

## Prawa mechaniczne spadania i utrzymywania ciał w powietrzu.

Napisał H. Czopowski, inż.

**Zadanie I.** Na ciało swobodnie spadające w powietrzu i posiadające prędkość w danym momencie  $= v_0$ , zaczyna działać strumień powietrza w kierunku odwrotnym jego spadkowi; należy: 1) obliczyć prędkość, jaką posiadać będzie dane ciało po przejściu drogi  $x$ ; 2) znaleźć miejsce, w którym ciało dane zostanie zatrzymane w swym biegu; 3) oznaczyć warunki, w jakich zatrzymanie się (zawieszenie) ciała może nastąpić i 4) oznaczyć energię, t. j. pracę na sekundę, jaką trzeba zużyć, ażeby dane ciało mógł zatrzymać.

Oznaczenia (por. rys.):

$G$  kg oznacza ciężar spadającego ciała,  
 $A$  — powierzchnia rzutu poziomego tego ciała w  $m^2$ ,  
 $a$  — przekrój poziomy strumienia powietrza w  $m^2$ ,  
 $v_0$  — prędkość spadającego ciała, w chwili, gdy strumień powietrza zaczął nań działać, w  $m/\text{sek.}$ ,  
 $v_x$  — prędkość tegoż ciała w odległości  $x$  od miejsca, w którym posiadało prędkość  $v_0$ , w  $m/\text{sek.}$ ,  
 $k$  — największa prędkość, jaką dane ciało mogłoby otrzymać przy swobodnym spadaniu w powietrzu,  
 $c$  — prędkość strumienia powietrza, działającego na dane ciało, w  $m/\text{sek.}$ ,  
 $g = 9,81 \text{ m}/\text{sek.}$ ,  
 $\gamma = 1,293 \text{ kg}/m^3$ , ciężar właściwy powietrza,  
 $R$  — ciśnienie, jakie wywiera strumień powietrza na płaszczyznę, pionowo umieszczoną względem kierunku tegoż strumienia, w  $kg$ ; przyjmuję, iż:  $R = m \cdot c$ , gdzie:  $m$ , oznaczając masę uderzającego powietrza, jest:

$$m = \frac{\gamma \cdot a \cdot c}{g} \cdot \frac{\phi}{2},$$

( $\phi$  — współczynnik zależny od kształtu uderzanej przez strumień powierzchni), a więc inaczej:

$$R = \left(\frac{\phi}{2}\right) \cdot \frac{\gamma}{g} \cdot ac^2 \quad (\text{por. „Technik“ str. 306});$$

jeżeli zaś płaszczyzna posiada prędkość  $v_x$  w kierunku przeciwnym strumieniowi, to w takim razie:

$$R = \frac{\phi \cdot \gamma}{2 \cdot g} \cdot a \cdot (c + v_x)^2.$$

Chcąc rozwiązać powyższe zadanie, uważam, iż mowa w niem jest o początkowej prędkości  $v_0$ , końcowej  $v_x$  i o siłach  $G$  i  $R$ , które na dane ciała działają; dla połączenia więc tych wielkości w równanie, stosuję twierdzenie z energii kinetycznej, iż różnica energii kinetycznych, jaka powstaje przy przejściu pewnego ciała, będącego w ruchu, z jednego położenia do drugiego, równa jest pracy wszystkich sił, działających na to ciało; w naszym wypadku różnica tej energii  $= \frac{1}{2} \frac{G}{g} v_x^2 - \frac{1}{2} \frac{G}{g} v_0^2$ , praca zaś, jaką wykonywa dane ciało (por. rys.) =

$$\int_0^x \left[ G - \frac{\phi \gamma}{2g} (A - a) v_x^2 - a \frac{\phi \gamma}{2g} (v_x + c)^2 \right] \cdot dx,$$

a więc:

