

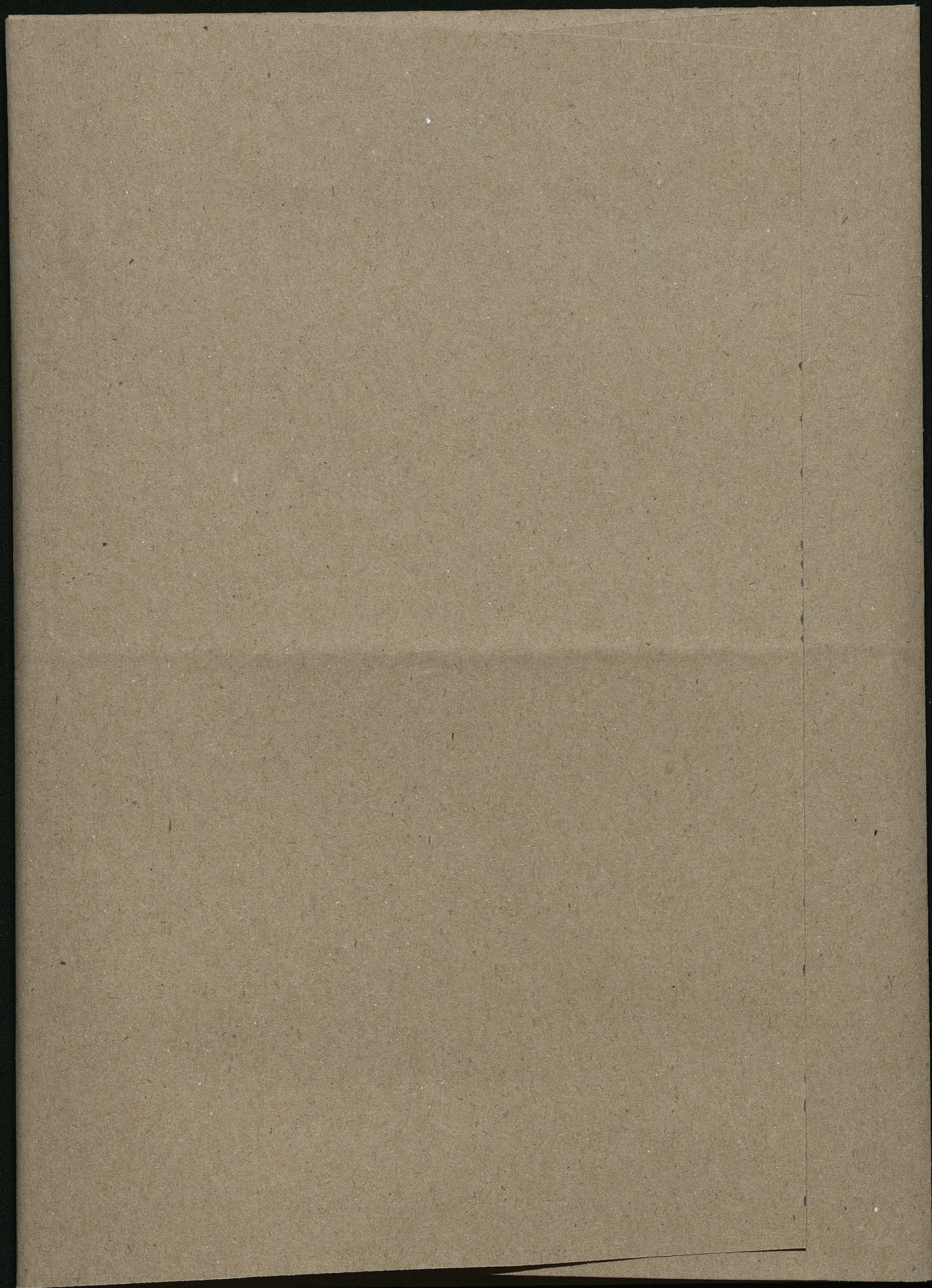
9348

Bibl. Je

||







116/53

[26 b]

T

Dr. Rozp. AU. 1904 s. 144-152

O powstawaniu żył przy wypływie cieczy.

~~Ciecz~~ przepływa przez wąski otwór z dostateczną prędkością, ~~nie~~ zamiast
wrócić się ~~z powrotem~~ na wszystkie strony, tworzy ^{wołny} żyły (czyli promienie)

Kleszcza hydrodynamiczna utrzymuje zupełnie niedzieli potężnych ciał
z warstwą przód śluzowatych napotykają na twardości i wypłynięciu, czemu

~~Wskazywało~~ Okazuje się to nie tylko przy wypływie i powstawaniu napotykanych przedmiotów
ale także ^{wołna}

Używa ciał zwierciastych (można to znaleźć także wyciekających przy wypływie
wyciekających mianem
i powstaniu napotykanych takich samych ciał, jakżeż nie być ani dochodzący ani ujętych

nie idącym roli odgrywać nie może.

~~Helmholtz~~ Helmholtz wygłosił twierdzenie, że w takich przypadkach ciecz przepływa
koko przez ten otwór ^{dalekiej} przyśpieszenia i ~~prędkości~~ ^{zwiększenia} ~~zwiększenia~~

ciśnieniu hydrodynamicznym ~~zwiększenia~~ w naszym przypadku przyśpieszenia nie może

stagnować ~~włażnie~~ spada do zera; ^{tam} wtedy ~~można~~ nastąpi rozwaranie się cieczy,

z ^{z powrotem} ~~powstaniem~~ powstaniem nierówności, oddzielając ^{z wody} żyłki promiennych się ~~z~~ od
zwrotnym cieczy nieregularnej.

Podczas gdy dotychczas tylko ~~zgodnie~~ z tym rozumieniem motywowano tą teorię się
zajmowano, antoż pracy niniejszej będą doświadczenia w sprawie powstania
żył cieczy. Dochodzi tam do wniosku, że rozwaranie się cieczy nastąpić
nastąpić może przy większych prędkościach, ale że jest to tylko drugorzędny ujemnik,
a nie przyśpieszenie powstania żył które ^{może} ~~powstanie~~ się już przy prędkościach kilkuset razy

0 postarami zyt ciwy wytyryci yub
M M zyt u ciwack wytyryci yub
zyt ciwy my wytyryci
zyt my wytyryci ciwy
zyt wytyryci u ciwack

~~Handwritten scribbles and lines, possibly crossed-out text or a diagram.~~

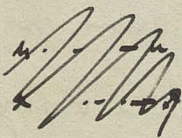
~~Handwritten scribbles and lines, possibly crossed-out text or a diagram.~~

~~Handwritten scribbles and lines, possibly crossed-out text or a diagram.~~

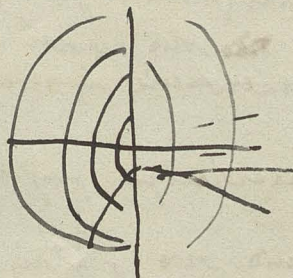
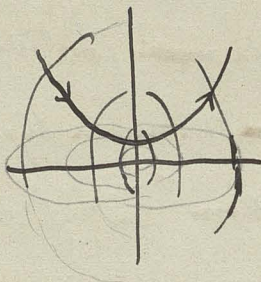
~~Handwritten scribbles and lines, possibly crossed-out text or a diagram.~~

$$u \frac{\partial u}{\partial x} + v \frac{\partial u}{\partial y} + w \frac{\partial u}{\partial z} = \frac{\partial u}{\partial t} - \mu \left(\frac{\partial^2 u}{\partial x^2} + \dots \right)$$

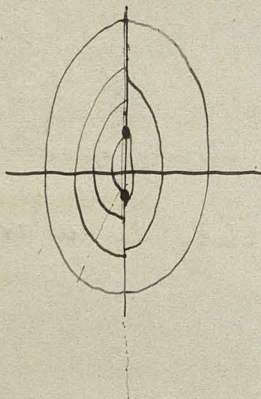
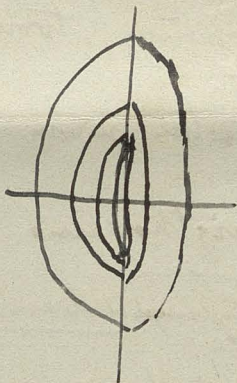
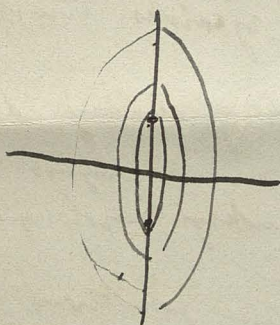
$$u \frac{\partial v}{\partial x} + v \frac{\partial v}{\partial y} + w \frac{\partial v}{\partial z} = \frac{\partial v}{\partial t} - \mu \frac{\partial^2 v}{\partial x^2}$$



- $u \dots -u$
- $v \dots -v$
- $w \dots -w$
- $\rho \dots \rho - t$



$$\nabla \rho = \mu \nabla^2 v + (v \nabla) v$$



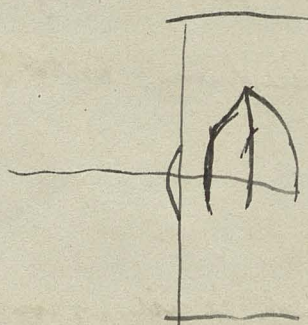
$$\mu \nabla^2 v = \nabla \rho - (v \nabla) v$$

$$\Delta \rho = 0$$

$$\rho = \nabla^2 \psi$$

$$\mu \nabla^2 v = \nabla \rho$$

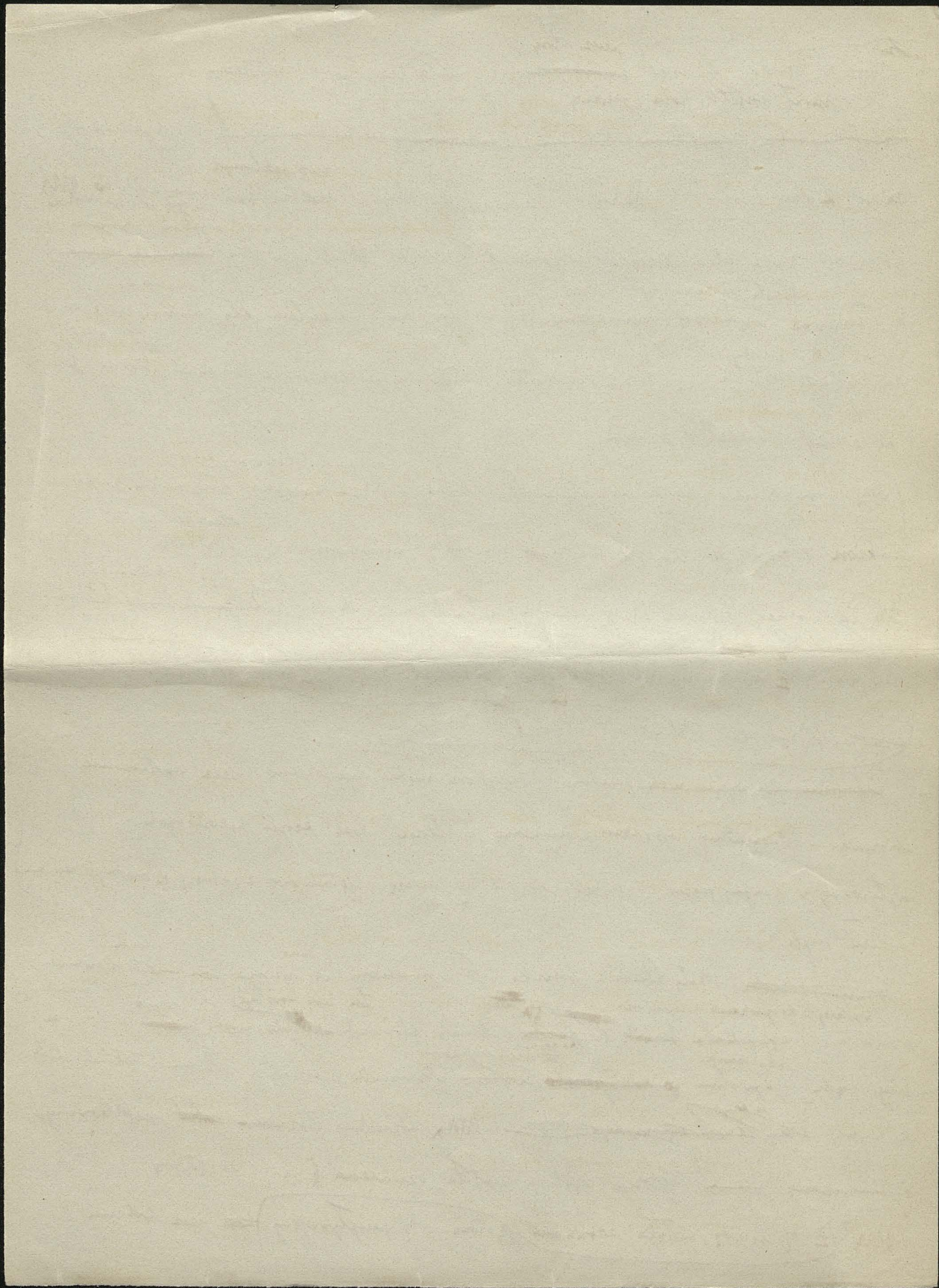
$$= \nabla \nabla^2 \psi + \text{curl } \nabla^2 \psi$$

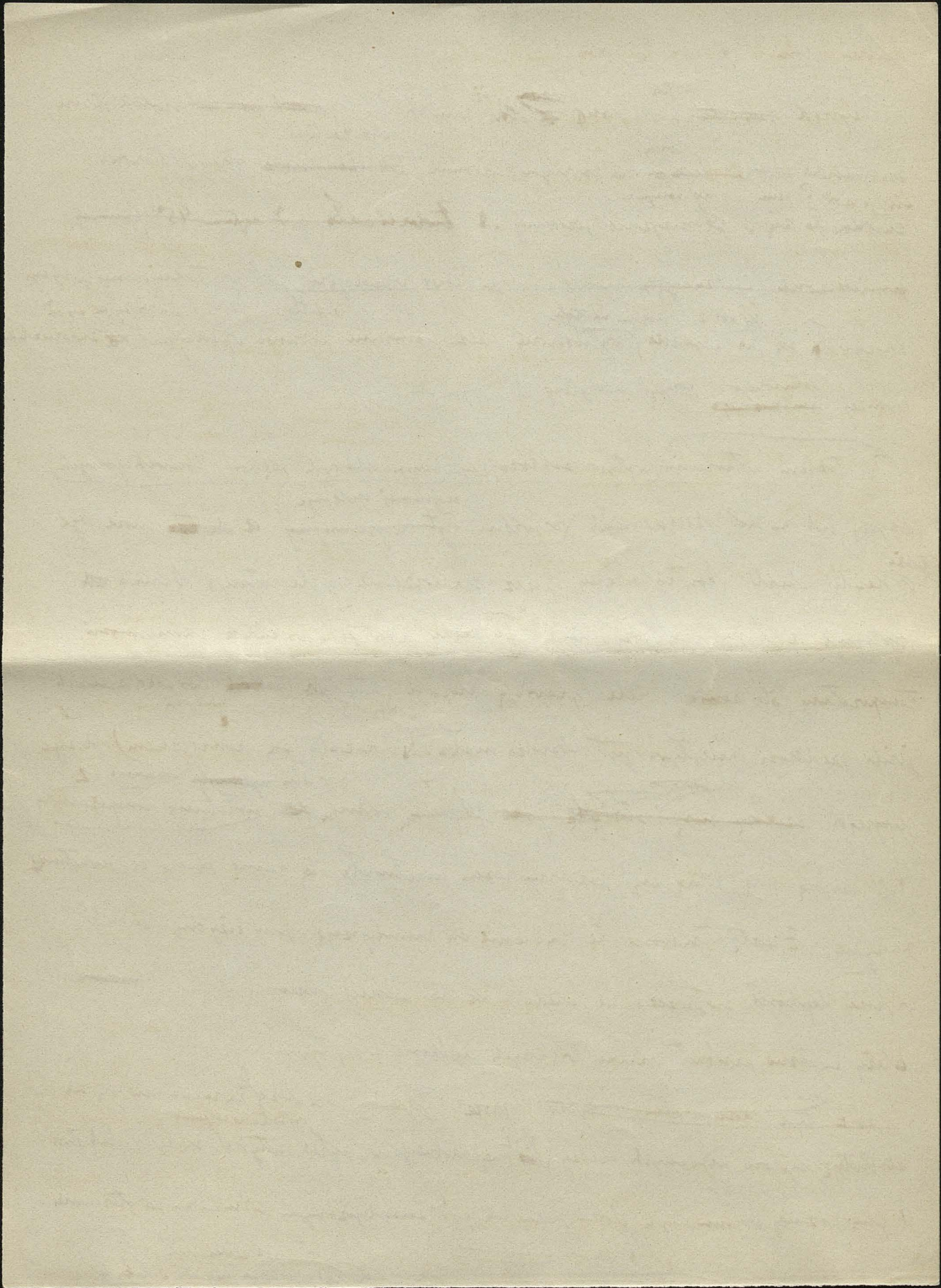


$$v = \nabla \psi + \text{curl } \psi$$

[Faint, illegible handwriting on aged paper]

[Faint, illegible handwriting on aged paper, possibly bleed-through from the reverse side. The text is mirrored across the horizontal fold line.]





[The page contains extremely faint, illegible handwriting, likely bleed-through from the reverse side. The text is mirrored across the horizontal fold line.]

asymetryczne ^{względnie} występują się wreszcie przy równych przedziałach, pod warunkiem
 przy najmniejszej przedkości ~~z~~ ^{nie} asymetrycznej ^{prawy} ^{symetrycznej} ^{prawy} ^{symetrycznej}

To stopniowe zanikanie symetrii linii przed i ~~tył~~ ^{tył} stopniowe
~~z~~ ^z ~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}

występują we ~~figurach~~ ^{figurach} ~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}
~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}

Zauważę widocznie także różnorodność tworzenia się pierścieni wierzonych po za
 otworami, które dobrze wydatnia fig.

