равные и съ противоположными знаками—пропадутъ; во 2-хъ, при опредѣленіи прибавокъ каждой стороны отдѣльно этими членами возможно пренебречь въ виду ихъ незначительности. Последнее можно заключить изъ того, что члены эти представляютъ собою площадь  $\Delta$ -ка  $abe$  или  $bdc$  (чер. 21), которые по величинѣ ничтожны



Итакъ, для величины прибавки возможно принять

$$d(\text{лв. } \Delta Q_n) = \frac{n}{2} \left[ \frac{(h + h_0)^2}{2(\text{tgi} + \text{tg}\alpha)} - \frac{h_0^2}{2\text{tgi}} \right] \left( \frac{\text{tgi}}{\text{tgi} + \text{tg}\alpha} + 1 \right) dl,$$

$$d(\text{пр. } \Delta Q_n) = \frac{n}{2} \left[ \frac{(h + h_0)^2}{2(\text{tgi} + \text{tg}\beta)} - \frac{h_0^2}{2\text{tgi}} \right] \left( \frac{\text{tgi}}{\text{tgi} + \text{tg}\beta} + 1 \right) dl.$$

Въ виду того, что величина прибавки вообще не можетъ быть значительна, имѣть необходимости преслѣдовать особую точность при ея вычисленіи. Вслѣдствіе сказаннаго, въ членахъ  $\left( \frac{\text{tgi}}{\text{tgi} + \text{tg}\alpha} + 1 \right)$  и  $\left( \frac{\text{tgi}}{\text{tgi} + \text{tg}\beta} + 1 \right)$  переменныя  $\text{tg}\alpha$  и  $\text{tg}\beta$ , примемъ за постоянныя и равныя среднимъ величинамъ, т. е.

$$\text{tg}\alpha = \frac{\text{tg}\alpha_1 + \text{tg}\alpha_2}{2} = \text{tg}\alpha_0, \quad \text{tg}\beta = \frac{\text{tg}\beta_1 + \text{tg}\beta_2}{2} = \text{tg}\beta_0,$$

тогда

$$\text{лв. } \Delta Q_n = \frac{n}{2} \left( \frac{\text{tgi}}{\text{tgi} + \text{tg}\alpha_0} + 1 \right) \int \left[ \frac{(h + h_0)^2}{2(\text{tgi} + \text{tg}\alpha)} - \frac{h_0^2}{2\text{tgi}} \right] dl$$

$$\text{пр. } \Delta Q_n = \frac{n}{2} \left( \frac{\text{tgi}}{\text{tgi} + \text{tg}\beta_0} + 1 \right) \int \left[ \frac{(h + h_0)^2}{2(\text{tgi} + \text{tg}\beta)} - \frac{h_0^2}{2\text{tgi}} \right] dl.$$

Сравнивая входящіе сюда интегралы съ ур. 2 видимъ, что они представляютъ собою объемы лѣвой и правой сторонъ насыпи, а потому

$$\text{лв. } \Delta Q_n = \frac{n}{2} \left( \frac{tgi}{tgi + tg\alpha_0} + 1 \right) (\text{лв. } Q_n)$$

$$\text{пр. } \Delta Q_n = \frac{n}{2} \left( \frac{tgi}{tgi + tg\beta_0} + 1 \right) (\text{пр. } Q_n).$$

Или, принимая во внимание обозначенія (21)

$$\left. \begin{aligned} \text{лв. } \Delta Q_n &= n \left( 2\varphi_0 tgi + \frac{1}{2} \right) (\text{лв. } Q_n) \\ \text{пр. } \Delta Q_n &= n \left( 2\psi_0 tgi + \frac{1}{2} \right) (\text{пр. } Q_n) \end{aligned} \right\} \dots \dots \dots (75)$$

Прибавка же ко всей насыпи будетъ

$$\begin{aligned} \Delta Q_n &= \text{лв. } \Delta Q_n + \text{пр. } \Delta Q_n = \\ &= n \left\{ \text{лв. } Q_n \left( \frac{1}{2} + 2\varphi_0 tgi \right) + \text{пр. } Q_n \left( \frac{1}{2} + 2\psi_0 tgi \right) \right\} \end{aligned}$$

или

$$\Delta Q_n = n \left\{ \frac{1}{2} + 2tgi \frac{\varphi_0 \text{ лв. } Q_n + \psi_0 \text{ пр. } Q_n}{Q_n} \right\} Q_n \dots \dots (76)$$

Уравненіе 76 представляет то неудобство, что при пользова-  
ніи имъ необходимо вести опредѣленіе объемовъ обѣихъ сторонъ от-  
дѣльно, чего, какъ увидимъ, возможно избѣжать.

Величины лв.  $Q_n$ , пр.  $Q_n$  и  $Q_n$  опредѣляются уравненіями 22,  
23 и 24.

Если въ этихъ выраженіяхъ положить

$$tg\alpha_1 = tg\alpha_2 = \frac{tg\alpha_1 + tg\alpha_2}{2} = tg\alpha_0, \quad tg\beta_1 = tg\beta_2 = \frac{tg\beta_1 + tg\beta_2}{2} = tg\beta_0,$$

то

$$\varphi_1 = \varphi_2 = \varphi_0 \quad \text{и} \quad \psi_1 = \psi_2 = \psi_0,$$

тогда уравненія 22, 23 и 24 примутъ видъ

$$\begin{aligned} \text{лв. } Q_n &= \left\{ \left[ \frac{H_1^2}{3} + \frac{(H_1 + H_2)^2}{3} + \frac{H_2^2}{3} \right] \varphi_0 - \frac{P_n}{2} \right\} L = \\ &= \left[ \varphi_0 \sum \frac{H^2}{3} - \frac{P_n}{2} \right] L, \end{aligned}$$

аналогично этому



$$\text{пр. } Q_n = \left[ \psi_0 \sum \frac{H^2}{3} - \frac{P_n}{2} \right] L,$$

$$Q_n = \left[ (\varphi_0 + \psi_0) \sum \frac{H^2}{3} - P_n \right] L.$$

Эти выраженія объемовъ хотя и не вполне точны, но во всякомъ случаѣ даютъ результатъ весьма близкій къ дѣйствительности, особенно при небольшихъ разностяхъ:  $tg\alpha_1 - tg\alpha_2$  и  $tg\beta_1 - tg\beta_2$ , что обыкновенно и наблюдается.

При этихъ новыхъ значеніяхъ объемовъ ур. 76 приметъ видъ

$$\Delta Q_n = n \left\{ \frac{1}{2} + 2tgi \frac{\varphi_0^2 \sum \frac{H^2}{3} - \varphi_0 \frac{P_n}{2} + \psi_0^2 \sum \frac{H^2}{3} - \psi_0 \frac{P_n}{2}}{(\varphi_0 + \psi_0) \sum \frac{H^2}{3} - P_n} \right\} Q_n$$

Здѣсь, разумѣется, величина  $\sum \frac{H^2}{3}$  вездѣ одна и та же, а потому предыдущее выраженіе можно написать и такъ

$$\Delta Q_n = n \left\{ \frac{1}{2} + 2tgi \frac{(\varphi_0^2 + \psi_0^2) \sum \frac{H^2}{3} - \frac{P_n}{2}(\varphi_0 + \psi_0)}{(\varphi_0 + \psi_0) \sum \frac{H^2}{3} - P_n} \right\} Q_n$$

Или

$$\begin{aligned} \frac{\Delta Q_n}{Q_n} &= n \left\{ \frac{1}{2} + 2tgi \frac{(\varphi_0 + \psi_0)^2 \sum \frac{H^2}{3} - \frac{P_n}{2}(\varphi_0 + \psi_0) - 2\varphi_0\psi_0 \sum \frac{H^2}{3}}{(\varphi_0 + \psi_0) \sum \frac{H^2}{3} - P_n} \right\} = \\ &= n \left\{ \frac{1}{2} + 2tgi \frac{\frac{(\varphi_0 + \psi_0)^2}{2} \sum \frac{H^2}{3} - \frac{P_n}{2} \frac{\varphi_0 + \psi_0}{2} + \frac{(\varphi_0 + \psi_0)^2}{2} \sum \frac{H^2}{3} - 2\varphi_0\psi_0 \sum \frac{H^2}{3}}{(\varphi_0 + \psi_0) \sum \frac{H^2}{3} - P_n} \right\} = \\ &= n \left\{ \frac{1}{2} + 2tgi \frac{\frac{1}{2}(\varphi_0 + \psi_0) \left[ (\varphi_0 + \psi_0) \sum \frac{H^2}{3} - P_n \right] + \frac{1}{2} \sum \frac{H^2}{3} [(\varphi_0 + \psi_0)^2 - 4\varphi_0\psi_0]}{(\varphi_0 + \psi_0) \sum \frac{H^2}{3} - P_n} \right\} = \end{aligned}$$

$$= n \left\{ \frac{1}{2} + 2 \operatorname{tgi} \left[ \frac{\varphi_0 + \psi_0}{2} + \frac{\frac{1}{2}((\varphi_0 + \psi_0)^2 - 4\varphi_0\psi_0)}{(\varphi_0 + \psi_0) - \frac{P_n}{\sum \frac{H^2}{3}}} \right] \right\}$$

Величина прибавки должна быть вычисляема тѣмъ съ большею точностью, чѣмъ больше высота насыпи, такъ какъ осадка  $\Delta h$  растетъ съ увеличеніемъ  $h$ . Но чѣмъ больше высота  $h$ , тѣмъ меньше будетъ членъ  $\frac{P_n}{\sum \frac{H^2}{3}}$ . Напримѣръ, при  $h_1 = h_2 = 1$  сж.,  $\operatorname{tgi} = \frac{2}{3}$

и ширины насыпи  $a_n = 2,6$  сж. получимъ

$$\frac{P_n}{\sum \frac{H^2}{3}} = 0,161.$$

Если же  $h_1 = h_2 = 2$  сж., то  $\frac{P_n}{\sum \frac{H^2}{3}} = 0,068$ .

Такимъ образомъ, для болѣе или менѣе высокихъ насыпей, когда требуется и наибольшая точность, можно принять что  $\frac{P_n}{\sum \frac{H^2}{3}} = 0$ .

Тогда величина прибавки выразится

$$\begin{aligned} \frac{\Delta Q_n}{Q_n} &= n \left\{ \frac{1}{2} + 2 \operatorname{tgi} \left[ (\varphi_0 + \psi_0) - \frac{2\varphi_0\psi_0}{\varphi_0 + \psi_0} \right] \right\} = \\ &= n \left\{ \frac{1}{2} + 2 \operatorname{tgi} \left[ \varphi_0 + \psi_0 - \frac{1}{\frac{1}{2\varphi_0} + \frac{1}{2\psi_0}} \right] \right\} \end{aligned}$$

Но

$$\frac{1}{\frac{1}{2\varphi_0} + \frac{1}{2\psi_0}} = \frac{1}{2(\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_0 + \operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\beta_0)} = \frac{1}{4 \left( \operatorname{tgi} + \frac{\operatorname{tg}\alpha_0 + \operatorname{tg}\beta_0}{2} \right)} = \xi \quad (77)$$

Величина  $\xi$  того же типа какъ  $\varphi_0$  и  $\psi_0$  (см. ур. 21).

Слѣдовательно окончательно имѣемъ

$$\Delta Q = n \left\{ \frac{1}{2} + 2 \operatorname{tgi}(\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \right\} Q_n \quad \dots \quad (78)$$



При однообразномъ уклонѣ, т. е. когда  $tg\alpha_1 = -tg\beta_1$ , и  $tg\alpha_2 = -tg\beta_2$  величина  $\xi$  (ур. 77) равна постоянной, а именно

$$\xi = \frac{1}{4tgi}$$

тогда ур. 78 упростится

$$\Delta Q_n = n \left( 2tgi(\varphi_0 + \psi_0) \right) Q_n \dots \dots \dots (79)$$

Для прибавокъ на осадку при полунасыщахъ остаются тѣ же ур. 75 какъ и для одной стороны съ тѣмъ лишь, что при опредѣленіи  $\Delta V_n$  величины  $\varphi_0$  или  $\psi_0$  берутся для той стороны, которая принадлежитъ еще чистой насыни и вмѣсто объема  $Q_n$  берется  $Q_n + v_n$ . Такъ для случая на чер. 14

$$\Delta V_n = n \left( 2\psi_0 tgi + \frac{1}{2} \right) (Q_n + \text{лв. } v_n) \dots \dots \dots (80)$$

При опредѣленіи же величины  $\Delta W_n$  выборъ величины  $\varphi_0$  или  $\psi_0$  не представляетъ сомнѣнія. Для случая на чер. 15

$$\Delta W_n = n \left( 2\varphi_0 tgi + \frac{1}{2} \right) W_n \dots \dots \dots (81)$$

Когда высота насыпи болѣе 3 саж. (§ 2), боковые откосы имѣютъ два различныхъ уклона ( $tgi$  и  $tgi'$ ) и весь объемъ можно разбить на 2 части (чер. 7)  $BEFC$  и  $ABCD$ , для которыхъ прибавка на осадку опредѣляется при помощи ур. 78.

Означимъ

об.  $BEFC = Q'_n$ , об.  $ABCD = Q''_n$  и об.  $ABEFC D = Q_n$ ,

тогда

$$Q_n = Q'_n + Q''_n.$$

Прибавка къ объему  $Q'_n$ , для котораго  $tg\alpha$  и  $tg\beta = 0$ , будетъ

$$\Delta Q_n = n Q'_n.$$

Прибавка къ объему  $Q''_n$

$$\Delta Q''_n = n \left[ \frac{1}{2} + 2tgi'(\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \right] Q''_n,$$

но  $Q''_n = Q_n - Q'_n$ , слѣдовательно

$$\Delta Q''_n = n \left[ \frac{1}{2} + 2tgi'(\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \right] (Q_n - Q'_n).$$

Полная же прибавка на весь объем будет равна суммѣ отдельныхъ прибавокъ,

$$\begin{aligned} \Delta Q_n = \Delta Q'_n + \Delta Q''_n = n \left[ \frac{1}{2} \left( 1 + \frac{Q'_n}{Q_n} \right) + \right. \\ \left. + 2tg i' (\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \left( 1 - \frac{Q'_n}{Q_n} \right) \right] Q_n \dots \dots (82) \end{aligned}$$

Такъ какъ величина  $Q'_n$  есть постоянная при всѣхъ объемахъ  $Q_n$  (въ случаѣ  $h > 3$ ), то не представляется большого затрудненія опредѣлить отношеніе  $\frac{Q'_n}{Q_n}$  и рѣшить уравненіе 82. Величины  $\varphi_0$ ,  $\psi_0$  и  $\xi$  берутся при  $tg i'$ .

Такимъ образомъ полный объемъ насыпи со включеніемъ прибавки на осадку въ различныхъ случаяхъ, будетъ  $= Q_n + \Delta Q_n$ ,  $V_n + \Delta V_n$  и  $W_n + \Delta W_n$ , но

$$\begin{aligned} Q_n + \Delta Q_n = \left( 1 + \frac{\Delta Q_n}{Q_n} \right), \quad V_n + \Delta V_n = V_n \left( 1 + \frac{\Delta V_n}{V_n} \right), \\ W_n + \Delta W_n = W_n \left( 1 + \frac{\Delta W_n}{W_n} \right) \end{aligned}$$

называя вообще отношеніе прибавки къ общему объему черезъ  $n_x$ , т. е.  $\frac{\Delta Q_n}{Q_n} = n_x$  и т. д., то

$$Q_n + \Delta Q_n = Q_n(1 + n_x), \quad V_n + \Delta V_n = V_n(1 + n_x) \text{ и т. д.} \quad (83)$$

Значенія величины  $n_x$ , понятно, опредѣляются соответственными уравненіями 78, 79, 80, 81 и 82. Такъ для чистой насыпи

$$n_x = n \left\{ \frac{1}{2} + 2tg i' (\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \right\} \text{ и т. д.}$$

**§ 9. Разрыхленіе грунта.** Для возможности сравненія объемовъ насыпей и выемокъ, необходимо первыя увеличивать на величину осадки  $\Delta Q_n$ , а вторыя на величину разрыхленія  $\Delta Q_v$ .



Величина прибавки на разрыхление растетъ прямо пропорціо-  
нально всему объему выемки и выражается

$$\Delta Q_v = r \cdot Q_v \dots \dots \dots (83)$$

Величина  $r$  зависитъ отъ рода грунта и опредѣляется

Песокъ и гравій . . . . .	$r = 0,10$ до $0,20$
Глина . . . . .	$r = 0,20$ „ $0,25$
Мергель, суглинокъ . . . . .	$r = 0,25$ „ $0,30$
Твердая глина. . . . .	$r = 0,30$ „ $0,35$
Скальный грунтъ . . . . .	$r = 0,35$ „ $0,50$

Такимъ образомъ

$$Q_v + \Delta Q_v = Q_v(1 + r) \dots \dots \dots (83bis)$$

### § 10. Примѣръ точнаго вычисленія объемовъ.

Предварительно опредѣлимъ величины постоянныхъ, входящихъ  
въ составъ уравненій <sup>1)</sup>

1. Ширина полотна  $a_n = 2,6$  сж.,  $tg i = \frac{2}{3}$ .

2. Насыть  $\leq 3$  сж.  $h_0 = \frac{a_n}{2} tg i = \frac{2,6}{2} \cdot \frac{2}{3} = 0,867$

$$P_n = \frac{h_0^2}{tg i} = 1,127.$$

3. Насыть  $\geq 3$  сж.  $h''_0 = (h_0 + 3) \frac{6}{7} = 3,314$ ,  $h''_0 - 3 = 0,314$ ,

$$tg i' = \frac{4}{7}$$

$$P_n = \frac{h_0'^2}{tg i'} - \frac{3 + 3h_0}{tg i} \cdot 3 = -2,08.$$

<sup>1)</sup> Въ примѣрѣ сточный треугольникъ не принятъ во вниманіе (см. Примѣчаніе въ концѣ § 6).

4. *Выемка.* Ширина кювета по верху  $b = 0,95$   
 глубина  $= 0,30$ , ширина по низу  $= 0,20$   
 слѣдовательно

$$2k = 0,345, \quad k = 0,173.$$

Ширина выемки по низу

$$a_v = a_n + 2b = 4,50$$

$$h'_0 = \frac{a_n}{2} \operatorname{tg} i = 1,50 \quad P_v = \frac{h'_0{}^2}{\operatorname{tg} i} - 2k = 3,03.$$

Всѣ остальные (переменные) данныя, равно какъ и результатъ подсчета вписываются въ специальную вѣдомость согласно приложенному образцу.

Вѣдомость эта заключаетъ въ себѣ слѣдующія графы;

1. версты;
2. пикеты;
3. разстояніе между пикетами ( $L$ );
4. рабочія или красныя отмѣтки ( $h$ )<sup>1)</sup>;
- 4, поперечныя уклоны мѣстности:  $\operatorname{tg} \alpha$  — для лѣвой и  $\operatorname{tg} \beta$  — для правой стороны сооруженія;
6.  $H = h + h_0$  — для насыпи и  $H = h + h'_0$  для выемки.
7. Величина членовъ  $\frac{H_1^2}{3} (\varphi_1 + \psi_1)$ ,  $\frac{(H_1 + H_2)^2}{3} (\varphi_0 + \psi_0)$ ,

$$\frac{H_2^2}{3} (\varphi_2 + \psi_2).$$

8. Сумма найденныхъ трехъ слагаемыхъ за вычетомъ постояннаго члена:  $P_n$  — для насыпи,  $P_v$  — для выемки, что, для краткости означено  $\sum \frac{H^2}{3} (\varphi + \psi) - P$ .

9. величина прибавки при закругленіяхъ  $\frac{q}{L}$  и отъ уступовъ  $\frac{u}{L}$  подъ насыпью.

10. величины  $T_n$  и  $T_v$  (для смѣшанныхъ работъ), для правой и лѣвой стороны отдѣльно.

---

<sup>1)</sup> Эти и слѣдующія данныя, до поверстныхъ итоговъ включительно, вписываются для насыпей и выемокъ отдѣльно.



11. величина членовъ  $\frac{T_1^2}{3} \mu_1$ ,  $\frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \mu_0$ ,  $\frac{T_2^2}{3} \mu_2$ .
12. сумма этихъ членовъ  $\sum \frac{T^2}{3} \mu$ —для насыпи и  $\sum \frac{T^2}{3} \mu \pm k$ — для выемки. Знакъ (+) передъ  $k$  берется при опредѣленіи объема выемки  $W_v$ , знакъ (—) при опредѣленіи прибавки  $v_v$ .
13. Объемы, означенные  $\Sigma_n . L$  и  $\Sigma_v . L$ . Подъ  $\Sigma$  подразумѣвается сумма величинъ, взятыхъ изъ графы 8, 9, 12.
14. объемъ насыпи, включая избытокъ на осадку  $\Sigma_n . L(1+n_s)$  объемы выемокъ, включая излишекъ на разрыхленіе  $\Sigma_v . L(1+r)$ .
15. поверстные итоги.
- Въ отдѣлѣ выемокъ, кромѣ того имѣются графы:
- 1)  $R$ —радіусъ закругленія.
  - 2) „Родъ грунта“ что обусловливаетъ величину  $tgi$ ,  $n$  и  $r$ .
- Всѣ постоянныя данныя удобнѣе внести въ соответствующія, насыпи и выемки, графы примѣчаній.
-

ПРИМЪРЪ ПОДСЧЕТА.







Отметки <i>h</i>	Поперечный уклон местности		<i>H</i>	$\frac{H^2}{3}(\varphi + \psi)$	$\sum \frac{H^2}{3}(\varphi + \psi) - P_v$	$\frac{q_v}{L}$	<i>T</i>		$\frac{T^2}{3} \mu$	$\sum \frac{T^2}{3} \mu \pm k$	$\sum v \cdot L$	$\sum v \cdot L(1 + r)$	Итого на верегу	Радиус закругления <i>R</i>	Родь грунта	ПРИМЪЧАНІЯ
	лв. <i>tgα</i>	пр. <i>tgβ</i>					лв.	пр.								
								- 1,16								
								0,16	0,013	0,024	1,20	1,38				
								0,32	0,052	0,252	4,36	5,01				
								0,16	0,014							
								0,59	0,197	0,497	14,47	16,64				
0	+ 0,30	- 0,19	1,50	0,587		0,68	0,43		0,113							
	+ 0,30	- 0,185	3,05	2,412	0,588	1,31			0,493	0,320	3,36	3,86				
0,05	+ 0,30	- 0,18	1,55	0,619		0,63										
	+ 0,26	- 0,15	3,22	2,605	0,881	0,96			0,319	0,146	7,70	8,86				
0,17	+ 0,22	- 0,12	1,67	0,687		0,33										
	+ 0,15	- 0,01	4,67	4,993	4,634				0,013	- 0,025	195,88	225,26				
1,50	+ 0,08	+ 0,10	3,00	1,984		- 1,32										
	- 0,02	+ 0,17	5,55	7,038	7,582						162,25	186,59				
1,05	- 0,12	+ 0,24	2,55	1,590		- 0,51										
	- 0,16	+ 0,35	4,55	5,102	4,673				0,032	- 0,042	132,45	152,32				
0,50	- 0,20	+ 0,46	2,00	1,011			0,54									
	- 0,215	+ 0,385	3,50	3,232	1,834		1,24		0,316	0,143	29,26	33,65				
0	- 0,23	+ 0,31	1,50	0,621		0,52	0,70		0,150							
						0,68			0,248	0,584	7,42	8,53				
						0,16			0,013							
									0,042		0,95	1,09				
						- 0,62										
									0,026		0,41	0,47				
						0,10			0,008							
							0,44		0,125	0,373	7,94	9,13				
						0,34			0,067							
									0,145		1,87	2,15				
						- 0,41										

$a_v = 4,5$   
 $k = 0,173, h'_0 = 1,50$   
 $P_v = 3,03$

$R = + 500$

$r = 0,15, n = 0,0714, tgi = 2/3$

$tgi = 2/3, n = 0,0714, r = 0,15$



Вписывая изъ продольнаго профиля пикеты, оставляють двойные промежутки тамъ, гдѣ должны быть вычислены промежуточные профиля: для  $h_n = 3$  и  $h = 0$ .

Въ нашемъ примѣрѣ имѣемъ промежуточный профиль съ отмѣткою  $h_n = 3$  между пикетами № 0 и № 1, который и вычислимъ.

По ур. 33

$$l_1 = \frac{4,14 - 3}{4,14 - 1,68} \cdot 50 = 0,46 \cdot 50 = 23,0$$

по ур. 9

$$h = 4,14 - (4,14 - 1,68)0,46 = 3,00$$

по ур. 10

$$tg\alpha = - 0,12 - (- 0,12 + 0,18)0,46 = - 0,15$$

$$tg\beta = + 0,17 - (0,17 - 0,23)0,46 = + 0,20.$$

Кромѣ того, между профилями  $N 2 + 17,3 - N 3$  и  $N 5 - N 5 + 27,5$  имѣются точки перехода, для которыхъ также слѣдуетъ вычислить промежуточные профиля.

Для  $N 2 + 17,3 - N 3$ .

По ур. 58

$$l_n = \frac{0,40}{0,40 + 0,05} \cdot 32,7 = 0,889 \cdot 32,7 = 29,0$$

по ур. 59

$$tg\alpha_n = - 0,28 - (- 0,28 + 0,30)0,889 = - 0,30$$

$$tg\beta_n = + 0,25 - (0,25 - 0,18)0,889 = + 0,19.$$

Подобнымъ же образомъ опредѣляется профиль и для другой точки перехода.

Всѣ полученныя данныя промежуточныхъ профилей, равно какъ и для всѣхъ остальныхъ, вписываются въ соответствующія графы:  $h$ ,  $tg\alpha$  и  $tg\beta$ , а также и разстоянія между профилями  $L$ . вмѣстѣ съ тѣмъ опредѣляются среднія значенія  $tg\alpha_0$  и  $tg\beta_0$ , для каждой пары смежныхъ профилей и вписываются въ промежуткахъ между соответствующими  $tg$ -ми.

Далѣе опредѣляются и вписываются величины:  $H = h + h_0$ ,  $H_1 + H_2$ ,  $T$  и  $T_1 + T_2$ .

Затѣмъ уже приступаютъ къ опредѣленію объемовъ.

Для примѣра опредѣлимъ объемъ между пикетами  $N 1$  и  $N 2$ .

Для  $tg\alpha_1 = - 0,18$ , по табл. I  $\varphi_1 = 0,5137$

„  $tg\beta_1 = + 0,23$ , „  $\psi_1 = 0,2788$

$$\varphi_1 + \psi_1 = 0,7925$$

По таблицам  $H$  и  $\varphi$  (графическимъ) имѣемъ (см. § 7)  
приблизительно (по вертикальнымъ масштабамъ)

$$\frac{H_1^2}{3}(\varphi_1 + \psi_1) \approx \frac{2,6^2}{3} \cdot 0,8 = 1, \dots$$

Точно (по сложному масштабу)

$$\frac{H_1}{3}(\varphi_1 + \psi_1) = 1,718,$$

каковая величина вписывается въ соответствующую графу.

Далѣе

для  $tg\alpha_0 = -0,21$ , по табл. I  $\varphi_0 = 0,5474$

„  $tg\beta_0 = +0,275$ , „ (интерполи-  
рованіемъ)  $\psi_0 = \frac{0,2669 + 0,2641}{2} = 0,2655$

$$\varphi_0 + \psi_0 = 0,8129$$

по таблицѣ  $H$  и  $\varphi$   
приблизительно

$$\frac{(H_1 + H_2)^2}{3}(\varphi_0 + \psi_0) \approx \frac{4^2}{3} \cdot 0,8 = 4, \dots$$

точно

$$\frac{(H_1 + H_2)^2}{3}(\varphi_0 + \psi_0) = 4,293$$

и наконецъ

$$\text{для } tg\alpha_2 = -0,24, \quad \varphi_2 = 0,5859$$

$$\text{„ } tg\beta_2 = +0,32, \quad \psi_2 = 0,2534$$

$$\varphi_2 + \psi_2 = 0,8393$$

По таблицѣ  $H$  и  $\varphi$   
приблизительно

$$\frac{H_2^2}{3}(\varphi_2 + \psi_2) \approx \frac{1,4^2}{3} \cdot 0,8 = 0,5 \dots$$

точно

$$\frac{H_2^2}{3}(\varphi_2 + \psi_2) = 0,572.$$

Такимъ же точно образомъ находимъ значенія  $\frac{H^2}{3}\varphi$  для всѣхъ профилей въ отдѣлѣ насыпей, а затѣмъ и въ отдѣлѣ выемокъ. Послѣ этого найденныя величины суммируются по три и изъ суммы



вычитается постоянная величина  $P_n$  или  $P_v$ , соответственно определяемому объему. Результатъ вписывается въ графы:

$$\sum \frac{H^2}{3}(\varphi + \psi) - P_n \quad \text{и} \quad \sum \frac{H^2}{3}(\varphi + \psi) - P_v.$$

Такимъ образомъ для объема между пикетами  $N1$  и  $N2$  имѣемъ

$$\sum \frac{H^2}{3}(\varphi + \psi) - P_n = 1,718 + 4,293 + 0,572 - 1,127 = 5,456.$$

Если есть закругленія пути или уступы подь насыпью, то соотвѣтствующія величины  $\frac{q}{L}$  и  $\frac{u}{L}$ , будучи вычислены по ур. 27 или 27bis и ур. 36 или 39, вписываются въ соотвѣтствующія графы.

По заполненіи предыдущихъ графъ приступаютъ къ опредѣленію величинъ  $\frac{T^2}{3}\mu$ . Такъ какъ этими величинами опредѣляются объемы насыпей или выемокъ  $W_n$  и  $W_v$ , а также прибавки  $v_n$  и  $v_v$ , то подсчетъ ведутъ отдѣльно. Сначала опредѣляютъ для  $W_n$ , т. е.  $T_n$  при  $h_v$  и  $tg_v$ , затѣмъ то же  $T_v$  при  $h_n$  и  $tg_n$ .

Найдемъ, для примѣра, значеніе  $\frac{T^2}{3}\mu$  для объема насыпи, заключающагося между пикетами  $N3$  и  $N3 + 7,5$ .

При опредѣленіи величинъ  $W$  въ значеніяхъ  $\mu$  слѣдуетъ брать разность  $tg_i - tg_a$ , слѣдовательно

для  $tg_{a_1} = -0,30$  по табл. I  $\mu_1 = 1,515$ .

По табл.  $H$  и  $\varphi$

приблизительно  $\frac{T_1^2}{3}\mu_1 \approx \frac{0,34^2}{3} 1,5 = 0,06$

точно  $\frac{T_1^2}{3}\mu_1 = 0,058$

Для  $tg_{a_0} = -0,26$  по табл. I  $\mu_0 = 1,576$

По табл.  $H$  и  $\varphi$

приблизительно  $\frac{(T_1 + T_2)^2}{3}\mu_0 \approx \frac{0,46^2}{3} 1,6 = 0,1...$

точно  $\frac{(T_1 + T_2)^2}{3} \mu_0 = 0,111.$

Для  $tg \alpha_2 = -0,22$  по табл. I  $\mu_2 = 1,696$

По табл. H и  $\varphi$

приблизительно  $\frac{T_2^2}{3} \mu_2 \approx \frac{0,12^2}{3} 1,7 = 0,008$

точно  $\frac{T_2^2}{3} \mu_2 = 0,008.$

Такимъ образомъ поступаемъ для всѣхъ положительныхъ величинъ  $T_n$ .

Точно также опредѣляются величины  $\frac{T^2}{3} \mu$  въ отдѣлѣ выемокъ. Найденныя величины суммируются по три и вписываются въ графу  $\sum \frac{T^2}{3} \mu$  для насыпей; въ отдѣлѣ же выемокъ къ найденной суммѣ прибавляется площадь кювета  $k = 0,173$  и тогда уже результатъ записываютъ въ графу  $\sum \frac{T^2}{3} \mu \pm k$ .

Послѣ этого приступаютъ къ опредѣленію тѣхъ же величинъ  $\frac{T^2}{3} \mu$  для прибавокъ  $v_n$  и  $v_v$ . Въ прилагаемой таблицѣ при опредѣленіи прибавокъ  $v_n$  и  $v_v$  мы пользовались упрощенной формулой (49bis и 52bis), а потому полученный результатъ вписывался прямо въ графу  $\sum \frac{T^2}{3}$ .

Такъ какъ величины прибавокъ  $v_n$  и  $v_v$ , а также объемы  $W_n$  и  $W_v$ , въ тѣхъ случаяхъ, когда для двухъ смежныхъ профилей величины  $T$  имѣютъ различный знакъ, часто оказываются очень незначительными, то таковыми пренебрегаютъ. Хотя, впрочемъ, это допустимо только при очень малыхъ разстояніяхъ  $L$  и когда абсолютное значеніе отрицательной величины  $T$  значительно превосходитъ таковую же—положительнаго  $T$ . Такъ напримѣръ въ отдѣлѣ выемки

между пикет. N1 и N2, при  $L = 50$ , но при  $\frac{T}{T'} = \frac{1,16}{0,16} = 7,25.$

$W_v = 1,20$  куб. сж.



тогда какъ между пикет.  $N6 + 37,1$  и  $N7$ , при  $L = 12,9$ , т. е. меньшемъ почти въ 4 раза чѣмъ въ первомъ случаѣ, но при  $\frac{T}{T'} = \frac{0,41}{0,31} = 1,32$  имѣемъ

$$W_v = 1,87 \text{ кб. сж.}$$

Такимъ образомъ, слѣдуетъ опредѣлить величины  $v_n$ ,  $v_v$ ,  $W_n$ ,  $W_v$ , также и въ случаѣ различныхъ знаковъ сосѣднихъ  $T$ , тѣмъ болѣе, что эти опредѣленія уже не составятъ особаго обремененія.

Напримѣръ вычислимъ въ отдѣлѣ выемокъ величину прибавки между пикетами  $N4 + 21,4$  и  $N5$ , примѣняя ур. 67.

$$T_1 = -0,51, T_2 = 0,54, \text{ слѣговат. } \frac{T_2}{T_2 - T_1} = \frac{0,54}{0,54 + 0,51} = 0,514.$$

По табл. I для  $tg\beta_0 = 0,35$ ,  $\mu_0 = 0,68$ , слѣдов.  $2\mu_0 = 0,936$ .

По табл. H и  $\varphi$

$$\text{приблизительно } \frac{T_2^2}{3} 0,936 \approx 0,09$$

$$\text{точно } \frac{T_2^2}{3} 0,936 = 0,091$$

Такимъ образомъ

$$\frac{v_v}{L} = (0,091 - 0,173)0,514 = -0,042.$$

## 2. Приближенное вычисление объемов.

§ 11. Для приближительнаго вычисленія объемовъ предлагается графическій способъ, который значительно облегчая работу, даетъ вмѣстѣ съ тѣмъ, результаты достаточно близкіе къ истиннымъ.

Примѣненіе графическаго метода непосредственно къ выведеннымъ уравненіямъ не представляетъ особенной выгоды, но лишь при незначительномъ упрощеніи этихъ уравненій преимущество этого метода становится весьма ощутительнымъ.

Такъ какъ величина прибавки при закругленіи пути оказывается вообще очень незначительной (не болѣе 3% общаго объема), то таковою можно пренебречь и считать весь путь за прямолинейный.

Кромѣ того, величина объема оказывается, сравнительно, мало отличающейся отъ дѣйствительной, если въ ур. 24 положить

$$\operatorname{tg} \alpha_1 = \operatorname{tg} \alpha_2 = \frac{\operatorname{tg} \alpha_1 + \operatorname{tg} \alpha_2}{2} = \operatorname{tg} \alpha_0 \quad \text{и} \quad \operatorname{tg} \beta_1 = \operatorname{tg} \beta_2 = \frac{\operatorname{tg} \beta_1 + \operatorname{tg} \beta_2}{2} = \operatorname{tg} \beta_0.$$

тогда

$$\varphi_1 = \varphi_2 = \varphi_0 \quad \text{и} \quad \psi_1 = \psi_2 = \psi_0$$

и все ур. 24 приметъ видъ

$$Q_n = \left\{ [H_1^2 + H_1 H_2 + H_2^2] \frac{2(\varphi_0 + \psi_0)}{3} - P_n \right\} L,$$

которое легко привести къ виду





точку  $E$ , не пройдетъ черезъ дѣленіе, соответствующее данной величинѣ  $\varphi_0 + \psi_0$ , взятой на наклонномъ масштабѣ ( $\varphi_0 + \psi_0$ ). Пересѣченіе края линейки съ лѣвою крайнею вертикальною линіей дастъ точку  $K$ . Отрѣзокъ  $GK$ , будучи измѣренъ по соответствующему масштабу, дастъ величину

$$F_n = \left[ (H_1 + H_2)^2 + \frac{(H_1 - H_2)^2}{3} \right] \frac{\varphi_0 + \psi_0}{2} \dots (85)$$

При такомъ обозначеніи объемъ выразится (ур. 84).

$$Q_n = (F_n - P_n)L \dots (86)$$

Такъ какъ величина  $P_n$  постоянна для всѣхъ насыпей, то вычисливъ ее предварительно и отложивъ по масштабѣ ( $P$ ) отъ точки  $G$  до  $N$  будемъ имѣть возможность получить величину  $F_n - P_n$ , которая выразится, слѣдовательно, отрѣзкомъ  $KN$ . Взявъ эту величину циркулемъ и отложивъ снова, по той же линіи, отъ точки  $G$ , получимъ точку  $M$ , въ которой и удерживается остріе циркуля. Къ циркулю прикладывается линейка и двигается такъ, чтобы край ея совпалъ съ дѣленіемъ наклоннаго масштаба ( $L$ ), соответствующимъ данной величинѣ  $L$ . Въ пересѣченіи края линейки съ масштабомъ  $Q$  (въ точкѣ  $R$ ) читается величина объема.

При сравнительно небольшихъ значеніяхъ  $H_1 + H_2$ , величина объема, при избранномъ масштабѣ для  $Q$  получается столь малою, что отсчетъ болѣе точно становится затруднительнымъ. Дабы и въ этомъ случаѣ имѣть возможность опредѣлять объемы, проведена вторая пара кривыхъ, означенныхъ  $(H_1 + H_2)_{10}$  и  $(H_1 - H_2)_{10}$ . Эти кривыя даютъ величины  $(H_1 + H_2)^2$  и  $\frac{(H_1 - H_2)^2}{3}$  въ 10 разъ большія, т. е. будемъ имѣть (ур. 85)

$$F_n' = 10 \left[ (H_1 + H_2)^2 + \frac{(H_1 - H_2)^2}{3} \right] \frac{\varphi_0 + \psi_0}{2} = 10 F_n.$$

Если же теперь отъ точки  $G$  до  $N$  (чер. 22) отложимъ  $10P_n$ , то ур. 86 дастъ

$$Q_n' = (F_n' - 10P_n)L = 10[F_n - P_n]L,$$

т. е. получаемая величина объема  $Q_n'$  будетъ въ 10 разъ болѣе дѣйствительной.

При болѣе малыхъ значеніяхъ величину опредѣляемаго объема можно еще болѣе увеличить тѣмъ, что на кривыхъ  $(H_1 + H_2)$



и  $(H_1 - H_2)$  взять величины въ 10 разъ большія, т. е.  $10(H_1 + H_2)$  и  $10(H_1 - H_2)$ , тогда по ур. 85 получимъ

$$F_n'' = 100 \left[ (H_1 + H_2)^2 + \frac{(H_1 - H_2)^2}{3} \right] \frac{\varphi_0 + \psi_0}{2} = 100F_n$$

и откладывая отъ точки  $G$  до  $N$  (чер. 22) величину  $100P_n$ , будемъ имѣть

$$Q_n = 100(F_n - P_n)L,$$

т. е. объемъ увеличится въ 100 разъ

Наконецъ, если взять величины  $10(H_1 + H_2)$  и  $10(H_1 - H_2)$  на кривыхъ, означенныхъ  $(H_1 + H_2)_{10}$  и  $(H_1 - H_2)_{10}$  и откладывать уже  $1000P_n$ , то и объемъ увеличится въ 1000 разъ.

При опредѣленіи объемовъ насыпей высотой  $h > 3$  саж, величина  $P_n$  получается отрицательной, а слѣдовательно ур. 86 будетъ

$$Q_n = (F_n + P_n)L . . . . . (86bis)$$

Дальнѣйшій процессъ остается тотъ же, что и ранѣе.

Опредѣленіе объемовъ выемокъ ничѣмъ не отличается отъ опредѣленія объемовъ насыпей.

При смѣшанныхъ работахъ, какъ видѣли, опредѣляются величины  $V$  и  $W$  выражающіяся уравненіями подобными уравненіямъ для чистыхъ работъ, а потому и процессъ при опредѣленіи ихъ остается тотъ же, что и ранѣе, лишь вмѣсто  $H$  и  $\varphi_0$  берутся соответственно величины  $T$  и  $\mu_0$ .

Здѣсь слѣдуетъ еще указать способъ полученія объемовъ, включая прибавки:  $\Delta Q_n$  — на осадку насыпи и  $\Delta Q_v$  — на разрыхленіе грунта въ выемкѣ.

Полный объемъ насыпи, со включеніемъ прибавки на осадку, опредѣляется ур. 83.

$$Q_n + \Delta Q_n = Q_n(1 + n_x)$$

вставимъ вмѣсто  $Q_n$  его значеніе изъ ур. 86, тогда

$$Q_n + \Delta Q_n = (F_n - P_n)(1 + n_x)L$$

или, означая

$$n_x L = \Delta L \dots \dots \dots (87)$$

будемъ имѣть

$$Q_n + \Delta Q_n = (F_n - P_n)(L + \Delta L) \dots \dots \dots (88)$$

Сравнивая полученное ур. 88 съ ур. 86 видимъ, что они отличаются лишь тѣмъ, что въ ур. 86 входитъ разстояніе  $L$ , тогда какъ въ ур. 88 разстояніе  $L + \Delta L$ . Поэтому опредѣленіе объема  $Q_n + \Delta Q_n$  производится тѣмъ же путемъ, какъ  $Q_n$ , но лишь для новаго разстоянія  $L + \Delta L$ .

Для полученія послѣдней необходимо опредѣлить  $\Delta L$  согласно ур. 87, въ которомъ величина  $n_x$  опредѣляется въ различныхъ случаяхъ ур. 78, 79, 80 и 81.

Такъ для чистой насыпи по ур. 78 и 87 будемъ имѣть

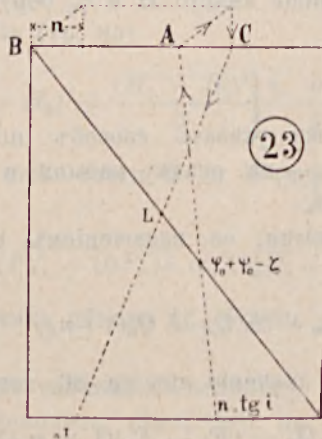
$$\Delta L = n \left\{ \frac{1}{2} + 2 \operatorname{tg} i (\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \right\} \cdot L$$

или

$$\Delta L = \left[ \frac{n}{2} + 2n \operatorname{tg} i (\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \right] L \dots \dots \dots (89)$$

Это уравненіе рѣшается помощью той же таблицы  $Q$ .

Предварительно вычисляють величину  $n \cdot \operatorname{tg} i$ , которая остается постоянной для даннаго грунта. Эту величину отсчитываютъ по масштабу ( $n \cdot \operatorname{tg} i$ ) (чер. 23) и на полученную точку ставятъ иглу или остріе карандаша, къ которому прикладываютъ край линейки и дви-





гаютъ ее до тѣхъ поръ, пока край ея не совпадетъ съ точкой, соотвѣтствующей величинѣ  $\varphi_0 + \psi_0 - \xi$ , взятой на наклонномъ масштабѣ ( $\varphi_0 + \psi_0$ ). Пересѣченіе края линейки съ верхней горизонтальной линіей дастъ точку *A*. На масштабѣ (*n*) должна быть отмѣчена соотвѣтствующая величина. Взявъ циркулемъ сумму  $AB + n$  и отложивъ отъ точки *B* получимъ точку *C*, къ каковой снова прикладывается линейка и двигается до тѣхъ поръ, пока ея край не совпадетъ съ точкой соотвѣтствующей величинѣ *L*, взятой на наклонномъ масштабѣ (*L*). Въ пересѣченіи края линейки съ нижней горизонтальной линіей читается величина  $\Delta L$  по масштабѣ ( $\Delta L$ ).

При смѣшанныхъ работахъ, пользуясь ур. 80 совместно съ ур. 87 будемъ имѣть

$$\Delta L = \left[ \frac{n}{2} + 2ntgi \cdot \varphi_0 \right] L \dots \dots \dots (90)$$

которое отличается отъ ур. 89 только тѣмъ, что вмѣсто  $\varphi_0 + \psi_0 - \xi$  здѣсь входитъ  $\varphi_0$ , слѣдовательно и рѣшеніе его нѣсколько не отличается отъ предыдущаго.

При опредѣленіи объема насыпи высотой  $h > 3$  сж. величина прибавки выражается ур. 82, а слѣдовательно

$$\Delta L = \left[ \frac{n}{2} \left( 1 + \frac{Q'_n}{Q_n} \right) + 2ntgi'(\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \left( 1 - \frac{Q'_n}{Q_n} \right) \right] L \quad (91)$$

Здѣсь, слѣдовательно, необходимо прежде всего опредѣлить постоянный объемъ  $Q'_n$  и величину объема  $Q_n$  для разстоянія *L*. Зная эти величины слѣдуетъ вычислить:

$$n \left( 1 + \frac{Q'_n}{Q_n} \right) \quad \text{и} \quad (\varphi_0 + \psi_0 - \xi) \left( 1 - \frac{Q'_n}{Q_n} \right)$$

каковыя и взять на соотвѣтствующихъ масштабахъ: (*n*) и ( $\varphi_0 + \psi_0$ ).

Увеличенный объемъ выемки выражается подобнымъ же ур. 88, гдѣ

$$\Delta L = rL \dots \dots \dots (92)$$

*r*—коэффициентъ разрыхленія (см. § 9).

Величину *r* берутъ по масштабѣ (*r*) на таблицѣ *Q* (вверху) прикладываютъ линейку и двигаютъ ее, пока край ея не совпадетъ съ точкой, соотвѣтствующей величинѣ *L*, взятой на масштабѣ (*L*). Въ точкѣ пересѣченія края линейки съ масштабомъ ( $\Delta L$ ) читается значеніе послѣдней.

Такимъ образомъ, при опредѣленіи объемовъ  $Q_n + \Delta Q_n$  и  $Q_v + \Delta Q_v$  необходимо предварительно опредѣлить  $\Delta L_n$  и  $\Delta L_v$ , а затѣмъ  $L_n + \Delta L_n$  и  $L_v + \Delta L_v$ , по каковымъ значеніямъ и остальнымъ даннымъ опредѣляется искомый объемъ.

Ко всему слѣдуетъ добавить, что вѣрность того или иного опредѣленія зависитъ отъ правильности порядка соединенія точекъ на различныхъ масштабахъ таблицы. Нельзя, напримѣръ, соединить (чер. 23) точку *ntgi* сначала съ  $L$ , а потомъ съ  $\varphi_0 + \psi_0$ , такъ какъ тогда получимъ невѣрное значеніе для  $\Delta L$ . То же относится и къ случаю опредѣленія объемовъ.

Для указанія порядка направленія соединительныхъ линій на таблицѣ  $Q$  сдѣланы схемы, гдѣ стрѣлками показанъ путь рѣшенія.

Для лучшаго уясненія всего сказаннаго приведемъ нѣсколько примѣровъ, взявъ послѣдніе изъ примѣра точнаго подсчета (§ 10).

1) Между пикетами  $N_0$  и  $N_0 + 23$ .

$$H_1 + H_2 = 7,76; \quad H_1 - H_2 = 1,14, \quad \varphi_0 + \psi_0 = 0,90, \quad L = 23, \quad F_n = -2,08.$$

Возьмемъ значенія  $H_1 + H_2$  и  $H_1 - H_2$  на кривыхъ означенныхъ  $(H_1 + H_2)_{10}$  и  $(H_1 - H_2)_{10}$ , тогда какъ было указано, слѣдуетъ на масштабѣ ( $P$ ) отмѣтить точку соотвѣтствующую  $P_n = -2,08 \cdot 10 = -20,8$  (вверхъ отъ нулевой точки). Полученный объемъ будетъ въ 10 разъ болѣе истиннаго.

При взятыхъ условіяхъ таблица  $Q$  даетъ

$$Q_n = 6700 \text{ кб. сж.}$$

слѣдовательно дѣйствительный объемъ будетъ

$$Q_n = 670 \text{ кб. сж.}$$

Точное вычисленіе даетъ  $Q_n = 677,67$  кб. сж. и въ такомъ случаѣ ошибка лишь немногимъ превыситъ 1<sup>o</sup>/<sub>o</sub>.

2) Объемъ насыпи между пикетами  $N_1$  и  $N_2$ .

$$H_1 + H_2 = 3,98, \quad H_1 - H_2 = 1,12, \quad \varphi_0 + \psi_0 = 0,81, \quad L = 50, \quad P_n = 1,127.$$

Величины  $H_1 + H_2$  и  $H_1 - H_2$  возьмемъ на кривыхъ  $(H_1 + H_2)_{10}$  и  $(H_1 - H_2)_{10}$ , и на масштабѣ  $P$  отложимъ  $F_n = 11,27$  (внизъ), тогда объемъ получится въ 10 разъ болѣе дѣйствительнаго.

Таблица  $Q$  даетъ



$$Q_n = 2800,$$

следовательно действительное значение будетъ

$$Q_n = 280 \text{ кб. сж.}$$

Точное вычисленіе даетъ  $Q_n = 283,3$  кб. сж.

Чтобы опредѣлить объемъ насыпи со включеніемъ прибавки на осадку предварительно слѣдуетъ найти значеніе  $\Delta L$ .

$$n = 0,0714, \operatorname{tgi} = \frac{2}{3}$$

следовательно

$$n \operatorname{tgi} = 0,047,$$

кромѣ того

$$\varphi_0 + \psi_0 - \xi = 0,81 - 0,36 = 0,45$$

По таблицѣ  $Q$  имѣемъ (ур. 89)

$$\Delta L = 4 \text{ сж.}$$

следовательно  $L + \Delta L = 54$  сж. и для этого разстоянія при остальныхъ прежнихъ данныхъ получимъ

$$Q_n = \frac{3000}{10} = 300 \text{ кб. сж.}$$

3) Объемъ насыпи, со включеніемъ прибавки на осадку, между пикетами  $N3$  и  $N3 + 7,5$ .

$$T_1 + T_2 = 0,46, \quad T_1 - T_2 = 0,22, \quad \varphi_0 = 0,615,$$

$$\mu_0 = 1,58, \quad L = 7,5$$

По табл.  $Q$  (значенія  $n$  и  $\operatorname{tgi}$ , что и ранѣе (ур. 90)

$$\Delta L = 0,5 \text{ сж,} \quad L + \Delta L = 7,5 + 0,5 = 8 \text{ сж.}$$

Такъ какъ значенія  $T$  очень малыя, то примемъ

$$T_1 + T_2 = 0,46 \cdot 10 = 4,6, \quad T_1 - T_2 = 0,22 \cdot 10 = 2,2$$

и кромѣ того эти значенія возьмемъ на кривыхъ  $(H_1 + H_2)_{10}$  и  $(H_1 - H_2)_{10}$ .

Тогда объемъ увеличится, какъ видѣли, въ 1000 разъ.

Изъ ур. 50 видно, что постоянная величина  $(P)$  здѣсь отсутствуесть. При этихъ данныхъ получимъ по табл.  $Q$

$$W_n = 1400 \text{ кб. сж.}$$

слѣдовательно дѣйствительное значеніе будетъ въ 1000 разъ менѣе

$$W_n = 1,4 \text{ кб. сж.}$$

Точное вычисленіе даетъ 1,46 кб. сж.

4) Объемъ выемки между пикетами  $N_2$  и  $N_2 + 17,3$ , со включеніемъ прибавки на разрыхленіе.

$$T_1 + T_2 = 0,32, \quad T_1 - T_2 = 0, \quad \psi_0 = 0,655, \quad \mu_0 = 1,53, \\ k = 0,173, \quad r = 0,15.$$

По табл.  $Q$  (ур. 92)

$$\Delta L = 2,7 \text{ сж.}, \quad L + \Delta L = 17,3 + 2,7 = 20,0 \text{ сж.}$$

Возьмемъ  $T_1 + T_2 = 0,32 \cdot 10 = 3,2$ , на кривой  $(H_1 + H_2)_{10}$   
и  $k = 0,173 \cdot 1000 = 173$  <sup>1)</sup>.

По табл.  $Q$  имѣемъ (ур. 53)

$$W_v = 5050 \text{ кб. сж.}$$

слѣдовательно истинный объемъ будетъ въ 1000 разъ менѣе, т. е.

$$W_v = 5,05 \text{ кб. сж.}$$

Точное вычисленіе даетъ 5,01 кб. сж.

5) Объемъ выемки между пикетами  $N_6 + 37,1$  и  $N_7$ .

Согласно ур. 66 предварительно найдемъ значеніе  $\frac{T_2}{T_2 - T_1} \cdot L$

$$T_2 = 0,34, \quad T_1 = -0,41 \quad L = 12,9$$

тогда

$$\frac{T_2}{T_2 - T_1} L = 5,84.$$

для какового разстоянія и опредѣлимъ объемъ  $W_v$ , причѣмъ изъ ур. 66 видно, что здѣсь слѣдуетъ брать лишь положительное значеніе  $T$ , т. е.  $T_2 = 0,34$ . Кромѣ этого  $\mu_0 = 1,9$ ,  $k = 0,173$ .

Какъ и въ предыдущемъ случаѣ примемъ

<sup>1)</sup> Величина  $k$  откладывается на масштабъ ( $P$ ) вверхъ, такъ какъ слѣдуетъ получить  $F_v + k$ .



$$T_2 = 0,34 \cdot 10 = 3,4 \text{ на кривой } (H_1 + H_2)_{10},$$

тогда необходимо также принять

$$k = 0,173 \cdot 1000 = 173 \text{ (отложить вверх).}$$

При этих значениях  $T_2$ ,  $k$ ,  $\mu_0$  и  $L = 5,84$ ,

по табл.  $Q$  имѣемъ

$$W_v = 1700 \text{ кб. сж.}$$

и истинное значеніе будетъ

$$W_v = 1,7 \text{ кб. сж.}$$

По точному вычисленію 1,87 кб. сж.

Такъ какъ значенія постоянныхъ  $P$  и  $k$ , какъ видимъ, входятъ то со знакомъ (+), то со знакомъ (—), и притомъ увеличенными въ 10, 100 и 1000 разъ, то передъ началомъ опредѣленія объемовъ таковыя величины слѣдуетъ отложить на масштабѣ ( $P$ ), отъ нулевой точки вверхъ и внизъ при различныхъ увеличеніяхъ, дабы имѣть возможность въ различныхъ случаяхъ получить значенія (ур. 86 и 86bis).

$$F + P, F - P, F + k, F - k \text{ и т. д.}$$

сообразно тѣмъ уравненіямъ, по которымъ опредѣляется искомый объемъ.

---

**§ 12.** При предварительныхъ соображеніяхъ нѣтъ надобности достигать даже той точности, которую даетъ только что указанный способъ. Для означенной цѣли величинами прибавокъ  $v_n$  и  $v_n$  и объемовъ  $W_n$  и  $W_n$ , получающихся при смѣшанныхъ работахъ, вслѣдствіе ихъ незначительности, возможно пренебречь, и пользоваться, слѣдовательно, уравненіями лишь для чистыхъ работъ. Кромѣ того, при предварительныхъ соображеніяхъ нѣтъ надобности опредѣлять  $tg$ -ы угловъ отдѣльно для лѣвой и правой стороны, но достаточно опредѣлить средній поперечный уклонъ и считать его постояннымъ на всемъ протяженіи поперечнаго профиля. При такомъ условіи будемъ имѣть

$$tg\alpha_1 = -tg\beta_1 \quad \text{и} \quad tg\alpha_2 = -tg\beta_2$$

следовательно величина  $\varphi_0 + \psi_0$  берется прямо изъ табл. I (цифры напечатанныя жирнымъ шрифтомъ).

Знакъ  $tg$ -а приурочивается уже къ одной какой либо сторонѣ, напр.—лѣвой.

Напримѣръ имѣемъ.

$$tg\alpha_1 = + 0,2, \quad tg\alpha_2 = - 0,1.$$

следовательно

$$tg\beta_1 = - 0,2 \quad \text{и} \quad tg\beta_2 = + 0,1$$

тогда

$$tg\alpha_0 = \frac{0,2 - 0,1}{2} = 0,05,$$

$$tg\beta_0 = - \frac{0,2 - 0,1}{2} = - 0,05 = - tg\alpha_0.$$

и по таблицѣ I

$$\varphi_0 + \psi_0 = 0,7542.$$

Дѣло упрощается также и тѣмъ, что въ таблицѣ  $Q$  масштабъ ( $L$ ) для величинъ  $H_1 + H_2$  и  $H_1 - H_2$  избранъ равнымъ 0,001 см., т. е. такой, которымъ обыкновенно пользуются при составленіи продольнаго профиля сооруженія. Такъ какъ  $H_1 + H_2 = 2h_0 + h_1 + h_2$ , то вычисливъ предварительно величину постоянной  $h_0$  и отложивъ  $2h_0$  отъ нулевой точки по масштабѣ ( $L$ ) (чер. 22 и табл.  $Q$ ) проводить линію  $\parallel$  масштабѣ ( $Q$ ). Затѣмъ циркулемъ, непосредственно изъ продольнаго профиля, берутъ величину  $h_1 + h_2$ , каковую откладываютъ отъ проведенной линіи и передвигая циркуль отыскиваютъ ординату  $AC$  кривой ( $H_1 + H_2$ ). Въ точку  $A$  устанавливаютъ остріе булавки, удерживая ее лѣвой рукой. Затѣмъ снова раздвигая циркуль берутъ изъ продольнаго профиля величину  $H_1 - H_2 = h_1 - h_2$  и откладывая ее отъ линіи  $OA$  (чер. 22) влѣво и передвигая циркуль отыскиваютъ ординату  $BD$  кривой ( $H_1 - H_2$ ).