$$\frac{1}{2} \cdot \frac{G}{g} v_x^2 - \frac{1}{2} \cdot \frac{G}{g} v_0^2 = \int_0^x \left[ G - \frac{\phi \gamma}{2g} (A - a) v_x^2 - a \frac{\phi \gamma}{2g} (v_x + c)^2 \right] dx \quad (1).$$

$$\frac{Ag}{\rho} x = \frac{1}{2} \ln \left[ \frac{(\rho - ac^2) - 2acv_0 - Av_0^2}{(\rho - ac^2) - 2acv_x - Av_x^2} \right] - \frac{ac}{\sqrt{a^2c^2 - A(\rho - ac^2)}} \cdot \left[ \text{artg} \frac{-(ac + Av_x)}{\sqrt{a^2c^2 - A(\rho - ac^2)}} - \text{artg} \frac{-(ac + Av_0)}{\sqrt{a^2c^2 - A(\rho - ac^2)}} \right] \quad (9).$$

W celu zcałkowania tego równania, różniczkuję je po dłużej  $x$ , dzielę przez  $G$  i oznaczam dla skrócenia pisowni:

$$\frac{\phi \gamma}{2gG} = \frac{1}{\rho} \quad (2);$$

po przeprowadzeniu tych działań otrzymuję:

$$1 - \frac{A - a}{\rho} v_x^2 - \frac{a}{\rho} (v_x + c)^2 = \frac{1}{g} v_x \frac{dv_x}{dx} \quad (3);$$

mnożę to ostatnie przez  $\rho$  i rozwiązuję podług  $dx$ :

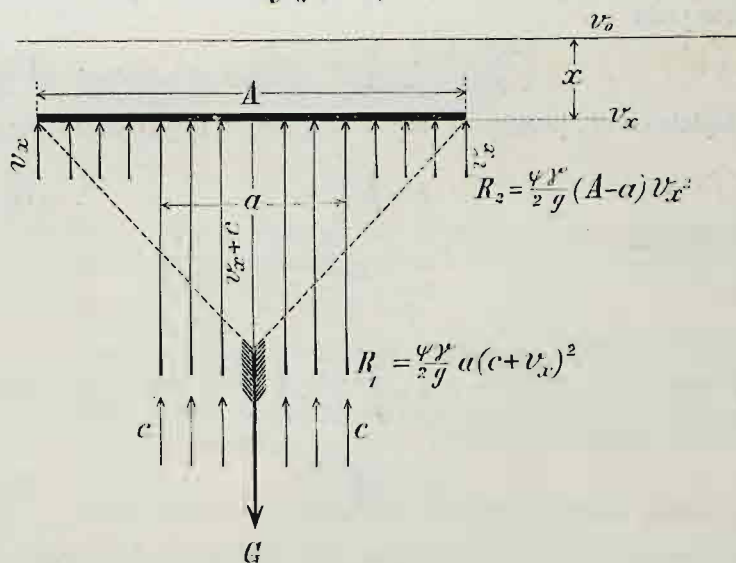
$$\frac{g}{\rho} dx = \frac{v_x dv_x}{(\rho - ac^2) - 2acv_x - Av_x^2} \quad (4).$$

Zcałkowanie wyrazu powyższego uskutecznię podług wzoru (21), zamieszczonego w „Techniku“ str. 76, t. I; we wzorze tym:

$$(a) = \rho - ac^2; (b) = -ac; (c) = -A; \alpha = 0; \beta = 1 \quad (5),$$

po podstawieniu:

$$\frac{g}{\rho} x = -\frac{1}{2A} \ln [(\rho - ac^2) - 2acv_x - Av_x^2] - \frac{ac}{A} \int \frac{dv_x}{(\rho - ac^2) - 2acv_x - Av_x^2} \quad (6).$$