Widocznie przetykają także punkt wypływu ~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}
~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}

promienia wypływowego. Uważę otwierają nieustrony zeta i miedzi promienia,
 choć w stosunku stopnia, ^{nie nie} ^{nie nie} ^{nie nie} ^{nie nie}

Przy ~~z~~ ^z ~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}
~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}

które jmi ~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}
~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}

$$P \frac{v^2}{2} = P_2$$

zeta, ~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}
~~tył~~ ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}

*) Uważę jest podobne tył ^{tył} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy} ~~prawy~~ ^{prawy}

$$\rho \frac{u^2}{x} = \frac{1}{2} - \mu \frac{u}{x^2}$$

$$\frac{\rho u}{\mu} = 1 \quad \mu = \mu u$$
$$\mu = \frac{\rho^2}{\rho} \rho_0$$

[The page contains extremely faint, illegible handwriting, likely bleed-through from the reverse side of the paper. The text is mirrored across the horizontal fold line.]

Handwritten text, likely bleed-through from the reverse side of the page. The text is extremely faint and mostly illegible. Some words like "I" and "the" are barely visible.

Handwritten text, likely bleed-through from the reverse side of the page. The text is extremely faint and mostly illegible. Some words like "I" and "the" are barely visible.

Tak samo też ~~z~~ została stworzona identyczna figura 5440 otrzymanej
przy odpowiednich przekształceniach w wyjątkach trzech uwarunkach.

Przy wyznaczeniu
Tę.

zmięta o postaci robiono użytek z tego podkreślenia
dynamicznego, w tym celu - obrotu stręmenego przy odpowiedniej przekładni w
planinie II, ponieważ w wodzie występują przypadkowe prędy komarkowym zmię
dawały się odnieć, sąższe uzupełniono obracając, tak że tylko ~~z~~ tworzy linię
^{zawieszono} ^{postronki i szkielet}

przed udawaniem się do wyznaczenia (potrzeba ...)

Należy ~~z~~ ^{zawieszono} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}
Edycji sąższe ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}
dynamicznie podbranych. Takie ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}

stwierdzono, że ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}
występują ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}
~~zmięta~~ ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}

^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}
Tę ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}

~~zmięta~~ ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}
z warunkiem ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}
niech będzie do ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie} ^{zmięta} ^{indywidualnie}

It seems to me that the most important thing is to have a clear

idea of what you want to do and then to go ahead and do it.

in order to be successful in your work you must have a clear

idea of what you want to do and then to go ahead and do it.

It is not enough to have a good idea, you must also have the

will to do it. Many people have good ideas but they do not

do them because they lack the will to do them.

It is not enough to have a good idea, you must also have the

will to do it. Many people have good ideas but they do not

do them because they lack the will to do them.

It is not enough to have a good idea, you must also have the

will to do it. Many people have good ideas but they do not

do them because they lack the will to do them.

It is not enough to have a good idea, you must also have the

will to do it. Many people have good ideas but they do not

do them because they lack the will to do them.

It is not enough to have a good idea, you must also have the

will to do it. Many people have good ideas but they do not

do them because they lack the will to do them.

It is not enough to have a good idea, you must also have the

will to do it. Many people have good ideas but they do not

[Faint, illegible handwritten text, likely bleed-through from the reverse side of the page.]

[Faint, illegible handwritten text, likely bleed-through from the reverse side of the page. The text is mirrored and difficult to decipher.]

[Faint, illegible handwriting on aged paper, possibly bleed-through from the reverse side. The text is mostly illegible due to fading and the texture of the paper.]

Ostateczne konkluzje z tych doświadczeń są następujące
Wyższe nasze małe strażnie u następującego sposobu

Zjawisko Helmholtza tej. rozprawy ciężej po za ~~ca~~ ^{cięższy} ~~stworu~~
~~niezrozumienie~~ ^{niezrozumienie} ~~istoty~~ ^{istoty} ~~wytworzy~~ ^{niezrozumienie} ~~że jest to~~ ^{niezrozumienie} ~~druga~~ ^{niezrozumienie} ~~rodzina~~ ^{niezrozumienie} ~~zjawiska~~ ^{niezrozumienie} ~~nie~~ ^{niezrozumienie} ~~możliwe~~ ^{niezrozumienie}
nie do wyjaśnienia z ~~postrzeżeniami~~ ^{postrzeżeniami} ~~premierni~~ ^{premierni} ~~wytworzy~~ ^{wytworzy} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~przez~~ ^{przez} ~~przekonaws~~ ^{przekonaws}

kilkanaście razy mniejszych ~~skala~~ ^{skala} ~~Możliwe~~ ^{Możliwe} ~~że~~ ^{że} ~~przez~~ ^{przez} ~~Takie~~ ^{Takie} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół}
przeobrażenia Twój Helmholtza jest ~~niezrozumienie~~ ^{niezrozumienie} ~~bardziej~~ ^{bardziej} ~~interesującym~~ ^{interesującym} ~~niż~~ ^{niż} ~~po~~ ^{po} ~~przeobra~~ ^{przeobra}

~~życia~~ ^{życia} ~~wykorzystaj~~ ^{wykorzystaj} ~~możliwość~~ ^{możliwość} ~~postrzeżenia~~ ^{postrzeżenia} ~~istoty~~ ^{istoty} ~~wytworzy~~ ^{wytworzy} ~~życia~~ ^{życia} ~~dużo~~ ^{dużo} ~~śledzących~~ ^{śledzących} ~~ale~~ ^{ale} ~~zastosowanie~~ ^{zastosowanie}

~~ważnym~~ ^{ważnym} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół} ~~przeobrażenia~~ ^{przeobrażenia} ~~wydaje~~ ^{wydaje} ~~się~~ ^{się} ~~bardziej~~ ^{bardziej} ~~problematycznym~~ ^{problematycznym}

zdaje się że zachowywanie się ciężej rezydentów nawet przez ogół przeobrażeń bardziej
mało jest zdolne do wniosków z ~~innych~~ ^{innych} ~~wytworzy~~ ^{wytworzy} ~~życia~~ ^{życia} ~~na~~ ^{na} ~~co~~ ^{co} ~~wskazy~~ ^{wskazy} ~~fakt~~ ^{fakt} ~~że~~ ^{że} ~~on~~ ^{on}

ruch ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{jest} ~~stosowany~~ ^{stosowany} ~~lecz~~ ^{lecz} ~~przeobrażony~~ ^{przeobrażony} * i że ~~nie~~ ^{nie} ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~krzyżuje~~ ^{krzyżuje} ~~tych~~ ^{tych}
~~że~~ ^{że} ~~się~~ ^{się} ~~z~~ ^z ~~niezrozumieniem~~ ^{niezrozumieniem}. Łączy się ~~że~~ ^{że} ~~jest~~ ^{jest} ~~ten~~ ^{ten} ~~że~~ ^{że} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon}

nie powstrzymanych w ciężej ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~racunki~~ ^{racunki} ~~parte~~ ^{parte} ~~na~~ ^{na} ~~idealności~~ ^{idealności} ~~ciężce~~ ^{ciężce}
~~(niezrozumienie~~ ^{(niezrozumienie} ~~wytworzy~~ ^{wytworzy} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół}

do zupełnie innych ~~wytworzy~~ ^{wytworzy} ~~życia~~ ^{życia} ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół}

Z uwagi tej trzeba, że wystrzemi przydaty dotychczas w ten sposób obliczone ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia}
tylko przez określony przeobrażenia wytworzy przy danym ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół}

i nie rozwiązuje pytania co się ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół} ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół}

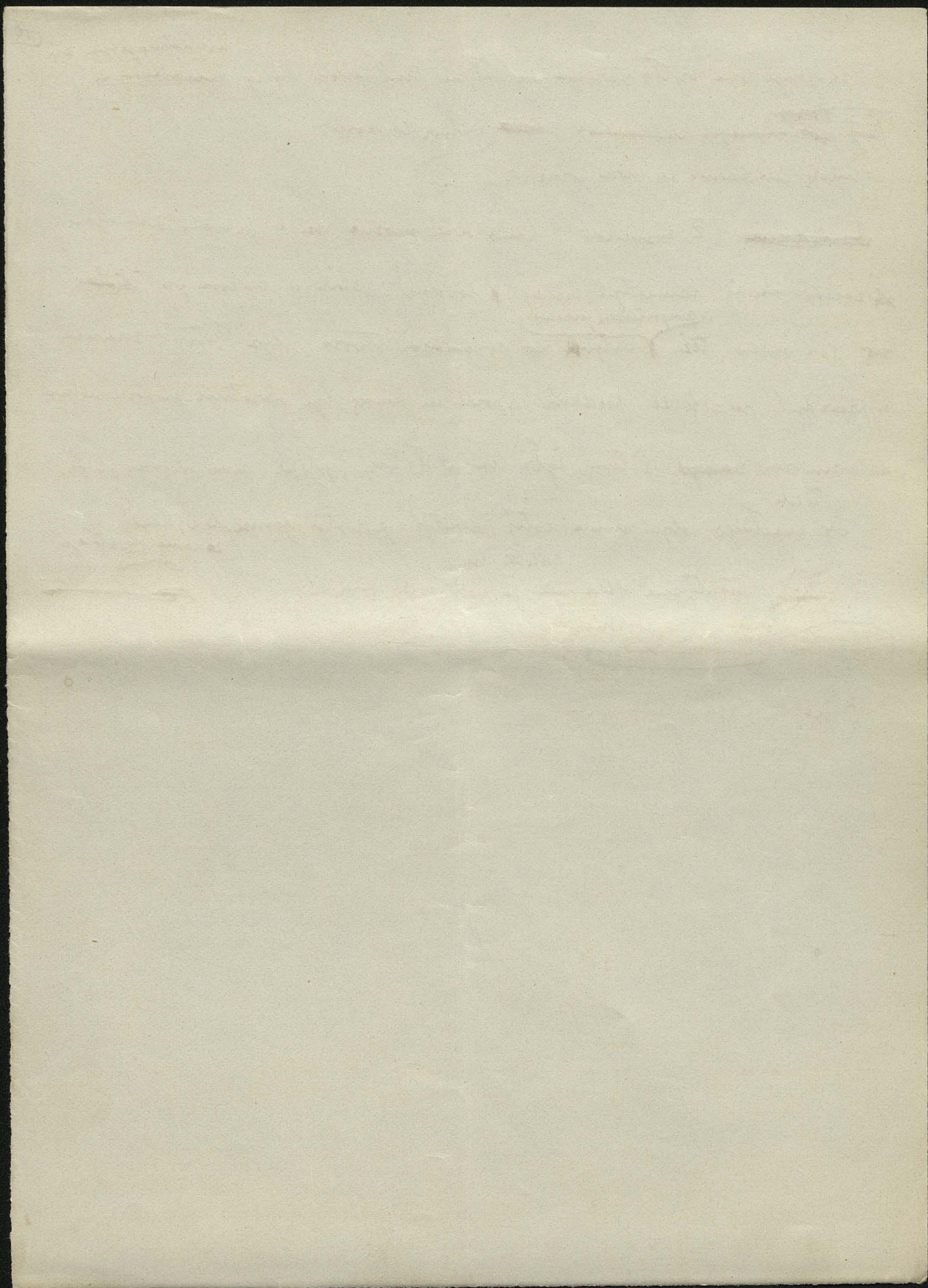
strawą ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół} ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół}

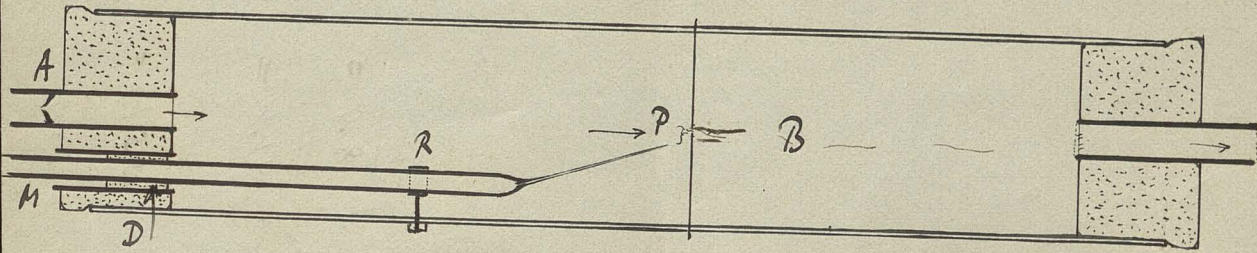
Co do postawienia „istoty wytworzy” doświadczenia wykazały że ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół} ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół}

Wtedy wytworzy się w ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół} ~~przeobra~~ ^{przeobra} ~~życia~~ ^{życia} ~~nie~~ ^{nie} ~~jest~~ ^{nie} ~~do~~ ^{do} ~~opon~~ ^{opon} ~~przez~~ ^{przez} ~~ogół~~ ^{ogół}

To jest obserwacja u zwierzęta z rękami kłoboczami (turbulat) i z postawieniem tonów
u zwierząt itp.

[The page contains extremely faint, illegible handwriting, likely bleed-through from the reverse side of the paper. The text is too light to transcribe accurately.]





$$\frac{13.0 \cdot 0.08}{60.00073} = \frac{13.4}{3.7^2} = 52 : 22 \approx \frac{26}{11} = 2.36 \frac{\text{mm}}{\text{sec}}$$

$$\frac{84.89}{74.7} = 1.136$$

$$2.36 : 74.7 =$$

$$\frac{18}{236.34} = \frac{18}{43}$$

$$\frac{54}{72} = 0.75$$

$$\frac{6.12}{14} = 0.437 = 82$$

$$\frac{18}{236.46} = \frac{18}{43}$$

$$\frac{1000}{2314} = 176$$

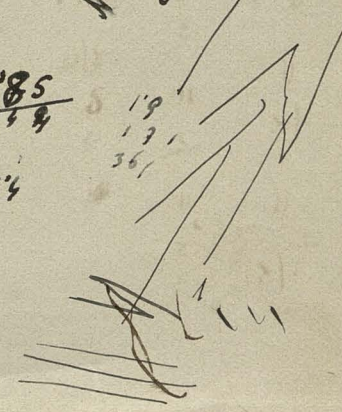
$$\frac{46}{368} = 0.125$$

654321

$$\sqrt{3.4} = 1.85$$

$$\frac{185.14}{26}$$

19
17
36



$$\begin{array}{r}
 \sqrt{2.4} \\
 \hline
 1.40:2 \\
 = \\
 \begin{array}{r}
 1.55 \\
 \hline
 2.17 \\
 1.414 \\
 1449
 \end{array}
 \end{array}$$

$$\begin{array}{r}
 \sqrt{1.35} \\
 \hline
 = \\
 \begin{array}{r}
 1.16 \\
 \hline
 1.35 \\
 142
 \end{array}
 \end{array}$$

$$\begin{array}{r}
 \sqrt{0.66} \\
 \hline
 = \\
 \begin{array}{r}
 0.8 \\
 \hline
 1.12
 \end{array}
 \end{array}$$

$$\begin{array}{r}
 1.6^2 = 2.56 \\
 1.3^2 = 1.69 \\
 \hline
 2.56 \\
 1.69 \\
 \hline
 4.25
 \end{array}$$

$$p \frac{u^2}{x} = \frac{u}{x} = \mu \frac{u}{x}$$

$$p u^2 = \mu = \mu \frac{u}{x}$$

$$\rightarrow \mu = \frac{p}{x}$$

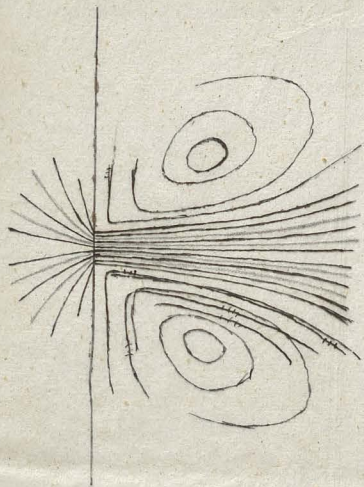
18



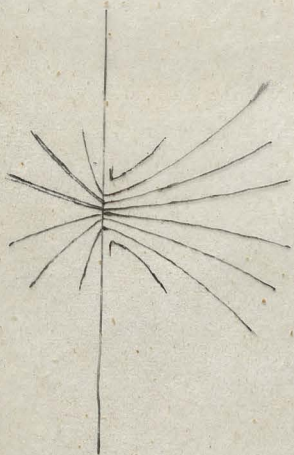
18



0.895

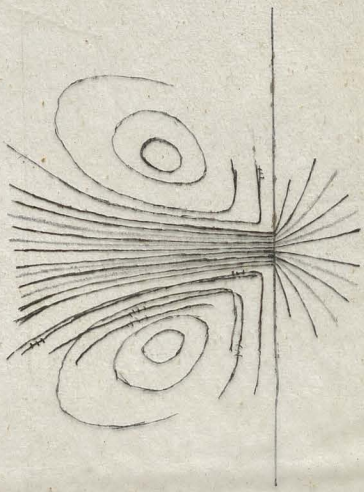


0.450

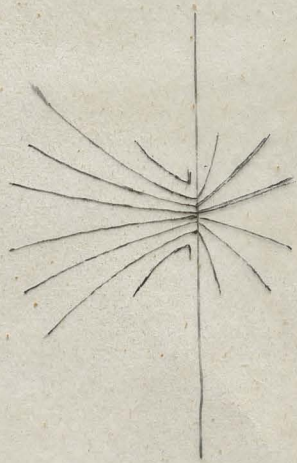


12

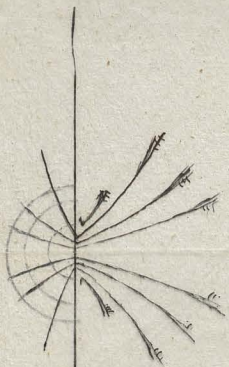
0.850



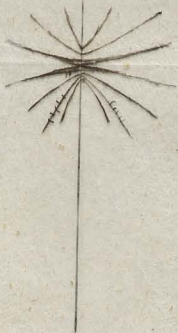
0.420



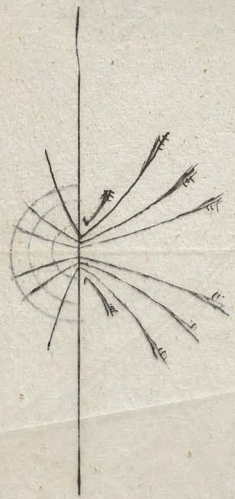
(0° 230 ')



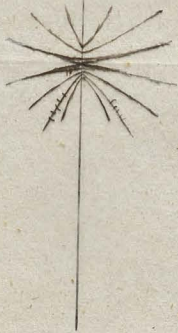
0° 140



0'230



0'140

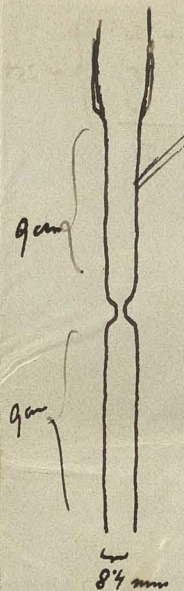
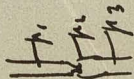


183 Krugli. Slyn II = } 180
 180 I } 179
 143 natv. 21'30" } = 144 wsta
 133 urduyita 190 }

3730	54'90
1416	49'35
<hr/>	
2314	14'55 g. = wda
flanka	

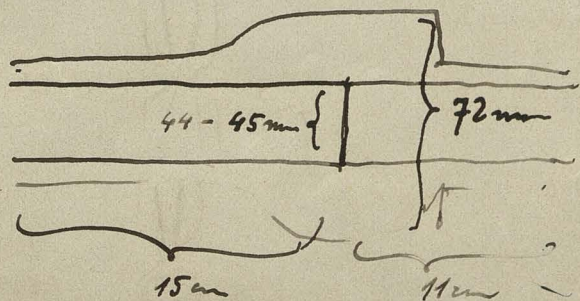
$\rho_{\text{D}}^2 =$

$\rho_{\text{D}}^2 = \rho_1 - \rho_2$



$\frac{0.93}{1.00}$ } putkij razmer
 1.00

$\delta = 0.095 \text{ mm}$ klenki medstavij
 245 — strov' dvan.

