

<b>Zad. M 16</b>	<b>I PRACOWNIA FIZYCZNA Instytut Fizyki US</b>
<b>Temat:</b>	<b>II zasada dynamiki Newtona, doświadczalne potwierdzenie zależności <math>a(F)</math></b>

*Cel:* zbadanie zależności  $a = a(F)$  przy stałej masie układu. Wyznaczenie masy ślizgacza na podstawie II zasady dynamiki. Prawidłowe i szczegółowe opracowanie danych pomiarowych, wykonanie wykresów badanych zależności, obliczenie i analiza niepewności pomiaru. Wykształcenie u studenta samodzielnego posługiwania się aparaturą pomiarową oraz umiejętności analizy i interpretacji wyników pomiarów.

*Przyrządy:* tor powietrzny z dmuchawą, ślizgacz z obciążnikami do zawieszenia – 2 po 5 g i 4 po 10 g, stoper o rozdzielczości 0,01 s, (dokładność 0,05 s) z dwoma fotobramkami, nitka, bloczek stały o małej masie do przerzucenia nitki, ciężarki po ok. 5 g, taśma miernicza zwijana klasy II, 2 wagi – o dokładności 1 g i 0,1 g lub 0,01 g, ołówek (w razie potrzeby - taśma klejąca z pisakiem), nożyczki.

## 1. ZAGADNIENIA

1. Pojęcia i wielkości opisujące ruch postępowy i obrotowy, ruch jednostajnie przyspieszony.
2. Układ inercjalny, I zasada dynamiki Newtona.
3. Pojęcie siły, jednostka siły, II i III zasada dynamiki Newtona.
4. Przygotować kartę pomiarową.

## 2. OPIS ZAGADNIENIA

### A. Wprowadzenie

Zgodnie z II zasadą dynamiki Newtona, w układzie inercjalnym, jeśli na ciało lub układ ciał działa nie-zrównoważona siła to ciało (układ ciał) porusza się z przyspieszeniem, którego kierunek i zwrot jest zgodny z kierunkiem i zwrotem siły wypadkowej. Przyspieszenie  $\vec{a}$  jest wprost proporcjonalne do siły wypadkowej  $\vec{F}$  a odwrotnie proporcjonalne do masy  $M$  ciała (układu ciał):

$$\vec{a} = \frac{\vec{F}}{M}. \quad (1)$$

W przypadku ruchu prostoliniowego, mamy jedną składową i możemy pominąć zapis wektorowy. Jeśli masa jest stała wówczas

$$a \sim F \quad (2)$$

a współczynnik proporcjonalności jest równy odwrotności masy  $M$ .

W przypadku gdy w układzie pomiarowym znajduje się bloczek (krążek) stały, jak w realizowanym doświadczeniu – rys. 1, wówczas też uczestniczy w ruchu obrotowym i to należy uwzględnić. Przyjmując, że ruch jest bez poślizgu na bloczku, który obraca się bez oporów a masę nitki jako bardzo małą pominiemy, przyspieszenie liniowe ślizgacza jest równe

$$a = \frac{F}{M + \frac{I}{r^2}}, \quad (3)$$

gdzie  $r$  – promień bloczka,  $I = 0,5m_b r^2$  – moment bezwładności bloczka,  $m_b$  – masa bloczka. Ponieważ w realizacji doświadczenia  $M \gg m_b$ , więc człon  $I/r^2$  można pominąć.