Отрѣзокъ  $AB$  берется циркулемъ, переносится въ точку  $O$  и дальнѣйшая работа идетъ тѣмъ же порядкомъ, какъ и ранѣе. Въ концѣ концовъ получимъ величину  $Q$ , которая отсчитывается по масштабѣ ( $Q$ ). Но такъ какъ въ дальнѣйшемъ, при распределеніи земляныхъ массъ величины  $Q$  откладываются циркулемъ, то пѣтъ надобности знать числовую величину таковой, но достаточно взять



циркулемъ величину линіи  $OR$  (чер. 22) и перенести на вновь составляемый чертежъ.

Масштабъ для  $Q$  избранъ въ 0,0000005 сж., такъ что 0,001 сж. соотвѣтствуетъ 200 кб. сж.

При составленіи кривой распредѣленія массъ величины объемовъ суммируются, такъ что откладывая каждый объемъ въ видѣ линейнаго отрѣзка, на продолженіи ранѣе полученныхъ, возможно накопленіе ошибокъ и неточное полученіе суммы  $Q_1 + Q_2 + \dots$

Для избѣжанія этого лучше, опредѣляемый объемъ не брать циркулемъ непосредственно изъ таблицы, но отсчитывать лишь абсолютную величину линіи, выражающей данный объемъ.

Такъ напримѣръ, имѣемъ

$$\left. \begin{array}{r} Q_1 = 2,5 \\ Q_2 = 3,7 \\ \hline 6,2 \\ Q_3 = 11,2 \\ \hline 17,5 \\ Q_4 = 0,8 \\ \hline 18,2 \end{array} \right\} \text{тысячн. саж.}$$

тогда откладыванію на составляемомъ чертежѣ подлежатъ величины 2,5, 6,2, 17,4, 18,2 и т. д. Само собою разумѣется, что абсолютная длина этихъ линій, взятая по масштабу для  $Q$  (0,0000005) дастъ числовыя величины соотвѣтствующихъ суммъ объемовъ.

Отсчетъ абсолютной длины отрѣзковъ, выражающихъ искомыя объемы, производится по цифрамъ (табл.  $Q$ ) поставленнымъ съ лѣвой стороны масштаба  $Q$ . Цифры эти означаютъ число тысячныхъ долей сажени.

При опредѣленіи объемовъ указаннымъ способомъ, возможно пользоваться какъ кривыми  $(H_1 + H_2)$  и  $(H_1 - H_2)$  такъ и кривыми  $(H_1 + H_2)_{10}$  и  $(H_1 - H_2)_{10}$ . Въ последнемъ случаѣ лишь слѣдуетъ откладывать по масштабу  $P$  величину  $10 \cdot P$  и получаемый объемъ уменьшить въ 10 разъ. Слѣдовательно, если получимъ, что объемъ выражается отрѣзкомъ длиною въ 37,5 тыс. саж., то истинный объемъ долженъ выразится отрѣзкомъ длиною  $\frac{37,5}{10} = 3,75$  тыс. сж., каковую длину и слѣдуетъ отложить на составляемомъ чертежѣ.

Может случиться, что для отѣтокъ  $h$  и объемовъ  $Q$  избраны другіе масштабы,—не тѣ, которые приняты въ таблицѣ  $Q$ , то послѣднюю легко исправить для возможности пользованія и въ этомъ случаѣ.

Если новый масштабъ для  $h$  будетъ  $V_h$ , то надо построить (по точкамъ) новыя параболы  $(H_1 + H_2)$  и  $(H_1 - H_2)$  такъ, чтобы величины  $(H_1 + H_2)^2$  и  $\frac{(H_1 - H_2)^2}{3}$  опредѣлялись тѣмъ же масштабомъ, какой для нихъ избранъ въ таблицѣ  $Q$ .

Масштабъ для послѣднихъ величинъ въ таблицѣ  $Q$  взять 0,000075 сж.

Такимъ образомъ координаты кривой будутъ

$$x = V_h(H_1 + H_2), \quad y = 0,000075(H_1 + H_2)^2$$

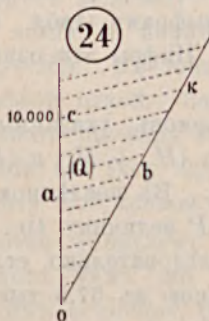
Для другой кривой

$$x' = V_h(H_1 - H_2), \quad y' = 0,000075 \frac{(H_1 - H_2)^2}{3}$$

Для кривыхъ  $(H_1 + H_2)_{10}$  и  $(H_1 - H_2)_{10}$  величины  $y$  и  $y'$  должны быть взяты въ 10 разъ большими.

Для измѣренія же величины  $Q$  въ иномъ масштабѣ, слѣдуетъ провести отъ нулевой точки масштаба  $Q$  линію подъ произвольнымъ угломъ (чер. 24) и на ней отложить по новому масштабу  $V_Q$  величину, соответствующую, напримѣръ, 10000 кв. сж.

Длина линіи  $ok = V_Q \cdot 10000$ .



Полученную точку соединяютъ съ точкою  $C$  прямою, параллельно которой проводятъ линіи черезъ все дѣленія прежняго масштаба. Такимъ образомъ, если абсолютная длина отрезка  $oa$  выражала неко-



мый объемъ  $Q$  въ прежнемъ масштабѣ, то при новомъ масштабѣ тотъ же объемъ выразится длиною отръзка  $ob$ , который циркулемъ переносится на составляемый чертежъ.

Въ томъ случаѣ, когда отсчитывается абсолютная длина отръзковъ, выражающихъ объемы,—на линіи  $ok$  слѣдуетъ нанести дѣленія соотвѣтствующія какой либо линейной 1-цѣ мѣры. Само собою разумѣется, что для получения числовой величины искомага объема въ составленіи новаго масштаба нѣтъ надобности.

## Прибавленіе I (къ § 11).

Ошибка, получающаяся при пользованіи ур. 84 вмѣсто полного ур. 24 опредѣлится, если вычтемъ первое изъ второго.

Припимая во вниманіе, что

$$\varphi_0 = \frac{2\varphi_1\varphi_2}{\varphi_1 + \varphi_2} \quad \text{и} \quad \psi_0 = \frac{2\psi_1\psi_2}{\psi_1 + \psi_2}$$

получимъ

$$\delta Q = \left[ (H_1^2\varphi_1 - H_2^2\varphi_2) \frac{\varphi_1 - \varphi_2}{\varphi_1 + \varphi_2} + (H_1^2\psi_1 - H_2^2\psi_2) \frac{\psi_1 - \psi_2}{\psi_1 + \psi_2} \right] \frac{L}{3}.$$

Первый членъ этого выраженія представляетъ ошибку для лѣвой стороны сооруженія, второй—для правой. Такъ какъ оба члена одинаковы, то достаточно разсмотрѣть одинъ изъ нихъ.

Слѣдовательно

$$\text{лв. } \delta Q = (H_1^2\varphi_1 - H_2^2\varphi_2) \frac{\varphi_1 - \varphi_2}{\varphi_1 + \varphi_2} \cdot \frac{L}{3} \quad (a)$$

Это выраженіе обращается въ 0 въ двухъ случаяхъ

$$1) \quad \varphi_1 = \varphi_2$$

$$2) \quad H_1^2\varphi_1 = H_2^2\varphi_2$$

во всѣхъ же остальныхъ случаяхъ  $\delta Q$  отлично отъ 0 и для насъ представляетъ интересъ опредѣлить наибольшую возможную ошибку.

Ошибка будетъ  $< 0$ , очевидно, при



1)  $\varphi_1 > \varphi_2$  и  $H_1^2 \varphi_1 < H_2^2 \varphi_2$ , т. е. при  $H_1 < H_2$

2)  $\varphi_1 < \varphi_2$  и  $H_1^2 \varphi_1 > H_2^2 \varphi_2$ , т. е. при  $H_1 > H_2$

Ошибка же  $> 0$  будетъ при

$$\varphi_1 > \varphi_2 \text{ и } H_1^2 \varphi_1 > H_2^2 \varphi_2, \text{ т. е. при } H_1 \geq H_2 \text{ } ^1)$$

Сопоставляя эти неравенства можемъ заключить, что абсолютная величина наибольшей ошибки будетъ соответствовать положительному ея значенію и при условіяхъ

$$\varphi_1 > \varphi_2 \text{ и } H_1 > H_2 \quad (b)$$

Будемъ разсматривать ошибку на 1-цу разстоянія и приведемъ выраженіе (a) въ слѣдующій видъ.

$$\frac{\text{лв. } \delta Q}{L} = \left( \frac{H_1^2}{1 + \frac{\varphi_2}{\varphi_1}} - \frac{H_2^2}{1 + \frac{\varphi_1}{\varphi_2}} \right) \frac{(\varphi_1 - \varphi_2)}{3} \quad (c)$$

Принимая во вниманіе неравенство (b) легко замѣтить, что ошибка (ур. c) возрастаетъ съ

1) увеличеніемъ  $\varphi_1$  и  $H_1$

2) уменьшеніемъ  $\varphi_2$  и  $H_2$

Но такъ какъ

$$\varphi_1 = \frac{1}{4(\text{tgi} + \text{tg}\alpha_1)} \quad \varphi_2 = \frac{1}{4(\text{tgi} + \text{tg}\alpha_2)}$$

то увеличеніе  $\varphi_1$  происходитъ съ уменьшеніемъ  $\text{tg}\alpha_1$

уменьшеніе  $\varphi_2$  „ съ увеличеніемъ  $\text{tg}\alpha_2$

Слѣдовательно ошибка будетъ тѣмъ болѣе, чѣмъ болѣе разница между  $\text{tg}\alpha_1$  и  $\text{tg}\alpha_2$ . Такъ какъ по условію (b)  $\varphi_1 > \varphi_2$ , то должно быть  $\text{tg}\alpha_1 < \text{tg}\alpha_2$ .

Положимъ

$$\text{tg}\alpha_2 - \text{tg}\alpha_1 = r \quad (d)$$

тогда  $\text{tg}\alpha_2 = \text{tg}\alpha_1 + r$ , при каковомъ значеніи опредѣлимъ величины

$$\varphi_1 - \varphi_2 \text{ и } \frac{\varphi_1}{\varphi_2}, \text{ входящія въ выраженіе (c)}$$

<sup>1)</sup> Замѣтимъ, что всѣ величины, входящія въ составъ выраженія (a) будутъ  $> 0$ .

$$\begin{aligned} \varphi_1 - \varphi_2 &= \frac{1}{4(\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_1)} - \frac{1}{4(\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_1 + r)} = \\ &= \frac{1}{4(\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_1) \left( \frac{\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_1}{r} + 1 \right)} \\ \frac{\varphi_1}{\varphi_2} &= 1 + \frac{r}{\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_1} \end{aligned}$$

Объ величины увеличиваются, а слѣдовательно увеличится и ошибка, при

увеличеніи  $r$

уменьшеніи  $\operatorname{tg}\alpha_1$

Если же изъ ур. (d) опредѣлимъ  $\operatorname{tg}\alpha_1$ , которое будетъ  $\operatorname{tg}\alpha_1 = \operatorname{tg}\alpha_2 - r$ , то тогда

$$\begin{aligned} \varphi_1 - \varphi_2 &= \frac{1}{4(\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_2) \left( \frac{\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_2}{r} - 1 \right)} \\ \frac{\varphi_1}{\varphi_2} &= \frac{1}{1 - \frac{r}{\operatorname{tgi} + \operatorname{tg}\alpha_2}} \end{aligned}$$

Объ эти величины увеличиваются съ

увеличеніемъ  $r$

уменьшеніемъ  $\operatorname{tg}\alpha_2$ .

Изъ сопоставленія обоихъ случаевъ видимъ, что большая ошибка будетъ при

1) большемъ  $r$

2) меньшемъ  $\operatorname{tg}\alpha_1$  и  $\operatorname{tg}\alpha_2$ .

Такъ какъ величина  $r$  оказываетъ большее вліяніе, чѣмъ отдѣльныя значенія величинъ  $\operatorname{tg}\alpha_1$  и  $\operatorname{tg}\alpha_2$ , то прежде всего слѣдуетъ опредѣлить наибольшее значеніе величины  $r$ .

Можно предположить, что разность  $\operatorname{tg}$ -овъ не превзойдетъ величины  $\frac{\operatorname{tgi}}{3}$ .



Такъ какъ  $tg\alpha_1 < tg\alpha_2$ , то для наименьшаго значенія  $tg\alpha_1$  можно принять величину  $tg\alpha_1 = -\frac{tgi}{2}$ .

При этихъ значеніяхъ найдемъ

$$tg\alpha_2 = tg\alpha_1 + r = -\frac{tgi}{2} + \frac{tgi}{3} = -\frac{tgi}{6}.$$

Далѣе, такъ какъ

$$H_1 = h_0 + h_1, \quad H_2 = h_0 + h_2 \quad \text{и} \quad h_0 = \frac{a}{2}tgi,$$

то вставляя указанныя значенія въ ур. (с) и раскрывая скобки, получимъ

$$\frac{\text{лв. } \delta Q}{L} = \frac{1}{120} \left[ \frac{a^2}{2}tgi + a(5h_1 - 3h_2) + (5h_1^2 - 3h_2^2)\frac{1}{tgi} \right] \quad (f)$$

Изъ выраженія (f) видно, что ошибка увеличивается съ увеличеніемъ ширины полотна  $a$  и увеличеніемъ разности и суммы отбѣтокъ  $h_1$  и  $h_2$ .

Полагая  $h_1 = 15$  сж.  $h_1 - h_2 = 3$  сж. получимъ  $h_2 = 12$  сж.

Величину же  $a$  возьмемъ для выемки при двухъ путяхъ, которая опредѣлится въ  $a = 6,5$  сж.

При этихъ значеніяхъ получимъ

$$\frac{\text{лв. } \delta Q}{L} = \frac{1}{120} \left[ 21,125tgi + 253,5 + \frac{683}{tgi} \right].$$

Такъ какъ  $tgi$  колеблется между  $\frac{2}{3}$  и 10, то легко видѣть, что наибольшая величина ошибки будетъ соответствовать  $tgi = \frac{2}{3}$ , а именно

$$\frac{\text{лв. } \delta Q}{L} = 10,764.$$

Такимъ образомъ получили, что *max.* абсолютной величины ошибки можно ожидать, примѣрно, въ 11 кб. сж. на 1-у погон. саж. разстоянія. Разумѣется ошибка эта сама по себѣ очень крупная, но если взять отношеніе ея ко всему объему, то получимъ, что ошибка составитъ лишь  $\frac{10,764}{174,7} = 0,038$ , т. е. около 3,8%.

Такая ошибка вполне допустима при пользовании графическим методомъ.

При иныхъ данныхъ процентное отношеніе можетъ увеличиться, но вмѣстѣ съ тѣмъ уменьшится абсолютная величина ошибки, что также благоприятствуетъ примѣненію ур. 84. Наприм. при взятыхъ выше  $a$ ,  $\varphi_1$  и  $\varphi_2$ , но при  $h_1 = 3$  и  $h_2 = 0$  получимъ по ур. (с)

$$\frac{\text{лв. } \delta Q}{L} = 1,494,$$

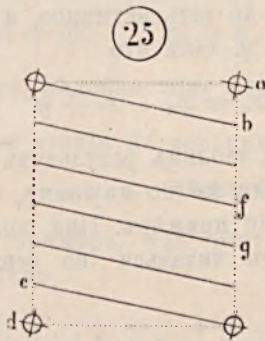
а отношеніе къ объему будетъ  $\frac{1,494}{14,129} = 0,1058$ , т. е. 10,58%.

Здѣсь мы собрали всѣ неблагоприятныя обстоятельства, вліяющія на увеличеніе абсолютной величины ошибки, но такое совпаденіе возможно лишь въ исключительныхъ случаяхъ, обыкновенно же какъ абсолютная величина ошибки, такъ и ея процентное отношеніе къ опредѣляемому объему оказываются, вообще, меньшими максимумальныхъ, какъ это видно изъ примѣровъ, взятыхъ въ § 11.



## Прибавленіе II.

Таблицами  $\varphi$  (графическими): одной на прозрачной бумагѣ, а другой—на обыкновенной, можно пользоваться для производства умноженія и дѣленія различныхъ чиселъ. На второй таблицѣ, предварительно, слѣдуетъ отмѣтить какимъ нибудь знакомъ угловые точки, какъ указано на чер. 25. Линіи, соединяющія угловые точки



должны составлять прямоугольникъ, а разстоянія  $ab$  и  $cd$  должны равняться разстоянію  $fg$ .

*Дѣленіе* производится слѣдующимъ образомъ. Дѣлимое берется на прозрачной таблицѣ, дѣлитель на таблицѣ изъ простой бумаги. Первая таблица накладывается на вторую такъ, чтобы обѣ отмѣченныя точки (дѣлимаго и дѣлителя) совпали, соблюдая при этомъ, чтобы произошло, по возможности полное совмѣщеніе всѣхъ наклон-

ныхъ линий. Частное читается на прозрачной таблицѣ противъ одного изъ угловыхъ знаковъ  $\oplus$ .

Чтобы выдѣлить цѣлое число отъ дроби, тотъ же приемъ повторяемъ, но уже при помощи боковыхъ, вертикальныхъ масштабовъ, гдѣ приблизительный результатъ читается противъ числа 1.

Напримѣръ  $\frac{87,35}{437,8}$ .

По вертикальнымъ масштабамъ приблизительно около 0,2.

Точно, по таблицамъ, 0,1995. Непосредственное вычисленіе даетъ 0,1995203.

Отдѣлить цѣлое число отъ дроби въ полученномъ результатѣ можно произвести и опредѣливши характеристику его логарифма.

Означимъ:

$a$ —дѣлимое,  $b$ —дѣлитель и  $c$ —частное

и означая характеристики  $lg$ -овъ чиселъ  $x$  съ соответствующимъ значкомъ будемъ имѣть

$$\frac{a}{b} = c, \quad lga - lgb = lgc, \quad x_a - x_b = x_c$$

Но это значеніе  $x_c$  не есть истинное, а къ нему надо придать еще нѣкоторую величину  $y$ , такъ что

$$x_c = x_a - x_b + y.$$

Если при положеніи таблицъ результатъ читается по верхнимъ знакамъ  $\oplus$ , то  $y = 0$ , если же по нижнимъ, то  $y = -1$ .

Возьмемъ предыдущій примѣръ. При совмѣщеніи чиселъ 8735 и 4378 результатъ будетъ читаться по *верхнему* знаку, слѣдовательно  $y = 0$ , тогда

$$x_c = 1 - 2 + 0 = -1.$$

Такимъ образомъ результатъ = 0,1995.

*Примѣръ 2-ой.* Опредѣлить  $\frac{0,542}{0,0883}$ .

При положеніи таблицъ видимъ, что результатъ будетъ читаться по *нижнему* знаку, слѣдовательно  $y = -1$ , тогда

$$x_c = -1 - (-2) - 1 = 0.$$



Прочитавъ число, будемъ имѣть:

$$\frac{0,542}{0,0883} = 6,14.$$

*Умноженіе* производится слѣдующимъ образомъ. Множимое и множитель отмѣчаются на таблицахъ, при этомъ одну изъ таблицъ, наприм. верхнюю, поворачиваютъ на  $180^\circ$  и въ такомъ случаѣ всѣ цифры на ней будутъ въ опрокинутомъ видѣ. Это обстоятельство впрочемъ нисколько не затрудняетъ отысканія необходимаго числа. Накладывая прозрачную таблицу на первую до совмѣщенія отмѣченныхъ точекъ и совпаденія всѣхъ линий, читаютъ произведеніе на прозрачной таблицѣ противъ одного изъ угловыхъ знаков  $\oplus$  нижней таблицы. Для опредѣленія цѣлага числа приемъ повторяется при помощи боковыхъ вертикальныхъ масштабовъ, гдѣ читается приблизительно результатъ противъ числа 1 нижней таблицы.

Напримѣръ,  $87,35 \times 4,38$ .

По вертикальнымъ масштабамъ приблизительно, около 400, ...  
Точно 382,4. Непосредственное вычисленіе даетъ 382,5183.

Здѣсь, какъ и при дѣленіи можно такъ же опредѣлить характеристику  $lg$ -а произведенія, а именно, если  $a$  и  $b$  множимое и множитель, а  $c$  произведеніе, то

$$lgc = lga + lgb \quad x_c = x_a + x_b + y,$$

гдѣ  $y$  добавочный членъ, подобно тому какъ и ранѣе.

Величина  $y$  будетъ: при чтеніи по верхнимъ знакамъ  $\oplus$ ,  $y=0$ ,

„ „ „ нижнимъ „  $\oplus$ ,  $y=+1$ .

Для предыдущаго примѣра, гдѣ результатъ читается по *нижней* знаку, слѣдовательно

$$y = +1, \text{ а } x_c = +1 + 0 + 1 = +2,$$

т. е. число

$$c = 382,4.$$

Однимъ словомъ таблицами  $\varphi$  можно пользоваться такъ же, какъ и обыкновенной логарифмической линейкой, но дающей большую точность (ошибка лишь въ 4-мъ знакѣ).

Одно изъ неудобствъ такихъ таблицъ заключается въ трудности совмѣщенія данныхъ чиселъ, такъ какъ требуется помнить одновременно оба числа (для верхней и нижней таблицы). Чтобы из-

бѣжать это неудобство, необходимо находить прежде число на одной таблицѣ и помѣтить его какимъ нибудь индексомъ, а затѣмъ уже этотъ индексъ совмѣстить съ числомъ на другой таблицѣ. Такую помѣтку удобнѣе всего дѣлать на верхней (прозрачной) таблицѣ, взявъ за индексъ какой либо небольшой грузикъ (напр. монету въ 10 коп.), на которомъ должна быть сдѣлана черта. Лучше если вмѣсто черты возможно грузу придать остріе. Подвинувъ грузикъ по верхней таблицѣ такъ, чтобы черта его совпала съ даннымъ числомъ, передвигаютъ затѣмъ всю верхнюю таблицу до совмѣщенія индекса съ другимъ числомъ, взятымъ на нижней таблицѣ. Такой способъ значительно облегчаетъ работу. Грузикъ удерживается достаточно хорошо на прозрачной бумагѣ, но лучше, если его еще подклеить снизу сукномъ, замшей или резиной.

Такъ какъ прозрачная бумага отъ измѣненія влажности и постоянного употребленія скручивается (особенно края), то для предупрежденія этого сверху слѣдуетъ наклеить рамку изъ толстаго картона или же на всю таблицу сверху наклеить прозрачное, тонкое стекло.



# ТАБЛИЦА I.

значеній коэффициентовъ  $\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tg\alpha)}$ , входящихъ въ формулу  
объема для чистыхъ работъ и  
коэффициентовъ  $\mu = \frac{tgi}{4tg\alpha(tgi \pm tg\alpha)}$ , входящихъ въ формулу объема  
для смѣшанныхъ работъ.





<i>tga</i>	$\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tga)}$							
	$tgi = \frac{4}{7}$	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,00	0,4375	0,3750	0,3125	0,2500	0,1250	0,0833	0,0500	0,0250
	<b>0,8750</b>	<b>0,7500</b>	<b>0,6250</b>	<b>0,5000</b>	<b>0,2500</b>	<b>0,1666</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
01	0,4300	0,3695	0,3086	0,2475	0,1244	0,0831	0,0499	0,0250
	<b>0,8753</b>	<b>0,7503</b>	<b>0,6251</b>	<b>0,5000</b>	<b>0,2500</b>	<b>0,1667</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,4453	0,3808	0,3165	0,2525	0,1256	0,0836	0,0501	0,0250
02	0,4227	0,3641	0,3049	0,2451	0,1238	0,0828	0,0498	0,0250
	<b>0,8761</b>	<b>0,7507</b>	<b>0,6254</b>	<b>0,5002</b>	<b>0,2501</b>	<b>0,1666</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0501</b>
	0,4534	0,3866	0,3205	0,2551	0,1263	0,0838	0,0502	0,0251
03	0,4157	0,3589	0,3012	0,2427	0,1232	0,0825	0,0497	0,0249
	<b>0,8774</b>	<b>0,7516</b>	<b>0,6259</b>	<b>0,5004</b>	<b>0,2501</b>	<b>0,1667</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,4617	0,3927	0,3247	0,2577	0,1269	0,0842	0,0503	0,0251
04	0,4089	0,3538	0,2976	0,2404	0,1226	0,0822	0,0496	0,0249
	<b>0,8793</b>	<b>0,7527</b>	<b>0,6266</b>	<b>0,5008</b>	<b>0,2502</b>	<b>0,1666</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,4704	0,3989	0,3290	0,2604	0,1276	0,0844	0,0504	0,0251
05	0,4023	0,3488	0,2941	0,2381	0,1220	0,0820	0,0495	0,0249
	<b>0,8817</b>	<b>0,7542</b>	<b>0,6274</b>	<b>0,5013</b>	<b>0,2502</b>	<b>0,1668</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,4794	0,4054	0,3333	0,2632	0,1282	0,0848	0,0505	0,0251
06	0,3959	0,3440	0,2907	0,2359	0,1214	0,0817	0,0494	0,0249
	<b>0,8847</b>	<b>0,7561</b>	<b>0,6285</b>	<b>0,5019</b>	<b>0,2503</b>	<b>0,1667</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0501</b>
	0,4888	0,4121	0,3378	0,2660	0,1289	0,0850	0,0506	0,0252
07	0,3898	0,3394	0,2874	0,2337	0,1208	0,0814	0,0493	0,0248
	<b>0,8884</b>	<b>0,7584</b>	<b>0,6299</b>	<b>0,5025</b>	<b>0,2503</b>	<b>0,1668</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,4986	0,4190	0,3425	0,2688	0,1295	0,0854	0,0507	0,0252
08	0,3838	0,3348	0,2841	0,2315	0,1202	0,0812	0,0492	0,0248
	<b>0,8925</b>	<b>0,7609</b>	<b>0,6313</b>	<b>0,5032</b>	<b>0,2504</b>	<b>0,1668</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,5087	0,4261	0,3472	0,2717	0,1302	0,0856	0,0508	0,0252
09	0,3780	0,3304	0,2809	0,2294	0,1196	0,0809	0,0491	0,0248
	<b>0,8973</b>	<b>0,7639</b>	<b>0,6330</b>	<b>0,5041</b>	<b>0,2505</b>	<b>0,1668</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,5193	0,4335	0,3521	0,2747	0,1309	0,0859	0,0509	0,0252
0,10	0,3723	0,3261	0,2778	0,2273	0,1191	0,0806	0,0490	0,0248
	<b>0,9026</b>	<b>0,7673</b>	<b>0,6349</b>	<b>0,5051</b>	<b>0,2507</b>	<b>0,1668</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0501</b>
	0,5303	0,4412	0,3571	0,2778	0,1316	0,0862	0,0510	0,0253
11	0,3669	0,3219	0,2747	0,2252	0,1185	0,0804	0,0489	0,0247
	<b>0,9087</b>	<b>0,7710</b>	<b>0,6370</b>	<b>0,5061</b>	<b>0,2508</b>	<b>0,1669</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,5418	0,4491	0,3623	0,2809	0,1323	0,0865	0,0511	0,0253
12	0,3616	0,3178	0,2717	0,2232	0,1179	0,0801	0,0488	0,0247
	<b>0,9154</b>	<b>0,7751</b>	<b>0,6394</b>	<b>0,5073</b>	<b>0,2509</b>	<b>0,1669</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,5538	0,4573	0,3677	0,2841	0,1330	0,0868	0,0512	0,0253

<i>tgz</i>	$\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tgz)}$							
	<i>tgi</i> = $\frac{4}{7}$	<i>tgi</i> = $\frac{2}{3}$	<i>tgi</i> = $\frac{4}{5}$	<i>tgi</i> = 1	<i>tgi</i> = 2	<i>tgi</i> = 3	<i>tgi</i> = 5	<i>tgi</i> = 10
0,13	0,3564	0,3138	0,2688	0,2212	0,1174	0,0799	0,0487	0,0247
	<b>0,9228</b>	<b>0,7793</b>	<b>0,6419</b>	<b>0,5086</b>	<b>0,2511</b>	<b>0,1670</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,5664	0,4658	0,3731	0,2874	0,1337	0,0871	0,0513	0,0253
14	0,3514	0,3099	0,2660	0,2193	0,1168	0,0796	0,0486	0,0247
	<b>0,9309</b>	<b>0,7846</b>	<b>0,6448</b>	<b>0,5100</b>	<b>0,2512</b>	<b>0,1670</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0501</b>
	0,5795	0,4747	0,3788	0,2907	0,1344	0,0874	0,0514	0,0254
15	0,3465	0,3061	0,2632	0,2174	0,1163	0,0794	0,0485	0,0246
	<b>0,9397</b>	<b>0,7900</b>	<b>0,6478</b>	<b>0,5115</b>	<b>0,2514</b>	<b>0,1671</b>	<b>0,1000</b>	<b>0,0500</b>
	0,5932	0,4839	0,3846	0,2941	0,1351	0,0877	0,0515	0,0254
16	0,3418	0,3024	0,2604	0,2155	0,1157	0,0791	0,0484	0,0246
	<b>0,9494</b>	<b>0,7958</b>	<b>0,6510</b>	<b>0,5131</b>	<b>0,2516</b>	<b>0,1671</b>	<b>0,1001</b>	<b>0,0500</b>
	0,6076	0,4934	0,3906	0,2976	0,1359	0,0880	0,0517	0,0254
17	0,3372	0,2988	0,2577	0,2137	0,1152	0,0789	0,0484	0,0246
	<b>0,9600</b>	<b>0,8022</b>	<b>0,6545</b>	<b>0,5149</b>	<b>0,2518</b>	<b>0,1672</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0500</b>
	0,6228	0,5034	0,3968	0,3012	0,1366	0,0833	0,0518	0,0254
18	0,3327	0,2953	0,2551	0,2119	0,1147	0,0786	0,0483	0,0246
	<b>0,9714</b>	<b>0,8090</b>	<b>0,6583</b>	<b>0,5168</b>	<b>0,2521</b>	<b>0,1673</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0501</b>
	0,6387	0,5137	0,4032	0,3049	0,1374	0,0887	0,0519	0,0255
19	0,3283	0,2918	0,2525	0,2101	0,1142	0,0784	0,0482	0,0245
	<b>0,9837</b>	<b>0,8163</b>	<b>0,6623</b>	<b>0,5187</b>	<b>0,2523</b>	<b>0,1674</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0500</b>
	0,6554	0,5245	0,4098	0,3086	0,1381	0,0890	0,0520	0,0255
0,20	0,3241	0,2885	0,2500	0,2083	0,1136	0,0782	0,0481	0,0245
	<b>0,9972</b>	<b>0,8242</b>	<b>0,6667</b>	<b>0,5208</b>	<b>0,2525</b>	<b>0,1675</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0500</b>
	0,6731	0,5357	0,4167	0,3125	0,1389	0,0893	0,0521	0,0255
21	0,3199	0,2852	0,2475	0,2066	0,1131	0,0779	0,0480	0,0245
	<b>1,0116</b>	<b>0,8326</b>	<b>0,6712</b>	<b>0,5231</b>	<b>0,2528</b>	<b>0,1675</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0500</b>
	0,6917	0,5474	0,4237	0,3165	0,1397	0,0896	0,0522	0,0255
22	0,3159	0,2820	0,2451	0,2049	0,1126	0,0776	0,0479	0,0245
	<b>1,0273</b>	<b>0,8417</b>	<b>0,6761</b>	<b>0,5254</b>	<b>0,2531</b>	<b>0,1675</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0501</b>
	0,7114	0,5597	0,4310	0,3205	0,1405	0,0899	0,0523	0,0256
23	0,3119	0,2788	0,2427	0,2033	0,1121	0,0774	0,0478	0,0244
	<b>1,0441</b>	<b>0,8513</b>	<b>0,6813</b>	<b>0,5280</b>	<b>0,2534</b>	<b>0,1677</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0500</b>
	0,7322	0,5725	0,4386	0,3247	0,1413	0,0903	0,0524	0,0256
24	0,3081	0,2757	0,2404	0,2016	0,1116	0,0772	0,0477	0,0244
	<b>1,0624</b>	<b>0,8616</b>	<b>0,6868</b>	<b>0,5306</b>	<b>0,2537</b>	<b>0,1678</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0500</b>
	0,7543	0,5859	0,4464	0,3290	0,1421	0,0906	0,0525	0,0256



<i>tgα</i>	$\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tg\alpha)}$							
	<i>tgi</i> = $\frac{4}{7}$	<i>tgi</i> = $\frac{2}{3}$	<i>tgi</i> = $\frac{4}{5}$	<i>tgi</i> = 1	<i>tgi</i> = 2	<i>tgi</i> = 3	<i>tgi</i> = 5	<i>tgi</i> = 10
<b>0,25</b>	0,3044	0,2727	0,2381	0,2000	0,1111	0,0769	0,0476	0,0244
	<b>1,0821</b>	<b>0,8727</b>	<b>0,6927</b>	<b>0,5333</b>	<b>0,2540</b>	<b>0,1678</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0500</b>
	0,7777	0,6000	0,4546	0,3333	0,1429	0,0909	0,0526	0,0256
<b>26</b>	0,3007	0,2698	0,2359	0,1984	0,1106	0,0767	0,0475	0,0244
	<b>1,1035</b>	<b>0,8846</b>	<b>0,6989</b>	<b>0,5362</b>	<b>0,2543</b>	<b>0,1679</b>	<b>0,1002</b>	<b>0,0501</b>
	0,8028	0,6148	0,4630	0,3378	0,1437	0,0912	0,0527	0,0257
<b>27</b>	0,2971	0,2669	0,2337	0,1969	0,1101	0,0765	0,0474	0,0243
	<b>1,1265</b>	<b>0,8972</b>	<b>0,7054</b>	<b>0,5394</b>	<b>0,2546</b>	<b>0,1681</b>	<b>0,1003</b>	<b>0,0500</b>
	0,8294	0,6303	0,4717	0,3425	0,1445	0,0916	0,0529	0,0257
<b>28</b>	0,2936	0,2641	0,2315	0,1953	0,1097	0,0762	0,0473	0,0243
	<b>1,1515</b>	<b>0,9107</b>	<b>0,7123</b>	<b>0,5425</b>	<b>0,2551</b>	<b>0,1681</b>	<b>0,1003</b>	<b>0,0500</b>
	0,8579	0,6466	0,4808	0,3472	0,1454	0,0919	0,0530	0,0257
<b>29</b>	0,2902	0,2613	0,2294	0,1938	0,1092	0,0760	0,0473	0,0243
	<b>1,1785</b>	<b>0,9250</b>	<b>0,7196</b>	<b>0,5459</b>	<b>0,2554</b>	<b>0,1683</b>	<b>0,1004</b>	<b>0,0500</b>
	0,8883	0,6637	0,4902	0,3521	0,1462	0,0923	0,0531	0,0257
<b>0,30</b>	0,2869	0,2586	0,2273	0,1923	0,1087	0,0758	0,0472	0,0243
	<b>1,2080</b>	<b>0,9404</b>	<b>0,7273</b>	<b>0,5494</b>	<b>0,2558</b>	<b>0,1684</b>	<b>0,1004</b>	<b>0,0501</b>
	0,9211	0,6818	0,5000	0,3571	0,1471	0,0926	0,0532	0,0258
<b>31</b>	0,2836	0,2560	0,2252	0,1908	0,1082	0,0755	0,0471	0,0242
	<b>1,2399</b>	<b>0,9569</b>	<b>0,7354</b>	<b>0,5531</b>	<b>0,2561</b>	<b>0,1684</b>	<b>0,1004</b>	<b>0,0500</b>
	0,9563	0,7009	0,5102	0,3623	0,1479	0,0929	0,0533	0,0258
<b>32</b>	0,2806	0,2534	0,2232	0,1894	0,1078	0,0753	0,0470	0,0242
	<b>1,2749</b>	<b>0,9746</b>	<b>0,7440</b>	<b>0,5571</b>	<b>0,2566</b>	<b>0,1686</b>	<b>0,1004</b>	<b>0,0500</b>
	0,9943	0,7212	0,5208	0,3677	0,1488	0,0933	0,0534	0,0258
<b>33</b>	0,2773	0,2508	0,2212	0,1880	0,1073	0,0751	0,0469	0,0242
	<b>1,3128</b>	<b>0,9934</b>	<b>0,7531</b>	<b>0,5611</b>	<b>0,2570</b>	<b>0,1687</b>	<b>0,1004</b>	<b>0,0501</b>
	1,0355	0,7426	0,5319	0,3731	0,1497	0,0936	0,0535	0,0259
<b>34</b>	0,2743	0,2483	0,2188	0,1866	0,1068	0,0749	0,0468	0,0242
	<b>1,3545</b>	<b>1,0136</b>	<b>0,7623</b>	<b>0,5654</b>	<b>0,2574</b>	<b>0,1689</b>	<b>0,1004</b>	<b>0,0501</b>
	1,0802	0,7653	0,5435	0,3788	0,1506	0,0940	0,0536	0,0259
<b>35</b>	0,2713	0,2459	0,2174	0,1852	0,1064	0,0746	0,0467	0,0242
	<b>1,4003</b>	<b>1,0354</b>	<b>0,7730</b>	<b>0,5698</b>	<b>0,2579</b>	<b>0,1689</b>	<b>0,1005</b>	<b>0,0501</b>
	1,1290	0,7895	0,5556	0,3846	0,1515	0,0943	0,0538	0,0259
<b>36</b>	0,2684	0,2435	0,2155	0,1838	0,1059	0,0744	0,0466	0,0241
	<b>1,4510</b>	<b>1,0587</b>	<b>0,7837</b>	<b>0,5744</b>	<b>0,2583</b>	<b>0,1691</b>	<b>0,1005</b>	<b>0,0500</b>
	1,1826	0,8152	0,5682	0,3906	0,1524	0,0947	0,0539	0,0259

tgα	$\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tga)}$							
	$tgi = \frac{4}{7}$	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,37	0,2656	0,2412	0,2137	0,1825	0,1055	0,0742	0,0466	0,0241
	<b>1,5067</b>	<b>1,0839</b>	<b>0,7951</b>	<b>0,5793</b>	<b>0,2589</b>	<b>0,1693</b>	<b>0,1006</b>	<b>0,0501</b>
	1,2411	0,8427	0,5814	0,3968	0,1534	0,0951	0,0540	0,0260
38	0,2628	0,2389	0,2119	0,1812	0,1050	0,0740	0,0465	0,0241
	<b>1,5688</b>	<b>1,1110</b>	<b>0,8071</b>	<b>0,5844</b>	<b>0,2593</b>	<b>0,1694</b>	<b>0,1006</b>	<b>0,0501</b>
	1,3060	0,8721	0,5952	0,4032	0,1543	0,0954	0,0541	0,0260
39	0,2600	0,2366	0,2101	0,1799	0,1046	0,0737	0,0464	0,0241
	<b>1,6380</b>	<b>1,1402</b>	<b>0,8199</b>	<b>0,5897</b>	<b>0,2599</b>	<b>0,1695</b>	<b>0,1006</b>	<b>0,0501</b>
	1,3780	0,9036	0,6098	0,4098	0,1553	0,0958	0,0542	0,0260
0,40	0,2574	0,2344	0,2083	0,1786	0,1042	0,0735	0,0463	0,0240
	<b>1,7157</b>	<b>1,1719</b>	<b>0,8333</b>	<b>0,5953</b>	<b>0,2605</b>	<b>0,1697</b>	<b>0,1006</b>	<b>0,0500</b>
	1,4583	0,9375	0,6250	0,4167	0,1563	0,0962	0,0543	0,0260
41	0,2547	0,2322	0,2066	0,1773	0,1037	0,0733	0,0462	0,0240
	<b>1,8034</b>	<b>1,2062</b>	<b>0,8476</b>	<b>0,6010</b>	<b>0,2609</b>	<b>0,1698</b>	<b>0,1007</b>	<b>0,0501</b>
	1,5487	0,9740	0,6410	0,4237	0,1572	0,0965	0,0545	0,0261
42	0,2522	0,2301	0,2049	0,1761	0,1033	0,0731	0,0461	0,0240
	<b>1,9031</b>	<b>1,2437</b>	<b>0,8628</b>	<b>0,6071</b>	<b>0,2615</b>	<b>0,1700</b>	<b>0,1007</b>	<b>0,0501</b>
	1,6509	1,0136	0,6579	0,4310	0,1582	0,0969	0,0546	0,0261
43	0,2496	0,2280	0,2033	0,1748	0,1029	0,0729	0,0460	0,0240
	<b>2,0173</b>	<b>1,2843</b>	<b>0,8791</b>	<b>0,6134</b>	<b>0,2621</b>	<b>0,1702</b>	<b>0,1007</b>	<b>0,0501</b>
	1,7677	1,0563	0,6758	0,4386	0,1592	0,0973	0,0547	0,0261
44	0,2472	0,2259	0,2016	0,1736	0,1025	0,0727	0,0460	0,0239
	<b>2,1494</b>	<b>1,3289</b>	<b>0,8960</b>	<b>0,6200</b>	<b>0,2628</b>	<b>0,1704</b>	<b>0,1008</b>	<b>0,0501</b>
	1,9022	1,1030	0,6944	0,4464	0,1603	0,0977	0,0548	0,0262
45	0,2448	0,2239	0,2000	0,1724	0,1020	0,0725	0,0459	0,0239
	<b>2,3037</b>	<b>1,3778</b>	<b>0,9143</b>	<b>0,6270</b>	<b>0,2633</b>	<b>0,1705</b>	<b>0,1008</b>	<b>0,0501</b>
	2,0589	1,1539	0,7143	0,4546	0,1613	0,0980	0,0549	0,0262
46	0,2424	0,2219	0,1984	0,1712	0,1016	0,0723	0,0458	0,0239
	<b>2,4861</b>	<b>1,4316</b>	<b>0,9337</b>	<b>0,6342</b>	<b>0,2639</b>	<b>0,1707</b>	<b>0,1009</b>	<b>0,0501</b>
	2,2437	1,2097	0,7353	0,4630	0,1623	0,0984	0,0551	0,0262
47	0,2400	0,2200	0,1969	0,1701	0,1012	0,0720	0,0457	0,0239
	<b>2,7047</b>	<b>1,4912</b>	<b>0,9545</b>	<b>0,6418</b>	<b>0,2646</b>	<b>0,1708</b>	<b>0,1009</b>	<b>0,0501</b>
	2,4647	1,2712	0,7576	0,4717	0,1634	0,0988	0,0552	0,0262
48	0,2378	0,2180	0,1953	0,1689	0,1008	0,0718	0,0456	0,0239
	<b>2,9722</b>	<b>1,5573</b>	<b>0,9766</b>	<b>0,6497</b>	<b>0,2653</b>	<b>0,1710</b>	<b>0,1009</b>	<b>0,0502</b>
	2,7344	1,3393	0,7813	0,4808	0,1645	0,0992	0,0553	0,0263



tgz	$\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tgz)}$							
	$tgi = \frac{4}{7}$	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,49	0,2355	0,2161	0,1938	0,1678	0,1004	0,0716	0,0455	0,0238
	<b>3,3057</b>	<b>1,6312</b>	<b>1,0003</b>	<b>0,6580</b>	<b>0,2660</b>	<b>0,1712</b>	<b>0,1009</b>	<b>0,0501</b>
	3,0702	1,4151	0,8065	0,4902	0,1656	0,0996	0,0554	0,0263
0,50	0,2333	0,2143	0,1923	0,1667	0,1000	0,0714	0,0455	0,0238
	<b>3,7333</b>	<b>1,7143</b>	<b>1,0253</b>	<b>0,6667</b>	<b>0,2667</b>	<b>0,1714</b>	<b>0,1009</b>	<b>0,0501</b>
	3,5000	1,5000	0,8333	0,5000	0,1667	0,1000	0,0554	0,0263
51	0,2312	0,2125	0,1908	0,1656	0,0996	0,0712	0,0454	0,0238
	<b>4,3010</b>	<b>1,8083</b>	<b>1,0529</b>	<b>0,6758</b>	<b>0,2674</b>	<b>0,1716</b>	<b>0,1011</b>	<b>0,0501</b>
	4,0698	1,5958	0,8621	0,5102	0,1678	0,1004	0,0557	0,0263
52	0,2291	0,2107	0,1894	0,1644	0,0992	0,0710	0,0453	0,0238
	<b>5,0903</b>	<b>1,9152</b>	<b>1,0823</b>	<b>0,6852</b>	<b>0,2681</b>	<b>0,1718</b>	<b>0,1011</b>	<b>0,0502</b>
	4,8612	1,7045	0,8929	0,5208	0,1689	0,1008	0,0558	0,0264
53	0,2270	0,2089	0,1880	0,1634	0,0988	0,0708	0,0452	0,0237
	<b>6,2615</b>	<b>2,0382</b>	<b>1,1139</b>	<b>0,6953</b>	<b>0,2689</b>	<b>0,1720</b>	<b>0,1011</b>	<b>0,0501</b>
	6,0345	1,8293	0,9259	0,5319	0,1701	0,1012	0,0559	0,0264
54	0,2249	0,2072	0,1866	0,1623	0,0984	0,0706	0,0451	0,0237
	<b>8,1795</b>	<b>2,1809</b>	<b>1,1481</b>	<b>0,7058</b>	<b>0,2696</b>	<b>0,1722</b>	<b>0,1012</b>	<b>0,0501</b>
	7,9546	1,9737	0,9615	0,5435	0,1712	0,1016	0,0561	0,0264
55	0,2229	0,2055	0,1852	0,1613	0,0980	0,0704	0,0451	0,0237
	<b>11,8896</b>	<b>2,3483</b>	<b>1,1852</b>	<b>0,7169</b>	<b>0,2704</b>	<b>0,1724</b>	<b>0,1013</b>	<b>0,0502</b>
	11,6667	2,1428	1,0000	0,5556	0,1724	0,1020	0,0562	0,0265
56	0,2210	0,2038	0,1838	0,1603	0,0977	0,0702	0,0450	0,0237
	<b>22,0960</b>	<b>2,5476</b>	<b>1,2255</b>	<b>0,7285</b>	<b>0,2713</b>	<b>0,1727</b>	<b>0,1013</b>	<b>0,0502</b>
	21,8750	2,3438	1,0417	0,5682	0,1736	0,1025	0,0563	0,0265
57	0,2190	0,2022	0,1825	0,1592	0,0973	0,0700	0,0449	0,0237
	$\infty$	<b>2,7884</b>	<b>1,2722</b>	<b>0,7406</b>	<b>0,2721</b>	<b>0,1729</b>	<b>0,1013</b>	<b>0,0502</b>
	$\infty$	2,5862	1,0897	0,5814	0,1748	0,1029	0,0564	0,0265
58	0,2171	0,2005	0,1812	0,1582	0,0969	0,0698	0,0448	0,0236
		<b>3,0852</b>	<b>1,3176</b>	<b>0,7534</b>	<b>0,2730</b>	<b>0,1731</b>	<b>0,1014</b>	<b>0,0501</b>
		2,8847	1,1364	0,5952	0,1761	0,1033	0,0566	0,0265
59	0,2153	0,1989	0,1799	0,1572	0,0965	0,0696	0,0447	0,0236
		<b>3,4598</b>	<b>1,3704</b>	<b>0,7670</b>	<b>0,2738</b>	<b>0,1733</b>	<b>0,1014</b>	<b>0,0502</b>
		3,2609	1,1905	0,6098	0,1773	0,1037	0,0567	0,0266
0,60	0,2134	0,1974	0,1786	0,1563	0,0962	0,0694	0,0446	0,0236
		<b>3,9474</b>	<b>1,4286</b>	<b>0,7813</b>	<b>0,2748</b>	<b>0,1736</b>	<b>0,1014</b>	<b>0,0502</b>
		3,7500	1,2500	0,6250	0,1786	0,1042	0,0568	0,0266

tgz	$\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tgz)}$							
	$tgi = \frac{4}{7}$	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,61	0,2116	0,1958	0,1773	0,1552	0,0958	0,0693	0,0446	0,0236
	<b>4,6076</b>	<b>1,4931</b>	<b>0,7962</b>	<b>0,2757</b>	<b>0,1739</b>	<b>0,1015</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>
	4,4118	1,3158	0,6410	0,1799	0,1046	0,0569	0,0266	
62	0,2098	0,1943	0,1761	0,1543	0,0954	0,0691	0,0445	0,0235
	<b>5,5515</b>	<b>1,5650</b>	<b>0,8122</b>	<b>0,2766</b>	<b>0,1741</b>	<b>0,1016</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>
	5,3572	1,3889	0,6579	0,1812	0,1050	0,0571	0,0267	
63	0,2081	0,1928	0,1748	0,1534	0,0951	0,0689	0,0444	0,0235
	<b>7,0110</b>	<b>1,6454</b>	<b>0,8292</b>	<b>0,2776</b>	<b>0,1744</b>	<b>0,1016</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>
	6,8182	1,4706	0,6758	0,1825	0,1055	0,0572	0,0267	
64	0,2064	0,1913	0,1736	0,1524	0,0947	0,0687	0,0443	0,0235
	<b>9,5663</b>	<b>1,7361</b>	<b>0,8468</b>	<b>0,2785</b>	<b>0,1746</b>	<b>0,1016</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>
	9,3750	1,5625	0,6944	0,1838	0,1059	0,0573	0,0267	
65	0,2047	0,1899	0,1724	0,1515	0,0943	0,0685	0,0443	0,0235
	<b>15,1899</b>	<b>1,8391</b>	<b>0,8658</b>	<b>0,2795</b>	<b>0,1749</b>	<b>0,1018</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>
	15,0000	1,6667	0,7143	0,1852	0,1064	0,0575	0,0267	
66	0,2030	0,1884	0,1712	0,1506	0,0940	0,0683	0,0442	0,0235
	<b>37,6884</b>	<b>1,9569</b>	<b>0,8859</b>	<b>0,2806</b>	<b>0,1751</b>	<b>0,1018</b>	<b>0,0503</b>	<b>0,0503</b>
	37,5000	1,7857	0,7353	0,1866	0,1068	0,0576	0,0268	
67	0,2014	0,1870	0,1701	0,1497	0,0936	0,0681	0,0441	0,0234
	$\infty$	$\infty$	<b>2,0932</b>	<b>0,9073</b>	<b>0,2816</b>	<b>0,1754</b>	<b>0,1018</b>	<b>0,0502</b>
	$\infty$	1,9231	0,7576	0,1880	0,1073	0,0577	0,0268	
68	0,1998	0,1856	0,1689	0,1488	0,0933	0,0679	0,0440	0,0234
	<b>2,5522</b>	<b>0,9301</b>	<b>0,2827</b>	<b>0,1757</b>	<b>0,1019</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>
	2,0833	0,7813	0,1894	0,1078	0,0579	0,0268		
69	0,1982	0,1843	0,1678	0,1479	0,0929	0,0678	0,0439	0,0234
	<b>2,4405</b>	<b>0,9544</b>	<b>0,2837</b>	<b>0,1760</b>	<b>0,1019</b>	<b>0,0503</b>	<b>0,0503</b>	<b>0,0503</b>
	2,2727	0,8065	0,1908	0,1082	0,0580	0,0269		
0,70	0,1967	0,1829	0,1667	0,1471	0,0926	0,0676	0,0439	0,0234
	<b>2,6667</b>	<b>0,9804</b>	<b>0,2849</b>	<b>0,1763</b>	<b>0,1020</b>	<b>0,0503</b>	<b>0,0503</b>	<b>0,0503</b>
	2,5000	0,8333	0,1923	0,1087	0,0581	0,0269		
71	0,1951	0,1816	0,1656	0,1462	0,0923	0,0674	0,0438	0,0233
	<b>2,9434</b>	<b>1,0083</b>	<b>0,2861</b>	<b>0,1766</b>	<b>0,1021</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>
	2,7778	0,8621	0,1938	0,1092	0,0583	0,0269		
72	0,1936	0,1803	0,1645	0,1454	0,0919	0,0672	0,0437	0,0233
	<b>3,2895</b>	<b>1,0383</b>	<b>0,2872</b>	<b>0,1769</b>	<b>0,1021</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>	<b>0,0502</b>
	3,1250	0,8929	0,1953	0,1097	0,0584	0,0269		



tgz	$\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tgz)}$							
	$tgi = \frac{4}{7}$	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,73	0,1921	0,1790	0,1634	0,1445	0,0916	0,0670	0,0436	0,0233
			<b>3,7348</b>	<b>1,0704</b>	<b>0,2885</b>	<b>0,1771</b>	<b>0,1021</b>	<b>0,0503</b>
			3,5714	0,9259	0,1969	0,1101	0,0585	0,0270
74	0,1906	0,1777	0,1623	0,1437	0,0912	0,0668	0,0436	0,0233
			<b>4,3290</b>	<b>1,1052</b>	<b>0,2896</b>	<b>0,1774</b>	<b>0,1023</b>	<b>0,0503</b>
			4,1667	0,9615	0,1984	0,1106	0,0587	0,0270
75	0,1892	0,1765	0,1613	0,1429	0,0909	0,0667	0,0435	0,0233
			<b>5,1613</b>	<b>1,1429</b>	<b>0,2909</b>	<b>0,1778</b>	<b>0,1023</b>	<b>0,0503</b>
			5,0000	1,0000	0,2000	0,1111	0,0588	0,0270
76	0,1878	0,1752	0,1603	0,1421	0,0906	0,0665	0,0434	0,0232
			<b>6,4103</b>	<b>1,1838</b>	<b>0,2922</b>	<b>0,1781</b>	<b>0,1024</b>	0,0503
			6,2500	1,0417	0,2016	0,1116	0,0590	0,0271
77	0,1864	0,1740	0,1592	0,1412	0,0903	0,0663	0,0433	0,0232
			<b>8,4925</b>	<b>1,2309</b>	<b>0,2936</b>	<b>0,1784</b>	<b>0,1024</b>	<b>0,0503</b>
			8,3333	1,0897	0,2033	0,1121	0,0591	0,0271
78	0,1850	0,1728	0,1582	0,1405	0,0899	0,0661	0,0433	0,0232
			<b>12,6582</b>	<b>1,2769</b>	<b>0,2948</b>	<b>0,1787</b>	<b>0,1024</b>	<b>0,0503</b>
			12,5000	1,1364	0,2049	0,1126	0,0592	0,0271
79	0,1836	0,1716	0,1572	0,1397	0,0896	0,0660	0,0432	0,0236
			<b>25,1572</b>	<b>1,3302</b>	<b>0,2962</b>	<b>0,1791</b>	<b>0,1026</b>	<b>0,0503</b>
			25,0000	1,1905	0,2066	0,1131	0,0594	0,0271
0,80	0,1823	0,1705	0,1563	0,1389	0,0893	0,0658	0,0431	0,0231
			$\infty$	<b>1,3889</b>	<b>0,2976</b>	<b>0,1794</b>	<b>0,1026</b>	0,0503
			$\infty$	1,2500	0,2083	0,1136	0,0595	0,0272
81	0,1810	0,1693	0,1553	0,1381	0,0890	0,0656	0,0430	0,0231
			<b>1,4539</b>	<b>0,2991</b>	<b>0,1798</b>	<b>0,1027</b>	<b>0,0503</b>	
			1,3158	0,2101	0,1142	0,0597	0,0272	
82	0,1797	0,1682	0,1543	0,1374	0,0887	0,0654	0,0430	0,0231
			<b>1,5263</b>	<b>0,3006</b>	<b>0,1801</b>	<b>0,1028</b>	<b>0,0503</b>	
			1,3889	0,2119	0,1147	0,0598	0,0272	
83	0,1784	0,1670	0,1534	0,1366	0,0883	0,0653	0,0429	0,0231
			<b>1,6072</b>	<b>0,3020</b>	<b>0,1805</b>	<b>0,1029</b>	<b>0,0504</b>	
			1,4706	0,2137	0,1152	0,0600	0,0273	
84	0,1771	0,1659	0,1524	0,1359	0,0880	0,0651	0,0428	0,0231
			<b>1,6984</b>	<b>0,3035</b>	<b>0,1808</b>	<b>0,1029</b>	<b>0,0504</b>	
			1,5625	0,2155	0,1157	0,0601	0,0273	

<i>tgα</i>	$\varphi = \frac{1}{4(tg\alpha \pm tg\alpha)}$							
	<i>tgi</i> = $\frac{4}{7}$	<i>tgi</i> = $\frac{2}{3}$	<i>tgi</i> = $\frac{4}{5}$	<i>tgi</i> = 1	<i>tgi</i> = 2	<i>tgi</i> = 3	<i>tgi</i> = 5	<i>tgi</i> = 10
0,85	0,1759	0,1648	0,1515	0,1351	0,0877	0,0649	0,0427	0,0230
				<b>1,8018</b>	<b>0,3051</b>	<b>0,1812</b>	<b>0,1029</b>	<b>0,0503</b>
				1,6667	0,2174	0,1163	0,0602	0,0273
86	0,1747	0,1638	0,1506	0,1344	0,0874	0,0648	0,0427	0,0230
				<b>1,9201</b>	<b>0,3067</b>	<b>0,1816</b>	<b>0,1031</b>	<b>0,0504</b>
				1,7857	0,2193	0,1168	0,0604	0,0274
87	0,1734	0,1627	0,1497	0,1337	0,0871	0,0646	0,0426	0,0230
				<b>2,0568</b>	<b>0,3083</b>	<b>0,1820</b>	<b>0,1031</b>	<b>0,0504</b>
				1,9231	0,2212	0,1174	0,0605	0,0274
88	0,1722	0,1616	0,1488	0,1330	0,0868	0,0644	0,0425	0,0230
				<b>2,2163</b>	<b>0,3100</b>	<b>0,1823</b>	<b>0,1032</b>	<b>0,0504</b>
				2,0833	0,2232	0,1179	0,0607	0,0274
89	0,1711	0,1606	0,1479	0,1323	0,0865	0,0643	0,0424	0,0230
				<b>2,4050</b>	<b>0,3117</b>	<b>0,1828</b>	<b>0,1032</b>	<b>0,0504</b>
				2,2727	0,2252	0,1185	0,0608	0,0274
0,90	0,1698	0,1596	0,1471	0,1316	0,0862	0,0641	0,0424	0,0229
				<b>2,6316</b>	<b>0,3135</b>	<b>0,1832</b>	<b>0,1034</b>	<b>0,0504</b>
				2,5000	0,2273	0,1191	0,0610	0,0275
91	0,1687	0,1586	0,1462	0,1309	0,0859	0,0639	0,0423	0,0229
				<b>2,9087</b>	<b>0,3153</b>	<b>0,1835</b>	<b>0,1034</b>	<b>0,0505</b>
				2,7778	0,2294	0,1196	0,0611	0,0276
92	0,1676	0,1576	0,1454	0,1302	0,0856	0,0638	0,0422	0,0229
				<b>3,2552</b>	<b>0,3171</b>	<b>0,1840</b>	<b>0,1035</b>	<b>0,0505</b>
				3,1250	0,2315	0,1202	0,0613	0,0276
93	0,1665	0,1566	0,1445	0,1295	0,0853	0,0636	0,0422	0,0229
				<b>3,7009</b>	<b>0,3190</b>	<b>0,1844</b>	<b>0,1036</b>	<b>0,0505</b>
				3,5714	0,2337	0,1208	0,0614	0,0276
94	0,1654	0,1556	0,1437	0,1289	0,0850	0,0635	0,0421	0,0229
				<b>4,2953</b>	<b>0,3209</b>	<b>0,1849</b>	<b>0,1037</b>	<b>0,0505</b>
				4,1667	0,2359	0,1214	0,0616	0,0276
95	0,1643	0,1546	0,1429	0,1282	0,0847	0,0633	0,0420	0,0228
				<b>5,1282</b>	<b>0,3228</b>	<b>0,1853</b>	<b>0,1037</b>	<b>0,0504</b>
				5,0000	0,2381	0,1220	0,0617	0,0276
96	0,1632	0,1537	0,1421	0,1276	0,0845	0,0631	0,0419	0,0228
				<b>6,3776</b>	<b>0,3249</b>	<b>0,1857</b>	<b>0,1037</b>	<b>0,0505</b>
				6,2500	0,2404	0,1226	0,0618	0,0277



