



BIBLIOTHECA
UNIV. JAGELL.
CRACOVENSIS

lat. Komp
48999

II



48999

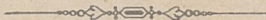
II

O WPŁYWIE ODKSZTAŁCENIA

na przewodnictwo elektryczne.

Napisał

AUGUST WITKOWSKI.



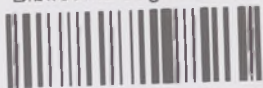
W KRAKOWIE,
w drukarni Uniwersytetu Jagiellońskiego,
pod zarządem Ignacego Stelcia.
1881.

K455/XL/67.

gr. popiel.

48999
II

Biblioteka Jagiellonska



1003091486

O wpływie odkształcenia na przewodnictwo elektryczne.

Napisał
AUGUST WITKOWSKI.

Jeżeli przewodnik jakiegokolwiek postaci poddamy odkształceniu, wówczas opór jego elektryczny doznaje w ogóle zmiany; po części jest to skutkiem odkształcenia powierzchni ograniczającej, a przeto zmiany wymiarów przewodnika, po części zaś polega na istotnej zmianie przewodnictwa odnośnej materji. Na tę ostatnią okoliczność zwrócono od dawna uwagę, wszelako, o ile mi wiadomo, doświadczenia ilościowe w celu wyznaczenia tego wpływu nie były dotąd wykonane.

W pierwszej części niniejszej pracy wyłożę zasady ogólne prowadzące do wspomnianego celu, w drugiej opiszę doświadczenia za pomocą których uzyskałem potrzebne dane.

1. Wzory ogólne. Jeżeli w przewodniku jednorodnym i bezosiowym istnieje prąd stały, a k jest wartością przewodnictwa dotyczącej materji, wówczas składowa p prądu w jakimkolwiek kierunku n wyznacza się z równania

$$p = -k \frac{\partial V}{\partial n}$$

przyczém V oznacza potencjał elektrostatyczny. Przewodnictwo k jest ilością stałą, zależną od natury przewodnika i jego temperatury. W ciałach krystalicznych zaś, tudzież takich, które własność osiowości uzyskały przez odkształcenie, k zależy nadto od kierunku prądu.

Weźmy pod uwagę ciało odkształcone w sposób jednorodny; n_1, n_2, n_3 niech oznaczają kierunki osi odkształcenia, zaś $\lambda_1, \lambda_2, \lambda_3$ odpowiadające im wydłużenia główne; wartości przewodnictwa wzdłuż osi głównych oznaczmy przez k_1, k_2, k_3 zaś przez k przewodnictwo w stanie nieodkształconym.

Doświadczenie uczy, że zmiana przewodnictwa znika wraz z odkształceniem ¹⁾, że zmienia wraz z niem znak, tudzież dla niezbyt wielkich odkształceń jest doń proporcjonalną. W skutek tego możemy przyjąć następujące wyrażenia dla przewodnictw w kierunkach osi głównych:

$$k_1 = k(1 - a_1 \lambda_1 - b_1 \lambda_2 - c_1 \lambda_3)$$

$$k_2 = k(1 - c_2 \lambda_1 - a_2 \lambda_2 - b_2 \lambda_3)$$

$$k_3 = k(1 - b_3 \lambda_1 - c_3 \lambda_2 - a_3 \lambda_3)$$

rozumiejąc przez a, b, c współczynniki stałe. Jeżeli ciało jest pierwotnie bezosiowém, łatwo wykazać pomiędzy temi 9ciu współczynnikami pewne związki, zniżające ich liczbę do dwóch. Jakoż stałe a wyznaczają wpływ wydłużenia w kierunku jednéj z osi głównych na przewodnictwo w tymże kierunku, stałe b i c wpływ wydłużeń w dwu pozostałych prostopadłych do pierwszego. Owoż w przypadku wspomnianym wszystkim kierunkom muszą przysługiwać te same

¹⁾ O ile odkształcenie nie przekracza granic sprężystości doskonałej; skoro po odjęciu sił pozostaje odkształcenie stałe, wówczas także zmiana przewodnictwa nie znika zupełnie.

współczynniki a , a z téj saméj przyczyny stałe b i c muszą być sobie równe.