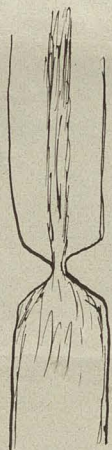


$$\overline{2' 10.5'' = 130.5''}$$

2' 10	}	2' 11.4"	3' 52	}	4' 30"	}	4' 25"
2' 5		3' 35	15				
2' 15		3' 45	20				
2' 12'		3' 55	75				
2' 15		<u>3' 187.4 =</u>					

$$57.5 = 11.4$$

$$= 47$$



(rozmiar)
95



57



58 = 6

atm 2' 10"

3' 52"

2' 5"

4' 30"

2' 15"

4' 15" + (to uddo p)

4' 30"

3' 35"

3' 45"

2' 12"

rozgr. granic

$$\begin{array}{r} 74.2 \text{ cm} \\ + 38 \\ \hline \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 31.7 \\ \hline \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 21.7 \\ + 38 \\ \hline \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 21.7 \\ + 38 \\ \hline \end{array}$$

"

347

"

(62)
Dug 24 cm sise ryzce 2 porcje
+ 38

tj. 2=0 dla P = 78 cm, p = 278

11'55 : 180 = 0'0
 3'85 : 60 = 0'0642 $q_3 = 1$ kupa S_{II}

$$\begin{array}{r} 06258 \\ 25285 \\ \hline 80973 \end{array} \quad \begin{array}{r} 06258 \\ 15836 \\ \hline 90422 \end{array}$$

0'0645 cm³ = 1 kupa S_{II}
 0'0802 cm³ = " w_{II}

~~245. 374~~ 0'245
 0'1225
~~0'38917~~
 0'08814 -1
 0'17628 -2
 0'49715
 0'67343 -2

~~0'047786~~
 0'047144 = przekroj
 0'0802 = $\frac{80917}{0'67343}$
 0'471 = $\frac{0'23074}{0'67343}$
 = 1'70 cm

1 kupa w_{II} = $\frac{1'70}{60} \frac{cm}{sec} = 0'0283 \frac{cm}{sec}$ precyzyjne przekrozi w przekrozi
 1 kupa S_{II} = 1'37 cm

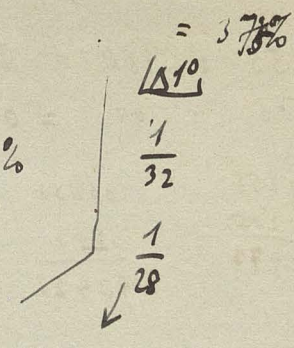
0'093. 0'1. r = $\frac{3'14}{942}$

$\frac{2826}{4} = 0'0292$ cm² = 0'0073 cm² = przekroj

flanka na minutę : $\frac{2314}{0'0073 \cdot 60} = \frac{2314}{0'438} = \frac{56436}{72289} = \frac{36436}{86332} = \frac{50104}{50104}$
 = 5283 $\frac{cm}{sec} = 52'83 \frac{m}{sec}$

Prędkość w _{II}	Prędkość w _I	Prędkość w _{II}	Prędkość w _I	Prędkość w _{II}	Prędkość w _I
25'5	265"	265"	50104	11'96	8'24
27'8	227"	227"	42325	11'96	9'73
35'5	131'4"	131'4"	07779	24'12	14'42
78'0			50104		
			35603		
			14501		
			50104		
			11860		
			38244		

$\frac{\text{Gystron miter}}{\text{wires}} \Big|_{17.5^\circ} = \frac{1095}{100085} = 1.095 \text{ etc.} = 37.5\%$
 $\frac{\text{Gly. I}}{\text{wires}} \Big|_{20^\circ} = 1.095 = 1094 \text{ etc.} = 37.5\%$
 $\frac{\text{Gly. II}}{\text{wires}} \Big|_{20^\circ} = 1.1166 = 45.8\%$



$\mu_1 \Big|_{\theta=17^\circ} = 0.01094$

$$\begin{array}{r} 3.384 \cdot 1024 \\ 08 \\ 14 \\ \hline 3466 \end{array}$$

$\mu_2 \Big|_{\theta=19.7^\circ} = 0.03465$

$$\begin{array}{r} 65128 \\ 04805 \\ 01030 \\ \hline 70963 \end{array}$$

$\mu_3 \Big|_{19.5^\circ} = \frac{1066 : 238}{114 \cdot 19} = 4.48 \cdot 1.117 \cdot 0.01024 = 0.05124$

$$\begin{array}{r} 448 \\ 896 \\ 1792 \\ \hline 459 \end{array}$$

$$\frac{0.01094}{1.00085} = 0.01093$$

$$\frac{0.03465}{1.095} = 0.03164$$

$$\frac{0.05124}{1.117} = 0.0459$$

$$\begin{array}{r} 3164 \\ 180 \\ 74 \\ \hline 4478 \\ 448 \\ 80 \\ \hline 5016 \end{array}$$

strombil produktiva tre: $\frac{3164}{1093} = \frac{5003}{1093} = 4.59$

$$\frac{459}{1093} = \frac{6618}{1093} = 6.05$$

$$\frac{459}{1093} = \frac{6232}{1093} = 5.69$$

$$\begin{array}{r} 2895 \\ 4200 \\ \hline 7095 \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 6232 \\ + 7782 \\ \hline 14014 \end{array}$$

Sly. 75% 6.2 149 251° 23
 0.6523 0.3900 0.2803

65% 8.5
 0.2221
 85
 49.8% 0.8925

45.8% ~~0.6554~~ 1950
 0.0512
 37.5° 17°
 0.01094

8145 5911 4477
 1855 9089 5523

fl. 153 256 357
 8.7 6.4

~~299 313 327 341 356~~
~~17° 18° 19° 20° 21°~~

103:82 = 16.12
 101:67 = 16.6
 400
 340

~~286~~
~~15° 16°~~

fl.	151	161	171	182	2.57	2.72	2.88	3.04	3.20	3.37	3.55
θ	6°	7°	8°	9°	15°	16°	17°	18°	19°	20°	21°

Sly. min 8.1 14.3 20.3
 25.18 13.87 8.309
 4011 1389 9193
 5989 8611 0804
 0.0394 0.0726 0.1204

332:6.2 = 22
 478:6 = 80
 5.3 6.7 9.4

0.0390 432
 8° 9° 10 11 12 13 14 15 16 17 18 19 20
 4 44 49 53 58 62 67 72 76 8 84 88 93

70 | 77 | 84 | 92 | 100 | 108 | 117

I). $g = \overset{=0.204}{\cancel{7.2}}$ $\overset{0.552}{19.5}$ $\overset{0.906}{32}$

II). $g = 17.5$ 39.5 $\overset{98}{\cancel{65}}$ 106 119
(=30.5) 57

III $g = 29$ 43.5 77.5
(=33) 42 83

$288 \cdot 19.5$
 $47 \cdot 308$
 $\frac{25}{32} \cdot 0.204$
 $\frac{226}{565}$
 $28 \cdot 2.4 = 70.6$

$0.0283 \cdot 72$
 1

4518	4518	4518
<u>8573</u>	<u>2900</u>	<u>5051</u>
3091	7418	9569

2837	8096	8075
802	<u>6734</u>	<u>6734</u>
	1362	1341

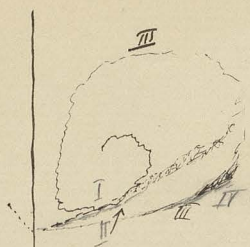
1362	1362	1362	1362	1362	1362	1362
2430	5966	7559	8129	9912	0253	0755
3792	7328	8921	9491	1274	1615	2117
4617	4617	4617	4617	4617	4617	4617
$0.239.60$	$0.540.60$	0.780	0.889	1.34	1.45	1.63
9175	2711	4304	4874	6657	6998	7500
827	187	269.	307	463	501	562

0.01384 0.0212 0.0449 0.0512 0.0772 0.0835 0.0937
296 434 0.0490 756

1341	1341	1341	1341
4624	6385	8893	9191
5965	7726	0234	0532
4014	4014	4014	4014
1951	3712	6220	6518

$0.89 \cdot 2.89$
 $\frac{2316}{2601.5}$
 $\frac{2576}{2576}$
 $2.58: 9 = 2.87$
 $7/6$
 $0.86: 2.9 = 0.3$

0.0157 0.0237 0.0428 0.0449
225

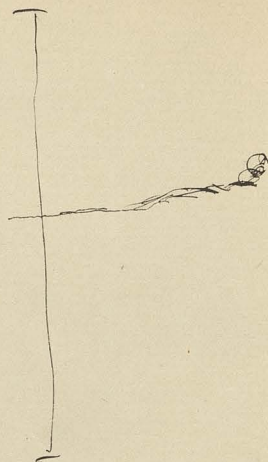


$$I = h = 18.0 \text{ cm}$$

$$II = h = 18.0 \text{ (Vacuum 70 cm)}$$

$$III = h = 3.9 \text{ cm}$$

$$IV = \text{Vacuum } 65 \text{ cm}$$

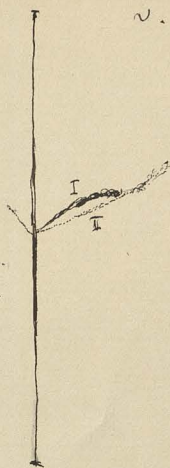


26/7 1904 12^h

$$h = 8.5 \text{ cm}$$

I

v.



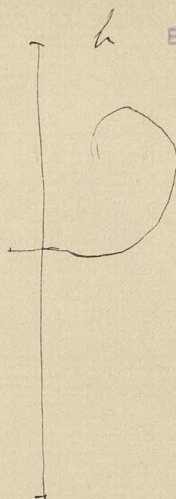
Vacuum 70 cm ✓

$$II, h = 18.0 \text{ cm}$$

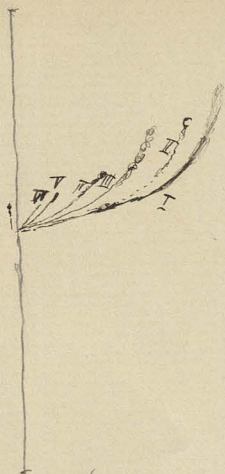
12^h 93

24

Bibl. Jag.



I = 39 cm



$\bar{r} = 33 \text{ cm}$

III = 24 cm

41.5 cm 28 kgph.

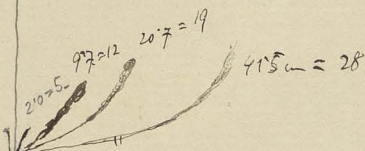
IV = 16.5 cm

$h = \frac{24 \text{ cm}}{20.5}$

V = 9.0 cm

VI = 5.5 cm = 9.5 kgph/min.

19



$$\frac{41.5}{20.7} = 2$$

$$28 : \sqrt{2} \\ 138 : 1.42 = 19.7$$

10

$$\frac{41.5}{2.7} : \frac{9.7}{8} = 4.28$$

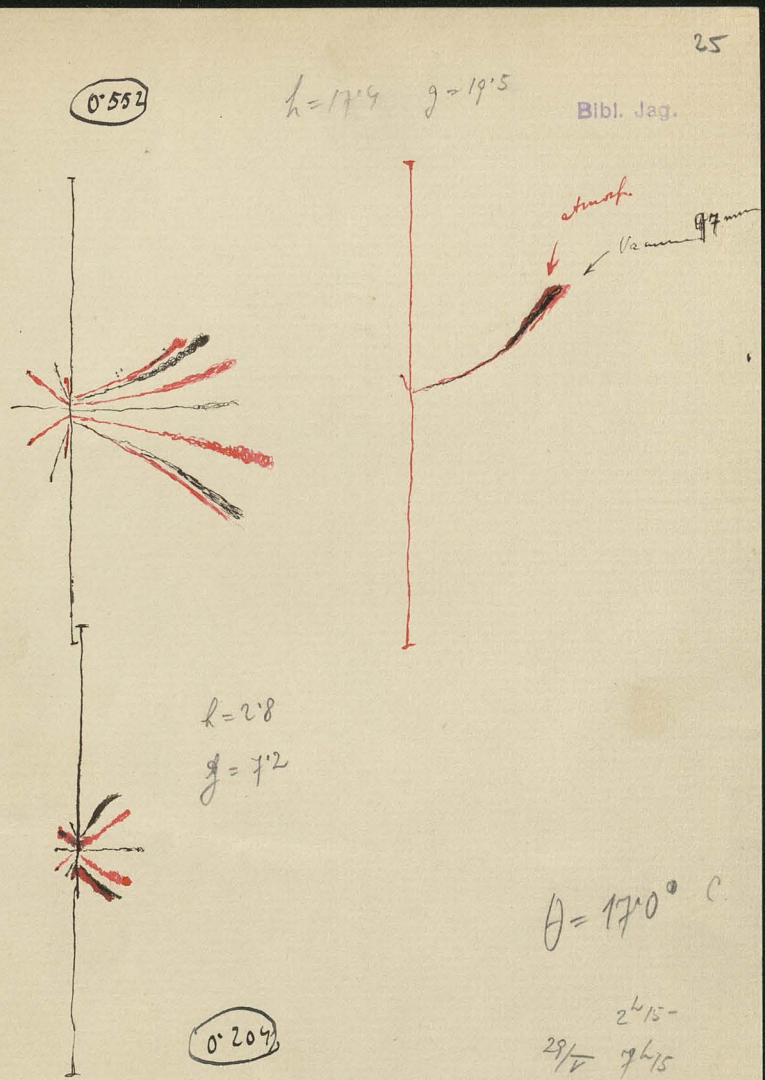
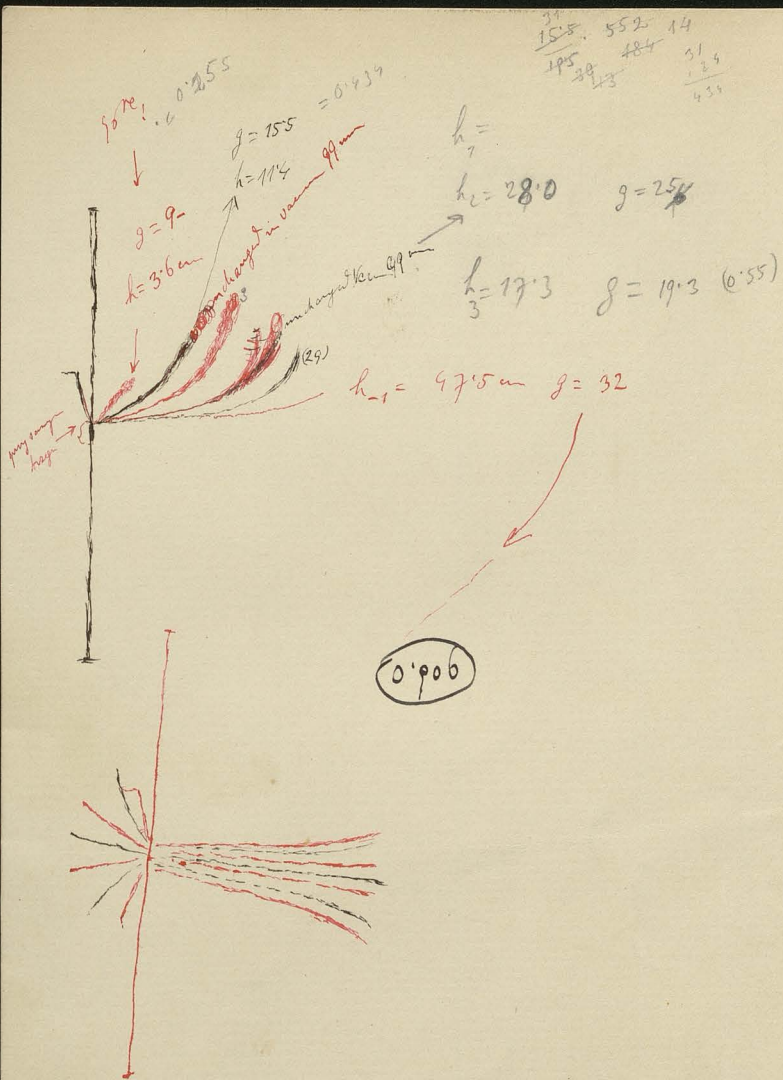
$$\sqrt{4.28} = 2.06$$