Całkę, znajdującą się po prawej stronie tego ostatniego równania, rozwiązuję podług wzoru (20), zamieszczonego w temże miejscu „Technika“, a więc:

$$-\frac{ac}{A} \int \frac{dv_x}{(\rho - ac^2) - 2acv_x - Av_x^2} = -\frac{ac}{A} \cdot \frac{1}{\sqrt{a^2c^2 - A(\rho - ac^2)}} \cdot \text{artg} \frac{-(ac + Av_x)}{\sqrt{a^2c^2 - A(\rho - ac^2)}} \quad (7).$$

Podstawiam tę ostatnią całkę w (6), przenoszę  $A$  na lewą stronę równania i otrzymuję:

$$\frac{Ag}{\rho} x = \frac{1}{2} \ln \left[ \frac{1}{(\rho - ac^2) - 2acv_x - Av_x^2} \right] - \frac{ac}{\sqrt{a^2c^2 - A(\rho - ac^2)}} \cdot \text{artg} \left[ \frac{-(ac + Av_x)}{\sqrt{a^2c^2 - A(\rho - ac^2)}} \right] + B \quad (8).$$

Stałą wielkość  $B$  oznaczmy, gdy przyjmiemy pod uwagę, iż dla  $x=0$  jest  $v_x=v_0$ ; po oznaczeniu w ten sposób wielkości  $B$  i podstawieniu w (8):



W celu dalszego uproszczenia tego wzoru, obydwie wyrazy na arcus możemy połączyć w jeden na zasadzie wzoru (6) str. 63 t. I „Technika“; przytem dla skrócenia pisowni oznaczam:

$$-a^2c^2 - A(\rho - ac^2) = p \quad . \quad . \quad . \quad (10)$$

i otrzymuję:

$$\begin{aligned} \operatorname{artg} \frac{-(ac + Av_x)}{\sqrt{p}} - \operatorname{artg} \frac{-(ac + Av_0)}{\sqrt{p}} &= \\ &= \operatorname{artg} \frac{A \frac{v_0 - v_x}{\sqrt{p}}}{1 + \frac{(ac + Av_x)(ac + Av_0)}{p}} \\ &= \operatorname{artg} \frac{A \cdot \sqrt{p}(v_0 - v_x)}{p + (ac + Av_x)(ac + Av_0)} \quad . \quad . \quad . \quad (11) \end{aligned}$$

Podstawiając to ostatnie równanie w (9), otrzymuję:

$$\begin{aligned} \frac{Ag}{\rho} x = \frac{1}{2} \ln \left[ \frac{(\rho - ac^2) - 2acv_0 - Av_0^2}{(\rho - ac^2) - 2acv_x - Av_x^2} \right] - \\ - \frac{ac}{\sqrt{p}} \operatorname{artg} \left[ \frac{A \sqrt{p}(v_0 - v_x)}{p + (ac + Av_x)(ac + Av_0)} \right] \quad . \quad . \quad (12) \end{aligned}$$

t. j. wzór, który daje nam zupełną odpowiedź na pierwszą część postawionego zadania: dla każdego  $x$  możemy obliczyć  $v_x$  lub też odwrotnie.

Nim przystąpię do rozwiązania drugiej części zadania, obliczę wielkość  $k$ , gdyż będzie ona nam potrzebna.

Podług określenia tej wielkości

$$k = \lim_{x \rightarrow \infty} [v_x]_{x=\infty};$$

gdy przytem  $v_0 = 0$  i  $c = 0$ , po podstawieniu tych wartości w (12):

$$\left[ \frac{Ag}{\rho} x \right]_{x=\infty} = \frac{1}{2} \ln \frac{\rho}{\rho - Ak^2} \quad . \quad . \quad . \quad (13);$$

$x$  będzie  $= \infty$ , jeżeli  $\rho - Ak^2 = 0$ , a więc z tego ostatniego:

$$k = \sqrt{\frac{\rho}{A}} \quad . \quad . \quad . \quad (14);$$

z równ. (2):

$$\rho = \frac{2gG}{\phi\gamma};$$

po podstawieniu:

$$k = \sqrt{\frac{2g}{\phi\gamma}} \cdot \sqrt{\frac{G}{A}} \quad . \quad . \quad . \quad (15).$$

