

$$X_0 = \frac{-1}{6}x^3 - \frac{c_1 - c_2}{2}x + \frac{c_1 + c_2}{2}, \quad X_1 = \frac{1}{2}.$$

A więc, jeżeli całka dana jest algebraiczną, to przyjąć można, że

$$\int \frac{z}{x} dx = \frac{-1}{6}x^3 - \frac{c_1 - c_2}{2}x + \frac{c_1 - c_2}{2} + \frac{1}{2}z.$$

Stałych  $c_1, c_2$  nie możemy tu wyznaczyć z warunku, by pochodna tego równania była tożsamością, skąd wnioskujemy, że całka dana nie przedstawia się algebraicznie.

Żegiestów, w lipcu 1888 r.

## BADANIA NAD WYTRZYMAŁOŚCIĄ SZKŁA.

PRZEZ

J. KOWALSKIEGO. <sup>1)</sup>

Jednym z działów mechaniki cząsteczkowej, mającym wielkie zastosowanie w technice, jest nauka o wytrzymałości materiałów. Pomimo, iż nauka ta nadzwyczaj jest rozwiniętą w kierunku zastosowań do potrzeb technicznych, podstawy jej są dotychczas hypotetycznymi: opierają się one na jednej z dwóch następujących zasad:

1°. Zasada, przyjęta przez Saint-Venant'a i F. Neumann'a, a już do nauki wprowadzona przez Mariotte'a <sup>2)</sup>, podług której następuje rozzerwanie cząstek ciała, gdy wydłużenie linijne (lineare Dilatation) w pewnym punkcie odkształcanego ciała przejdzie pewną stałą granicę.

2°. Zasada, którą głównie Clebsch rozwinął i podług której następuje rozzerwanie, gdy nie wydłużenie linijne, ale ciśnienie wewnętrzne (innere Spannung) w pewnym punkcie ciała przejdzie pewną stałą granicę. O ile mi jest wiadomém, nie było do tego czasu badań, z których można by wnioskować o prawdziwości jednej z tych zasad; z tego powodu podjąłem niniejszą pracę.

Jako materiału do moich badań użyłem szkła z powodu, iż ciało to odznacza się tak małą podatnością, że można z wielkiem przybliżeniem założyć,

<sup>1)</sup> Opracowane na podstawie rozprawy inauguracyjnej „Untersuchungen über die Festigkeit des Glases“, Göttingen, 1888.

<sup>2)</sup> Mariotte: Traité du mouvement des eaux.

iz do chwili rozerwania ciała wszelkie odkształcenia nie wyprowadzają cząstek ciała po za granicę sprężystości. Szkło, którego użyłem, było umyślnie do tych badań, w formie cienkich sztabek o przekroju eliptycznym, przygotowane w fabryce Greiner'a, w Stuzerbach w Turynii, a było ono tak wolno studzone, że mogłem przypuszczać, iż jest struktury prawie izotropowej, o czém się potem przy oznaczaniu współczynników sprężystości przekonałem.

Oznaczenie tych współczynników było rzeczą, której mi najpierw dokończyć wypadało. Współczynnik zginania  $E$  (Biegungscoefficient) oznaczyłem na 15 różnej grubości sztabkach za pomocą metody Baumgarten'a<sup>1)</sup> i otrzymałem w przecięciu:

$$E = 6702000 \text{ gr.}$$

przyczém omyłka prawdopodobna nie wynosiła więcej, niż 1%.

Współczynnik skręcenia  $\mu$  (Torsionscoefficient) oznaczyłem za pomocą nowego przyrządu, który w rozprawie jest szczegółowo opisany i który mi pozwolił przy bardzo prostej konstrukcyi z wielką dokładnością także współczynnik oznaczyć. Z 12 sztabek o różnej grubości otrzymałem wartość przeciętną:

$$\mu = 2730000,$$

przyczém omyłka prawdopodobna także nie przenosiła 1%.