$$28 : 2.06 = 14$$

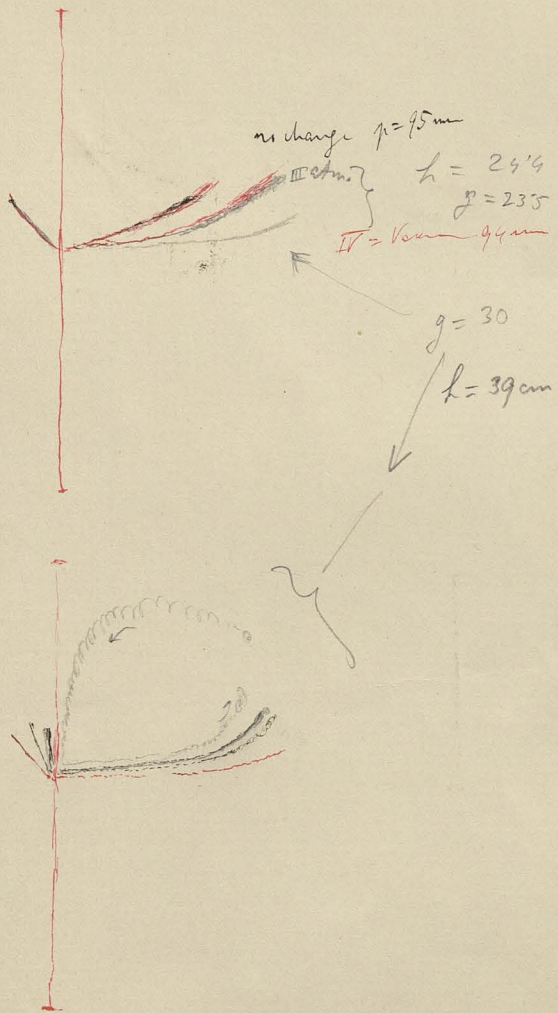
$$\sqrt{20} = 4.5$$

$$28 : 4.5 = 56 : 9 = 6.2$$

h	$g \text{ cm}$	$g \text{ ob. } \sqrt{h}$
41.5	28	
20.7	19	19.7
9.7	12	14
2.0	5	6.2



29/4 1904



I. $p=92\text{mm}$

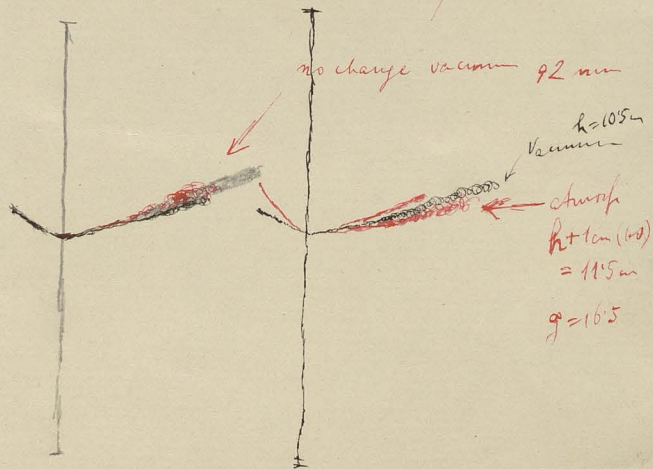
II = atm.

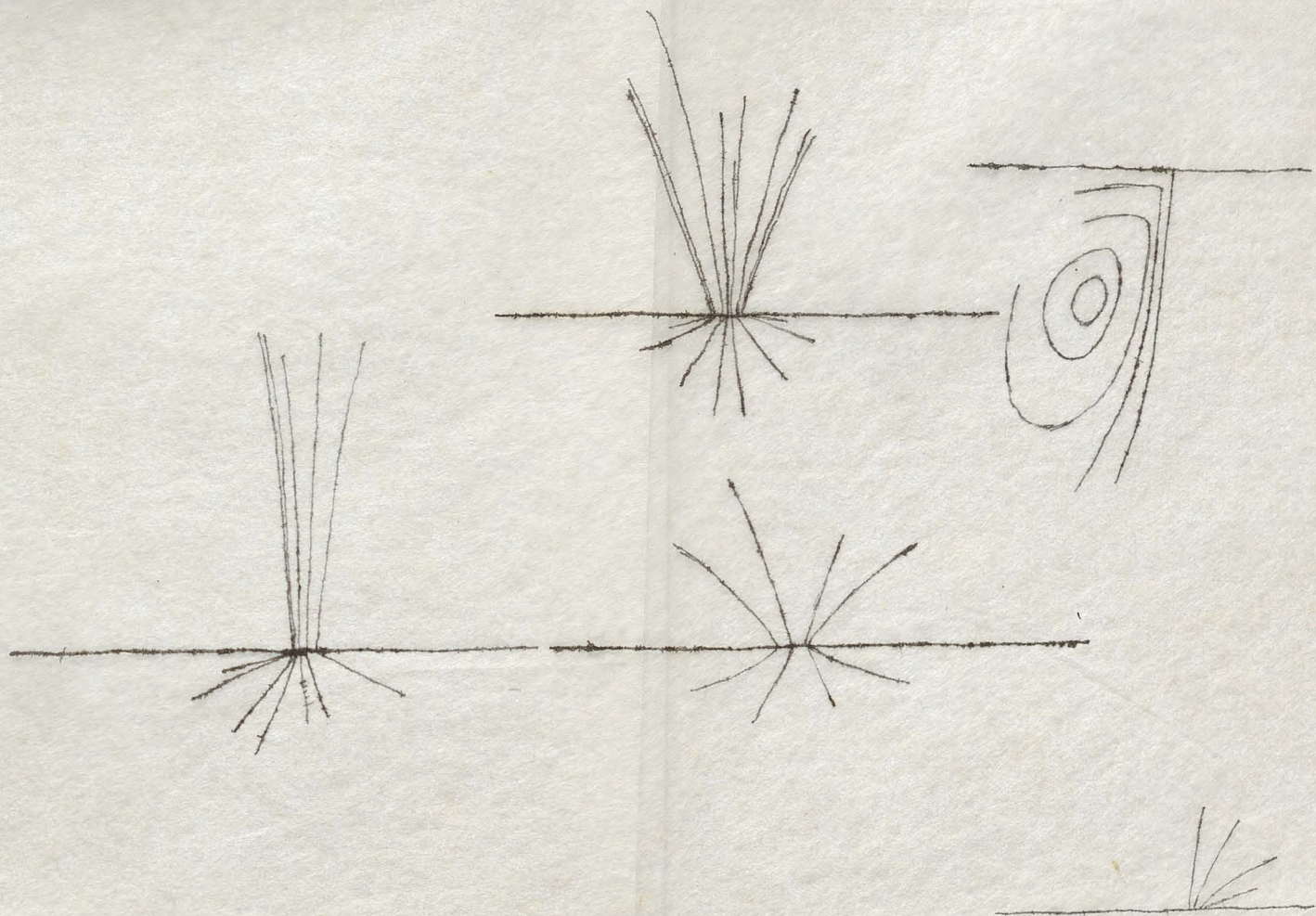
7.5 g.

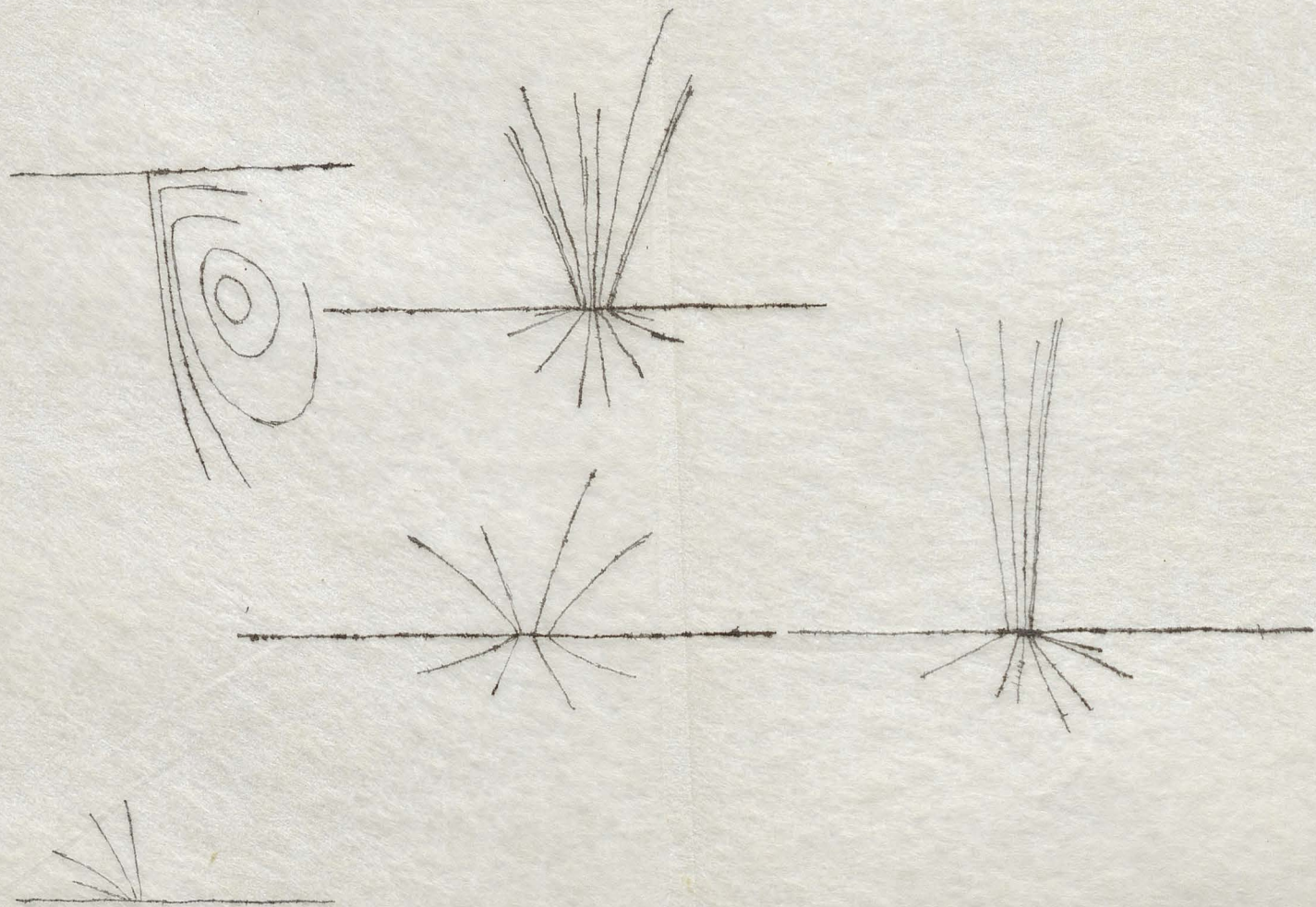
$h = 31.7\text{cm}$

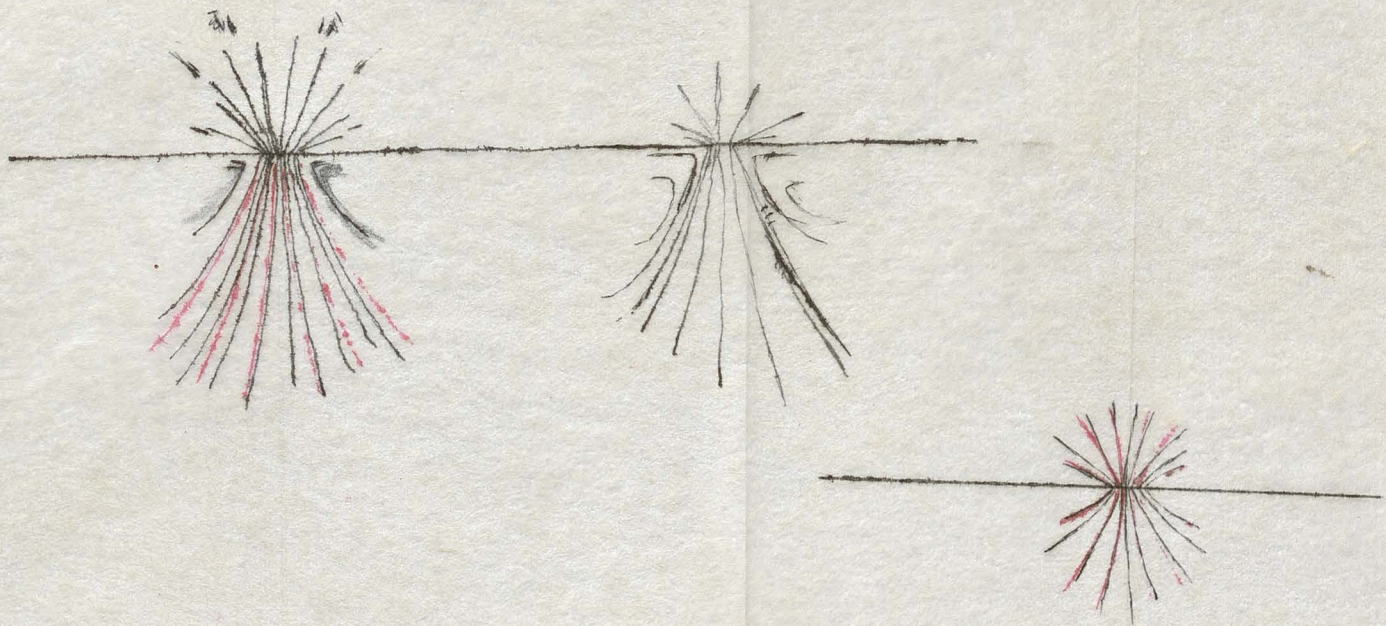
$h = 6.49\text{cm}$

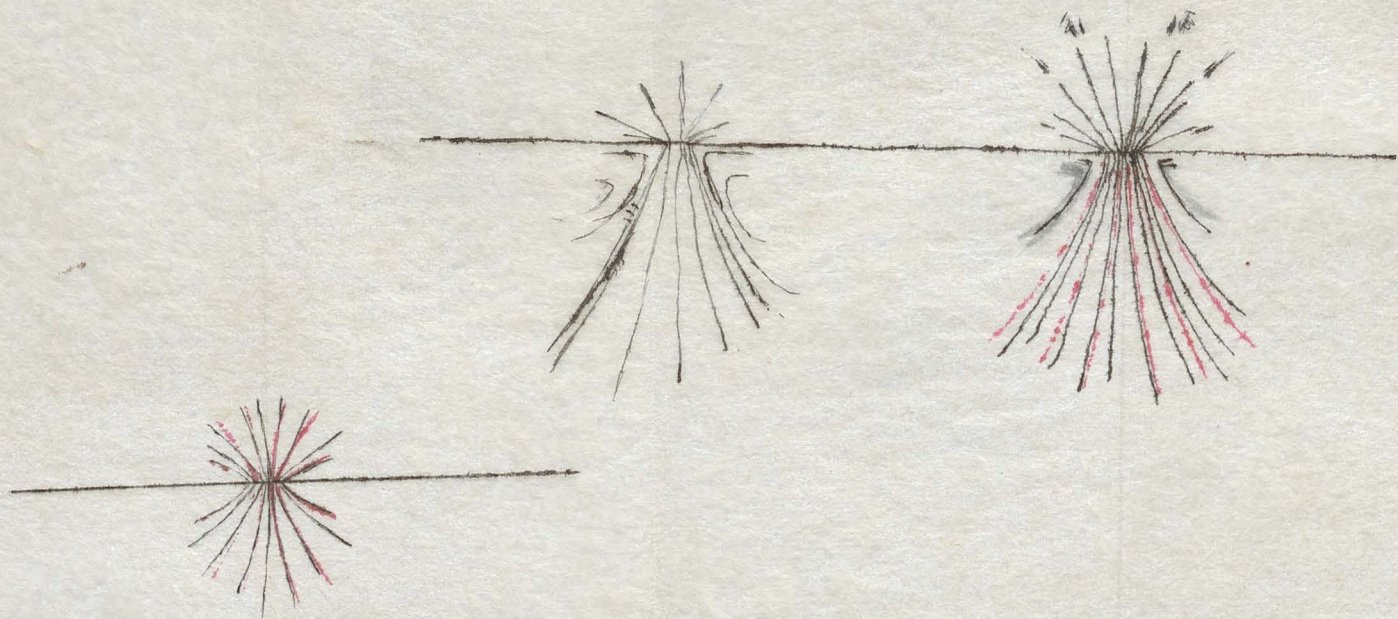
11 g







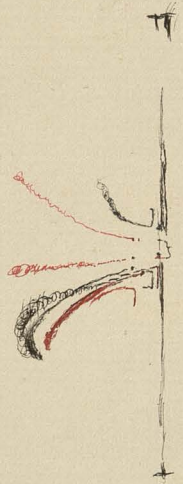




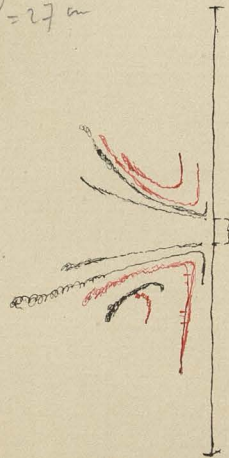
$h = 17.4m$ $g = 19.5$
 $2/36^{re} \text{ cm}$

30/11 1994 21/11/94
10h - 1h30
Bibl. Jag. 28

0.552



$h = 27m$



$\theta = 15.8$

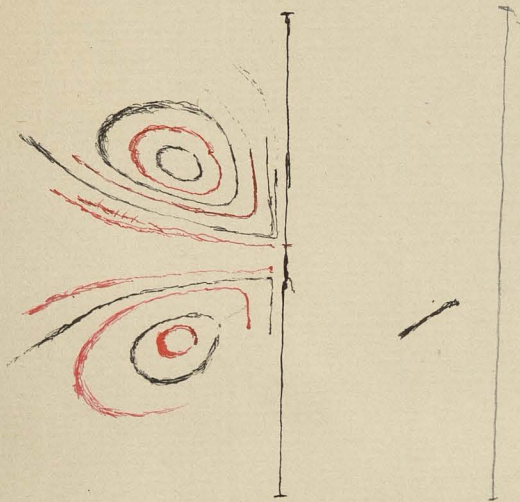
$h = 30m$
 $g = 7.3$



$h=46.8$
 $g=31.5$

5²30-6²45

0.890



$\theta=16.8$

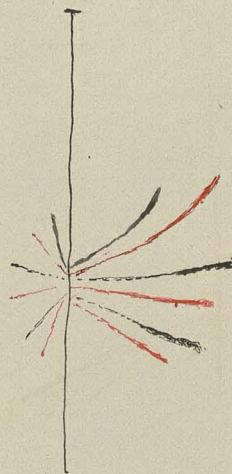
slg. 6/6

29

Bibl. Jag.