Równania powyższe będą tedy

$$k_1 = k \left\{ 1 - a \lambda_1 - b (\lambda_2 + \lambda_3) \right\}$$

i t. d.

albo bardziej symetrycznie:

$$k_1 = k \left\{ 1 - (a - b) \lambda_1 - b (\lambda_1 + \lambda_2 + \lambda_3) \right\}$$

i t. d.

Aby pozostać w zgodzie ze znakowaniem przyjętém w teorii sprężystości, wprowadzimy inne stałe ρ i σ w miejsce a i b , napiszemy mianowicie

$$a - b = 2\sigma$$

$$b = \rho - \frac{2}{3}\sigma.$$

Wyrażenia dla przewodnictw k_1 , k_2 , k_3 będą tedy następujące

$$(1) \quad \begin{aligned} k_1 &= k \left\{ 1 - 2\sigma \lambda_1 - \left(\rho - \frac{2}{3}\sigma \right) \theta \right\} \\ k_2 &= k \left\{ 1 - 2\sigma \lambda_2 - \left(\rho - \frac{2}{3}\sigma \right) \theta \right\} \\ k_3 &= k \left\{ 1 - 2\sigma \lambda_3 - \left(\rho - \frac{2}{3}\sigma \right) \theta \right\} \end{aligned}$$

przyczém dla skrócenia zamiast $\lambda_1 + \lambda_2 + \lambda_3$ stoi θ , oznaczając rozszerzenie przestrzenne spowodowane odkształceniem.

Obliczymy teraz składowe prądu w jakimkolwiek kierunku; dla n_1 , n_2 , n_3 mamy z określenia

$$p_1 = -k_1 \frac{\partial V}{\partial n_1}, \quad p_2 = -k_2 \frac{\partial V}{\partial n_2}, \quad p_3 = -k_3 \frac{\partial V}{\partial n_3}.$$

Dla innego kierunku x , którego dostawy kierunkowe względem n_1 , n_2 , n_3 są α_1 , α_2 , α_3 będzie składowa prądu

$$u = \alpha_1 p_1 + \alpha_2 p_2 + \alpha_3 p_3$$

o czém się można przekonać obliczając ilości elektryczności, które uważany prąd stały przewodzi przez ściany czworoscianu, którego trzy krawędzi są równoległe do n_1, n_2, n_3 a ściana naprzeciwległa ich narożu prostopadłą do x .

Za pomocą ostatniego równania możemy przekształcić poprzednie, sprowadzając je do dowolnego układu osi x, y, z .

Zważając bowiem, że

$$\frac{\partial V}{\partial n_1} = \alpha_1 \frac{\partial V}{\partial x} + \beta_1 \frac{\partial V}{\partial y} + \gamma_1 \frac{\partial V}{\partial z}$$

i t. d.

gdzie $\beta_1, \beta_2, \beta_3$ i $\gamma_1, \gamma_2, \gamma_3$ oznaczają dostawy kierunkowe osi y i z względem n_1, n_2, n_3 otrzymamy następujące wyrażenia na składowe prądu w kierunkach x, y, z :

$$\begin{aligned} u = & -\frac{\partial V}{\partial x} \left(\alpha_1^2 k_1 + \alpha_2^2 k_2 + \alpha_3^2 k_3 \right) - \\ & -\frac{\partial V}{\partial y} \left(\alpha_1 \beta_1 k_1 + \alpha_2 \beta_2 k_2 + \alpha_3 \beta_3 k_3 \right) - \\ & -\frac{\partial V}{\partial z} \left(\alpha_1 \gamma_1 k_1 + \alpha_2 \gamma_2 k_2 + \alpha_3 \gamma_3 k_3 \right) \end{aligned}$$

i t. d.

