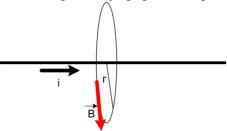
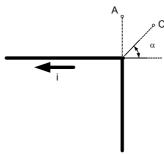
16. Pole magnetyczne, indukcja

Wybór i opracowanie Marek Chmielewski

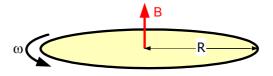
16.1. Znaleźć indukcje pola magnetycznego w odległości *r* od nieskończone długiego przewodnika walcowego o promieniu przekroju poprzecznego a w którym płynie prąd *I*.



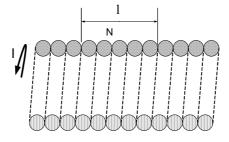
- **16.2.** Wyznaczyć indukcję pola magnetycznego wytworzonego przez prąd o natężeniu *i* płynący przez nieskończenie długi przewodnik zgięty pod kątem prostym:
 - a) W punkcie A leżącym w płaszczyźnie przewodnika odległym od jego końca o odległość *h*, na przedłużeniu jednego z ramion przewodnika (rys)
 - b) W punkcie C odległym o h od osi przewodnika, leżący pod kątem α do osi jednego z ramion przewodnika.



16.3. Jednorodnie naładowana ładunkiem Q cienka tarcza o promieniu R, obraca się z prędkością kątową ω dookoła swojej osi. Znaleźć wartość indukcji pola magnetycznego w jej geometrycznym środku.

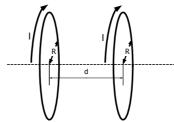


16.4. Wyznaczyć wartość indukcji pola magnetycznego wewnątrz nieskończonego solenoidu, w którym na *I* jego długości przypada *N* ciasno ułożonych zwojów w których płynie prąd *I*.

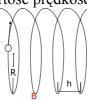


16.5. Wyznaczyć wartości gęstości energii pola magnetycznego wewnątrz nieskończonego solenoidu o promirniu **R**, gęstości liniowej zwojów **n**, przez który płynie prąd **i**.

16.6. Dwa zwoje drutu o promieniu **R** ustawionych tak jak na rysunku odległych o **d** tak, że ich osie symetrii się pokrywają. W solenoidach płyną prądy **I** w tym samych kierunkach. Wyznaczyć wartość indukcji pola magnetycznego na osi łączącej obydwa zwoje w zależności od odległości pomiędzy zwojami.

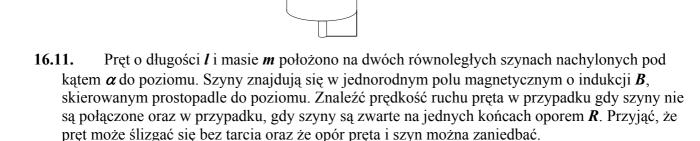


16.7. Elektron porusza się w jednorodnym polu magnetycznym o indukcji **B** po linii śrubowej o promieniu **R** i skoku **h**, wyznaczyć wartość prędkości elektronu.



- **16.8.** W taśmie metalowej o szerokości *a* i grubości *d* płynie prąd *I*. Taśma znajduje się w jednorodnym polu magnetycznym o indukcji *B*. Obliczyć różnicę potencjałów między punktami *A* i *C* taśmy, jeżeli wiadomo, że w jednostce objętości materiału z jakiego zrobiona jest taśma, znajduje się *n* elektronów na jednostkę objętości.
- **16.9.** Dany jest jednorodny pierścień o promieniu *r* i oporze *R*. W dwóch dowolnych punktach A i B tego pierścienia przyłączono dwa długie przewody, tak by ich kierunki tworzyły przedłużenia promieni tego pierścienia, zasilane ze źródła o napięciu *U*. Obliczyć indukcję magnetyczną w środku pierścienia.

16.10. Wzdłuż osi cienkościennej rury biegnie prostoliniowy przewód. Prąd *I* płynący w rurze wraca przewodem do źródła. Wyznaczyć wielkość indukcji pola magnetycznego jako funkcję odległości od środka rury.