## 3. PRZEBIEG WYKONANIA ĆWICZENIA

### A. Metoda pomiarów.

W układzie pomiarowym – rys. 1, dla prawidłowo wyregulowanego toru powietrzengo, dokonujemy pomiaru czasu ruchu ślizgacza (wózka) na drodze  $l$  pod wpływem działającej na niego siły pochodzącej od wiszących na nitce ciężarków, która jest przerzucona przez bloczek. Oznaczając przez  $t_i$  czas ruchu ślizgacza na drodze  $l$  pod wpływem działającej siły  $F_i = m_i g$  pochodzącej od zawieszonoego na nitce

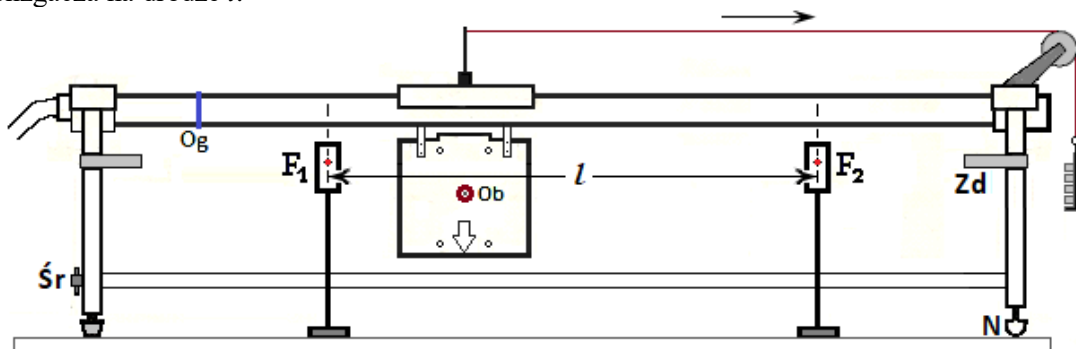
ciężarka o masie  $m_i$  ( $g$  – przyspieszenie ziemskie) i dla przypadku gdy prędkość początkowa jest równa zero, możemy zapisać

$$a_i = \frac{2l}{t_i^2}. \quad (4)$$

Ponieważ  $a_i = m_i g / M$  więc

$$m_i t_i^2 = \frac{2lM}{g} = \text{const.} \quad (5)$$

Zwróćmy uwagę, że czterokrotne zwiększenie masy ciężarka daje dwukrotne zmniejszenie czasu ruchu ślizgacza na drodze  $l$ .



Rys. 1. Schemat układu doświadczenia. Opis w tekście.

## B. Układ doświadczenia.

Doświadczenie przeprowadzane jest na torze powietrznym co umożliwia zmniejszenie do minimum oporów ruchu. Tor zbudowany jest z rury z nawierconymi otworami, umocowanej na dwóch podstawach. W skład zestawu wchodzi odpowiednio wyprofilowany ślizgacz (wózek), który porusza się na poduszce powietrznej. (Sam profil ślizgacza jest przytwierdzony do płaskiej stalowej blachy, znajduje się pod rurą toru – rys. 1, ze śrubą i dwoma parami otworów w górnej i dolnej części na której można zaczepiać obciążniki). Do wytworzenia poduszki powietrznej służy dmuchawa z rurą łączącą. Dmuchawa jest zasilana napięciem 230 V przez układ umożliwiający regulację napięcia. W podstawie od strony bloczka znajduje się śruba (ozn. N na rys. 1) służąca do regulacji położenia (nachylenia) toru. Podstawy połączone są metalową listwą z podziałką, która z jednej strony ma nakrętkę motylkową (ozn. Śr na rys. 1). Przy wstępnym poziomowaniu nakrętka powinna być poluzowana, następnie dokręcona w ten sposób aby ślizgacz nie zjeżdżał – zbyt silne (słabe) dokręcenie powoduje lekkie wygięcie rury w górę (w dół).

**Uwaga:** Od stanu rury i wewnętrznej powierzchni ślizgacza zależy dokładność wykonanych doświadczeń.

W związku z tym należy chronić je przed uszkodzeniami i unikać stosowania zbyt niskiego napięcia zasilającego dmuchawę, które może spowodować ocieranie wózka o tor i tym samym zwiększenie czasu ruchu.