Z wartości dla  $E$  i  $\mu$  otrzymujemy wartość stosunku Poisson'a

$$\alpha = 0,242.$$

Jeżeli więc stosunek wartości  $\alpha$  do teoretycznej wartości stosunku Poisson'a dla ciał izotropowych  $A = \frac{1}{4}$  będzie mi dozwoloném nazwać *stopniem izotropii* danego ciała, to otrzymamy jako stopień izotropii badanych sztabek szkła 0,97. Zauważę tu jeszcze, że tak przy oznaczaniu współczynników sprężystości, jako też przy dalszych doświadczeniach niezmiernie ważnym było dokładne oznaczenie wymiarów danego ciała, a szczególniej oznaczenie grubości. Do mierzenia używałem więc grubomierza z libellą, który dozwalał mierzyć z dokładnością 0,0004 mm.

Przejdźmy teraz do właściwych badań nad wytrzymałością szkła. Doświadczenia były robione w ten sposób, że sztabki szkła rozrywano przez wyciąganie, zginanie, skręcanie i kombinacją wyciągania ze skręcaniem.

Obciążanie uskuteczniałem przez dosypywanie drobnego śrótu do szalki obciążającej, przyczém zwracałem szczególną uwagę, aby nie było uderzeń. Wypadki, w których sztabka się łamała z powodu uderzenia, nie były wciągane do obliczeń. Z obciążenia nietrudno jest znaleźć wartość największego wydłużenia liniowego i największego ciśnienia wewnętrznego w punkcie niebezpieczeństwa (point dangereux) w funkcyi obciążenia i wymiarów sztabki.

Otrzymujemy to w następujący sposób:

Jeżeli użyjemy znakowania Kirchhoffa<sup>1)</sup>, to wydłużenie liniowe  $\lambda$  wyrazi się przy pewnym odkształceniu przez wzór:

$$\lambda = \cos^2 \alpha \cdot x_x + \cos^2 \beta \cdot y_y + \cos^2 \gamma \cdot z_z + \cos \gamma \cdot \cos \beta \cdot y_z + \cos \gamma \cdot \cos \alpha \cdot z_x + \cos \beta \cdot \cos \alpha \cdot x_y.$$

Wprowadzając współrzędne kuliste, możemy równanie to napisać:

$$\lambda = \sin^2 \vartheta \cdot \cos^2 \varphi \cdot x_x + \sin^2 \vartheta \cdot \sin^2 \varphi \cdot y_y + \cos^2 \vartheta \cdot z_z + \frac{1}{2} \sin 2\vartheta \cdot \cos \varphi \cdot y_z + \frac{1}{2} \sin 2\vartheta \cdot \sin \varphi \cdot z_x + \frac{1}{2} \sin 2\vartheta \cdot \sin 2\varphi \cdot x_y.$$

Kierunek największego wydłużenia liniowego otrzymamy, dając kątom  $\varphi$  i  $\vartheta$  wartości, wyliczone z równań

$$\frac{\partial \lambda}{\partial \varphi} = 0 \quad \text{i} \quad \frac{\partial \lambda}{\partial \vartheta} = 0.$$

Wstawiwszy tak znalezione wartości dla  $\varphi$  i  $\vartheta$  do równania dla  $\lambda$ , nie trudno znaleźć największą wartość  $\lambda$  w punkcie niebezpieczeństwa.

Podobnym sposobem można obliczyć największe ciśnienie, co jest łatwém, jeżeli przypomniemy sobie, że w ciałach izotropowych osie elipsoidy odkształcenia mają ten sam kierunek, jak osie elipsoidy ciśnień.

Zestawmy teraz rezultaty badań:

1.) Rozrywanie przez wyciąganie. Sztabka była wyciąganą równolegle do swój osi. Największe ciśnienie i największe wydłużenie liniowe zachodzi w kierunku samego wyciągania, a więc równolegle do osi sztabki. Jeżeli powierzchni przekroju sztabki oznaczymy przez  $q$ ; obciążenie, przy którym sztabka zostaje rozerwaną, przez  $P$ , to ciśnienie największe wyrazi się przez wzór:

$$p = \frac{P}{q}$$

a maximum wydłużenia liniowego przez wzór

$$\delta = \frac{p}{E}.$$

Z 31 doświadczeń otrzymałem w przecięciu:

$$p = 8770 \text{ gr. (omyłka prawdopodobna 11 gr.)}$$

$$\delta = 0,00131 \text{ (omyłka prawdopodobna 0,000015)}$$

<sup>1)</sup> Kirchhoff, Mechanik, p. 122.