- 16.12. Na dwóch równoległych poziomych szynach położono pręt o oporze *R*, długości *l* i masie *m*. Szyny są połączone ze źródłem napięcia *U* i znajdują się na całej swojej długości w jednorodnym polu magnetycznym, indukcji *B*, skierowanej prostopadle do szyn. Współczynnik tarcia pręta o szyny wynosi μ. Jaka będzie maksymalna prędkość pręta?
- **16.13.** Dwie równoległe, poziome szyny są połączone kondensatorem o pojemności *C*. Na szynach położono pręt o długości *l* i masie *m*. Z jakim przyspieszeniem *a* będzie poruszał się pręt, jeżeli działa na niego zewnętrzna siła pozioma *F* oraz jednorodne pole magnetyczne *B* wszędzie prostopadłe do pręta i do płaszczyzny ruchu.

16. Rozwiązania

16.1.R. Korzystamy z prawa Ampera

$$\oint \vec{B}d\vec{l} = \mu_0 i$$

$$\vec{B} \| d\vec{l} \Rightarrow \vec{B}d\vec{l} = Bdl$$

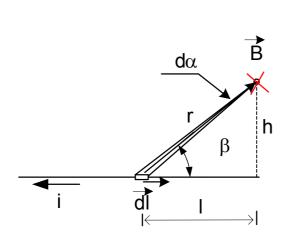
$$B = const$$

$$B \oint dl = \mu_0 i$$

$$B2\pi r = \mu_0 i$$

$$B = \frac{\mu_0 i}{2\pi r}$$

16.2.R. a) Korzystamy z prawa Biota-Savarta. Każdy z odcinków przewodu potraktujemy oddzielnie, a wynik końcowy uzyskamy z superpozycji uzyskanych wyników cząstkowych.



$$d\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{d\vec{l} \times \vec{r}}{r^3}$$

$$dB = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{dl}{r^2} \sin \beta$$

$$r = \frac{h}{\sin \beta}$$

$$dB = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{dl}{h^2} \sin^3 \beta$$

$$tg\beta = \frac{h}{l} \qquad l = \frac{h}{tg\beta}$$

$$dl = -\frac{h}{\sin^2 \beta} d\beta$$

$$dB = -\frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{\sin \beta}{h} d\beta$$

$$B = \frac{\int_{\frac{\pi}{2}}^0 - \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{\sin \beta}{h} d\beta}{h} d\beta$$

$$B = \frac{\mu_0 i}{4\pi h} \frac{\int_0^2 \sin \beta d\beta}{h} = \frac{\mu_0 i}{4\pi h}$$

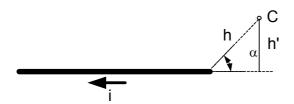
Dla drugiej części przewodu punkt A leży dokładnie na jego przedłużeniu a więc wektor dl jest zawsze równoległy do wektora r.

$$d\vec{l} \parallel \vec{r} \Rightarrow d\vec{l} \times \vec{r} \equiv 0$$

$$d\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{d\vec{l} \times \vec{r}}{r^3} = 0 \Rightarrow B = 0$$

Wynik końcowy jest równy jest zatem: $B = \frac{\mu_0 i}{4\pi h}$ Jest to dokładnie połowa wartości uzyskanej w pierwszym zadaniu.

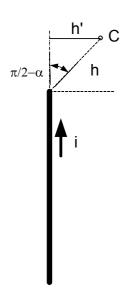
b) Analogicznie jak w punkcie a) rozpatrujemy każdą z półprostych osobno i tak ja w punkcie poprzednim wykorzystamy prawo Biota Savarta.



Dla pierwszej półprostej h=h'=hsinα oraz górna granica całkowania to α.