W miejsce wydłużeń λ wprowadzimy składowe ξ, η, ζ przemieszczenia punktu (x, y, z) w kierunkach osi x, y, z ; wedle znanych wzorów teorii sprężystości mamy

$$\alpha_1^2 \lambda_1 + \alpha_2^2 \lambda_2 + \alpha_3^2 \lambda_3 = \frac{\partial \xi}{\partial x}$$

i t. d.

$$\beta_1 \gamma_1 \lambda_1 + \beta_2 \gamma_2 \lambda_2 + \beta_3 \gamma_3 \lambda_3 = \frac{1}{2} \left(\frac{\partial \eta}{\partial z} + \frac{\partial \zeta}{\partial y} \right)$$

i t. d.

przeto ostatecznie

$$\begin{aligned}
 u &= -k \frac{dV}{dx} \left\{ 1 - 2\sigma \frac{d\xi}{dx} - \left(\rho - \frac{2}{3}\sigma \right) \theta \right\} + \\
 &+ k\sigma \frac{dV}{dy} \left(\frac{d\xi}{dy} + \frac{d\eta}{dx} \right) + k\sigma \frac{dV}{dz} \left(\frac{d\xi}{dz} + \frac{d\zeta}{dx} \right) \\
 v &= -k \frac{dV}{dy} \left\{ 1 - 2\sigma \frac{d\eta}{dy} - \left(\rho - \frac{2}{3}\sigma \right) \theta \right\} + \\
 (2) \quad &+ k\sigma \frac{dV}{dz} \left(\frac{d\eta}{dz} + \frac{d\zeta}{dy} \right) + k\sigma \frac{dV}{dx} \left(\frac{d\eta}{dx} + \frac{d\xi}{dy} \right) \\
 w &= -k \frac{dV}{dz} \left\{ 1 - 2\sigma \frac{d\zeta}{dz} - \left(\rho - \frac{2}{3}\sigma \right) \theta \right\} + \\
 &+ k\sigma \frac{dV}{dx} \left(\frac{d\zeta}{dx} + \frac{d\xi}{dz} \right) + k\sigma \frac{dV}{dy} \left(\frac{d\zeta}{dy} + \frac{d\eta}{dz} \right)
 \end{aligned}$$

tudzież

$$\theta = \frac{d\xi}{dx} + \frac{d\eta}{dy} + \frac{d\zeta}{dz}.$$

Za pomocą równań poprzednich dla u , v , w łatwo znaleźć równanie różniczkowe częściowe, któremu V powinno czyścić zadość, obliczając całkę

$$0 = \int ds p_n$$

w około dowolnej powierzchni zamkniętej, przyczem p_n oznacza składową prądu w kierunku normalnej w elemencie powierzchni ds .

W przypadku odkształcenia jednorodnego będzie to równanie tej samej postaci jak te, które się spotyka w teoriach przewodnictwa ciepła lub elektryczności w kryształach. Dalsze rozwinięcia pomijam, jako niewchodzące w zakres niniejszej pracy.

2. Znaczenie stałych σ i ρ . Ilości te mają znaczenia proste i odpowiadają współczynnikom sprężystości postaciowej (sztywności) i objętościowej (współczynnikowi ściśliwości).

Jakoż weźmy pod uwagę odkształcenie, w którym

$$\xi = -ax, \quad \eta = -ay, \quad \zeta = -az.$$

To daje $\theta = -3a$ tudzież

$$u = -k \frac{dV}{dx} (1 - \theta\rho)$$

$$v = -k \frac{dV}{dy} (1 - \theta\rho)$$

$$w = -k \frac{dV}{dz} (1 - \theta\rho)$$

Z równań tych łatwo wyczytać znaczenie stałej ρ . Wyobraźmy sobie ciało stałe jednorodne i bezosiowe, ściśnięte zewsząd w ten sposób, aby objętość jego, bez zmiany postaci, pomniejszyla się w stosunku

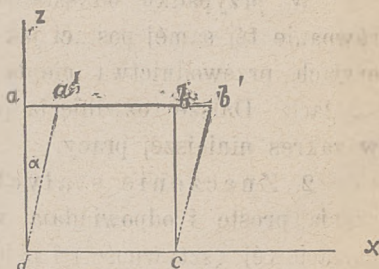
$$\frac{1}{1 - \theta},$$

wówczas przewodnictwo elektryczne, którego wartość była pierwotnie k , zamieni się na $k(1 + \rho\theta)$. Ciało pozostaje przytém bezosiowem.