$tg\alpha$	$\varphi = \frac{1}{4(tgi \pm tg\alpha)}$							
	$tgi = \frac{4}{7}$	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,97	0,1622	0,1528	0,1412	0,1269	0,0842	0,0630	0,0419	0,0228
				<b>8,4602</b>	<b>0,3269</b>	<b>0,1862</b>	<b>0,1039</b>	<b>0,0505</b>
				8,3333	0,2427	0,1232	0,0620	0,0277
98	0,1611	0,1518	0,1405	0,1263	0,0839	0,0628	0,0418	0,0228
				<b>12,6263</b>	<b>0,3290</b>	<b>0,1866</b>	<b>0,1039</b>	<b>0,0505</b>
				12,5000	0,2451	0,1238	0,0621	0,0277
99	0,1601	0,1509	0,1397	0,1256	0,0836	0,0627	0,0417	0,0227
				<b>25,1256</b>	<b>0,3311</b>	<b>0,1871</b>	<b>0,1040</b>	<b>0,0504</b>
				25,0000	0,2475	0,1244	0,0623	0,0277
1,00	0,1591	0,1500	0,1389	0,1250	0,0833	0,0625	0,0417	0,0227
				$\infty$	<b>0,3333</b>	<b>0,1875</b>	<b>0,1042</b>	<b>0,0505</b>
				$\infty$	0,2500	0,1250	0,0625	0,0278

tgα	$\mu = \frac{tgi}{4tg\alpha(tgi \pm tg\sigma)}$						
	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,00	∞	∞	∞	∞	∞	∞	∞
01	24,631	24,691	24,752	24,876	24,917	24,950	24,975
	25,381	25,316	25,253	25,126	25,084	25,050	25,025
02	12,136	12,195	12,255	12,376	12,417	12,450	12,475
	12,887	12,821	12,755	12,626	12,584	12,550	12,525
03	7,975	8,032	8,091	8,210	8,251	8,284	8,308
	8,726	8,658	8,591	8,460	8,418	8,384	8,358
04	5,896	5,952	6,010	6,127	6,168	6,200	6,225
	6,649	6,579	6,510	6,378	6,334	6,300	6,275
05	4,651	4,706	4,762	4,878	4,918	4,950	4,975
	5,405	5,333	5,263	5,128	5,085	5,051	5,025
06	3,823	3,876	3,931	4,045	4,085	4,117	4,142
	4,579	4,505	4,433	4,296	4,252	4,217	4,192
07	3,232	3,285	3,338	3,451	3,490	3,522	3,647
	3,990	3,914	3,840	3,701	3,657	3,622	3,597
08	2,790	2,841	2,894	3,005	3,044	3,076	3,100
	3,551	3,472	3,397	3,255	3,211	3,176	3,150
09	2,447	2,497	2,548	2,658	2,697	2,729	2,753
	3,211	3,130	3,053	2,909	2,864	2,829	2,803
0,10	2,174	2,222	2,273	2,381	2,419	2,451	2,475
	2,941	2,857	2,778	2,632	2,586	2,551	2,525
11	1,951	1,998	2,048	2,154	2,192	2,224	2,248
	2,722	2,635	2,554	2,405	2,359	2,324	2,298
12	1,766	1,812	1,860	1,965	2,003	2,035	2,059
	2,541	2,451	2,367	2,216	2,170	2,135	2,109
13	1,609	1,654	1,702	1,806	1,843	1,874	1,898
	2,389	2,296	2,210	2,057	2,010	1,974	1,948
14	1,476	1,520	1,566	1,669	1,706	1,737	1,761
	2,264	2,165	2,076	1,920	1,873	1,837	1,811
15	1,361	1,404	1,449	1,550	1,586	1,618	1,642
	2,151	2,051	1,961	1,802	1,754	1,718	1,692
16	1,260	1,302	1,347	1,447	1,483	1,514	1,538
	2,056	1,953	1,860	1,698	1,651	1,614	1,588



<i>tga</i>	$\mu = \frac{tgi}{4tga(tgi \pm tga)}$						
	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,17	1,172	1,213	1,257	1,355	1,392	1,422	1,446
	1,974	1,867	1,772	1,607	1,559	1,522	1,496
18	1,094	1,134	1,177	1,274	1,310	1,341	1,364
	1,903	1,792	1,694	1,526	1,478	1,441	1,414
19	1,024	1,063	1,106	1,202	1,237	1,268	1,291
	1,840	1,726	1,624	1,454	1,405	1,368	1,341
0,20	0,962	1,000	1,042	1,136	1,172	1,202	1,225
	1,786	1,667	1,563	1,389	1,339	1,302	1,275
21	0,905	0,943	0,984	1,077	1,113	1,142	1,166
	1,738	1,614	1,507	1,330	1,280	1,243	1,216
22	0,854	0,891	0,931	1,024	1,059	1,088	1,112
	1,696	1,567	1,457	1,277	1,226	1,189	1,162
23	0,808	0,844	0,884	0,975	1,010	1,039	1,063
	1,659	1,526	1,412	1,228	1,177	1,139	1,113
24	0,766	0,801	0,840	0,930	0,965	0,994	1,017
	1,628	1,488	1,371	1,184	1,132	1,094	1,067
25	0,727	0,762	0,800	0,889	0,923	0,952	0,976
	1,600	1,455	1,333	1,143	1,091	1,053	1,026
26	0,692	0,726	0,763	0,851	0,885	0,914	0,937
	1,576	1,425	1,299	1,105	1,053	1,014	0,987
27	0,659	0,692	0,729	0,816	0,850	0,879	0,902
	1,556	1,398	1,268	1,070	1,018	0,979	0,952
28	0,629	0,661	0,698	0,783	0,817	0,846	0,869
	1,539	1,374	1,240	1,038	0,985	0,946	0,919
29	0,601	0,633	0,668	0,753	0,786	0,815	0,838
	1,526	1,352	1,214	1,008	0,954	0,915	0,888
0,30	0,575	0,606	0,641	0,725	0,758	0,786	0,809
	1,515	1,333	1,190	0,980	0,926	0,887	0,859
31	0,551	0,581	0,616	0,698	0,731	0,759	0,782
	1,507	1,317	1,169	0,954	0,899	0,860	0,832

<i>tga</i>	$\mu = \frac{tgi}{4tga(tgi \pm tga)}$						
	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,32	0,528 1,502	0,558 1,302	0,592 1,149	0,674 0,930	0,706 0,875	0,734 0,835	0,757 0,807
33	0,507 1,500	0,536 1,289	0,570 1,131	0,650 0,907	0,683 0,851	0,711 0,811	0,733 0,783
34	0,487 1,501	0,516 1,279	0,549 1,114	0,629 0,886	0,660 0,829	0,689 0,789	0,711 0,761
35	0,468 1,504	0,497 1,270	0,529 1,099	0,608 0,866	0,640 0,809	0,668 0,768	0,690 0,740
36	0,451 1,510	0,479 1,263	0,511 1,085	0,589 0,847	0,620 0,789	0,648 0,748	0,670 0,720
37	0,435 1,518	0,462 1,257	0,493 1,073	0,570 0,829	0,602 0,771	0,629 0,730	0,652 0,702
38	0,419 1,530	0,446 1,253	0,477 1,061	0,553 0,812	0,584 0,753	0,611 0,712	0,634 0,684
39	0,404 1,545	0,431 1,251	0,461 1,051	0,536 0,796	0,567 0,737	0,595 0,695	0,617 0,667
0,40	0,391 1,563	0,417 1,250	0,446 1,042	0,521 0,781	0,552 0,721	0,579 0,679	0,601 0,651
41	0,378 1,584	0,403 1,251	0,433 1,033	0,506 0,767	0,536 0,706	0,564 0,664	0,586 0,636
42	0,365 1,609	0,390 1,253	0,419 1,026	0,492 0,754	0,522 0,692	0,549 0,650	0,571 0,621
43	0,353 1,638	0,378 1,257	0,407 1,020	0,479 0,741	0,509 0,679	0,535 0,636	0,557 0,608
44	0,342 1,671	0,367 1,263	0,395 1,015	0,466 0,728	0,496 0,666	0,522 0,623	0,544 0,594
45	0,332 1,709	0,356 1,270	0,383 1,010	0,454 0,717	0,483 0,654	0,510 0,611	0,532 0,582
46	0,322 1,753	0,345 1,279	0,372 1,006	0,442 0,706	0,471 0,642	0,498 0,599	0,520 0,570
47	0,312 1,803	0,335 1,289	0,362 1,004	0,431 0,695	0,460 0,631	0,486 0,587	0,508 0,558



<i>tga</i>	$\mu = \frac{tgi}{4tga(tgi \pm tga)}$						
	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,48	0,303	0,326	0,352	0,420	0,449	0,475	0,497
	1,860	1,302	1,002	0,685	0,620	0,576	0,547
49	0,294	0,316	0,342	0,410	0,439	0,465	0,486
	1,925	1,317	1,000	0,676	0,610	0,566	0,531
0,50	0,286	0,308	0,333	0,400	0,429	0,455	0,476
	2,000	1,333	1,000	0,667	0,600	0,556	0,526
51	0,278	0,299	0,325	0,391	0,419	0,445	0,466
	2,086	1,352	1,000	0,658	0,591	0,546	0,517
52	0,270	0,291	0,316	0,382	0,410	0,436	0,457
	2,185	1,374	1,002	0,650	0,582	0,537	0,507
53	0,263	0,284	0,308	0,373	0,401	0,427	0,448
	2,301	1,398	1,004	0,642	0,573	0,528	0,498
54	0,256	0,276	0,301	0,365	0,392	0,418	0,439
	2,437	1,425	1,006	0,634	0,565	0,519	0,489
55	0,249	0,269	0,293	0,357	0,384	0,410	0,431
	2,597	1,455	1,010	0,627	0,557	0,511	0,481
56	0,243	0,263	0,286	0,349	0,376	0,402	0,423
	2,790	1,488	1,015	0,620	0,549	0,503	0,473
57	0,236	0,256	0,279	0,341	0,369	0,394	0,415
	3,025	1,526	1,020	0,613	0,542	0,495	0,465
58	0,231	0,250	0,273	0,334	0,361	0,386	0,407
	3,316	1,567	1,026	0,607	0,534	0,488	0,458
59	0,225	0,244	0,267	0,327	0,354	0,379	0,400
	3,685	1,614	1,033	0,601	0,528	0,480	0,450
0,60	0,219	0,238	0,260	0,321	0,347	0,372	0,393
	4,167	1,667	1,042	0,595	0,521	0,474	0,443
61	0,214	0,233	0,255	0,314	0,341	0,365	0,386
	4,822	1,726	1,051	0,590	0,514	0,467	0,437
62	0,209	0,227	0,249	0,303	0,334	0,359	0,380
	5,760	1,792	1,061	0,584	0,508	0,460	0,430

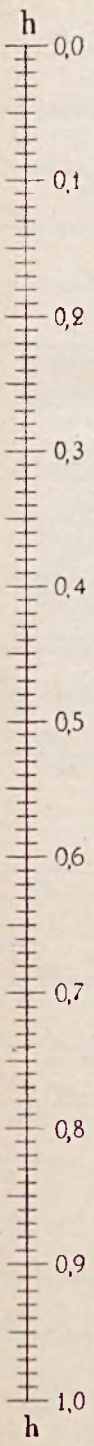
<i>tgα</i>	$\mu = \frac{tgi}{Atga(tgi \pm tga)}$						
	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,63	0,204	0,222	0,244	0,302	0,328	0,352	0,373
	7,215	1,867	1,073	0,579	0,502	0,454	0,424
64	0,199	0,217	0,238	0,296	0,322	0,346	0,367
	9,766	1,953	1,085	0,574	0,497	0,448	0,417
65	0,195	0,212	0,233	0,290	0,316	0,340	0,361
	15,385	2,051	1,099	0,570	0,491	0,442	0,411
66	0,190	0,208	0,228	0,285	0,311	0,335	0,355
	37,879	2,165	1,114	0,565	0,486	0,436	0,406
67	0,186	0,203	0,223	0,280	0,305	0,329	0,350
	∞	2,296	1,131	0,561	0,480	0,431	0,400
68	0,182	0,199	0,219	0,274	0,300	0,324	0,344
		2,451	1,149	0,557	0,475	0,426	0,394
69	0,178	0,195	0,214	0,269	0,295	0,318	0,339
		2,635	1,169	0,553	0,471	0,420	0,389
0,70	0,174	0,191	0,210	0,265	0,290	0,313	0,334
		2,857	1,190	0,550	0,466	0,415	0,384
71	0,171	0,187	0,206	0,260	0,285	0,308	0,329
		3,130	1,214	0,546	0,461	0,411	0,379
72	0,167	0,183	0,202	0,255	0,280	0,304	0,324
		3,472	1,240	0,543	0,457	0,406	0,374
73	0,164	0,179	0,198	0,251	0,275	0,299	0,319
		3,914	1,268	0,539	0,453	0,401	0,369
74	0,160	0,176	0,194	0,247	0,271	0,294	0,315
		4,505	1,299	0,536	0,449	0,397	0,365
75	0,157	0,172	0,191	0,242	0,267	0,290	0,310
		5,333	1,333	0,533	0,444	0,392	0,360
76	0,154	0,169	0,187	0,238	0,263	0,286	0,306
		6,579	1,371	0,531	0,441	0,388	0,356
77	0,151	0,165	0,183	0,234	0,258	0,281	0,302
		8,658	1,412	0,528	0,437	0,384	0,352
78	0,148	0,162	0,180	0,231	0,254	0,277	0,297
		12,821	1,457	0,525	0,433	0,380	0,348



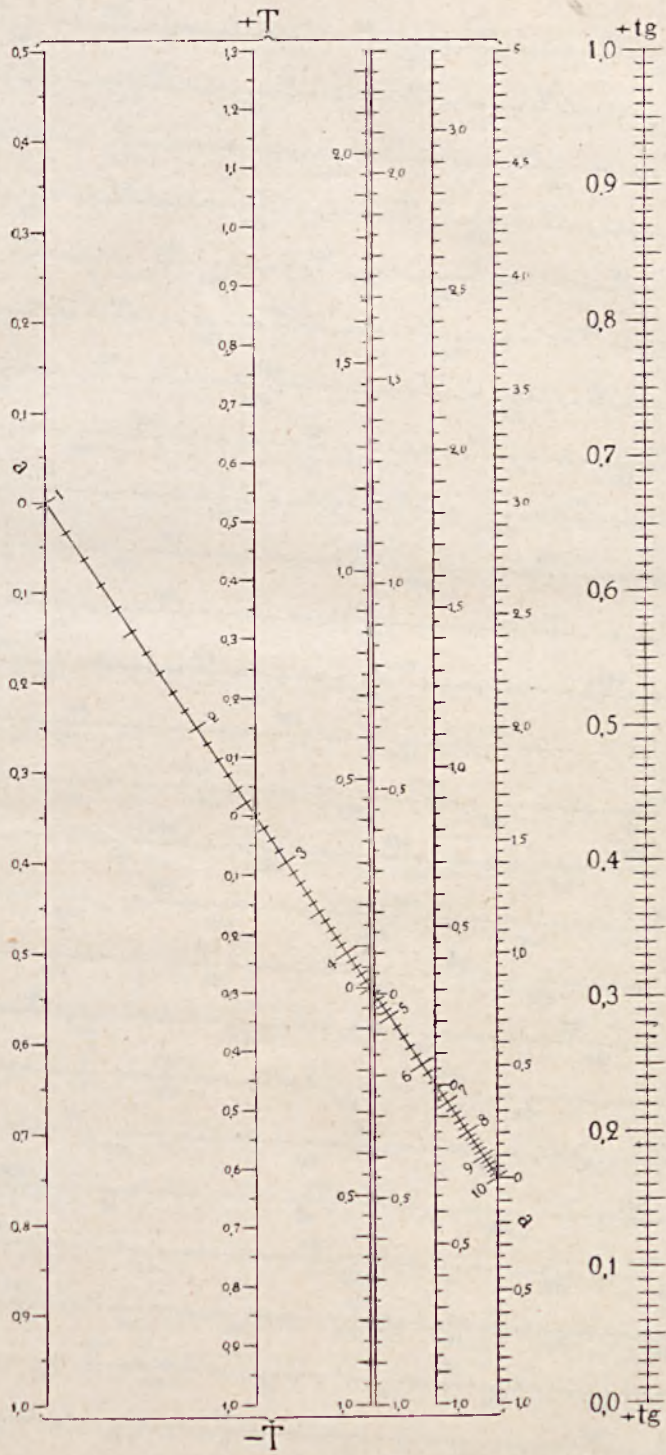
<i>tgα</i>	$\mu = \frac{tgi}{4tg\alpha(tgi \pm tg\alpha)}$						
	$tgi = \frac{2}{3}$	$tgi = \frac{4}{5}$	$tgi = 1$	$tgi = 2$	$tgi = 3$	$tgi = 5$	$tgi = 10$
0,79	0,145	0,159 25,316	0,177 1,507	0,227 0,523	0,251 0,430	0,273 0,376	0,293 0,344
0,80	0,142	0,156 ∞	0,174 1,563	0,223 0,521	0,247 0,426	0,269 0,372	0,289 0,340
81	0,139	0,153	0,171 1,624	0,220 0,519	0,243 0,423	0,266 0,368	0,286 0,336
82	0,137	0,151	0,168 1,694	0,216 0,517	0,239 0,420	0,262 0,365	0,282 0,332
83	0,134	0,148	0,165 1,772	0,213 0,515	0,236 0,416	0,258 0,361	0,278 0,328
84	0,132	0,145	0,162 1,860	0,210 0,513	0,233 0,413	0,255 0,358	0,275 0,325
85	0,129	0,143	0,159 1,961	0,206 0,512	0,229 0,410	0,251 0,354	0,271 0,321
86	0,127	0,140	0,156 2,076	0,203 0,510	0,226 0,408	0,248 0,351	0,268 0,318
87	0,125	0,138	0,154 2,210	0,200 0,509	0,223 0,405	0,245 0,348	0,264 0,315
88	0,123	0,135	0,151 2,367	0,197 0,507	0,220 0,402	0,242 0,345	0,261 0,312
89	0,120	0,133	0,149 2,554	0,194 0,506	0,217 0,399	0,239 0,342	0,258 0,308
0,90	0,118	0,131	0,146 2,778	0,192 0,505	0,214 0,397	0,235 0,339	0,255 0,305
91	0,116	0,129	0,144 3,053	0,189 0,504	0,211 0,394	0,232 0,336	0,252 0,302
92	0,114	0,126	0,142 3,397	0,186 0,503	0,208 0,392	0,230 0,333	0,249 0,299
93	0,112	0,124	0,139 3,840	0,184 0,503	0,205 0,390	0,227 0,330	0,246 0,296

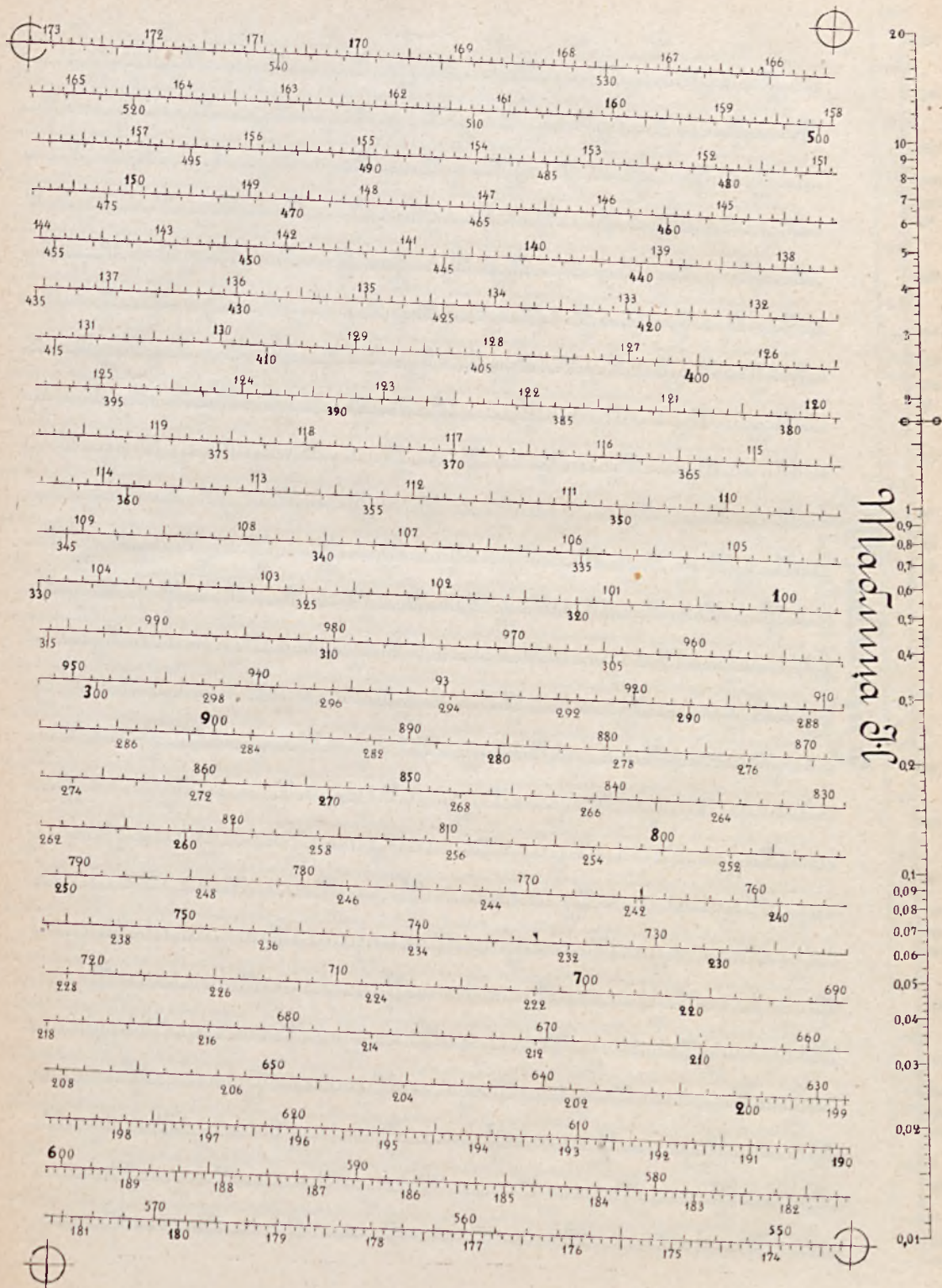
<i>tgα</i>	$\mu = \frac{tgi}{4tga(tgi \pm tgα)}$						
	<i>tgi</i> = $\frac{2}{3}$	<i>tgi</i> = $\frac{4}{5}$	<i>tgi</i> = 1	<i>tgi</i> = 2	<i>tgi</i> = 3	<i>tgi</i> = 5	<i>tgi</i> = 10
0,94	0,110	0,122	0,137 4,433	0,181 0,502	0,203 0,387	0,224 0,328	0,243 0,294
95	0,109	0,120	0,135 5,263	0,178 0,501	0,200 0,385	0,221 0,325	0,240 0,291
96	0,107	0,118	0,133 6,510	0,176 0,501	0,197 0,383	0,219 0,322	0,238 0,288
97	0,105	0,117	0,131 8,591	0,174 0,501	0,195 0,381	0,216 0,320	0,235 0,285
98	0,103	0,115	0,129 12,755	0,171 0,500	0,192 0,379	0,213 0,317	0,232 0,283
99	0,102	0,113	0,127 25,253	0,169 0,500	0,190 0,377	0,211 0,315	0,230 0,280
1,00	0,100	0,111	0,125 ∞	0,167 0,500	0,188 0,375	0,208 0,313	0,227 0,278





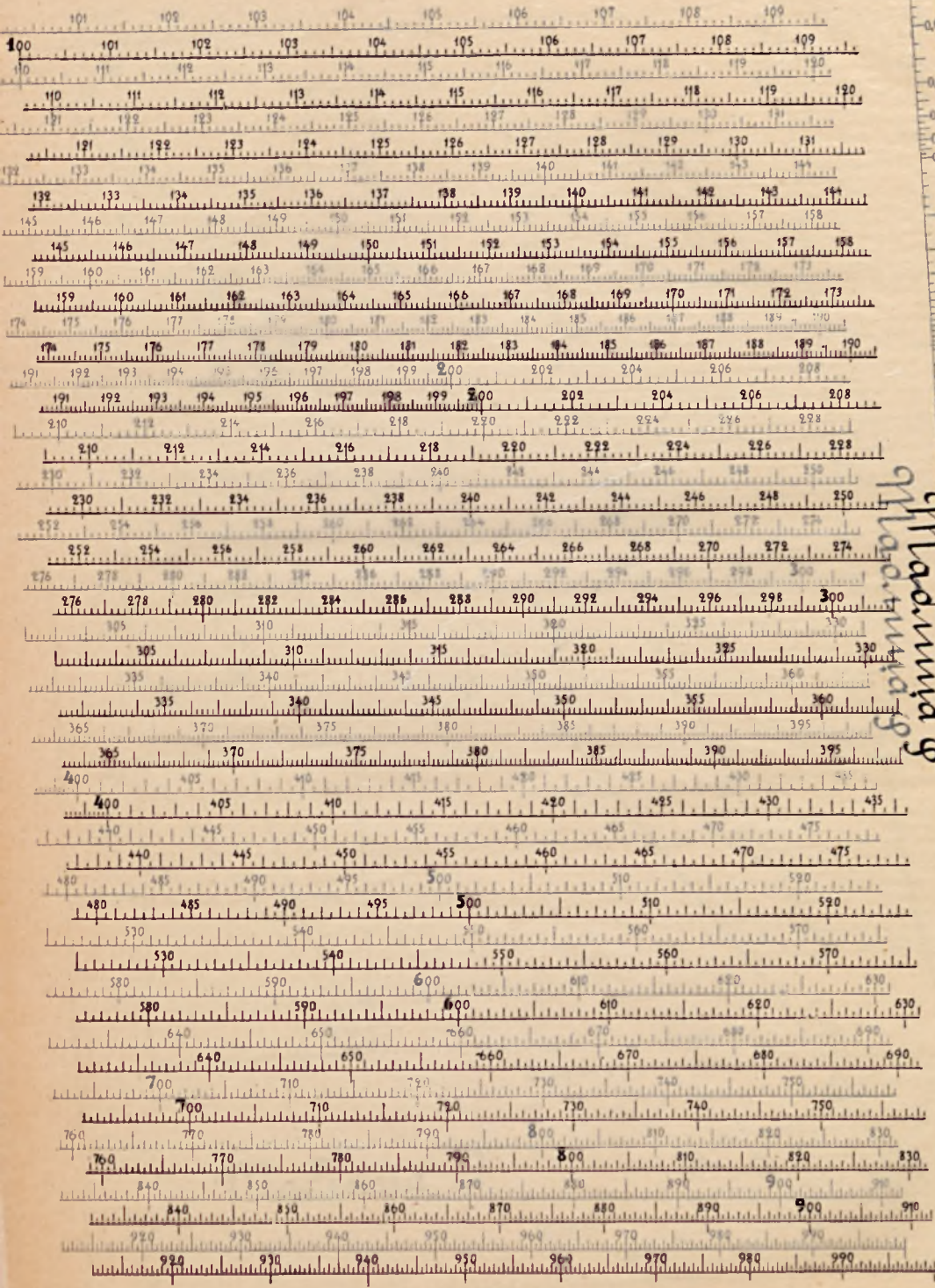
Машина 5



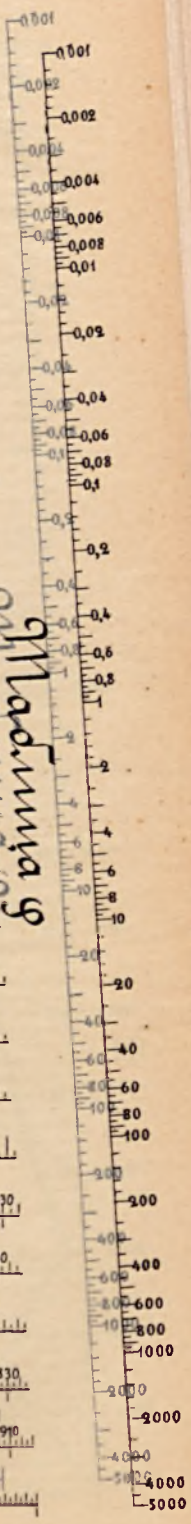


Machina S.C.

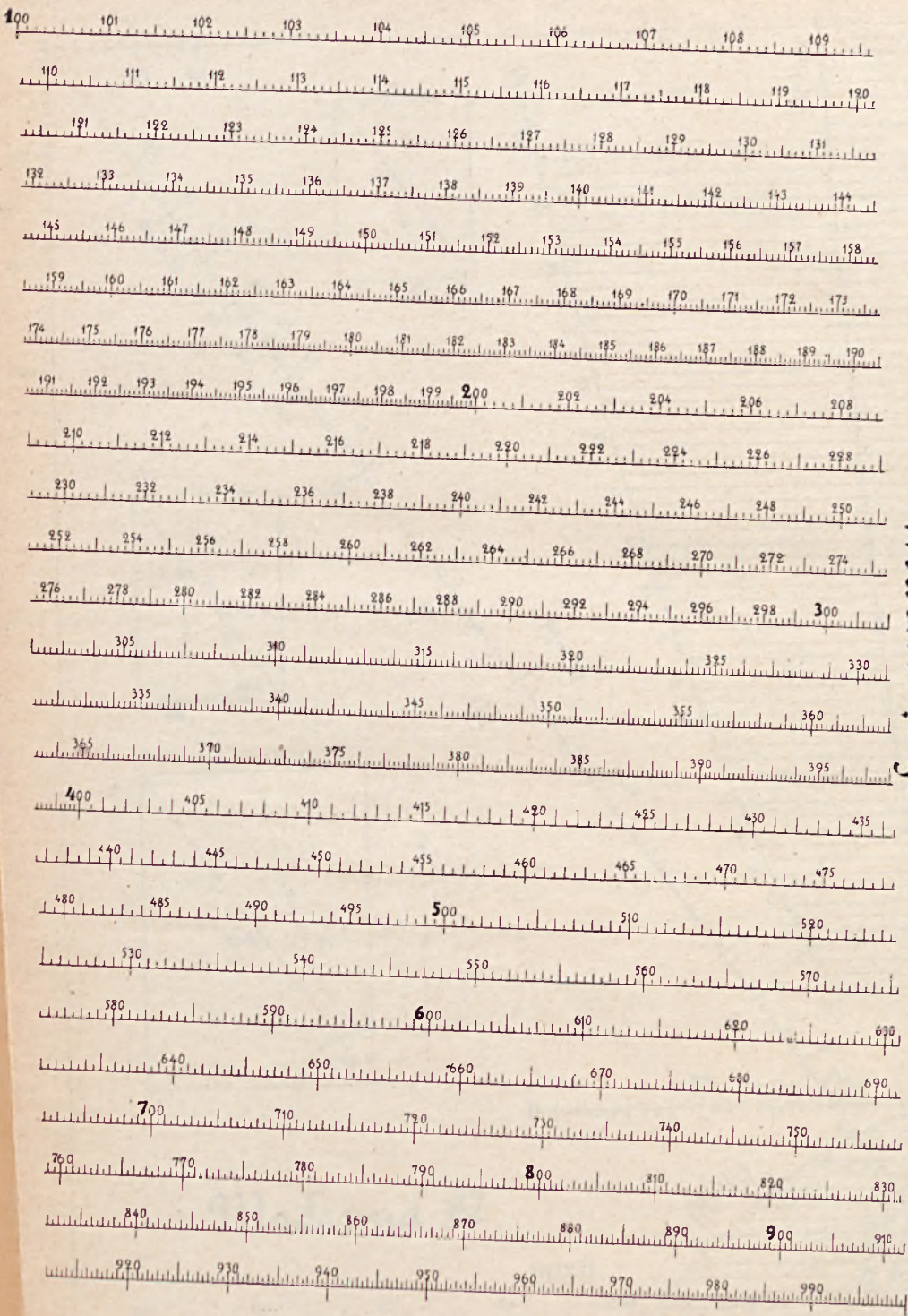




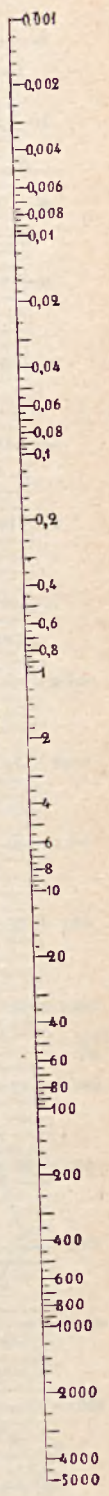
Pharmacia



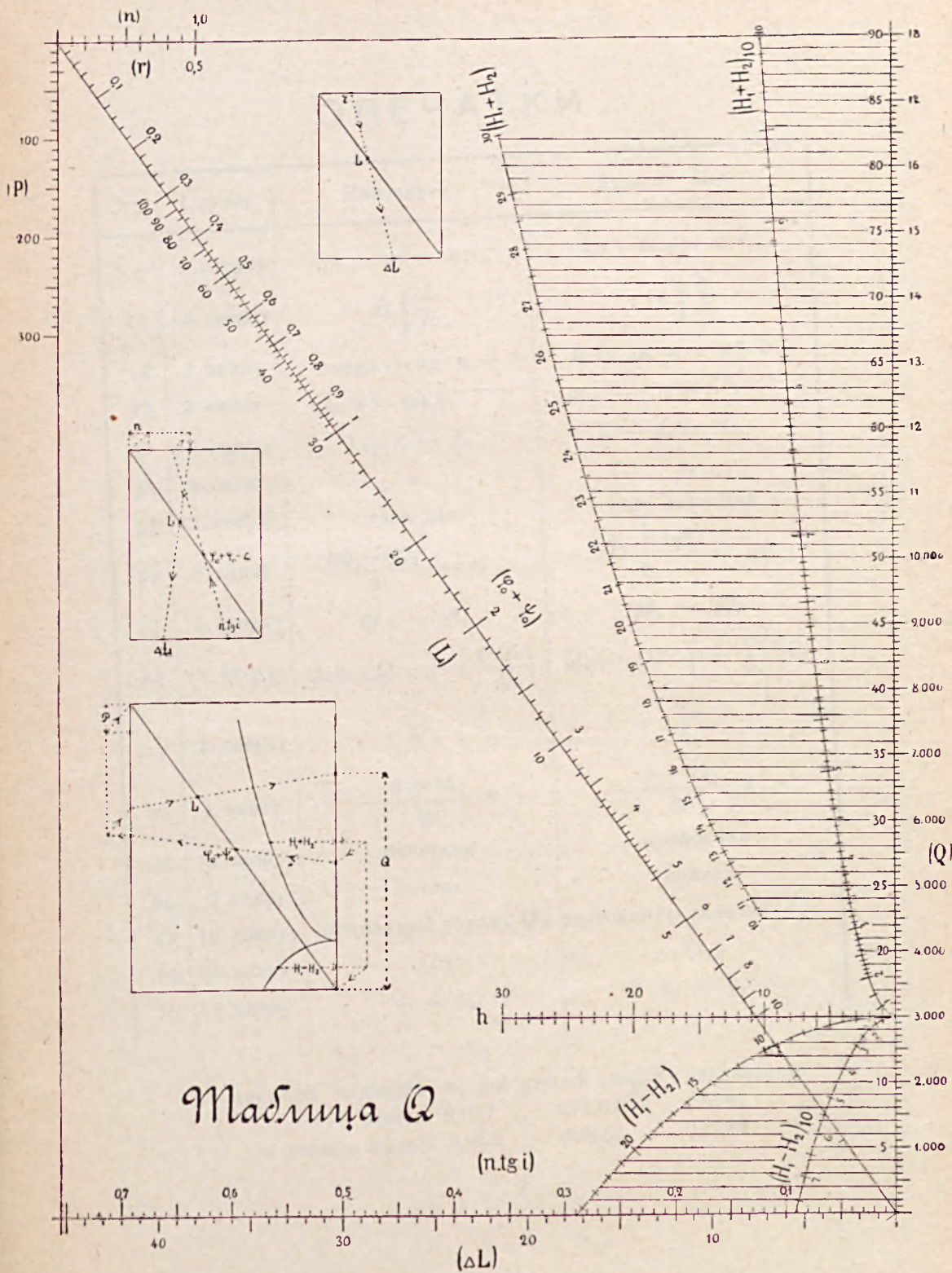




Machinica g







Машина Q

# ОПЕЧАТКИ.

Стр.	Строка	Напечатано	Должно быть
8	9 сверху	$tg\alpha - tg\alpha = m.l_1$	$tg\alpha - tg\alpha_1 = m.l_1$
12	14 сверху	$- P_n \left] \frac{L}{R}$	$- p_n \left] \frac{L}{R}$
16	1 снизу	$u = \text{лв.} + \text{пр. } u =$	$u = \text{лв. } u + \text{пр. } u$
17	3 снизу	$\text{пр. } u = m\phi_0 \sqrt{\quad}$	$\text{пр. } u = m'\phi_0 \sqrt{\quad}$
27	10 сверху	$l + l_v = L.$	$l_n + l_v = L.$
28	8 сверху	$v$	$v_v$
44	11 сверху	такъ для	такъ какъ для
50	6 снизу	$\frac{tg\beta_1 + tg\beta_2}{2} = tg\beta_0$	$\frac{tg\beta_1 + tg\beta_2}{2} = tg\beta_0$
51	5 сверху	$tg\beta_1 - tg\beta_2$	$tg\beta_1 - tg\beta_2$
54	13 сверху	$Q_n + \Delta Q_n = \left(1 + \frac{\Delta Q_n}{Q_n}\right)$	$Q_n + \Delta Q_n = \left(1 + \frac{\Delta Q_n}{Q_n}\right) Q_n$
„	5 сверху	$Q'_n$	$\frac{Q'_n}{L}$
55	1 снизу	$-\frac{3 + 3h_0}{tgi} \cdot 3$	$-\frac{3 + 2h_0}{tgi} \cdot 3$
56	14 сверху	пикетами	профилями
65	3 снизу	точекъ	ножекъ
69	12 снизу	постоянный объемъ $Q'_n$	постоянную величину $\frac{Q'_n}{L}$
74	15 снизу	$(L)$	$(h)$
78	6 снизу	$\zeta_7 = \zeta_2$	$\zeta_1 = \zeta_2$

Въ примѣрѣ подсчета во 2-й строкѣ сверху напечатаны

числа: 0,017 ; 677,67 ; 726,87

а должно быть: 0,055 ; 678,56 ; 727,82



А. Поспѣловъ.

## СПЕКТРЫ

ИСПУСКАНІЯ ПАРОВЪ МЕТАЛЛОВЪ  $Cd$  и  $Zn$

въ положительномъ и отрицательномъ свѣтѣ разряда.

### Введеніе.

Въ началѣ спектроскопическихъ изслѣдованій былъ распространенъ взглядъ, что каждому элементу свойствененъ лишь одинъ спектръ, характерный для даннаго элемента. Различія въ видѣ спектра какого либо элемента или его соединеній, и тогда уже наблюдавшіяся при различныхъ условіяхъ, объясняли большею частью нечистотой взятаго вещества, посторонними примѣсями.

По мѣрѣ накопленія экспериментальныхъ работъ, посвященныхъ спектроскопiи, стало выясняться, что одинъ и тотъ же элементъ можетъ имѣть, смотря по условіямъ, при которыхъ онъ изслѣдуется, два и нѣсколько совершенно различныхъ спектровъ, различныхъ въ смыслѣ числа линій и въ видѣ ихъ. Открытіе Plücker'a и Hittorf'a<sup>1)</sup>, что элементарный газъ можно имѣть и полосатый и линейчатый спектръ, было первымъ шагомъ въ указанномъ направленіи; оно вызвало въ свое время много нападокъ, теперь это общепризнанный фактъ. Plücker и Hittorf нашли для азота

<sup>1)</sup> Plücker and Hittorf. Phil. Trans. 155, p. 1-29, (1865).

и сферы полосатый и линейчатый спектры. Schuster <sup>1)</sup> нашел второй линейчатый спектр кислорода. Оказалось также, что и одноатомные газы, нп. аргонъ, пары ртути также обладают нѣсколькими спектрами. Eder и Valenta <sup>2)</sup> описали полосатый и „богатый линиями“ спектры ртути. Такимъ образомъ не только для металлоидовъ, но и для металловъ были найдены спектры различныхъ порядковъ.

Е. Wiedemann и Schmidt <sup>3)</sup> предложили удобный методъ для изслѣдованія паровъ металловъ; изслѣдуемые металлы они помѣщали въ закрытыхъ стеклянныхъ шарахъ и подвергали ихъ дѣйствию электрическихъ колебаній. Названные изслѣдователи нашли полосы въ спектрахъ *Cd* и *Zn*. Въ той же работѣ они указали на различія въ окраскѣ въ различныхъ частяхъ свѣтящаго поля разряда.

Параллельно съ экспериментальными работами появились теоретическя работы, посвященныя вопросу о закономерности въ распределеніи спектральныхъ линий, таковы работы Balmer'a, Rydberg'a, Kayser'a и Runge <sup>4)</sup>. Были найдены уравненія, которымъ подчиняются линіи какого нибудь элемента (по ихъ числамъ колебаній). Одна формула Balmer'a обнимаетъ всѣ линіи водорода.

Для другихъ элементовъ оказалось нужнымъ писать по два, по три и болѣе уравненій, которымъ бы удовлетворяли линіи элемента (правда не всѣ). Deslandres <sup>5)</sup> нашелъ законы строенія полосатыхъ спектровъ. Оказалось, что строеніе полосатыхъ и линейчатыхъ спектровъ не одинаково, такъ что не приходится говорить о „постепенномъ“ переходѣ полосатого спектра въ линейчатый, какъ представляетъ это теорія Wüllner'a; болѣе вѣроятнымъ представляется, что оба рода спектровъ имѣютъ каждый своего посетителя.

Вопросъ о строеніи спектровъ элементовъ подвинулся, какъ мы видѣли, далеко впередъ. У металловъ, въ частности, также установлены различія въ спектрахъ дуги и искры. Однако недостаточное знакомство съ механизмомъ дуги и искры не даетъ возможности сдѣлать заключенія объ условіяхъ появленія того или другого спектра. Интереснымъ представляется спектроскопическое изслѣдованіе паровъ металловъ въ разрядныхъ трубкахъ, механизмъ явленій въ которыхъ

<sup>1)</sup> A. Schuster. Phil. Trans, 170. 1, p. 37—57. (1879),

<sup>2)</sup> Eder und Valenta. Denckschr. d. Wiener Akad. 61, p. 1. 1894.

<sup>3)</sup> E. Wiedemann und Schmidt. Wied. Ann. 57, p. 454. 1896.

<sup>4)</sup> Balmer. Wied. Ann. 25, p. 80, 1885; Rydberg. Kongl. Sw. Vetensk. Akad. Handl. 23, 1891; Kayser und Runge. Berl. Ber. 1890—1892. См. лит. Kayser. Handbuch der Spectroscopie. B. II.

<sup>5)</sup> Deslandres. Comp. Rend. 103, 1886; 104, 1887.



сравнительно хорошо разработанъ въ послѣднее время. Для ртути Eder и Valenta <sup>1)</sup> и въ послѣднее время I. Stark <sup>2)</sup> много сдѣлали по вопросу объ условіяхъ появленія различныхъ спектровъ. Подобную попытку представляетъ собой настоящая работа: она содержитъ наблюденія надъ спектрами металловъ *Cd* и *Zn*, какъ они появляются въ гейссеровыхъ трубкахъ и какъ они представляются при разрядахъ въ шарахъ со вѣшными электродами.

Работа эта производилась въ 1906—1907 году въ Физическомъ Институтѣ Эрлангенскаго Университета (Erlangen, Bayern).

Директору Института Prof. E. Wiedemann'у считаю здѣсь уместнымъ высказать мою глубокую благодарность за его всегдашнюю готовность оказать поддержку въ работѣ.

---

<sup>1)</sup> Eder und Valenta. Wied. Ann. 55, p. 479. 1895.

<sup>2)</sup> I. Stark. Ann. d. Phys. 16, 1905, p. 490.

Общія соображенія относительно спектровъ, появляющихся при разрядахъ.

### 1. Возникновеніе свѣченія.

Прежде чѣмъ перейти къ опытной части работы, позволю себѣ изложить существующія взгляды относительно возникновенія спектровъ при свѣченіи разрядной трубки.

Было уже упомянуто предположеніе, что полосатые и линейчатые спектры обуславливаются колебаніями различныхъ субстратовъ.

Если какое нибудь химическое соединеніе при однихъ условіяхъ даетъ полосатый спектръ, при другихъ линейчатый, то не трудно представить, что въ первомъ случаѣ мы имѣемъ дѣло съ излученіемъ молекулы, во второмъ же случаѣ—съ излученіемъ атома.

Другое дѣло будетъ, если одинъ и тотъ же элементъ даетъ при различныхъ условіяхъ то полосатый, то линейчатый спектры. Особенно трудно себѣ представить, какъ это можетъ быть въ случаѣ одноатомнаго элемента (а это, какъ мы видѣли, наблюдается), гдѣ по понятіямъ химиковъ невозможна дальнѣйшая диссоціація. Электронная теорія позволяетъ объяснить эти вопросы.

Разсмотримъ ближе явленія разряда. При разрядѣ отъ катода отрываются отрицательныя частички, отъ анода — положительныя. Если частички эти при своемъ движеніи ударяются объ нейтральные атомы, то они іонизуютъ эти послѣдніе, т. е. отрываютъ отъ нихъ отрицательныя частички — отрицательныя электроны, остатокъ будетъ тогда положительно заряженнымъ. Въ объясненіи процессовъ свѣченія въ трубкѣ особенно важны отрицательныя электроны, ко-



торые благодаря ихъ малой массѣ и большой скорости оказываются особенно способными вызывать свѣченіе.

Отрицательными электронами вызывается свѣченіе и въ отрицательномъ свѣтѣ (Das negative Glimmlicht), и въ положительной колоннѣ (Die positive Säule).

Чѣмъ объясняется происходящее при разрядѣ свѣченіе? Свѣченіе—излученіе электромагнитной энергіи—происходитъ вслѣдствіе измѣненія, происходящаго въ электромагнитномъ полѣ іона, когда онъ получаетъ ускореніе во время своего движенія.

Излучающій электронъ можетъ оказать связаннымъ въ систему другихъ электроновъ или даже атомовъ. Періодъ его колебаній въ этой системѣ, періодъ его излученія будетъ въ этомъ случаѣ характеристичнымъ для той связи съ атомами, въ какой онъ находится, характеристичнымъ для природы свѣтящаго газа.

J. Stark <sup>1)</sup> ставитъ гипотезу, что линейчатые и полосатые спектры обуславливаются излученіемъ подобныхъ системъ электроновъ, связанныхъ въ атомахъ.

Электроны могутъ также двигаться свободно, могутъ быть іонами. Іонъ можетъ получить ускореніе вслѣдствіе столкновеній съ другими частичками, во время которыхъ измѣняется величина и направленіе скорости его движенія. Періодъ излученія іона въ этомъ случаѣ уже не будетъ обуславливаться химической природой элемента, а только продолжительностью столкновенія.

Такъ какъ въ газѣ, въ которомъ присутствуютъ іоны, могутъ быть всѣ возможныя продолжительности столкновеній, то и излученіе даннаго газа можетъ имѣть всѣ возможныя длины волнъ.

Такимъ образомъ, ионизованный газъ можетъ испускать непрерывный спектръ.

## 2. Происхожденіе линейчатого и полосатаго спектровъ.

Если какой нибудь нейтральный атомъ ионизуется, если такимъ образомъ отрывается отъ него отрицательный электронъ, то другіе связанные въ атомѣ электроны, составляющіе теперь положительный остатокъ, испытываютъ извѣстное сотрясеніе, получаютъ нѣкоторый запасъ кинетической энергіи, каковую могутъ они затѣмъ излучать. Такимъ образомъ, этотъ положительно заряженный остатокъ—положительный атоміонъ—можетъ быть разсматриваемъ какъ источникъ

<sup>1)</sup> J. Stark. Die Elektrizität in Gasen. 1902, p. 440.

(носитель) электромагнитного излучения. Это излучение положительного атоміона даетъ по теоріи Stark'a линейчатый спектръ элемента.

Пусть далѣе нейтральный атомъ іонизованъ: отъ него стало быть отдѣлился отрицательный электронъ. Можетъ оказаться, что тотъ посторонній отрицательный электронъ, который своимъ ударомъ вызвалъ іонизацію, задержится вблизи положительнаго остатка и, находясь все время въ періодическомъ движеніи, будетъ постепенно приближаться къ нему и наконецъ сольется съ нимъ, образуя такимъ образомъ новый нейтральный атомъ. Кинетическая энергія отрицательнаго электрона преобразуется въ кинетическую энергію электроновъ атома, что вызоветъ свѣченіе. Stark принимаетъ, что излученіе подобныхъ составныхъ системъ—положительный остатокъ+отрицательный электронъ—въ моментъ образованія изъ этой системы нейтральнаго атома даетъ начало полосатому спектру.

### 3. Подтвержденія гипотезы Stark'a.

Гипотеза Stark'a, которой онъ самъ даетъ названіе „рабочей“, имѣетъ за себя уже нѣкоторые факты. Stark самъ наблюдалъ <sup>1)</sup> разрядъ въ парахъ ртути подъ малымъ давленіемъ.

Зеленая окраска, свѣтящаго разряда соответствовавшая полосатому спектру (при малыхъ токахъ и сравнительно низкой средней температурѣ ниже—300°C), переходила въ бѣловатую при повышеніи температуры: тогда появлялся линейчатый спектръ.

Разрядная трубка была устроена съ боковой трубкой, куда можно было выводить пары металла изъ электромагнитнаго поля разряда. Въ боковой трубкѣ были помѣщены двѣ пластины конденсатора, которыя заряжались до 300 Volt разности потенціаловъ. Оказалось, что катодъ заряженнаго конденсатора отталкиваетъ бѣловатый „лучъ“ паровъ ртути. Бѣловатое свѣченіе, какъ мы уже знаемъ, должно обуславливаться присутствіемъ положительныхъ атоміоновъ, а для образованія этихъ послѣднихъ должны быть на лицо все новые и новые отрицательные электроны.

Катодъ отталкиваетъ, анодъ притягиваетъ отрицательные электроны—возбудители свѣченія; бѣловатый „лучъ“ отталкивается катодомъ. На зеленое облако паровъ ртути, гдѣ, согласно гипотезѣ, преобладаютъ нейтральные атомы, пластины конденсатора не оказываютъ никакого дѣйствія.

---

<sup>1)</sup> J. Stark. Wied. Ann. 14, p. 529. 1904; Wied. Ann. 16, p. 490—1905.



#### 4. Слѣдствія гипотезы.

Гдѣ и когда мы можемъ ждать появленія непрерывнаго, полосатаго и линейчатаго спектровъ?

Непрерывный спектръ можетъ быть наблюдаемъ, какъ мы уже видѣли, во всякомъ ионизованномъ газѣ, парѣ, пламени; достаточная оптическая толщина сдѣлаетъ этотъ спектръ видимымъ.

Полосатый спектръ можетъ существовать всюду, гдѣ есть условія, способствующія образованію и поддержанію связи системы: положительный атоміонъ—отрицательный электронъ.

Чѣмъ выше средняя температура газа, чѣмъ больше скорость отрицательныхъ электроновъ, тѣмъ менѣе благоприятны условія для существованія полосатаго спектра. Въ положительной колоннѣ разряда (гдѣ скорость отрицательныхъ электроновъ наименьшая) и при сравнительно низкой температурѣ (слѣдовательно при слабыхъ токахъ, слѣдуетъ ожидать появленія полосатаго спектра. Это слѣдствіе гипотезы Stark'a подтверждается и болѣе ранними работами, и работой самого Stark'a надъ парами ртути. Настоящая работа также даетъ подтвержденіе указаннаго слѣдствія.

Линейчатый спектръ мы можемъ ждать всюду, гдѣ есть положительные атоміоны, всюду, гдѣ газъ электропроводенъ.

Въ отрицательномъ свѣтѣ, въ положительной колоннѣ одинаково мы можемъ поэтому встрѣтить линейчатый спектръ элемента.

Однако въ этихъ двухъ рѣзко различныхъ областяхъ свѣченія разряда возбудители свѣченія—отрицательные электроны—обладаютъ весьма различными свойствами. Скорость движенія ихъ въ отрицательномъ свѣтѣ во много разъ больше таковой же въ положительной колоннѣ (для ртути паденіе напряженія, которымъ обусловливается ихъ скорость, въ отрицательномъ свѣтѣ 340 Volt, въ положительной колоннѣ — 8 Volt) <sup>1)</sup>. Это обстоятельство не можетъ остаться безъ вліянія на родъ сотрясеній, испытываемыхъ нейтральными атомами при ударѣ отрицательныхъ электроновъ. Если отрицательный элек-

---

<sup>1)</sup> Мои опыты съ парами кадмія и цинка приводятъ (см. ниже: „Потенціальныя измѣренія въ парахъ кадмія и цинка.“) къ подобнымъ же заключеніямъ о неравенствѣ скоростей электроновъ въ отрицательномъ свѣтѣ и въ положительной колоннѣ. Для кадмія скорости эти оказались таковы: 300 вольтъ на 1 сант. въ отрицательномъ свѣтѣ и 16 вольтъ на 1 сант. въ положительной колоннѣ, для цинка тѣ же скорости имѣютъ значенія: 220 вольтъ на 1 сант. и 20 вольтъ на 1 сант.

тронъ при той малой скорости, которой онъ обладаетъ въ положительной колоннѣ, способенъ оторвать отъ нейтральнаго атома одинъ отрицательный электронъ. то отрицательные электроны съ гораздо большей скоростью—электроны отрицательнаго свѣта—могутъ оторвать здѣсь два и болѣе электроновъ отъ нейтральнаго атома. Линейчатый спектръ, обусловливаемый излученіемъ положительнаго атоміона въ первомъ случаѣ („одновалентнаго“) можетъ отличаться отъ линейчатаго спектра „дву-и-болѣе валентнаго“ атоміона въ отрицательномъ свѣтѣ. Такимъ образомъ линейчатый спектръ отрицательнаго свѣта можетъ имѣть новыя линіи сравнительно со спектромъ положительной колонны. Такъ какъ, далѣе, и въ отрицательномъ свѣтѣ, наряду съ болѣе быстрыми электронами, могутъ встрѣчаться и болѣе медленные электроны и могутъ привносить съ собой линейчатый спектръ положительной колонны, то ясно слѣдствіе: *линейчатый спектръ отрицательнаго свѣта разряда въ трубкѣ долженъ быть богаче линіями сравнительно съ линейчатымъ спектромъ положительной колонны.*

Это слѣдствіе теоріи вполне подтверждается опытами съ парами ртути. Тотъ „богатый линіями“ спектръ ртути, который описали еще Eder и Valenta, оказался въ существенныхъ чертахъ тождественнымъ съ спектромъ отрицательнаго свѣта, какъ это нашелъ Stark <sup>1)</sup>.

Задача спектроскопическаго изслѣдованія спектровъ другихъ металловъ <sup>2)</sup> (конечно болѣе или менѣе летучихъ, т. е. способныхъ къ дистилляціи), особенно съ обращеніемъ вниманія на различныя части разряда, значительно труднѣе, чѣмъ это имѣетъ мѣсто для ртути.

Нужна довольно высокая температура для того, чтобы пары металла получили упругость достаточную для существованія разряда. Стекло сосудовъ, въ которыхъ долженъ находиться изслѣдуемый металлъ, особенно у трубокъ съ впаянными электродами, становится при такой температурѣ ненадежнымъ; стекло лопается тѣмъ легче, что часто пары металла дѣйствуютъ на стекло.

Это объясняетъ, почему въ этой области сдѣлано не много.

---

<sup>1)</sup> J. Stark. Ann. d. Phys. 16, p. 509. 1905.

<sup>2)</sup> Какъ увидимъ ниже („Результаты“ и раѣе), то же слѣдствіе электронной теоріи подтверждается и для металловъ: кадмія и цинка; и здѣсь линейчатый спектръ отрицательнаго свѣта богаче линіями сравнительно съ линейчатымъ спектромъ положительной колонны.