Wogóle oznaczać będę:

$$k = \beta \sqrt{\frac{G}{A}} \quad . \quad . \quad . \quad (16),$$

gdzie

$$\beta = \sqrt{\frac{2g}{\phi\gamma}};$$

np. dla:  $g=9,81$ ,  $\gamma=1,293$ ,  $\phi=2$ ; wypada  $\beta=2,75$ .

Przystępuję do drugiej części zadania: odległość punktu, w którym spadający przedmiot zostanie zatrzymany, od punktu, w którym zaczął działać strumień powietrza, oznaczam przez  $x_0$ ; zrozumiałem więc jest, iż dla  $v_x=0$ , gdy  $x=x_0$ ; podstawiając te wartości w (12), otrzymamy wzór dla  $x_0$ . Dla przykładu wezmę wypadek, gdy  $v_0=k$ ; a więc w (12) podstawiam:

$$v_x=0; \quad v_0=k=\beta \sqrt{\frac{G}{A}}; \quad \rho=Ak^2=\beta^2 G; \quad p=A(ac^2 - \beta^2 G) - a^2c^2$$

i otrzymuję:

$$\begin{aligned} \frac{Ag}{\beta^2 G} x_0 = \frac{1}{2} \ln \left[ \frac{(\beta^2 G - ac^2) - 2ac\beta \sqrt{\frac{G}{A}} - \beta^2 G}{(\beta^2 G - ac^2)} \right] - \\ - \frac{ac}{\sqrt{p}} \operatorname{artg} \left[ \frac{A \cdot \sqrt{p} \beta \sqrt{\frac{G}{A}}}{p + ac(ac + A\beta \sqrt{\frac{G}{A}})} \right] \quad . \quad . \quad (17). \end{aligned}$$

Po uproszczeniu:

$$\begin{aligned} \frac{Ag}{\beta^2 G} x_0 = \frac{1}{2} \ln \left[ \frac{c + 2\beta \sqrt{\frac{G}{A}}}{ac^2 - \beta^2 G} \cdot ac \right] - \\ - \frac{ac}{\sqrt{p}} \operatorname{artg} \left[ \frac{\sqrt{p} \beta \sqrt{\frac{G}{A}}}{(ac^2 - \beta^2 G) + ac\beta \sqrt{\frac{G}{A}}} \right] \quad . \quad . \quad (18). \end{aligned}$$

Jeżeli wogóle przedmiot spadający ma być zatrzymany w swym ruchu,  $x_0$  powinno mieć wartość rzeczywistą i dodatnią; mając ten warunek na uwadze, otrzymamy odpowiedź na trzecią część naszego zadania; z powyższego bowiem warunku wynika, iż powinno być:

$$ac^2 - \beta^2 G > 0 \quad \text{a więc} \quad c > \beta \sqrt{\frac{G}{a}} \quad . \quad . \quad (19);$$

warunek ten wystarczy, ażeby spadające ciało było zatrzymane przez strumień powietrza, którego prędkość  $= c$  i przekrój  $= a$ .

Wyprowadzę obecnie wzór, gdy  $a=A$ , t. j. gdy przekrój strumienia równy jest powierzchni rzutu poziomego danego ciała; a więc podstawiam:  $a=A$ ; łącznie z poprzednimi przypuszczeniami, że:

$$v_x=0, \quad v_0=k=\beta \sqrt{\frac{G}{A}},$$

otrzymuję

$$p = -A\beta^2 G,$$

skąd

$$\sqrt{p} = i\beta \sqrt{AG},$$

gdzie

$$i = \sqrt{-1};$$

po podstawieniu w (18):