W wyniku uzyskujemy:

$$B_1 = \frac{\mu_0 i}{4\pi h \sin \alpha} \int_0^{\alpha} \sin \beta d\beta = \frac{\mu_0 i}{4\pi h \sin \alpha} (1 - \cos \alpha)$$



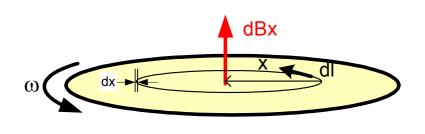
Dla drugiej półprostej h'=hsin($\pi/2-\alpha$)=hcos α i całkujemy od $\pi/2-\alpha$ do 0 (zgodnie z kierunkiem prądu dla pierwszej półprostej). W wyniki uzyskujemy

$$B_1 = \frac{\mu_0 i}{4\pi h \cos \alpha} \int_{\frac{\pi}{2} - \alpha}^{0} \sin \beta d\beta = \frac{\mu_0 i}{4\pi h \cos \alpha} (1 - \sin \alpha)$$

Wynik końcowy to B=B₁+B₂

16.3.R.

Podzielimy całą tarcze na pierścienie o promieniu r i grubości dx. Określimy wartość indukcji pola magnetycznego dB_x od ładunku przemieszczającego się wraz z pierścieniem.



$$d(dB_x) = \frac{\mu_0 di}{4\pi} \frac{d\vec{l} \times \vec{x}}{x^3}$$

$$d\vec{l} \perp \vec{x} \Rightarrow d\vec{l} \times \vec{x} = dlx$$

$$dB_x = \frac{\mu_0 di}{4\pi} \frac{1}{x^2} \int_{l} dl = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{1}{x^2} 2\pi x$$

$$dB_x = \frac{\mu_0 di}{2x}$$

$$i = \frac{dq}{dt}$$
 W czasie t = T przez przekrój dx przemieści się ładunek $dq = \frac{Q}{\pi R^2} 2\pi x dx$

czyli przepłynie prąd
$$di = \frac{dq}{T}$$

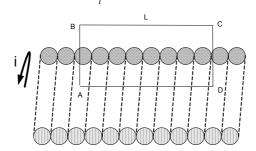
$$di = \frac{dq}{T}$$

$$T = \frac{2\pi}{\omega} \Rightarrow di = \frac{\frac{Q}{\pi R^2} 2\pi x dx}{\frac{2\pi}{\omega}} = \omega \frac{Q}{\pi R^2} x dx \qquad dB_x = \frac{\mu_0 \omega Q x dx}{\pi R^2 2x} = \frac{\mu_0 \omega Q}{2\pi R^2} dx$$

$$dB_x = \frac{\mu_0 \omega Q x dx}{\pi R^2 2x} = \frac{\mu_0 \omega Q}{2\pi R^2} dx$$

$$B = \frac{\mu_0 \omega Q}{2\pi R^2} \int_0^R dx \Rightarrow B = \frac{\mu_0 \omega Q}{2\pi R}$$

Korzystamy z prawa Ampera $\oint \vec{B} d\vec{l} = \mu_0 i$ 16.4.R.



Założenia:

- nieskończona długość solenoidu,
- wewnatrz jednorodne pole magnetyczne B
- na zewnątrz wartość indukcji pola magnetycznego wynosi 0

$$\oint \vec{B}d\vec{l} = \iint_{A}^{B} \vec{B}d\vec{l} + \iint_{B}^{C} \vec{B}d\vec{l} + \iint_{C}^{D} \vec{B}d\vec{l} + \iint_{D}^{A} \vec{B}d\vec{l} = \mu_{0}Ni$$
1 2 3 4

$$1 - \vec{B} \perp d\vec{l} \Rightarrow \int_{A}^{B} \vec{B} d\vec{l} = 0$$

$$2 - \vec{B} = 0 \Rightarrow \int_{B}^{C} \vec{B} d\vec{l} = 0$$

$$3 - \vec{B} \perp d\vec{l} \Rightarrow \int_{C}^{D} \vec{B} d\vec{l} = 0$$

$$4 - B = const \Rightarrow \int_{A}^{A} \vec{B} d\vec{l} = Bl$$

$$Bl = \mu_{0} Ni$$

$$B = \mu \frac{N}{l}i$$

16.5.R. W celu wyznaczenia energii posłużymy się indukcyjnością nieskończonego solenoidu.