Znaczenie stałej σ wynika z następujących uwag. Jeżeli na górną płaszczyznę sześciangu (fig. 1), którego dolna płaszczyzna jest nieruchomą, działają siły w kierunku stycznym, równoległe do jednej pary krawędzi, wówczas płaszczyzna górna przesuwa się równoległe do siebie o pewien odstęp aa' , jak założymy bardzo mały.

Kąty proste ścian równoległych do płaszczyzny xz zmieniają się o ilość α (w łukowej mierze), którą nazwiemy skręceniem. Objętość sześciangu pozostaje przytém (pominąwszy nieskończenie małe różnice) niezmienną. Biorąc oś ox równoległe do kierunku przesunięcia mamy w tym razie

Fig. 1.



$$\xi = \alpha z \quad \eta = 0 \quad \zeta = 0$$

w skutek tego

$$0 = 0$$

tudzież:

$$u = -k \frac{\partial V}{\partial x} + k \sigma \alpha \frac{\partial V}{\partial z}, \quad v = -k \frac{\partial V}{\partial y}.$$

$$w = -k \frac{\partial V}{\partial z} + k \sigma \alpha \frac{\partial V}{\partial x}.$$

Przewodnictwo w kierunku osi y pozostaje niezmienione, w kierunkach wydłużeń głównych ac i bd wynosi ono

$$k(1 + \sigma \alpha)$$

$$\text{i} \quad k(1 - \sigma \alpha).$$

W przypadku szczególnym, jeżeli V zależy tylko od z będzie:

$$(3) \quad u = k \sigma \alpha \frac{\partial V}{\partial z}, \quad v = 0, \quad w = -k \frac{\partial V}{\partial z}.$$

3. Powiększenie oporu w drucie przez napięcie. Jeżeli długość drutu prostego L , jest znaczna w porównaniu z grubością, wówczas odkształcenie wywołane przez napięcie można uważać za jednorodne. Oznaczmy przez λ wydłużenie drutu, t. j. stosunek przyrostu długości do długości, przez μ stosunek zwięzienia poprzecznego do wydłużenia, przyczém jak wiadomo

$$(4) \quad \mu = \frac{c - \frac{2}{3}r}{2c + \frac{2}{3}r}$$

gdzie c jest współczynnikiem sprężystości objętościowej, r zaś postaciowej.

Jeżeli przewodnictwo drutu jest pierwotnie k_0 , a Ω oznacza przekrój, wówczas opór przed wydłużeniem będzie

$$R_0 = \frac{L}{k_0 \Omega}.$$

Przez wydłużenie drut odkształca się w ten sposób, że je-

dna z osi głównych przypada w kierunku długości; zważywszy, że

$$\theta = \lambda(1 - 2\mu)$$

otrzymamy z równań (1)

$$k = k_0 \left\{ 1 - 2\sigma\lambda - \lambda \left(\rho - \frac{2}{3}\sigma \right) (1 - 2\mu) \right\}$$

czyli

$$k = k_0 \left\{ 1 - \lambda \left[\rho(1 - 2\mu) + \frac{4\sigma}{3}(1 + \mu) \right] \right\}$$

jako wartość przewodnictwa drutu po wydłużeniu; równocześnie zmieniają się długość i przekrój na $L(1 + \lambda)$ i $\Omega(1 - 2\mu\lambda)$ przeto opór będzie

$$R = \frac{L(1 + \lambda)}{k_0 \Omega(1 - 2\mu\lambda) \left\{ 1 - \lambda \left[\rho(1 - 2\mu) + \frac{4\sigma}{3}(1 + \mu) \right] \right\}}$$

Rozwijając to wyrażenie i ograniczając się przytém na wyrazach zawierających λ w stopniu pierwszym, znajdziemy (5)

$$R = R_0(1 + s\lambda)$$

przyczém

$$s = 1 + 2\mu + \rho(1 - 2\mu) + \frac{4\sigma}{3}(1 + \mu).$$

4. Prądy w rurce metalowej skręconej. Wyobraźmy sobie rurkę metalową o długości L , średnim promieniu ρ i grubości ściany nieskończenie małej $d\rho$; w liniach równoległych do osi niech płynie prąd elektryczny o natężeniu c (na jednostkę powierzchni przekroju). Skoro skrećimy jeden koniec rurki względem drugiego o kąt φ , nadając tym sposobem materji rurki skręcenie wszędzie jednakowe i równe