W układzie doświadczenia jest przyrząd analogowo-cyfrowy do pomiaru czasu zasilany z sieci 230 V – stoper demonstracyjny, którego dokładność pomiaru wynosi 0,05 s. Do niego są podłączone dwie fotobramki (ozn.  $F_1$  i  $F_2$  na rys. 1) i przystawka zdalnego sterowania. Odczyt czasu dokonujemy: sekundy – z wyświetlacza cyfrowego sekund w rogu płyty czołowej; części sekundy z tarczy stopera mającej 100 działek elementarnych (rozdzielczość 0,01 s); Poniżej wyświetlacza umieszczony jest głośnik sygnalizujący kolejne sekundy mierzonego czasu. Na tarczy pod osią wskazówki znajdują się dwie diody spełniające rolę sygnalizacji świetlnej – jedna wskazuje ustawienie fotobramki dla „Start” a druga „Stop”. Funkcje sygnalizacyjne są zdublowane przez diody na obudowie fotobramek i na nich należy bazować.

Nad wyświetlaczem, w ścianie górnej obudowy stopera, znajdują się dwa przyciski „Zerowanie i kontrola wyświetlacza”. Przed każdym kolejnym pomiarem należy stoper wyzerować. Służy do tego celu przycisk „Zerowanie”. Po naciśnięciu przycisku wskazówka ustawia się na „0” i jednocześnie wyświetlona jest cyfra „0” na wskaźniku cyfrowym oraz słychać krótki sygnał dźwiękowy.

Sygnaly „Start” i „Stop” uruchamiające i zatrzymujące stoper oraz zerowania można też podawać z przystawki zdalnego sterowania, który jest podłączony do stopera.

Na zewnętrznej stronie obudowy fotobramki (od góry) znajduje się dioda, która świeci się podczas przesłonięcia fotodiody w fotobramce. Jeśli jako pierwsza jest przysłonięta fotobramka  $F_1$  wówczas stoper się uruchomi. Jego zatrzymanie nastąpi przy przesłonięciu fotobramki  $F_2$ .

**Uwaga.** Przy ustawianiu położenia startu dla ślizgacza stoper będzie się załączał i należy go zatrzymać. Najbardziej efektywne jest skorzystanie z przystawki zdalnego sterowania, gdzie naciskając przycisk czerwony zatrzymamy stoper a czarny – wyzerujemy stoper.