$$\begin{aligned} \frac{Ag}{\beta^2 G} x_0 = \frac{1}{2} \ln \left[ \frac{c + 2\beta \sqrt{\frac{G}{A}}}{Ac^2 - \beta^2 G} \cdot Ac \right] - \\ - \frac{Ac}{i\beta \sqrt{AG}} \operatorname{artg} \left[ \frac{i\beta^2 \sqrt{AG} \cdot \sqrt{\frac{G}{A}}}{(Ac^2 - \beta^2 G) + Ac\beta \sqrt{\frac{G}{A}}} \right] \quad . \quad . \quad (20); \end{aligned}$$

wprowadzając do rachunku wielkość  $k$  i rozdzieliwszy liczniki i mianowniki przez  $A$ , po uporządkowaniu otrzymamy:

$$\begin{aligned} \frac{Ag}{k^2 \left( \frac{A}{G} \right) G} x_0 = \frac{1}{2} \ln \left[ \frac{c + 2k}{c^2 - k^2} \cdot c \right] - \\ - \frac{c}{ik} \operatorname{artg} \left[ \frac{ik^2}{(c^2 - k^2) + ck} \right] \quad . \quad . \quad (21). \end{aligned}$$

Funkcja urojona, ze względu na swój skład, daje rzeczywiste wielkości; mogą ją więc zamienić na funkcję hyperboliczną lub logarytmiczną; dla jednolitości funkcji wprowadzam funkcję logarytmiczną i otrzymuję<sup>1)</sup>:

$$\frac{2 \cdot g}{k^2} x_0 = \ln \left[ \frac{c + 2k}{c^2 - k^2} \cdot c \right] - \frac{c}{k} \ln \left[ \frac{c + k}{c(c+k) - 2k^2} \cdot c \right] \quad (22).$$

<sup>1)</sup> Podług „Technika“, str. 68, wzór (15):

$$\operatorname{artg} \left[ i \frac{k^2}{(c^2 - k^2) + ck} \right] = \frac{i}{2} \ln \left[ \frac{1 + \frac{k^2}{(c^2 - k^2) + ck}}{1 - \frac{k^2}{(c^2 - k^2) + ck}} \right] \quad . \quad . \quad (24)$$

$$= \frac{i}{2} \ln \left[ \frac{c(c+k)}{c(c+k) - 2k^2} \right] \quad . \quad . \quad (25);$$

dzielię obie strony równania przez (i) i otrzymuję:

$$\frac{1}{i} \operatorname{artg} \left[ i \frac{k^2}{(c^2 - k^2) + ck} \right] = \frac{1}{2} \ln \left[ \frac{c(c+k)}{c(c+k) - 2k^2} \right] \quad . \quad . \quad (26).$$



W danym wypadku wystarcza uczynić

$$c > k. \quad (23),$$

ażeby  $x_0$  przybrało skończoną i rzeczywistą wartość (dla  $c = k$ ,  $x_0 = \infty$ ).

Ażeby otrzymać pewien obraz, z jaką prędkością  $x_0$  oddala się od  $\infty$  i zbliża się do wielkości skończonych, przy zmiennym stosunku  $\frac{c}{k}$ , przeprowadzę przykład cyfrowy; w tym celu piszę:  $c = \eta \cdot k$ , gdzie  $\eta > 1$ ; dla różnych wielkości  $\eta$  obliczyłem w następnej tabeli wartości dla prawej strony równania. Wprowadzając wartość  $\eta$  w równanie (22), otrzymuję z niego:

$$\frac{2g}{k^2} \cdot x_0 = \ln \left[ \frac{\eta^2 + 2\eta}{\eta^2 - 1} \right] - \eta \ln \left[ \frac{\eta^2 + \eta}{\eta^2 + \eta - 2} \right]. \quad (27).$$