 $U = -L \frac{di}{dt}$ Korzystając z prawa Faradaya

Dla części środkowej długiego solenoidu ($U = -\frac{d\Phi_B}{dt}$ gdzie Φ_B jest strumieniem pola magnetycznego) wypadkowy strumień przechodzi przez N zwojów dlatego

$$U = -N\frac{d\Phi_B}{dt} = -L\frac{di}{dt} \Rightarrow N\Phi_B = Li \qquad N\Phi_B = NB\pi R^2 = nlB\pi R^2$$

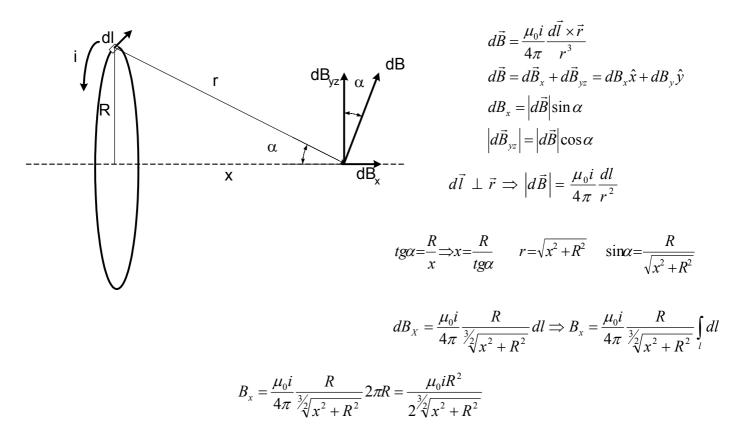
Indukcja pola magnetycznego wewnątrz solenoidu wynosi (patrz poprzednie zadanie) $B = \mu_0 ni$

$$N\Phi_B = \mu_0 n^2 i l \pi R^2 \qquad \qquad L = \frac{N\Phi_B}{i} = \mu_0 n^2 l \pi R^2$$

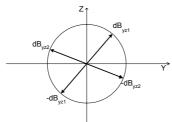
$$|U| = U_m = L \frac{di}{dt} \Rightarrow P = U_m i = L i \frac{di}{dt} \qquad P = \frac{dE_B}{dt} = L i \frac{di}{dt} \qquad dE_B = L i di$$

$$E_B = L \frac{i^2}{2} = \mu_0 n^2 l \pi R^2 \frac{i^2}{2} \qquad e_B = \frac{E_B}{V} = \frac{E_B}{l \pi R^2} = \mu_0 n^2 l \pi D^2 \frac{i^2}{2 l \pi R^2} = \frac{\mu_0 n^2 i^2}{2}$$
 Dodatkowo w powietrzu
$$e_B = \frac{\mu_0 n^2 i^2}{2} = \frac{B^2}{2 \mu} \qquad B = \mu_0 H \qquad e_B = \frac{HB}{2}$$

16.6.R. Rozpatrzymy pojedynczy zwój.

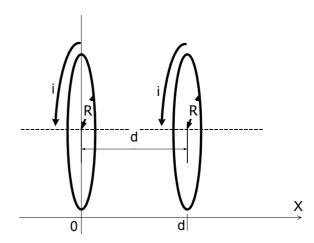


katwo można zauważyć, że dla składowej indukcji pola magnetycznego B_y wynik podobnej kalkulacji daje dokładnie zero. Ze względu na symetrię kołową, dodając wektory, o tej samej długości, rozmieszczone na okręgu możemy wykazać zerowanie się składowej wypadkowej indukcji pola magnetycznego B_{yz} .



$$B_{w} = B_{x}$$

$$B_{w} = \frac{\mu_{0}iR^{2}}{2\sqrt[3]{x^{2} + R^{2}}} + \frac{\mu_{0}iR^{2}}{2\sqrt[3]{(x - d)^{2} + R^{2}}}$$



16.7.R.