### C. Wykonanie doświadczenia.

1. Przećwiczyć obsługę toru powietrzego z poruszającym się ślizgaczem, załączaniem się fotobramek, zerowaniem stopera (szczegóły obsługi stopera są w instrukcji [ ]).
2. Poziomowanie toru: wyregulować tor jezdny tak, aby postawiony na nim ślizgacz (bez przerzuconej przez bloczek nitki z ciężarkiem) pozostawał w spoczynku, a wprawiony w ruch – poruszał się ruchem jednostajnym (inercjalność układu).
3. Sprawdzić długość nitki łączącej ślizgacz z ciężarkami. Długość powinna być taka, aby podczas uderzenia ślizgacza w gumki na zderzaku (ozn. Zd na rys. 1) zawieszona ciężarki na końcu nitki przerzuconej przez bloczek znalazły się kilka centymetrów nad podłogą. Uchroni to przed wypadnięciem ciężarków z zawieszki z haczykiem. Przetestować dla maksymalnej liczby ciężarków.  
Uwaga: długość nitki powinna być jak największa jednak jej długość jest związana z wysokością z jakiej spadają ciężarki. W przypadku gdyby nitka była za krótka lub miała pętliki na swojej długości to należy ją wymienić.
4. Zaznaczyć na rurze toru (przed fotobramką  $F_1$ ) maksymalną odległość ślizgacza z nitką z zawieszonym ciężarkiem. Narysować kreskę ołówkiem, też nakleić karteczkę samoprzylepną, celem dobrej widoczności. Przyklejenie karteczki stanowi pewnego rodzaju ogranicznik i może uchronić przed ewentualnym zerwaniem nitki przy przesuwaniu ślizgacza. Można też ustawić obejmę na rurze – ozn. Og na rys 1.
5. Ustawić fotobramki – pierwszą (ozn.  $F_1$  na rys. 1) tak aby włączała się w momencie puszczenia ślizgacza a drugą w minimalnej odległości od zderzaka, jednak w takiej żeby przed wyłączeniem stopera nie doszło do kontaktu ślizgacza z gumkami na obłaku zderzaka. Zaznaczyć kreską na rurze odpowiadające tej sytuacji położenie ślizgacza.
6. Zmierzyć kilkakrotnie odległość między kreskami tj. drogę  $l$  jaką przebywa ślizgacz w czasie pomiaru czasu.
7. Przetestować ruch ślizgacza z maksymalną i bliską maksymalnej liczbą ciężarków (do 45 g).  
Uwaga: ślizgacz należy przytrzymać palcem opartym delikatnie na rurze (palec powinien być z przodu ślizgacza – od strony bloczka). Nie wolno dociskać ślizgacza do rury czy go naciskać.
8. Wyznaczyć masę  $M$  ślizgacza z 6 obciążnikami (2 po 5 g i 4 nakrętki po 10 g) na wadze o dokładności 1 g.  
Uwaga 1: Ważymy od 3x do 5x.  
Uwaga 2: Obciążniki umieszczamy symetrycznie na ślizgaczu – na śrubie, w miejscu ozn. Ob na rys. 1. W trakcie doświadczenia je zdejmujemy tak aby masa układu – ślizgacz z obciążnikami i ciężarkami nie ulegała zmianie.  
Uwaga 3: Ślizgacz można dodatkowo dociążyć, np. celem okrągłej wartości liczbowej masy ślizgacza, zarówno wkręcając nakrętki o większych masach – 20 g jak i wkładając nakładki o masach 250 g w pary otworów.
9. Sprawdzić masy ciężarków na wadze o dokładności 0,1 g lub 0,01 g – powinny być po 5 g. Wyznaczyć masę pierwszego ciężarka – zawieszki z haczykiem do wieszania pozostałych ciężarków w postaci krążków ze szczeliną.
10. Zestawić układ wg rys. 1 z ciężarkiem – zawieszka z haczykiem. Ze ślizgacza zdjąć obciążnik o masie 5 g. Dokonać kilkakrotnego (co najmniej 5x) pomiaru czasu ruchu ślizgacza.  
**Uwaga:** uruchomienie się stopera musi nastąpić w momencie puszczenia ślizgacza.

11. Dołożyć następny ciężarek i wyznaczyć masę obu ciężarków. Usunąć ze ślizgacza obciążnik tak aby masa układu – ślizgacz z obciążnikami i ciężarkami nie uległa zmianie. Dokonać kilkakrotnego (co najmniej 5x) pomiaru czasu (uruchomienie się stopera musi nastąpić w momencie puszczenia ślizgacza).
12. Powtórzyć czynności z p. 11 dla kolejno dokładanych ciężarków. Masy ciężarków powinny być równe –  $im_1$ , gdzie  $m_1$  – masa ciężarka zawieszki,  $i = 1, 2, \dots, 7, 8, 9$ . Można, w uzasadnionych przypadkach ograniczyć się do 7 wartości  $im_1$ .  
Uwaga: kolejność może być również malejąca czyli zamiast ciężarki dokładać można zdejmować.
13. Zdemontować układ, zostawić w stanie nie gorszym jak przed rozpoczęciem doświadczenia.