Изъ существующихъ по этому вопросу работъ назову лишь три: E. Wiedemann'a и Schmidt'a <sup>1)</sup> — работа, уже цитированная выше; Jones'a <sup>2)</sup> и A. Kalähne <sup>3)</sup>. Jones изслѣдовалъ спектры *Cd*, *Zn* и нѣкоторыхъ соединеній ртути, но безъ обращенія вниманія на отдѣльныя части разряда. Kalähne также дѣлалъ свои наблюденія и фотометрированіе въ положительной колоннѣ разряда, происходившаго въ парахъ *Cd* <sup>4)</sup>.

Авторъ настоящей работы изслѣдовалъ *Cd* и *Zn* въ трубкахъ съ внутренними электродами, а также въ шарахъ со внѣшними электродами; различію въ видѣ спектра въ различныхъ частяхъ разряда посвящено въ работѣ исключительное вниманіе; заключительная глава работы посвящена потенциальнымъ измѣреніямъ въ изслѣдуемыхъ парахъ металловъ.

<sup>1)</sup> E. Wiedemann und Schmidt. Wied. Ann. 57, p. 454. 1896.

<sup>2)</sup> A. Jones. Wied. Ann. 62, p. 30. 1897.

<sup>3)</sup> A. Kalähne. Wied. Ann. 65, p. 826. 1898.

<sup>4)</sup> Изъ другихъ работъ, относящихся къ вопросу о различныхъ спектрахъ паровъ металловъ, слѣдуетъ также указать работы:

J. Stark'a. Wied. Ann. 16, 410. 1905.

J. Stark und Siegl. Ann. d. Ph. 21, 457. 1906.

J. Stark und Kinoshita. Ann. d. Ph. 21, 470. 1906.

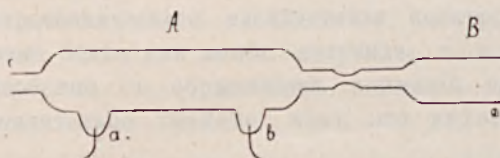
Пары натрія изслѣдовалъ R. Wood. Phil. Mag. 8, 293. 1904.

# Аппараты.

## Разрядная трубка

Форма разрядной трубки измѣнялась въ рядѣ опытовъ.  
Простѣйшая форма трубки представлена на фиг. 1 и состоитъ изъ

Фиг. 1.



двухъ частей *A* и *B*. Изслѣдуемый металлъ кладется въ часть *B*, послѣ чего конецъ трубки *B* запаивается.

Трубку *B* и часть трубки *A* вставляютъ затѣмъ въ электрическую печь (см. ниже). Ртутнымъ насосомъ достигается разрѣженіе до  $0,01 \text{ mm}$ . Печь разогрѣвается до  $400\text{--}500^\circ \text{C}$ . Металлъ плавится и дистиллируется въ трубку *A*. Послѣ пяти, шести часовъ подобной операціи прекращаютъ нагреваніе. Изъ остывшей печи выдвигаютъ трубку *B* и отдѣляютъ ее пламенемъ горѣлки отъ трубки *A*. Вдвигаютъ затѣмъ трубку *A* въ печь, нагреваютъ печь до плавленія металла, послѣ чего распределяютъ жидкій металлъ въ оба углубленія *a* и *b*, поднимаяемъ то одного то другого конца печи. Прежде, чѣмъ окончательно отдѣлить трубку *A* отъ ртутнаго насоса, пропускаютъ черезъ трубку токъ отъ индукціонной катушки при все



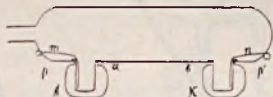
время дѣйствующемъ насосѣ. Затѣмъ запаиваютъ трубку *A*, отдѣляя ее тѣмъ самымъ отъ насоса.

Приготовленіе подобныхъ трубокъ соединено съ большими трудностями.

Опыты показываютъ, что трубки эти почти не переносятъ охлажденія, развѣ онѣ нагрѣты. Лопаніе трубки можетъ произойти и во время опыта отъ многихъ причинъ: малѣйшая струя холоднаго воздуха, неравенство температуры въ разныхъ мѣстахъ печи или трубки, образованіе сплава изъ платины электродовъ и паровъ металла— все это можетъ быть причиной неудачнаго опыта.

Болѣе вынослива трубка съ вкладывающимися въ углубленія стаканчиками, въ которыхъ помѣщается отдистиллированный металлъ. Трубка подобной формы изображена на фиг. 2.

Фиг. 2.



Стеклянные стаканчики *p* и *p'* входят въ шейки *a* и *b* углубленій *A* и *K* и свободно висятъ въ нихъ. Электроды *m* и *n* изолированы стекломъ до нижняго конца, который лежитъ на днѣ стаканчика.

Нѣсколько проще были трубки съ желѣзными наперстками вмѣсто стеклянныхъ стаканчиковъ. Наперстки передъ употребленіемъ прокаливались. Электроды впивались въ такомъ случаѣ какъ обыкновенно въ углубленія *A* и *K*.

Шары безъ внутреннихъ электродовъ, также употреблявшіеся при работѣ, описаны ниже.

### Полученіе низкихъ давленій въ трубкахъ.

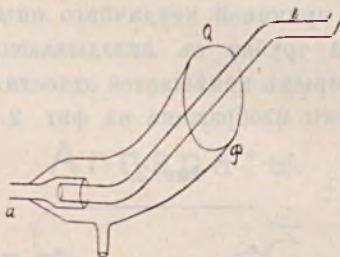
Опыты ставились большей частью съ малыми давленіями: 0,01; 0,1; 1 *mm* и 2 *mm*. ртутнаго столба—то были преимущественно употреблявшіеся давленія. Достигались они дѣйствіемъ ртутнаго насоса формы Sprengel'я, соединеннаго съ водянымъ насосомъ для подниманія ртути.

Mac-Leod — манометръ измѣрялъ давленія; выше 5 *mm* давленія измѣрялись обыкновеннымъ ртутнымъ манометромъ.

Выше было упомянуто о необходимости распредѣлять расплавленный металлъ въ углубленіяхъ трубки. Для этого необходимо

горизонтально лежащую разрядную трубку, соединенную съ насосомъ (соединенія, конечно, стекляныя), вращать около нѣкоторой горизонтальной оси. Такъ какъ работа велась исключительно съ ртутными затворами и существующіе шлифы и краны <sup>1)</sup> не удовлетворяли поставленнымъ требованіямъ, оказалось необходимымъ конструировать новую форму горизонтальнаго ртутнаго затвора, допускающаго достаточное вращеніе частей. Фиг. 3 представляетъ этотъ затворъ <sup>2)</sup>.

Фиг. 3.



Выдутое эллиптически въ направленіи  $PQ$  отверстіе трубки  $M$  позволяетъ трубкѣ  $l$  и соединенной съ ней разрядной трубкѣ вращенія около нѣкоторой горизонтальной оси.

### Добываніе азота.

Чтобы устранить возможность окисленія металла въ разрядной трубкѣ, опыты велись исключительно съ азотомъ. Хотя полученіе его довольно общеизвѣстно, представляется однако небезполезнымъ дать описаніе способа полученія азота съ тѣми видоизмѣненіями сравнительно общепринятымъ методомъ, каковыхъ полезность доказана опытомъ.

Для полученія азота <sup>3)</sup> всего чаще берутъ  $NH_4NO_2$  азотистокислый аммоній, разлагающійся на азотъ и воду. Продуктъ этотъ изъ за его легкой разлагаемости и дороговизны выгодно замѣнить  $NaNO_2$  азотистокислымъ натріемъ въ соединеніи съ хлористымъ аммоніемъ  $NH_4Cl$ .

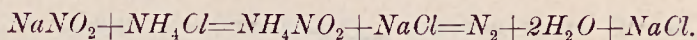
Ходъ реакціи будетъ таковъ:

<sup>1)</sup> Kahlbaum. Zeitschr. für Instr. 14, p. 21. 1894 и тамъ-же 21, p. 265 1901.

<sup>2)</sup> Приборъ изготовленъ былъ Эрлангенскимъ университетскимъ стекловодомъ, г. Hildebrand.

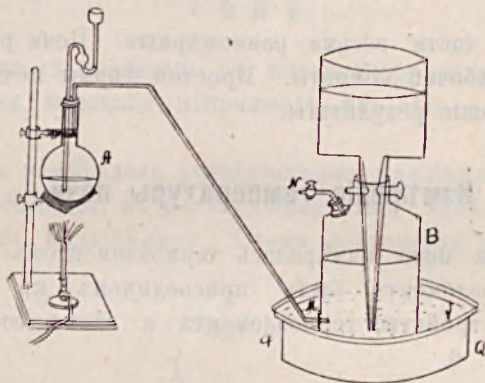
<sup>3)</sup> Erdmann. Anorganische Chemie, p. 151. (1900).





Для опыта берутъ оба вещества:  $NaNO_2$  и  $NH_4Cl$  въ количествахъ равныхъ ихъ молекулярнымъ вѣсамъ, что даетъ приблизительно 70 gr.  $NaNO_2$  и 53 gr.  $NH_4Cl$ . Растворяютъ  $NH_4Cl$  въ 200 сст. воды, слегка нагреваютъ и выливаютъ растворъ въ колбу съ  $NaNO_2$ .

Фиг. 4.



Колбу А (фиг. 4) съ полученнымъ растворомъ осторожно нагреваютъ.

Реакція, разъ она началась, особенно при концентрированномъ растворѣ, идетъ очень бурно. При недостаточномъ регулированіи истеченія воды изъ газометра В, излишекъ образовавшагося газа можетъ вызвать вылетаніе пробокъ и т. п. непріятныя осложненія.

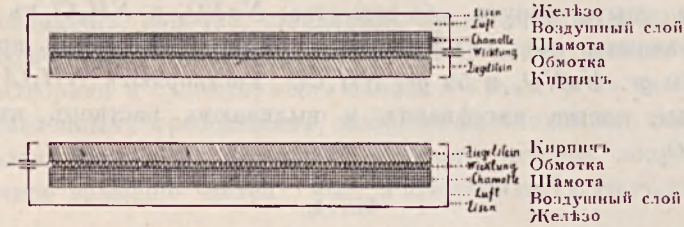
Въ виду этого оказалось удобнымъ располагать опытъ такъ, какъ показано на фиг. 4. Газъ изъ колбы А идетъ не въ верхнее, а въ нижнее отверстіе М газометра В, поставленнаго въ тазъ съ водой. Въ такомъ случаѣ и предохранительный манометръ, вставляемый обычно на пути газа къ газометру, оказывается излишнимъ.

Полученный такимъ способомъ газъ, прежде чѣмъ быть допущеннымъ въ насосъ и разрядную трубку, пропускается черезъ широгалловую кислоту для поглощенія остатковъ кислорода и черезъ концентрированную серную кислоту для поглощенія паровъ воды.

### Электрическая печь.

Электрическія печи обладаютъ важными преимуществами: онѣ позволяютъ получать весьма высокія температуры, притомъ въ сред-

Фиг. 5.

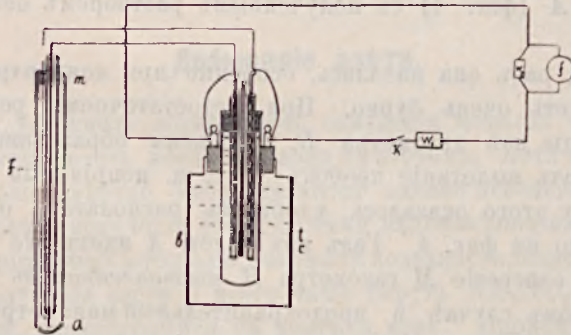


ней внутренней части весьма равномерны. Печи работают без порчи воздуха рабочей комнаты. Простой формы печь (фиг. 5) давала весьма хорошие результаты.

### Измѣреніе температуры печи.

Температура печи измѣрялась термоэлементомъ „Константанъ-жельзо“. Термоэлементъ былъ присоединенъ къ гальванометру D'Arsonval'я. Устройство термоэлемента и схема соединеній представлены на фиг. 6.

Фиг. 6.



Жельзная и константановая проволоки спаяны серебромъ, что образуетъ спай *a*, подвергающійся затѣмъ дѣйствию высокой температуры.

Проволочки изолированы одна отъ другой стеклянной трубочкой, вмѣстѣ съ которой онѣ входятъ въ болѣе широкую трубку *F*; въ мѣстѣ *m*—скрѣпленіе сургучемъ. Концы проволокъ термоэлемента припаяны (спай *b* и *c*) къ мѣднымъ проволокамъ, погруженнымъ въ парафиновое масло и удерживаемымъ при комнатной температурѣ  $t^0$  сравнительно большой массой воды сосуда *M*. Мѣдныя проволоки



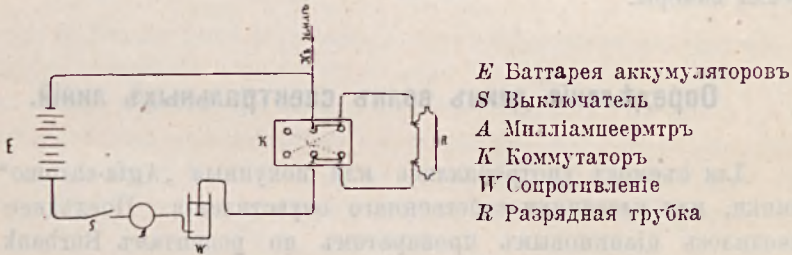
входятъ въ клеммы, соединенныя съ гальванометромъ  $G$ .  $W_1$  и  $W_2$  сопротивленія,  $K$  — ключъ. Прежде всего градуировалась шкала гальванометра, для чего наблюдались отклоненія зеркала гальванометра при погруженіи термоэлемента въ пары кипящей воды и въ пары кипящей сѣры. Изъ полученной такимъ путемъ кривой температуръ, это — прямая линия — путемъ экстраполированія находились высшія температуры.

### Т о н ь.

Въ опытахъ съ трубками съ впаянными электродами употреблялась батарея высокаго напряженія изъ 500 — 1000 аккумуляторовъ.

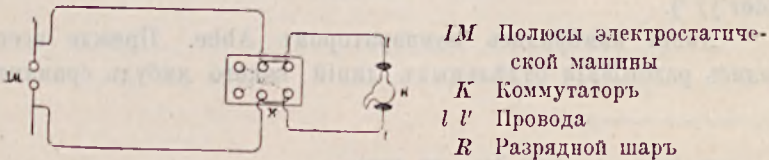
Сила тока измѣрялась прецизионнымъ миллиамперметромъ фирмы Kaiser und Schmidt; въ ряду опытовъ она измѣнялась въ предѣлахъ 0,2 — 20 миллиамперъ. Схема соединеній представлена на фиг. 7.

Фиг. 7.



Въ опытахъ съ шарами безъ внутреннихъ электродовъ токъ доставляла большая съ двадцатью кругами электростатическая машина, которую приводилъ въ движеніе небольшой водяной двигатель. Схема соединеній на фиг. 8.

Фиг. 8.



## Спектральный аппаратъ.

Оптическія части аппарата (призмы и линзы) были въ однихъ опытахъ изъ стекла, въ другихъ—изъ кварца. Лучи, идущіе изъ разрядной трубки, собирались линзой 4 *cm* фокуснаго разстоянія на щель спектроскопа (линза эта также могла быть изъ кварца). Въ установкѣ со стекломъ дисперсія аппарата была такова, что *Cd*—линіи 480 $\mu$  и 361 $\mu$  отстояли на фотографической пластинѣ (при установкѣ на наименьшее отклоненіе для  $\lambda=480\mu$ ) на 21,5 *mm* одна отъ другой. Кварцевая установка давала меньшую дисперсію: тѣ же лініи находились въ этомъ случаѣ въ разстояніи 15 *mm* одна отъ другой.

Установка камеры достигалась тѣмъ, что передъ щелью аппарата какъ разъ на мѣстѣ разрядной трубки, располагалась вольтова дуга; въ положительный уголь вводилась тонкая стеклянная трубка, стекло плавилось, двойная *Na* — лінія дѣлалась при этомъ настолько яркой, что позволяла точную установку матоваго стекла камеры.

## Опредѣленіе длинъ волнъ спектральныхъ ліній.

Для съомокъ употреблялись или покупныя „Agfa-chromo“ пластинки, или пластинки собственнаго очувствленія. Последнее производилось ціаниновымъ препаратомъ по рецептамъ Burbank <sup>1)</sup> — Hermann'a <sup>2)</sup>.

Экспозиція— $\frac{1}{2}$  часа—1 ч. для трубокъ съ впаивными электродами и 3—4 часа въ опытахъ съ шарами.

На пластинѣ кромѣ изслѣдуемаго спектра снимался „сравнительный спектр“, часто также шкала.

Сравнительными спектрами были: спектръ искры *Cd*, спектръ искры *Zn*, спектръ искры сплава *Cd* — *Zn* — *Pb* (по Eder'у) <sup>3)</sup>.

Лініи измѣрялись компараторомъ Abbe. Прежде всего измѣрялись разстоянія отдѣльныхъ ліній какого нибудь сравнительнаго

<sup>1)</sup> Burbank. Phil. Mag. 26, 1888.

<sup>2)</sup> Hermann. Wied. Ann. 16, p. 689. 1905.

<sup>3)</sup> Eder und Valenta. Beitrage zur Photochemie... p. 48.



спектра отъ выбранной нормали, напр. *Cd* 480 $\mu$ . Данные измѣреній вмѣстѣ съ принадлежащими линиямъ длинами волнъ сводились въ таблицу. Измѣрялись затѣмъ разстоянія отдѣльныхъ линій въ изслѣдуемомъ спектрѣ отъ той или другой хорошо отличае-мой нормали. Длины волнъ опредѣляемыхъ линій находились тогда простой интерполяціей.

## Опыты съ трубками, имѣющими внутренніе электроды.

### Пары *Cd*.

Картина свѣченія трубки съ парами *Cd* измѣнялась съ измѣненіемъ средней температуры пара и давленія. Впрочемъ трудно говорить о температурѣ пара, находящагося подъ дѣйствіемъ разряда, когда извѣстна лишь температура окружающей среды, въ нашемъ случаѣ—температура электрической печи. Въ послѣдующемъ будетъ однако приводиться температура печи въ виду несомнѣннаго вліянія ея на явленія, происходящія въ трубкѣ.

Можно различать слѣдующія главные стадіи свѣченія:

1. Начальная стадія — при низкой температурѣ. При  $320^{\circ}$  С замѣтно небольшое голубое свѣченіе на катодѣ и бѣловато-зеленое на анодѣ. Въ предѣлахъ  $340—360^{\circ}$  С катодный свѣтъ фіолетовый съ желтымъ первымъ катоднымъ слоемъ. Положительный свѣтъ (безслоистый) зеленый съ красноватымъ аноднымъ слоемъ.

2. Стадія слоенія. При  $390—400^{\circ}$  начинали появляться слои въ положительной колоннѣ. Явленіе въ этой стадіи было особенно богато красками. Слои положительной колонны къ катоду обращены выпуклостью, къ аноду — заострены. Окраска ихъ зеленовато-голубоватая съ красными остріями. Отрицательный свѣтъ красновато-фіолетовый. Стадія эта неустойчива.

3. Безслоистая положительная колонна. Эта стадія свѣченія довольно устойчивая въ предѣлахъ  $450^{\circ}—500^{\circ}$ , состоитъ изъ двухъ довольно рѣзко ограниченныхъ частей. Отрицательный свѣтъ крас-



ный; положительная беслоистая колонна сперва зеленого цвѣта, при повышеніи температуры голубая и наконецъ синяя.

4. Конечная стадія. Съ дальнѣйшемъ повышеніемъ температуры сильно развивается отрицательный свѣтъ, его окраска принимаетъ желтоватый оттѣнокъ (см. ниже: опыты съ парами *Zn*.)

Названіе этой стадіи свѣченія *конечной* выбрано потому, что явленія свѣченія въ этой стадіи уже ненормальны въ смыслѣ раздѣленія цвѣтовъ и спектровъ отдѣльныхъ частей разряда. Окраска блѣднѣла, различія спектровъ отдѣльныхъ частей, наблюдавшіяся доселѣ, начинали сглаживаться. Кроме того эта форма разряда была обыкновенно признакомъ скорого прекращенія свѣченія.

При рассмотрѣніи указанныхъ формъ свѣченія разрядной трубки, слѣдуетъ принять во вниманіе измѣненіе давленія въ трубкѣ съ повышеніемъ температуры. Разрядныя трубки запаивались обыкновенно подъ низкимъ давленіемъ азота, при  $1-5 \cdot 10^{-3}$  *mm*.

Но пары *Cd* при высокой температурѣ обладаютъ уже значительной собственной упругостью, какъ это слѣдуетъ изъ работы *Barus*'а <sup>1)</sup>.

*Barus* наблюдалъ упругость паровъ металловъ (*Cd*, *Zn*, *Bi*, *S*), свои наблюденія онъ выразилъ съ помощію формулы *Dupré-Hertz*'а. Формула имѣетъ видъ:

$$\log p = k - m \log T - \frac{n}{T}$$

гдѣ *p* — упругость пара, *T* — абсолютная температура, *k*, *m* и *n* постоянными. *Barus* находитъ слѣдующія значенія этихъ постоянныхъ (для кадмія и цинка).

ТАБЛИЦА I.

	<i>k</i>	<i>m</i>	<i>n</i>
Кадмія	20,63	7443	3.868
Цинкъ	20,98	8619	3.868

<sup>1)</sup> *Barus*. *Phil. Mag.* (5). 29. 141. 1890.

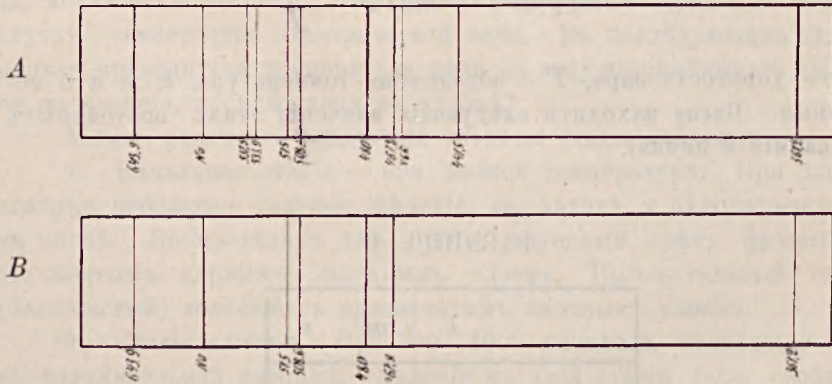
Вычисляя по этой формулѣ упругости паровъ у данныхъ металловъ при различныхъ температурахъ, получимъ:

ТАБЛИЦА II.

	300°	400°	500°	600°	700°
Кадмій	0,0093 <i>mm</i>	0,4266 <i>mm</i>	7,12 <i>mm</i>	53,09 <i>mm</i>	260 <i>mm</i>
Цинкъ	0,0019 „	0,017 „	0,479 „	5,31 „	36,3 „

Изъ указанныхъ формъ свѣченія первая и вторая не могли быть фотографируемы, первая влѣдствіе своей малой яркости, вторая влѣдствіе своей неустойчивости. Окулярныя наблюденія во второй стадіи свѣченія дали кромѣ линейчатыхъ спектровъ двѣ полосы въ положительной колоннѣ, края полосъ лежать на 450 $\mu$  и 430 $\mu$ .<sup>1)</sup> Въ отрицательномъ свѣтѣ яркой была линія 441 $\mu$ .

Фиг. 9.

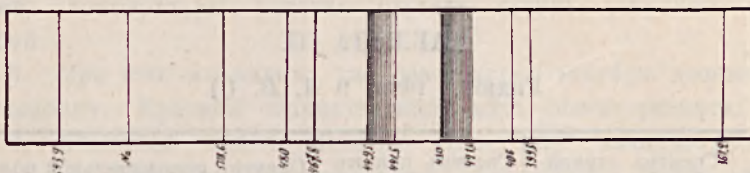


- A. Спектръ отрицательнаго свѣта.  
 B. Спектръ положительной колонны.

<sup>1)</sup> Полосы эти наблюдали также E. Wiedemann und Schmidt, Jones и Kalähne.



C



C. Спектръ положительной колонны съ полосами.

Спектръ отрицательнаго свѣта, какъ видно изъ фиг. 9, богаче линиями сравнительно со спектромъ положительной колонны, линии, лишнія противъ спектра положительной колонны, слѣдующія:  $\lambda = 537,9\mu$ ;  $\lambda = 533,9\mu$ ;  $\lambda = 441,5\mu$ . Линія  $\lambda = 361,2\mu$  обыкновенно бываетъ въ положительной колоннѣ, въ отрицательномъ свѣтѣ она наблюдается при высокой температурѣ. Линіи  $\lambda = 406\mu$ ,  $\lambda = 399,5\mu$  наблюдаются рѣдко и при высокомъ давленіи азота въ трубкѣ.

Возрастающее давленіе азота (до 3 *mm*) измѣняетъ картину свѣченія трубки.

Въ окраскѣ свѣченія преобладаетъ теперь голубой цвѣтъ.

Въ спектрѣ положительнаго свѣта появляется непрерывный фонъ, простирающійся отъ  $467\mu$  до  $420\mu$ ; появляются обѣ полосы: отъ  $449,5\mu$  до  $441,5\mu$  и отъ  $430\mu$  до  $421,5\mu$ .

Въ таблицѣ III собраны наблюденія, относящіяся къ парамъ кадмія; при этомъ дана и оцѣнка яркости отдѣльныхъ линій, принимая для наиболѣе яркой линіи число 10.

ТАБЛИЦА III.  
Кадмій. (Фиг. 9 A, B, C).

Длина волны	Спектръ отрицательнаго свѣта A	Спектръ положительной колонны B	Спектръ положительной колонны C
643.9	10 (яркая)	8 (дов. ярк.)	8 (довольно яркая)
537,9	6 (сред. ярк.)	нѣтъ	нѣтъ
533.9	6 " "	нѣтъ	"
508,6	9 (яркая)	9 (яркая)	9 (яркая)
480	10 "	10 " "	10 "
467,8	9 "	9 "	9 "
449,5	} нѣтъ	} нѣтъ	} Край полосы 7 (дов. яркій)
441,5			
430	} нѣтъ	} нѣтъ	} Край полосы 7 (дов. яркій)
421,5			
406	1 (оч. слабая)	4 (слабая)	4 (слабая)
399,5	1 " "	4 "	4 "
361,2	9 (яркая)	10 (яркая)	10 (яркая)

### Пары Zn.

Разрядныя трубки съ парами Zn были большей частью съ вкладывающимися стаканчиками; стекло бралось для нихъ болѣе тугоплавкое (jenaer Hartglas), чѣмъ для Cd, въ виду того, что точка плавленія Zn выше таковой же у Cd. (Для Zn точка плавленія 412°, для Cd 315° при нормальномъ давленіи.) Въ свѣченіи наблюдались тѣже стадіи, что и у Cd.

1. Начальная форма — розовато-красная окраска.
2. Слоеніе начинается при 470° C. (при давленіи азота 2.5 mm). Первый катодный слой голубой. Отрицательный свѣтъ красный. Положительная колонна насчитываетъ до 5 слоевъ, вынуклостью обращенныхъ къ катоду. Анодный слой также розовый. Съ повы-



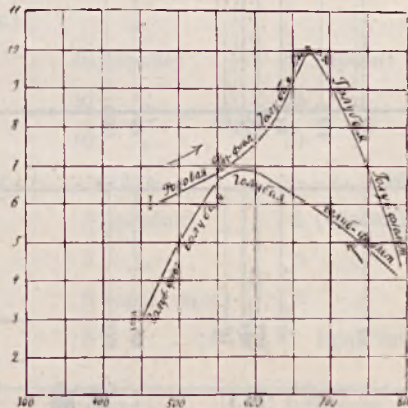
шеніемъ температуры розовая окраска слоевъ уступаетъ мѣсто голубой.

3. При  $600^{\circ}$  мы видимъ уже безслонстую голубую положительную колонну. Красный отрицательный свѣтъ сильно развитъ.

4. Конечная стадія. Немного выше  $600^{\circ}$  начинаетъ примѣшиваться къ красному отрицательному свѣту желтый цвѣтъ, особенно въ нижней части (въ первомъ катодномъ слое). При дальнѣйшемъ повышеніи температуры желтая окраска начинаетъ преобладать въ отрицательномъ свѣтѣ (при  $760^{\circ}$  C). Голубая положительная колонна укорачивается. Красное свѣченіе окружаетъ голубое свѣченіе съ обѣихъ сторонъ.

Измѣненіе окраски и формы свѣченія паровъ *Zn* при измѣненіи температуры печи <sup>1)</sup> настолько поразительно, что интересно прослѣдить ближе это явленіе. Прилагаемая кривыя (фиг. 10) рисуютъ это измѣненіе въ величинѣ и окраскѣ свѣченія (въ положительной колоннѣ только, отрицательный свѣтъ измѣняется меньше). Абсциссы представляютъ температуры, ординаты—длину положительной колонны (за единицу принято  $0,5 \text{ cm.}$ )

Фиг. 10.



Кривая I представляетъ явленіе при повышеніи температуры.

<sup>1)</sup> Здѣсь, какъ и въ другихъ случаяхъ, измѣненіе характера свѣченія слѣдуетъ приписать не самой температурѣ, а упругости паровъ металла, которая, какъ мы видѣли, довольно значительна при высокой температурѣ, что слѣдуетъ изъ работы Вегус'а.

Вдоль кривыхъ нанесены измѣненія въ окраскѣ.

Вторая кривая (пониженія температуры) гораздо болѣе отлогая чѣмъ первая кривая.

Положительная колонна при охлажденіи уже не достигла прежняго maximum'a; ея maximum передвинулся въ сторону высшихъ температуръ. Розовая начальная окраска уже не вернулась.

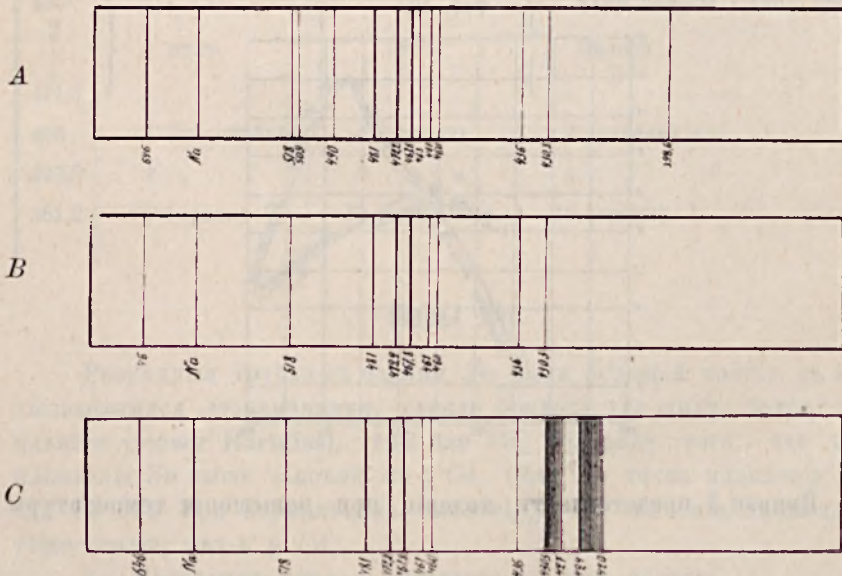
Снимки дали слѣдующіе результаты:

1. Удалось получить снимки положительной слоистой колонны. Температура  $540^{\circ}$ — $560^{\circ}$  С, давленіе азота въ трубкѣ  $2,5 \text{ mm}$ . Крайніе линіи констатированы полосы, края которыхъ рѣзкія въ сторону красной части спектра измѣнены были подѣ  $430\mu$  и  $424\mu$ . Полосы были видны и въ конечной стадіи, но здѣсь превѣшивалъ

2. непрерывный спектръ. Онъ простирался отъ  $470\mu$  до  $420\mu$  (температура  $650^{\circ}$ , давленіе  $5 \cdot 10^{-2} \text{ mm}$ ).

3. Линейчатые спектры отрицательнаго свѣта и положительной безслоистой колонны, имѣютъ такой видъ (фиг. 11).

Фиг. 11.



- A. Спектръ отрицательнаго свѣта.  
 B. Спектръ положительной колонны.  
 C. Онъ же съ полосами.



Какъ видимъ, спектръ отрицательнаго свѣта богаче линіями сравнительно со спектромъ положительной колонны.

Слѣдуетъ также замѣтить, что линіи  $\lambda = 436$  и  $\lambda = 430,3$  въ отрицательномъ свѣтѣ встрѣчаются лишь въ стадіи конечной ( $T = 760^\circ$ ), въ положительной колоннѣ наблюдаются и при нисшей температурѣ. Линія  $\lambda = 463\text{m}\mu$  выступаетъ почти всегда въ отрицательномъ свѣтѣ, однако она наблюдалась въ положительной колоннѣ той стадіи, когда положительная колонна состояла изъ красноватыхъ слоевъ.

Тѣ же результаты снимковъ въ паряхъ цинка передаетъ таблица IV.

ТАБЛИЦА IV.

Длина волны	Спектръ отрицательнаго свѣта A	Спектръ положительной колонны B	Спектръ положительной колонны съ полосами C
646	10 (яркая)	8 (дов. ярк.)	8 (довольно яркая)
518	6 (сред. ярк.)	6 (сред. яр.)	6 (сред. яркая)
509	4 (слабая)	нѣтъ	нѣтъ
490	6 (сред. ярк.)	"	"
481	10 (яркая)	10 (яркая)	10 (яркая)
472,2	10 "	10 "	10 "
467,8	10 "	10 "	10 "
463	6 (сред. ярк.)	нѣтъ	нѣтъ
461	3 (слабая)	3 (слабая)	3 (слабая)
460	3 "	3 "	3 "
436	3 "	5 (сред. ярк.)	3 "
430,3	3 "	5 " "	Край полосы 5 (ср. ярк.)
↓	} нѣтъ	нѣтъ	} Полоса
427			
424	} нѣтъ	} нѣтъ	} Край полосы 4 (слабый)
↓			
420			Полоса
398,6	8 (дов. ярк.)	нѣтъ	нѣтъ

## Опыты съ шарами безъ внутреннихъ электродовъ.

Методъ E. Wiedemann'a и Schmidt'a состоитъ какъ извѣстно въ томъ, что нагрѣваютъ стеклянный шаръ, содержащій разрѣженные пары металла, помещаютъ его въ поле высокаго напряженія, образуя на пути тока искру. Стекляныя стѣнки шара при достаточно высокой температурѣ дѣлаются проводящими для тока высокаго напряженія.

Нагрѣтый шаръ находится между двумя проводниками (металлическія кольца съ натянутой на нихъ мѣдной сѣткой), при прохожденіи тока между сѣткой и шаромъ проскакиваютъ маленькія искры, и пары металла начинаютъ свѣтить. Вообще говоря, свѣченіе вызвать не трудно<sup>1)</sup>, но свѣченіе съ типическими явленіями разряда можетъ существовать только при извѣстныхъ условіяхъ. Важную роль играютъ въ этомъ отношеніи подходящее давленіе и температура.

Шаръ съ парами *Cd*, запаянный подъ 0,1 *mm* давленія азота, давалъ наилучшіе результаты. Для *Zn* лучше оказался шаръ при 1 *mm* давленія.

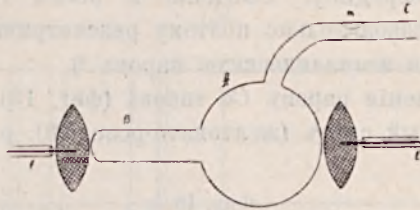
Форма шара также вліяетъ на свѣченіе. Постоянное и яркое свѣченіе давали шары съ боковымъ отросткомъ (фиг. 12). Шаръ

<sup>1)</sup> Таково напр. свѣченіе шара между пластинами конденсатора [въ Lecher'овской системѣ въ аппаратѣ Ebert'a *W. A.* 53. p. 144. 1894—свѣченіе безъ раздѣленія окрасокъ.



А изъ іенскаго стекла 4 см діаметра, боковой отростокъ *B* около 4 см длины и 15 мм просвѣта; боковая трубка *C* къ насосу.

Фиг. 12.



Приготовленіе шара таково. Кладутъ небольшой кусочекъ металла въ шаръ, дѣлаютъ затѣмъ въ мѣстѣ *m* боковой трубки *C* суженіе; пришлифовываютъ къ концу трубки *C* подходящую трубку изъ мягкаго стекла, которая соединена съ насосомъ. Пришлифованное мѣсто запаиваютъ сургучемъ. Разрѣжаютъ воздухъ и впускаютъ азотъ. Послѣ двукратнаго или трикратнаго выпуска азота выкачиваютъ его теперь уже до желаемаго давления. За это время нагреваютъ <sup>1)</sup> также шаръ до плавленія металла, измѣряютъ еще разъ давленіе и, въ случаѣ наличности желаемаго давления, запаиваютъ шаръ въ мѣстѣ суженія.

Приготовленный такимъ способомъ шаръ вставляютъ затѣмъ въ электрическую печь, которая должна быть въ этомъ случаѣ особенно заботливо выложена внутри слюдой. Проводники, приводящіе токъ отъ машины, также должны быть хорошо изолированы.

Авторъ, пользовался такимъ приспособленіемъ. Два толстыхъ слюдяныхъ кружка, плотно входящихъ въ каналъ печи, просверлены въ центрѣ и держать пропущенную черезъ центры кружковъ стеклянную трубку. Въ этой трубкѣ свободно можетъ передвигаться другая стеклянная трубка меньшаго діаметра, въ которую плотно входитъ мѣдная проволока, оканчивающаяся кольцомъ съ сѣткой и служащая для приведенія тока.

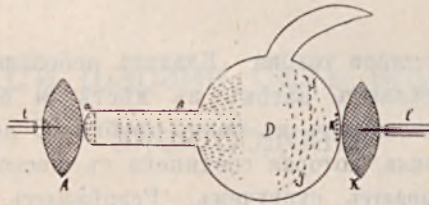
Подходящая температура была для *Cd* 450°—500° *C*, для *Zn* 500°—550°.

<sup>1)</sup> Были также поставлены опыты, при которыхъ металлъ находился не въ шарѣ, а передъ суженіемъ *m*. При достаточномъ разрѣженіи дестиллируютъ металлъ въ шаръ черезъ суженіе. Результаты этихъ опытовъ были однако такіе-же, какъ и въ выше описанныхъ опытахъ.

Одинъ и тотъ же шаръ оказывался въ состояніи выдерживать продолжительную работу; онъ могъ остывать, снова нагрѣваться и т. д. После продолжительной работы металлъ изъ середины шара часто уходитъ въ боковыя трубки, но его легко бываетъ нагрѣвалиемъ перевести опять въ середину. Свѣченіе и послѣ такой операціи не бываетъ хуже. Позволительно поэтому разсматривать подобные шары какъ лампы для металлическихъ паровъ <sup>1)</sup>.

Картина свѣченія паровъ *Cd* такова (фиг. 13). *A*—анодъ, *K*—катодъ, *a* — анодный свѣтъ (желтовато-розовый); *p* — положительная

Фиг. 13.



колонна, она голубая въ боковомъ отросткѣ и зеленая въ шарѣ. При низкой температурѣ положительный свѣтъ вообще зеленой окраски. Положительная колонна въ опытахъ съ шарами наблюдалась большей частью бесшлейстая. *G*—отрицательный свѣтъ розовато-красной окраски, при низкихъ температурахъ окраска его красновато-фіолетовая. Высокая температура вызываетъ, аналогично стадіи конечной въ опытахъ съ трубками, сильное развитіе отрицательнаго свѣта съ желтымъ оттѣнкомъ.

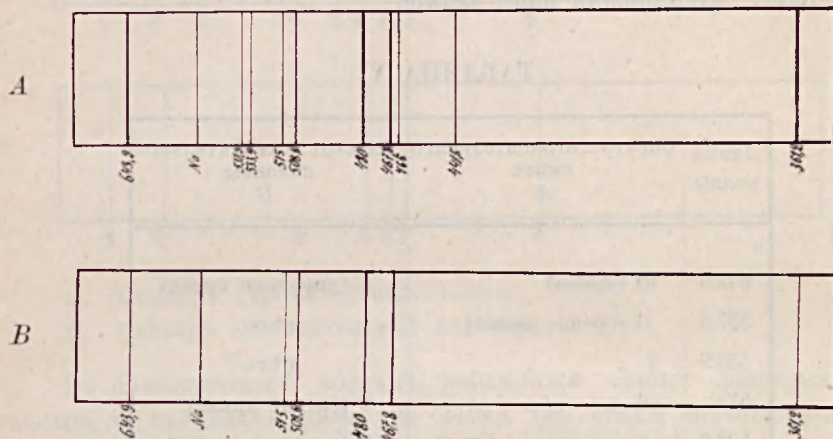
<sup>1)</sup> Наму (Comp. Rend. 124, p. 749. 1897) описываетъ одну такую *Cd* лампу. Это гейслерова трубка безъ внутреннихъ электродовъ, въ которую положенъ кусочекъ *Cd*. Токъ отъ индуктивной катушки съ конденсаторомъ идетъ къ металлическимъ паружнымъ обкладкамъ трубки. Трубка подвѣшена въ толстой мѣдной трубкѣ съ окошечкомъ для продольнаго разсматриванія свѣченія; рядъ горѣлокъ нагрѣваетъ трубку. Отдѣльныя части разряда по этому способу не могутъ быть изслѣдуемы.



Фиг. 14 представляет спектры, полученные отъ подобнаго шара. (Шаръ былъ запаянъ при 0,1 *mm* давления,  $T = 480^{\circ} \text{C}$ ).

Фиг. 14.

*Cd.*



A. Спектръ отрицательнаго свѣта

B. Спектръ положительной колонны.

Какъ видимъ, и здѣсь спектръ отрицательнаго свѣта богаче линиями сравнительно съ спектромъ положительной колонны. Линія линія въ немъ слѣдующія,  $\lambda = 537,9\mu\text{m}$ ;  $\lambda = 533,9\mu\text{m}$ ;  $\lambda = 466 \mu$ ;  $\lambda = 441,5\mu\text{m}$ .

Въ положительной колоннѣ наблюдался также слабый непрерывный спектръ, простиравшійся отъ отъ 530 $\mu\text{m}$  до 420 $\mu\text{m}$ .

При температурѣ 360 $^{\circ}$  стирается различіе между обоими спектрами. Окраска дѣлается монотонной. Въ отрицательномъ свѣтѣ линія съ болѣе длинными волнами  $\lambda = 533,4\mu\text{m}$ ;  $\lambda = 537,9\mu\text{m}$  становится ярче. Линія, обычно свойственныя отрицательному свѣту, показываются теперь въ положительномъ свѣтѣ и на анодѣ.

Стоитъ температурѣ повыситься, и эти чуждыя линія начинаютъ исчезать изъ положительнаго свѣта. Прежде всего исчезаютъ линія  $\lambda = 533,9\mu\text{m}$ ;  $\lambda = 537,9\mu\text{m}$ : При температурѣ 440 $^{\circ} \text{C}$  исчезаетъ линія  $\lambda = 441,5\mu\text{m}$ , и показывается нормальная картина спектровъ обѣихъ частей разряда съ ихъ крупными различіями и съ соотвѣтственной крупной разницей въ окраскѣ.

Въ описанномъ только что явленіи мы очевидно встрѣчаемся съ однимъ изъ случаевъ примѣненія закона, что болѣе низкая температура дѣлаетъ болѣе яркими линіи болѣе длинныхъ волнъ; высокая температура наоборотъ усиливаетъ яркость линій съ короткой длиной волны.

Таблица V представляетъ сводку результатовъ для снимковъ съ шарами, содержащими пары кадмія.

ТАБЛИЦА V.

Длина волны	Спектръ отрицательнаго свѣта A	Спектръ положительной колонны B
613,9	10 (яркая)	8 (довольно яркая)
537,9	6 (средне яркая)	пѣть
533,9	6 „ „	пѣть
515	6 „ „	6 (средне яркая)
508,6	8 (довольно яркая)	8 (довольно яркая)
480	10 (яркая)	10 (яркая)
467,8	9 „	9 „
466	5 (средне яркая)	пѣть
441,5	7 „ „	пѣть
361,2	8 (довольно яркая)	10 (яркая)

### П а р ы *Zn*.

Явленіе свѣченія въ парахъ *Zn* представляется въ слѣдующемъ видѣ. Положительная колонна въ промежуткѣ 500°—550° С голубая, анодъ — розовый. Отрицательный свѣтъ имѣетъ розовую окраску.

Разница въ спектрахъ обѣихъ главныхъ частей разряда замѣтна.

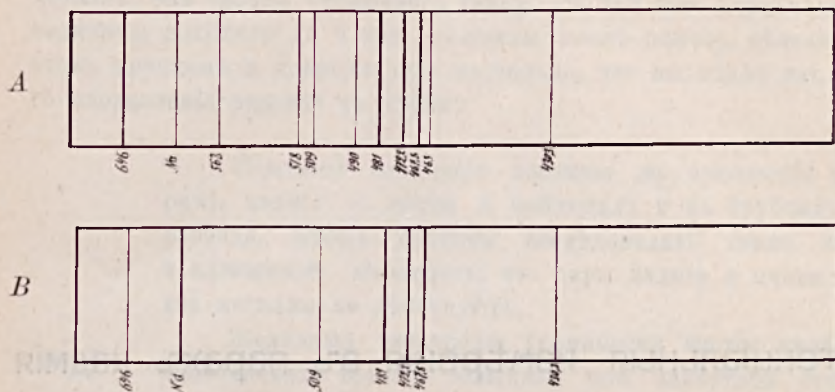
Фиг. 15 представляетъ оба спектра.

Какъ и раньше спектръ отрицательнаго свѣта кромѣ линій положительной колонны заключаетъ въ себѣ новыя линіи; таковы:  $\lambda = 568\mu\mu$ ;  $\lambda = 518\mu\mu$ ;  $\lambda = 490\mu\mu$ ;  $\lambda = 463\mu\mu$ .



Фиг. 15.

Zn.



A. Спектр отрицательного света.

B. Спектр положительной колонны.

Въ положительной колоннѣ наблюдался слабый непрерывный спектръ въ предѣлахъ 460 $\mu$  до 410 $\mu$  (въ стадіи свѣченія аналогичной конечной стадіи въ опытахъ съ трубками).

Сводку данныхъ, относящихся къ спектрамъ паровъ цинка, въ шарахъ съ внешними электродами, находимъ въ таблицѣ VI.

ТАБЛИЦА VI.

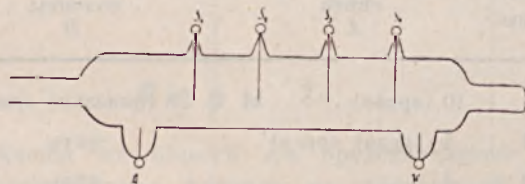
Длина волны	Спектръ отрицательного свѣта A	Спектръ положительной колонны B
646	10 (яркая)	8 (довольно яркая)
568	5 (средне яркая)	пѣтъ
518	6 " "	пѣтъ
509	5 " "	5 (средне яркая)
490	6 " "	пѣтъ
481	10 (яркая)	10 (яркая)
472,2	10 " "	10 "
467,8	10 " "	10 "
463	6 (средне яркая)	пѣтъ
430	4 (слабая)	4 (слабая)

## Потенціальныя измѣренія въ парахъ кадмія и цинка.

Въ виду того, что на появленіе различныхъ спектровъ въ разрядной трубкѣ существенное вліяніе оказываетъ паденіе потенциала въ трубкѣ, мной были произведены потенциальныя измѣренія въ изслѣдуемыхъ парахъ.

Разрядная трубка, употреблявшаяся для этой цѣли, имѣла форму, показанную на фиг. 16.

Фиг. 16.



Размѣры трубки, разстоянія между зондами (платиновыя проволоки, впаянныя въ трубку) измѣнялись въ ряду опытовъ сравнительно мало. (Типическій примѣръ разрядной трубки даетъ трубка слѣдующихъ размѣровъ: ширина трубки 3 *см.*, разстояніе  $A - K = 14$  *см.*;  $S_1 - K = 1$  *см.*;  $S_1 - S_2 = 3,5$  *см.*;  $S_2 - S_3 = 3,5$  *см.*;  $S - S_1 = 3,5$  *см.*;  $S_1 - A = 2,5$  *см.*). Трубки приготовлялись изъ тюрингенскаго стекла средней твердости. По окончаніи опыта при охлажденіи трубка обыкновенно лопалась. Кромѣ того



и во время самого опыта послѣ 5 — 6 часовой работы зонды дѣлались часто негодными, на платиновыхъ проволокахъ откладывался металлъ, онѣ сильно утолщались (напр. съ 0,3 *mm.* первоначальной величины доходили до 9 *mm.* толщины послѣ опыта), дѣлались при этомъ хрупкими и искривлялись настолько, что выходили изъ осевого направленія разряда въ трубкѣ.

Подобное поведеніе платины въ отношеніи къ парамъ кадмія и цинка я наблюдалъ и въ трубкахъ безъ разряда. Кромѣ платины изслѣдовались также желѣзо и алюминій. Оказалось, что пары кадмія и цинка на эти два металла не дѣйствуютъ.

Желѣзные электроды (химически чистое желѣзо въ проволочкахъ 0,4 *mm.* толщины) при извѣстной осторожности впиваются непосредственно въ стекло; въ виду этого для опытовъ съ парами металловъ въ трубкахъ можно рекомендовать предпочтительно *желѣзные* электроды.

Опыты, какъ и раньше, велось съ предварительнымъ наполненіемъ разрядной трубки азотомъ.

Печь употреблялась электрическая 50 *cm.* длины, 67 *mm.* провѣта, обмотка — проволока химически чистаго никкеля — около 55 метровъ длины; сопротивленіе печи при комнатной температурѣ было около 11 $\Omega$ , при 515° около 30 $\Omega$ .

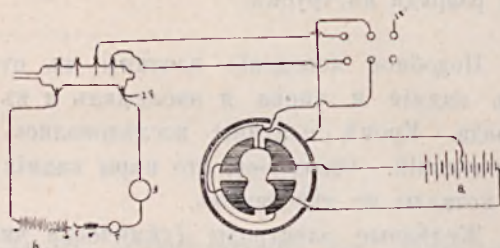
Опыты требовали достиженія возможно болѣе равномерной температуры вдоль трубки; средняя часть печи, гдѣ находилась трубка, вполне удовлетворяла этому требованію при достаточномъ числѣ азбестовыхъ кружковъ, вложенныхъ съ обоихъ концовъ печи. Второе необходимое условіе для надежности потенциальныхъ измѣреній при такихъ условіяхъ — хорошая изоляція проводниковъ, соединяющихъ зонды съ электрометромъ.

Достаточно хорошей оказалась изоляція со помощью слюдяныхъ прокладокъ между азбестовыми кружками; въ этихъ азбестовослюдяныхъ кружкахъ были сдѣланы подходящія отверстія для стеклянныхъ трубочекъ, сквозь которыя проходили болѣе узкія стеклянныя трубочки съ заключенными въ нихъ изолированными проволоками.

Измѣренія разностей потенциаловъ производились съ помощью квадратнаго электрометра въ т. н. „Nadelschaltung“. Схема соединеній показана на фиг. 17; здѣсь *B*—главная баттарейя аккумулято-

ровъ,  $S$  — ключъ,  $w$  — весьма большое сопротивление,  $T$  — телефонъ,  $A$  — миллиамперметръ;  $z$   $E$  — къ землѣ,  $B_1$  — вспомогательная батарея изъ 20 — 40 малыхъ аккумуляторовъ.

Фиг. 17.



Передъ и послѣ каждой серіи опытовъ опредѣлялась электрометрическая постоянная.

Въ послѣдующемъ даны результаты потенциальныхъ измѣреній въ нѣкоторыхъ трубкахъ съ парами кадмія и цинка.  $V_k$  обозначаетъ въ таблицахъ разность потенциаловъ между катодомъ и зондомъ  $S_1$ ,  $V_A$  — между анодомъ и зондомъ  $S_1$ . Среднее паденіе потенциала вдоль трубки, измѣренное въ вольтахъ на сантиметръ, обозначено  $\frac{\Delta V}{\Delta x}$ .

Температура нечи, какъ показали опыты, имѣетъ большое вліяніе на величину потенциальныхъ разностей вдоль разрядной трубки. Съ большой вѣроятностью можно сказать, что здѣсь, какъ и прежде <sup>1)</sup>, вліяетъ скорѣй не температура сама по себѣ, а упругость паровъ металла, измѣняющаяся съ температурой. Выше нѣкоторой температуры вообще не наблюдалось нормальное паденіе потенциала на катодѣ.

Измѣренія показали также, что распределеніе потенциала вдоль трубки иногда подвергается значительнымъ измѣненіямъ въ то время, когда сопутствующія физическіе факторы остаются видимо неизмѣнными. Повидимому въ такихъ случаяхъ играетъ роль сильное раскаленіе катода подѣ дѣйствіемъ продолжительнаго разряда.

Таблицы VII и VIII относятся къ нормальному паденію потенциала на катодѣ въ парахъ кадмія. Положительная колонна — безъ

<sup>1)</sup> Относительно упругости паровъ какъ функций абсолютной температуры, см. выше—формулу Dupré-Hertz'a и измѣренія Barua стр. 19.



слоевъ — простирались немного болѣе, чѣмъ до половинны трубки, такъ что зонды  $S_1, S_2$  всегда находились въ положительномъ свѣтѣ. Катодное паденіе потенциала оказалось независящимъ отъ силы тока и первоначальнаго давленія азота въ трубкѣ, иначе говоря, паденіе потенциала на катодѣ при данной температурѣ печи оказалось нормальнымъ, его среднее значеніе составляетъ 302,9 вольтъ. Паденіе потенциала въ положительной колоннѣ на протяженіи одного сантиметра или т. п. „потенціальные градіенты“ съ увеличеніемъ силы тока уменьшались, что, какъ это наблюдалось и въ другихъ случаяхъ (напр. съ азотомъ), довольно хорошо можно изобразить формулой вида:

$$g = \alpha - \beta i$$

гдѣ  $\alpha$  и  $\beta$  — постоянныя,  $i$  — сила тока,  $g$  — потенциальный градіентъ.

ТАБЛИЦА VII.

Кадмій.  $P$  — давленіе азота въ трубкѣ 3 *mm*; температура  $T = 495^\circ \text{C}$  (вѣроятная упругость пара 0,46 *mm*.);  $L$  — діаметръ сѣченія трубки 30 *mm*.

Для потенциальнаго градіента  $S_2 - S_1$   $\alpha = 14,9$ ;  $\beta = 0,8$ .

$i$ въ $10^{-3}$ амп.	$V_k$ $a_1 = 1,2$ см.	$\frac{\Delta V}{\Delta x}$ между		$V_A$ $a_1 = 1,2$ см.
		$S_4 - S_3$ $a_4 = 3,8$	$S_2 - S_1$ $a_2 = 3,8$	
1	306,7	41,4	14,2	108
1,5	306,5	35,7	13,7	107,5
1,8	308	35,5	13,4	97,5
2,8	311	32,2	12,6	96,7

ТАБЛИЦА VIII.

$T = 495^{\circ} \text{C}$  (взрывная упругость пара  $0,46 \text{ mm.}$ );  $i$  (сила тока)  $= 1,5 \cdot 10^{-3} \text{ амп.}$ ;  $L = 30 \text{ mm.}$

$P$ (давление азота)	$V_k$
0,2 <i>mm.</i>	300 вольт
0,5 „	295,2
1 „	291,3
1,3 „	295,8
2,15 „	305,2
3,3 „	309

ТАБЛИЦА IX.

Кадмий.  $T = 550 - 554^{\circ} \text{C}$  (взрывная упругость пара  $30 - 32 \text{ mm.}$ );  $i = 2 \cdot 10^{-3} \text{ амп.}$ ;  $L = 30 \text{ mm}^1$ )

$P$ (давление азота)	$V_k$ $a_3 = 1,2 \text{ cm}$	$\frac{\Delta V}{\Delta x}$ между		$V_A$ $a_1 = 1,2 \text{ cm.}$
		$S_4 - S_3$ $a_4 = 3,8$	$S_2 - S_1$ $a_2 = 3,8$	
0,13	800	9	4	217
0,2	754	20	6,5	178
0,5	605	29,5	8	175
0,8	380	27,8	12,8	172
1	371	31,7	13,4	172
1,2	350	34,7	13,8	160
1,5	340	34,8	14,4	151
3	309	38,3	14,8	149

<sup>1)</sup> Падение потенциала на катодъ при данной температурѣ уже не было нормальнымъ.



Таблица X даетъ результаты измѣреній при различныхъ температурахъ печи (при различныхъ упругостяхъ паровъ кадмія).

ТАБЛИЦА X.

Кадмій  $P = 3 \text{ мм.}$ ;  $i = 3,10^{-3}$  амп.;  $L = 30 \text{ мм.}$

$T$	Вѣроятная упругость пара	$V_k$ $a_3 = 1,3 \text{ см.}$	$\frac{\Delta V}{\Delta x}$ между		$V_A$ $a_1 = 1,2 \text{ см.}$
			$S_4 - S_3$ $a_4 = 3,8 \text{ см.}$	$S_2 - S_1$ $a_2 = 3,8 \text{ см.}$	
604	54,93 мм.	340,8	38,6	10,4	150,8
594	47,79	337	36	12	121,5
580	43,9	333	36	12,2	110
502	8	305,8	35,2	17	85,8
450	3,62	363	34,2	23,2	65,8
440	2,9	257	31,8	25,3	69
324	0,07	242	24	34	70
296	очень малая	265	9,6	37	83

Таблицы XI и XII относятся къ нормальному паденію потенциала на катодѣ въ парахъ цинка. Нормальное паденіе потенциала на катодѣ и въ парахъ цинка оказалось возможнымъ лишь при сравнительно низкихъ температурахъ, и въ такихъ случаяхъ его значеніе не зависѣло отъ силы тока и давленія азота въ трубкѣ; среднее значеніе его около 224 вольтъ.

ТАБЛИЦА XI.

Цинкъ.  $L = 30 \text{ мм.}$ ;  $T = 435^{\circ}$  (вѣроятная упругость пара  $0,2 \text{ мм.}$ )  $i$  (сила тока) въ  $10^{-3}$  амп.

$i$	$V_k$ $a = 1 \text{ см.}$ $P$ (давление азота) = $2,7 \text{ мм.}$	$i$	$V_k$ $I = 1,8 \text{ мм.}$	$i$	$V_k$ $P = 1,2 \text{ мм.}$
2,25	245	1,6	186	0,7	203
2,4	245	2	196	1,55	224
2,5	244	2,8	200	2,5	224
3,5	249	4,5	211	2,6	218
4,5	250			3,5	234
5,1	255				

ТАБЛИЦА XII.

