

Ćwiczenie M13

Wyznaczanie modułu sztywności metodą Gaussa

M13.1. Cel ćwiczenia

Celem ćwiczenia jest wyznaczenie wartości modułu sztywności stali metodą dynamiczną Gaussa.

M13.2. Zagadnienia związane z tematyką ćwiczenia

- Budowa wewnętrzna ciał stałych,
- właściwości sprężyste ciał stałych,
- mechanika punktu materialnego i bryły sztywnej.

M13.3. Literatura

- [1] Halliday D., Resnick R., Walker J.: *Podstawy fizyki, cz. 1*, PWN, Warszawa.
- [2] Massalski J., Massalska M.: *Fizyka dla inżynierów, cz. 1*, WNT, Warszawa.
- [3] Szczeniowski S.: *Fizyka doświadczalna, cz. 1*, PWN, Warszawa.
- [4] *Metody wykonywania pomiarów i szacowania niepewności pomiarowych*, <http://ftims.pg.edu.pl/documents/10673/20436990/wstep.pdf>

M13.4. Przebieg ćwiczenia i zadania do wykonania

Układ doświadczalny

Rysunek M13.1 zdjęcie układu pomiarowego z zaznaczonymi elementami. W skład zestawu wchodzi: **1** – badany drut, **2** – wsporniki drutów, **3** – wspornik krzyżakowy pierścienia - obciążnika oscylatora, **4** – pierścień - obciążnik oscylatora, **5** – stoper, **6** – śruba mikrometryczna.



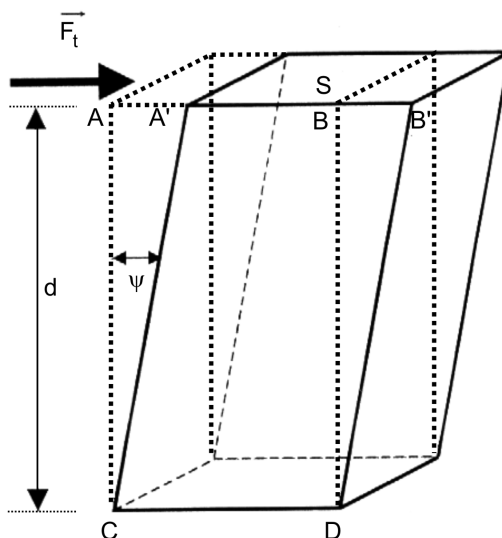
Rysunek M13.1. Zdjęcie układu pomiarowego

Przebieg doświadczenia

Moduł sztywności τ jest związany z tzw. odkształceniem przesunięcia prostego, które powstaje po przyłożeniu do ciała ścinającej siły stycznej.

Jeśli na ciało w kształcie prostopadłościanu działa siła \vec{F}_t , styczna do powierzchni górnej podstawy S , to następuje wzajemne przesuwanie się sąsiednich warstw i w rezultacie skrócenie płaszczyzn prostopadłych do S o pewien kąt Ψ (rysunek M13.2).

W skali mikroskopowej odkształcenie przesunięcia prostego tłumaczy się skrzywieniem komórek siatki krystalicznej. Jeśli w kierunku AB działa siła \vec{F}_t , wówczas komórka elementarna przekształca się np. z sześciangu w romboid, przy czym



Rysunek M13.2. Odształcenie prostokątnego ciała pod wpływem działania siły stycznej

przekątna CB ulega wydłużeniu a AD skróceniu. Wskutek tego między atomami zadziałają siły przyciągania i odpychania, które po zaprzestaniu działania \vec{F}_t pozwalają powrócić komórkom do położenia równowagi.

Sumowanie się elementarnych przesunięć zachodzących w sieci krystalicznej prowadzi do odkształcenia, przedstawionego na rysunku M13.2. Odcinek AA' jest bezwzględną wartością przesunięcia warstwy górnej AB w stosunku do dolnej CD , d – grubością warstwy, zatem dla niewielkich przesunięć:

$$\Psi \approx \text{tg } \Psi = \frac{AA'}{d}. \quad (\text{M13.1})$$

Wzór ten opisuje tzw. przesunięcie proste względne. W zakresie, w którym jest słuszne prawo Hooke'a, odkształcenie względne jest proporcjonalne do naprężenia stycznego:

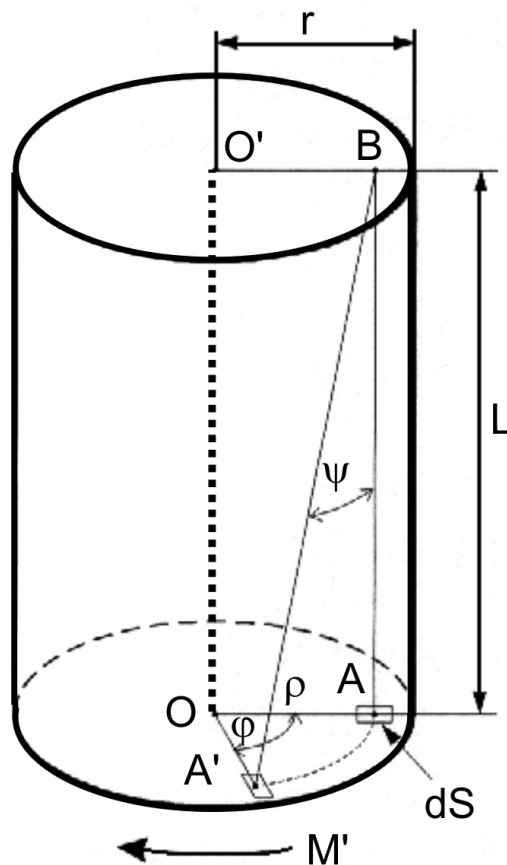
$$p_t = \frac{F_t}{S}, \quad (\text{M13.2})$$

co można zapisać w postaci

$$p_t = \tau \Psi, \quad (\text{M13.3})$$

gdzie τ jest wielkością stałą, zależną od rodzaju materiału i nosi nazwę modułu sztywności lub ścinania. Związek (M13.3) jest równaniem definicyjnym modułu sztywności τ .

Z odkształceniem przesunięcia prostego ściśle jest związany inny rodzaj odkształcenia, zwany skręceniem. Weźmy pod uwagę długi pręt o przekroju kołowym, niech jego promień wynosi r , a długość L (rysunek M13.3). Przypuśćmy,



Rysunek M13.3. Skręcenie pręta

że górny koniec pręta jest zamocowany nieruchomo, zaś do jego dolnego końca przyłożony jest zewnętrzny moment siły M' . Wybierzmy element dV pręta o powierzchni dS i długości L , znajdujący się w odległości ρ od osi pręta OO' . Pod wpływem momentu siły M' pręt ulega skręceniu o kąt φ , tzn. dla wybranego elementu dV powierzchnia dS przesuwa się z położenia A do położenia A' , a

krawędzie równoległe do BA zajmują położenie równoległe do BA' . To oznacza, że element dV ulega względnemu przesunięciu prostemu:

$$\Psi = \frac{AA'}{L}. \quad (\text{M13.4})$$

Ponieważ $AA' = \varphi\rho$, ze wzoru (M13.3) wynika, że naprężenie styczne działające na element powierzchni dS wynosi:

$$p_t = \frac{\tau\varphi\rho}{L}, \quad (\text{M13.5})$$

co odpowiada elementarnemu momentowi siły:

$$dM' = \frac{\tau\varphi}{L}\rho^2 dS. \quad (\text{M13.6})$$

Całkowity moment M' otrzymuje się, całkując wyrażenie (M13.6) po całym polu przekroju o promieniu r :

$$M' = \frac{\tau\varphi}{L} \int_S \rho^2 dS, \quad (\text{M13.7})$$

gdzie

$$I_s = \int_S \rho^2 dS, \quad (\text{M13.8})$$

stanowi tzw. powierzchniowy moment bezwładności pręta (względem osi $O'O$). Wzór (M13.7) można zapisać w postaci:

$$M' = K\varphi, \quad (\text{M13.9})$$

gdzie wielkość

$$K = \frac{\tau I_s}{L} \quad (\text{M13.10})$$

nosi nazwę momentu kierującego danego pręta.

Przy skręceniu pręta o kąt φ (spowodowanym przyłożeniem zewnętrznego momentu siły M') pojawia się wewnętrzny moment siły M , równy co do wartości M' , lecz przeciwnie skierowany, tzn. $M = -M'$. Jeżeli dolny koniec pręta zostanie obciążony ciałem o kształcie symetrycznym względem osi pręta, to swobodny ruch skrętny tego ciała w płaszczyźnie prostopadłej do wspólnej osi symetrii (ciała i pręta) jest opisany, zgodnie z II zasadą dynamiki Newtona, równaniem:

$$M = I \frac{d^2\varphi}{dt^2}, \quad (\text{M13.11})$$

w którym I jest momentem bezwładności ciała względem osi symetrii. Biorąc pod uwagę, że $M = -K\varphi$ równanie (M13.11) daje się przedstawić w postaci:

$$\frac{d^2\varphi}{dt^2} + \frac{K}{I}\varphi = 0. \quad (\text{M13.12})$$

Równanie to określa ruch drgający prosty o częstotliwości:

$$\omega = \sqrt{\frac{K}{I}} \quad (\text{M13.13})$$

a więc o okresie drgań

$$T = 2\pi\sqrt{\frac{I}{K}}. \quad (\text{M13.14})$$

Jak widać, mierząc okres drgań skrętnych ciała zawieszonoego na pręcie oraz uwzględniając zależność (M13.10), można wyznaczyć moduł sztywności materiału, z którego wykonany jest pręt.