## 4. OPRACOWANIE WYNIKÓW POMIARÓW

### A. Przedstawienie zależności, wyznaczenie wartości pomiarowych i niepewności pomiaru.

1. Obliczyć wartości średnie, odchylenia standardowe, niepewności pomiaru mierzonych bezpośrednio wielkości:  $M$ ,  $m_i$ ,  $l$ ,  $t_i$  (patrz wzór (A) w p. 1 dodatku).
2. Obliczyć wartości średnie wielkości złożonych (wzory (4) i (5)):  $a_i$ ,  $m_i t_i^2$  oraz  $F_i$  jeśli będzie to wymagane (wówczas dla wartości liczbowej  $g$  przyjąć jedną cyfrę znaczącą więcej niż dla  $m_i$ ).
3. Wyznaczyć niepewność standardową wielkości złożonych tj.:  $u(a_i)$ ,  $u(K_i)$ , gdzie dla uproszczenia ozn.  $K_i \equiv m_i t_i^2$  oraz  $u(F_i)$ . Obliczeń dokonaj korzystając z prawa przenoszenia niepewności pomiarów – wzór (D) w dodatku, ze wzoru (B) – dla metody elementarnej (różnic skończonych).
4. W układzie współrzędnych  $(F, a)$  z jednostkami na osiach:  $[F] = \text{N}$ ,  $[a] = \text{m/s}^2$  lub w układzie współrzędnych  $(F/g, a)$  z jednostkami:  $[F/g] = [m] = \text{g}$ ,  $[a] = \text{cm/s}^2$  (co jest znacznie wygodniejsze) zaznacz na papierze milimetrym punkty odpowiadające wartościom  $(F_{i, \text{sr}}, a_{i, \text{sr}})$  lub, dla drugiego układu wsp. –  $(F_{i, \text{sr}}/g, a_{i, \text{sr}})$ , gdzie  $a_{i, \text{sr}}$  – średnia wartość przyspieszenia ślizgacza pod wpływem działającej na niego siły  $F_{i, \text{sr}}$  ( $= gm_{i, \text{sr}}$ ).  
Poprowadź odręcznie półprostą między zaznaczonymi punktami. (W tym celu najlepiej jest skorzystać z przezroczystej linijki i tak ją ułożyć aby punkt początkowy był w początku układu współrzędnych i, w przybliżeniu, sumy odległości punktów nad i pod półprostą były sobie równe.)  
Dla każdego z punktów zaznacz odcinki niepewności – tam gdzie to możliwe.  
**Uwaga:** dla  $F = 0$ ,  $a = a_{\text{sr}} = 0$  – ten punkt należy obowiązkowo zaznaczyć.
5. W układzie współrzędnych  $(i, K_i)$  zaznacz na papierze milimetrym punkty odpowiadające wartościom  $(i, (m_i t_i^2)_{\text{sr}})$ .  
Poprowadź odręcznie prostą między zaznaczonymi punktami.  
Dla każdego z punktów zaznacz odcinki niepewności – tam gdzie to możliwe.
6. a) Z wykresu z p. 4. wyznacz wartość współczynnika nachylenia półprostej do osi odciętych.  
b) Z wykresu z p. 5. wyznacz wartość punktu przecięcia prostej z osią rzędnych.  
c) Dla tych wartości z p. a) i b) oblicz wartości masy  $M$  – wzory (1) i (5).
7. Na podstawie danych, korzystając z (5), oblicz wartość masy  $M$ .
8. Stosując metodę regresji liniowej – komputerowo (patrz dodatek), wyznaczyć współczynnik nachylenia prostej. Dla tej wartości obliczyć wartość masy  $M$ .
9. Oszacuj zgodność badanych zależności z oczekiwaną liniową – oblicz współczynnik korelacji liniowej Pearsona (patrz Dodatek).
10. Oszacuj niepewność pomiaru wartości  $a_{\text{sr}}$  i  $K_{\text{sr}}$  na podstawie wykresów z p. 4 i p. 5. – metodą graficzną.
11. Oblicz, korzystając z arkusza kalkulacyjnego, niepewność parametrów prostej dla regresji liniowej z p. 8.:  $a = a(F)$  i  $K = \text{const}$ .
12. Korzystając z arkusza kalkulacyjnego utwórz (punktowy) wykres dla zależności  $a = a(F/g)$  z zaznaczeniem krzyżyków (odcinków) niepewności (tzw. słupki błędów w żargonie komputerowym).