$\beta = 57$

$\sigma = \text{cco } 18.6$



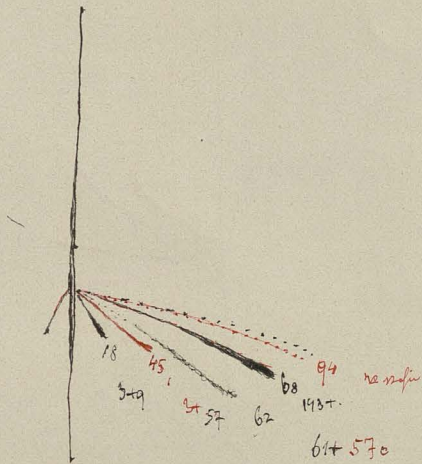
$\frac{14.449}{32} \quad \frac{45}{15}$
 $\frac{49}{17}$

0.0449

0.0434

$\theta_z = 19.2$
 7/6 10/20 1).

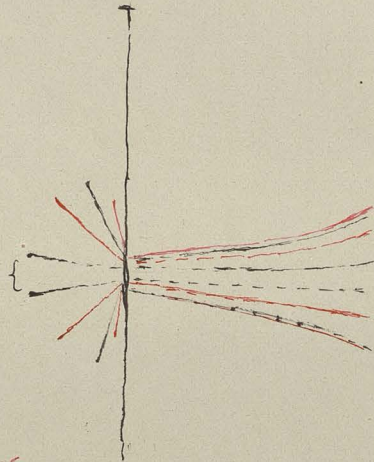
$\theta_z = 18.9$ 11/6



7/6 (2) Glym

$$53 + \frac{5 \cdot 49}{24 \cdot 53} = 298 \text{ wt } 54c$$

$h =$



$\theta_z = 19.5$
 12/6

0.0835

$f = 106$

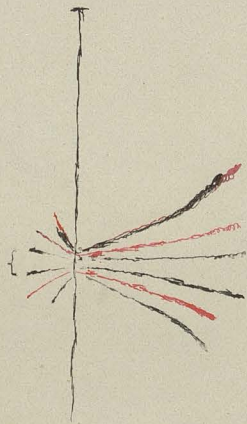
$\sigma = 4.5$
 3.4
 3.2
 2.6
 3.5
 3.6
 3.8
 3.9
 4.6
 3.2
 4.0
 4.5 : 11
 = 40
 $\frac{4}{25} \cdot 45 = 7.2$

3)

Gly. 6/6

$g = 65$

$h = 121 +$



$\theta = 43^\circ$

~~0.0449~~

$\Delta = \frac{14}{32} = \frac{0.7}{1.76}$

~~0.0512~~

$\frac{0.7}{2.4}$

0.0490

= corr.

u)

Gly. I 6/6

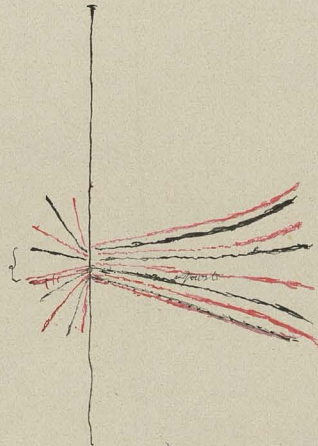
30

Bibl. Jag.

 $h = \cos 245 + 52c$ $h = 90$

$g = 98$

$\theta = 19^\circ$

~~0.0772~~

0.0756

corr

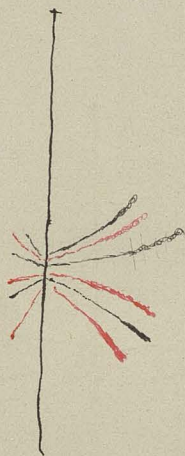
2. μ

5 g. 6/6

$h = 5.6 \text{ wt}$

$\theta_c = 18.1$

$g = 39.5$



$\frac{1.6}{32}$

~~0.0312~~

0.0296
cm

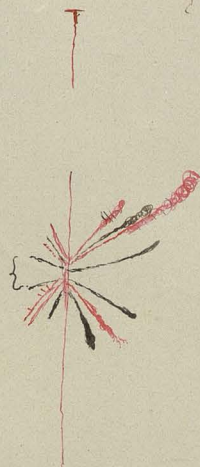
1.30 $\frac{5 \text{ g.}}{6/6}$

Bibl. Jag.

$g = 17.5$

$h = 2.5 \text{ wt}$
 16.2 h

$\theta_c = 18.6$



$\frac{1.1}{32} .738$

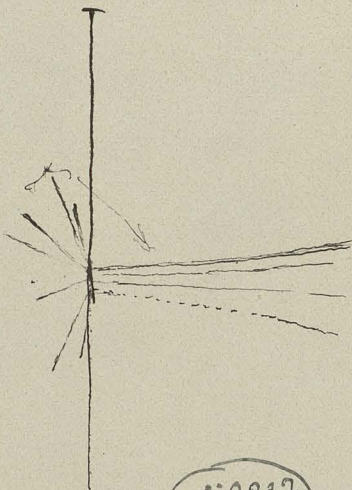
~~0.0158~~

0.0134

7/6 5h

Katun 47 cm

$g = 119$



0.0937

7/6 4h

$\theta_c = 19.5$

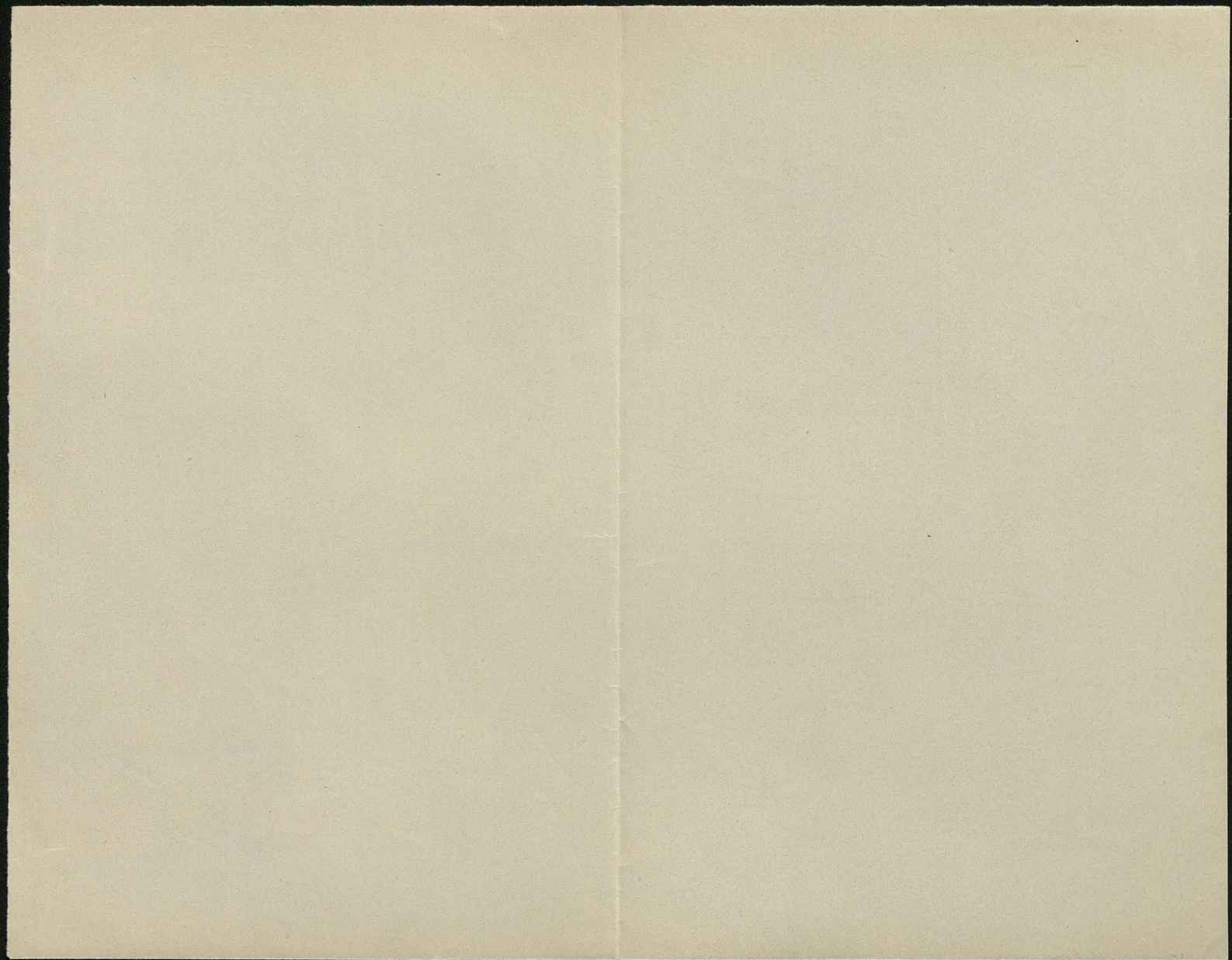
$g = 63$



$\theta_c = 20.6$
0.0937
0.0937

31

Bibl. Jag.



1917 - 0'01024. 3.384

876
135

003965 = μ *Stg. woda*
27500, 1970

~~2398~~

2397.5
~~198~~
198.7
2198.8. 0.183
1759.04
659.6
40238

40.69 *trac*

79.65

38.96. 0.183

3116.8
1168.8

7.130 g

21.206

7.130
28.336

= 1757

32.15 g. : 0.183

1385
104
13

1757
199
1956

~~1986
152
3716~~

309618
12
3167

$\alpha = 19^\circ$

$\beta = 20^\circ$

27.025

25.240

6.443

6.443

20.582

= 18.797 = 1.095

1.785

93

26.950

6.443

= 1.

7/6 12h 30

(μ woda)

μ woda : 237"
dat 20°
pow. 195°

34 31"

239"

471 27"

591 42"

19.4°

12' 15" = 735"

735 : 238 = 3.09
2781. 1.095
155

3384 =

μ woda woda 1970

10.10 6
1.095 75
875

~~38%~~ *Sty.* $\frac{6}{135} \cdot 5 = 2.2$
27
(37.8%)

jest to
rozczynienie wykładu
wody 1970

$$\mu = A \frac{t_0 - t}{t - T_1}$$

$$\frac{\mu}{A} (t_2 - T_1) = t_0 - t_2$$

$$\frac{\mu}{A} (t_1 - T_1) = t_0 - t_1$$

$$\frac{\mu}{A} (t_2 - T_1) = t_1 - t_2$$

$$\frac{\mu_2 (t_2 - T) - \mu_1 (t_1 - T)}{A} = t_1 - t_2$$

$$\frac{\mu_3 (t_3 - T) - \mu_1 (t_1 - T)}{A} = t_1 - t_3$$

$$\frac{\mu_2 (t_2 - T) - \mu_1 (t_1 - T)}{\mu_3 (t_3 - T) - \mu_1 (t_1 - T)} = \frac{t_1 - t_2}{t_1 - t_3}$$

262	6.2	0.652	81425	18575	7534	23.103 8.7
	14.9	0.390	59106	40894	2564	
110	21.1	0.280	44716	55284	3571	

$$0.5525$$

$$0.295$$

$$0.5525 : 0.0925 = 0.295 :$$

$$\underline{0.0494}$$

2577	7423
5302	4698

9661
4698
4359
- 7423
6936

osobni moro pri 49.8% ghy_{pro} = 0.0494
 indusno pri 37.8% 0.03465

38.148	4.2
12	4.2

$$\underline{0.0448}$$

46.8% potniba $\frac{34.123}{148.37}$

$$x \cdot 96 + a \cdot 378 = y \cdot 46.8 \quad 53.2$$

$$x \cdot 4 + a \cdot 62.2 = y \cdot 53.2 \quad 46.8$$

$$x = a \frac{62.2 \cdot 46.8 - 37.8 \cdot 53.2}{96 \cdot 53.2 - 4 \cdot 46.8}$$

$$= a \frac{62.2 - 37.8 \frac{53.2}{46.8}}{96 \frac{53.2}{46.8} - 4}$$

$$53.2 : 46.8 = 1.137$$

640	2
172	
32	

378
378
1134
2646
4298

96.1137
10233
6822
10915
- 4

62.2	
430	
19.2	: 105.2 = 0.183
87	
3	

x = a x

Wzrost kłosa w kłosie (stwierdzenie)
 Prędkość kłosa w kłosie:

$$\frac{p \frac{dv}{dt}}{u} = \frac{dv}{dt} \left(\frac{p}{u}\right)^2$$

$$x = \sqrt{\frac{p}{u}} \quad \frac{dx}{dt} = \frac{1}{2} \frac{1}{\sqrt{u}} \frac{du}{dt}$$

Zatem wyznaczymy jędrki m.p.

$$\mu^2 = \frac{10 \text{ rozy}}{3 \cdot 2}$$

$$\mu = 3.2 \quad (\text{cca } 30\% \text{ slyuni})$$

	15°	20°	} $\frac{dv}{dt} = 0.0002$ 65 1°
Jędrko 30%	1.0750	1.0740	
(Surot) 35%	1.0885	1.0875	
40%	1.1020	1.1010	
45%	1.1155	1.1145	

Zichylnosc

46.96	16.5 = pow.
59.9	16.7 = fl.
12.24	
4.22	

$$\frac{\int_{\text{wzrost}}}{\int_{\text{wzrost}}} \Big|_{17^\circ} = 1.094$$

$$= 1.093$$

$$\sigma = 1.26 \quad \begin{matrix} 35\% & 1.088 \\ 40\% & 1.1015 \end{matrix} \quad \begin{matrix} 37\% - 1.0934 \\ = \frac{37 \cdot 87 - 425}{22 \cdot 46} \end{matrix}$$

$$\sigma_{\text{sly.}} = 1.2285$$

Gust.

43 ~~mm~~ mm sly. / 57 worky

15.5%

Gywni kłosa w kłosie

Bibl. Jag.

$$1 + 0.0004853 t + 0.0000004895 t^2$$

$$\frac{d}{dt} = \frac{0.0004853}{16.6} + \frac{0.000979 t}{16.6}$$

$$\left(\frac{d}{dt}\right)_{17^\circ} = 0.0005019$$

H ₂ O	d ₁₆ = 0.998976	} 0.000180
	d ₁₇ = 0.998808	
	d ₁₈ = 0.998628	

Zichylnosc

Gywni (win)	2.8°	42.20	Wasser 0°	0.018086
(Schistone)	3.7	39.52	16°	0.011216
	7.4	26.83	17°	0.010939
	8.1	25.18	18°	0.010672
	13.6	14.79	19°	0.010414
	14.3	13.87	20°	0.010164
	20.3	8.304		
	20.9	7.776		
	25.6	5.413		
	26.5	4.939		

$$\rho \frac{u^2}{x} \equiv \frac{p}{x} \equiv \mu \frac{u}{x^2}$$

$$\rho u \equiv \frac{p}{x} \quad t \equiv \rho u^2 \quad \parallel x=1$$

$$\mu \equiv \frac{p}{\rho} \quad t \equiv \rho \left(\frac{u}{\rho}\right)^2 = \frac{u^2}{\rho}$$

Tota

~~1000~~

736.5

28140

2077.5 $\frac{.43}{.57}$

83100

62325

893325 $157 = 1567.5$

323

383

414

1

2489.57

12445

17423

141873

736.5

2155.2

17660

1987

7835

10970

8933

1269.0

1987

1070.3 : ~~87~~ $\frac{.43}{.57} = 2489.0$

210

383

39

$\frac{ax}{(1-x)^2}$

$\frac{ax}{(1-x)^2} + x$

1567.865

~~1587~~ + 2155.2 + ~~865~~

3722.2

430 $\frac{14.4}{86.4} = 7.209$
 $\frac{96}{168}$

387 %

Tota 21206 f.