Цинкъ.  $L = 30 \text{ мм.}$   $T = 435^{\circ}$  С (вѣроятное давление  $0,2 \text{ мм.}$ );  $i = 2,5 \cdot 10^{-3}$  амп.

$P$ (давление азота)	$V_k$
0,13 мм.	240 вольтъ
0,25 "	216 "
1,1 "	244 "
1,2 "	224 "
1,7 "	200 "
1,8 "	200 "
1,96 "	200 "
2,7 "	244 "



Таблица XIII показывает распределение потенциала в трубках при уже ненормальном падении потенциала на катодах. Потенциальные градиенты в положительной колонне с возрастанием силы тока убывают, каковая зависимость довольно хорошо выражается формулой  $y = \alpha - \beta i$  (для  $S_2 - S_1$   $\alpha = 27$ ,  $\beta = 2,8$ ).

ТАБЛИЦА XIII.

Цинк. Давление азота в трубках 1 мм.  $T = 670^\circ \text{C}$  (взрывчатая упругость 25,6 мм.).  $L = 30 \text{ мм.}$

$i$ в $10^{-3}$ амп.	$V_k$ $a=1 \text{ см.}$	$\frac{\Delta V}{\Delta x}$ между				$V_A$ 2,5 см.
		$S_4 - S_3$ 3,5 см.	$S_3 - S_2$ 3,5 см.	$S_2 - S_1$ 3,5 см.		
				наблюденное значение	вычисленное по формуль	
1	305	19	22,5	24	24,2	228
1,5	315	19	22	22,6	22,8	224
2	365	13	15	21,6	21,4	227
2,5	415	11	13	19,8	20	244
3,3	418	10	11,4	17,6	17,8	237

Въ таблицѣ XIV параллельно со значеніями среднего потенциального градиента (въ вольтахъ на сантиметрѣ) въ безслонстой положительной колоннѣ у паровъ кадмія и цинка — представлены таковыя же для азота и ртути на основаніи изслѣдованій другихъ наблюдателей.  $L$ , какъ и раньше, обозначаетъ діаметръ сѣченія разрядной трубки,  $i$  — силу тока,  $p$  — давление газа въ трубкѣ.

ТАБЛИЦА XIV.

Кадмій. $L=30$ <i>mm.</i> Въроятная упругость пара 30 <i>mm.</i> $i=2 \cdot 10^{-3}$ амп.		Цинкъ. $L=30$ <i>mm.</i> Въроятная упругость 25,6 <i>mm.</i> $i=3,3 \cdot 10^{-3}$ амп.		$N_2$ $L=30$ <i>mm.</i> $i=1,2 \cdot 10^{-3}$ амп.		$Hg$ $L=24$ <i>mm.</i> $i=0,35 \cdot 10^{-3}$ амп.	
$p$ въ <i>mm.</i>	$\frac{\Delta V}{\Delta x}$	$p$	$\frac{\Delta V}{\Delta x}$	$p$	$\frac{\Delta V}{\Delta x}$	$p$	$\frac{\Delta V}{\Delta x}$
0,1	6	0,1	15	0,1		4,8	11,2
0,4	13	0,4	18	0,4	17	6,4	12,7
0,9	20	0,9	20	0,9	32	9,2	14,8
1,4	24	1,4	22	1,4	43		
1,9	25	1,9	24	1,9	54	13	16,9
2,4	26	2,4	30	2,4	62	16,7	18,6
3	27	3	32	3	77		
Наблюдатель Поспѣловъ.		Наблюдатель Поспѣловъ.		Наблюдатель А. Hertz <sup>1)</sup>		Наблюдатель J. Stark <sup>2)</sup>	

<sup>1)</sup> A Herz. Wied. Ann, 54. 254. 1895.

<sup>2)</sup> J. Stark. Die Elektrizität in Gasen (Winkelmann IV, 515).



## Результаты.

1. Пары кадмія и цинка обладают спектрами различных порядковъ, смотря по обстоятельствамъ, при которыхъ они изслѣдуются, и въ различныхъ частяхъ разряда, будь то въ трубкахъ съ внутренними электродами или въ трубкахъ съ внѣшними электродами. Послѣднія могутъ быть рассматриваемы, какъ „лампы съ металлическими парамн“.

2. Непрерывный спектръ названные пары металловъ обнаруживаютъ при достаточной оптической толщинѣ. Преимущественно впрочемъ является непрерывный спектръ въ положительной колоннѣ.

3. Изслѣдуемые металлы обнаруживаютъ полосы въ положительной колоннѣ.

4. Линейчатый спектръ отрицательнаго свѣта у паровъ *Cd* и *Zn* богаче линіями сравнительно со спектромъ положительной колонны.

5. Длина и окраска положительной колонны сильно измѣняются съ измѣненіемъ упругости паровъ изслѣдуемыхъ металловъ (подъ дѣйствіемъ измѣняющейся температуры печи).

6. Параллельно измѣненію окраски въ положительной колоннѣ идетъ измѣненіе сопровождающаго ее спектра въ томъ направленіи, что при большей упругости паровъ (при высшей температурѣ) появляются преимущественно линіи съ болѣе короткими волнами, при меньшей упругости — появляются линіи съ болѣе длинными волнами.

7. Нормальное паденіе потенціала на катодѣ въ парахъ *Cd* и *Zn* встрѣчается лишь при сравнительно низкихъ упругостяхъ паровъ

8. Нормальное падение потенциала на катодѣ достигаетъ въ парахъ кадмія 303 вольтъ, въ парахъ цинка 224 вольтъ.

9. Потенциальные градіенты въ положительной колоннѣ убываютъ съ возрастающей силой тока.

10. Съ возрастаніемъ давленія азота въ трубкѣ возрастаютъ потенциальные градіенты положительной колонны.



## О разложеніи азотисто-кислыхъ солей третичныхъ алифатическихъ аминовъ.

---

Какъ извѣстно, Гейтеръ <sup>1)</sup> показалъ, что вторичные алифатическіе амины отличаются отъ третичныхъ и своимъ отношеніемъ къ азотистой кислотѣ; между тѣмъ какъ вторичные амины съ этой кислотой легко даютъ при выдѣленіи элементовъ частицы воды нитрозамины, третичные же не реагируютъ. На этихъ отношеніяхъ Гейнтцъ <sup>2)</sup> основалъ и свой способъ раздѣленія аминовъ другъ отъ друга. Но затѣмъ Гейтеръ <sup>3)</sup> же нашелъ, что при сильномъ кипяченіи раствора соли тріэтиламина съ азотистокаліевою солью образуется незначительное количество нитрозодіэтиламина. Точно также Кижнеръ <sup>4)</sup> при нагреваніи раствора соли діэтилметиламина съ азотистокаліевою солью наблюдалъ образованіе нитрозоэтилметиламина. Наконецъ В. Мейеръ <sup>5)</sup> приводитъ въ своемъ учебникѣ частное сообщеніе Баннова съ химической фабрики Кальбаума, что при подобной обработкѣ третичные амины главнымъ образомъ остаются безъ измѣненія, но при этомъ даютъ въ незначительномъ количествѣ нитрозамины, выдѣляя одинъ органической остатокъ въ видѣ альдегида.

Вопросъ о разложеніи азотисто-кислыхъ солей алифатическихъ третичныхъ аминовъ я постарался изслѣдовать болѣе подробно и для

<sup>1)</sup> Ann. 128,<sub>151</sub>.

<sup>2)</sup> Ann. 138,<sub>310</sub>.

<sup>3)</sup> Zeits. f. Ch. 1866,<sub>313</sub>.

<sup>4)</sup> Ж. Р. Х. О. 27,<sub>532</sub>.

<sup>5)</sup> Lehrbuch d. org. Chemie I 232.

этой цѣли ввелъ въ кругъ своихъ изслѣдованій 44 третичныхъ аминовъ по возможности съ разнообразными остатками.

Изслѣдованіе велось слѣдующимъ образомъ. Концентрированный кислый растворъ хлористоводородной <sup>1)</sup> соли третичнаго амина смѣшивался съ избыткомъ (отъ 2 до 2½ противъ теоріи) 30% воднаго раствора азотистонатріевой соли. При этомъ часто, если аминъ былъ не малаго частичнаго вѣса, какъ напр. тривобутиламинъ, то на поверхности выдѣлялся маслянистый слой соли этаго амина. Эта смѣсь помѣщалась въ колбу, къ горлышку которой былъ пришлифованъ стеклянный холодильникъ, и затѣмъ подвергалась кипяченію въ продолженіи отъ 2 до 5 часовъ. Для облегченія кипѣнія въ жидкость помѣщались стеклянные капилляры, запаянные съ одной стороны. Если въ колбѣ находились два слоя, то при нагреваніи верхній маслянистый слой начиналъ обыкновенно быстро исчезать, а нижній водный, бывшій совершенно прозрачнымъ, начиналъ мутнѣть. Послѣ 2—5 часоваго кипяченія обыкновенно получался надъ водной жидкостью маслянистый желтоватый слой, величина котораго сильно варіировала. При нѣкоторыхъ аминахъ, какъ напр. триметиламинѣ, не наблюдалось вовсе никакого выдѣленія слоя. Этотъ маслянистый, обыкновенно желтоватый, хотя бывалъ иногда и бурный, слой состоялъ главнымъ образомъ изъ нитроаминна съ небольшою примѣсью свободного третичнаго амина и заключалъ часто въ себѣ и альдегидъ, продуктъ окисленія одного изъ остатковъ выдѣлившихся изъ третичнаго амина. Водный слой, бывшій до кипяченія всегда кислымъ, послѣ кипяченія всегда оказывался щелочнымъ. Изслѣдованіе продуктовъ реакціи велось двоякимъ образомъ. По первому способу содержимое колбы послѣ подкисленія подвергалось отгонкѣ въ струѣ водянаго пара. Водный перегонъ по подкисленіи извлекался эфиромъ и полученная эфирная вытяжка послѣ осушенія надъ сплавомъ  $\text{CaCl}_2$  подвергалась отгонкѣ на водяной банѣ. Остатокъ, полученный при этомъ, въ большинствѣ случаевъ прямо не изслѣдовался, а находившійся въ немъ нитроаминъ превращался въ хлористоводородную соль вторичнаго амина. Для этаго онъ смѣшивался съ избыткомъ дымящейся соляной кислоты, полученный растворъ <sup>2)</sup> нагревался на водяной банѣ въ продолженіи 3—4 часовъ и затѣмъ испарялся.

<sup>1)</sup> Лишь въ одномъ случаѣ сѣрнокислой.

<sup>2)</sup> При этомъ иногда не все переходило въ растворъ. Оставшиеся нераствореннымъ масло отдѣлялось отъ раствора. Подробному изслѣдованію онъ не подвергался. При испытаніи на характерныя альдегидныя реакціи, съ реактивомъ Толленса и фуксинсѣрнистой кислотой, онъ весьма явственно показывал ихъ.



рялся до суха на водяной банѣ. Полученныя при этомъ соли вторичныхъ аминовъ подвергались подробному изслѣдованію.

По второму способу къ содержимому колбы прямо прибавлялся эфиръ; полученная эфирная вытяжка нѣсколько разъ энергично взбалтывалась съ разведенной соляной кислотой, промывалась водой, сушилась надъ славл.  $\text{CaCl}_2$  и подвергалась отгонкѣ нагрѣваніемъ на водяной банѣ. Полученный остатокъ тоже обыкновенно переработывался на хлористоводородныя соли вторичныхъ аминовъ.

Числа, приводимыя далѣе въ статьѣ для выходовъ нитрозамина относятся къ сырому нитрозамину, образовавшемуся только при однократномъ кипяченіи раствора соли третичнаго амина съ азотисто-натрїевою солью и полученному изъ эфирной вытяжки послѣ отгонки эфира нагрѣваніемъ на водяной банѣ. Эти нитрозаминны часто заключали въ себѣ примѣси, нерастворявшіяся въ дымящейся соляной кислотѣ и имѣвшія въ себѣ альдегиды.

При такомъ изслѣдованіи мною были найдены слѣдующія правильности:

1) Рѣшительно всѣ испытанныя мною алифатическіе третичные амины болѣе или менѣе легко давали нитрозаминны; при этомъ ни разу не наблюдалось полнаго превращенія третичнаго амина. Максимумъ получавшагося нитрозамина не превышалъ ни при одномъ аминѣ 40% возможнаго теоретическаго выхода.

2) Чѣмъ энергичнѣе былъ взятый аминъ, тѣмъ меньшее количество получалось нитрозамина и наоборотъ, чѣмъ слабѣе былъ аминъ, тѣмъ больше образовывалось нитрозамина. Такъ изъ триметиламина и тетраэтил-этилендіамина, очень энергичныхъ основаній, получалось лишь незначительное количество нитрозаминновъ, въ особенности изъ триметиламина. Изъ триизобутиламина же — слабого основанія, нитрозаминъ получался уже въ большемъ количествѣ, почти 40% возможнаго теоретическаго выхода. Изъ диметилизобутиламина получалось нитрозамина менѣе, чѣмъ изъ метилдиизобутиламина, изъ дипропилизобутиламина менѣе, чѣмъ изъ пропилидиизобутиламина и т. д.

3) Если третичный аминъ содержалъ два различныхъ остатка, то обыкновенно реакція шла въ двухъ возможныхъ направленіяхъ, т. е. вытѣснялись остатки того и другаго рода. Но при этомъ преимущественно замѣщались тѣ остатки, которые легче входили въ составъ соединенія, болѣе способные къ реакціямъ, болѣе, такъ сказать, легко подвижные. При сильномъ различіи въ свойствахъ остатковъ реакція шла иногда почти исключительно въ одномъ направленіи. Остатокъ метиль очень реакціоспособный, очень легко входя-

щій въ составъ соединеній и легче другихъ остатковъ вытѣсняется. Остатокъ этиль легче замѣщается остатка нор.пропила, послѣдній легче изобутила и т. д. Остатокъ нор.пропилъ легче изопропила. Изъ четырехъ бутильныхъ остатковъ легче всего замѣщается нор. бутиль, затѣмъ изобутилъ, потомъ втор.бутилъ и наконецъ тр.бутилъ замѣщается труднѣе всѣхъ. Очень реакціеспособный и легко входящій остатокъ аллилъ и очень легко вытѣсняется.

Такъ напр. изъ метилдинор.пропиламина получается наряду съ незначительнымъ количествомъ метилпропилнитрозамина главнымъ образомъ динор.пропилнитрозаминъ, изъ этилдинор.пропиламина вмѣстѣ съ небольшимъ количествомъ этилпропилнитрозамина образуется главный продуктъ динор.пропилнитрозаминъ, изъ этилдізобутиламина—тоже вмѣстѣ съ незначительнымъ количествомъ этилдиизобутилнитрозамина главный продуктъ дізобутилнитрозаминъ; изъ динор.бутилдиизобутиламина — главный продуктъ нор.бутилдиизобутилнитрозаминъ съ небольшимъ количествомъ динор.бутилнитрозамина. Изъ тетраэтил—, тетрапропил—, тетраизобутил—и тетраизоамил-этилендіаминамъ получались смѣси нитрозаминовъ, моноаминовъ и діаминовъ, при чемъ производное моноаминна образовывалось изъ 1-аго діаминна лишь въ ничтожномъ количествѣ, изъ 2-аго діаминна уже въ большемъ количествѣ и т. д., такъ что изъ 4-аго діаминна производнаго моноаминна получалось уже больше, чѣмъ производнаго діаминна. Изъ изоамилдинор.пропиламина получался почти исключительно изоамилпропилнитрозаминъ, изъ трет.бутилдіэтиламина — исключительно тр.бутилэтилнитрозаминъ, изъ тр.бутилдинор.бутиламина—исключительно тр.бутилнор.бутилнитрозаминъ, изъ втор.октилдипропиламина — исключительно втор.октилпропилнитрозаминъ, изъ діаллилэтиламина—почти исключительно аллилэтилнитрозаминъ и т. д.

4) Но не только качество, но и количество остатковъ играетъ большую роль и вліяетъ на направленіе реакціи въ ту или другую сторону. Такъ изъ этилдинор.пропиламина, какъ было уже выше упомянуто, вытѣсняется главнымъ образомъ остатокъ этиль, но получается также хотя и въ небольшомъ количествѣ производное отъ вытѣсненія болѣе трудно замѣщаемаго остатка пропила. Если же взять діэтилнор.пропиламинъ, то тутъ получается почти исключительно одинъ продуктъ — этилпропилнитрозаминъ, продукта же вытѣсненія пропильного остатка образуются только слѣды. Изъ этилдізобутиламина получается наряду съ небольшимъ количествомъ продукта замѣщенія болѣе трудно замѣщаемаго остатка изобутила главнымъ образомъ дізобутилнитрозаминъ, изъ діэтилдиизобутиламина—почти исключительно этилдиизобутилнитрозаминъ. Изъ нор. про-



нилдизопропиламина хотя получается главнымъ образомъ продуктъ болѣе легко замѣщаемаго остатка нор. пропила—дизопропилнитрозаминъ, все таки образуется и продуктъ замѣщенія изопропильного остатка — нор.пропилдизопропилнитрозаминъ; изъ динор.пропилдизопропиламина же получается исключительно продуктъ замѣщенія нор. пропилового остатка. Наконецъ въ динор.бутилизобутиламинѣ замѣщается главнымъ образомъ болѣе легко замѣщающійся остатокъ нор. бутиль, въ динор.бутилнор.бутиламинѣ же главнымъ образомъ происходитъ вытѣсненіе болѣе трудно замѣщаемаго остатка изобутила.

Какъ видно изъ всего вышеприведеннаго этимъ отношеніемъ азотистокислыхъ солей алифатическихъ третичныхъ аминовъ можно часто съ удобствомъ воспользоваться при установкѣ строения остатковъ, входящихъ въ составъ третичнаго амина. Довольно крупнымъ недостаткомъ при этомъ является только то обстоятельство, что для изслѣдованія нужно располагать довольно таки порядочнымъ количествомъ третичнаго амина.

Кромѣ того, основываясь на этихъ отношеніяхъ, можно часто съ удобствомъ готовить вторичные амины изъ третичныхъ.

## ЭКСПЕРИМЕНТАЛЬНАЯ ЧАСТЬ.

### I. Третичные моноамины съ тремя одинаковыми остатками.

#### 1) Триметиламинъ $(\text{CH}_3)_3\text{N}$

Для полной увѣренности въ отсутствіи примѣси диметиламина этотъ аминъ былъ приготовленъ мною перегонкой воднаго раствора гидрата окиси тетраметиламмонія.

Смѣсь хлористоводородной соли этого амина съ 30% растворомъ  $\text{NaNO}^2$  кипятилась въ продолженіи 5 часовъ. При этомъ не было замѣчено никакого выдѣленія слоя. Образовавшійся нитрозаминъ не изслѣдовался отдѣльно, а переводился въ HCl-ую соль амина. Изъ 100 гр. HCl-ой соли триметиламина (въ видѣ очень густаго сиропа) было получено менѣе 1 гр. HCl-ой соли диметиламина. Образование формальдегида очень легко было открыть съ помощью реакціи съ фуксисоѣрнистой кислотой. Изъ полученной соли диметиламина были приготовлены: хлороплатинатъ и хлорауратъ.

*Хлороплатинатъ* состава  $(\text{CH}_3)_2\text{NHNHCl}_2 \text{PtCl}_4$  — не трудно растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $194^\circ$ — $195^\circ$  съ разложеніемъ.

Анализъ его далъ:

0.2517 гр. хлороплатината оставили при прокалываніи 0,0838 гр. мет. платины.	
Получено	Требуется для $\text{C}_4\text{H}_{16}\text{N}_2\text{PtCl}_6$
Pt 38,85%	38,98%

*Хлорауратъ* состава  $(\text{CH}_3)_2\text{NHN.HCl.AuCl}_3$  — трудно вато растворимъ въ холодной водѣ, но трудно въ горячей, легко въ спиртѣ. Игольчатая пластинки, плавящіеся при  $204^\circ$ .



Анализъ его далъ:

	0,1058 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,0541 гр. мет. Au.
	Получено <span style="float: right;">Требуется для <math>C_2H_5NAuCl_4</math></span>
Au	51,13% <span style="float: right;">51,21%</span>

## 2) Трипропиламинъ ( $C_3H_7$ )<sub>3</sub>N

Чтобъ устранить всякое сомнѣніе въ присутствіи примѣси дипропиламина, трипропиламинъ, полученный отъ Кальбаума, подвергался слѣдующей обработкѣ. HCl соль его была смѣшана съ теор. количествомъ воднаго раствора  $NaNO_2$  и затѣмъ подвергнута нагрѣванію на водяной банѣ въ продолженіи 2 часовъ. Образовавшійся при этомъ нитрозаминъ былъ удаленъ отгонкой въ струѣ водянаго пара. Изъ остатка прибавленіемъ ѣдкой щелочи былъ выдѣленъ трипропиламинъ. Точка кипѣнія такимъ образомъ обработаннаго и употреблявшагося для изслѣдованія амина была  $156^{\circ}$ — $157^{\circ}$ .

Для изслѣдованія отношенія его азотисто-кислой соли къ нагрѣванію HCl-ая соль его въ смѣси съ избыткомъ 30% раствора  $NaNO_2$  подвергалась кипяченію въ продолженіи 3 часовъ. При этомъ было обнаружено образованіе пропионоваго альдегида. Выходъ нитрозамина тутъ уже значительно большій, чѣмъ при триметиламинѣ. Такъ изъ 50 гр. амина было получено около 6 гр. нитрозамина. Точка кипѣнія послѣдняго была  $194^{\circ}$ — $196^{\circ}$ . Для него дается т. к. при  $195,9^{\circ}$ . Обработкой дым. соляной кислотой изъ него была получена HCl-ая соль дипропиламина, а изъ послѣдней были приготовлены хлорауратъ и сульфобензолное производное.

*Хлорауратъ* состава  $(C_3H_7)_2NH.HCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воднаго раствора осаждается сразу въ видѣ масла, скоро затвердѣвающаго. Изъ разведеннаго спирта выдѣляется въ пластинчатыхъ кристаллахъ, плавящихся при  $73^{\circ}$ — $74^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	0,286 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,128 гр. мет. Au.
	Получено <span style="float: right;">Требуется для <math>C_6H_5NAuCl_4</math></span>
Au	44,74% <span style="float: right;">44,7%</span>

Сульфобензолное производное, полученное дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали на HCl-ую соль, представляло собой бѣлые пластинчатые кристаллы, плавившіеся

при 51°, температурѣ найденной мною <sup>1)</sup> для бензолсульфондипропиламида  $C_6H_5SO_2N(C_3H_7)_2$ .

Разложение азотистокислой соли трипропиламина съ образованиемъ дипропилнитрозамина можетъ происходить и при комнатной температурѣ. Такъ водный растворъ этой соли, приготовленной обработкой крѣпкого раствора HCl-ой соли трипропиламина азотистосеребряной солью, при испареніи въ эксикаторѣ надъ сѣрной кислотой далъ очень густую жидкость, пахнувшую нитрозаминомъ и дававшую съ водой мутную жидкость.

### 3) Триизобутиламинъ $(изC_4H_9)_3N$

Аминъ былъ полученъ отъ Кальбаума. Для полного очищенія отъ вторичнаго амина онъ подвергался такой же обработкѣ, какъ и трипропиламинъ. Точка кипѣнія употреблявшагося амина была 185°—186°.

При смѣшеніи растворовъ HCl-ой соли амина и азотистонатріевой соли уже на холоду наблюдалось выдѣленіе на поверхности жидкости маслянистаго слоя. Послѣдній не представлялъ собой нитрозамина и при слабомъ подкисленіи растворялся на цѣло въ водѣ. Кипяченіе смѣси продолжалось около 4 часовъ; по окончаніи его получался довольно большой верхній желтоватый маслянистый слой. Выходъ нитрозамина тутъ былъ еще большій, чѣмъ при трипропиламинѣ. Такъ изъ 50 гр. триизобутиламина его было получено около 18 гр. При перегонкахъ сыраго нитрозамина въ первыхъ порціяхъ былъ обнаруженъ изобутиловый альдегидъ.

Изъ нитрозамина обработкой дым. соляной кислотой была получена HCl-ая соль динизобутиламина, а изъ послѣдней были приготовлены хлорауратъ и сульфобензолное производное.

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)_2NH.HCl.AuCl_3$ —почти нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воднаго спирта тонкія игольчатныя пластинки. Плавится съ разложениемъ при 196°—197°.

Анализъ его далъ:

	0,3321 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1394 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$
Au	41,97%	42,04%

<sup>1)</sup> Ж. Р. Ф. Х. О. 30,431.



Сульфобензольное производное, полученное изъ HCl-ой соли амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензольной кислоты и ѣдкаго кали, представляло собою бѣлые пластинчатые кристаллы, плавившіеся при 56°. Такую же температуру плавленія я раньше <sup>1)</sup> нашелъ для бензолсульфондіизобутиламида  $C_6H_5SO_2N(изC_4H_9)_2$ .

II. Третичные моноамины съ остатками двоякаго рода.

1) Всѣ остатки предѣльные.

a) Остатки различныхъ частичныхъ вѣсовъ.

4) Метилдинор.пропиламинъ  $CH_3N(нC_3H_7)_2$

Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи хлористыхъ четвертичныхъ аммоніевъ: хл. диметилдипропиламмонія  $(CH_3)_2(нC_3H_7)_2NCl$ , хл. изобутенилдинор.пропилметиламмонія  $(C_4H_7)(нC_3H_7)_2(CH_3)NCl$  и др. Метилдинор.пропиламинъ кипѣлъ при 117°—118°.

Хлороплатинатъ приготовленный изъ него, имѣлъ составъ  $((CH_3)(C_3H_7)_2N.HCl)_2PtCl_4$ . Легко растворимъ въ водѣ, труднѣе значительно въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся съ разложеніемъ при 204°—205°. Анализъ его далъ:

1) 0,235 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0715 гр. мет. Pt.	
2) 0,2663 гр. хлороплатината дали 0,081 гр. мет. Pt.	
Получено	Требуется для $C_{14}H_{36}N_2PtCl_6$
1. 2.	
Pt 30,42% 30,41%	30,45%

Хлорауратъ его плавился при 57°—58° и далъ при анализѣ:

1) 0,398 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1712 гр. мет. Au	
2) 0,2415 гр. хлораурата дали 0,1046 гр. мет. Au.	
Получено	Требуется для $C_7H_{18}NAuCl_4$
1. 2.	
Au 43,25% 43,31%	43,33%

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  подвергалась кипяченію въ продолженіи 3 часовъ. По окончаніи кипяченія былъ замѣтенъ небольшой слой желтоватой маслянистой жидкости. Изъ 80 гр. амина было получено около 8 гр. нитрозамина. Последній обработкой дым. соляной кислотой переводился въ HCl-ую

<sup>1)</sup> Ж. Р. Ф. Х. О. 30,451.

соль амиака. Изъ полученной соли амиакъ былъ выдѣленъ ѣдкой щелочью и затѣмъ сушился надъ сплавленнымъ ѣдкимъ кали. При изслѣдованіи его дробными перегонками онъ оказался смѣсью: динор. пропиламина (около  $\frac{3}{4}$  всего кол.) и нор. пропиламетиламина (около  $\frac{1}{4}$ ).

Изъ *динорпропиламина* (т. к.  $110^{\circ}$ — $111^{\circ}$ ) были приготовлены: хлорауратъ и сульфобензолное производное.

*Хлорауратъ* — игольчатая пластинка изъ воднаго спирта; плавился при  $73^{\circ}$ — $74^{\circ}$  и при анализѣ далъ:

	0,2328 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1038 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_6H_{16}NAuCl_4$
Au	44,59%	44,7%

Сульфобензолное производное было приготовлено дѣйствіемъ на амиакъ избытка хлорангидрида сульфобензойной кислоты и ѣдкаго кали. Бѣлые пластинчатые кристаллы, плавящіеся при  $51^{\circ}$ .

*Метил.нор.пропиламинъ*  $(CH_3)(nC_3H_7)NH$  — легко растворимая въ водѣ жидкость кипящая при  $63^{\circ}$ — $65^{\circ}$ .

*Хлороплатинатъ* его состава  $((CH_3)(C_3H_7)NH.HCl)_2PtCl_4$  легко растворимъ въ водѣ, труднѣе въ спиртѣ. Игольчатая пластинка, плавящаяся съ разложеніемъ около  $194^{\circ}$ — $196^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	0,2738 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0958 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_8H_{24}N_2PtCl_6$
Pt	34,98%	35,05%

*Хлорауратъ* состава  $(CH_3)(C_3H_7)NH.HCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воднаго спирта выдѣляется въ видѣ тоненькихъ игольчатыхъ кристалловъ, плавящихся при  $114^{\circ}$ — $115^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

	0,2216 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1054 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_6H_{12}NAuCl_4$
Au	47,56%	47,73%

Сульфобензолное производное  $C_6H_5SO_2N(CH_3)(C_3H_7)$  приготовленное дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензойной кислоты и ѣдкаго кали, представляетъ собой масло, не застывавшее при долгомъ стояніи.

Анализъ его далъ:

	0,1885 гр. амиака дали по способу Каріуса 0,2029 гр. $BaSO_4$ .	
	Получено	Требуется для $C_{10}H_{15}NSO_2$
S	14,78%	15,04%



Итакъ въ метилдипро.пропиламинѣ замѣщается группой NO остатки и метиль и нор.пропиль. Но не смотря на то, что пропильных остатковъ два на одинъ метильный, замѣщается главнымъ образомъ болѣе реакціеспособный остатокъ метиль

### 5) Диметилнор.пропиламинъ $(\text{CH}_3)_2\text{N}(\text{nC}_3\text{H}_7)$

Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи хлористаго нор.пропилтриметиламонія  $(\text{CH}_3)_3(\text{nC}_3\text{H}_7)\text{NCl}$  и гидрата окиси диметилдипропиламонія  $(\text{CH}_3)_2(\text{nC}_3\text{H}_7)_2\text{NOH}$ . Безцвѣтная жидкость, легко растворимая въ водѣ и кипящая при  $65^\circ$ — $66^\circ$ . HCl-ая соль расплывается на воздухѣ.

*Хлороплатинатъ* состава  $(\text{CH}_3)_2(\text{C}_3\text{H}_7)\text{NHCl}_2\text{PtCl}_4$  легко растворимъ въ водѣ, значительно труднѣе въ спиртѣ. Длинные иглочатые кристаллы. Анализъ его далъ:

	0,288 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0965 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $\text{C}_{10}\text{H}_{28}\text{N}_2\text{PtCl}_6$
Pt	33,5%	33,37%

*Хлорауратъ* состава  $(\text{CH}_3)_2(\text{C}_3\text{H}_7)\text{N.HCl.AuCl}_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воднаго спирта при медленной кристаллизациіи выдѣляется въ ромбическихъ табличкахъ. Плавится при  $80^\circ$ — $81^\circ$ . Анализъ его далъ:

	0,268 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,124 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $\text{C}_9\text{H}_{11}\text{NAuCl}_4$
Au	46,26%	46,17%

*Пикратъ* не трудно растворимъ въ водѣ, значительно легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $111^\circ$ — $112^\circ$ .

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ избыткомъ 30% раствора  $\text{NaNO}_2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Выходъ нитроамина былъ значительно меньшій, чѣмъ у метилдипропиламина. Нитроаминъ прямо переводился въ HCl-ую соль амина. При этомъ получилась соль метилпропиламина, если и заключавшая въ себѣ примѣсь соли диметиламина, то въ весьма незначительномъ количествѣ.

*Хлороплатинатъ*, приготовленный изъ нея, представлялъ собой иглочатые кристаллы, плавившіеся при  $194^\circ$ — $196^\circ$  съ разложеніемъ.

При анализѣ его получено:

1) 0,2141 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0748 гр. мет. Pt

2) 0,2325 гр. хлороплатината дали 0,0811 гр. мет. Pt		
Получено		Требуется для $C_8H_{21}N_2PtCl_6$
1.	2.	
Pt 34,93%	34,88%	35,05%

*Хлорауратъ* — игольчатые кристаллы, плавившіеся при 114°--115°. При анализѣ далъ:

0,2834 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,1355 гр. мет. Au		
Получено		Требуется для $C_4H_{12}NAuCl_4$
Au	47,81%	47,73%

Итакъ въ диметилпропиламинѣ вытѣсняется почти исключительно остатокъ метиль, между тѣмъ какъ въ дипропилметиламинѣ, какъ было приведено выше, замѣщаются оба остатка — пропильный и метильный, хотя главнымъ образомъ вытѣсняется болѣе реакціеспособный метильный остатокъ.

## 6) Динор.пропилэтиламинъ $(n.C_3H_7)_2NC_2H_5$

Этотъ аминъ приготовлялся дѣйствіемъ іодистаго этила на дипропиламинъ. Для этаго къ 2 частицамъ амина постепенно прибавлялась 1 ч. іодюра. Въ началѣ взаимодействіе шло довольно энергично; но прилитіи всего количества іодюра смѣсь нагрѣвалась еще на водяной банѣ въ продолженіи 4 часовъ. Затѣмъ по прибавленіи воды продуктъ реакціи былъ подвергнутъ отгонкѣ въ струѣ водянаго пара. Весь іодюръ при этомъ прореагировалъ—перешедшій въ перегонѣ аминъ нацѣло растворялся въ разв. соляной кислотѣ. Аминъ сушился надъ сил. КНО и подвергался дробнымъ перегонкамъ, при чемъ помимо небольшой нижекипящей порціи, заключавшей въ себѣ дипропиламинъ, былъ выдѣленъ дипропилэтиламинъ. Выходы его очень хороши. Въ остаткѣ послѣ отгонки амина находились NI-ия соли. По прибавленіи небольшого избытка ѣдкаго кали было подвергнуто отгонкѣ въ струѣ водянаго пара. При изслѣдованіи перегнавшагося амина оказалось, что онъ состоитъ изъ дипропиламина съ небольшою примѣсью дипропилэтиламина. Изъ остатка послѣ этой отгонки прибавленіемъ избытка твердаго ѣдкаго кали былъ выдѣленъ въ незначительномъ количествѣ іодистый дипропилдїэтиламоній  $(C_3H_7)_2(C_2H_5)_2NI$ . Изъ 100 гр амина (2 ч.) и 77 гр. іодюра (1 ч.) его получалось около 4 гр.



*Дипропиламидъ* — безвѣтная жидкость, трудно растворимая въ водѣ. Кипитъ при 134°—135°. Пассонъ<sup>1)</sup>, получившій его дѣйствіемъ на дипропиламинъ большого избытка этилосѣрнокислой соли, даетъ т. к. при 132°—134°.

HCl-ая соль его легко расплывается на воздухѣ.

*Хлороплатинатъ* состава  $(C_3H_7)_2(C_2H_5)NHClPtCl_4$  не трудно растворимъ въ водѣ и трудно въ спиртѣ. Призматическіе кристаллы, плавящіеся при 184°—185°. Анализъ его далъ:

0,347 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,1006 гр. мет. Pt.	
Получено	Требуется для $C_{16}H_{10}N_2PtCl_6$
Pt 28,99%	29,17%

*Хлорауратъ* состава  $(C_3H_7)_2(C_2H_5)NHClAuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воднаго спирта длинныя игольчатые пластинки, плавящіеся при 94°. П. даетъ т. пл. при 96°.

Анализъ его далъ:

0,2172 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,091 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$
Au 41,89%	42,03%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Длинные игольчатые кристаллы, плавящіеся при 66°—67°.

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30 /<sub>0</sub> растворимъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Изъ 40 гр. амина было получено около 9 гр. нитрозамина. Послѣдній переводился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный изъ послѣдней и осушенный спл. ѣдкимъ кали аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ оказалось, что аминъ состоитъ изъ смѣси дипропиламина (около  $\frac{2}{3}$  всего кол.) и этилпропиламина (около  $\frac{1}{3}$  вс. кол.).

Изъ *дипропиламина* (т. к. 110°—111°) былъ приготовленъ *хлорауратъ*, плавившійся при 73°—74° и давшій при анализѣ:

0,2335 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1047 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $C_6H_{16}NAuCl_4$
Au 44,88%	44,70%

Изъ *этилпропиламина* (съ т. кип. 81°—82°) были приготовлены: хлороплатинатъ, хлорауратъ, пикратъ и сульфобензольное производное.

<sup>1)</sup> Berl. Ber. 24, 1680.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_3H_7)(C_2H_5)NH.NCl)_2PtCl_4$  легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ; призматическіе кристаллы, плавящіеся при  $184^{\circ}$ — $185^{\circ}$  съ разложеніемъ.

Анализъ его далъ:

- 1) 0,2446 гр. хлороплатината оставили при прокалываніи 0,0812 гр. мет. Pt  
2) 0,2115 гр. хлороплатината дали 0,0703 гр. мет. Pt.

	Получено		Требуется для $C_{10}H_{28}N_2PtCl_6$
	1.	2.	
Pt	33,19%	33,23%	33,37%

*Хлорацратъ* и *пикратъ*—масла.

*Бензолсульфонэтилнор.пропиламинъ*  $C_6H_5SO_2N(C_2H_5)(nC_3H_7)$  полученный изъ аминна дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензойной кислоты и фдкаго кали, представляетъ собой маслянистую жидкость, не застывающую при долгомъ стояніи. Нерастворимъ въ водѣ и фдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ.

Анализъ его далъ:

- 0,1955 гр. амьда дали по способу Кариуса 0,2049 гр.  $BaSO_4$

	Получено	Требуется для $C_{11}H_{17}NSO_2$
S	14,39%	14,11%

Какъ видно изъ вышеприведеннаго и въ этилдипропиламинѣ, какъ и въ метилдипропиламинѣ главнымъ образомъ замѣщаются остатки этиль или метиль. Пропильный же остатокъ, хотя и вытѣсняется, но слабо; въ первомъ аминѣ въ зависности отъ нахождения этила вмѣсто метила вытѣсненіе пропильнаго остатка происходитъ сильнѣе, чѣмъ въ первомъ аминѣ.

## 7) Діэтилнор.пропиламинъ $(C_2H_5)_2NnC_3H_7$

Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи хлористаго и гидрата окиси тріэтилнор.пропиламонія  $(nC_3H_7)(C_2H_5)_3Cl$ .

Это жидкость кипящая при  $112^{\circ}$ — $113^{\circ}$ . HCl-ая соль его легко растворима въ водѣ и спиртѣ и на воздухѣ распыляется.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_2H_5)_2(C_3H_7)NH.NCl)_2PtCl_4$  легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся съ разложеніемъ при  $190^{\circ}$ — $191^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:



0,1466 гр. хлороплатината оставили при прокаливании 0,0445 гр. мет. Pt.

	Получено	Требуется для $C_{14}H_{36}N_2PtCl_6$
Pt	30,35%	30,45%

*Хлорауратъ* состава  $(C_2H_5)_2(C_3H_7)N.HCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воды осаждается сразу въ видѣ масла, медленно застывающаго. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при  $39^{\circ}$ — $41^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

0,2238 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,0965 гр. мет. Au

	Получено	Требуется для $C_7H_{18}NAuCl_4$
Au	43,11%	43,33%

*Пикратъ* трудно вато растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $85^{\circ}$ .

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Полученный нитрозаминъ преводился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный изъ послѣдней и высушенный надъ сил. ѣдкимъ кали аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ оказалось, что онъ представляетъ собой почти чистый этилнор.пропиламинъ съ незначительною примѣсью діэтиламина. Была выдѣлена лишь очень незначительная порція съ т. к.  $60^{\circ}$ — $70^{\circ}$ . Главнымъ образомъ кипѣніе происходило при  $78^{\circ}$ — $81^{\circ}$ . Изъ этилн.пропиламина (т. к.  $81^{\circ}$ — $82^{\circ}$ ) былъ приготовленъ хлороплатинатъ и хлорауратъ.

Первый—плавился при  $185^{\circ}$ — $185^{\circ}$  съ разложеніемъ и при анализѣ далъ:

0,2107 гр. хлороплатината оставили при прокаливании 0,0699 гр. мет. Pt.

	Получено	Требуется для $C_{10}H_{28}N_2PtCl_6$
Pt	33,17%	33,37%

*Хлорауратъ*—масло.

Итакъ въ этомъ аминѣ въ зависимости отъ большаго количества этильныхъ остатковъ замѣщеніе пропильнаго, если и происходитъ, то въ незначительномъ количествѣ.

## 8) Диметилизобутиламинъ $(CH_3)_2NизC_4H_9$

Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи хлористаго изобутилтриметиламмонія  $(изC_4H_9)(CH_3)_3NCl$ . Жидкость кипящая при  $86^{\circ}$ — $87^{\circ}$ . HCl-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ распыляется.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_4H_9)(CH_3)_2NHCl)_2PtCl_4$  трудно-растворимъ въ водѣ. Призматическіе кристаллы, плавящіеся при  $159^\circ$ . Анализъ его далъ:

	0,2335 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0738 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{32}N_2PtCl_6$
Pt	31,6%	31,84%

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)(CH_3)_2N.HCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воднаго спирта выдѣляется въ листоватыхъ кристаллахъ, плавящихся при  $97^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	1) 0,2488 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,111 гр. мет. Au.		
	2) 0,1958 гр. хлораурата дали 0,0871 гр. мет. Au.		
	Получено	Требуется для $C_6H_{16}NAuCl_4$	
	1.	2.	
Au	44,61%	44,48%	44,71%

*Пикратъ* — трудно-растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; таблички плавящіеся при  $124^\circ$ .

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи 4 часовъ. Какъ и заранѣе можно было ожидать образовался только продуктъ замѣненія метильнаго остатка. Полученный нитрозаминъ былъ переведенъ въ HCl-ую соль амина, а изъ послѣдней были приготовлены: хлороплатинатъ, хлорауратъ и сульфобензолное производное.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_4H_9)(CH_3)NH.HCl)_2PtCl_4$  легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Призматическіе кристаллы, плавящіеся при  $190^\circ$ — $192^\circ$ . Для него Штермеръ и Ленель <sup>1)</sup> даютъ т. пл. при  $192^\circ$ . Анализъ его далъ:

	0,2403 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0801 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для $C_{10}H_{28}N_2PtCl_6$
Pt	33,33%	33,37%

*Хлорауратъ* —масло, не застывающее при долгомъ стояніи.

*Бензолсульфонизобутилметиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(изC_4H_9)(CH_3)$  былъ приготовленъ дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и фдкаго кали. Пластинчатые кристаллы (изъ разведеннаго спирта) нерастворимые въ водѣ и фдкихъ щелочахъ и легко въ спиртѣ и эфирѣ. Плавится при  $70^\circ$ .

<sup>1)</sup> Berl. Ber. 29,2115.



Анализъ его далъ:

	0,2335 гр. амида дали по способу Кариуса 0,2424 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>11</sub> H <sub>17</sub> NSO <sub>2</sub>
S	14,38%	14,11%

### 9) Дізобутилметиламинъ (изC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>NCH<sub>3</sub>

Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи хлористаго дізобутилдиметиламмонія (изC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>(CH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>NCl. А также онъ былъ приготовленъ дѣйствіемъ іодистаго метила на дізобутиламинъ. Для этого къ 2 частицамъ амина постепенно прибавлялась 1 ч. іодюра. Реакція идетъ уже и при комнатной температурѣ; для окончанія ея смѣсь нагрѣвалась на водяной банѣ въ продолженіи 5 часовъ. Затѣмъ по прибавленіи воды было подвергнуто отгонкѣ въ струѣ водянаго пара. Къ остатку послѣ отгонки свободныхъ аминовъ было прибавлено въ небольшомъ избыткѣ ѣдкое кали и подвергнуто отгонкѣ въ струѣ водянаго пара. Перегнавшійся аминъ преимущественно состоялъ изъ дізобутиламина. Къ остатку послѣ отгонки аминовъ было прибавлено опять въ большомъ избыткѣ твердаго ѣдкаго кали. При этомъ выдѣлился образовавшійся при этой реакціи іодистый диметилдізобутиламмоній (CH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>(изC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>NI. Изъ 20 гр. амина (2 частицы) и 11 гр. іодистаго метила (1 частица) было получено ея около 0,9 гр. Увеличивая количество амина отъ 2 частицъ до 3, 4 и даже 8 ч. на 1 ч. іодюра во всѣхъ случаяхъ можно было обнаружить образованіе этой соли. Такъ изъ 30 гр. амина (3 ч.) и 11 гр. іодюра было получено около 0,4 гр.; изъ 40 гр. амина (4 ч.) и 11 гр. іодюра было получено—около 0,3 гр. и наконецъ изъ 80 гр. амина (8 ч.) на 11 гр. іодюра было получено около 0,08 гр. Іодистый диметилдізобутиламмоній легко растворимъ въ водѣ, спиртѣ и хлороформѣ, нерастворимъ въ эфирѣ. Плавится при 185°—186°. Приготовленный изъ него хлороплатинатъ состава ((CH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>(C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>NCl)<sub>2</sub>PtCl<sub>4</sub>—трудно растворимъ въ холодной водѣ, легче въ горячей.

Анализъ его далъ:

	0,2763 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0751 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для C <sub>20</sub> H <sub>48</sub> N <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt	27,19%	26,91%

*Хлорауратъ* состава (CH<sub>3</sub>)<sub>2</sub>(C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>NCl.AuCl<sub>3</sub>—очень трудно растворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ. Листоватые кристаллы, плавящіеся при 115°.

Анализъ его далъ:

	0,3032 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,1204 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_{10}H_{24}NAuCl_4$
Au	39,7%	39,67%

*Пикратъ*—трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $83^{\circ}$ — $84^{\circ}$ .

Перешедшій аминъ заключалъ въ себѣ кромѣ образовавшагося третичнаго амнна также и небольшое количество непрореагировавшаго динзобутиламина. Въ виду близости ихъ точекъ кипѣнія прибѣгалось къ слѣдующему способу очищенія. Амнны превращались въ HCl-ыя соли и затѣмъ нагрѣвались на водяной банѣ въ продолженіи 2 часовъ съ растворомъ теорет. количества азотистонатріевой соли. Образовавшійся при этомъ нитрозаминъ отгонялся затѣмъ въ струѣ водянаго пара, а изъ остатка прибавленіемъ ѣдкой щелочи выдѣлялся динзобутилметиламинъ. Послѣ сушки надъ спл. ѣдкимъ кали, послѣдній перегонялся. При обработкѣ отдѣльной пробы такого амнна избыткомъ хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали не было получено даже и слѣдовъ амида, а слѣдовательно испытуемый аминъ не заключалъ вовсе динзобутиламина.

*Динзобутилметиламинъ* ( $(изC_4H_9)_2NCH_3$ ) — жидкость, кипящая при  $144^{\circ}$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Всѣхъ пустаго пикнометра . . . . .	14,3231 гр.
" " " съ водой при $0^{\circ}$ —	33,2114 гр.
" " " съ амномъ при $0^{\circ}$ —	28,6288 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^{\circ}$  = 0,7573.

HCl-ая соль его распыливается на воздухѣ.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_4H_9)_2(CH_3)NHCl)_2PtCl_4$  трудно растворимъ въ водѣ, еще труднѣе въ спиртѣ. Плавится около  $180^{\circ}$  съ разложеніемъ. Анализъ его далъ:

	0,3626 гр. хлороплатината оставили при прокаливании 0,1012 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_{18}H_{44}N_2PtCl_6$
Pt	27,9%	27,99%

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)_2(CH_3)NHCl.AuCl_3$ —очень трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Листвоватые кристаллы изъ разведеннаго спирта. Плавится при  $112^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

	0,2454 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,1001 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_9H_{22}NAuCl_4$
Au	40,79%	40,82%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; осаждается сразу въ видѣ масла, постепенно затвердѣвающего; плавится при  $80^{\circ}$ — $81^{\circ}$ .



Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ NaNO<sup>2</sup> кипятилась въ продолженіи 4 часовъ. Изъ 60 гр. амина было получено около 16 гр. нитрозаминна. Последний былъ переведенъ въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный изъ соли и высушенный надъ сплавл. ѣдкимъ кали аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ оказалось, что аминъ состоитъ главнымъ образомъ изъ динзобутиламина съ небольшимъ количествомъ (около 1/7 всего кол.) метилизобутиламина.

Изъ порціи, переходившей при 138°—140° былъ приготовленъ хлорауратъ, плавившійся при 196°—197° и при анализѣ давшій для содержанія золота число, требуемое формулой хлораурата динзобутиламина.

	0,2554 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,1072 гр. мет. Au
	Получено	Требуется для C <sub>8</sub> H <sub>20</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	41,97%	42,04%

Изъ порціи съ т. к. 78°—80° (метилизобутиламинъ кипитъ при 78°) были приготовлены: хлорауратъ и сульфобензольное производное. Первый представлялъ собой — незастывающее масло, второй — бѣлые пластинчатые кристаллы, плавившіеся при 70°.

## 10) Діэтилизобутиламинъ (C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)<sub>2</sub>NизC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>

Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи гидрата окиси изобутилтриэтиламмонія (изC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)<sub>3</sub>NOH.

Это — безцвѣтная жидкость, кипящая при 127°—128°. HCl-ая соль — пластинчатые кристаллы легко растворимые въ водѣ и спиртѣ; на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава (C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)<sub>2</sub>NHCl)<sub>2</sub>PtCl<sub>4</sub> — не трудно растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Плавится около 172°.

Анализъ его далъ:

	0,2028 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи	0,0589 гр. мет. Pt
	Получено	Требуется для C <sub>16</sub> H <sub>40</sub> N <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt	29,04%	29,17%

*Хлорауратъ* состава (C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)<sub>2</sub>NHClAuCl<sub>3</sub> — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта листоватые кристаллы, плавящіеся при 120°. Анализъ его далъ:

	0,189 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,0791 гр. мет. Au
	Получено	Требуется для C <sub>8</sub> H <sub>20</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	41,85%	42,04%

*Пикратъ* — трудно вато растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ; игоьчатые кристаллы, плавящіеся при 93°.

Кипяченіе смѣси HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ NaNO<sub>2</sub> продолжалось около 3 часовъ. Изъ 40 гр. амина было получено около 9 гр. нитрозамина. Последний переводился въ HCl-ую соль, изъ которой былъ выдѣленъ ѣдкой щелочью аминъ. По осушеніи надъ силавл. ѣдкимъ кали аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ, кромѣ очень небольшой пажекипящей порціи, повидимому содержащей дѣтиламинъ, былъ выдѣленъ только одинъ аминъ *этилизобутиламинъ* (C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)(изC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)NH. Перегонялся онъ при 97° — 98°. Для него Марквальдъ и Гюльсгеймъ <sup>1)</sup> даютъ т. к. при 98°.

*Хлороплатинатъ*, приготовленный изъ него, имѣлъ составъ ((C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)NH.HCl)<sub>2</sub>PtCl<sub>4</sub>. Легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Игоьчатые кристаллы, плавящіеся при 198°—199°. М. и Г. даютъ т. пл. при 201°. Анализъ его далъ:

	0,3295 гр. хлороплатината оставили при прокалываніи 0,1042 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для C <sub>12</sub> H <sub>32</sub> N <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt	31,62%	31,84%

*Хлорауратъ* состава (C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)NH.HCl.AuCl<sub>3</sub>—трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта пластничатые кристаллы, плавящіеся при 159°—160°.

Анализъ его далъ:

	0,292 гр. хлораурата оставили при прокалываніи 0,13 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для C <sub>6</sub> H <sub>16</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	44,52%	44,71%

*Пикратъ* трудно вато растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при 151°.

*Бензолсульфонизобутиламинъ* C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>SO<sub>2</sub>N(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)(изC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>) былъ приготовленъ дѣйствіемъ на аминъ избытка хлорагидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали. Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ. Очень легко переохлаждается и долго остается въ жидкомъ состояніи. Крупные призматическіе кристаллы. Плавится при 35°. Анализъ его далъ:

	0,3048 гр. амида дали по способу Карлуса 0,304 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>12</sub> H <sub>19</sub> NSO <sub>2</sub>
S	13,72%	13,4%

<sup>1)</sup> Berl. Ber. 32,562.



## 11. Этилдиизобутиламинъ $(\text{изC}_4\text{H}_9)_2\text{NC}_2\text{H}_5$

Этотъ аминъ былъ приготовленъ дѣйствиемъ іодистаго этила на диизобутиламинъ. Для этаго къ 2 частицамъ амина прибавлялась 1 ч. іодюра; взаимодействіе наступало при комнатной температурѣ. Смѣсь затѣмъ нагрѣвалась на водяной банѣ въ продолженіи 8 час. и потомъ по прибавленіи воды, подвергалась отгонкѣ въ струѣ водянаго пара.

По отгонкѣ третичнаго амина къ остатку было прибавлено въ небольшомъ избыткѣ ѣдкаго кали и подвергнуто оиять отгонкѣ въ струѣ водянаго пара. Перегнавшійся аминъ состоялъ изъ диизобутиламина съ незначительною примѣсью третичнаго амина. По прибавленіи къ остатку большаго количества твердаго ѣдкаго кали, было получено очень небольшое количество іодистаго диизобутилдіэтиламмонія  $(\text{изC}_4\text{H}_9)_2(\text{C}_2\text{H}_5)_2\text{NI}$ . Изъ 100 гр. амина (2 ч.) и 60 гр. (1 ч.) іодюра было получено около 0,3 гр. этой соли. Если взять на 1 частицу іодюра не 2, а 4 частицы амина, то точно также образуется эта соль, но еще въ меньшемъ количествѣ. Такъ изъ 100 гр. амина (4 ч.) и 30 гр. іодюра (1 ч.) было получено ея около 0,08 гр. Іодистый диизобутилдіэтиламмоній легко растворимъ въ водѣ и спиртѣ. Пластинчатые кристаллы, плавающіеся при  $190^{\circ}$ — $192^{\circ}$  съ разложеніемъ. Приготовленный изъ него хлорауратъ имѣлъ составъ  $(\text{C}_4\text{H}_9)_2(\text{C}_2\text{H}_5)_2\text{NCl}\cdot\text{AuCl}_2$ . Нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта пластинчатые кристаллы, плавающіеся при  $63^{\circ}$ — $64^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

0,2867 гр. хлораурата оставили при прокалываніи 0,1082 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $\text{C}_{12}\text{H}_{28}\text{NAuCl}_4$
Au 37,76%	37,55%

### Пикратъ—масло.

Аминъ, перешедшій въ перегонъ, сушился надъ сил. ѣдкимъ кали и подвергался дробнымъ перегонкамъ. При этомъ, кромѣ очень небольшого количества диизобутиламина, былъ полученъ при очень хорошихъ выходахъ *диизобутилэтиламинъ*  $(\text{изC}_4\text{H}_9)_2(\text{C}_2\text{H}_5)\text{N}$ . Это — безцвѣтная жидкость, кипящая при  $160^{\circ}$ — $161^{\circ}$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 14,3231 гр.
„ „ съ водой при $0^{\circ}$ . . . . .	— 33,2114 гр.
„ „ съ аминомъ при $0^{\circ}$ — . . . . .	28,8065 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^{\circ}$  . . . . . = 0,7667.

НСІ-ая соль легко растворима въ водѣ, спиртѣ и хлороформѣ, на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_4H_9)_2(C_2H_5)NCl)_2PtCl_4$  — трудно-растворимъ въ водѣ. Плавится съ разложениемъ при  $183^{\circ}$ — $184^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

0,4028 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,1082 гр. мет. Pt	Получено	Требуется для $C_{20}H_{48}N_2PtCl_6$
Pt	26,86%	26,9%

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)_2(C_2H_5)NHCl.AuCl_3$  — очень трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта листочки. Плавится при  $127^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

1) 0,224 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,0885 гр. мет. Au	Получено	Требуется для $C_{10}H_{21}NAuCl_4$	
2) 0,305 гр. хлораурата дали 0,1208 гр. мет. Au	1.	2.	
Au	39,5%	39,63%	39,67%

*Пикратъ*—масло, не застывающее при долгомъ стояніи.

Смѣсь НСІ-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи 4 часовъ. Изъ 50 гр. амина получилось около 19 гр. нитрозамина; выходъ значительно большій, чѣмъ изъ діэтилизобутиламина. Нитрозаминъ былъ переведенъ въ НСІ-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ слав. ѣдкимъ кали, аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ аминъ оказался смѣсью дізобутиламина и этилизобутиламина, при чемъ главною составною частью и тутъ являлся продуктъ вытѣсненія этильнаго остатка—дізобутиламинъ (приблизительно около  $\frac{5}{6}$  всего кол.), продуктъ же замѣщенія изобутильнаго остатка—этилизобутиламинъ получился въ небольшомъ количествѣ (около  $\frac{1}{6}$  всего кол.).

Изъ дізобутиламина (т. к.  $139^{\circ}$ — $140^{\circ}$ ) былъ приготовленъ хлорауратъ, плавившійся при  $196^{\circ}$ — $197^{\circ}$  и давшій при анализѣ:

0,1889 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,0794 гр. мет. Au	Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$
Au	42,03%	42,04%

Изъ этилизобутиламина (т. к.  $98^{\circ}$ — $100^{\circ}$ ) хлорауратъ плавился при  $158^{\circ}$ — $159^{\circ}$  и при анализѣ далъ:

0,337 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,1497 гр. мет. Au	Получено	Требуется для $C_6H_{16}NAuCl_4$
Au	44,42%	44,7%



## 12. Нор.бутилдіэтиламинъ $(C_2H_5)_2Nn.C_4H_9$

Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи гидрата окиси нор-бутилтріэтиламмоніа  $(nC_4H_9)(C_2H_5)_3NOH$ . Это—бесцвѣтная жидкость, кипящая при  $132^{\circ}$ — $133^{\circ}$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . .	7,11 гр.
„ „ съ водой при $0^{\circ}$	11,151 гр.
„ „ съ аминовъ при $0^{\circ}$	10,2015 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^{\circ}$ — $0,765$ .