Uwaga: zakres opracowania określa prowadzący zajęcia.

## B. Zestawienie wyników i niepewności pomiarowych.

## C. Dokonać dyskusji wyników, porównać otrzymane zależności i wartości, zapisać wnioski i uwagi dotyczące doświadczenia.

Korzystając z przedziałowego kryterium zgodności wyników pomiarów porównaj obliczone wartości masy  $M$  w p. 6. c), 7. i 8. z wartością wyznaczoną na wadze.

Wskażać źródła ewentualnych odstępstw od oczekiwanej zależności, gdzie są największe niepewności pomiaru.

W arkuszu kalkulacyjnym jest wykorzystana tzw. normalna metoda najmniejszych kwadratów – na ile ta metoda, w porównaniu do prostej regresji ortogonalnej, jest uzasadniona.

## LITERATURA

1. D. Halliday, R. Resnick, J. Walker: *Podstawy fizyki*. Warszawa, PWN, 2007 lub inne wydanie.
2. H. Szydłowski: *Analiza graficzna w nauczaniu fizyki*, Fizyka w Szkole 2/2002, [http://dydfiz.univ.szczecin.pl/pdf/pdf\\_270.pdf](http://dydfiz.univ.szczecin.pl/pdf/pdf_270.pdf)
3. Instrukcja obsługi *Stoper demonstracyjny* – [www.dydaktyka.fizyka.szc.pl/pdf/pdf\\_19.pdf](http://www.dydaktyka.fizyka.szc.pl/pdf/pdf_19.pdf)
4. Aplikacja: *Ruch wózka pod działaniem stałej siły* – [http://dydaktyka.fizyka.szc.pl/zakładka „zajęcia”](http://dydaktyka.fizyka.szc.pl/zakladka_„zajęcia”)

### \*Dodatek

#### 1. Niepewność pomiaru

Niepewność całkowita wielkości  $x$  mierzonych bezpośrednio:

$$u(x) = \sqrt{\frac{1}{n(n-1)} \sum_{i=1}^n (x_i - \bar{x})^2 + \frac{(\Delta_d x)^2}{3} + \frac{(\Delta_t x)^2}{3} + u_e^2(x)} \quad (A)$$

gdzie pierwszy składnik pod pierwiastkiem – niepewność standardowa średniej;  $\Delta_d x$  – niepewność wzorcowania (niepewność wynikająca z dokładności przyrządu);  $\Delta_t x$  – niepewności wyników zaczerpniętych z literatury, tablic lub kalkulatora;  $u_e(x)$  – niepewność standardowa eksperymentatora.

**Złożoną niepewność standardową  $u(y)$**  – niepewność dla funkcji kilku zmiennych  $y = f(x_1, \dots, x_i, \dots, x_N)$  oblicza się korzystając z **prawa przenoszenia niepewności** pomiarów bezpośrednich nieskorelowanych w postaci

$$u(y) = \sqrt{\sum_{i=1}^N \left( \frac{\partial f}{\partial x_i} \right)^2 u^2(x_i)} = \sqrt{\sum_{i=1}^N [c_i u(x_i)]^2} \equiv \sqrt{\sum_{i=1}^N u_i^2(y)},$$

$N$  – liczba wielkości mierzonych bezpośrednio,  $c_i$  – wsp. wrażliwości,  $u_i(y) \equiv c_i u(x_i)$  – udziały niepewności.