64455

93249.

$$\frac{ax}{a + \frac{ax}{x}} = y$$

$$ax = y \frac{a + \frac{ax}{x}}{1} \Rightarrow yx = ya + \frac{yax}{x}$$

$$x = \frac{ya + \frac{yax}{x}}{a - \frac{yax}{x}}$$

$$= \frac{a}{\frac{x}{y} - 1}$$

$$= \frac{43249}{\frac{96}{36415} - 1}$$

$$= \frac{96}{36415} - 1$$

$$= 43249 \cdot \frac{364}{59585}$$

63598

56110

19708

- 775135

421945

26421

64455

90876

~~254~~
~~497~~
~~4048~~
~~8432~~
~~5686~~
~~127~~
~~6311~~
~~9112~~
~~1012~~
~~3624~~

~~1307~~

~~1951~~

~~3254~~

~~11~~

~~2115~~

~~2155.2~~

~~27667~~

19507

93702

13209

- 57081

56128

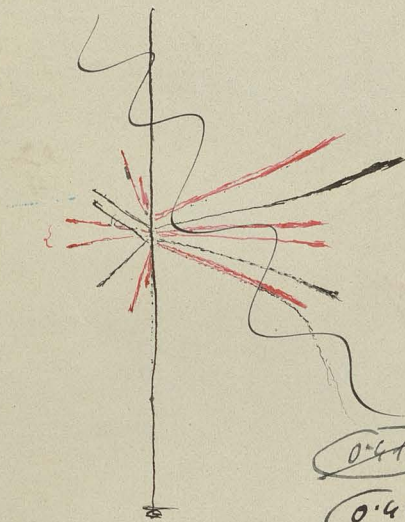
36415%

(2) 11/6
1^h 35

Gly. II

$g = 77.5$ *na. w. p. i.*

$\theta = 19.8$



(1) 11/6

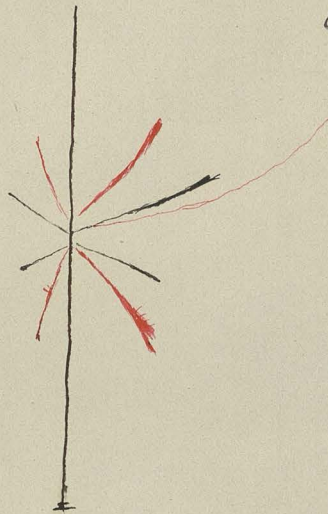
Gly. II

$g = 48.5$

34
Bibl. Jag.

0.237

~~0.237~~
~~0.237~~



$d \frac{20}{20}$ Sg. Long (Sudak)

47	1.1199
46	72
45	45
44	18
43	1091
42	64
41	37
40	10
35	0875
30	0740
25	0610

27

62°: 0.6523

22° Sg. 45% : 14.9°: 0.3900

21.1°: 0.2803

64.05% 8.5°: 0.2221 3466
6534

49.79% 8.5°: 0.0925 8661
0239

H ₂ O:	160	0.011276
	170	10939
	180	10672
	19	10414
	20	10164
	21	9922
	22	9688

0492 9508 893

0068 9932 885

11/6 Sg. II
 7h30 g-202

$\theta = 19.2$



0.0227
0.225

0.227
28

25.2405
 6.9
 18.8

Sg. III 28' 14"
 46' 0
 $\theta = 19.5$ 17' 46" = 10660

10660

$\sqrt{H_{10}}$	210 = 0.998042
	18° = 642
	16° = 988

$\theta = 20.3$ 27' 42.9

25.2405

25.2405
 2.1885 : 18.8 = 1.1166
 308
 1205
 77

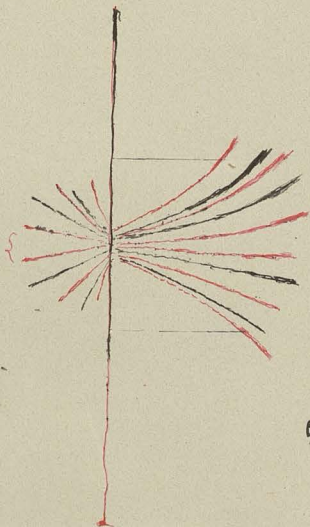
20.6
 1.1166
 "45.8%

11/6

Slye II

(4)

4 h

 $g = 83$ $\theta_c =$ $\theta_c = 19^\circ 40'$ 

0.449

0.443

6/11/28

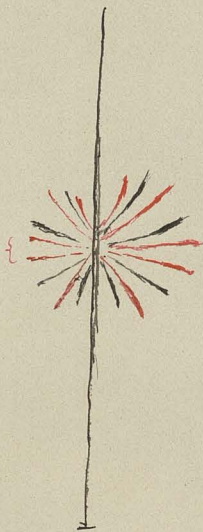
35

11/6

Slye II

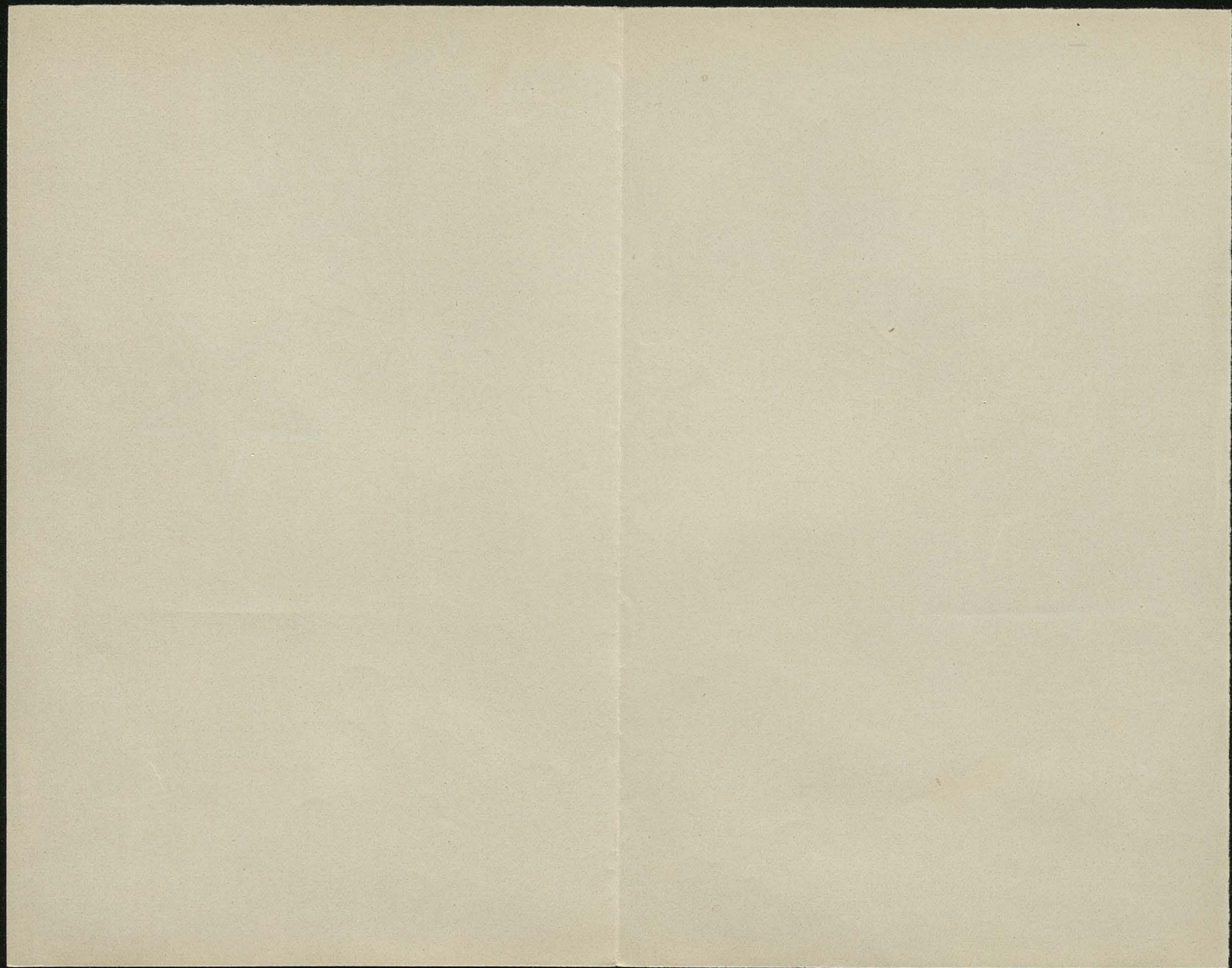
(3) 3 h 20

mm

 $g = 29$ 

0.157

11/6
 3 h 20
 0.157
 28



43' 30"

10' 45"

27' 15"

1020

Bibl. Jag.

1035 : 238 = 4.6

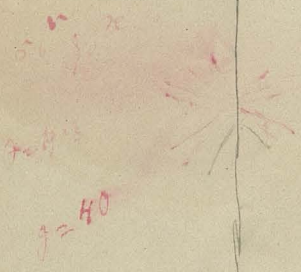
~~1666~~
1428

207
10

~~45~~

95

g = 49



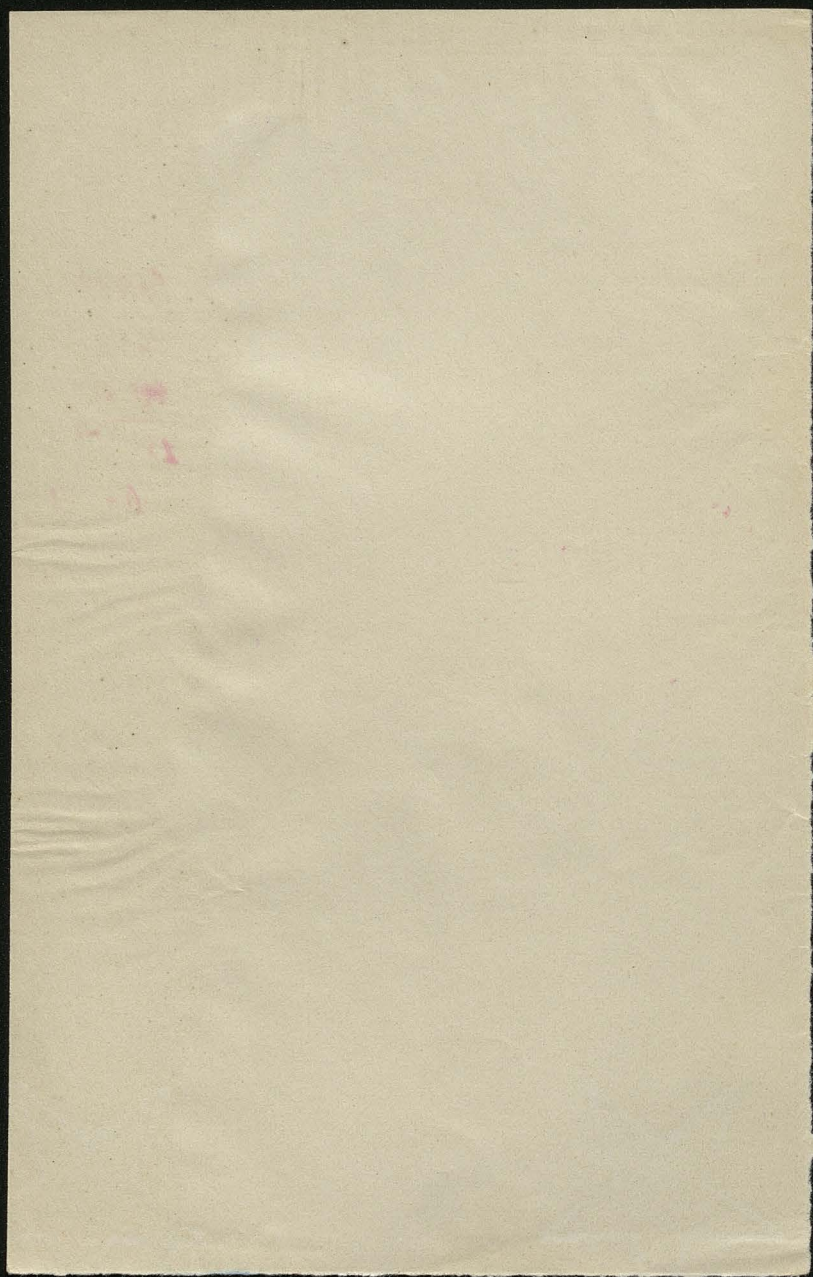
542.00

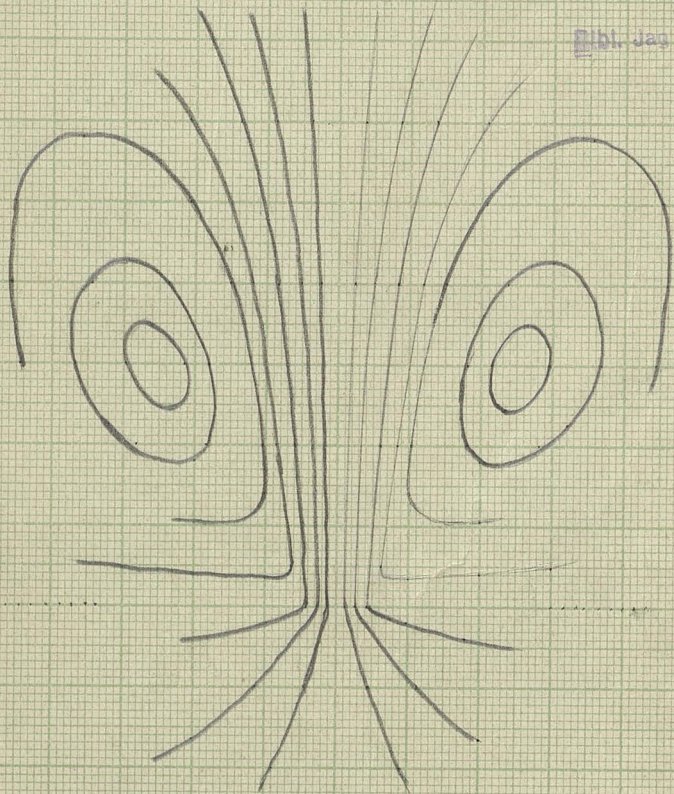
16.00

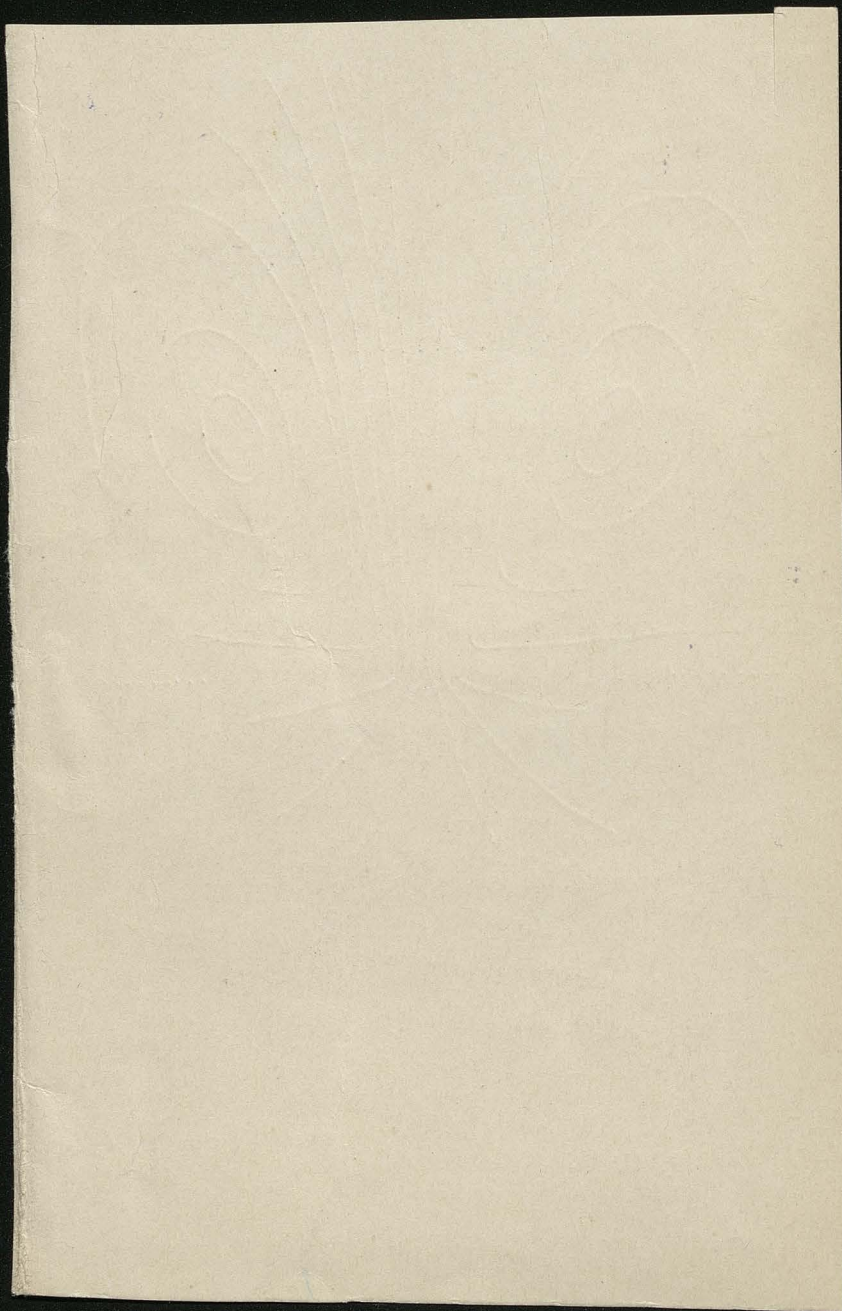
40.00

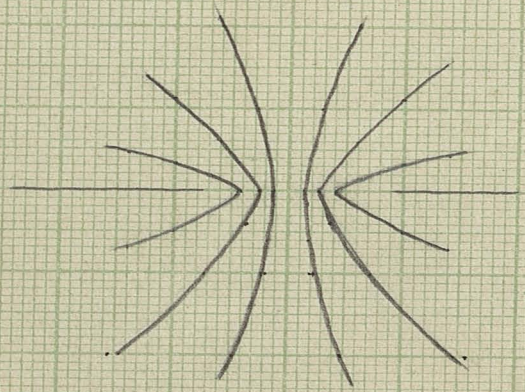
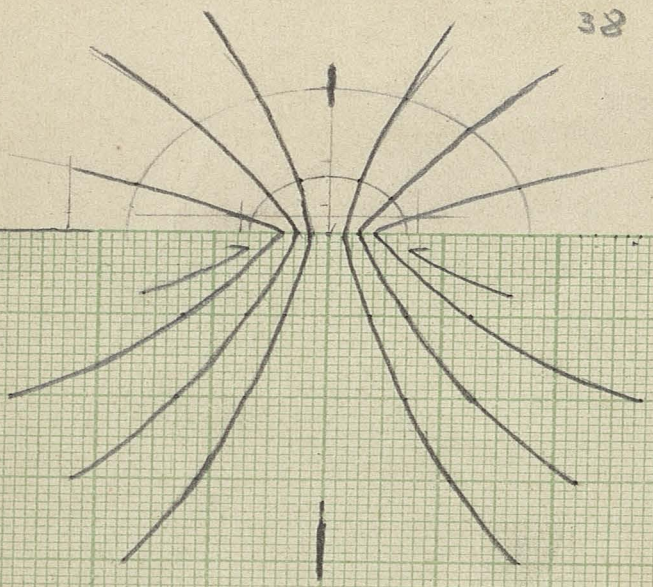
28.00