$HCl$ -ая соль легко растворима въ водѣ, спиртѣ и хлороформѣ; на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_4H_9)(C_2H_5)_2NHCl)_2PtCl_4$  трудновато растворимъ въ холодной водѣ, легко въ горячей. Таблицеобразные кристаллы. Плавится при  $106^{\circ}$ — $107^{\circ}$  безъ разложенія. При анализѣ далъ:

0,3676 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,1064 мет. Pt	Требуется для $C_{16}H_{40}N_2PtCl_6$
Получено	29,17%
Pt 28,94%	

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)(C_2H_5)_2NHCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воднаго раствора осаждается сразу въ видѣ масла, постепенно застывающаго. Пластинчатые кристаллы изъ разведеннаго спирта. Плавится при  $62^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

0,2895 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1211 гр. мет. Au	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$
Получено	42,04%
Au 41,83%	

Смѣсь  $HCl$ -ой соли этаго амина съ  $30\%$  растворимъ  $NaNO_2$  кипятилаась въ продолженіи 3 часовъ. Полученный нитрозаминъ переводился въ  $HCl$ -ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сл. ѣдкимъ кали, аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ были получены: главный продуктъ нор.бутилэтиламинъ и въ незначительномъ количествѣ діэтиламинъ. Последний, по видимому, получился въ нѣсколько большемъ количествѣ, чѣмъ изъ изобутилдіэтиламина.

*Нор бутилэтиламинъ*  $(nC_4H_9)(C_2H_5)NH$ —жидкость кипящая при  $110^{\circ}$ — $111^{\circ}$ .

*Хлороплатинатъ*, приготовленный изъ него, имѣлъ составъ  $((C_4H_9)(C_2H_5)NH.HCl)_2PtCl_4$ . Довольно легко растворимъ въ водѣ, труднѣе въ спиртѣ. Большія тонкія листообразныя таблицы.

Анализъ его далъ:

	0,1436 гр. хлороплатиновая оставили при прокаливаниі 0,0458 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{32}N_2PtCl_6$
Pt	31,89%	31,84%

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)(C_2H_5)NH.HCl.AuCl_3$ —трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ и хлороформѣ. Осаждается сразу въ видѣ масла, медленно твердѣющаго. Плавится при  $48^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,2073 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,0921 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_6H_{16}NAuCl_4$
Au	44,42%	44,7%

*Бензолсульфонэтилмор.бутиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(C_4H_9)(C_2H_5)$  былъ приготовленъ изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрица сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали. Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ. Легко растворимъ въ спиртѣ и эфирѣ. Масло, пезастывающее ни при долгомъ стояніи, ни при охлажденіи до  $-20^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,3224 гр. амида дали по способу Каріуса 0,3082 гр. $BaSO_4$	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{19}NSO_2$
S	13,15%	13,4%

### 13) Втор.бутилдіэтиламинъ $(C_4H_9)(C_2H_5)_2N$ .

Аминъ былъ полученъ при разложеніи гидрата окиси вт.бутилтріэтиламонія  $(C_4H_9)(C_2H_5)_3NOH$ . Жидкость кипящая при  $129^\circ$ — $130^\circ$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 7,2824 гр.
„ „ съ водой при $0^\circ$ . . . . .	— 13,7732 гр.
„ „ съ аминомъ при $0^\circ$ — . . . . .	12,2638 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^\circ = 0,7674$ .

HCl-ая соль легко растворима въ водѣ, спиртѣ и хлороформѣ, на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_4H_9)(C_2H_5)_2NHCl)_2PtCl_4$ —трудновато растворимъ въ водѣ. Выше  $185^\circ$  пачинаеть спадаться и плавится съ разложеніемъ при  $191^\circ$ — $193^\circ$ .



Анализъ его далъ:

- 1) 0,3043 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,0884 гр. мет. Pt  
 2) 0,2352 гр. хлороплатината дали 0,0684 гр. мет. Pt.

	Получено		Требуется для $C_{16}H_{40}N_2PtCl_6$
	1.	2.	
Pt	29,05%	29,08%	29,17%

*Хлорауратъ*—масло, не застывающее при долгомъ стояніи.

*Пикратъ* — трудноато растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Длинные игольчатые кристаллы, плавящіеся при 117°.

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Полученный нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сплавл. ѣдкимъ кали аминъ былъ подвергнутъ дробной перегонкѣ, при чемъ оказался чистымъ вт.бутилэтиламиноиъ, если и содержащимъ примѣсъ діэтиламина, то минимальную.

*Вт.бутилэтиламинъ* (вт. $C_4H_9$ )( $C_2H_5$ )NH—жидкость кипящая при 97°—98°. Такую же т. к. даетъ для него и И. И. Бевадь<sup>1)</sup>.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_4H_9)(C_2H_5)NH.HCl)_2PtCl_4$  — легко растворимъ въ водѣ, труднѣе въ спиртѣ. Плавится при 118°—119°. Б. даетъ т. пл. при 118°—120°.

Анализъ его далъ:

	0,2252 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,0719 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{32}N_2PtCl_6$
Pt	31,92%	31,84%

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)(C_2H_5)NH.HCl.AuCl_3$  - трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Осаждается сразу въ видѣ масла, медленно твердѣющаго. Анализъ его далъ:

	0,2145 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,096 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_6H_{16}NAuCl_4$
Au	44,74%	44,7%

*Бензолсульфонвт.бутилэтиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(вт.C_4H_9)(C_2H_5)$  былъ приготовленъ изъ амина дѣйствіемъ избытка хлораиридрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали. Пластинчатые кристаллы, нерастворимые въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко растворимые въ спиртѣ и эфирѣ и довольно трудно въ лигроніи. Въ жидкомъ состояніи очень легко переохлаждается. Плавится при 46°. (Б. даетъ т. пл. 43°—44°).

<sup>1)</sup> О реакціи азотистыхъ эфировъ и питронарафинновъ съ цикалкилами. Варшава, 1899 г. стр. 63.

Анализъ его далъ:

	0,3402 гр. ампа дали по способу Каріуса 0,3379 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>12</sub> H <sub>19</sub> NSO <sub>2</sub>
S	13,66%	13,4%

*Парабромбензолсульфонвт.бутилэтиламинъ* п. C<sub>8</sub>H<sub>4</sub>BrSO<sub>2</sub>(втC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>) былъ приготовленъ изъ амина дѣйствиємъ избытка хлорагидрида парабромсульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали. Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, не трудно въ спиртѣ и эфирѣ. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при 54°.

Анализъ его далъ:

	0,2566 гр. ампа дали по способу Каріуса 0,1521 гр. AgBr	
	Получено	Требуется для C <sub>12</sub> H <sub>18</sub> NBrSO <sub>2</sub>
Br	25,22%	24,97%

#### 14) Трет.бутилдіэтиламинъ (трC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)<sub>2</sub>N

Этотъ аминъ былъ приготовленъ дѣйствиємъ іодистаго этила на тр.бутиламинъ. Для этаго къ 2 частицамъ амина прибавлялось постепенно при охлажденіи холодной водой 1 частица іодюра. Послѣ этаго смѣсь оставлялась стоять при комнатной температурѣ въ продолженіи сутокъ и затѣмъ къ продукту реакціи <sup>1)</sup> прибавлялось немного воды, около 2<sup>1</sup>/<sub>2</sub> частицъ ѣдкаго кали и 3<sup>1</sup>/<sub>2</sub> частицъ іодюра, послѣ чего смѣсь оставлялась опять стоять въ продолженіи сутокъ, а затѣмъ нагрѣвалась на водяной банѣ въ продолженіи 8 часовъ. Затѣмъ продуктъ реакціи былъ отогнанъ въ струѣ водянаго пара <sup>2)</sup>. Къ перегону, заключавшему въ себѣ аминъ, было прибавлено въ небольшомъ избыткѣ разведенной соляной кислоты, при чемъ осталось нераствореннымъ очень небольшое количество іодюра. Отдѣленная отъ послѣдняго, кислая водная жидкость была стужена испареніемъ

<sup>1)</sup> Продуктъ реакціи состоялъ изъ бѣлой кристаллической массы, пропитанной жидкостью. При пзслѣдованіи его оказалось, что образовался почти исключительно вторичный аминъ, третичный же если и получился, то въ ничтожномъ количествѣ. Что же касается до того, въ какомъ состояніи находились первичный и вторичный амины, то какъ въ свободномъ состояніи, такъ и въ видѣ HI-ой соли находились и тотъ и другой амины; но первичный преимущественно въ видѣ соли, а вторичный въ свободномъ состояніи.

<sup>2)</sup> При пзслѣдованіи остатка послѣ отгонки аминовъ не было найдено даже и слѣдовъ іодистаго тр.бутилтріэтиламмонія.



на водяной банѣ и затѣмъ смѣшана съ растворомъ ѣдкой щелочи. Выдѣлившіяся аминъ осушался надъ сплавл. ѣдкимъ кали и подвергался дробнымъ перегонкамъ. При этомъ былъ легко выдѣленъ при хорошихъ выходахъ третичный аминъ.

*Трет.бутилдіэтиламинъ* ( $\text{трC}_4\text{H}_9$ )( $\text{C}_2\text{H}_5$ ) $_2\text{N}$  — безцвѣтная жидкость, кипящая при  $125^\circ$ — $126^\circ$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . .	7,2824 гр.
"      "      съ водой при $0^\circ$ . . . .	13,7732 гр.
"      "      съ аминомъ при $0^\circ$	12,3093 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^\circ = 0,7744$ .

HCl-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $(\text{C}_4\text{H}_9)(\text{C}_2\text{H}_5)_2\text{NHCl}_2\text{PtCl}_4$  — не трудно растворимъ въ водѣ, значительно труднѣе въ спиртѣ. Призматическіе кристаллы, плавящіеся съ сильнымъ разложеніемъ около  $192^\circ$ — $194^\circ$ . Анализъ его далъ:

0,2374 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи	0,0695 гр. мет. Pt.
Получено	Требуется для $\text{C}_{16}\text{H}_{40}\text{N}_2\text{PtCl}_6$
Pt 29,27%	29,17%

*Хлорауратъ* состава  $(\text{C}_4\text{H}_9)(\text{C}_2\text{H}_5)_2\text{N.HCl.AuCl}_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при  $84^\circ$ — $85^\circ$ . Анализъ его далъ:

0,452 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,1893 гр. мет. Au.
Получено	Требуется для $\text{C}_8\text{H}_{20}\text{N.AuCl}_4$
Au 41,88%	42,04%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игольчатые кристаллы, плавящіеся съ сильнымъ разложеніемъ около  $212^\circ$ .

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $\text{NaNO}_2$  кипятилась въ продолженіи 4 часовъ. Полученный нитрозаминъ представлялъ собой чистый *тр.бутилэтилнитрозаминъ* ( $\text{трC}_4\text{H}_9$ )( $\text{C}_2\text{H}_5$ ) $\text{N.NO}$ . Перегонялся <sup>1)</sup> онъ при  $194^\circ$ — $195^\circ$ . Желтоватая жидкость съ харак-

<sup>1)</sup> При перегонкѣ сыраго нитрозаминна было получено небольшое количество нижекипящей порціи, состоявшей, какъ оказалось, изъ неотогнавшагося на водяной банѣ эфира и тр.бутилэтилнитрозаминна. Эта порція цѣликомъ была обработана дым. соляной кислотой. Получившаяся HCl-ая соль состояла изъ чистой HCl-ой соли тр.бутилэтиламина, какъ это показалъ ирготовленный изъ нея хлорауратъ. Послѣдній плавился при  $144^\circ$ — $145^\circ$  и при анализѣ далъ:

0,1062 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,0474 гр. мет. Au
Получено	Требуется для $\text{C}_8\text{H}_{16}\text{N.AuCl}_4$
Au 44,63%	44,71%

тернымъ для нитрозаминовъ запахомъ. При охлажденіи ледяной водой застывалъ въ совершенно бѣлую кристаллическую массу, плавившуюся при вынутіи изъ ледяной воды.

Анализъ его далъ:

0,1555 гр. нитрозамина дали при сожженіи въ открытой трубкѣ съ окисью мѣди и мѣдными пробками 0,3144 гр.  $\text{CO}_2$  и 0,1498 гр.  $\text{H}_2\text{O}$ .

	Получено	Требуется для $\text{C}_6\text{H}_{11}\text{N}_2\text{O}$
C	55,15%	55,31%
H	10,78%	10,84%

Въ виду того, что этотъ нитрозаминъ сравнительно трудно подавался дѣйствию дым.  $\text{HCl}$  кислоты, онъ пагрѣвался съ большимъ избыткомъ дым. соляной кислоты въ запаянныхъ трубкахъ на водяной банѣ. По испареніи продукта реакціи на водяной банѣ получилась бѣлая кристаллическая масса  $\text{HCl}$ -ой соли.

*Хлороплатинатъ*, приготовленный изъ нея, легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ.

Анализъ его далъ:

0,1483 гр. хлороплатината оставили при прокалываніи 0,0469 гр. мет. Pt

	Получено	Требуется для $\text{C}_{12}\text{H}_{32}\text{N}_2\text{PtCl}_6$
Pt	31,62%	31,84%

*Хлорауратъ* состава  $(\text{C}_4\text{H}_9)(\text{C}_2\text{H}_5)\text{NH.HCl.AuCl}_3$  — трудно вато растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при  $144^\circ - 145^\circ$ .

Анализъ его далъ:

0,1954 гр. хлораурата оставили при прокалываніи 0,0374 гр. мет. Au

	Получено	Требуется для $\text{C}_6\text{H}_{16}\text{NAuCl}_4$
Au	44,72%	44,71%

*Бензолсульфонтр.бутилэтиламидъ*  $\text{C}_6\text{H}_5\text{SO}_2\text{N}(\text{трC}_4\text{H}_9)(\text{C}_2\text{H}_5)$  былъ приготовленъ изъ соли амина дѣйствиемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали. Безцвѣтное масло, не застывавшее при долгомъ стояніи. Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ. При анализѣ его получено:

0,4634 гр. амида дали по способу Каріуса 0,435 гр.  $\text{BaSO}_4$

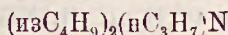
	Получено	Требуется для $\text{C}_{12}\text{H}_{19}\text{NSO}_2$
S	12,91%	13,28%

Если сопоставить разложеніе азотистокислыхъ солей третичныхъ аминовъ, содержащихъ 2 этильныхъ остатка и 1 бутильный



различнаго стрѣненія, то, какъ видно изъ выше изложеннаго, третичный и вторичный бутильные остатки совѣмъ не вытѣсняются, первичные же хотя и очень слабо, но замѣщаются, при чемъ норм. бутиль повидному бѣльше, чѣмъ изобутиль.

## 15) Діізобутилнор.пропиламинъ



Этотъ аминъ приготавлился дѣйствіемъ іодистаго норм. пропила на діізобутиламинъ. Для этаго смѣсь 2 частиць амина съ 1 ч. іодюра нагрѣвалась на водяной банѣ въ продолженіи сутокъ. Затѣмъ продуктъ реакціи былъ подвергнутъ отгонкѣ въ струѣ водянаго пара<sup>1)</sup>. Къ перегону, заключающему аминъ, прибавлялось въ избыткѣ разведенной соляной кислоты, при чемъ въ большинствѣ случаевъ все растворялось. Если же оставалось нераствореннымъ незначительное количество іодюра, то водная кислая жидкость отфильтровывалась отъ него черезъ мокрый фильтръ и стужалась испареніемъ на водяной банѣ. За тѣмъ прибавленіемъ ѣдкой щелочи выдѣлялся аминъ, который сушился надъ сплавл. ѣдкимъ кали и подвергался дробнымъ перегонкамъ. При этомъ кромѣ небольшой порціи, заключавшей діізобутиламинъ, получался при хорошихъ выходахъ третичный аминъ.

*Діізобутилнор.пропиламинъ*  $(\text{нзC}_4\text{H}_9)_2(\text{нC}_3\text{H}_7)\text{N}$  — безцвѣтная жидкость, кипящая при 177°—178°. Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ циклометра пустаго . . . .	11,854
” ” съ водой при 0° .	21,8612
” ” съ аминомъ при 0°	19,6845

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,7825.

НСІ-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ расплывается.

<sup>1)</sup> Въ остаткѣ послѣ отгонки третичнаго амина были найдены: НІ-ая соль діізобутиламина съ незначительной примѣсью третичнаго амина, а также очень небольшое количество іодистаго діізобутилдиор.пропиламонія  $(\text{нзC}_4\text{H}_9)_2(\text{нC}_3\text{H}_7)_2\text{NI}$ . Послѣдній, очищенный раствореніемъ въ абсолютномъ спиртѣ и осажденіемъ изъ хлороформнаго раствора эфиромъ, представлялъ собой игольчатая пластинки, плавившіяся съ разложеніемъ при 239°.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_4H_9)_2(C_3H_7)NHCl)_2PtCl_4$  — трудно растворимъ въ водѣ. Призматическіе кристаллы. Выше  $180^\circ$  начинаютъ чернѣть и плавятся съ сильнымъ разложеніемъ около  $185^\circ$ — $186^\circ$ . Анализъ его далъ:

- 1) 0,3135 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0806 гр. мет. Pt  
2) 0,382 гр. хлороплатината дали 0,0985 гр. мет. Pt.

	Получено		Требуется для $C_{22}H_{52}N_2PtCl_6$
	1.	2.	
Pt	25,7%	25,78%	25,9%

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)_2(C_3H_7)NHCl.AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ и хлороформѣ. Пластинчатые кристаллы (изъ разведеннаго спирта), плавящіеся при  $168^\circ$ — $169^\circ$ .

Анализъ его далъ:

- 1) 0,1545 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,06 гр. мет. Au  
2) 0,2426 гр. хлораурата дали 0,0937 гр. мет. Au.

	Получено		Требуется для $C_{11}H_{26}NAuCl_4$
	1.	2.	
Au	38,83%	38,62%	38,58%

*Пикратъ*—трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игльчатые кристаллы, плавящіеся при  $75^\circ$ .

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи 4 часовъ. Изъ 40 гр. амина было получено около 15 гр. пнтрозамина. Послѣдній былъ переведенъ въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и осушенный надъ сплавл. ѣдкимъ кали, аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ, при чемъ онъ оказался смѣсью днзобутиламина (около  $\frac{3}{5}$  всего кол.) и нор.пропилизобутиламина (около  $\frac{2}{5}$ ).

*Днзобутиламинъ* (т. к.  $138^\circ$  —  $140^\circ$ ) былъ характеризованъ приготовленными изъ него хлорауратомъ и сульфобензолнымъ производнымъ. Хлорауратъ плавился при  $196^\circ$ — $197^\circ$  и при анализѣ далъ:

	0,1664 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0697 гр. мет. Au	
	Получено	
Au	41,88%	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$ 42,04%

Сульфобензолное производное, полученное дѣйствіемъ на аминъ избытка хлорагидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, пластинчатые кристаллы, плавящіеся при  $56^\circ$ .

*Нор.пропилизобутиламинъ* (из  $C_4H_9$ )(п  $C_3H_7$ )NH — жидкость, ки-



нящая при 124°—125°. Марквальдъ <sup>1)</sup> даетъ для него т. к. при 123°, а Лебель <sup>2)</sup> при 125°.

Приготовленный изъ него *хлороплатинатъ* имѣлъ составъ  $((C_4H_9)(C_3H_7)NH.NCl)_2PtCl_4$ ; не трудно растворимъ въ водѣ, труднѣе въ спиртѣ. Призматическіе кристаллы, плавящіеся при 186°—188°. М. даетъ т. пл. 187°—188°.

Анализъ его далъ:

	0,356 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,1078 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_{14}H_{36}N_2PtCl_6$
Pt	30,28%	31,44%

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)(C_3H_7)NH.NCl.AuCl_2$ —трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ и хлороформѣ. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при 191°. М. даетъ т. пл. при 187°—188°.

Анализъ его далъ:

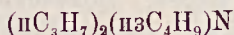
	0,2832 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,1225 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_7H_{18}NAuCl_4$
Au	43,25%	43,33%

*Бензолсульфонор.пропилизобутиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(nC_3H_7)(nC_4H_9)$  былъ приготовленъ изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида бензолсульфоновой кислоты и ѣдкаго кали. Бѣлые пластинчатые кристаллы, плавящіеся при 36°. Въ жидкомъ состояніи очень легко и сильно переохлаждается. Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ, трудновато въ лигроннѣ.

Анализъ его далъ:

	0,3144 гр. амида дали по способу Каріуса 0,2807 гр. $BaSO_4$	
	Получено	Требуется для $C_{13}H_{21}NSO_2$
S	12,28%	12,56%

## 16) Динор.пропилизобутиламинъ



Этотъ аминъ былъ приготовленъ дѣйствіемъ іодистаго изобутила на динорпиламинъ. Для этаго смѣсь 2 частицъ амина съ 1 ч. іодюра

<sup>1)</sup> Berl. Ber. 35,3509.

<sup>2)</sup> С. г. 129,549.

нагрѣвалась на водяной банѣ въ продолженіи сутокъ. Затѣмъ продуктъ реакціи подвергался отгонкѣ въ струѣ водянаго пара<sup>1)</sup>. Къ перегону прибавлялось въ избыткѣ разведенной соляной кислоты, отфильтровывалось отъ оставшагося нераствореннымъ незначительнаго количества іодора и сгущалось испареніемъ на водяной банѣ. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сплавл. ѣдкимъ кали, аминъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. При этомъ былъ выдѣленъ при хорошихъ выходахъ третичный аминъ.

*Динорпропилизобутиламинъ*  $(nC_3H_7)_2(nc_4H_9)N$ —жидкость, кипящая при  $166^{\circ}$ — $167^{\circ}$ . HCl-ая соль его легко распыляется на воздухѣ.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_3H_7)_2(C_3H_9)NHCl)_2PtCl_4$ —трудновато растворимъ въ водѣ, еще труднѣе въ спиртѣ. Призматическіе кристаллы, плавящіеся съ разложеніемъ при  $205^{\circ}$ — $206^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

1)	0,2493 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,068 гр. мет. Pt		
2)	0,2646 гр. хлороплатината дали 0,0725 гр. мет. Pt.		
	Получено	Требуется для $C_{20}H_{48}N_2PtCl_6$	
	1.	2.	
Pt	27,27%	27,4%	27,53%

*Хлорауратъ* состава  $(C_4H_9)(C_3H_7)_2NHCl.AuCl_3$  — очень трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при  $173^{\circ}$ — $174^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

1)	0,2521 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1 гр. мет. Au		
2)	0,3152 гр. хлораурата дали 0,1246 гр. мет. Au.		
	Получено	Требуется для $C_{10}H_{21}NAuCl_4$	
	1.	2.	
Au	39,66%	39,53%	39,67%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $99^{\circ}$ .

Смѣсь HCl-ой соли амина съ 30% растворимъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Полученный нитрозаминъ переведился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный спл. ѣдкимъ кали аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ оказалось, что онъ состоитъ главнымъ обра-

<sup>1)</sup> Въ остаткѣ не было обнаружено даже и слѣдовъ іоднетаго днзобутилдипропиламмонія.



зомъ изъ нор.пропилизобутиламина; дипропиламинъ былъ тоже полученъ, но въ небольшомъ количествѣ. Приблизительно на 5 частей перваго амина приходилась 1 часть втораго. Кромѣ точекъ кипѣнія амины были охарактеризованы приготовленными изъ нихъ хлорауратами.

*Хлорауратъ* изъ дипропиламина (т. к. 109°—112°) плавился при 71°—73° и при анализѣ далъ:

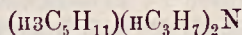
	0,2363 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1031 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для C <sub>6</sub> H <sub>16</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	44,47%	44,70%

*Хлорауратъ* изъ пропилизобутиламина (т. к. 123°—125°) плавился при 190°—191° и при анализѣ далъ:

	0,2444 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1062 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для C <sub>7</sub> H <sub>18</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	43,45%	43,33%

Итакъ какъ въ дізобутилнор.пропиламинѣ, такъ и въ изобутилдинор.пропиламинѣ происходитъ замѣщеніе обоихъ остатковъ; такъ какъ пропиль — остатокъ болѣе легко реагирующій, чѣмъ изобутиль, то онъ преимущественно и замѣщается; въ зависимости отъ количества остатковъ пропиль въ первомъ аминѣ вытѣняется въ меньшемъ размѣрѣ, чѣмъ во второмъ.

## 17) Изоамилдинор.пропиламинъ



Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи гидрата окиси изоамилтринор.пропиламонія  $(изC_5H_{11})(нC_3H_7)_3NOH$ .

Жидкость кипящая при 186°—187°. HCl-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ; на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_5H_{11})(C_3H_7)_2NHCl)_2PtCl_4$  — трудно растворимъ въ водѣ. Осаждается сразу въ видѣ масла, затвердѣвающего въ листообразные кристаллы. Плавится при 144°—146° со слабымъ разложеніемъ. Анализъ его далъ:

	0,2689 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0697 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для C <sub>22</sub> H <sub>32</sub> N <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt	25,91%	25,90%

*Хлорауратъ* состава  $(C_5H_{11})(C_3H_7)_2NHCl.AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта игольчатая пластинки. Плавится при  $167^{\circ}$ — $168^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	0,222 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,0856 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_{11}H_{26}NAuCl_4$
Au	38,55%	38,58%

*Пикратъ* — трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; тоненькія игольчатая пластинки, плавящіяся при  $97^{\circ}$ — $98^{\circ}$ .

Смѣсь HCl-ой соли этаго амна съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи 4 часовъ. Полученный нитрозаминъ превращался въ HCl-ую соль амна. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сил. ѣдкимъ кали, аминъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. При этомъ кромѣ незначительной ниже кипящей порціи, очевидно содержавшей динитропиламинъ, былъ выдѣленъ только одинъ аминъ. — *изоамилюр.пропиламинъ* (из  $C_5H_{11})(nC_3H_7)NH$ .

Жидкость кипящая при  $151^{\circ}$ — $152^{\circ}$ . HCl-ая соль его бѣлые пластинчатые кристаллы, не трудно растворимые въ водѣ и легко въ спиртѣ. Анализъ ея далъ:

	0,2884 гр. соли дали при осажденіи азотносеребряною солью 0,2529 гр. AgCl	
	Получено	Требуется для $C_8H_{20}NCl$
Cl	21,68%	21,4%

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_5H_{11})(C_3H_7)NHNCl)_2PtCl_4$  трудно-вато растворимъ въ водѣ. Листоватые кристаллы, плавящіяся со слабымъ разложеніемъ при  $176^{\circ}$ — $177^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	0,285 гр. хлороплатината оставили при прокаливании 0,0826 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_{16}H_{40}N_2PtCl_6$
Pt	28,98%	29,17%

*Хлорауратъ* состава  $(C_5H_{11})(C_3H_7)NH.NCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Желтыя листочки, выше  $190^{\circ}$  начинающія краснѣть и плавящіяся со слабымъ разложеніемъ при  $196^{\circ}$ — $197^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

	0,3548 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,1486 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$
Au	41,88%	42,04%

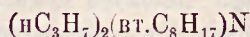
*Бензолсульфонизоамилюр.пропиламидъ*  $C_6H_5SO_2N$ (из  $C_5H_{11})(nC_3H_7)$  приготовленный изъ амна дѣйствіемъ избытка хлорагидрида суль-



фобензоловой кислоты и фдкаго кали, — масло, не застывающее при долгомъ стояніи. Нерастворимъ въ водѣ и фдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ. Анализъ его далъ:

	0,2754 гр. амида дали по способу Каріуса 0,234 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>14</sub> H <sub>23</sub> NSO <sub>2</sub>
S	11,69%	11,9%

## 18) Динор.пропилвт.октиламинъ



Этотъ аминъ былъ приготовленъ дѣйствіемъ іодистаго втор. октила  $CH_3(CH_2)_5CH_2CH_3$  на дипропиламинъ. Для этаго смѣсь амина (2 частицы) съ іодуромъ (1 ч.) нагрѣвалась <sup>1)</sup> на водяной банѣ въ продолженіи 2 сутокъ. Затѣмъ продуктъ реакціи былъ подвергнутъ отгонкѣ въ струѣ водянаго пара <sup>2)</sup>. Къ перегону была прибавлена въ избыткѣ разведенная соляная кислота, при чемъ осталось нераствореннымъ легкое масло. Оно было отдѣлено, промыто и высушено надъ сплавл. CaCl<sub>2</sub>. Изъ 100 гр. іодюра его получалось около 30 гр. При изслѣдованіи оно оказалось смѣсью углеводорода, очевидно октена (2),—около  $\frac{2}{3}$  всего количества, и непрореагировавшаго іодюра—около  $\frac{1}{3}$ . Кислая же водная жидкость была сгущена испареніемъ на водяной банѣ. Выдѣленный фдкой щелочью и высушенный надъ спл. КНО аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ, при чемъ легко былъ выдѣленъ образовавшійся третичный аминъ. Выходы его были далеко ниже теоретическихъ и ни разу не превышали 45% теор.

*Динор.пропилвт.октиламинъ* — безцвѣтная жидкость, кипящая при 242°—243°. Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ шикнометра	пустаго . . . . .	— 13, 811 гр.
"	" съ водою при 0° . . . . .	— 30,4638 гр.
"	" съ аминомъ при 0° . . . . .	— 27,217 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,805.

НСІ-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ распадается.

<sup>1)</sup> При комнатной температурѣ взаимодействие идетъ крайне слабо.

<sup>2)</sup> Въ остаткѣ послѣ отгонки амина не было обнаружено даже и слѣдовъ соли четвертичнаго аммонія.

Хлороплатинатъ и пикратъ приготовленные изъ него, густыя некристаллизующіяся масла.

Хлорауратъ состава  $(C_8H_{17})(C_3H_7)_2NHCl.AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ и хлороформѣ. Осаждается сразу въ видѣ масла, постепенно твердѣющаго. Плавится при  $36^{\circ}$ — $38^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	1)	0,2893 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,0999 гр. мет. Au
	2)	0,2154 гр. хлораурата дали	0,0764 гр. мет. Au
		Получено	Требуется для $C_{14}H_{32}NAuCl_4$
		1.	2.
Au		35,51%	35,46%
			35,65%

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Полученный нитрозаминъ превращался въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сплавл. ѣдкимъ кали, аминъ былъ подвергнутъ перегонкѣ. Кромѣ весьма небольшой нижекипящей порціи, въ которой могъ находиться дипропиламинъ, былъ полученъ только одинъ

*втор.октилнорм.пропиламинъ* ( $vtC_8H_{17})(\pi C_3H_7)NH$

безцвѣтная жидкость, кипящая при  $210^{\circ}$ — $211^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

	0,1442 гр. амина дали при сожженіи въ открытой трубкѣ съ окисью мѣди и мѣдными пробками	0,4065 гр. $CO_2$ и 0,1888 гр. $H_2O$
	Получено	Требуется для $C_{11}H_{25}N$
C	76,88%	77,09%
H	14,65%	14,71%

Хлороплатинатъ, хлорауратъ и пикратъ представляли собой густыя, некристаллизующіяся масла.

*Парабромбензолвт.октилнорм.пропиламидъ*

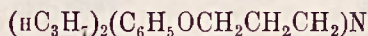
$\pi.C_8H_4BrSO_2N(C_8H_{17})(C_3H_7)$  былъ приготовленъ изъ амина дѣйствиємъ избытка хлорангидрида парабромбензолсульфоновой кислоты<sup>1)</sup> и ѣдкаго кали. Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ, труднѣе въ лигронѣ. Игольчатыя пластинки (изъ лигрона) плавящіяся при  $39^{\circ}$ — $40^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

	1)	0,2655 гр. амида дали по способу Каріуса	0,1268 гр. AgBr
	2)	0,3226 гр. . . . .	0,1984 гр. $BaSO_4$
		Получено	Требуется для $C_{17}H_{28}NBrSO_2$
Br		20,33%	20,49%
S		— 8,46%	8,21%

1) Соответствующее производное изъ  $C_8H_5SO_2Cl$  представляло собой масло.



### 19) Динор.пропил-γ-феноксилпропиламинъ



Этотъ аминъ былъ приготовленъ дѣйствиемъ 1 бром-3 феноксилпропана (т. к. 211°—212° при 200 мм. давленія) на динпропиламинъ. Для этаго смѣсь бромюра (1 частица) съ аминомъ (2 ч.) нагрѣвалась <sup>1)</sup> въ запаянныхъ трубкахъ на водяной банѣ въ продолженіи 2 сутокъ. Затѣмъ содержимое трубокъ обрабатывалось водой. Верхній маслянистый слой, отдѣлялся отъ водной жидкости <sup>2)</sup> и обрабатывался избыткомъ разведенной соляной кислоты; при этомъ обыкновенно все растворялось; если же оставалось нераствореннымъ незначительное количество непрореагировавшаго бромюра, то водная кислая жидкость освобождалась отъ него фильтрованіемъ черезъ мокрый фильтръ. По сгущеніи испареніемъ на водяной банѣ прибавлялась въ избыткѣ жидкая щелочь. Выдѣлившійся аминъ сушился надъ сплавл. КНО и подвергался дробнымъ перегонкамъ. Выходы третичнаго аммина были очень хороши.

*Динор.пропил-γ-феноксилпропиламинъ*  $(\text{C}_3\text{H}_7)_2(\text{C}_6\text{H}_5\text{OC}_3\text{H}_6)\text{N}$  безцвѣтная жидкость, кипящая подъ атмосфернымъ давленіемъ при 291°—292°, а подъ давленіемъ 40 мм. при 193°—194°.

Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ шикнометра цустаго . . . . .	— 7,0125 гр.
„ „ съ водой при 0° . . . . .	— 16,9755 „
„ „ съ аминомъ при 0° . . . . .	— 16,3661 „

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,9388.

Анализъ его далъ:

0,2425 гр. аммина дали при сожженіи въ открытой трубкѣ съ окненью мѣди и мѣдными пробками 0,679 гр. CO<sup>2</sup> и 0,2329 гр. H<sup>2</sup>O.

	Получено	Требуется для C <sub>15</sub> H <sub>25</sub> NO
С	76,38%	76,52%
Н	10,75%	10,71%

НСІ-ая соль его легко растворима въ водѣ и спиртѣ; на воздухѣ не расплывается. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при 94°—95°.

*Хлороплатинатъ*—густое масло, не кристаллизующееся при століи; трудно растворимо въ водѣ, въ спиртѣ легче.

<sup>1)</sup> При комнатной температурѣ реакціоніе идетъ медленно.

<sup>2)</sup> При изслѣдованіи ся не было обнаружено соли четвертичнаго аммонія.

*Хлорауратъ*—густое масло; очень трудно растворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ.

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $\text{NaNO}_2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Жидкость при этомъ сильно бурѣла. Къ продукту реакціи былъ прибавленъ эфиръ, эфирная вытяжка была промыта водою, взболтана тщательно съ разведенной соляной кислотою, опять промыта, взболтана съ разведенной ѣдкой щелочью и промыта. Затѣмъ эфиръ былъ отогнанъ на водяной банѣ и полученный остатокъ обработкой дым. соляной кислотою превращенъ въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сплавл. ѣдкимъ кали аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. Были выдѣлены: дипропиламинъ и нор.пропила- $\gamma$ феноксилпропиламинъ. Последняго амина получилось почти въ 5 разъ больше, чѣмъ перваго.

*Дипропиламинъ* былъ характеризованъ своей точкой кипѣнія ( $109^\circ$ — $111^\circ$ ), а также т. пл. ( $73^\circ$ — $74^\circ$ ) и анализомъ хлораурата:

	0,1838 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,0819 гр. мет. Au
	Получено	Требуется для $\text{C}_6\text{H}_{11}\text{NAuCl}_4$
Au	44,56%	44,7%

*Норм.пропил- $\gamma$ феноксилпропиламинъ*

( $\text{пC}_3\text{H}_7$ )( $\text{C}_6\text{H}_5\text{OCH}_2\text{CH}_2\text{CH}_2$ )NH — жидкость, кипящая при  $271^\circ$ — $272^\circ$ . Въ водѣ нерастворимъ. HCl-ая соль нетрудно растворима въ водѣ и спиртѣ. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся безъ разложенія при  $160^\circ$ — $161^\circ$ . Анализъ ея далъ:

	0,266 гр. соли дали при осажденіи азотосеребряною солью	0,1695 гр. AgCl
	Получено	Требуется для $\text{C}_{12}\text{H}_{20}\text{NOCl}$
Cl	15,76%	15,43%

*Хлороплатинатъ* — некристаллизующееся густое масло, трудно растворимое въ водѣ, легче въ спиртѣ.

*Хлорауратъ* состава ( $\text{C}_3\text{H}_7$ )( $\text{C}_9\text{H}_{11}\text{O}$ )NH.HCl.AuCl<sub>3</sub>—нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Листочки, плавящіеся при  $94^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,2322 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,0855 гр. мет. Au
	Получено	Требуется для $\text{C}_{12}\text{H}_{20}\text{NAuCl}_3\text{O}$
Au	36,82%	36,99%

*Сульфобензолное производное*  $\text{C}_6\text{H}_5\text{SO}_2\text{N}(\text{C}_3\text{H}_7)(\text{C}_6\text{H}_5\text{OC}_3\text{H}_7)$ , приготовленное дѣйствіемъ на аминъ избытка хлорагидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, представляетъ собою безцвѣтное

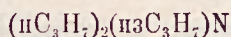


масло, нерастворимое въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ. Анализъ его далъ:

	0,2955 гр. амида дали по способу Кариуса 0,2005 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>18</sub> H <sub>23</sub> NSO <sub>2</sub>
S	9,33%	9,62%

б) *Остатки със одинаковаго частичнаго вѣса.*

## 20) Изопропилдинор. пропиламинъ



Исходнымъ продуктомъ для приготовленія этого амина служилъ изопропиламинъ, полученный отъ Кальбаума. Т. к. употреблявшася амина была 32° — 33°. Обработкой избыткомъ хлорангирида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали аминъ былъ превращенъ въ бензолсульфонизопропиламидъ <sup>1)</sup>. Полученный амидъ затѣмъ нагрѣвался на водяной банѣ въ продолженіи 8 часовъ въ растворѣ въ водномъ спиртѣ съ іодистымъ нор.пропиломъ и ѣдкимъ кали, взятыми въ небольшомъ избыткѣ. По удаленіи спирта испареніемъ на водяной банѣ остатокъ обрабатывался нѣсколько разъ 10% растворомъ ѣдкаго кали для удаленія непрореагировавшаго бензолсульфонизопропиламида. Оставшаяся нерастворенной кристаллическая масса по промывкѣ водой перекристаллизовывалась изъ разведеннаго спирта. При этомъ получились бѣлые пластинчатые кристаллы *бензолсульфонизопропилнор. пропиламида* C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>SO<sub>2</sub>N(nC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>)(nzC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>). Выходы его очень хороши. При медленной кристаллизациі изъ эфира получаютъ большіе отлично образованные блестящіе прозрачные призматическіе кристаллы. Плавится при 47°—48°. Въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ нерастворимъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ.

Анализъ его далъ:

	0,2755 гр. амида дали по способу Кариуса 0,27 гр. BaSO <sub>4</sub> .	
	Получено	Требуется для C <sub>12</sub> H <sub>19</sub> NSO <sub>2</sub>
S	13,48%	13,29%

Этотъ амидъ затѣмъ былъ нагрѣваемъ съ избыткомъ дым. соляной кислоты въ запаянныхъ трубкахъ при 140°—150° въ продол-

<sup>1)</sup> Ж. Р. Ф. Х. О. 31<sub>647</sub>.

женіи 5 часовъ. Содержимое трубокъ было испарено на водяной банѣ и остатокъ по прибавленіи избытка ѣдкой щелочи былъ подвергнутъ отгонкѣ въ струѣ водянаго пара. Перешедшій въ перегонъ *нор.пропил.изопропиламинъ* ( $\text{пC}_3\text{H}_7$ )( $\text{изC}_3\text{H}_7$ )NH былъ высушенъ надъ сил. КНО и при перегонкѣ почти весь цѣликомъ перегнался при  $96^\circ$ — $97^\circ$ . Трудно растворимъ въ водѣ, при чемъ коэффициентъ растворимости уменьшается съ повышеніемъ температуры.

HCl-ая соль его легко растворима въ водѣ и спиртѣ, очень трудно въ бензолѣ. Листоватые кристаллы (изъ бензола) плавятся при  $214^\circ$ — $215^\circ$  почти безъ всякаго разложенія.

Анализъ ея далъ:

0,2663 гр. соли дали при осажденіи азотносеребряною солью 0,2745 гр. AgCl	
Получено	Требуется для $\text{C}_6\text{H}_{16}\text{NCl}$
Cl 25,49%	25,76%

*Хлороплатинатъ* состава  $(\text{пC}_3\text{H}_7)(\text{изC}_3\text{H}_7)\text{NH.HCl}_2\text{PtCl}_4$  сравнительно легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Хорошо образованные призматическіе кристаллы. Выше  $200^\circ$  начинаетъ спадаться и при  $205^\circ$ — $206^\circ$  плавится съ разложеніемъ.

Анализъ его далъ:

0,4785 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,1515 гр. мет. Pt	
Получено	Требуется для $\text{C}_{12}\text{H}_{32}\text{N}_2\text{PtCl}_6$
Pt 31,66%	31,84%

*Хлорауратъ* состава  $(\text{C}_3\text{H}_7)_2\text{NH.HCl.AuCl}_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта пластинчатые кристаллы. Плавится при  $172^\circ$ — $173^\circ$ .

Анализъ его далъ:

0,5056 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,2252 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $\text{C}_6\text{H}_{16}\text{N.AuCl}_3$
Au 44,55%	44,7%

*Пикратъ* довольно трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ; пластинчатые кристаллы, плавящіеся при  $86^\circ$ .

*Парабромбензолсульфонизопропилнор.пропиламиндъ*

$\text{п.C}_6\text{H}_4\text{BrSO}_2\text{N}(\text{пC}_3\text{H}_7)(\text{изC}_3\text{H}_7)$ , приготовленный дѣйствіемъ на аминъ избытка хлорагидрида парабромбензолсульфоновой кислоты и ѣдкаго кали, представляетъ собой бѣлые пластинчатые кристаллы, нерастворимые въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, но трудно въ спиртѣ и эфирѣ и довольно трудно въ лигроинѣ. Плавится при  $58^\circ$ .



Анализъ его далъ:

	0,2273 гр. амида дали по способу Кариуса 0,1319 гр. AgBr	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{18}NBrSO_2$
Br	24,69%	24,97%

Если нагревать на водяной банѣ смѣсь раствора HCl-ой соли этого амина съ растворомъ  $NaNO_2$ , то на поверхности скоро выдѣляется слой нитрозамина. По отгонкѣ водянымъ паромъ перешедшій въ перегонъ нитрозаминъ былъ промытъ разведенной соляной кислотой и затѣмъ высушенъ надъ сплавл.  $CaCl_2$ . *Нор.пропилизопропилинитрозаминъ*  $(nC_3H_7)(nC_3H_7)N.NO$ —свѣтложелтая жидкость, не застывающая при охлажденіи до  $-20^\circ$ . Перегоняется при  $195^\circ-196^\circ$ .

Для приготовленія динор.пропилизопропиламина я дѣйствовалъ на этотъ вторичный аминъ іодистымъ нор.пропиломъ. Для этого смѣсь амина (2 частицы) съ іодуромъ (1 ч.) нагревалась въ запаянныхъ трубкахъ на водяной банѣ въ продолженіи сутокъ. Затѣмъ продуктъ реакціи по прибавленіи воды былъ подвергнутъ отгонкѣ водянымъ паромъ<sup>1)</sup>. Къ перегону прибавлялась разведенная соляная кислота. Обыкновенно все растворялось; если же оставалось нераствореннымъ незначительное количество іодюра, то кислая водная жидкость отфильтровывалась отъ него черезъ мокрый фильтръ. По сгущеніи испареніемъ на водяной банѣ, прибавлялся избытокъ ѣдкой щелочи и выдѣлившійся аминъ сушился надъ сплавл.  $KNO$  и затѣмъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. Выходы третичнаго амина были очень хороши.

*Динор.пропилизопропиламинъ*  $(nC_3H_7)_2(nC_3H_7)N$ —жидкость, кипящая при  $151^\circ-152^\circ$ . Опредѣленіе ея удѣльнаго вѣса дало:

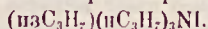
Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 13,811 гр.
” ” съ водой при $0^\circ$ . . . . .	— 30,4638 ”
” ” съ аминомъ при $0^\circ$ . . . . .	— 26,7494 ”

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^\circ = 0,7768$ .

HCl-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ распыляется.

*Хлороплатинатъ* состава  $((nC_3H_7)_2(nC_3H_7)NHCl)_2PtCl_4$  не трудно растворимъ въ водѣ, въ особенности горячей. При медленной кристаллизаціи выдѣляется въ хорошо образованныхъ небольшихъ

<sup>1)</sup> При изслѣдованіи остатка послѣ отгонки было обнаружено очень небольшое количество іодистаго изопропилитринор.пропиламина



кристалликахъ, похожихъ на ромбическіе додекаедры. Въ спиртѣ горячемъ растворимъ не трудно; изъ спиртоваго раствора выдѣляется въ игольчатыхъ кристаллахъ. Плавится съ разложеніемъ при 205°—206°. Анализъ его далъ:

0,3913 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,1103 гр. мет. Pt	Получено	Требуется для $C_{18}H_{11}N_2PtCl_6$
Pt	28,18%	28,07%

*Хлорауратъ* состава  $(nC_3H_7)_2(nzC_3H_7)NHCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта листообразные кристаллы. Плавится при 99°—100°.

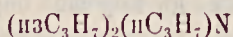
Анализъ его далъ:

0,3268 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1328 гр. мет. Au	Получено	Требуется для $C_9H_2NAuCl_4$
Au	40,63%	40,32%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при 77°.

Смѣсь HCl-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи 4 часовъ. Полученный нитрозаминъ прямо превращался въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сплавл. KHO, аминъ при перегонкѣ весь перешелъ при 95°—99°. Подробное изслѣдованіе амина показало, что онъ состоитъ почти исключительно изъ нор.пропилизопропиламина съ т. к. 96°—97°. Вышекипящей порціи т. к. 97°—103° было получено очень мало и выдѣлить изъ нея динпропиламина не удалось. Очевидно динпропиламинъ, если и былъ, то въ ничтожныхъ количествахъ. Изъ порціи съ т. к. 96°—97° были приготовлены: хлорауратъ, плавившійся при 172°—173°, пикратъ, плавившійся при 86° и сульфобензолное производное, плавившееся при 47°—48°. Точно такіе же точки плавленія мною найдены, какъ это показано выше, для производныхъ нор.пропилизопропиламина.

## 21) Діизопропилнор.пропиламинъ



Исходнымъ продуктомъ для приготовленія этаго амина былъ діизопропиламинъ, полученный по способу Цанде <sup>1)</sup> нагреваніемъ

<sup>1)</sup> Rec. 8, 203.



іодистаго ізопропила съ спиртовымъ растворомъ амміака. Т. к. употреблявшася амина была  $84^{\circ}$ — $85^{\circ}$ .

Для полученія третичнаго амина смѣсь днзопропиламина (2 частицы) съ іодистымъ нор. пропиломъ (1 ч.) нагрѣвалась въ запаянныхъ трубкахъ на водяной банѣ въ продолженіи 2—3 сутокъ. Затѣмъ продуктъ реакціи обрабатывался водой и подвергался отгонкѣ въ струѣ водянаго пара <sup>1)</sup>. Къ перегону прибавлялось въ избыткѣ разведенной соляной кислоты; полученный растворъ солей аминовъ отфильтровывался черезъ мокрый фильтръ отъ небольшого количества оставшагося нераствореннымъ непрореагировавшаго іодюра и затѣмъ сгущался испареніемъ на водяной банѣ. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ спл. КНО, аминъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. Выходы третичнаго амина довольно хорошіе.

*Днзопропилнор. пропиламинъ*  $(nC_3H_7)(nC_3H_7)_2N$ —жидкость, кипящая при  $149^{\circ}$ — $150^{\circ}$ . НСІ-ая соль его легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((nC_3H_7)_2(nC_3H_7)NHCl)_2PtCl_4$  не трудно растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Выдѣляется при медленной кристаллизаціи изъ воды въ хорошо образованныхъ табличкахъ. Плавится при  $194^{\circ}$ — $195^{\circ}$  съ разложеніемъ.

Анализъ его далъ:

0,2323 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0647 гр. мет. Pt	
Получено	Требуется для $C_{18}H_{14}N_2PtCl_6$
Pt 27,85%	27,99%

*Хлорауратъ* состава  $(nC_3H_7)_2(nC_3H_7)NHCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Листообразные кристаллы изъ разведеннаго спирта. Плавится при  $124^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

0,2744 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1115 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $C_6H_{22}NAuCl_4$
Au 40,63%	40,82%

*Пикратъ*—трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $120^{\circ}$ .

Смѣсь НСІ-ой соли этаго амина съ  $30\%$  растворомъ  $NaNO^2$  кипятила въ продолженіи 3 часовъ. Полученный нитрозаминъ представлялъ собой при комнатной температурѣ свѣтложелтую жидкость,

<sup>2)</sup> При изслѣдованіи остатка было обнаружено очень незначительное количество іодистаго днзор. пропилднзопропиламмонія  $(nC_3H_7)_2(nC_3H_7)_2NI$ .

которая при охлажденіи до 0° вся застывала въ бѣлые пластинчатые кристаллы, пропитанные масломъ. Эти кристаллы были быстро отфильтрованы отъ масла подъ насосомъ и перекристаллизованы изъ воднаго спирта. Плавилась она при 46°, температурѣ даваемой Цанде<sup>1)</sup> для динпропилинитрозаминна (изC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>)<sub>2</sub>N.NO. Обработкой дым. соляной кислотой они были переведены въ HCl-ую соль динпропиламина. Изъ послѣдней были приготовлены: хлорауратъ и сульфобензолное производное.

*Хлорауратъ* состава (изC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>)<sub>2</sub>NH.HCl.AuCl<sub>3</sub>—трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Плавится при 170°—171°.

При анализѣ далъ:

	0,2555 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,114 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для C <sub>6</sub> H <sub>16</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	44,62%	44,7%

*Бензолсульфондинпропиламидъ* C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>SO<sub>2</sub>N(изC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>)<sub>2</sub> былъ приготовленъ дѣйствіемъ избытка хлорагидрида сульфобензолвой кислоты и ѣдкаго кали. Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ, трудно въ лигроиנѣ. Длинные толстые пластинчатые кристаллы (изъ эфира), плавящіеся при 95°.

Анализъ его далъ:

	0,2544 гр. амида дали по способу Каріуса 0,2536 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>12</sub> H <sub>19</sub> NSO <sub>2</sub>
	13,71%	13,4%

Жидкій нитрозаминъ, отдѣленный отъ кристалловъ, былъ тоже превращенъ въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сплавл. КНО аминъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. При этомъ оказалось, что онъ состоитъ изъ смѣси динпропиламина и нор.пропилизопропиламина. Порціи, кипѣнія ниже 95°, были обратно переведены въ нитрозаминъ. При охлажденіи до 0° полученнаго нитрозаминна опять выдѣлялись кристаллы динпропилинитрозаминна. Изопропилиор.пропиламинъ (т. к. 95°—97°) былъ характеризованъ приготовленными изъ него: хлорауратомъ и сульфобензолнымъ производнымъ. Первый плавился при 172°—173° и при анализѣ далъ:

	0,2115 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0943 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для C <sub>6</sub> H <sub>16</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	44,58%	44,7%

<sup>1)</sup> Rec. 8 210.

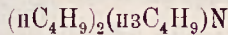


Сульфобензолное производное представляло собой бѣлые пластинчатые кристаллы, плавившіеся при 47°—48°.

Что же касается до количественнаго отношенія между получающимися нитрозаминами, то дїзопропилнитроамина (твердаго н.) было получено приблизительно въ 2—2½ раза больше, чѣмъ изопропилнор.пропилнитроамина (жидкаго н.).

Итакъ слѣдовательно какъ въ динор.пропилнорпропиламинѣ, такъ и въ дїзопропилнор.пропиламинѣ главнымъ образомъ замѣщается болѣе способный къ реакціямъ остатокъ нор.пропила, причемъ въ 1-омъ аминѣ, въ слѣдствіи нахожденія 2 остатковъ нор.пропила на одинъ изопропильный вытѣсняется почти исключительно нор.пропилъ а во 2-омъ аминѣ, въ которомъ наоборотъ на 2 изопропильных остатка лишь одинъ нор.пропилъ, замѣщается отчасти и изопропильный остатокъ.

## 22) Динор.бутилизобутиламинъ



Исходнымъ продуктомъ для приготовления этого амна служилъ изобутиламинъ, полученный отъ Кальбаума. Точка кипѣнія употреблявшагося амна была 68°—69°. Дѣйствіемъ хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ждкаго кали аминъ превращался въ сульфобензолное производное <sup>1)</sup> C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>SONHизC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>. При нагрѣваніи на водяной банѣ въ продолженіи 10 часовъ водноспиртоваго раствора этого производнаго съ небольшимъ избыткомъ іодистаго нор.бутила и ждкаго кали былъ полученъ при хорошихъ выходахъ бензолсульфонизобутилнор.бутиламинъ. Послѣдній разлагался нагрѣваніемъ съ дым. соляной кислотой въ запаянныхъ трубкахъ при 140°—150°. Изъ продукта реакціи по испареніи на водяной банѣ и прибавленіи избытка ждкой щелочи былъ отогнанъ водянымъ паромъ образовавшійся нор.бутилизобутиламинъ. По осушеніи снлавл. ждкимъ кали онъ былъ подвергнутъ перегонкѣ.

*Нор.бутилизобутиламинъ* (nC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(изC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)NH — жидкость кипящая при 147°—148°. Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 6,5815 гр.
„ „ съ водой при 0° . . . . .	— 13,0843 „
„ „ съ аминомъ при 0° . . . . .	— 11,5846 „

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,769.

<sup>1)</sup> Ж. Р. Ф. Х. О. 29, 107.

НСl-ая соль его легко растворима въ водѣ и спиртѣ, очень трудно въ бензолѣ. Изъ послѣдняго кристаллизуется въ листочкахъ. Плавится при 290°—291° со слабымъ разложеніемъ.

*Хлороплатинатъ* состава  $((nC_4H_9)(изC_4H_9)NH.NCl)_2PtCl_4$  трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы. Плавится съ разложеніемъ при 185°—186°.

Анализъ его далъ:

	0,1942 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0569 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для $C_{16}H_{10}N_2PtCl_6$
Pt	29,29%	29,17%

*Хлорауратъ* состава  $(nC_4H_9)(изC_4H_9)NH.NCl.AuCl_3$ —трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые пластинки изъ разведеннаго спирта. Плавится при 187°—188°.

Анализъ его далъ:

	0,314 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1318 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$
Au	41,97%	42,04%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при 49°—50°.

*Бензолсульфонизобутилнорбутиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(nC_4H_9)(изC_4H_9)$  безцвѣтное масло, не застывающее при долгомъ стояніи.

*Парабромбензолсульфонизобутилнорбутиламидъ*  $p.C_6H_4BrSO_2N(nC_4H_9)(изC_4H_9)$  приготовленный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорапгидрида парабромбензолсульфоновой кислоты и фдкаго кали, нерастворимъ въ водѣ и фдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ, трудно въ лигронѣ. Изъ послѣдняго кристаллизуется въ игольчатыхъ пластинкахъ. Плавится при 57°.

Анализъ его далъ:

	0,2766 гр. амида дали по способу Кариуса 0,151 гр. AgBr	
	Получено	Требуется для $C_{14}H_{22}NSO_2Br$
Br	23,23%	22,96%

Для полученія третичнаго амна смѣсь этаго амна (2 частицы) съ іодистымъ норбутиломъ (1 част.) подвергалась нагреванію при 120°—130° въ запаянныхъ трубкахъ въ продолженіи 8 часовъ. При вскрытіи трубокъ давленія никакого не замѣчалось. Затѣмъ продуктъ реакціи по обработкѣ водой подвергался отгонкѣ водянымъ па-



ромъ <sup>1)</sup>). Къ перегону прибавлялась въ избыткѣ разведенная соляная кислота. Кислая водная жидкость, отфильтрованная черезъ мокрый фильтръ отъ незначительнаго количества непрореагировавшаго іодюра, сгущалась испареніемъ на водяной банѣ. Выдѣленный жидкой щелочью и высушенный надъ сплавл. жидкимъ кали аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. Выходы третичнаго амина были очень хороши.

*Динор.бутиллизобутиламинъ*  $(nC_4H_9)_2(nC_4H_9)N$  — жидкость, кипящая при  $204^{\circ}$ — $205^{\circ}$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 7,2824 гр.
“ “ съ водою при $0^{\circ}$ . . . . .	— 13,7732 “
“ “ съ аминомъ при $0^{\circ}$ — . . . . .	12,3877 “

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^{\circ}$  = 0,7865.

НСІ-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((nC_4H_9)(nC_4H_9)_2NHCl)_2PtCl_4$  — трудно растворимъ въ холодной водѣ, легче въ горячей. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся съ разложеніемъ при  $177^{\circ}$ — $178^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

0,2628 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи	0,0656 гр. мет. Pt
Получено	Требуется для $C_{24}H_{56}N_2PtCl_6$
Pt 24,77%	24,97%

*Хлорауратъ* состава  $(nC_4H_9)(nC_4H_9)_2NHCl.AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта выдѣляются листообразные кристаллы. Плавится при  $179^{\circ}$ — $180^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

0,2766 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,1036 гр. мет. Au
Получено	Требуется для $C_{12}H_{28}NAuCl_4$
Au 37,45%	37,55%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Плавится при  $86^{\circ}$ .

Смѣсь НСІ-ой соли этаго амина съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Выходъ сыраго нитрозамина около 18 гр. изъ 65 гр. амина. Нитрозаминъ <sup>2)</sup> былъ переведенъ

<sup>1)</sup> Изъ остатка послѣ отгонки амина мнѣ удалось обнаружить лишь слѣды НІ-ой соли четвертичнаго аммонія.

<sup>2)</sup> Въ сыромъ нитрозаминѣ легко было открыть присутствіе альдегида.

въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкою щелочью и высушенный надъ славл. KNO аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. Аминъ оказался смѣсью: нор.бутилизобутиламина (около  $\frac{4}{5}$  всего кол.) и динорбутиламина (около  $\frac{1}{5}$ ).

Изъ нор.бутилизобутиламина съ т. к. 147°—149° были приготовлены: хлорауратъ и парабромсульфобензолъное производное. *Хлорауратъ* — пластинчатые кристаллы, плавившіеся при 187°—188° и давшіе при анализѣ:

	0,2215 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0934 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для C <sub>8</sub> H <sub>20</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	42,16%	42,04%

Парабромсульфобензолъное производное — пластинчатые кристаллы, плавившіеся при 56°—57°.