Obliczanie niepewności  $u(y)$  można dokonać bez odwoływania się do **rachunku różniczkowego** korzystając z metody elementarnej – wzoru wskaznego w *Przewodniku GUM*<sup>1</sup> poprzez obliczanie **udziałów niepewności**

$$u_i(y) = \frac{1}{2} \left| f(x_1, \dots, x_i + u(x_i), \dots, x_N) - f(x_1, \dots, x_i - u(x_i), \dots, x_N) \right| \quad (B)$$

( $u_i(y)$  – zmiana wartości funkcji  $f$  spowodowana zmianą  $x_i$  o  $+u(x_i)$  i o  $-u(x_i)$ ).

i obliczanie  $u(y)$  jako sumy geometrycznej udziałów:

$$u(y) = \sqrt{\sum_{i=1}^N u_i^2(y)}. \quad (C)$$

W przypadku gdy zależność funkcyjna dla  $f$  ma postać jednomianu:  $y = c x_1^{\alpha_1} x_2^{\alpha_2} \dots x_n^{\alpha_n}$ ,  $c$  – stała, wówczas wygodnie jest korzystać z prawa propagacji niepewności względnych<sup>2</sup>

<sup>1</sup> *Guide to the Expression of Uncertainty in Measurement*, ISO, Switzerland 1993, 1995; (dokument wydany w imieniu BIPM, IEC, IFCC, ISO, IUPAC, IUPAP, OML). Fundamentalny dokument zbiorowego autora – zespołu międzynarodowych organizacji naukowo-technicznych – dla ustanowienia procedury wyrażania niepewności pomiaru, jest wydany przez Międzynarodową Organizację Normalizacyjną (ISO) Publikacja jest udostępniona online: [www.bipm.org/utis/common/documents/jcgm/JCGM\\_100\\_2008\\_E.pdf](http://www.bipm.org/utis/common/documents/jcgm/JCGM_100_2008_E.pdf)

$$\frac{u(y)}{|y|} = \sqrt{\sum_{i=1}^N [\alpha_i u_r(x_i)]^2}, \quad (D)$$

gdzie  $u_r(x_i) \equiv u(x_i)/|x_i|$  – względna niepewność pomiaru wielkości  $x_i$ .

### Porównywanie wyników

Chcąc porównać otrzymane wyniki z innym wynikiem, np. tablicowym  $x^T$ , korzystamy z przedziałowego **kryterium zgodności wyników pomiarów**, czyli sprawdzamy czy dla naszych wyników spełniona jest nierówność:

$$|\bar{x} - x^T| \leq u(\bar{x}) + u(x^T). \quad (E)$$

Jeżeli powyższa nierówność nie zachodzi, należy zastąpić niepewność  $u$  przez **niepewność rozszerzoną**  $U$ , gdzie  $U(x) = ku(x)$  a współczynnik  $k$ , w naszym przypadku należy przyjąć 2. Jeśli i wówczas ta nierówność nie jest spełniona to znaczy, że wyniki nie są zgodne.

Niepewność rozszerzona (*expanded uncertainty*) – zdefiniowana przez „wielkość określającą przedział wokół wyniku pomiaru, taki że można oczekiwać, iż obejmie on dużą część wartości, które w uzasadniony sposób można przyporządkować wielkości mierzonej.”

Obie niepewności są powiązane zależnością  $U = ku$ , gdzie  $k$  – współczynnik rozszerzenia. Współczynnik rozszerzenia  $k$  zależy jest od liczby pomiarów oraz poziomu ufności (określany jest często mianem *współczynnika Studenta-Fishera*  $t_{n,a}$ ), w większości przypadków przyjmujemy  $k = 2$

### Regresja liniowa – klasyczna (metoda najmniejszych kwadratów)<sup>3</sup>

Jeżeli pomiędzy dwiema wielkościami fizycznymi występuje zależność liniowa to regresja liniowa jest prostą metodą wyznaczenia parametrów najlepiej dopasowanej prostej. Parametry prostej określonej równaniem  $y = mx + b$  wyznaczamy przy użyciu ogólnie dostępnych (dość złożonych) wzorów. Znając współczynniki  $m$  i  $b$  regresji liniowej oraz współczynnik korelacji (Pearsona)  $r$  można, korzystając z poniższych wzorów, obliczyć niepewności pomiaru (odchylenia standardowe) typu A (statystyczne)

$$u_A(m) = |m| \sqrt{\frac{1/r^2 - 1}{n-2}}, \quad u_A(b) = u_A(m) \sqrt{\left(\sum_{i=1}^n x_i^2\right)/n}. \quad (F)$$