Elektron będzie poruszał się po linii śrubowej, gdy jego prędkość będzie skierowana pod kątem α do B.

V_x – prędkość stała odpowiedzialna za skok linii śrubowej

V_v – prędkość prostopadłą do kierunku wektora indukcji pola magnetycznego

Pole magnetyczne na składową V_y działa dokładnie w sposób jaki można opisać za pomocą siły dośrodkowej

Działa siła pola magnetycznego F₁

$$\vec{F}_l = q\vec{V}_v \times \vec{B}$$
 $\vec{V}_v \perp \vec{B} \Rightarrow F_l = qV_v B$

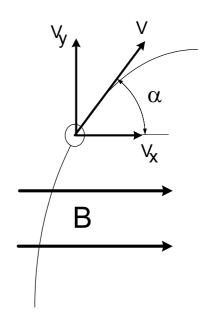
 F_1 – jest to siła dośrodkowa $F_d = \frac{mV_y^2}{R}$ czyli

$$\frac{mV_y^2}{R} = qV_yB \qquad \Rightarrow \qquad V_y = \frac{qBR}{m}$$

$$V_x = \frac{h}{T} \qquad T = \frac{2\pi R}{V_y} \qquad V_x = \frac{hV_y}{2\pi R}$$

$$\vec{V} = V_x \hat{x} + V_y \hat{y} = \left[V_x, V_y\right] \qquad |\vec{V}| = \sqrt{V_x^2 + V_y^2}$$

$$|\vec{V}| = V_y \sqrt{1 + \left(\frac{h}{2\pi R}\right)^2} = \frac{qBR}{m} \sqrt{1 + \left(\frac{h}{2\pi R}\right)^2}$$



16.8.R.

Na poruszające się ładunki działa siła

$$\vec{F}_B = e\vec{V} \times \vec{B}$$

Po woduje ona powstanie różnicy napięć pomiędzy punktami A i C.

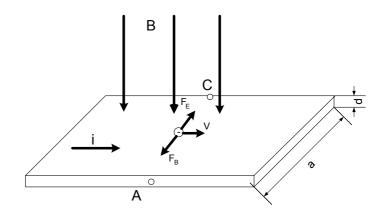
To napięcie następnie powoduje powstanie pola elektrycznego, przeciwnie skierowanego do siły pola magnetycznego

$$\vec{F}_{\scriptscriptstyle E} = \vec{E}e$$

W stanie równowagi wypadkowa artość siły wynosi 0

$$\vec{F}_E + \vec{F}_B = 0$$
$$F_E - F_B = 0$$

$$e\vec{E} = e\vec{V} \times \vec{B}$$



$$eE = eVB \Rightarrow E = VB$$

Ze względu na analogie z kondensatorem płaskim U=aE

$$U = aVB$$

Należ

W czasie Δt elektrony pokonają drogę $V\Delta t$, całkowity ładunek przepływający przez powierzchnię S=ad, wynosi ΔQ =ne $V\Delta t$ ad

$$i = \frac{\Delta Q}{\Delta t} = neVad \Rightarrow V = \frac{i}{nead}$$
 $U_{AC} = aVB = \frac{iB}{ned}$

Napięcie powstające pomiędzy punktami A i C nosi nazwę napięcia Halla

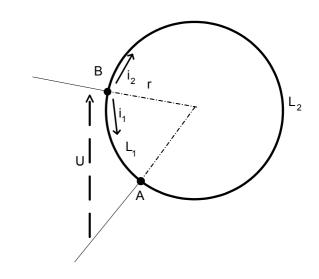
16.9.R.

Przewody doprowadzające prąd nie powodują powstania pola magnetycznego w środku okręgu (patrz zadanie drugie punkt b)

W pierścieniu popłyną dwa różne prądy, każdy z nich wytworzy pole magnetyczne w środku pierścienia.