Изъ *динорбутиламина* съ т. к. 178°—179° были приготовлены:

*Хлороплатинатъ* состава (C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>NH.HCl)<sub>2</sub>PtCl<sub>4</sub> — трудно раство-  
римъ въ холодной водѣ, значительно легче въ горячей. Дли-  
нные игольчатые пластинки. Плавится съ разложениемъ при 193°—  
194°. Анализъ его далъ:

	0,1008 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0295 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для C <sub>16</sub> H <sub>40</sub> N <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt	29,26%	29,17%

*Хлорауратъ* состава (C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>NH.HCl.AuCl<sub>3</sub> — трудно растворимъ  
въ водѣ, легко въ спиртѣ. Длинные игольчатые кристаллы. Пла-  
вится при 179°—180°. Бергъ <sup>1)</sup> даетъ температуру плавленія при  
170°. Анализъ его далъ:

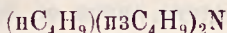
	0,1464 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0618 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для C <sub>8</sub> H <sub>20</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au	42,21%	42,04%

*Парабромбензолсульфондинорбутиламидъ* nC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>N<sub>4</sub>BrSO<sub>2</sub>N(nC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>  
приготовленный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида пара-  
бромбензолсульфоновой кислоты и ѣдкаго кали, представляетъ собой  
игольчатые пластинки изъ разведеннаго спирта. Плавится при 58°.

<sup>1)</sup> Ap. Ch. Phys. (7) 3, 291.



### 23) Дізобутилнор.бутиламинъ



Для приготовления этого амина смѣсь дізобутиламина (2 частицы) съ іодистымъ норм. бутиломъ (1 ч.) нагрѣвалась въ запаянныхъ трубкахъ при  $120^{\circ}$ — $130^{\circ}$  въ продолженіи 12 часовъ. При распаиваніи трубокъ давленія никакого не замѣчалось. Продуктъ реакціи былъ обработанъ водой и подвергнутъ отгонкѣ водянымъ паромъ. Къ перегону было прибавлено въ избыткѣ разведенной соляной кислоты. По отфильтрованіи черезъ мокрый фильтръ отъ небольшого количества не вошедшаго въ реакцію іодюра кислая водная жидкость была сгущена испареніемъ на водяной банѣ. Выдѣленный фдкой щелочью и высушенный надъ сл. КНО аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. Выходы третичнаго амина довольно хорошіе.

*Нор.бутилдізобутиламинъ*  $(nC_4H_9)(nзC_4H_9)_2N$ —жидкость кипящая при  $195^{\circ}$ — $196^{\circ}$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго	— 14,3231 гр.
„ „ съ водой при $0^{\circ}$	— 33,2114 гр.
„ „ съ аминомъ при $0^{\circ}$	— 29,097 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^{\circ} = 0,7821$

НСІ-ая соль его легко растворима въ водѣ и спиртѣ. на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((nC_4H_9)(nзC_4H_9)_2NHCl)_2PtCl_4$  — трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Пластинчатые кристаллы. Плавится около  $190^{\circ}$  съ разложеніемъ.

Анализъ его далъ:

0,3555 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0885 гр. мет. Pt.	
Получено	Требуется для $C_{24}H_{56}N_2PtCl_6$
Pt 24,89%	24,97%

*Хлорауратъ* состава  $(nC_4H_9)(nзC_4H_9)_2NHCl.AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Плавится при  $188^{\circ}$ — $189^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

0,2769 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1043 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $C_{12}H_{28}NAuCl_4$
Au 37,67%	37,55%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ холодной водѣ, легче въ горячей, еще легче въ спиртѣ. Плавится при 78°.

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ NaNO<sup>2</sup> кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Нитрозамина получалось уже нѣсколько больше, чѣмъ изъ динор.бутилизобутиламина. Такъ изъ 75 гр. амина было получено около 28 гр. сырого нитрозамина. Последний <sup>1)</sup> переводился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный спл. KNO аминъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. Аминъ оказался смѣсью динзобутиламина (около 1/4 всего кол.) и нор.бутилизобутиламина (около 3/4).

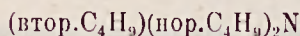
Изъ динзобутиламина съ т. к. 139°—141° были приготовлены хлорауратъ и сульфобензолъное производное. Первый — плавился при 196°—197° и при анализѣ далъ:

0.2224 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0934 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для C <sub>8</sub> H <sub>20</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au 41,99%	42,04%

Сульфобензолъное производное, полученное дѣйствіемъ на аминъ избытка хлорангидрида сульфобензойной кислоты и ѣдкаго кали представляло собой пластинчатые кристаллы, плавящіеся при 56°. Такая т. пл. была найдена мною раньше <sup>2)</sup> для бензолсульфондинзобутиламида.

Изъ н.бутилизобутиламина съ т. к. 146°—148° были приготовлены хлорауратъ и парабромсульфобензолъное производное. Первый плавился при 186°—187°, а второй при 56°—57°.

## 24) Втор.бутилдинор.бутиламинъ



Исходнымъ продуктомъ для приготовленія этого амина служилъ втор.бутиламинъ C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>CH(NH<sub>2</sub>)CH<sub>3</sub>, полученный отъ Кальбаума; т. к. употреблявшася амина была 63°—64°. Изъ этого амина дѣйствіемъ хлорангидрида сульфобензойной кислоты и ѣдкаго кали

<sup>1)</sup> Въ сыромъ нитрозаминѣ легко было открыть присутствіе альдегида.

<sup>2)</sup> Ж. Р. Ф. Х. О. 30, 151



приготавлился бензолсульфонвт.бутиламидъ <sup>1)</sup>); нагрѣваніемъ же этого амида на водяной банѣ въ продолженіи 10 часовъ въ водноспиртовомъ растворѣ съ небольшимъ избыткомъ іодистаго нор.бутила и ѣдкаго кали былъ полученъ бензолсульфонвтор.бутилнор.бутиламидъ. Послѣдній же былъ подвергнутъ нагрѣванію съ избыткомъ дым. соляной кислоты въ запаянныхъ трубкахъ при 140°—150° въ продолженіи 4 часовъ. Продуктъ реакціи былъ испаренъ на водяной банѣ и по прибавленіи избытка ѣдкой щелочи былъ подвергнутъ отгонкѣ водянымъ паромъ. Перегнанный аминъ былъ высушенъ надъ сплавл. КНО и перегнанъ.

*Нор.бутилвтор.бутиламинъ* ( $\text{HC}_4\text{H}_9$ )(вт. $\text{C}_4\text{H}_9$ )NH — жидкость кипящая при 146°—147°. HCl-ая соль его легко растворима въ водѣ и спиртѣ, трудно въ бензолѣ. Изъ послѣдняго кристаллизуется въ листочкахъ. Плавится при 201°.

*Хлороплатинатъ* состава  $(\text{HC}_4\text{H}_9)(\text{вт.}\text{C}_4\text{H}_9)\text{NH.HCl}_2\text{PtCl}_4$  трудно-вато растворимъ въ холодной водѣ, легче значительно въ горячей. Кристаллизуется въ тоненькихъ игольчатыхъ пластинкахъ. Плавится при 176°—177° почти безъ разложенія.

<sup>1)</sup> Приготавливая большія количества этого амида дѣйствіемъ хлорангидрида сульфобензолсоевой кислоты и ѣдкаго кали на втор.бутиламинъ мнѣ теперь удалось получить въ пезначительномъ количествѣ и продуктъ нерастворимый въ ѣдкихъ щелочахъ *добензолсульфонвт.бутиламинъ*  $(\text{C}_6\text{H}_5\text{SO}_2)_2\text{Nвт.}\text{C}_4\text{H}_9$ , который я равнѣе (Ж. Р. Ф. Х. О. 31, <sub>646</sub>) не могъ обнаружить при этой реакціи. Этотъ амидъ нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, не трудно въ спиртѣ и эфирѣ. Кристаллизуется въ пластинчатыхъ кристаллахъ. Плавится при 90°.

Анализъ его далъ:

0,1554 гр. амида далъ по способу Каріуса	0,2021 гр. BaSO <sub>4</sub>
Получено	Требуется для C <sub>16</sub> H <sub>19</sub> NS <sub>2</sub> O <sub>4</sub>
S 17,89%	18,15%

Интересно сопоставленіе той легкости, съ которой образуются дибензолсульфонамиды для четырехъ возможныхъ бутиламинновъ при дѣйствіи на послѣдніе хлорангидрида сульфобензолсоевой кислоты и ѣдкаго кали. Изъ нор.бутиламина получается дибензолсульфонамида больше, чѣмъ изъ другихъ аминовъ и даже очень трудно совершенно избѣжать его образованія, изъ изобутиламина же онъ получается въ меньшемъ количествѣ и сравнительно не трудно избѣжать образованія его, изъ втор.бутиламина онъ образуется только въ ничтожномъ количествѣ и наконецъ изъ трет. бутиламина мнѣ и совсѣмъ не удалось получить его.

Анализъ его далъ:

	0,2114 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0613 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_{16}H_{40}N_2PtCl_6$
Pt	28,99%	29,17%

*Хлорауратъ* состава  $(nC_4H_9)(vC_4H_9)NH.NCl.AuCl_3$ —трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Игольчатые пластинки. Плавится при  $191^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,185 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0775 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$
Au	41,89%	42,04%

*Пикратъ* — масло.

*Бензолсульфонвт.бутилнор.бутиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(vC_4H_9)(nC_4H_9)$  — нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ. Безцвѣтное масло, которое лишь послѣ долгаго стоянія въ эксикаторѣ закристаллизовалось. Пластинчатые кристаллы, плавящіеся при  $25^\circ$ — $26^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,2358 гр. амида дали по способу Каріуса 0,2 гр. $BaSO_4$	
	Получено	Требуется для $C_{14}H_{23}NSO_2$
S	11,67%	11,9%

*Парабромбензолсульфонвт.бутилнор.бутиламидъ*  $pC_6H_4BrSO_2N(vC_4H_9)(nC_4H_9)$ —бѣлые кристаллы, нерастворимые въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, не трудно въ спиртѣ и эфирѣ, трудно въ лигронѣ. Плавится при  $71^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,2883 гр. амида дали по способу Каріуса 0,1575 гр. $AgBr$	
	Получено	Требуется для $C_{14}H_{22}NBrSO_2$
Br	23,25%	22,96%

Для приготовленія третичнаго амина смѣсь этого амина (2 частицы) съ іодистымъ норм. бутиломъ (1 ч.) нагрѣвалась въ запаянныхъ трубкахъ на водяной банѣ въ продолженіи  $1\frac{1}{2}$  недѣль. Реагированіе идетъ довольно медленно. При распаиваніи трубокъ не замѣчалось никакого давленія. Продуктъ реакціи обрабатывался водой и подвергался отгонкѣ водянымъ паромъ <sup>1)</sup>. Къ перегону

<sup>1)</sup> Въ остаткѣ послѣ отгонки амина миѣ не удалось открыть и слѣдовъ NH-ой соли четвертичнаго аммонія.



прибавлялось въ избыткѣ разведенной соляной кислоты; при этомъ оставалось нераствореннымъ небольшое количество іодюра. Отфильтрованный отъ послѣдняго кислый водный растворъ сгущался испареніемъ на водяной банѣ. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сл. КНО аминъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. Выходы третичнаго амина очень хорошіе.

*Втор.бутилдинор.бутиламинъ* ( $\text{вт.С}_4\text{Н}_9$ )( $\text{н.С}_4\text{Н}_9$ )<sub>2</sub>N — жидкость, кипящая при 205°—206°. Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустого	—	7,11 гр.
" " съ водой при 0°	—	11,151 гр.
" " съ аминомъ при 0°	—	10,3284

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,7964.

НСІ-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава ( $\text{вт.С}_4\text{Н}_9$ )( $\text{н.С}_4\text{Н}_9$ )<sub>2</sub>NHCl)<sub>2</sub>PtCl<sub>4</sub>—трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые пластинки. Плавится съ разложеніемъ при 204°—205°.

Анализъ его далъ:

0,1884 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи	0,0473 гр. мет. Pt.
Получено	Требуется для С <sub>24</sub> Н <sub>56</sub> Н <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt 23,1%	24,97%

*Хлорауратъ* состава ( $\text{вт.С}_4\text{Н}_9$ )( $\text{н.С}_4\text{Н}_9$ )<sub>2</sub>NHClAuCl<sub>3</sub>—нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ. Игольчатые пластинки. Плавится при 164°—165°.

Анализъ его далъ:

0,2572 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,0962 гр. мет. Au
Получено	Требуется для С <sub>12</sub> Н <sub>28</sub> NAuCl <sub>4</sub>
Au 37,44%	37,55%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игольчатые кристаллы, плавящіеся при 87°.

Смѣсь НСІ-ой соли этого амина съ 30% растворомъ NaNO<sub>2</sub> кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Нитрозаминъ полученный переводился въ НСІ-ую соль амина. При изслѣдованіи амина оказалось, что онъ состоитъ изъ смѣси вт.бутилнор.бутиламина (прибл. около  $\frac{7}{8}$  всего кол.) и динор.бутиламина (около  $\frac{1}{8}$ ).

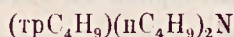
Изъ 1-аго амина (т. к. 146°—148°) были приготовлены — хлорауратъ, плавившійся при 190° и давшій при анализѣ:

	0,1663 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,0697 гр. мет. Au
Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_4$
Au 41,91%	42,04%

А также парабромсульфобензольное производное, плавившееся при  $70^{\circ}$ — $71^{\circ}$ .

Изъ второго амина (съ т. к.  $158^{\circ}$ — $160^{\circ}$ ) были тоже приготовлены: хлорауратъ съ т. пл.  $178^{\circ}$ — $179^{\circ}$  и парабромсульфобензольное производное съ т. пл.  $57^{\circ}$ — $58^{\circ}$ .

## 25) Трет.бутилдинор.бутиламинъ



Для приготовления этого амина исходнымъ продуктомъ служилъ тр.бутиламинъ, полученный отъ Кальбаума. Такъ какъ нельзя было <sup>1)</sup> прибѣгнуть къ способу О. Гинзберга <sup>2)</sup> переходомъ черезъ сульфобензольныя производныя, то вторичный аминъ тр.бутилнор.бутиламинъ готовился дѣйствіемъ іодистаго норм.бутила на тр.бутиламинъ. При смѣшеніи іодюра (1 частица) съ аминомъ (2 ч.) сразу не наблюдается никакого взаимодѣйствія, но спустя нѣкоторое время (приблизительно черезъ  $\frac{1}{4}$  часа) начинается медленное выдѣленіе тоненькихъ игольчатыхъ кристалликовъ безъ замѣтнаго выдѣленія тепла. Смѣсь эта нагрѣвалась въ запаянныхъ трубкахъ на водяной банѣ въ продолженіи 12 часовъ. При вскрытіи трубокъ никакого давленія не замѣчалось. По обработкѣ водой продуктъ реакціи подвергался отгонкѣ водянымъ паромъ. По прибавленіи къ перегону избытка разведенной соляной кислоты все растворилось, слѣдовательно весь іодюръ прореагировалъ. Полученная кислая водная жидкость сгущалась испареніемъ на водяной банѣ; избыткомъ ѣдкой щелочи изъ нея былъ выдѣленъ аминъ № 1-й, который высушивался надъ славл. КНО.

Остатокъ послѣ отгонки амина тоже сгущался испареніемъ на водяной банѣ. Изъ него прибавленіемъ избытка ѣдкой щелочи выдѣлялся аминъ № 2-ой, который высушивался надъ славл. КНО.

<sup>1)</sup> См. объ этомъ въ моей статьѣ „О замѣщенныхъ бензолсульфонамидахъ съ третичными остатками въ составѣ.“

<sup>2)</sup> Ann. Chem. 263, 179.



При изслѣдованіи дробными перегонками аминовъ № 1 и № 2 оказалось, что въ аминѣ № 1, который въ продуктахъ реакціи находился въ свободномъ состояніи, находится много вторичнаго амина, порядочно первичнаго и очень немого третичнаго; изъ амина же № 2-ой, находившагося въ продуктахъ реакціи въ видѣ іодистоводородной соли, было выдѣлено много первичнаго амина и порядочно вторичнаго. Вслѣдствіе большой разницы въ точкахъ кипѣнія сравнительно легко было раздѣлить эти амины одними дробными перегонками. Выходы вторичнаго амина очень хороши.

*Трет.бутилнор.бутиламинъ*  $(трC_4H_9)(nC_4H_9)NH$  — жидкость, кипящая при  $136^{\circ}$ — $137^{\circ}$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустого . . . . .	— 7,2824 гр.
” ” съ водой при $0^{\circ}$ . . . . .	— 13,7732 гр.
” ” съ аминомъ при $0^{\circ}$ . . . . .	— 12,25 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^{\circ}$  = 0,7653

НСІ-ая соль не трудно растворима въ водѣ и спиртѣ, трудно въ бензолѣ. Изъ послѣдняго кристаллизуется въ листочкахъ. Плавится при  $191^{\circ}$ .

*Хлороплатинатъ* состава  $[(nC_4H_9)(трC_4H_9)NH, HCl]_2PtCl_4$  — не трудно растворимъ въ водѣ, въ особенности горячей. Игольчатые пластинки. Плавится съ сильнымъ разложеніемъ при  $195^{\circ}$ — $196^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

0,2427 гр. хлороплатината оставили при прокалываніи 0,0706 гр. мет. Pt	
Получено	Требуется для $C_{10}N_{10}H_{20}PtCl_4$
Pt 29,08%	29,17%

*Хлорауратъ* состава  $(nC_4H_9)(трC_4H_9)NH.HCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. При нагрѣваніи начинаетъ выше  $200^{\circ}$  постепенно чернѣть и разлагаться.

Анализъ его далъ:

0,2629 гр. хлораурата оставили при прокалываніи 0,1105 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_3$
Au 42,03%	42,04%

*Пикратъ* — трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $154^{\circ}$ — $155^{\circ}$ .

*Бензолсульфонтр.бутилнор.бутиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(nC_4H_9)(трC_4H_9)$  приготовленный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангирида бен-





*Хлороплатинатъ* состава  $((nC_4H_9)_2(tr.C_4H_9)NHCl)_2PtCl_4$ —трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Маленькія тоненькія листочки. Начинаетъ чернѣть выше  $200^{\circ}$  и плавится съ сильнымъ разложениемъ при  $206^{\circ}$ — $207^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

0,1655 гр. хлороплатината оставили при прокалываніи 0,0412 гр. мет. Pt	
Получено	Требуется для $C_{24}H_{56}N_2PtCl_6$
Pt 24,89%	24,97%

*Хлорауратъ* состава  $(tr.C_4H_9)(nC_4H_9)_2NHCl.AuCl_3$ —нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Игольчатые пластинки. Плавится не разлагаясь при  $92^{\circ}$ — $93^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

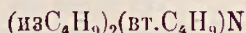
1) 0,1263 гр. хлораурата оставили при прокалываніи 0,0475 гр. мет. Au	
2) 0,2344 гр. хлораурата дали 0,0881 мет. Au	
Получено	Требуется для $C_{12}H_{28}NAuCl_4$
Au 37,8% 37,58%	37,55%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $105^{\circ}$ .

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ  $30\%$  растворомъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Полученный нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина.

Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сплав. KNO амины былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ оказалось, что онъ состоитъ почти исключительно изъ нор.бутилтр.бутиламина съ т. к.  $136^{\circ}$ — $138^{\circ}$ ; изъ него были приготовлены хлороплатинатъ, плавившійся съ разложениемъ при  $195^{\circ}$ — $196^{\circ}$ , пикратъ съ т.пл.  $154^{\circ}$ — $155^{\circ}$  и парабромсульфобензольное производное съ т.пл.  $64^{\circ}$ — $65^{\circ}$ . Динор.бутиламинъ, если и находился, то въ самомъ незначительномъ количествѣ и мною выдѣленъ не былъ.

## 26) Діизобутилвт.бутиламинъ



Исходнымъ продуктомъ для приготовления этого амина служилъ вт.бутиламинъ. Изъ него получалось сульфобензольное производное  $C_6H_5SO_2NHвтC_4H_9$ , а изъ послѣдняго нагрѣваніемъ на водяной банѣ въ продолженіи 12 часовъ спиртового раствора его съ небольшимъ

избыткомъ ѣдкаго кали и іодистымъ изобутиломъ, получался бензол-сульфонизобутилвтор.бутиламидъ  $C_6H_5SO_2N(изC_4H_9)(втC_4H_9)$ . Выходы послѣдняго были посредственные. Этотъ амидъ разлагался нагрѣваніемъ съ дым. соляной кислотой въ запаянныхъ трубкахъ при  $140^{\circ}$ — $150^{\circ}$  въ продолженіи 4 часовъ. Продуктъ реакціи вынашивался на водяной банѣ и по прибавленіи избытка ѣдкой щелочи былъ отогнанъ водянымъ паромъ. Перешедшій въ перегонъ *изобутилвт.бутиламинъ* ( $изC_4H_9$ )( $втC_4H_9$ )NH—сушился надъ сил. КНО и подвергался перегонкамъ. Этотъ аминъ — жидкость, кипящая при  $137^{\circ}$ — $138^{\circ}$ .

Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 11,3625 гр.
” ” съ водой при $0^{\circ}$ . . . . .	— 24,6106 гр.
” ” съ аминомъ при $0^{\circ}$ . . . . .	— 21,515 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^{\circ}$  = 0,7658.

НСІ-ая соль не трудно растворима въ водѣ и спиртѣ, трудно въ бензолѣ; изъ послѣдняго кристаллизуется въ тоненькихъ листочкахъ, плавящихся при  $191^{\circ}$ .

*Хлороплатинатъ* состава  $((изC_4H_9)(втC_4H_9)NH.HCl)_2 PtCl_4$  — не трудно растворимъ въ водѣ. Игольчатые пластинки. Выше  $180^{\circ}$  начинаетъ спадаться и около  $183^{\circ}$ — $184^{\circ}$  плавится съ разложеніемъ.

Анализъ его далъ:

0,1838 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи	0,0533 гр. мет. Pt.
Получено	Требуется для $C_{16}H_{40}N_2PtCl_6$
Pt 29,0%	29,17%

*Хлорауратъ* состава  $(изC_4H_9)(втC_4H_9)NH.HCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Пластинчатые кристаллы. Плавится съ разложеніемъ около  $194^{\circ}$ — $195^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

1) 0,2791 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,117 гр. мет. Au.
2) 0,2214 гр. хлораурата дали	0,0929 гр. мет. Au.
Получено	Требуется для $C_8H_{20}NAuCl_3$
Au $\frac{1}{41,92\%}$ $\frac{2}{41,95\%}$	42,04%

*Пикратъ* — трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; плавится при  $109^{\circ}$ .

*Бензолсульфонизобутилвт.бутиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(изC_4H_9)(втC_4H_9)$  — безцвѣтное масло, которое закристаллизовывается въ пластинчатые



кристаллы лишь послѣ долгаго стоянія въ эксикаторѣ въ холодномъ мѣстѣ. Плавится при 21°—22°. Въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ не растворимъ, въ спиртѣ и эфирѣ легко.

Анализъ его далъ:

	0,2533 гр. амида дали по способу Кариуса 0,2144 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>14</sub> H <sub>23</sub> NSO <sub>2</sub>
S	11,67%	11,90%

*Парабромбензолсульфонизобутилэвт.бутиламинъ*

п. C<sub>8</sub>H<sub>4</sub>BrSO<sub>2</sub>N(из C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)(вт C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>) — бѣлые кристаллы, плавящіеся при 79°. Въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ не растворимъ, въ спиртѣ и эфирѣ легко, въ лигроиинѣ трудно.

Анализъ его далъ:

	0,2444 гр. амида дали по способу Кариуса 0,1302 гр. AgBr	
	Получено	Требуется для C <sub>14</sub> H <sub>22</sub> NBrSO <sub>2</sub>
Br	22,67%	22,96%

Для приготовления третичнаго амина смѣсь этого амина (2 частицы) съ іодистымъ изобутиломъ (1 ч.) нагрѣвалась въ запаянныхъ трубкахъ на водяной банѣ въ продолженіи 2 недѣль. Реагированіе шло медленно и не смотря на такое долгое нагрѣваніе не весь іодуръ оказывался прореагировавшимъ. При распаиваніи трубокъ давленія никакого не замѣчалось. Если для ускоренія реакціи повысить температуру нагрѣванія, то происходило разложеніе, сопровождаемое образованіемъ газовъ. Получался ли при этомъ изобутиленъ или псевдобутиленъ или же смѣсь обоихъ, мною не было изслѣдовано. Выдѣленіе третичнаго амина производилось такимъ же способомъ, какъ и при приготовленіи другихъ аминовъ по этому способу. Вслѣдствіе большой разницы въ точкахъ кипѣнія его легко было отдѣлить отъ вторичнаго амина. Выходы было довольно посредственные.

*Диизобутилэвтор.бутиламинъ* (из C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>(вт. C<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)N — жидкость кипящая при 192°—193°. Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ инкнометра пустаго . . . . .	— 11,3625 гр.
"      "      съ водой при 0° . . . . .	— 24,6196 гр.
"      "      съ аминомъ при 0° . . . . .	— 21,9002 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,7948.

НСІ-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ распыляется.

*Хлороплатинатъ* состава  $((\text{изC}_4\text{H}_9)_2(\text{втC}_4\text{H}_9)\text{N.NCl})_2\text{PtCl}_4$  — трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. При медленной кристаллизаціи изъ воды — кубическіе кристаллики, изъ спирта — листовые. Плавится съ разложеніемъ около  $204^{\circ}$ — $205^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	1)	0,1671 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи	0,042 гр. мет. Pt
	2)	0,2014 гр. хлороплатината дали	0,0505 гр. мет. Pt
		Получено	Требуется для $\text{C}_{21}\text{H}_{55}\text{N}_2\text{PtCl}_6$
Pt	$\frac{1}{25,13\%}$	$\frac{2}{25,07}$	24,97%

*Хлорауратъ* состава  $(\text{изC}_4\text{H}_9)_2(\text{втC}_4\text{H}_9)\text{N.NCl.AuCl}_3$  — нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта иголецкыя пластинки. Плавится при  $191^{\circ}$ — $192^{\circ}$  съ небольшимъ разложеніемъ.

Анализъ его далъ:

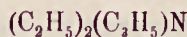
	1)	0,2812 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,1053 гр. мет. Au.
	2)	0,3016 гр. хлораурата дали	0,1151 гр. мет. Au.
		Получено	Требуется для $\text{C}_{12}\text{H}_{28}\text{NAuCl}_4$
Au	$\frac{1}{37,44\%}$	$\frac{2}{37,50\%}$	37,55%

*Пикратъ* — масло.

Смѣсь HCl-ой соли амина съ 30% растворомъ  $\text{NaNO}^2$  кипятится въ продолженіи 3 часовъ. Получавшійся нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина. При изслѣдованіи выдѣленнаго изъ этой соли и высушеннаго надъ сплавл.  $\text{KNO}$  амина удалось съ несомнѣнностью доказать только изобутилвт.бутиламинъ  $(\text{изC}_4\text{H}_9)_2(\text{втC}_4\text{H}_9)\text{N.N}$ . Что же касается до динзобутиламина, то констатировать его присутствіе не удалось, хотя можетъ быть онъ и находился, но во всякомъ случаѣ въ незначительномъ количествѣ. Такъ какъ эти амины обладаютъ очень близкими точками кипѣнія, то, конечно, раздѣлить ихъ нельзя было дробными перегонками. Приготовленное изъ амина парабромсульфобензолное производное уже послѣ 2-ой перекристаллизаціи изъ разведеннаго спирта имѣло точку плавленія при  $79^{\circ}$ , т. е. оказалось парабромбензолсульфонизобутилвт.бутиламидомъ. Для приготовленнаго отдѣльно соотвѣтствующаго производнаго динзобутиламина мною была найдена т. пл. при  $125^{\circ}$ .

б) *Остатки частью предѣльные, частью непередѣльные.*

## 27) Діэтилаллиламинъ.



Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи хлористаго діаллилдіэтиламонія  $(\text{C}_2\text{H}_5)_2(\text{C}_3\text{H}_5)_2\text{NCl}$ .



*Діэтилаллиламинъ*  $(C_2H_5)_2(C_3H_5)N$  — жидкость, кипящая при  $112^{\circ}$ — $113^{\circ}$ . Либерманнъ и Пааль <sup>1)</sup> даютъ т. к. при  $110^{\circ}$ — $113^{\circ}$ . HCl-ая соль легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ распадается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_2H_5)_2(C_3H_5)NHCl)_2PtCl_4$  — легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Игольчатые пластинки; плавится при  $129^{\circ}$ — $130^{\circ}$ . Л. и П. даютъ т. п.  $128^{\circ}$ — $130^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	0,2352 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0717 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для $C_{14}H_{32}N_2PtCl_6$
Pt	30,48%	30,64%

*Хлорауратъ* — масло.

*Пикратъ* — не трудно растворимъ въ водѣ, еще легче въ спиртѣ. Длинные игольчатые кристаллы; плавится при  $58^{\circ}$ .

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  подвергалась кипяченію въ продолженіи 4 часовъ. Жидкость при этомъ сильно бурѣла. Полученный нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина. При изслѣдованіи послѣдняго оказалось, что онъ состоитъ изъ смѣси діэтиламина (около  $\frac{3}{4}$  всего кол.) и этилаллиламина (около  $\frac{1}{4}$ ).

Изъ *діэтиламина* съ т. к.  $56^{\circ}$ — $58^{\circ}$  былъ приготовленъ хлорауратъ — игольчатые пластинки, плавившіяся при  $131^{\circ}$  и давшія при анализѣ:

	0,2004 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0958 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для $C_4H_{12}HAuCl_4$
Au	47,8%	47,73%

Кромѣ того дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали было приготовлено сульфобензольное производное, плавившееся при  $42^{\circ}$ . Такую же т. пл. даетъ Ромбургъ <sup>2)</sup> для бензолсульфондіэтиламида  $C_6H_5SO_2N(C_2H_5)_2$ .

Изъ *этилаллиламина* съ т. к.  $83^{\circ}$ — $84^{\circ}$  (для него Либерманнъ и Пааль <sup>3)</sup> даютъ т. к.  $84^{\circ}$ ) были приготовлены:

1) Berl. Ber. 16,326.

2) Rec. 3,11.

3) Berl. Ber. 16,326.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_2H_5)(C_3H_5)NH.NCl)_2PtCl_4$  — легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Призматическіе кристаллы, плавящіеся при  $154^\circ$ — $155^\circ$ . (I. и II. даютъ т. пл.  $154^\circ$ — $156^\circ$ ).

При анализѣ получено:

0,2236 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0758 гр. мет. Pt.	
Получено	Требуется для $C_{10}H_{24}N_2PtCl_6$
Pt 33,81%	33,72%

*Хлорауратъ* состава  $(C_3H_5)(C_2H_5)NH.NCl.AuCl_3$  — трудновато растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Плавится при  $138^\circ$ — $139^\circ$ .

Анализъ его далъ:

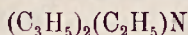
0,256 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1184 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $C_5H_{12}NAuCl_4$
Au 46,25%	46,37%

*Бензолсульфонэтиллалиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(C_3H_5)(C_2H_5)$  приготовленный дѣйствиємъ избытка хлорангидрида сульфобензойной кислоты <sup>1)</sup> и ѣдкаго кали, — безцвѣтное густое масло. Легко растворимъ въ спиртѣ и эфирѣ, нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ.

Анализъ его далъ:

0,2055 гр. амида дали по способу Кариуса 0,2163 гр. $BaSO_4$ .	
Получено	Требуется для $C_{11}H_{15}NSO_2$
14,48%	14,23%

## 28) Діаллилэтиламинъ



Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи хлористаго этилтриаллиламмонія  $(C_2H_5)(C_3H_5)_3NCl$ .

*Діаллилэтиламинъ* — жидкость, кипящая при  $133^\circ$ — $134^\circ$ .

НСІ-ая соль его легко растворима въ водѣ и спиртѣ, на воздухѣ расплывается.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_3H_5)_2(C_2H_5)NHCl)_2PtCl_4$  — легко растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы.

<sup>1)</sup> Точно также и при употребленіи хлорангидрида парабромсульфобензойной кислоты былъ полученъ амидъ въ видѣ масла.



Анализъ его далъ:

	0,2138 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,0625 гр. мет. Pt.
	Получено Требуется для $C_{16}H_{32}N_2PtCl_6$
Pt	29,23% 29,52%

*Хлорауратъ* состава  $(C_3H_5)_2(C_2H_5)NHClAuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Осаждается сразу въ видѣ масла, очень медленно застывающаго. Плавится около  $44^{\circ}$ — $46^{\circ}$ ,

Анализъ его далъ:

	0,2181 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,0918 гр. мет. Au.
	Получено Требуется для $C_8H_{16}NAuCl_4$
Au	42,09% 42,39%

*Пикратъ* — трудно вато растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $76^{\circ}$ .

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ; жидкость сильно при этомъ бурѣла. Нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина. Ислѣдованіе послѣдняго показало, что онъ почти исключительно состоитъ изъ *этилаллиламина* (т. к.  $83^{\circ}$ — $85^{\circ}$ ). Вышекипящей порціи (т. к.  $85^{\circ}$ — $100^{\circ}$ ), гдѣ повидимому находился діаллиламинъ, кипящій при  $110^{\circ}$ , было получено ничтожное количество. Изъ этилаллиламина были приготовлены:

*Хлороплатинатъ* плавившійся при  $154^{\circ}$ — $155^{\circ}$  и давшій при анализѣ:

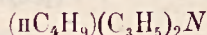
	0,2024 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,068 гр. мет. Pt.
	Получено Требуется для $C_{10}H_{24}N_2PtCl_6$
Pt	33,59% 33,72%

*Хлорауратъ* — плавившійся при  $138^{\circ}$ — $139^{\circ}$  и давшій при анализѣ:

	0,2002 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,0925 гр. мет. Au.
	Получено Требуется для $C_5H_{12}NAuCl_4$
Au	46,2% 46,37%

И такъ, значить, остатокъ аллиль, какъ болѣе способный къ реакціямъ, вытѣсняется значительно легче этильнаго остатка; въ діэтилаллиламинѣ съ преобладаніемъ этильныхъ остатковъ происходитъ отчасти и вытѣсненіе болѣе труднозамѣщаемаго этильнаго остатка; въ діаллилэтиламинѣ же, въ которомъ наоборотъ на 2 аллильныхъ лишь одинъ этильный, вытѣсняется почти исключительно только аллильный остатокъ.

## 29) Нор.бутилдіаллиламинъ



Этотъ аминъ былъ полученъ разложеніемъ хлористаго нор.бутилтріаллиламмонія  $(\text{nC}_4\text{H}_9)(\text{C}_3\text{H}_5)_3\text{NCl}$ . Это — жидкость кипящая при  $173^\circ\text{—}174^\circ$ . Определеніе удѣльнаго вѣса его дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 7,2824 гр.
” ” съ водой при $0^\circ$ . . . . .	— 13,7732 гр.
” ” съ аминомъ при $0^\circ$ . . . . .	— 12,5125 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^\circ = 0,8057$ .

*Хлороплатинатъ* состава  $(\text{nC}_4\text{H}_9)(\text{C}_3\text{H}_5)_2\text{NHCl}_2\text{PtCl}_4$  — трудно-вато растворимъ въ водѣ. Выше  $105^\circ$  начинаеть спадаться и плавится при  $124^\circ\text{—}126^\circ$ .

Анализъ его далъ:

0,1806 гр. хлороплативата оставили при прокаливаніи 0,049 гр. мет. Pt.	
Получено	Требуется для $\text{C}_{20}\text{H}_{40}\text{N}_2\text{PtCl}_6$
Pt 27,13%	27,21%

*Хлорауратъ* состава  $(\text{nC}_4\text{H}_9)(\text{C}_3\text{H}_5)_2\text{NHCl}\cdot\text{AuCl}_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Игольчатые пластинки изъ разведеннаго спирта. Плавится при  $65^\circ\text{—}66^\circ$ .

Анализъ его далъ:

0,2257 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0906 гр. мет. Au.	
Получено	Требуется для $\text{C}_{10}\text{H}_{20}\text{NAuCl}_4$
Au 40,14%	39,98%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игольчатые кристаллы, плавающіеся при  $70^\circ\text{—}71^\circ$ .

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ  $\text{NaNO}_2$  кипятилась въ продолженіи  $2\frac{1}{2}$  часовъ; жидкость при этомъ сильно бурѣла и нитрозаминъ получался въ видѣ чернобураго слоя. По отгонкѣ его водянымъ паромъ въ колбѣ оставалось порядочно смолы. При изслѣдованіи амина, полученнаго изъ нитрозаминна, былъ полученъ почти исключительно одинъ аминъ, продуктъ вытѣсненія аллильного остатка, нор.бутилаллиламинъ. Діаллиламинъ, если и былъ, то въ самомъ небольшомъ количествѣ. Была получена въ очень небольшомъ количествѣ ниже кипящая порція, гдѣ могъ находиться діаллиламинъ, но послѣдній мною выдѣленъ не былъ.



*Нор.бутилаллиламинъ*  $(nC_4H_9)(C_3H_5)NH$  — жидкость, кипящая при  $132^{\circ}$ — $133^{\circ}$ .

*Хлороплатинатъ* состава  $((nC_4H_9)(C_3H_5)NH.NCl)_2PtCl_4$  — не трудно растворимъ въ водѣ, трудно въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы. Выше  $120^{\circ}$  начинаетъ спадаться и плавится около  $146^{\circ}$ — $148^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	1)	0,197 гр.	хлороплатината	оставили	при	прокаливаніи	0,0602 гр.	мет.	Pt.
	2)	0,3081 гр.	хлороплатината	дали	0,0945 гр.	мет.	Pt.		
		Получено			Требуется для	$C_{14}H_{32}N_2PtCl_6$			
Pt		30,55%	30,67%						30,64%

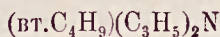
*Хлорауратъ* — масло.

*Бензолсульфоналлилнор.бутиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(nC_4H_9)(C_3H_5)$  приготовленный изъ амина дѣйствиемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, — безцвѣтное масло, не застывающее при долгомъ стояніи и при охлажденіи до  $-20^{\circ}$ . Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко растворимъ въ спиртѣ и эфирѣ.

Анализъ его далъ:

	0,2328 гр.	амида	дали	по	способу	Кариуса	0,2097 гр.	$BaSO_4$
S	12,39%	Получено			Требуется для	$C_{13}H_{19}NSO_2$		12,66%

### 3) Втор.бутилдіаллиламинъ



Этотъ аминъ былъ полученъ при разложеніи хлористаго вт.бутилтріаллиламонія  $(втC_4H_9)(C_3H_5)_3NCl$ .

Безцвѣтная жидкость, кипящая при  $169^{\circ}$ — $170^{\circ}$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Въсь	ликнометра	пустаго	. . . . .	—	7,2824 гр.
"	"	съ	водой при $0^{\circ}$	. . . . .	— 13,7732 гр.
"	"	съ	аминомъ при $0^{\circ}$	. . . . .	— 12,5495 гр.
Откуда	удѣльный	вѣсъ	при $0^{\circ}$	=	0,8114.

*Хлороплатинатъ* состава  $((вт.C_4H_9)(C_3H_5)_2NHCl)_2PtCl_4$  — трудно-вато растворимъ въ водѣ. Призматическіе кристаллы. Выше  $135^{\circ}$  начинаетъ спадаться и плавится около  $142^{\circ}$ — $144^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	0,1959 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,0531 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для $C_{20}H_{40}N_2PtCl_5$
Pt	27,1%	27,21%

*Хлорауратъ* состава  $(\text{в}tC_4H_9)(C_3H_5)_2N.HCl.AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы. Плавится при  $81^\circ-82^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,1891 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,0753 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для $C_{10}H_{20}NAuCl_4$
Au	39,82%	39,98%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $81^\circ-82^\circ$ .

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ; жидкость сильно бурѣла; послѣ отгонки водянымъ паромъ нитрозамина въ колбѣ оставалось порядочно смолы. При изслѣдованіи амина, полученнаго изъ нитрозамина, оказалось, что онъ представляетъ собой чистый *вт.бутилаллиламинъ*. Діаллиламинъ, если и былъ, то въ ничтожныхъ слѣдахъ.

*Втор.бутилаллиламинъ*  $(\text{в}tC_4H_9)(C_3H_5)NH$  — жидкость, кипящая при  $123^\circ-124^\circ$ .

*Хлороплатинатъ* состава  $((\text{в}tC_4H_9)(C_3H_5)NH.HCl)_2PtCl_4$  — трудно растворимъ въ водѣ. Игольчатые кристаллы. Плавится около  $119^\circ-120^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	1) 0,1475 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,0451 гр. мет. Pt.	
	2) 0,203 гр. хлороплатината дали 0,0621 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для $C_{14}H_{32}N_2PtCl_6$
	1            2	
Pt	30,57%    30,59%	30,64%

*Хлорауратъ* — масло.

*Бензолсульфонвт.бутилаллиламидъ*  $C_6H_5SO_2N(\text{в}tC_4H_9)(C_3H_5)$  былъ приготовленъ изъ амина дѣйствиємъ избытка хлорантрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали; безцвѣтное масло, которое послѣ 3 мѣсячнаго стоянія въ эвенкаторѣ застыло въ пластничатые кристаллы. Плавится при  $39^\circ$ . Легко растворимъ въ спиртѣ и эфирѣ; нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ.



Анализъ его далъ:

	0,2388 гр. амида дали по способу Кариуса 0.216 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>13</sub> H <sub>19</sub> NSO <sub>2</sub>
S	12,44%	12,66%

### 31) Динор.пропилбензиламинъ



Этотъ аминъ былъ приготовленъ дѣйствиемъ хлористаго бензила на дипропиламинъ. Смѣсь амина (2 частицы) съ хлорюромъ (1 ч.) реагируетъ при комнатной температурѣ, но медленно, безъ замѣтнаго выдѣленія тепла; а потому эта смѣсь подвергалась нагрѣванію на водяной банѣ въ продолженіи сутокъ. Обыкновенно при этомъ весь хлорюръ оказывался прореагировавшимъ. Выдѣленіе третичнаго амина производилось такимъ же способомъ какъ и при другихъ аминахъ. Выходы его были очень хороши.

*Динор.пропилбензиламинъ*  $(nC_3H_7)_2(C_6H_5CH_2)N$  — жидкость кипящая при 243°—244°. Браунъ и Шварцъ <sup>1)</sup> даютъ для него т. к. при 235°—243°. Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 7,2824 гр.
„ „ съ водой при 0° . . . . .	— 13,7732 гр.
„ „ съ аминомъ при 0° . . . . .	— 13,098 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,9021.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_3H_7)_2(C_7H_7)NHCl)_2PtCl_4$  — трудно растворимъ въ водѣ и легче въ спиртѣ. Плавится при 157° (Бр. и Ш. даютъ т. пл. 156°).

Анализъ его далъ:

	0,2252 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0548 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для C <sub>26</sub> H <sub>44</sub> N <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt	24,37%	24,6%

*Хлорауратъ* состава  $(C_3H_7)_2(C_7H_7)NHCl.AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Осаждается сразу въ видѣ густаго масла, которое при стояніи въ холодномъ мѣстѣ застываетъ въ пластинчатые кристаллы. Плавится при 99°.

<sup>1)</sup> Berl. Ber. 25, 1279.

Анализъ его далъ:

	0,3223 гр. хлораурата оставили при прокаливани 0,1191 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{22}AuCl_4$
Au	36,95%	37,12%

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи  $2\frac{1}{2}$  часовъ. Получившіися нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина. При изслѣдованіи послѣдняго оказалось, что онъ состоитъ изъ смѣси динитропиламина (около  $\frac{1}{3}$ ) и пропилбензиламина (около  $\frac{2}{3}$ ).

*Динитропиламинъ* (т. к.  $110^0-112^0$ ) былъ характеризованъ также приготовленнымъ изъ него хлорауратомъ; кристаллы плавившіеся при  $73^0-74^0$  и давшіе при анализѣ:

	0,2058 гр. хлораурата оставили при прокаливани 0,0918 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для $C_6H_{16}NAuCl_4$
Au	44,6%	44,7%

*Нор.пропилбензиламинъ*  $(nC_3H_7)(C_7H_7)NH$  — жидкость кипящая при  $220^0-221^0$ . HCl-ая соль трудно вато растворима въ холодной водѣ, легче въ горячей и еще легче въ спиртѣ.

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_3H_7)(C_7H_7)NH.HCl)_2PtCl_4$  — трудно вато растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Осаждается сразу въ видѣ густаго оранжевокраснаго масла, постепенно затвердѣвающего. Выше  $120^0$  начинаетъ спадаться и плавится около  $135^0$ .

Анализъ его далъ:

	0,2114 гр. хлороплатината оставили при прокаливани 0,058 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для $C_{20}H_{32}N_2PtCl_6$
	27,43%	27,52%

*Хлорауратъ* состава  $(C_3H_7)(C_7H_7)NH.HCl.AuCl_3$  — трудно растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Осаждается сразу въ видѣ масла, быстро твердѣющаго. Изъ воднаго спирта — игольчатые кристаллы. Плавится при  $132^0$ . Анализъ его далъ:

	0,2638 гр. хлораурата оставили при прокаливани 0,1059 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_{10}H_{16}NAuCl_4$
Au	40,14%	40,31%

*Парабромбензолсульфонбензилпропиламинъ*

$n.C_6H_4BrSO_2N(nC_3H_7)(C_6H_5CH_2)$  — былъ приготовленъ изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорагидрида парабромбензолсульфоновой кислоты и ѣдкаго кали. Длинные, тонкіе игольчатые кристаллы <sup>1)</sup> изъ разведен-

<sup>1)</sup> Соответствующее производное сульфобензоловой кислоты — масло, не застывающее при долгомъ стояніи или при охлажденіи до  $-20^0$ .



наго спирта. Плавится при 90°. Въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ нерастворимъ, въ спиртѣ и эфирѣ не трудно, въ лигроинѣ довольно трудно.

Анализъ его далъ:

0,2266 гр. амида дали по способу Кариуса 0,1142 гр. AgBr.	
Получено	Требуется для $C_{16}H_{18}BrNSO_2$
Br 21,45%	21,71 <sup>0/0</sup>

### 32) Динор.пропилфенетиламинъ



Исходнымъ веществомъ для приготовления этого амина служилъ фенетиламинъ  $C_6H_5CH_2CH_2NH_2$ , полученный отъ Кальбаума. Къ 1 частицѣ амина прибавлялось постепенно при охлажденіи холодной водой сперва  $\frac{1}{2}$  ч. іодистаго нор.пропила; реакціонаніе шло довольно энергично. Затѣмъ по прибавленіи крѣпкаго воднаго раствора 1 ч. ѣдкаго кали приливалось небольшими порціями еще 1 частица іодюра и потомъ нагрѣвалось на водяной банѣ въ продолженіи 8 часовъ; при этомъ весь іодюръ оказывался прореагировавшимъ. Послѣ этого продуктъ реакціи подвергался отгонкѣ водянымъ паромъ<sup>1)</sup>; перешедшій въ перегонъ аминъ послѣ осушенія надъ сплавл. KHO подвергался многимъ дробнымъ перегонкамъ. Выходы третичнаго амина довольно хороши.

*Динор.пропилфенетиламинъ*  $(nC_3H_7)_2(C_6H_5CH_2CH_2)N$  — безцвѣтная жидкость кипящая при 259°—260°. Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 5,7725 гр.
" " съ водой при 0° . . . . .	— 14,7471 гр.
" " съ аминомъ при 0° . . . . .	— 13,814 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,896.

*Хлороплатинатъ* состава  $(C_8H_9)(C_3H_7)_2NHCl)_2PtCl_4$ —трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Осаждается сразу въ видѣ очень густаго масла, которое лишь медленно превращается въ кристаллическую массу.

<sup>1)</sup> Въ остаткѣ послѣ отгонки амина былъ найденъ въ небольшомъ количествѣ и іодистый трипропилфенетиламоній  $(C_3H_7)_3(C_6H_5CH_2CH_2)NJ$ , кристаллы, плавящіеся при 126°.

Анализъ его далъ:

	0,5158 гр. хлороплатината оставили при прокаливани	0,1227 гр. мет. Pt.
	Получено	Требуется для $C_{28}H_{48}N_2PtCl_6$
Pt	23,78%	23,76%

*Хлорауратъ* состава  $(C_8H_9)(C_3H_7)_2NHClAuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воды осаждается сразу въ видѣ масла, скоро твердѣющаго. Листообразные кристаллы изъ разведеннаго спирта. Плавится безъ разложенія при  $126^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	0,3957 гр. хлораурата оставили при прокаливани	0,1429 гр. мет. Au.
	Получено	Требуется для $C_{14}H_{24}NAuCl_4$
Au	36,11%	36,17%

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи  $2\frac{1}{2}$  часовъ. Получившійся нитрозаминъ былъ тяжелѣе воды и заключалъ въ себѣ масло <sup>1)</sup>, нерастворимое въ дым. соляной кислотѣ. Полученный изъ нитрозаминна аминъ okazaлся при изслѣдованіи смѣсью дипропиламина (около  $\frac{1}{7}$ ) и нор. пропилфенетиламина (около  $\frac{6}{7}$  всего кол.).

Изъ дипропиламина съ т. к.  $110^{\circ}$ — $112^{\circ}$  былъ приготовленъ хлорауратъ, плавившійся при  $73^{\circ}$ — $74^{\circ}$ .

*Нор. пропилфенетиламинъ*  $(nC_3H_7)(C_6H_5CH_2CH_2)NH$  — безцвѣтная жидкость, кипящая при  $234^{\circ}$ — $235^{\circ}$ . HCl-ая соль трудно-растворима въ холодной водѣ, легко въ спиртѣ. Плавится почти безъ разложенія около  $214^{\circ}$ .

*Хлороплатинатъ* состава  $((C_8H_9)(C_3H_7)NH.HCl)_2PtCl_4$  — трудно-вато растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Плавится съ разложе-ніемъ около  $182^{\circ}$ — $184^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

	0,1833 гр. хлороплатината оставили при прокаливани	0,0486 гр. мет. Pt.
	Получено	Требуется для $C_{22}H_{36}N_2PtCl_6$
Pt	26,51%	26,47%

*Хлорауратъ* состава  $(C_8H_9)(C_3H_7)NH.HClAuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Осаждается сразу въ видѣ масла, кото-рое постепенно застываетъ въ кристаллическую массу. Плавится при  $62^{\circ}$ — $63^{\circ}$ .

<sup>1)</sup> Изслѣдованію оно не подвергалось.



Анализъ его далъ:

	0,2584 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,1013 гр. мет. Au.
	Получено Требуется для $C_{11}H_{18}NAuCl_4$
Au	39,2% 39,19%

*Сульфобензольное производное*  $C_6H_5SO_2N(C_3H_7)(C_8H_9)$  приготовлен ное дѣйствиємъ на аминъ избытка хлорангидрида сульфобензольной кислоты и ѣдкаго кали, представляетъ собой безцвѣтное масло, не застывавшее при долгомъ стоянiи или при охлажденiи до  $-20^\circ$ . Нерастворимо въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ.

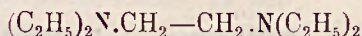
Анализъ его далъ:

	0,2283 гр. амида дали по способу Кариуса 0,1694 гр. $BaSO_4$
	Получено Требуется для $C_{17}H_{21}NSO_2$
S	10,19% 10,57%

## II. Двутретичные діамины.

### 33) Тетраэтилэтилендиаминъ

1,1,2,2тетраэтил1,2диаминноэтанъ



Этотъ діаминъ былъ полученъ дѣйствиємъ діэтиламина на бромистый этиленъ <sup>1)</sup>. Точка кипѣнiя употреблявшагося діаминна была  $190^\circ - 191^\circ$ .

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженiи 3 часовъ, при чемъ никакого слоя не выдѣлилось. Затѣмъ по охлажденiи прибавлялся эфиръ. Полученная эфирная вытѣжка взбалтывалась тщательно нѣсколько разъ съ разведенной соляной кислотой, промывалась водой и сушилась надъ сл.  $CaCl_2$ . По удаленiи эфира отгонкой нагрѣванiемъ на водяной банѣ оставался образовавшiйся нитрозаминъ. Выходы его были малы. Такъ изъ 50 гр. діаминна получалось обыкновенно его не болѣе 1,5 гр.

<sup>1)</sup> „О дѣйствии вторичныхъ аминовъ на дибромиды предѣльныхъ углеводовъ.“ Варшава 1906 г. стр. 15.

Для получения его въ большемъ количествѣ приходилось непрореагировавшей діаминъ подвергать подобной операціи нѣсколько разъ. Сырой нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина. Изъ полученной соли аминъ выдѣлялся крѣпкой ѣдкой щелочью. Сперва при этомъ выдѣлялся въ кристаллическомъ состояніи гидратъ діаминна и для разложенія послѣдняго приходилось нагрѣвать со сплавл. ѣдкимъ кали. При дробныхъ перегонкахъ его оказалось, что онъ главнѣйшимъ образомъ состоитъ изъ *сим.діэтилэтилендіаминна*, 1,2діэтил1,2діаминноэтана  $C_2H_5NH.CH_2.CH_2.NH.C_2H_5$ , перегонявшася при  $150^{\circ}$ — $151^{\circ}$ . О. Гинзбергъ <sup>1)</sup> даетъ для него т. к.  $148^{\circ}$ — $151^{\circ}$ , Шнейдеръ <sup>2)</sup> даетъ при  $149^{\circ}$ — $150^{\circ}$ . Ниже кипящей порціи, въ которой вѣроятно находился діэтиламинъ, было получено очень мало.

Изъ діэтилэтилендіаминна были приготовлены:

*Хлороплатинатъ* состава  $C_2H_4(NHC_2H_5)_2 \cdot 2HCl.PtCl_4$ —призматическіе кристаллы, трудновато растворимые въ водѣ.

Анализъ его далъ:

0,2035 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0754 гр. мет. Pt.	
Получено	Требуется для $C_6H_{18}N_2PtCl_6$
Pt 37,05%	37,13%

*Пикратъ* — трудно растворимъ въ холодной водѣ, легче въ горячей, еще легче въ спиртѣ. Игольчатая пластинка, плавящаяся при  $167^{\circ}$ — $168^{\circ}$ .

*Сульфобензольное производное*  $C_2H_4(N(SO_2C_6H_5)(C_2H_5))_2$  приготовленный дѣйствіемъ на аминъ избытка хлорагидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, представляло собой игольчатые кристаллы (изъ разведеннаго спирта), плавившіеся при  $153^{\circ}$ . Такую же т. пл. даетъ для него и Шнейдеръ.

### 34) Тетрапропилэтилендіаминъ

1,1,2,2тетрапропил1,2діаминноэтанъ  $(C_3H_7)_2N-CH_2.CH_2-N(C_3H_7)_2$

Этотъ діаминъ былъ полученъ <sup>3)</sup> дѣйствіемъ днпропиламина на бромистый этиленъ. Т. к. употреблявшася діаминна была  $249^{\circ}$ — $250^{\circ}$ .

<sup>1)</sup> Ann. Chem. 287, <sub>220</sub>.

<sup>2)</sup> Berl. Ber. 38, <sub>3077</sub>.

<sup>3)</sup> I. с. стр. 19.



Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ NaNO<sup>2</sup> кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Обработка продукта реакціи велась такъ же, какъ и при предыдущемъ аминѣ. Нитрозамина получалось уже значительно больше; онъ переводился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный изъ послѣдней крѣпкимъ растворомъ ѣдкой щелочи аминъ нагрѣвался надъ сплавл. KNO. При дробныхъ перегонкахъ онъ оказался смѣсью дипропиламина (около 1/3) и сим.дипропилэтилендіамина (2/3).

*Сим.дипропилэтилендіаминъ*, 1,2дипропил,2діаминэтанъ C<sub>2</sub>H<sub>4</sub>(NHC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>)<sub>2</sub> — безцвѣтная жидкость, кипящая при 194°—195°. Легко смѣшивается съ водой. Жадно поглощаетъ изъ воздуха водяные пары и углекислый газъ. Съ водянымъ паромъ перегоняется не трудно. Если чашечку съ аминомъ поставить въ эксикаторъ, [въ которомъ находится водный растворъ ѣдкаго кали, то аминъ мало по малу превращается въ листоватые кристаллы гидрата. Послѣдній получается также, если къ амину осторожно приливать по немного воды, при чемъ происходитъ выдѣленіе тепла. Точно также этотъ гидратъ можно получить, если прибавить большой избытокъ крѣпкаго раствора ѣдкаго кали къ водному раствору амина или же его соли <sup>1)</sup>. Плавится этотъ гидратъ при 38° и имѣетъ составъ C<sub>2</sub>H<sub>4</sub>(NHC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>)<sub>2</sub>.H<sub>2</sub>O, какъ показалъ его анализъ:

0,2042 гр. вещества дали при сожженіи въ открытой трубкѣ съ окисью мѣди и мѣдными пробками 0,4413 гр. CO<sub>2</sub> и 0,2522 гр. H<sub>2</sub>O.

	Получено	Требуется для C <sub>8</sub> H <sub>22</sub> N <sub>2</sub> O
C	58,95%	59,17%
H	13,82%	13,67%

HCl-ая соль легко растворима въ водѣ, труднѣе въ спиртѣ. Плавится при 284°—286° съ разложеніемъ, начиная спадаться выше 250°.

*Хлороплатинатъ* состава C<sub>2</sub>H<sub>4</sub>(NHC<sub>3</sub>H<sub>7</sub>)<sub>2</sub>2HCl.PtCl<sub>4</sub>—трудновато растворимъ въ холодной водѣ, легче въ горячей. Таблицеобразные кристаллы, чернѣющіе выше 190° и плавящіеся съ разложеніемъ около 202°—204°.

<sup>1)</sup> Свойство образовывать такіе кристаллическіе гидраты повидимому принадлежитъ только такимъ сим. двувторичнымъ діаминамъ, у которыхъ оба атома азота стоятъ при остаткахъ CH<sub>2</sub>. Какъ будетъ видно дальше, такіе гидраты мною получены для производныхъ этилендіамина, триметилендіамина, гексаметилендіамина и октометилендіамина и не обнаружены при производныхъ пропилендіамина и 1,2діаминобутана.