<sup>1)</sup> Poggendorff's Annalen, t. 152.

2.) Rozrywanie przez zginanie. Sztabka była opartą przy obu końcach na 2-<sup>ch</sup> ostrych podstawach; w środku była obciążoną. Punkt niebezpieczeństwa znajduje się wtedy w najniższym punkcie sztabki. Największe wydłużenie linijne przypada w kierunku osi sztabki i wyraża się przez wzór

$$\delta = \frac{3h \cdot s}{\left(\frac{l}{2}\right)^2},$$

gdzie  $h$  oznacza odległość punktu niebezpieczeństwa od osi sztabki,  $s$  zniżenie się tego punktu od obciążenia, przy którym sztabka się łamie,  $l$  długość sztabki między dwiema podporami.

Maximum ciśnienia jest

$$p = \frac{Eh}{\rho},$$

gdzie  $\rho$  jest promieniem krzywizny krzywej, w którą oś sztabki przechodzi w skutek obciążenia.

Z 32-<sup>ch</sup> doświadczeń otrzymałem wartość dla maximum ciśnienia

$$p = 8840 \text{ gr. (omyłka prawdopodobna 9 gr.)};$$

dla maximum wydłużenia linijnego

$$\delta = 0,00132 \text{ (omyłka prawdopodobna 0,000012)}.$$

3.) Rozrywanie przez skręcanie. Zadanie skręcania zostało bardzo wyczerpująco opracowane teoretycznie przez Saint-Venant'a<sup>1)</sup>. Punkt niebezpieczeństwa znajduje się w punkcie najbliższym osi sztabki, a więc przy końcu małej osi elipsy przekroju; maximum wydłużenia linijnego zachodzi pod kątem 45° do osi sztabki i ma wartość

$$\delta = \frac{1}{2} \sqrt{y_z^2 + z_x^2};$$

maximum ciśnienia przypada w tymże punkcie i ma wartość

$$p = \frac{N}{\pi \cdot ab^2},$$

gdzie  $N$  oznacza moment obrotu,  $a$  i  $b$  wielką i małą oś elipsy przekroju.

Z 29-<sup>u</sup> doświadczeń otrzymałem rezultaty następujące:

$$\delta = 0,00184 \text{ (omyłka prawdopodobna 0,000019)}$$

$$p = 11920 \text{ (omyłka prawdopodobna 13 gr.)}.$$

<sup>1)</sup> Saint-Venant, de la torsion des prismes. (Mémoires des savants étrangers, 1855.)

4.) Kombinacje skręcania i wyciągania.

Jak już nadmieniałem, oprócz tych doświadczeń robiłem jeszcze inne, kombinując skręcanie z wyciąganiem. Kombinacji takich wykonałem 9. Obliczenie doświadczeń przedstawia pewne trudności, ponieważ dla każdej kombinacji kąt  $\theta$  jest inny. Nie będę tutaj wszystkich otrzymanych liczb przytaczał, zauważę tylko, że przy zwiększaniu się kąta  $\theta$  zwiększało się również maximum wydłużenia linijnego, jako też i maximum ciśnienia, a to w granicach, zawartych między 0,00132 do 0,00184, względnie między 8700 gr. do 11900 gr.

Jako rezultat tych badań podać można, że tak zasada Saint-Venant'a jako też zasada Clebsch'a nie są bezwzględnie prawdziwymi.

Daliej widzimy, że przy skręcaniu, przy którym gęstość ciała pozostaje stałą, maximum wydłużenia linijnego jest największym; przy odkształceniach zaś, przy których gęstość ciała w okolicy punktu niebezpieczeństwa się zmniejsza, zmniejsza się także maximum wydłużenia linijnego. Kierując się temi względami doprowadzony zostałem do następującej hipotezy:

Rozerwanie następuje, gdy absolutna odległość cząstek ciała przejdzie po za pewną oznaczoną granicę; odległość ta jest wprost proporcjonalną do gęstości ciała w okolicy punktu, w którym następuje rozerwanie.