$$\alpha = \frac{\varphi\rho}{L}$$

wówczas, wedle ust. 2., przewodnictwo w kierunku prostopadłym do ściany się nie zmieni, w kierunkach zaś zawie-

rających kąty 45° po obu stronach którejkolwiek krawędzi, a równoległych do odpowiedniej płaszczyzny stycznój, będzie

$$k(1 + \alpha\sigma)$$

względnie

$$k(1 - \alpha\sigma);$$

a mianowicie uzyska pierwszą wartość w kierunku największego ściśnienia, drugą w kierunku największego wydłużenia materyi. W skutek tego linije prądu przybiorą postać linij śrubowych, o zawoju przeciwnym kierunkowi skręcenia rurki. Jeżeli składowa prądu wzdłuż linij równoległych do osi jest c , wówczas składowa prądu okrążającego rurkę w kierunku przeciwnym skręceniu będzie wedle równań (3)

$$c\sigma\alpha$$

czyli

$$(6) \quad \frac{c\sigma\varphi\rho}{L}.$$

Opór rurki, uważanej jako całość, nie zmieni się przytém, gdyż prąd przechodzi wprawdzie wzdłuż włókien dłuższych, jednak i przewodnictwo wzdłuż tych włókien w tym samym stosunku jest większe w porównaniu z pierwotném.

5. Pomiar współczynnika σ . Zjawisko opisane w poprzednim ustępie odkrył SIR. W. THOMSON i zastosował do urządzenia przyrządu, za pomocą którego pomiar stałej, którą wyżej oznaczyliśmy przez σ , skutecznie można. Jakoż istnienie prądu okrążającego rurkę objawia się na zewnątrz przez siły magnetyczne: w istocie mamy tu bowiem prąd prostoliniowy, a na nim solenoid ¹⁾ o natężeniu $c\sigma\alpha$.

Sposób THOMSONA polega na mierzeniu rzeczonych sił magnetycznych; prąd okrążający rurkę o promieniu ρ a grubości $d\rho$ a przewodzący w jednostce czasu i na jednostkę długości rurki

¹⁾ *Transact. Roy. Soc. 1879. W. THOMSON. On electro dynamic qualities of metals.*

$$\frac{c\sigma\varphi\rho}{L}d\rho$$

elektryczności, wywióra w punkcie leżącym na osi w środku rurki siłę magnetyczną:

$$\frac{2\pi c\sigma\varphi\rho d\rho}{\sqrt{\rho^2 + \left(\frac{L}{2}\right)^2}}$$

(w przybliżeniu $\frac{4\pi c\sigma\varphi\rho d\rho}{L}$ jeżeli długość jest dostatecznie wielka względem średnicy). Skoro zawiesimy tam małą igłę magnesową wówczas siła rzeczona odchyła ją z kierunku południka.

Przewodząc jednak ten sam prąd, który przechodzi przez rurkę, przez drut kolisty umieszczony zewnątrz rurki w odpowiedniej odległości od magnesu, można odchylenie to przywieść do zera. Będzie to miało miejsce wówczas, skoro siły magnetyczne koła i rurki w miejscu igły magnetycznej są równe i przeciwnego kierunku.

Ze znanych wymiarów koła, tudzież jego odległości od magnesu można tę siłę łatwo obliczyć, a przeto i stałą σ wyznaczyć. Przyrzędem tym wykonałem w laboratorium SIR. W. THOMSONA szereg pomiarów, celem wyznaczenia współczynnika σ dla mosiądzu. Opis przyrządu, tudzież szczegóły doświadczeń znajdują się w sprawozdaniu *Roy Soc. Edinb. 1881.*

Dla mosiądzu znalazłem:

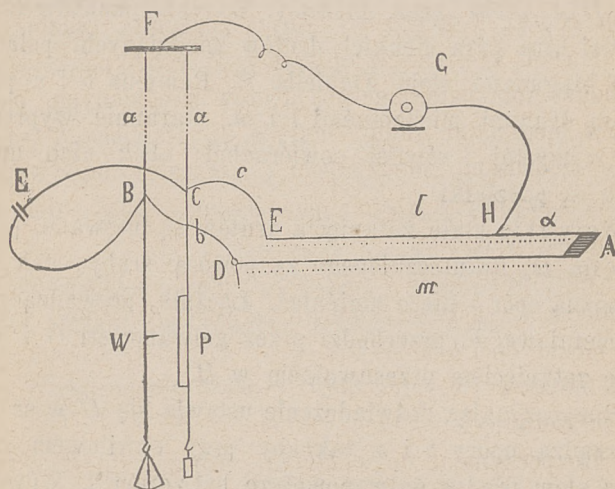
$$\sigma = 0,158.$$

6. Pomiar współczynnika s . Wynik powyższy zachęcił mię do wyznaczenia także drugiej stałej zasadniczej ρ dla mosiądzu. Wszechstronna znajomość zjawisk, dotyczących zmiany oporu przewodników, a zwłaszcza metali i węgla, jest bardzo pożądaną w obec liczących, w ostatnich czasach dokonanych, zastósowań w dziedzinie praktyki elektrycznej; w dalszym ciągu będę miał sposobność zwrócić uwagę na ważność ich dla teorii.

Mosiądz nie zbyt dobrze się nadaje do ścisłych pomiarów ilościowych, z powodu zmiennego składu i odmiennych własności fizycznych, jakie posiadają różne okazy tego metalu. Jednakowoż w tej pierwszej próbie wyznaczeń tego rodzaju, chodziło mi raczej o względną wielkość i rodzaj zjawisk niżeli o ścisłe pomiary, któreby oczywiście na chemicznie czystych i fizycznie jednakowych okazach wykonać należało.

Korzystając z wzoru, który podałem dla obliczenia zmiany oporu w drucie napiętym, można stałą ρ uzyskać w podobny sposób jak się współczynniki sztywności i ściśliwości wyznacza dla ciał stałych sprężystych, mianowicie przez zestawienie doświadczeń nad skręceniem i napięciem podłużnym; w obu razach bowiem wyznaczenie bezpośrednie współczynników dla ściśliwości byłoby niezmiernie trudne.

Fig. 2.



Pomiar współczynnika s wykonałem w następujący sposób. U powały laboratorium zawieszono są dwa druty mosiężne a (fig. 2), wyjęte z tego samego zwoju, przeto pod każdym względem jednakowe. Górne końce przyłuto-

wane są do poprzecznej belki metalowej, dolne obciążone jednakowo ciężarkiem, wystarczającym do wyprostowania drutu, względnie miseczką przeznaczoną do umieszczenia ciężarów. Do jednego z nich przytwierdzoną jest podziałka *P*, do drugiego wskazówka *W*; przez lunetę katetometru, ustawionego z daleka, odczytuje się wydłużenia na podziałce. Urządzenie to, wielokrotnie stosowane w nowszych doświadczeniach nad wydłużalnością drutów, usuwa błąd mogący wyniknąć z poddania się belek, na których druty są zawieszane.

Druty *a* stanowią zarazem dwa ramiona wagi elektrycznej (mostku Wheatstona), za pomocą której wyznacza się stosunek ich oporów, gdy jeden z nich jest obciążony. Drugą parę ramion stanowią giętkie druty *b* i *c* z nowego srebra, przylutowane starannie do pierwszych w punktach *B* i *C*, leżących w jednym poziomie, tudzież druty *E A* i *D A*, które zaraz opiszemy. Z tychże punktów *B* i *C* wychodzi inna para cienkich drutów miedzianych, połączonych z biegunami słoju Daniella *E*. Ramiona *b* i *c* połączone są drutami miedzianymi *l* i *m*, starannie wyprostowanymi, o czystej i równej powierzchni; obok nich umieszczone są podziałki.

Wszystkie stałe zetknięcia drutów są lutowane, prócz zetknięcia *D*, uskutecznionego za pomocą śruby, tak aby było można opór *b* nieco zmieniać. Łącznik, prowadzący od belki metalowej *F*, przechodzi przez galwanometr *G* i kończy się zetknięciem przesuwalnym w *H*.