Wyznaczymy te prądy i na podstawie prawa Biotta-Savarta wyznaczymy wartość indukcji pola magnetycznego w środku pierścienia

$$i_1 = \frac{U}{R_1}$$
 $i_2 = \frac{U}{R_2}$ $R_1 = \rho \frac{L_1}{S}$ $R_2 = \rho \frac{L_2}{S}$



S- pole przekroju przewodnika

$$i_1 = \frac{U}{\rho L_1} S \qquad d\vec{B} = \frac{\mu_0 i}{4\pi} \frac{d\vec{l} \times \vec{r}}{r^3} \qquad d\vec{l} \perp \vec{r} \Rightarrow dB_1 = \frac{US\mu_0}{4\pi\rho L_1} \frac{dl}{r^2} \qquad B_1 = \frac{US\mu_0}{4\pi\rho L_1 r^2} \int_{L_1} dl$$

$$B_1 = \frac{US\mu_0}{4\pi\rho r^2}$$

Analogiczne obliczenia dla odcinka L₂ pozwalają uzyskać następujący wynik $B_2 = \frac{US\mu_0}{4\pi\sigma r^2}$

Wartości indukcji pochodzących od różnych odcinków pierścienia mają tą samą wartość. Ze względu na różnicę w kierunkach prądów płynących w obu odcinkach pierścienia, wartości indukcji pola magnetycznego różnią się znakami. Wypadkowa wartość pola magnetycznego wynosi zatem 0, bez względu na miejsca podłączenia przewodów tj. umieszczenia punktów A i B.

16.10.R.

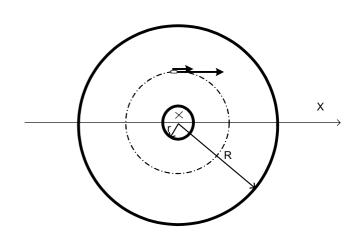
Wykorzystamy prawo Ampera. Pole magnetyczne pomiędzy pierścieniami wytwarzać będzie tylko prąd płynący w pierścieniu wewnętrznym

$$\oint_{l} \vec{B} d\vec{l} = \mu_0 i \qquad \vec{B} \| d\vec{l}$$

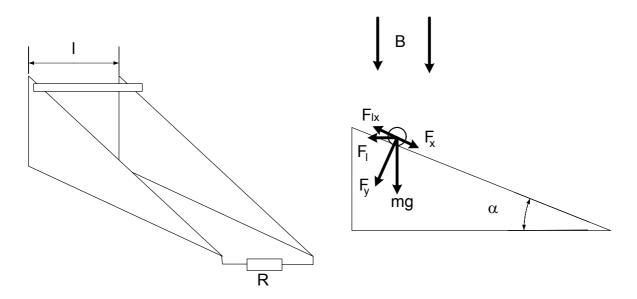
K<X<K

Dla x=const; B=const

$$B \oint_{l} dl = \mu_{0}i \qquad B2\pi x = \mu_{0}i \Longrightarrow B = \frac{\mu_{0}i}{2\pi x}$$



16.11.R.



Gdy szyny nie są połączone rezystorem R wtedy działa tylko siła grawitacji (F_1 =0) i pręt będzie poruszał się ruchem jednostajnie przyspieszonym o wartości przyspieszenia a=gsin α z prędkością początkową V_0 =0 z pozycji początkowej x_0 =0. Równanie ruchu będzie miało następującą postać:

$$x(t) = a\frac{t^2}{2} + V_0 t + x_0$$
 $x(t) = g \sin \alpha \frac{t^2}{2}$

Gdy połączymy szyny rezystorem R w obwodzie, ze względu na prawo indukcji Faradaya, popłynie prąd i wytworzy się siła oddziaływania pola magnetycznego F₁działająca przeciwnie do siły ściągającej pochodzącej od pola grawitacyjnego. Pręt będzie poruszał się z przyspieszeniem jednostajnie zmiennym do chwili zrównoważenia się sił ściągającej i siły Lorenza. W dalszej części będzie poruszał się ruchem jednostajnym. Osiągnie zatem prędkość maksymalną.