Przyjąwszy tę hipotezę, można wyprowadzić następujący wniosek:

Niech  $\delta_0$  będzie maximum wydłużenia linijnego przy odkształceniu, któremu nie towarzyszy rozszerzenie objętościowe;  $\delta_1$  maximum wydłużenia linijnego przy odkształceniu, któremu towarzyszy rozszerzenie objętościowe  $\Delta$ ;  $r_0$  maximum absolutnej odległości cząstek przy pierwszym rodzaju odkształcenia,  $r_1$  maximum odległości cząstek przy drugim rodzaju. Możemy wtedy napisać, jeżeli  $r$  bez znaku oznacza pierwotną odległość cząstek,

$$r_0 = r(1 + \delta_0) \quad r_1 = r(1 + \delta_1).$$

A więc na zasadzie hipotezy naszej:

$$(1 + \delta_0) : (1 + \delta_1) = (1 + \Delta) : 1$$

czyli  $\delta_0 = \delta_1 + \Delta$ , jeżeli opuścimy wielkości bardzo małe drugiego stopnia. Inaczej mówiąc: suma, utworzona z maximum wydłużenia linijnego i z towarzyszącego temu wydłużeniu rozszerzenia objętościowego, w okolicy punktu niebezpieczeństwa, musi być liczbą stałą, niezależnie od sposobu, jakim ciało zostało rozerwane. Liczbę tę obliczyłem ze wszystkich moich doświadczeń i otrzymałem w przecięciu

$$\delta_0 = 0,00191 \text{ (omyłka prawdopodobna wynosi 0,00002)}.$$

Doświadczenia moje przemawiają zatem za postawioną hipotezą. Nie można wszelako wnioskować stanowczo o jej prawdziwości na mocy badań, wykonanych nad jednym ciałem; z tego powodu zająłem się jej sprawdzeniem,

badając niektóre metale i ich aliaże; o ile teraz już mogę sądzić, wyniki tych badań przemawiają za przytoczoną powyżej hipotezą.

W końcu wspomnę jeszcze o jednej osobliwości, którą zauważyłem w ciągu mojej pracy. Jeżeli (niezależnie od rodzaju odkształcenia) obciążamy sztabkę szkła pewnym ciężarem, bliskim do tego, przy którym sztabka się rozrywa i zostawiamy ją tak obciążoną przez pewien dłuższy przeciąg czasu (24 godzin do 48), to sztabka przyzwyczaja się, że tak powiem, do ciężaru i wytrzymałość jej zwiększa się; a więc mamy zjawisko podobne do tego, które zauważono na obciążonych magnesach.

## O ZWIĄZKU MIĘDZY ZASADĄ NAJMNIEJSZEGO DZIAŁANIA

### I NAJPRAWDOPODOBNIEJSZYM UKŁADEM.

PRZEZ

WŁ. GOSIEWSKIEGO.

Stosując rachunek prawdopodobieństwa w rozważaniu układów mechanicznych, otrzymałem wnioski, że zasada najmniejszego działania jest w bezpośrednim związku z układem najprawdopodobniejszym, że więc ją można zastąpić zasadą najprawdopodobniejszego układu. Przy takim uważaniu, równania ruchu przedstawiają się jako warunki konieczne najprawdopodobniejszego układu, a w skutek tego przyczyna działań z odległości i wogóle przyczyna wszelkich zmian ruchu staje się rzeczywiście pojęciem tylko przechodniem.

Nadmieniam przy tym, że o ile mi wiadomo, rachunku prawdopodobieństwa do mechaniki wogóle dotąd nikt nie stosował. Max well, a za nim O.E. Meyer, Boltzmann i inni stosowali go tylko w teorii cyntezy gazów, na zasadach całkiem odmiennych.

W pracy niniejszej zamierzam wyłożyć pomienioną wyżej nową zasadę i pewne jej zastosowania.

Prawdopodobieństwo stanu układu.

1. Przekonanie, że między wszystkimi częściami układu wszechświatowego zachodzą stosunki, zmieniające się z czasem według praw niezmiennych, prowadzi do przypuszczenia, że mimo nieoznaczoności ich liczby, stosunki te wyrażają się przecież jako funkcje czasu oznaczone, za pośrednictwem nieupra-