W ciele stałym pod wpływem zewnętrznych sił mogą się pojawić miejscowe naprężenia mające charakter elementarnych odkształceń przesunięcia prostego. Sprężyste oddziaływania międzycząsteczkowe prowadzą wtedy do powstania w nim fal poprzecznych, których prędkość rozchodzenia się v jest ściśle związana z modułem sztywności τ i jest opisana wzorem:

$$v = \sqrt{\frac{\tau}{\rho_c}} \quad (\text{M13.15})$$

gdzie ρ_c jest gęstością ciała stałego.

Wyznaczenie modułu sztywności τ metodą dynamiczną Gaussa polega na pomiarze okresów drgań wibratora nieobciążonego (T_0) oraz wibratora obciążonego ciałem o prostych kształtach geometrycznych (T_i). Na ogół jest sprawą kłopotliwą wyznaczenie momentu bezwładności wibratora z uwagi na jego kształt, zamocowania itd., dlatego w metodzie dynamicznej postępuje się tak, by moment bezwładności wibratora nieobciążonego I_0 nie występował we wzorze na τ . Okres drgań opisany zależnością (M13.14) wynosi dla wibratora nieobciążonego:

$$T_0 = 2\pi\sqrt{\frac{I_0}{K}}. \quad (\text{M13.16})$$

oraz dla wibratora obciążonego ciałem o znanym momencie bezwładności I_i :

$$T_i = 2\pi\sqrt{\frac{I_0 + I_i}{K}}. \quad (\text{M13.17})$$

Z równań (M13.16) i (M13.17) po elementarnych przekształceniach otrzymuje się:

$$K = 4\pi^2 \frac{I_i}{T_i^2 - T_0^2}, \quad (\text{M13.18})$$

a po uwzględnieniu zależności (M13.10):

$$\tau = 4\pi^2 \frac{LI_i}{I_s (T_i^2 - T_0^2)}. \quad (\text{M13.19})$$

W pracowni pomiary wyznaczenia modułu sztywności przeprowadza się dla drutów o przekroju kołowym, dla których powierzchniowy moment bezwładności:

$$I_s = \frac{\pi d^4}{32}, \quad (\text{M13.20})$$

zaś ciałem o prostych kształtach geometrycznych jest obręcz, której moment bezwładności:

$$I_i = \frac{1}{8} m_i (D_1^2 + D_2^2), \quad (\text{M13.21})$$

gdzie m_i jest masą obręczy, D_1 i D_2 – wewnętrzną i zewnętrzną średnicą obręczy.

Wartość τ oblicza się ze wzoru (M13.19) po uwzględnieniu zależności (M13.20) i (M13.21). Ostatecznie otrzymuje się:

$$\tau = 16\pi \frac{m_i L (D_1^2 + D_2^2)}{d^4 (T_i^2 - T_0^2)}. \quad (\text{M13.22})$$

Zadania do wykonania

M13.1. Za pomocą śruby mikrometrycznej wykonać pomiary długości i średnicy danych drutów – pomiary powtórzyć kilkakrotnie.

M13.2. Zmierzyć średnice wewnętrzną i zewnętrzną dwu obręczy.

M13.3. Wyznaczyć okresy drgań: T_0 – wibratora nieobciążonego oraz T_1 i T_2 – wibratora obciążonego.

M13.4. Obliczyć wartość modułu sztywności materiału drutu dla różnych obciążeń wibratora. Do obliczeń przyjąć wartości średnie wyników pomiarowych otrzymanych w zadaniach M13.1 - M13.3.

M13.5. Określić niepewność standardową pomiaru modułu sztywności.

M13.6. Obliczyć prędkość rozchodzenia się fali poprzecznej w drucie i ocenić dokładność jej wyznaczenia.

M13.5. Rachunek niepewności

W celu wyznaczenia wartości modułu sztywności τ są wykonywane następujące pomiary: długości drutu L (między śrubkami mocującymi), jego średnicy d , średnic obręczy D_1 i D_2 , oraz okresów drgań skrętnych wibratora T_0 i T_i . Niepewności pomiarowe poszczególnych wielkości określamy na podstawie podziałek i klasy użytych przyrządów pomiarowych. Przy wielokrotnie powtarzanych pomiarach należy wyznaczyć odchylenie standardowe od wartości średniej.

Niepewność wyznaczenia wartości τ szacujemy jako niepewność wielkości złożonej.