Анализъ его далъ:

	0,2067 гр. хлороплатината оставили при прокаливаниі 0,0724 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для $C_8H_{22}N_2PtCl_5$
Pt	35,02%	35,18%

*Хлорауратъ* состава  $C_2H_4(NHC_3H_7)_2 \cdot 2HCl \cdot 2AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ разведеннаго спирта листоватыя кристаллы. Выше  $195^\circ$  начинаетъ чернѣть и плавится съ сильнымъ разложениемъ около  $199^\circ$ — $200^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,331 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,1578 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для $C_8H_{22}N_2Au_2Cl_8$
Au	47,67%	47,85%

*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $154^\circ$ — $155^\circ$ , начиная спадаться выше  $150^\circ$ .

*Дибензолсульфондипропилэтилендіамидъ*

$C_6H_5SO_2N(C_3H_7) \cdot C_2H_4 \cdot N(C_3H_7)C_6H_5SO_2$ , полученный изъ амина дѣйствиемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, представляетъ собой игольчатые кристаллы (изъ разведеннаго спирта). Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, не трудно въ спиртѣ. Плавится при  $113^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,2336 гр. амида дали по способу Кариуса 0,2517 гр. $BaSO_4$	
	Получено	Требуется для $C_{20}H_{28}N_2S_2O_4$
S	14,82%	15,11%

*Дипропилэтилендинитрозодіаминъ*  $C_2H_4(N(NO)(C_3H_7))_2$  былъ полученъ при нагреваніи воднаго раствора HCl-ой соли этого амина съ  $NaNO^2$ . Бѣлые листовые кристаллы. Плавится при  $43^\circ$ . Легко растворимъ въ спиртѣ, эфирѣ и дым. соляной кислотѣ, очень трудно въ водѣ.

Анализъ его далъ:

0,1881 гр. вещества дали при сожженіи въ открытой трубкѣ съ окисью мѣди и мѣдными пробками 0,3282 гр.  $CO_2$  и 0,1523 гр.  $H_2O$ .

	Получено	Требуется для $C_8H_{18}N_4O_2$
C	47,59%	47,45%
H	9,06%	8,95%



### 35) Тетраизобутилэтилендіаминь

1,1,2,2тетраизобутил1,2діаминоэтань ( $\text{изC}_4\text{H}_9$ )<sub>2</sub>N—C<sub>2</sub>H<sub>4</sub>—N( $\text{изC}_4\text{H}_9$ )<sub>2</sub>

Этотъ діаминь былъ приготовленъ <sup>1)</sup> дѣйствіемъ діизобутиламина на бромистый этиленъ. Т. к. употреблявшася амина была 274°—275°

Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ NaNO<sup>2</sup> кипятилась въ продолженіи 2½ часовъ. Послѣ полного охлажденія образовавшійся слой нитрозамина представлялъ собою полутвердую массу. Обработка продуктовъ реакціи велась такимъ же способомъ, какъ и при предыдущихъ діаминнахъ. Нитрозаминь превращался въ HCl-ую соль. При дробныхъ перегонкахъ амина, высушеннаго надъ сплавл. KNO, оказалось, что онъ состоитъ изъ смѣси діизобутиламина и діизобутилэтилендіаминна. Последняго амина получилось нѣсколько больше, чѣмъ перваго. Такъ порцій съ т. к. 138°—145° было получено 12,5 гр., порцій съ т. к. 145°—210° — 9 гр. и порцій съ т. к. 210°—216° — 14,5 гр.

Изъ діизобутиламина съ т. к. 138°—140° была приготовлено сульфобензолное производное — бѣлые кристаллы, плавившіеся при 56°.

*См. діизобутилэтилендіаминь, 1,2діизобутил1,2діаминоэтань*  
C<sub>2</sub>H<sub>4</sub>(N $\text{изC}_4\text{H}_9$ )<sub>2</sub> — бездвѣтная жидкость, кипящая при 216°—217°. Въ водѣ трудно растворимъ и съ водой не даетъ кристаллическаго гидрата. Жадно поглощаетъ CO<sup>2</sup>. HCl-ая соль трудноато растворима въ холодной водѣ, легче въ горячей; въ спиртѣ на холоду трудно, при нагрѣваніи значительно легче. Изъ спиртовыхъ растворовъ выдѣляется въ блестящихъ листоватыхъ кристаллахъ. Выше 280° начинаетъ спадаться и плавится съ разложеніемъ около 287°—288°.

*Хлороплатинатъ* состава C<sub>2</sub>H<sub>4</sub>(NHC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>2HCl.PtCl<sub>4</sub> — трудно растворимъ въ холодной водѣ, легче въ горячей. Тоненькіе пластинчатые кристаллы. Выше 210° начинаетъ чернѣть и спадаться и плавится съ сильнымъ разложеніемъ около 248°—250°.

<sup>1)</sup> 1. с, стр. 23.

Анализъ его далъ:

	0,2936 гр. хлороплатината оставили при прокаливании 0,0982 гр. мет. Pt.
	Получено Требуется для $C_{10}H_{26}N_2PtCl_6$
Pt	33,44% 33,48%

*Хлорауратъ* состава  $C_2H_4(NHC_4H_9)_2 \cdot 2HCl \cdot 2AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, въ спиртѣ не трудно. Мелкіе кристаллики; выше  $190^\circ$  начинаютъ чернѣть и плавятся съ сильнымъ разложеніемъ при  $205^\circ$ — $207^\circ$ .

Анализъ его далъ:

	0,3544 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,1638 гр. мет. Au.
	Получено Требуется для $C_{10}H_{26}N_2Au_2Cl_8$
Au	46,21% 46,26%

*Пикратъ* очень трудно растворимъ въ водѣ, значительно легче въ спиртѣ. Листоватые кристаллы. Начинаетъ спадаться выше  $190^\circ$  и плавится при  $195^\circ$ , бурѣя при этомъ.

*Дибензолсульфондіизобутилэтилендіамидъ*

$C_2H_4(N(SO_2C_6H_5)(изC_4H_9))_2$ , приготовленный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, — игольчатые кристаллы (изъ воднаго спирта), плавящіеся при  $142^\circ$ . Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, трудноплато въ холодномъ спиртѣ, значительно легче въ горячемъ.

Анализъ его далъ:

	0,1959 гр. амида дали по способу Кариуса 0,204 гр. $BaSO_4$
	Получено Требуется для $C_{22}H_{32}N_2S_2O_4$
S	14,32% 14,17%

*Сим. діизобутилэтилендинитрозодіаминъ*  $C_2H_4(N(NO)(C_4H_9))_2$  — представляетъ собой бѣлые листоватые кристаллы, плавящіеся при  $94^\circ$ . Въ водѣ нерастворимъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ.

### 36) Тетраизоамилэтилендіаминъ

1,1,2,2тетраизоамил1,2діаминэтанъ  $(C_5H_{11})_2N-CH_2 \cdot CH_2-N(C_5H_{11})_2$

Этотъ діаминъ былъ полученъ <sup>1)</sup> дѣйствіемъ діизоамиламина на бромистый этиленъ. Т. к. употреблявшагося амина была  $318^\circ$ — $320^\circ$ .

<sup>1)</sup> 1. с. стр. 25.



Въ виду сравнительно трудной растворимости въ водѣ НСІ-ой соли этого діаминна бралась сѣрнокислая соль. Смѣсь этой послѣдней съ 30% растворомъ  $\text{NaNO}^2$  кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Обработка продукта реакціи велась такимъ же способомъ, какъ и при предыдущихъ діаминнахъ. Нитрозаминъ переводился въ НСІ-ую соль; выдѣленный изъ послѣдней и высушенный надъ сплавл. КНО аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ оказалось, что вмѣстѣ съ діизоамиламиномъ и діизоамилэтилендіаминомъ въ немъ заключался и непрореагировавшій тетраизоамилэтилендіаминъ, а также вѣроятно и тризоамилэтилендіаминъ. Аминъ кипѣлъ въ предѣлахъ отъ  $184^\circ$  до  $315^\circ$ . А потому порціи, кипѣвшія выше  $255^\circ$  опять переводились въ соль и подвергались кипяченію съ растворомъ  $\text{NaNO}^2$ . Для того чтобы получить совершенно чистый діизоамилэтилендіаминъ, порціи съ т. к. отъ  $240^\circ$  до  $270^\circ$  переводились въ сѣрнокислую соль и нагрѣвались съ растворомъ  $\text{NaNO}^2$ . Образовавшійся при этомъ нитрозаминъ представлялъ собой кристаллическую массу. Послѣдняя промывалась разведенной сѣрной кислотой, затѣмъ водой и наконецъ просушивалась на пористой фарфоровой пластинкѣ. Потомъ этотъ нитрозаминъ переводился въ НСІ-ую соль; выдѣленный изъ послѣдней и высушенный надъ сплавл. КНО аминъ подвергался перегонкѣ, причемъ онъ оказался почти чистымъ діизоамилэтилендіаминомъ. Что касается до количественнаго отношенія между полученными вторичными аминами, то діизоамилamina было получено приблизительно въ  $1\frac{1}{2}$  раза больше, чѣмъ послѣдняго діаминна.

*Сим. діизоамилэтилендіаминъ, 1,2-діизоамил-1,2-діамипропанъ*

$\text{C}_2\text{H}_4(\text{NH}\text{C}_5\text{H}_{11})_2$  — безцвѣтная жидкость кипящая при  $252^\circ$ — $253^\circ$ .  
 Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 6,9694
„ „ съ водой при $0^\circ$ . . . . .	— 10,9917
„ „ съ аминомъ при $0^\circ$ . . . . .	— 10,3078

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^\circ = 0,8299$ .

Въ водѣ трудно растворимъ и не образуетъ съ ней кристаллическаго гидрата. Жадно поглощаетъ на воздухѣ  $\text{CO}^2$ , превращаясь въ бѣлую твердую массу.

НСІ-ая соль трудно растворима въ водѣ, легче въ спиртѣ. Листоватые кристаллы. Выше  $270^\circ$  лачинаетъ чернѣть и плавится съ разложеніемъ при  $306^\circ$ — $307^\circ$ .

*Хлороплатинатъ* состава  $C_2H_4(NHC_5H_{11})_2 \cdot 2HCl \cdot PtCl_4$  — трудно растворимъ въ водѣ; мелкіе кристаллики. Выше  $220^{\circ}$  начинаетъ постепенно чернѣть и разлагаться.

	0,1668 гр. хлороплатината оставили при прокаливании 0,0536 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{30}N_2PtCl_6$
Pt	32,13%	31,94%

*Хлорауратъ* состава  $C_2H_4(NHC_5H_{11})_2 \cdot 2HCl \cdot 2AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ. Листоватые кристаллы. Выше  $200^{\circ}$  начинаетъ постепенно чернѣть и разлагаться.

Анализъ его далъ:

	0,1878 гр. хлораурата оставили при прокаливании 0,084 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{30}N_2Au_2Cl_6$
Au	44,72%	44,8%

*Пикратъ* — очень трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Листоватые кристаллы, плавящіеся при  $160^{\circ}$ .

*Дибензолсульфондіизоамилэтилендіамидъ*  $C_2H_4(N(C_6H_5SO_2)(C_5H_{11}))_2$  полученный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, — бѣлые игольчатые кристаллы (изъ спирта), плавящіеся при  $120^{\circ}$ . Въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ нерастворимъ, въ холодномъ спиртѣ трудновато, въ горячемъ значительно легче.

Анализъ его далъ:

	0,2055 гр. амида дали по способу Кариуса 0,1954 гр. $BaSO_4$	
	Получено	Требуется для $C_{24}H_{50}N_2S_2O_4$
S	13,08%	13,34%

*Диизоамилэтилендинитрозодіаминъ*  $C_2H_4(N(NO)(C_5H_{11}))_2$  — бѣлые листоватые кристаллы, плавящіеся при  $87^{\circ}$ . Въ водѣ нерастворимъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ.

### 37) Тетраэтилтриметилэтилендіаминъ

1,1,3,3-тетраэтил-1,3-диаминопропанъ  $(C_2H_5)_2N-CH_2-CH_2-CH_2-N(C_2H_5)_2$

Этотъ діаминъ былъ полученъ <sup>1)</sup> дѣйствіемъ діэтиламина на бромистый триметилеъ. Т. к. употреблявшася діаминна была  $209^{\circ}-210^{\circ}$ .

<sup>1)</sup> 1. с. стр. 27.



Смѣсь HCl-ой соли этого амина съ 30% растворомъ NaNO<sup>2</sup> кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Обработка продукта реакціи велась такимъ же способомъ, какъ и при другихъ діаминахъ. Количество образующагося нитрозамина было невелико. Такъ изъ 100 гр. діаминна получалось около 4,5 гр. нитрозамина. Послѣдній переводился въ HCl-ую соль амина. Амицъ выдѣлялся крѣпкимъ растворомъ ѣдкой щелочи, сушился надъ сплавл. KNO при нагрѣваніи и затѣмъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. При этомъ онъ оказался смѣсью діэтиламина и діэтилтриметилендіаминна. Послѣдняго получалось почти въ 1<sup>1</sup>/<sub>4</sub> раза больше, чѣмъ перваго.

*Сим.діэтилтриметилендіаминъ* 1,3діэтил1,3діаминопропанъ C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>NH—CH<sub>2</sub>CH<sub>2</sub>CH<sub>2</sub>—NHC<sub>2</sub>H<sub>5</sub> — безцвѣтная жидкость, кипящая при 175°. Смѣшивается съ водой во всѣхъ отношеніяхъ.

HCl-ая соль не трудно растворима въ водѣ, въ спиртѣ труднѣе. Листоватые кристаллы, плавящіеся съ разложеніемъ около 294°—295°.

*Хлороплатинатъ* состава C<sub>3</sub>H<sub>6</sub>(NHC<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)<sub>2</sub>2HCl.PtCl<sub>4</sub> — не трудно растворимъ въ водѣ, труднѣе въ спиртѣ. Начинаетъ чернѣть около 200° и плавится съ сильнымъ разложеніемъ около 207°—208°.

Анализъ его далъ:

	0,1922 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,069 гр. мет. Pt.	
	Получено	Требуется для C <sub>7</sub> H <sub>20</sub> N <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt	35,9%	36,09%

*Хлорауратъ* состава C<sub>3</sub>H<sub>6</sub>(NHC<sub>2</sub>H<sub>5</sub>)<sub>2</sub>2HCl.2AuCl<sub>3</sub> — трудновато растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ; призматическіе кристаллы. Начинаетъ чернѣть выше 200° и плавится съ разложеніемъ при 205°—206°.

Анализъ его далъ:

	1) 0,1907 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0925 гр. мет. Au.	
	2) 0,3297 гр. хлораурата дали 0,16 гр. мет. Au.	
	Получено	Требуется для C <sub>7</sub> H <sub>20</sub> N <sub>2</sub> Au <sub>2</sub> Cl <sub>8</sub>
Au	1            2 48,5%    48,52%	48,68%

*Пикратъ* — трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; плавится при 181°.

*Дибензолсульфондіэтилтриметилендіамидъ* C<sub>3</sub>H<sub>6</sub>(N(C<sub>6</sub>H<sub>5</sub>SO<sub>2</sub>)(C<sub>2</sub>H<sub>5</sub>))<sub>2</sub> полученный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфо-

бензоловой кислоты и фдкаго кали, — бѣлые игольчатые кристаллы, плавящіеся при 68°. Нерастворимъ въ водѣ и фдкихъ щелочахъ, трудновато въ холодномъ спиртѣ, значительно легче въ горячемъ, очень трудно въ лигроинѣ.

Анализъ его далъ:

0,1774 гр. амида дали по способу Кариуса 0,2 гр. BaSO <sub>4</sub>	
Получено	Требуется для C <sub>13</sub> H <sub>26</sub> N <sub>2</sub> S <sub>2</sub> O <sub>4</sub>
S 15,51%	15,62%

*Нитрозаминъ* — масло.

### 38) Тетрапропилтриметилендіаминъ

1,1,3,3тетрапропил1,3діаминпропанъ



Этотъ діаминъ былъ полученъ <sup>1)</sup> дѣйствіемъ дипропиламина на бромистый триметиленъ. Т. к. употреблявшася діаминъ была 267°—268°.

Смѣсь HCl-ой соли діаминъ съ 30% растворомъ NaNO<sup>2</sup> кипятилась въ продолженіи 3 часовъ. Обработка продукта реакціи такая же, какъ и при другихъ діаминъахъ. Выходъ нитрозаминъа уже значительно большій, Такъ изъ 100 гр. діаминъа его получалось около 16,5 гр. Нитрозаминъ переведился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный крѣпкой фдкою щелочью аминъ сушился при нагрѣваніи надъ сплавл. фдкимъ кали. При дробныхъ перегонкахъ онъ оказался смѣсью дипропиламина и дипропилтриметилендіаминъа. Перваго амина было получено почти въ 2 раза больше, чѣмъ втораго.

*См. дипропилтриметилендіаминъ*, 1,3дипропил1,3діаминпропанъ, C<sub>3</sub>H<sub>7</sub>NH—CH<sub>2</sub>.CH<sub>2</sub>.CH<sub>2</sub>—NHC<sub>3</sub>H<sub>7</sub> — безцвѣтная жидкость, кипящая при 214°—215°. Отношеніе его къ водѣ такое же, какъ и дипропилэтилендіаминъа. Кристаллическій гидратъ его, вѣроятно такого же состава, — листоватые кристаллы, плавящіеся при 35°. Жадно поглощаетъ изъ воздуха CO<sub>2</sub>.

<sup>1)</sup> 1. с. стр. 31.



НСІ-ая соль легко растворима въ водѣ, труднѣе въ спиртѣ. Изъ послѣдняго выдѣляется въ широкихъ тонкихъ блестящихъ листочкахъ. Выше 260° начинается темнѣть, выше 300° начинается спадаться и плавится съ разложеніемъ около 308°—309°.

*Хлороплатинатъ* состава  $C_3H_6(NHC_3H_7)_2 \cdot 2HCl \cdot PtCl_4$ —трудновато растворимъ въ водѣ. Выше 210° начинается чернѣть и плавится съ сильнымъ разложеніемъ около 228°—229°.

Анализъ его далъ:

0,1464 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи	0,0503 гр. мет. Pt
Получено	Требуется для $C_9H_{24}N_2PtCl_6$
Pt 34,35%	34,31%

*Хлорауратъ* состава  $C_3H_6(NHC_3H_7)_2 \cdot 2HCl \cdot 2AuCl_3$ —трудновато растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Пластинчатые кристаллы. Плавится съ разложеніемъ при 208°—209°.

Анализъ его далъ:

0,259 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи	0,1221 гр. мет. Au
Получено	Требуется для $C_9H_{24}N_2Au_2Cl_6$
Au 47,14%	47,05%

*Пикратъ*—трудно растворимъ въ холодной водѣ, легче въ горячей; еще легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при 165°—166°.

*Дибензолсульфондипропилтриметилендіамидъ*

$C_3H_6(N(C_6H_5SO_2)(C_3H_7))_2$ , приготовленный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали,—игольчатые кристаллы, плавящіеся при 44°. Нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, не трудно въ спиртѣ и эфирѣ.

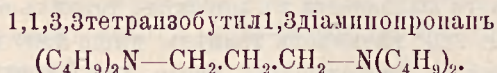
Анализъ его далъ:

0,1886 гр. амида дали по способу Каріуса	0,1985 гр. $BaSO_4$
Получено	Требуется для $C_{21}H_{30}N_2S_2O_4$
S 14,48%	14,62%

Нитрозаминъ — масло.

\*) Соответствующее производное изъ хлорангидрида парабромбензолсульфоновой кислоты—игольчатые кристаллы, плавящіеся при 68°.

### 39) Тетраизобутилтриметилендіаминь,



Этотъ діаминь былъ полученъ <sup>1)</sup> дѣйствіемъ діизобутиламина на бромистый триметилень. Т. к. употреблявшася діаминъ была 290°—292°. Смѣсь HCl-ой соли этаго діаминъ съ 30% растворомъ NaNO<sup>2</sup> кипятилась въ продолженіи 2½ часовъ. Обработка продукта реакціи велась такимъ же способомъ, какъ и при другихъ діаминнахъ. Нитрозаминь переводился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный фд-кою щелочью и высушенный надъ спл. KNO аминь былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. Были найдены: діизобутиламинь и діизобутилтриметилендіаминь. Перваго амина было получено почти въ 2½—2¾ раза больше, чѣмъ втораго.

*Сим. діизобутилтриметилендіаминь*, 1,3діизобутил1,3діаминпропань C<sub>3</sub>H<sub>6</sub>(NHC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>—бесцвѣтная жидкость, кипящая при 234°. Определеніе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . .	5,7725
” ” съ водой при 0° . . . .	13,814
” ” съ аминомъ при 0° . . . .	13,199

Откуда удѣльный вѣсъ при 0° = 0,8275.

Въ водѣ растворимъ трудно. Твердаго кристаллическаго гидрата не было получено. Жадно поглощаетъ CO<sup>2</sup>.

HCl-ая соль не трудно растворима въ водѣ, въ спиртѣ на холоду трудно, въ горячемъ значительно легче. Выдѣляется изъ спиртовыхъ растворовъ въ видѣ игольчатыхъ пластинокъ. Выше 270° начинаетъ темнѣть и плавится съ сильнымъ разложеніемъ около 290°—291°.

*Хлороплатинатъ* состава C<sub>3</sub>H<sub>6</sub>(NHC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>2HCl.PtCl<sub>4</sub>—трудно растворимъ въ водѣ. Выше 190° начинаетъ постепенно чернѣть и разлагаться. Анализъ его далъ:

0,1448 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0407 гр. мет. Pt	
Получено	Требуется для C <sub>11</sub> H <sub>28</sub> N <sub>2</sub> PtCl <sub>6</sub>
Pt 28,1%	28,0%

*Хлорауратъ* состава C<sub>3</sub>H<sub>6</sub>(NHC<sub>4</sub>H<sub>9</sub>)<sub>2</sub>2HCl2AuCl<sub>3</sub>—нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ. Мелкіе кристаллики, выше 190° начинаетъ постепенно чернѣть и разлагаться.

<sup>1)</sup> Г. с., стр. 35.



Анализъ его далъ:

- 1) 0,1667 гр. хлораурата оставили при прокаливаниі 0,0758 гр. мет. Au  
 2) 0,1982 гр. хлораурата дали 0,0905 гр. мет. Au.

	Получено		Требуется для $C_{11}H_{28}N_2Au_2Cl_8$
	1.	2.	
Au	45,47%	45,66%	45,53%

*Пикратъ* очень трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; листоватые кристаллы, Выше  $185^\circ$  начинаетъ бурѣть и плавится съ разложеніемъ около  $197^\circ$ — $198^\circ$ .

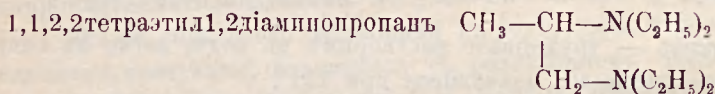
*Дибензолсульфондіизобутилтриметилендіамидъ*

$C_3H_6(N(C_6H_5SO_2)(C_4H_9))_2$  полученный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, — игольчатые кристаллы (изъ спирта), нерастворимые въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, трудно вато въ холодномъ спиртѣ, легче въ горячемъ. Плавится при  $74^\circ$ . Анализъ его далъ:

	0,1958 гр. амида дали по способу Каріуса 0,1925 гр. $BaSO_4$	
	Получено	
S	13,52%	Требуется для $C_{28}H_{34}N_2S_2O_4$
		13,74%

*Нитрозаминъ*  $C_3H_6(N(NO)(C_4H_9))_2$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ, не трудно въ эфирѣ. Изъ послѣдняго кристаллизуется въ бѣлыхъ табличкахъ. Плавится при  $42^\circ$ .

#### 40) Тетраэтилпропилендіаминъ,



Этотъ аминъ былъ полученъ <sup>1)</sup> при дѣйствіи діэтиламина на бромистый пропиленъ. Т. к. употреблявшася амина была  $201^\circ$ — $202^\circ$ .

Смѣсь HCl-ой соли діаминна съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи  $2\frac{1}{2}$  часовъ. Обработка продукта реакціи велась такъ же, какъ и при предыдущихъ діаминнахъ. Нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный ѣдкой щелочью и высушенный надъ сплавл. КНО аминъ подвергался дробнымъ перегонкамъ. Были получены: діэтиламинъ и діэтилпропилендіаминъ. Второго діаминна почти въ 2 раза больше, чѣмъ перваго. По сравненію

<sup>1)</sup> 1. с., стр. 122.

съ тетраэтилтриметилендіамномъ тутъ получается меньше діэтиламина.

*Сим. діэтилпропилендіаминъ* 1,2діэтил1,2ціамипропанъ  $C_2H_5NH-SH(CH_3).CH_2-NHC_2H_5$ —бѣзцвѣтная жидкость, кипящая при  $160^\circ-161^\circ$ . Съ водой смѣшивается во всѣхъ отношеніяхъ. Получить кристаллическаго гидрата не удалось. Жадно поглощаетъ  $CO_2$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 6,5808 гр.
"          "      съ водой при $0^\circ$ . . . . .	— 13,0843 гр.
"          "      съ аминомъ при $0^\circ$ — . . . . .	11,9375 гр.

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^\circ = 0,8236$ .

*Хлороплатинатъ* состава  $C_3H_6(NHC_2H_5)_2HCl.PtCl_4$ —не трудно растворимъ въ водѣ, труднѣе въ спиртѣ.

Анализъ его далъ:

0,1885 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0676 гр. мет. Pt	
Получено	Требуется для $C_7H_{20}N_2PtCl_6$
Pt 35,86%	36,09%

*Хлорауратъ* состава  $C_3H_6(NHC_2H_5)_2HCl.2AuCl_3$  — трудновато растворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы; плавятся при  $191^\circ-192^\circ$ .

Анализъ его далъ:

0,2425 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,1177 гр. мет. Au	
Получено	Требуется для $C_7H_{20}N_2Au_2Cl_6$
Au 48,53%	48,68%

*Пикратъ* — трудновато растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $151^\circ$ .

*Диензолсульфондіэтилпропилендіамидъ*,  $C_3H_6(N(C_6H_5SO_2)(C_2H_5))_2$  полученный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ждкаго кали, представляетъ собой игольчатые кристаллы изъ спирта. Плавится при  $90^\circ$ . Нерастворимъ въ водѣ и ждкихъ щелочахъ, не трудно въ спиртѣ.

Анализъ его далъ:

0,1835 гр. амида дали по способу Каріуса 0,2053 гр. $BaSO_4$	
Получено	Требуется для $C_{19}H_{26}N_2S_2O_4$
S 15,39%	15,62%





Анализъ его далъ:

	0,256 гр. хлораурата оставили при прокаливани 0,1065 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_9H_{21}N_2Au_2Cl_8$
Au	47,2%	47,05%

*Пикратъ* — трудноато растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ. Игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $175^{\circ}$ — $176^{\circ}$ .

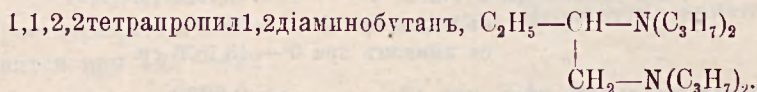
*Дибензолсульфондипропилпропилендіамидъ*

$C_3H_6(N(C_6H_5SO_2)(C_3H_7))_2$ , приготовленный изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, представляетъ собой игольчатые кристаллы, плавящіеся при  $129^{\circ}$ . Не растворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, трудноато въ холодномъ спиртѣ, значительно легче въ горячемъ, трудно въ лигроинѣ.

Анализъ его далъ:

	0,2033 гр. амида дали по способу Каріуса 0,2125 гр. $BaSO_4$	
	Получено	Требуется для $C_{21}H_{30}N_2S_2O_4$
S	14,38%	14,62%

## 42. Тетрапропил-этилэтилендіаминъ,



Этотъ діаминъ былъ полученъ <sup>1)</sup> дѣйствіемъ дипропиламина на 1,2дибромбутанъ. Т. к. употреблявшася амина была  $267^{\circ}$ — $269^{\circ}$ .

Смѣсь HCl-ой соли этаго діаминна съ 30% растворомъ  $NaNO_2$  кипятилась въ продолженіи 2 часовъ. Обработка продуктовъ реакціи велась такъ же, какъ и при предыдущихъ діаминнахъ. При изслѣдованіи аминна были найдены: дипропиламинъ и дипропил-этилэтилендіаминъ; послѣдняго было получено почти въ 2 раза больше, чѣмъ перваго.

*Сим.дипропил-этилэтилендіаминъ*, 1,2дипропил1,2діаминобутанъ  $C_3H_7NH-CH(C_2H_5)-CH_2-NHC_3H_7$  — безвѣтная жидкость, кипящая при  $214^{\circ}$ — $215^{\circ}$ . Опредѣленіе его удѣльнаго вѣса дало:

Вѣсъ пикнометра пустаго . . . . .	— 6,9694 гр.
" " съ водой при $0^{\circ}$ . . . . .	— 10,9917 "
" " съ аминомъ при $0^{\circ}$ . . . . .	— 10,3085 "

Откуда удѣльный вѣсъ при  $0^{\circ}$  = 0,8304.

<sup>1)</sup> 1. с., стр. 131.



Въ водѣ трудно растворимъ; кристаллическаго гидрата получить не удалось.

*Хлороплатинатъ* состава  $C_4H_8(NHC_3H_7)_2 \cdot 2HCl \cdot PtCl_4$ —трудно растворимъ въ водѣ. Пластинчатые кристаллы; выше  $200^{\circ}$  начинаетъ чернѣть и плавится съ сильнымъ разложеніемъ около  $210^{\circ}$ — $211^{\circ}$ .

Анализъ его далъ:

- 1) 0,3252 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,1087 гр. мет. Pt  
2) 0,1838 гр. хлороплатината дали 0,0614 гр. мет. Pt.

	Получено		Требуется для $C_{10}H_{26}N_2PtCl_5$
	1.	2.	
Pt	33,43%	33,4%	33,48%

*Хлорауратъ*—густое масло.

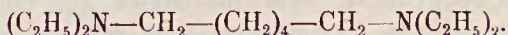
*Пикратъ* трудно растворимъ въ водѣ, легче въ спиртѣ; игльчатая пластинка, плавящаяся при  $194$ — $195^{\circ}$ .

*Сульфобензолное производное*  $C_4H_8(N(C_6H_5SO_2)(C_3H_7))_2$ —приготовленное изъ амина дѣйствіемъ избытка хлорангидрида сульфобензойной кислоты и ѣдкаго кали, нерастворимо въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, трудновато въ холодномъ спиртѣ, значительно легче въ горячемъ. Выдѣляется изъ спирта въ игльчатыхъ кристаллахъ; изъ лигроида, въ которомъ растворяется трудно, кристаллизуется въ маленькихъ блестящихъ призматическихъ кристалликахъ. Плавится при  $108^{\circ}$ . Анализъ его далъ:

	0,1892 гр. амьда дали по способу Каріуса 0,1915 гр. $BaSO_4$	
	Получено	Требуется для $C_{22}H_{32}N_2S_2O_4$
S	13,92%	14,17%

### 43) Тетразтилгексаметилендіаминъ,

1,1,6,6тетразтил,6діамногексанъ



Этотъ діаминъ былъ полученъ частью дѣйствіемъ діэтиламина на 1,6дибромгексанъ <sup>1)</sup>, частью разложеніемъ гидрата окиси гексатилгексаметилендіаммонія  $C_6H_{12}N_2(C_2H_5)_6(OH)_2$ . Т. к. употреблявшаяся діаминна была  $266^{\circ}$ — $267^{\circ}$ .

Смѣсь HCl-ой соли діаминна съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятится въ продолженіи 2 часовъ. Обработка продукта реакціи такая

<sup>1)</sup> I. с., стр. 37.

же, какъ и при предыдущихъ діаминахъ. Нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль амина. Выдѣленный крѣпкимъ растворомъ ѣдкой щелочи и высушенный при нагреваніи надъ силивл. KNO, аминъ былъ подвергнутъ дробнымъ перегонкамъ. При этомъ кромѣ очень небольшой ишжекипящей порціи, гдѣ повидному находился діэтиламинъ, былъ полученъ — *сим. діэтилгексаметилендіаминъ*, 1,6діэтил-1,6діамингексанъ  $C_2H_5NH-CH_2-(CH_2)_4-CH_2-NHC_2H_5$ . Безвѣтная жидкость, кипящая при  $230^\circ$ . Изъ воздуха жадно поглощаетъ водяные пары и  $CO_2$ . Образуетъ кристаллическій гидратъ, повидному, состава  $C_8H_{12}(NHC_2H_5)_2 + H_2O$ , плавящійся при  $37^\circ$  и обладающій свойствами гидрата, описаннаго для сим. динпропилаэтиллендіамина.

*Хлороплатинатъ* состава  $C_6H_{12}(NHC_2H_5)_2 2HCl.PtCl_4$  — трудно растворимъ въ водѣ. Очень мелкіе кристаллики. Выше  $200^\circ$  начинаетъ постепенно чернѣть и разлагаться.

Анализъ его далъ:

	0,2231 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи 0,0745 гр. мет. Pt	
	Получено	Требуется для $C_{10}H_{26}N_2PtCl_6$
Pt	33,39%	33,48%

*Хлорауратъ* состава  $C_5H_{12}(NHC_2H_5)_2 2HCl.2AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, легко въ спиртѣ. Изъ воды осаждается сразу въ видѣ масла, постепенно кристаллизующагося. Игольчатые пластинки. Плавится при  $163^\circ$ . Анализъ его далъ:

	0,2237 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,103 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_{10}H_{26}N_2Au_2Cl_{11}$
Au	46,04%	46,27%

*Пикратъ* — масло.

*Дибензолсульфондіэтилгексаметилендіаминъ*

$C_8H_{12}(N(C_6H_5SO_2)(C_2H_5))_2$  приготовленный дѣйствіемъ на аминъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, трудновато въ холодномъ спиртѣ, значительно легче въ горячемъ, трудно въ лигроинѣ. Игольчатые кристаллы изъ спирта. Плавится при  $103^\circ$ .

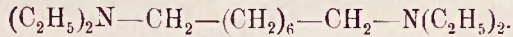
Анализъ его далъ:

	0,2007 гр. амида дали по способу Каріуса 0,2021 гр. $BaSO_4$ .	
	Получено	Требуется для $C_{22}H_{32}N_2S_2O_4$
S	13,85%	14,17%



#### 44) Тетразилоктометилендіаминъ,

1,1,8,8тетразил1,8діамнооктанъ



Этотъ аминъ былъ полученъ дѣйствіемъ діэтиламина на 1,8 дибромоктанъ <sup>1)</sup>, а также разложеніемъ гидрата окиси гексаэтилоктометилендіаммонія  $C_8H_{16}N_2(C_2H_5)_6(OH)_2$ . Т. к. употреблявшагося діамна была 296°—297°.

Смѣсь HCl-ой соли этаго діамна съ 30% растворомъ  $NaNO^2$  кипятилась въ продолженіи 2 часовъ. Обработка продукта реакціи такая же, какъ и при предыдущихъ діамнахъ. Нитрозаминъ переводился въ HCl-ую соль діамна. Выдѣленный крѣпкой ѣдкою щелочью и высушенный при нагрѣваніи надъ сплавл. KNO, аминъ былъ подвергнутъ перегонкѣ. При этомъ былъ открытъ только одинъ двувторичный діаминъ; діэтиламинъ, если и находился, то въ самомъ незначительномъ количествѣ.

*См. діэтилоктометилендіаминъ, 1,8діэтил1,8діамнооктанъ*  
 $C_2H_5NH-CH_2-(CH_2)_6-CH_2-NHC_2H_5$  — безвѣтная жидкость, кипящая при 270°—271°. Жадно поглощаетъ изъ воздуха водяные пары и  $CO^2$ . Трудно растворимъ въ водѣ. Съ водою образуетъ съ выдѣленіемъ тепла кристаллическій гидратъ, повидимому, состава  $C_8H_{16}(NHC_2H_5)_2+H_2O$ —пластинки, плавящіяся около 40°. Кромѣ трудной его растворимости въ водѣ, свойства очень сходны съ гидратомъ динропилэтилендіамна.

*Хлороплатинатъ* состава  $C_8H_{16}(NHC_2H_5)_2 2HCl.PtCl_4$  — трудно растворимъ въ водѣ. Призматическіе мелкіе кристаллы. Около 195° начинаетъ чернѣть и плавится съ разложеніемъ около 197°—198°.

Анализъ его далъ:

0,2934 гр. хлороплатината оставили при прокаливаніи	0,0936 гр. мет. Pt
Получено	Требуется для $C_{12}H_{30}N_2PtCl_6$
Pt 31,9%	31,94%

*Хлорауратъ* состава  $C_8H_{16}(NHC_2H_5)_2 2HCl.2AuCl_3$  — нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ спиртѣ. Изъ воды осаждается сразу въ видѣ масла, постепенно твердѣющаго. Пластинчатые кристаллы изъ разведеннаго спирта. Плавится при 87°.

<sup>1)</sup> Л. с., стр. 46.

Анализъ его далъ:

	0,2028 гр. хлораурата оставили при прокаливаніи 0,0904 гр. мет. Au	
	Получено	Требуется для $C_{12}H_{30}N_2Au_2Cl_8$
Au	44,57%	44,80%

*Пикратъ*—масло.

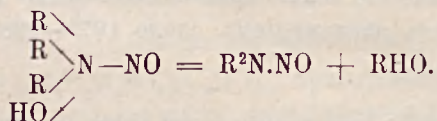
*Дибензолсульфондіэтилэктометилэндіамидъ*

$C_8H_{16}(N(C_6H_5SO_2)(C_2H_5))_2$  приготовленный изъ амина дѣйствиемъ избытка хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали, нерастворимъ въ водѣ и ѣдкихъ щелочахъ, трудно вѣ въ холодномъ спиртѣ, значительно легче въ горячемъ, трудно въ лигроинѣ. Плавится при 91°. Анализъ его далъ:

	0,1996 гр. амида дали по способу Каріуса 0,1966 гр. $BaSO_4$	
	Получено	Требуется для $C_{24}H_{36}N_2S_2O_4$
S	13,55%	13,34%

Итакъ, какъ видно изъ всего вышеприведеннаго, при разложеніи азотистокислыхъ солей третичныхъ алифатическихъ аминовъ происходитъ замѣщеніе одного изъ углеводородныхъ остатковъ амина группою нитрозо NO. Эта же послѣдняя посредствомъ обработки дым. соляной кислотой легко можетъ быть замѣщена водородомъ. А потому, значить, при этой реакціи происходитъ переходъ отъ третичныхъ аминовъ къ вторичнымъ

Разложеніе идетъ по уравненію:



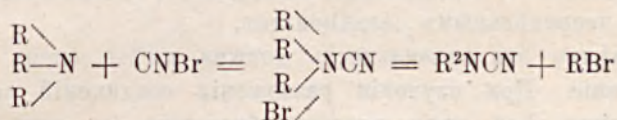
Получающійся при этомъ спиртъ частью окисляется въ альдегидъ азотистой кислотой, которая образуется отъ гидролитическаго разложенія соли амина.

Въ литературѣ извѣстенъ еще другой случай перехода отъ третичныхъ аминовъ къ вторичнымъ, а именно совершающійся при дѣйствіи бромистаго ціана на третичные амины. Браунъ <sup>1)</sup>, открывшій эту реакцію, показалъ, что при этомъ одинъ изъ углеводородныхъ

<sup>1)</sup> Berl. Ber. 33, 1143, 2728, 2734 35, 279.



остатковъ третичнаго амина замѣщается группою ціанъ и выдѣляется въ видѣ бромистаго алкила; сперва происходитъ присоединеніе бромистаго ціана и затѣмъ разложеніе получающагося продукта:



При изслѣдованіи аминовъ съ различными углеводородными остатками Браунъ нашель, что легче всего выдѣляется остатокъ аллиль, затѣмъ метиль, этиль, пропиль и изопропилъ; бензильный остатокъ тоже легко вытѣсняется, а фенильный совсѣмъ не замѣщается. Подъ моимъ руководствомъ студ. Хоецкимъ была произведена эта реакція Брауна съ трет. бутилдіэтиламиноиъ, при чемъ оказалось, что происходитъ замѣщеніе исключительно только одного этильнаго остатка.

Только при аллилдибензиламиноиъ Брауномъ было подмѣчено наряду съ выдѣленіемъ аллильнаго остатка и незначительное вытѣсненіе бензильнаго, констатированное по запаху бромистаго бензила; при всѣхъ же другихъ аминахъ имъ были получены продукты вытѣсненія только одного какого либо остатка. Весьма вѣроятно, что при этой реакціи Брауна, подобно тому какъ мною найдено при разложеніи азотистокислыхъ солей, разложеніе идетъ въ большинствѣ случаевъ по разнымъ направленіямъ и вытѣсняются одновременно различные остатки; Брауномъ же констатировано только главное направленіе реакціи; тѣмъ болѣе если принять во вниманіе, что онъ работалъ съ небольшими количествами аминовъ. Для рѣшенія этого вопроса конечно нужно произвести изслѣдованіе съ большими количествами аминовъ, что я и намѣреваюсь продѣлать.

Если сравнивать данныя, найденныя Брауномъ для третичныхъ аминовъ съ различными остатками съ данными полученными мною при разложеніи азотистокислыхъ солей такихъ же аминовъ, то легко замѣтить, что правильность, найденная мною, можетъ быть примѣнена и для реакціи Брауна, а именно болѣе реакціеспособные, болѣе легко входящіе въ составъ соединеній остатки и легче выдѣляются. Эту правильность можно формулировать и такъ: если при разложеніи какого либо сложнаго соединенія реакція разложенія можетъ пойти по нѣсколькимъ направленіямъ, то при этомъ преимущественно образуются тѣ соединенія, которыя наиболѣе легко могутъ дать обратно то сложное соединеніе, изъ котораго они получились. Или говоря короче: то, что легче присоединяется, то легче и удаляется, отщепляется.

Подобная на первый взгляд странная правильность была уже высказана Д. П. Копваловымъ и К. А. Красускимъ а также выведена А. Михаэлемъ <sup>1)</sup> въ его т. наз. законѣ „Additions-Abspaltungs-Gesetz“ для присоединенія и отщепленія галоидовъ и галоидоводородныхъ кислотъ къ непредѣльнымъ соединеніямъ.

Несомнѣнно эта правильность должна имѣть очень широкое распространеніе. При изученіи разложенія соединеній четвертичныхъ аммоніевъ миѣ тоже удалось обнаружить ее хотя и въ нѣсколько болѣе сложной формѣ; но объ этомъ я намѣреваюсь въкорѣ опубликовать отдѣльно <sup>2)</sup>.

---

<sup>1)</sup> Berl. Ber. 34, 215.

<sup>2)</sup> При изучаемомъ мною теперь дѣйствіи азотной кислоты на двузамѣщенные бензолсульфонамиды  $C_6H_4SO_2NRR'$  происходитъ замѣщеніе одного изъ углеводородныхъ остатковъ R или R' группою нитро  $NO_2$ , при чемъ получаются однозамѣщенные бензолсульфонитрамиды  $C_6H_4SO_2N(NO_2)R$  и совершается, слѣдовательно, переходъ отъ вторичныхъ аминовъ къ первичнымъ. Вытѣсняются же тутъ остатки уже по совершенно другой правильности; такъ метильный остатокъ очень трудно замѣщается, тр.бутильный очень легко; остатокъ этиль легче вытѣсняется пропила, послѣдній легче изобутила и т. д. Вѣроятно это обуславливается тѣмъ, что эта реакція протекаетъ совершенно иначе, чѣмъ выше разсмотрѣнныя. Тамъ происходитъ разложеніе (въ нѣкоторыхъ случаяхъ предварительное соединеніе взаимодействующихъ веществъ), тутъ же таковое не имѣетъ мѣста и происходитъ лишь окисленіе. Пока это изслѣдованіе мною еще не вполне закончено, а потому и подробное описаніе этаго я отлагаю до ближайшаго будущаго.



## О замѣщенныхъ бензолсульфонамидахъ съ третичными остатками въ составѣ.

*Бензолсульфонтр.бутиламидъ*  $C_6H_5SO_2NH(C(CH_3)_3)$  былъ приготовленъ мною дѣйствіемъ на водный растворъ тр.бутиламина избытка хлораугирида сульфобензойной кислоты и ѣдкаго кали. При этомъ получается прозрачный растворъ <sup>1)</sup>, изъ котораго прибавленіемъ небольшого избытка соляной кислоты осаждается амидъ. Послѣдній былъ отфильтрованъ, промытъ водой и перекристаллизованъ изъ разведеннаго спирта. Призматическіе кристаллы, плавящіеся при  $79^\circ$ . Большіе отлично образованные прозрачныя блестящіе кристаллы его можно получить, оставляя стоять на долгое время на воздухѣ растворъ его въ ѣдкой щелочи. Нерастворимъ въ водѣ, не трудно въ ѣдкихъ щелочахъ, легко въ спиртѣ и эфирѣ и трудно въ лигроинѣ.

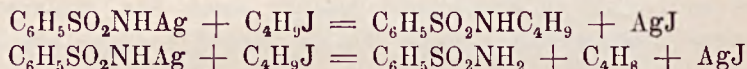
Анализъ его далъ:

0,2803 гр. амида дали по способу Каріуса 0,3118 гр. $BaSO_4$	
Получено	Требуется для $C_{10}H_{15}NSO_2$
S 15,3%	15,04%

Этотъ же амидъ былъ полученъ мною и при дѣйствіи іодистаго третичнаго бутила на серебрянную соль бензолсульфонамида. По-

<sup>1)</sup> При употребленіи даже большаго избытка хлораугирида не удалось обнаружить образованія даже слѣдовъ продукта нерастворимаго въ ѣдкихъ щелочахъ — дибензолсульфонтр.бутиламида. Сравни Ж. Р. Х. О. 31, 610.

слѣдняя помѣщалась въ бензолъ и туда прибавлялся небольшой избытокъ іодюра. Реагированіе идетъ медленно. Если для ускоренія прибѣгнуть къ нагрѣванію, то замѣщенного амида совсѣмъ не образуется. Если же оставить стоять на продолжительное время при комнатной температурѣ, то тогда получается бензолсульфонтр.бутиламидъ, но въ незначительномъ количествѣ. Главнымъ же образомъ идетъ реакція съ образованіемъ бензолсульфонамида, изобутилена и іодистаго серебра



Въ бензолсульфонтр.бутиламидѣ водородный атомъ при азотѣ легко можетъ быть замѣненъ углеводородными остатками, результатомъ чего получаютъ двузамѣщенные амиды. Такъ, нагрѣвая на водяной банѣ въ продолженіи 6 часовъ растворъ въ водномъ спиртѣ смѣси этого амида и взятыхъ въ небольшомъ избыткѣ іодистаго этила и ѣдкаго кали, удаляя затѣмъ испареніемъ на водяной банѣ спиртъ и обрабатывая потомъ нѣсколько разъ остатокъ растворомъ ѣдкаго кали для удаленія непрореагировавшаго амида, я получилъ въ довольно хорошихъ выходахъ *бензолсульфонтр.бутилэтиламидъ*  $\text{C}_6\text{H}_5\text{SO}_2\text{N}(\text{C}_4\text{H}_9)(\text{C}_2\text{H}_5)$  приготовленный мною раньше <sup>1)</sup> дѣйствіемъ хлорангидрида сульфобезоловой кислоты и ѣдкаго кали на тр.бутилэтиламинъ.

Одно — и двузамѣщенные бензолсульфонамиды, какъ показали О. Гинзбергъ <sup>2)</sup>, при нагрѣваніи съ дым. соляной кислотой при 120°—150° легко распадаются съ образованіемъ соответствующихъ первичныхъ или вторичныхъ аминовъ. Если подвергнуть такой обработкѣ амиды съ трет. бутиломъ въ составѣ, то, какъ показали мои опыты, соответствующіе амины совсѣмъ не получаютъ, а остатокъ тр. бутила выдѣляется въ видѣ хлористаго тр. бутила и образуются или амміакъ или первичный аминъ. Такъ, желая регенерировать вторичный аминъ изъ бензолсульфонтр.бутилэтиламида, приготовленнаго дѣйствіемъ на аминъ избытка хлорангидрида бензолсульфоной кислоты и ѣдкаго кали, я подвергъ нагрѣванію этотъ амидъ съ дым. соляной кислотой въ запаянныхъ трубкахъ при 140°—150° въ продолженіи 3 часовъ. Послѣ такого нагрѣванія въ трубкѣ ясно

<sup>1)</sup> О разложенія азотисто-кислыхъ солей третичныхъ алифатическихъ аминовъ.

<sup>2)</sup> Ann. 265, 179.



замѣчался верхній чернобурый слой, который мною былъ принятъ за неразложившійся амидъ; а потому трубки были опять подвергнуты нагрѣванію при 140°—150° въ продолженіи 3 часовъ. Но и послѣ этого верхній слой совершенно не уменьшился. Тогда этотъ слой былъ отдѣленъ, промытъ водой и высушенъ надъ спл.  $\text{CaCl}_2$ . При изслѣдованіи онъ оказался тр. хлористымъ бѣтиломъ  $(\text{CH}_3)_3\text{CCl}$ . Перегонялся при 50°—52° и при опредѣленіи содержанія въ немъ хлора далъ:

	0,2542 гр. хлорюра дали по способу Каріуса 0,4012 гр. $\text{AgCl}$
	Получено <span style="float: right;">Требуется для <math>\text{C}_4\text{H}_9\text{Cl}</math></span>
Cl	39,02% <span style="float: right;">38,73%</span>

Кислая водная жидкость, отдѣленная отъ верхняго слоя, была испарена на водяной банѣ. По прибавленіи къ остатку избытка ѣдкой щелочи было отогнано въ струѣ водянаго пара, при чемъ въ пріемникъ было предварительно налито разведенной соляной кислоты. При изслѣдованіи амина, перешедшаго въ перегонъ, по О. Гинзбергу <sup>1)</sup> дѣйствіемъ избытка хлорангидрида парабромбензолсульфоновой кислоты <sup>2)</sup> и ѣдкаго кали были получены только производныя этиламина <sup>3)</sup>; въ большемъ количествѣ парабромбензолсульфонэтиламидъ  $\text{p.C}_6\text{H}_4\text{BrSO}_2\text{NHC}_2\text{H}_5$ , бѣлые кристаллы, плавящіеся при 81° и легко растворимые въ ѣдкихъ щелочахъ, и въ незначительномъ количествѣ динпарабромбензолсульфонэтиламидъ  $(\text{p.C}_6\text{H}_4\text{BrSO}_2)_2\text{NC}_2\text{H}_5$ —бѣлые кристаллы, плавящіеся при 132°, нерастворимые въ ѣдкихъ щелочахъ и при обработкѣ этилатомъ натрія по О. Гинзбергу и Кесслеру <sup>4)</sup> переходящіе въ растворимый въ ѣдкихъ щелочахъ парабром-

<sup>1)</sup> Berl. Ber. 23, <sup>2963</sup>.

<sup>2)</sup> Ж. Р. Х. О, 31, <sup>346</sup>.

<sup>3)</sup> При дѣйствіи большаго избытка хлорангидрида бензолсульфоновой кислоты и ѣдкаго кали на этиламинъ мною былъ полученъ въ незначительномъ количествѣ и продуктъ нерастворимый въ ѣдкихъ щелочахъ — *дипарабромбензолсульфонэтиламидъ*  $(\text{C}_6\text{H}_4\text{SO}_2)_2\text{NC}_2\text{H}_5$ , раньше не выдѣленный мною (Ж. Р. Х. О. 31, <sup>346</sup>) въ чистомъ состояніи. Это — бѣлые пластинчатые кристаллы (изъ воднаго спирта), плавящіеся при 82°.

Анализъ его далъ:

	0,2353 гр. амида дали по способу Каріуса 0,3338 гр. $\text{BaSO}_4$
	Получено <span style="float: right;">Требуется для <math>\text{C}_{14}\text{H}_{15}\text{NS}_2\text{O}_4</math></span>
S	19,48% <span style="float: right;">19,71%</span>

<sup>4)</sup> Berl. Ber. 38, <sup>906</sup>.

бензолсульфонэтиламидъ. Производнаго же тр.бутилэтиламина совершенно не было обнаружено.

Точно такъ же нагревая бензолсульфонтр.бутиламидъ съ дымящейся соляной кислотой въ запаянныхъ трубкахъ при  $140^{\circ}$ — $150^{\circ}$  въ продолженіи 4 часовъ, я не получилъ и слѣдовъ тр.бутиламина, а только амміакъ и тр. хлористый бутиль.

Какъ показалъ Ромбургъ <sup>1)</sup> а затѣмъ и я <sup>2)</sup>, бензолсульфонамиды первичныхъ какъ моно — такъ и ді — аминовъ при дѣйствіи кружкой азотной кислоты легко замѣняютъ свой атомъ водорода у азота остаткомъ нитро, превращаясь въ однозамѣщенные бензолсульфоннитрамыды. Если же въ хорошо охлажденную до  $0^{\circ}$  азотную кислоту уд. вѣса 1,48 вносить постепенно по очень маленькимъ порціямъ бензолсульфонтр.бутиламидъ, то происходитъ очень энергичное реакціоніе, сопровождаемое сильнымъ выдѣленіемъ газовъ. По влитіи продукта реакціи въ большое количество холодной воды получается совершенно прозрачный растворъ. Послѣ осторожнаго нейтрализованія содой и извлеченія эфиромъ, было получено по испареніи эфирной вытяжки ничтожное количество твердаго остатка, оказавшагося по излѣдованіи бензолсульфоннитрамомъ  $C_6H_5SO_2NH(NO_2)$  — бѣлые кристаллы, плавящіеся съ сильнымъ разложеніемъ при  $98^{\circ}$  и растворимые въ ѣдкихъ щелочахъ. Бензолсульфонтр.бутилнитрамада же не было открыто даже и слѣдовъ.

Если же дѣйствовать такимъ образомъ азотной кислотой на двузамѣщенные бензолсульфонамиды <sup>3)</sup> съ тр.бутиломъ въ составѣ, то получается легко продуктъ замѣщенія остатка тр.бутила остаткомъ нитро. Такъ при внесеніи въ хорошо охлажденную азотную кислоту уд. вѣса 1,48 осторожно по маленькимъ порціямъ бензолсульфонтр.бутилэтиламида замѣчается очень энергичное взаимодѣйствіе, сопровождаемое выдѣленіемъ газовъ. По влитіи въ холодную воду продукта реакціи получается осадокъ; все это было осторожно нейтрализовано содой и извлечено эфиромъ. По удаленіи эфира

<sup>1)</sup> Rec. 3,14

<sup>2)</sup> Ж. Р. Ф. Х. О. 29,104 и 31,104.

<sup>3)</sup> Изученіе дѣйствія азотной кислоты на двузамѣщенные бензолсульфонамиды мною уже давно начато, но къ сожалѣнію вслѣдствіе разнообразныхъ причинъ еще не вполне закончено, — но надѣюсь въ скоромъ времени представить его къ напечатанію.



изъ вытяжки полученъ остатокъ, который по перекристаллизаціи изъ воднаго спирта далъ пластинчатые кристаллы, плавившіеся при 44° и нерастворимые въ ѣдкихъ щелочахъ. Для бензолсульфонэтилнитрамида  $C_6H_5SO_2N(C_2H_5)NO_2$ ) Ромбургъ <sup>1)</sup> даетъ т. пл. при 43°—44°.

Анализъ его далъ:

	0,2322 гр. вещества дали по способу Каріуса 0,2391 гр. BaSO <sub>4</sub>	
	Получено	Требуется для C <sub>8</sub> H <sub>10</sub> N <sub>2</sub> SO <sub>4</sub>
S	14,16%	13,92%

Если къ конц. сѣрной кислотѣ прибавить незначительное количество воды и нѣсколько кристалликовъ дифениламина, то по внесении въ эту смѣсь малѣйшаго количества этого вещества получается густое синее окрашиваніе <sup>2)</sup>.

Точно такіе же отношенія были найдены и для бензолсульфонамидовъ съ третичнымъ амплемъ въ составѣ <sup>3)</sup>. Такъ при нагрѣваніи съ дым. соляной кислотой въ запаянной трубкѣ при 140°—150° остатокъ тр. амилъ выдѣлялся въ видѣ хлористаго трет. амила, а при дѣйствіи азотной кислоты вытѣснялся.

*Бензолсульфонтр.амиламидъ*  $C_6H_6SO_2NH(C(CH_3)_2(C_2H_5))$  былъ приготовленъ изъ трет. амиламина дѣйствіемъ хлорангидрида сульфобензоловой кислоты и ѣдкаго кали. Бѣлые пластинчатые кристаллы, плавящіеся при 93°. Нерастворимъ въ водѣ, довольно трудно въ ѣдкихъ щелочахъ, не трудно въ спиртѣ, эфирѣ и бензолѣ. Опредѣленіе частичнаго вѣса въ бензолномъ растворѣ въ приборѣ Бекманна дало:

(Константа для бензола = 50)	Бензола 14,997 гр.
Концентрація	Пониженіе точки замерзанія
1) 0,0512 гр.	0,07°
2) 0,0992 гр.	0,14°

<sup>1)</sup> Весъ 3,14.

<sup>2)</sup> Эта реакція характерна для всѣхъ бензолсульфоннитрамидовъ. Если взять конц. сѣрную кислоту и не прибавить воды, то синяго окрашиванія не получается, а образуется не характерное слабое вишневокрасное окрашиваніе, скоро мутнѣющее.

<sup>3)</sup> Эти излѣдованія съ бензолсульфонамидами съ тр. амилемъ въ составѣ частью были произведены подъ моимъ руководствомъ студ. И. Адауровымъ.

Частичный вѣсъ

Вычислень для $C_{11}H_{17}NSO_2$	Найдень
	1      2
227	244    231

Опредѣленіе содержанія углерода и водорода дало:

0,19 гр. амида дали при соженіи въ открытой трубкѣ съ окисью мѣди и перекисью свинца 0,4041 гр.  $CO_2$  и 0,1293 гр.  $H_2O$ .

	Получено	Требуется для $C_{11}H_{17}NSO_2$
С	58,0%	58,15%
Н	7,56%	7,47%

---