Rozpoczynając doświadczenie ustawia się *H* w środku *A* i urchadza opory *b* i *m* tak aby przy chwilowym zamknięciu słoju prąd w galwanometrze był zerem ¹⁾. Wówczas

$$b + m = c + l$$

¹⁾ Za pomocą stósonnego klucza zamyka się najprzód słoje, a w chwilę potem galwanometr, a to celem uniknięcia wpływów prądów indukcyjnych.

gdyż opory drutów a były z dostateczną ścisłością jednokowe. Obciążając miseczkę, zmieniamy opór odnośnego drutu a na $a(1+s\lambda)$. Celem przywrócenia równowagi zetknięcie H przesuwamy się o α wzdłuż drutu l , wówczas

$$\frac{1+s\lambda}{b+m+\alpha} = \frac{1}{c+l-\alpha}, \text{ czyli z uwagi}$$

na poprzednie równanie:

$$s = \frac{2\alpha}{\lambda(c+l-\alpha)}$$

aby obliczyć s potrzeba tedy znać prócz λ stosunki oporów $\frac{\alpha}{l}$ i $\frac{c}{l}$.

Pierwszy wynika z porównania długości odcinka α z długością całego drutu l ; drugi otrzymuje się za pomocą oddzielnego doświadczenia. Dokładne wyznaczenie tego ostatniego stosunku stanowi podstawę pomiaru i z tej przyczyny było wykonane z wszelką możebną starannością. Do porównania służył zwój normalny o oporze 100 omad, z fabryki Elliot Brs. w Londynie i w tejże fabryce wykonany układ „oporów odwrotnych“ czyli przewodnictw (*conductivity box*) W. THOMSONA, dający możność utworzenia dowolnego oporu z dokładnością sięgającą najdrobniejszych ułamków. To się skutecznia łącząc „obok siebie“ odpowiednią liczbę oporów większych, a więc dających się łatwiej wykonać ze znaczną dokładnością niż zbyt małe.

Wartość stosunku $\frac{c}{l}$ była

431.8.

W następującej tabelicy podane są opory α w centymetrach długości, przyczem długości drutu l wynosiła 198 ctm.

Obciążenie dodatkowe gr.	α cent.	Odpowiednie wydłużenie całkowite cm.	s	Obciążenie zrywające drut gr.
453	22	0.130	2.190	9525
907	44	0.275	2.109	
1361	66	0.425	2.110	
1814	88	0.555	2.110	
2268	112	0.705	2.149	
2722	133	0.830	2.126	
3175	157	0.985	2.152	
3629	181	1.155	2.171	

Współczynnik s wzrasta nieco wraz z wydłużeniem, średnio jest $s=2,13$.

7. Wyznaczenie zwężenia poprzecznego. Ilości tablicy poprzedniej zawierają niektóre dane potrzebne do obliczenia współczynnika wydłużalności. Długość drutu od miejsca zawieszenia aż do wskazówki wynosiła 576.5 c. Średnicę otrzymano za pomocą ważenia 6ciu metrów drutu w powietrzu i we wodzie; objętość była 1.0985 c³, masa 9,5272 gr., przeto

średnica drutu 0,04828 c.

przekrój 0,001831 c².

gęstość mosiądzu 8,491.

Ztąd się oblicza współczynnik wydłużalności

$$e = 1017,3 \times 10^6 \frac{Gr^1}{c^2}.$$

Przyjmując przyspieszenie ciężkości $g=981.4$ mamy

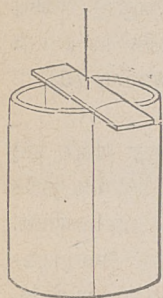
$$e = 99.838 \times 10^{10} \text{ (c. g. s.)}.$$

Współczynnik sprężystości postaciowej r , wyznaczyłem zwy-

1) Dogodnie jest w piśmie oznaczać przez Gr. siłę, mianowicie ciężar 1 grama, przez gr. masę.

czajnym sposobem, za pomocą pomiaru czasu wahania ciała o znanym momencie bezwładności, zawieszono na badanym drucie. Używałem do tego wibratora pomysłu JOULEA, który dla swęj prostoty i łatwości w użyciu zasługuje w wysokim stopniu na uwagę.