Na zasadzie tego ostatniego wzoru obliczyłem następującą tabelę:

dla $\frac{c}{k} = \eta =$	1,00	1,01	1,10	1,50	2,00	5,00	10,00	20,00
$\frac{2g}{k^2} x_0 =$	$\infty$	0,868	0,572	0,292	0,169	0,030	0,012	0,008
$\frac{g}{k} t_0 =$	$\infty$	2,107	1,006	0,571	0,203	0,035	0,009	0,002 <sup>1)</sup>

Weźmy przykład, w którym:  $k = 5,00$  m/sek., to:

dla $\eta =$	1,00	1,01	1,10	1,50	2,00	5,00	11,00	20,00
$x_0 =$	$\infty$	1,106	0,726	0,370	0,214	0,038	0,015	0,010 m
$t_0 =$	$\infty$	1,075	0,503	0,286	0,102	0,018	0,005	0,001 sek.

<sup>1)</sup> to obliczyłem z wzoru (44), w końcu niniejszej pracy.

Jak widzimy z tej tabeli,  $x_0$  przybiera, przy małej wartości  $\eta$ , wartość skończoną; a więc np. przy przewyżce  $c$  nad  $k$  o 1% otrzymujemy dla  $x_0$  wielkość pod względem praktycznego wykonania zupełnie możliwą.

W celu obliczenia energii, jaka potrzebna jest do wytworzenia strumienia powietrza, wychodzę z ogólnego wzoru:

$$E = \frac{m \cdot c^2}{2},$$

gdzie

$$m = \frac{\gamma a c}{g} \cdot \left( \frac{\phi}{2} \right);$$

po podstawieniu:

$$E = \frac{\phi}{2} \cdot \frac{\gamma a c^3}{2g} \quad (28).$$

Dla wypadku, gdy  $v_0 = k$ ,  $a = A$ ,  $c = \eta k$ :

$$E = \frac{1}{2} \cdot \frac{\phi \gamma A}{2g} \eta^3 k^3. \quad (29);$$

a po podstawieniu z (15)  $k^2 = \frac{2g}{\phi \gamma} \cdot \frac{G}{A}$ :

$$E = \frac{G \cdot k}{2} \cdot \eta^3 \text{ kgm/sek.} \quad (30).$$

Wielkość więc pracy mechanicznej na sekundę strumienia, zatrzymującego przedmiot spadający, jest wielkością zmienną dla tegoż przedmiotu i zależną od stosunku  $\frac{c}{k}$ ; stosunek zaś ten zależny jest od miejsca, w jakim spadający przedmiot ma się zatrzymać, lub od czasu, kiedy ma się zatrzymać. (D. n.)

## Oświetlenie elektryczne wozów i pociągów dróg żelaznych.

Napisał Edwin Hauswald, profesor Politechniki we Lwowie.

(Ciąg dalszy do str. 336 w № 27 r. b.).

Pozostaje teraz do rozpatrzenia zachowanie się układu podczas używania lamp. Połączenia zmieniają się wówczas z powodu przestawienia przełącznika na „jasno“, w sposób przedstawiony na rys. 22. Przerwane są teraz połączenia między przewodem  $I_a$  i oporami  $p_1$ ,  $S_{III}$ , tudzież śrubką elektromagnesu. Bateria  $G_2$  dołączona jest na ładowanie jak poprzednio, bateria zaś  $G_1$  jako wyrównawcza bezpośrednio do lamp.

Zacznijmy znowu od tego stanu, w którym się układ znajduje podczas stania pociągu. W takim razie zmiennik  $C$  łączy obie baterie równolegle przez opór  $S_{II}$  widełkami po prawej ręce leżącymi. Podczas jazdy nastąpi podobnie jak już opisano włączenie prądnicy przez lewe widełki zmiennika  $C$ , a przy pełnej jeździe zasila prądnica baterię  $G_2$  przez opór  $S_{II}$ , lampy przez opór  $S_I$  i przez zwoje regulatora drogą  $p_1 \dots S_{III}$ . Regulator tak pracuje, aby przez nawinięcie  $p_1$  przechodziło stale 4,5 amp.; główną część prądu dla lamp dostarcza prądnica, podczas gdy bateria wyrównawcza dodaje tylko nieznaczny udział, np.  $\frac{1}{2}$  całego zapotrzebowania lamp. Na rys. 21 i 22 podane są liczby wskazujące ile amperów przechodzi przez główne odgałęzienia w pewnym określonym przypadku.