$$\vec{F}_l = l\vec{i} \times \vec{B}$$
 $\vec{i} \perp \vec{B} \Rightarrow F_l = ilB$ $F_{lx} = ilb\cos\alpha$

$$\varepsilon = -\frac{d\Phi_B}{dt} = -\frac{d}{dt}Blx = -lVB$$

Minus oznacza polaryzacje powstającej różnicy potencjałów, w naszym przypadku w celu wyznaczenia prądu płynącego przez pręt został on już uwzględniony przy kierunku działania siły pola magnetycznego.

$$U = lVB\cos\alpha$$
 $i = \frac{U}{R} = \frac{lVB\cos\alpha}{R}$

Wypadkowa wartość siły zsuwającej działającej na pręt ma następującą postać:

$$F = F_x - F_{lx} = mg \sin \alpha - lB \cos \alpha \frac{lVB \cos \alpha}{R} = mg \sin \alpha - \frac{Vl^2B^2 \cos^2 \alpha}{R}$$

$$m\frac{d^2x}{dt^2} = mg \sin \alpha - \frac{l^2B^2 \cos^2 \alpha}{R}V \Rightarrow \frac{d^2x}{dt^2} + \frac{l^2B^2 \cos^2 \alpha}{Rm}\frac{dx}{dt} - g \sin \alpha = 0$$

Rozwiązanie uzyskanego równania różniczkowego jest równaniem ruchu x=x(t) które umożliwia pełny opis ruchu preta.

Można w sposób prosty wyznaczyć maksymalną szybkość poruszania się pręta. Warunek znikania siły wypadkowej jest warunkiem poruszania się ze stałą prędkością V_{max} .

$$mg \sin \alpha - \frac{V_{\text{max}} l^2 B^2 \cos^2 \alpha}{R} = 0$$
 \Rightarrow $V_{\text{max}} = \frac{Rmg \sin \alpha}{l^2 R^2 \cos^2 \alpha}$

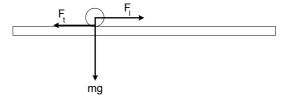
16.12.R.

W wyniki przepływu prądu pojawi się siła przesuwająca pręt w poziomie $F_{\rm l}$



$$\vec{\bot} \Rightarrow \vec{\bot} \Rightarrow \vec{\bot} =$$

Z drugiej strony pojawi się napięcie indukowane



Dlatego

$$i_{w} = \frac{U - U_{ind}}{R} = \frac{U - lBV}{R} \qquad F_{w} = F_{l} - F_{t} = lB\frac{U - lBV}{R} - mg\mu$$

Pręt przyspiesza do momentu gdy F_w=0

$$lB\frac{U - lBV_{\text{max}}}{R} = mg\mu$$
 \Rightarrow $V_{\text{max}} = \frac{U}{Bl} - \frac{mg\mu R}{B^2 l^2}$

16.13.R.

Gdy pręt porusza się pod wpływem działającej siły F to powstaje siła elektromotoryczna indukcji: $U_{ind}=BlV$, przyrost powstającego napięcia wynosi $\Delta U_{ind}=Bl\Delta V$.

Zmiana napięcia indukowanego umożliwi przepływ prądu przez kondensator.

$$U = \frac{Q}{C}$$
 \Rightarrow $\Delta U = \frac{\Delta Q}{C}$ $i = \frac{\Delta Q}{\Delta t}$ \Rightarrow $i = \frac{CBl\Delta V}{\Delta t} = CBla$

Pojawi się zatem siła elektrodynamiczna $F_{el} = ilB = CB^2l^2a$ przeciwnie skierowana do F

Na pręt będzie działać siła wypadkowa o wartości $F_w = F - F_{el}$

$$F_w = ma = F - CB^2l^2a$$
 \Rightarrow $a = \frac{F}{m + CB^2l^2}$