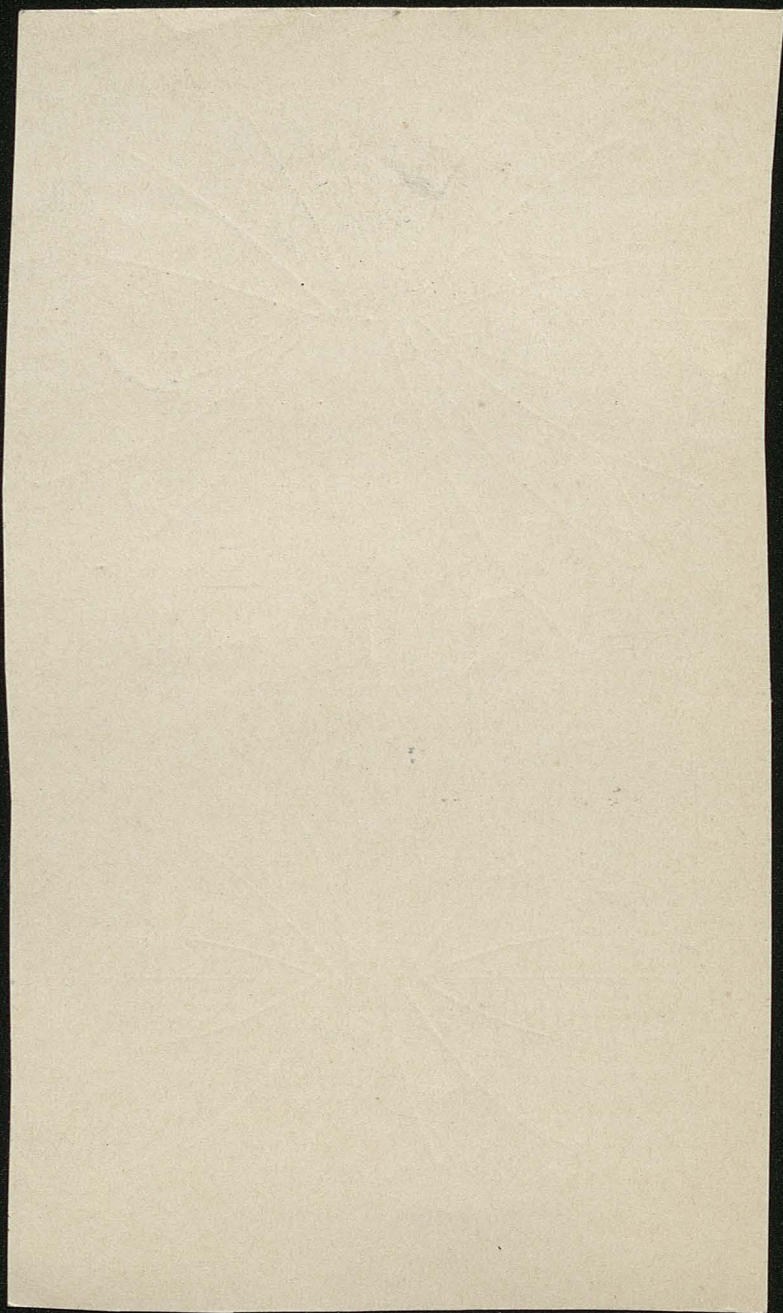
0 = 100

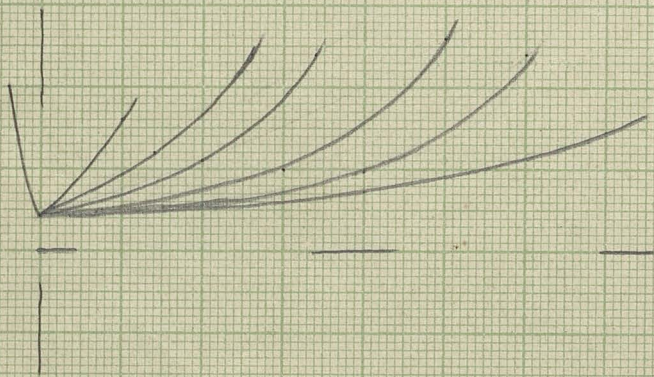
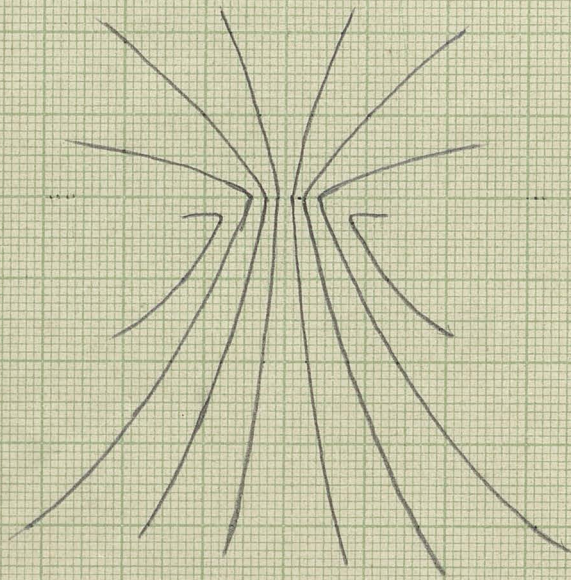


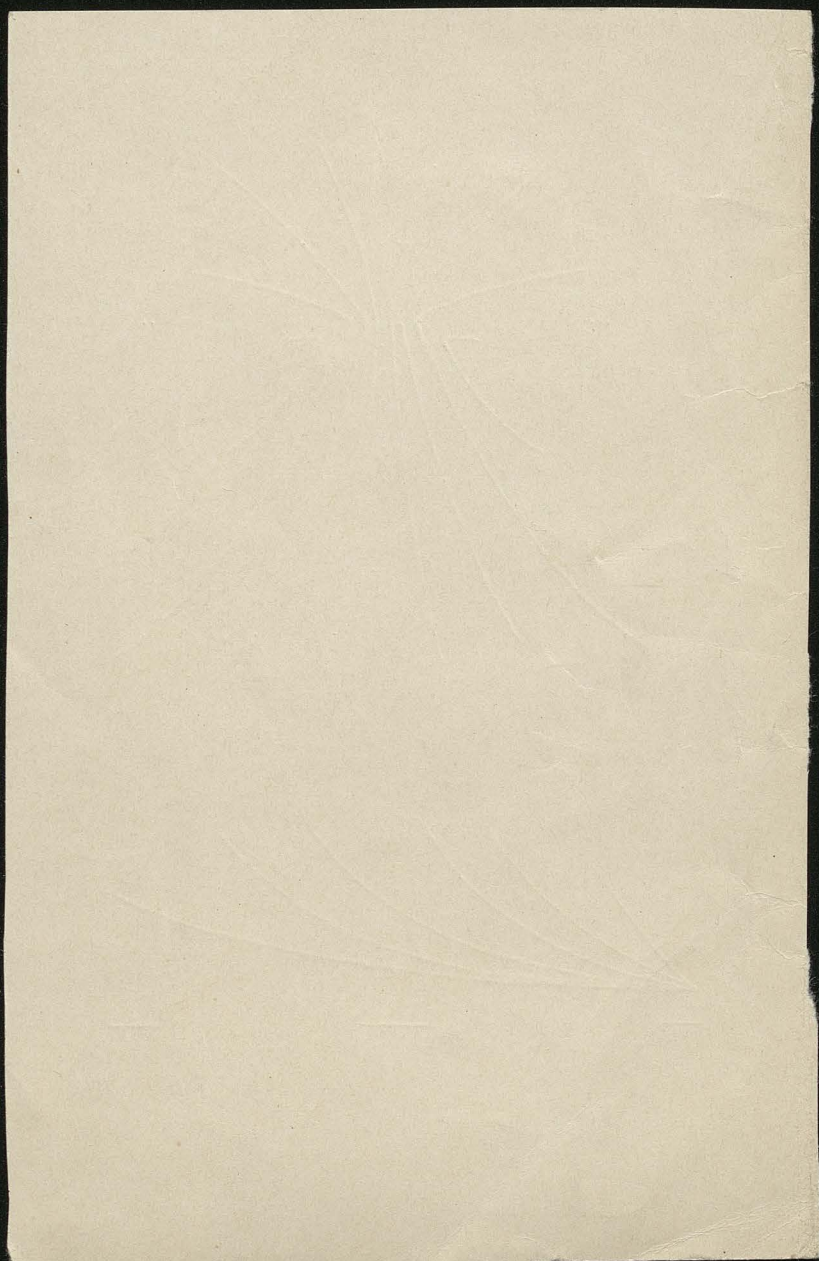












1951 Jap.

$\frac{16}{18.8} = 1.00085$

$373:85 = 4.4$

distal 4.4 mag wdy

18.8

9.6

remaining: 1.16%

(17.5)

-15.4	+0.2	(16.2)
14.6	-0.2	
14.4	-0.6	
-14.65		
14.2		(-0.2)

+0.1	-6.1
0.0	-6.2
-0.2	-6.1
-0.3	

(-3.1)

25.38 (-7.4)

25.3257 25.32

-0.1 -5.1

25.25

25.248

-12.9 +0.6

-13.2 +0.4 (6.3)

-13.1 +0.2 +0.4

(-13.0) 12.9

25.314

+7.8 0.0

7.6 0.2

7.4 (0.1)

25.316 +7.6

+3.8

(25.25)

0.0 -16.5

-0.4 -16.3

0.7 -16.0

1.1

(-8.4)

-16.3

-0.5

25.245

$1.0745:18.8 = 1.00396$

0.0023

(1.00373)

$\delta = 0.0745$

$10.1:6 = 1.7 \text{ mag}$

25.321

25.2965

(+0.3)

+2.9

+3.0

+3.0

+2.7

-2.9
-2.4

-2.6

-2.3

-2.0

+2.4

+2.4

+2.5

+3.0

+2.6

6.0
+0.9

+1.0

+0.8

+4.75

+165

25.2692

ratio

$\Delta = 0.016$

25.270

25.2533

ratio

+3.4

25.255

(+3.0)

9.0

9.0

+0.6

+0.6

8.6

+9.5

+9.8

+10.0

(+15.0)

5.45

5.2

5.3

5.5

+5.8

+9.0

+0.4

+0.1

7.0

2.0

+2.4

2.8

3.4

3.4

-2.9

-11.4

11.2

11.0

-11.2

-7.05

ratio

25.274

ratio

2 = 1mg

-10.6	-1.1
-10.8	-1.2
-10.8	-0.6
-10.6	-1.0
-10.4	-1.1
-10.6	-1.0

25.258

25.255

(-5.08)

25.275

-8.7	-0.6
-8.3	-1.0
-8.1	-1.3
-8.0	
-8.3	-1.0

(-4.65)

25.2725

$\delta = 17.5$

($\delta = 16 \text{ mg}$)

25.27	+0.6	-4.6
	+0.4	-4.5
	0.0	-4.4
	-0.2	-4.4
	-0.3	-4.2
	-0.5	

+6.0	+0.0	41.
5.8	-0.2	
5.7	-0.1	
5.8	-2.95	

(150)

(-2.2)

25.2585

8.2	+1.5 mg	
8.2	+1.6	
8.0	+1.4	
25.285	7.5	1.8
	7.6	0.9
	7.4	1.25
7.8		(-3.3)

+10 mg
+10.6
-0.4 +10.4
-0.2 +10.2

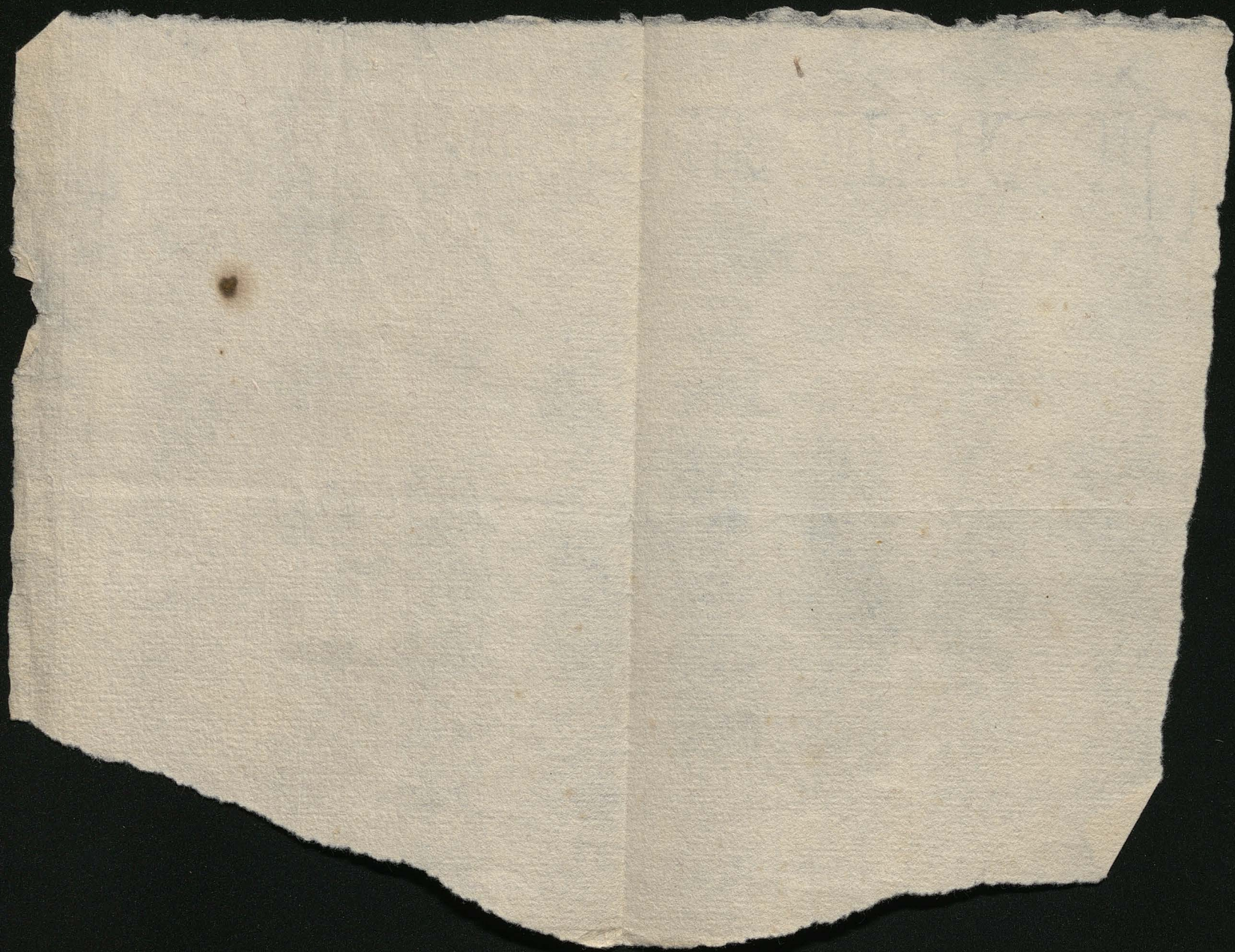
25.28

(700) (+5.0)

-6.2	-0.2
-6.5	-0.4
-6.4	
-6.5	-0.3

(-3.6)