W tym systemie odbywa się więc podczas jazdy zasilanie lamp przeważnie wprost z prądnicy, przy równoczesnym ładowaniu drugiej baterii; unika się więc straty energii przez transformowanie prądu w płytach akumulatorów i zachowuje się prawie całą pojemność obu baterii jako zapas na przestanki lub też w razie nieprzewidzianych zaburzeń.

Na rys. 23 podane są połączenia wszystkich części układu, potrzebne przy montowaniu.

Dick podaje w jednym z swoich opisów następujące obliczenie napięcia prądów, krążących w poszczególnych odgałęzieniach, dla wagonu drogi żel. Aussig-Teplitz, oświetlonego 22-ma lampami po 8 świec, których zużycie prądu wynosi 2,5 woltów na 1 świecę HERFNER'a przy napięciu normal-

nem 35 v. Każda bateria ma 18 ogniów i 40 amp.-godz. pojemności przy rozbrajaniu prądem 7 amp. Lampy te zużywają więc prądu  $\frac{22 \cdot 8 \cdot 2,5}{35} = 12,6$  amp.

Teraz można obliczyć prąd płynący wprost z prądnicy do lamp przez opory  $p_1 = 0,6 \Omega$ ,  $S_{III} = 1,17 \Omega$  i przez opór  $S_I = 1,45 \Omega$ . Spad napięcia wynosi przy stałym prądzie  $i = 4,5$  amp. i oporze  $p_1 + S_{III} = 1,77$ ,  $4,5 \cdot 1,77 \approx 8$  v.

Przy tym samym spadzie 8 v. przejść może przez opór, przed lampy włączony ( $S_I$ ), prąd  $i_1 = \frac{8}{1,45 \Omega} = 5,5$  amp. Oba prądy  $4,5 + 5,5 = 10$  amp. idą więc z prądnicy do lamp; potrzebne jeszcze do uzupełnienia  $i_a = 12,6 - 10 = 2,6$  amp. pochodzi z baterii  $G_1$ ; obciążenie jej jest więc bardzo nieznaczne, co przyczynia się do utrzymania wysokiej stałości napięcia.

Prąd zużyty przez lampy  $I = i + i_1 + i_a$ ,

gdzie  $i = 4,5$  amp. jest prądem regulatora,

$i_1 = 5,5$  „ „ „ przez opór  $S_I$ ,

$i_a$  „ „ „ baterii  $G_1$ .

Gdy oznaczymy przez  $e_a$  napięcie baterii  $G_1$ ,

przez  $r_a$  jej opór wewnętrzny,

a przez  $e_i$  napięcie w sieci lamp,

to mamy

$$e_i = e_a - i_a r_a.$$

Napięcie  $e_i$  można praktycznie uważać za stałe, bo  $i_a r_a$  jest bardzo małe głównie z powodu małości oporu wewnętrznego akumulatorów. Stałość napięcia lamp będzie więc dzięki zastosowaniu tej baterii nawet wtedy zapewniona, gdy napięcie biegunowe prądnicy zmieniać się będzie w granicach od 36 do 45 v., co nastąpić może podczas samoczynnego odłączania, względnie dołączania silnicy do sieci.

Prąd ładujący baterię  $G_2$  zależy będzie od jej przeciwnapięcia i od oporu w obwodzie, który możemy sobie wyobrazić całkowicie skupiony w  $S_{II} = 0,2$ . Jeżeli więc np.