Fig. 3.



Jest to kawałek rury metalowej (fig. 3), odciętej gładko dwoma cięciami prostopadłymi do osi; ciężar, tudzież długość i szerokość dobięra się stósownie do wymiarów i wytrzymałości drutu. Do tęg części wibratora przywiązuje się nitką pasek metalowy płaski i wązki z małym, w srodku wywierconym otworkiem, w który się dolny koniec drutu wlotowuje. Moment bezwładności tego układu oblicza się łatwo z wymiarów

i wagi; przytém widać od razu, że niejednorodność masy przy starannym wyrobie będzie bardzo mała, a wpływ jęj, dzięki dobrze obmyślanęj postaci wibratora, nieznaczny.

W moich doświadczeniach wynosił moment bezwładności wibratora:

$$I = 36550 \text{ gr. } c^2$$

długość drutu L była 568.7 c, średnica $2R$ podana poprzecznie. Czas wahania ¹⁾ T wyznaczono na

$$32.787 \text{ s.}$$

Ze wzoru

$$r = \frac{2L I \pi}{T^2 R^4}$$

oblicza się tedy:

$$r = 35,776 \times 10^{10} \text{ (c. g. s).}$$

Korzystając z tych wartości dla e i r , znajdziemy łatwo stósunek zwęzenia poprzecznego do wydłużenia; wedle znanych wzorów teoryi sprężystości mamy bowiem

¹⁾ Połowa okresu.

$$\mu = \frac{e - 2r}{2r}$$

a przeto

$$\mu = 0,3953.$$

8. Obliczenie współczynnika ρ . Posiadamy teraz wszystkie dane, potrzebne do obliczenia drugiej stałej zasadniczej dla mosiądzu. Biorąc $s = 2,13$ tudzież za σ i μ wartości wyżej podane, obliczamy za pomocą wzoru (5)

$$\rho = 0,217$$

ρ jest dodatne, t. zn. mosiądz zewsząd ściśnięty staje się lepszym przewodnikiem elektryczności. Jest to bardzo prawdopodobnym, że wszystkie metale podobnie się zachowują. Z doświadczeń nad zależnością oporu metali od temperatury wiadomo że opór rośnie, czyli przewodnictwo maleje, gdy temperatura się podwyższa. Obie przyczyny, to jest ciepło i odkształcenie, wywołują tedy zmianę tego samego znaku. Wszakże ilościowo różnią się ogromnie. Z liczb MATHIESSENA obliczyłem w przybliżeniu, że rozszerzenie przestrzenne, wywołane podwyższeniem temperatury, 100—200 razy tyle wpływa na powiększenie oporu właściwego, niż rozszerzenie wywołane siłami zewnętrznymi a tój samėj wielkości. Z tego wynika, że przewodnictwo elektryczne materji jest funkcją wyraźną gęstości i temperatury nie zaś temperatury samėj a gęstości o tyle, o ile ona zależy od temperatury. To znaczy, jeżeli metal zamkniemy w naczyniu niedozwalającym mu się rozszerzać, wówczas podwyższenie temperatury sprawi pogorszenie przewodnictwa niezmieniając gęstości; z drugiej strony zmiana gęstości przy stałej temperaturze sprawia podobny skutek.

CLAUSIUS zauważył, jak wiadomo, że opory elektryczne metali są w przybliżeniu proporcjonalne do temperatury liczonej na podziałce dynamicznėj; zajmującym byłoby znaleźć o ile to prawo przybliżone zbliży się do ściśłości lub od niój oddali, gdy się wpływ gęstości oddzieli

i jedynie wpływ temperatury weźmie pod uwagę. Na razie porównanie takie byłoby przedwczesne z braku dostatecznej liczby danych doświadczalnych.

Węgiel zachowuje się pod wpływem temperatury przeciwnie jak metale; zmiany oporu tego ciała pod wpływem odkształcenia były wielokrotnie stosowane przez HUGHISA i EDISONA, wszakże nie wiadomo mi, czy zwrócono uwagę na to, w jakim kierunku zmiany te się odbywają.

W Glasgowie, 26 Marca 1881.



BOOKKEEPER 2012