8.4.5 = 1.7
25.273 $\delta = 14.5$



20
-48

+23 21 19 17
-47 49 48

} 25.750 -1.2

-28 -29 -28
+0.1 0.0

} 27.015 -1.4

+1.9 2.0 2.2
+9.2 9.0

} 27.011

-26
-1.4 1.0 -1.0
+0.3 0.4

6.443

27.015 25.750
6.443 6.443
20.572 : 18.807 = 10.94
17.65
73 25
8

29.564
6443
23.121 : 18.807 = 12.295

4314
553
177
8

~~18807
1777
6443
23132~~

1266
1261

St. Elizabeth's Hospital
Boston, Massachusetts (Imp.)
Agenda in 1880

No. 22 :
23
555
585
= us
5.85 %
1880

1906	1.003	Andover
200	1.003	North
25	1.003	Pay

22y +3.4 -1.6
 13.4 -1.3
 3.7 -1.45
 +3.3
 +1.9

25.2505
 $\sigma = 16.10$
 0.99840
 0.99870

-6.5 +1.5
 5.8 1.9
 5.7 +1.65
 -6.0
 -2.3

25.320
 25.319
 $\sigma = 17.60$

+9.6 -3.0
 22y 8.3 -2.1
 7.9 -2.6
 +3.0

25.251

-14.1 -7.2
 22y 13.6 7.5
 13.3

25.320
~~25.316~~

-13.7 -7.3
 7.5
 4
 -10.5 : 2.9 = 4

-2.3 +0.4
 2.0 0.6
 1.8 0.3
 1.7

25.315
 25.317
 25.2505
 $\Delta = 0.0665$

+2.5 +10.2
 +2.6 10.2
 2.6 +6.4

25.25 Bibli. Jag.

-8.6 +0.5
 8.5 -0.5
 8.1
 -8.4 0

25.248
 25.32

-4.2 : 2.9 = 1.5

25.3174
 25.250
 25
 0.0674

$\Delta = 0.067$

$0.0125 : 18.8 = 0.00067$
 12 0.00076

$0.067 : 18.8 = 0.0036$
 11 2

$0.0038 : 0.00076 = 5$

range = 6.6

-12.5	-1.5	25.25
-13.0	-1.5	25.2474
-13.0		
-12.8	-1.5	u.

$$14.3 \times 2 = \frac{-7.7}{1.9} = 26$$

-3.1	-0.3	25.263 (b.)
-2.5	-0.4	
-3.0	-0.7	25.2624
-2.9	-0.5	

-2.9
-1.7

-3.4	+0.1	25.250 (u.)
-3.3	-0.3	
-3.3	-0.3	25.2494
-3.3	-0.2	
-3.3		

25.263	25.2511
2621	2594
2624	2474
	2494
25.2625	25.250

$$\Delta = 0.0125 = 12.5 \text{ mg}$$

-3.3	-8.0	-7.3	+2.5
-3.5	-7.8	-8.0	+1.8
-3.6	-7.8	-7.4	+1.4
-3.8		-7.5	+1.2

Bibl. Jag.

$$b \rightarrow \theta = 180^\circ$$

25.264	-7.4	+1.7
	-7.5	(-2.9)
	1.7	
	5.2	
25.263		

+6.1	+0.4	25.251
+5.8	+0.4	25.250

$\theta = 17.5$	+5.6	+0.5	
avg. θ	+5.5	+0.4	6.2 - 1.5
	+5.75		(3.1) 7.6 - 4.2

-8.6	-0.4	25.254
-8.4	-0.6	25.254
-8.1	-0.9	(-4.45)
-8.0	-0.6	
	-8.3	

b.	-4.6	0.0	25.263
	-4.6	-0.6	25.2621
	-4.6	-0.8	(-2.5)
		-0.5	

u.	+1.6	-5.0	25.250
	+0.8	-4.7	
	+5.6	-4.6	(-1.95) 25.2494
	+0.5	+0.9	

1.00	1.007634	Rosette
150	1.0073	Gurloch
180	1.0069	Kochloch

100	1.00039	
200	1.00205	
180	1.0017	
150	1.0013	

27	1.00200	
1675	1.00200	
1675	1.00200	
1675	1.00200	

58.5.58	1.00720	
58.5.50	1.00715	
	1.00685	
	1.00707	

Weds

2.2+	3.8-
2.5	9.6
2.7	9.8
2.7	3.8-

8.0+	2.8+
1.0	4.8+
8.0+	3.8+
9.0+	4.8+
2.3-	1.1+
1.6	1.6
2.2	1.7
2.2	1.7
-2.5	+1.9

2.5	1.9
5.2	1.9
5.2	1.9
5.2	1.9
2.1	2.2
2.2	0.3
0.2	-0.4

Zus - 0.6

4.18 = 4.12

4.5

Zus - 0.3

2.6 = 4 = 0.6

3.55 + 2.9

Zus + 0.94

2.48
0.3
2.48

4 mg

+ 2.6	+ 10.4
2.9	10.1
<u>3.0</u>	
8.5	
+ 2.8	+ 10.25
	<u>2.8</u>
	13.05

- 0.6
+ 6.5

7.1:4 = 1.8
mg

Dynamometer

- 2.1	+ 1.4	
- 2.1	+ 1.2	24.280
<u>- 1.9</u>		
- 2.03	+ 1.3	- 0.4
+ 1.5		
<u>0.73</u>		
- 3.9	0.0	
- 3.7		24.281
- 3.8	0.0	- 1.9

- 1.9	+ 0.1	
- 1.8	0.0	
<u>- 1.6</u>		- 0.85 Euro
+ 1.77	+ 0.05	

Bericht

+ 0.1	}	- 1.6
- 3.2		
- 3.3	- 0.3	
- 3.2	- 0.5	
- 3.3	- 0.6	
- 3.2	- 0.8	
- 3.3	- 1.0	
<u>- 3.5</u>	- 1.3	
	- 1.5	3.5 <u>1.4</u> 4.9

- 6.7	+ 0.8	
7.0	+ 0.4	
6.9	- 0.1	
6.6	- 0.3	- 3.25
6.6		
<u>- 6.76</u>	+ 0.2	
6.5		D = 20.4°

58500

-6.2 +3.2
 -5.9 +2.8
 -5.7 +2.6
 -5.5

Zus

~~-0.6 +1.8~~
~~-1.0 +1.5~~
~~-1.0 +1.3~~

Woda

-2.8 +2.8
 -2.6 +2.4
 -2.6 +2.4
 -2.5 +2.1

-0.6 +7.3
 -0.4 7.0
 -0.2 6.8
 -0.1 6.6
 +0.0 6.4

112

+0.1 34.1
 +6.8
 -0.2 6.6

5.17
 +3.3

dopięta 3 mm

-1.6 +10.3
 -2.0 +11.0
 -1.8 +10.7
 -1.7 10.4
 -1.5 10.0
 -1.4 9.7

-1.3 +4.35
 5.6 mm

25.227

-4.95 +3.4
 -5.3 +3.8
 -5.1 +3.4
 -4.8 +3.1
 -4.6

45
 Bibl. Jag

25.229
 + 2 = 1 mg

dopięta 3 mm kopca

-0.4 16.8
 +0.1 16.4
 +0.4 15.9
 0.7 15.4
 1.0

+0.36 +16.1
 0.36
 15.74
 +7.87

25.227

Dennik kro.

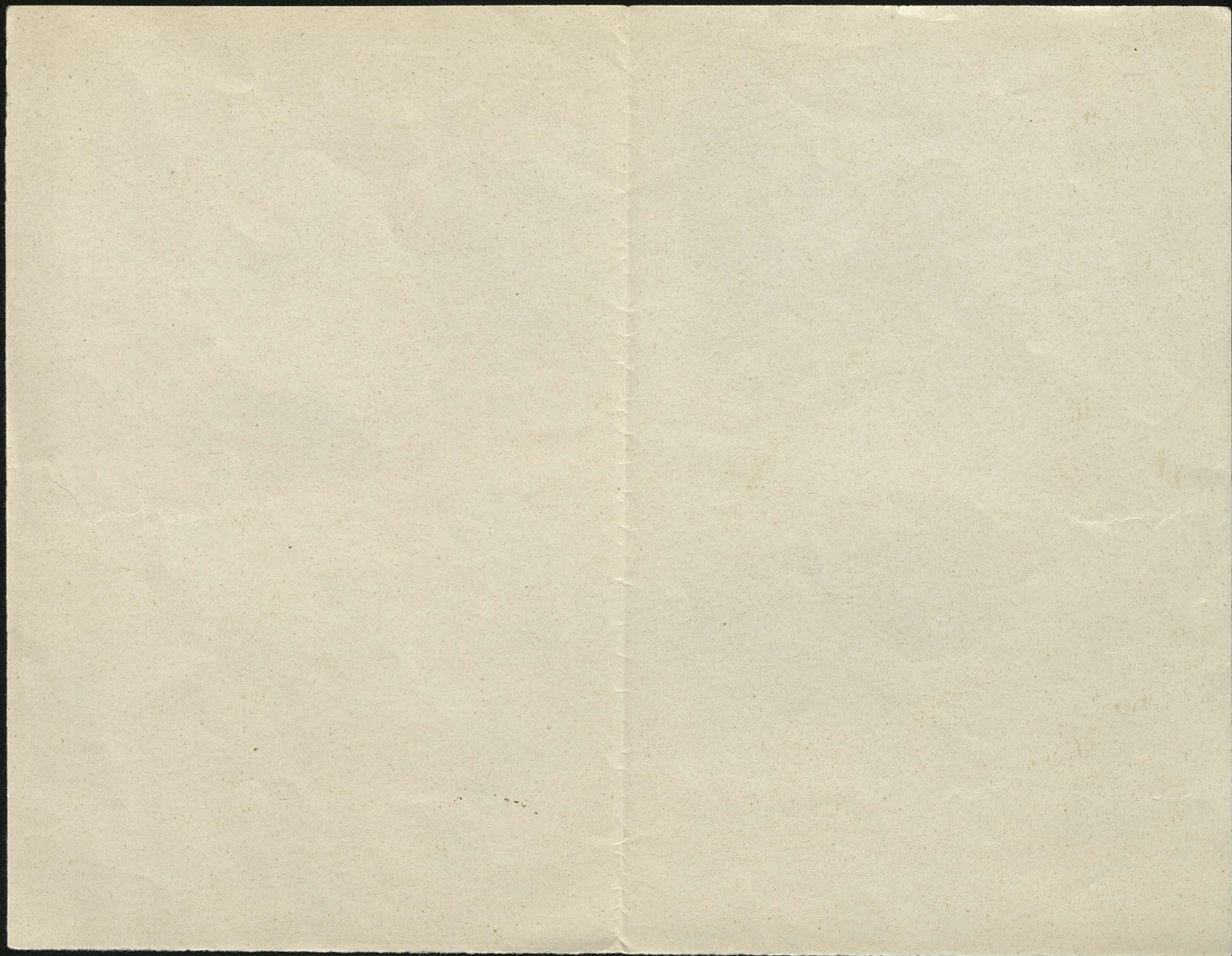
-3.5 +11.4
 -3.1 +11.1
 -2.9 +10.8
 -2.7 10.4
 2.4 +10.94
 -2.9 8.0

+4.0

25.262

25.260
 25.2275

3 2.5 mg = Δ



Systém (vzduch vody) 20.5°:

$$\begin{array}{r} 25.276 \\ 6.444 \\ \hline 18.832 \end{array} : \begin{array}{r} 25.248 \\ 6.444 \\ \hline 18.804 \end{array} =$$

$$1 + \frac{2.8}{18.804} \approx 1.015$$

1.00150

$$1 + \frac{2.9}{102} : 18.8 = 1.54$$

1.00154

$$\text{Systém} \frac{1\% \text{ sol. vodu}}{\text{voda}} \frac{20^\circ}{20^\circ} = 1.00707$$

$$\frac{1.54}{7.07} = 0.22$$

řazovací systém vodu = 2.2‰

$$2.0137 \cdot 0.0022$$

$$\begin{array}{r} 4.27 \\ 4.47 \\ \hline 8.74 \end{array}$$

Woda

$$\begin{array}{r} -10.4 \\ -10.2 \\ -9.9 \\ -9.6 \\ \hline -10.025 \\ 2.67 \\ \hline -0.47 \\ -0.2 \\ -0.3 \end{array} \begin{array}{r} +3.1 \\ 2.6 \\ 2.3 \\ +2.67 \\ + \\ +3.1 \\ +3.1 \\ +1.4 \end{array} \begin{array}{r} \\ \\ -3.3 \\ \\ \\ \\ \\ \end{array}$$

Drobné

$$\begin{array}{r} -4.3 \\ -4.1 \\ -4.0 \end{array} \begin{array}{r} +0.1 \\ -0.1 \\ 4.12 \end{array} \begin{array}{r} -2.06 \\ \\ \end{array}$$

Pyrometer

$$\begin{array}{r} +1.2 \\ 1.7 \\ 2.0 \\ \hline 1.6 \end{array} \begin{array}{r} +12.5 \\ 12.4 \\ 12.4 \end{array} \begin{array}{r} +7.0 \\ \\ \end{array}$$

$$\begin{array}{r} -6.1 \\ -5.8 \\ -5.95 \end{array} \begin{array}{r} +3.5 \\ +3.4 \\ +3.1 \end{array}$$

$$\begin{array}{r} -5.95 \\ \hline +3.3 \end{array} \begin{array}{r} -1.3 \end{array}$$

46
Bibl. Jag.

25.250

25.247

25.248

25.277

25.276

6.440

6.445

6.444

woda

-12.0 -7.8

11.9 8.0

25.250

11.7

-11.0

-7.9

7.0

bank

-9.9 : 4.7 = 2

25.244

-2.3

0.0

25.276

-2.2

-0.1

-2.3

-1.1

25.275

woda

-0.8

+2.0

25.247

-0.6

1.9

-0.6

33' 51"

39' 3"

5' 12"

Bibi. Jan.

40' 47"

10 29 40'

1260 : 312 = 4

21 min.

$\frac{10^m}{1^h 27} = \frac{600}{200} = 3.69 = 207$

600.

$\frac{160}{16} = 176$

26' 50"
60'

33' 10" = 1990 : 200 = 10

200

~~49' 18"~~

~~47' 15"~~

~~357"~~

~~1990 :~~

16' 5 :

7

49' 27"

53' 20

239"

100

~~200~~

240

126

140.7

~~725.14~~

165

33

$\frac{740}{15} = 725$

81 : 25.2

143 13.9

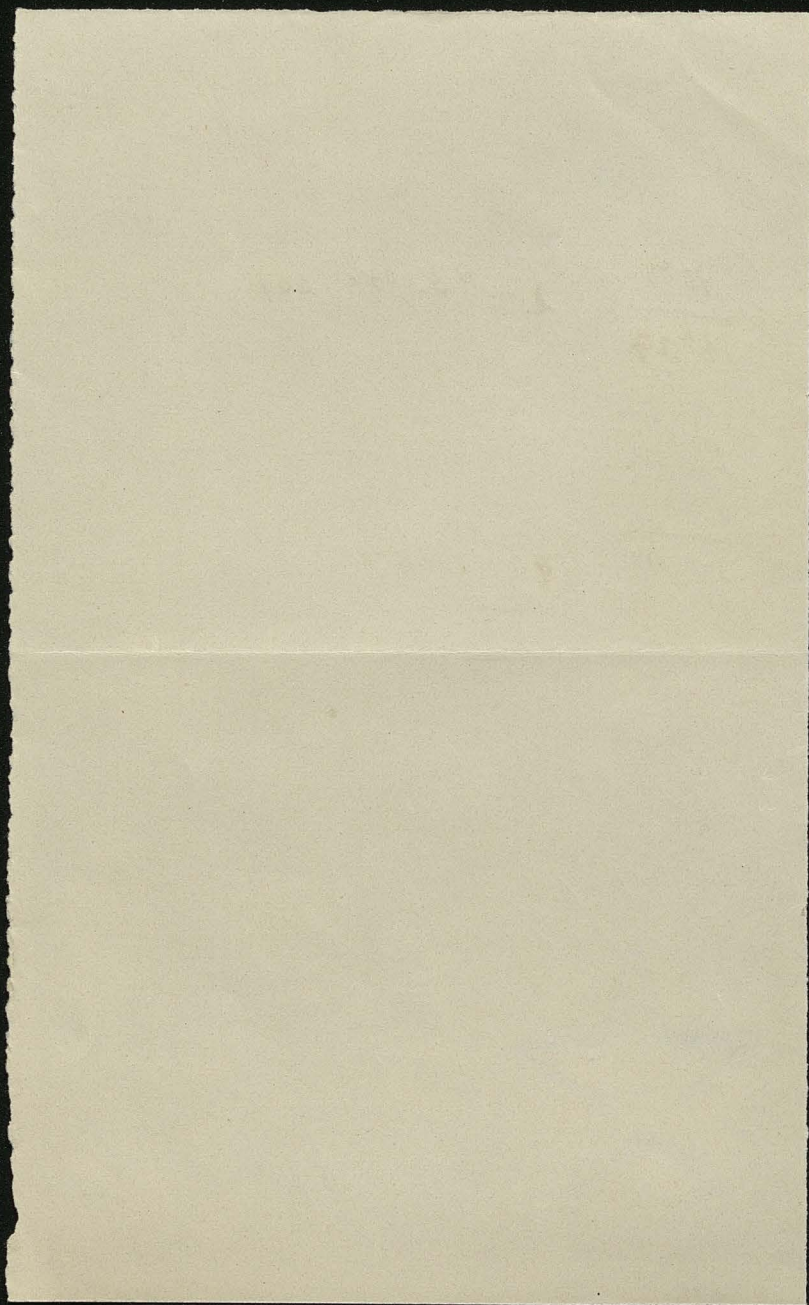
20.3 8.3

17.3 : 110
35

980.80 : 198 = 495 0.011

$\frac{495}{5.45}$

96%



čas do repetiranja

$$\begin{array}{r} R : 1 \text{ eta} \\ 2 \\ 2 \cdot 7 - 3 \cdot 5 \end{array} \quad \begin{array}{r} 3 \text{ m } 35 = 215 \\ 2 \quad 27 = 147 \\ 1 \cdot 55 = 115 \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 215 : 147 = 146 \neq \sqrt{2} \\ 68 \\ 9 \end{array}$$

$$\begin{array}{r} 215 : 115 = 179 \neq \sqrt{3} \\ 100 \\ 19 \end{array}$$

rozpisani nastupaji pri 2'4 eta.

(stokmmt)

rotarycom etc.

-1

2 min 2 sec | 1-59

1 45 | 1.45

75

80

85

Van 60

3 min 55

2 mi 15 atm.

Nie
misled!

49.

~~12~~

74.2

41.2

50 = 33

31.7

60 = 42.5

21.7

~~70~~

52.5

12.2

76

62

Nie r