Wartości współczynników charakteryzujących prostą dla regresji liniowej szybko otrzymamy korzystając z funkcji wbudowanych w arkuszu kalkulacyjnym.

Współczynnik korelacji liniowej Pearsona  $r$  – bezwymiarowy wskaźnik z przedziału  $[-1, 1]$  określający stopień liniowej zależności dwóch zestawów danych. Składnia w Excelu: =PEARSON(tablica1;tablica2).

Współczynniki regresji liniowej, składnia w Excelu:

$m$ : =NACHYLENIE(znane\_y;znane\_x);  $b$ : =ODCIĘTA(znane\_y;znane\_x)

*Uwaga*: zwrócić uwagę, że na pierwszym miejscu jest „y” a na drugim „x”.

Wartości:  $m$  i  $b$ ,  $u_A(m)$  i  $u_A(b)$  oraz  $r^2$  i  $u(r)$  otrzymamy korzystając z bardziej wszechstronnej funkcji tablicowej REGLINP, która zwraca tablicę wartości. Składnia: =REGLINP(znane\_y;znane\_x;stała;statystyka).

*Stała* – argument opcjonalny; domyślna wartość PRAWDA oznacza normalne liczenie wartości współczynnika  $b$ ; wartość FAŁSZ wymusza, to stała  $b = 0$  (wartość  $m$  jest dopasowana do danych tak, aby spełnić równanie  $y = mx$ ), tak jest w naszym przypadku.

*Statystyka* – argument opcjonalny. Jeżeli dla wyświetlenia wartości funkcji oznaczymy obszar „2 kolumny na 2 wiersze (3 wiersze)” i wartością jest:

– PRAWDA, to funkcja w kolejnych wierszach zwraca kolejno:  $m$  i  $b$ ,  $u_A(m)$  i  $u_A(b)$  – przy zaznaczeniu obszaru z 2 wierszami (oraz  $r^2$  i  $u(r)$  przy zaznaczeniu obszaru z 3 wierszami).

– FAŁSZ lub argument został pominięty, to funkcja zwraca jedynie wartości współczynników  $m$  i  $b$ .

Aby użyć funkcję REGLINP trzeba: (i) zaznaczyć obszar w którym ma się znaleźć wynik; (ii) wpisać nazwę funkcji; (iii) zatwierdzić jej wprowadzanie kombinacją klawiszy *Ctrl+Shift+Enter*.

Na temat wszystkich statystyk, generowanych przez funkcję REGLINP można przeczytać w Pomocy.

*Uwaga*. W arkuszu kalkulacyjnym jest wykorzystana tzw. normalna metoda najmniejszych kwadratów, pojawia się pytanie na ile ta metoda, w porównaniu do prostej regresji ortogonalnej z rys. odrębnego, jest zgodna.

<sup>2</sup> Niepewność względna w *Przewodniku GUM* nie ma oddzielnego oznaczenia. W sytuacjach nie powodujących nieporozumień można stosować zapis z indeksem dolnym „r” tj.  $u_r(y) \equiv u(y)/y$ .

<sup>3</sup> np. P. Bilski, M. Dobies, A. Kozak, M. Makrocka-Rydzik, *Materiały do ćwiczeń ze wstępu do pracowni fizycznej. Normy ISO i matematyka w laboratorium*. Wyd. Naukowe UAM; 2014; A. Zięba: *Analiza danych w naukach ścisłych i technice*. PWN. Warszawa, 2014.