

OBLICZANIE WYTRZYMAŁOŚCI

BELEK WIELOPRZESŁOWYCH

Z DODANIEM TABLIC

ULATWIAJĄCYCH WYZNACZENIE NAJWIĘKSZYCH NATĘŻEŃ SIŁ ZEWNĘTRZNYCH

PRZEZ

MAURYCEGO HULEWICZA

Inżyniera, b. ucznia paryskiej szkoły Dróg i Mostów

Przedstawiono na posiedzeniu Towarzystwa Nauk Ścisłych, dnia 7 listopada 1875 roku.

TREŚĆ

WSTĘP. — Przedmiot niniejszej pracy.

CZĘŚĆ PIERWSZA. — Wzory ogólne momentów zgięcia i sił poprzecznych. — Uwagi ogólne. — Wyznaczenie momentów zgięcia. — Równanie trzech momentów. — Moment zgięcia na drugiej i przedostatniej podporze. — Moment zgięcia na podporze którejkolwiek. — Wyznaczenie momentu zgięcia w punkcie jakiegokolwiek belki pomiędzy dwoma po sobie idącymi podporami. — Wyznaczenie siły poprzecznej. — Wartość siły poprzecznej w przęsłach środkowych. — W przęsłach skrajnych. — O wielkości momentów zgięcia i sił poprzecznych. — Wpływ ciężaru przypadkowego znajdującego się w którejkolwiek przęśle t na wartość momentu zgięcia w przęśle k . — Wyznaczenie największych momentów zgięcia. — Moment zgięcia utworzony przez ciężar stały. — Wyznaczenie największych wartości sił poprzecznych. — Przedstawienie graficzne momentów zgięcia i sił poprzecznych.

CZĘŚĆ DRUGA. — Wzory ogólne. — Stosunek δ . — Szeregi α i γ . — Wyrażenia ogólne momentów zgięcia na podporach. — Wyznaczenie największych wartości momentu zgięcia. — Moment zgięcia utworzony przez ciężar stały: 1^o Na podporach; 2^o W punkcie jakiegokolwiek przęsła. — Wyznaczenie odciętych x' i x'' . — Moment zgięcia utworzony przez ciężar przypadkowy. — Podział przęseł na odcinki, wyznaczenie odciętych x_1 i x_2 . — Wyznaczenie odciętych x_2 i x_3 . — Największe wartości momentu zgięcia utworzonego przez ciężar przypadkowy: 1^o Moment zgięcia na podporach; 2^o Moment zgięcia w odcinkach środkowych CD. — Moment zgięcia całkowity, utworzony przez ciężary stały i przypadkowy działające jednocześnie. — Przykład belki o pięciu przęsłach, $\delta=1,25$. — Wyznaczenie sił poprzecznych. — Przykłady belka o pięciu przęsłach $\delta=1,25$.

CZĘŚĆ TRZECIA. — Tablice analityczne momentów zgięcia — Tablica I: trzy przęsła. — Tablica II: cztery przęsła. — Tablica III: pięć przęseł. — Tablica IV: sześć przęseł. — Tablica V: siedem przęseł. — Tablica VI: ośm przęseł.

Wstęp. — Oznaczamy nazwą *belki wieloprzesłowej*, belkę prostą umieszczoną na pewnej liczbie podpór większej od dwóch.

Długość belki zawartą między dwoma podporami sąsiednimi nazywamy *przęsem belki*; odległość zaś tychże podpór *długością przęsa*. Podpory skrajne belki noszą nazwę *przyczulków*; podpory zaś środkowe nazwę *filarów*.

Sposób obliczania wytrzymałości belek wieloprzęsłowych jako téż i belek umieszczonych na dwóch tylko podporach czyli jednoprzęsłowych, zależy od znajomości dokładnej największych nateżeń sił zewnętrznych w każdym przecięciu poprzecznym danej do obliczenia belki; i następnie od sprawdzenia, czy wypadkowa sił międzycząsteczkowych, które winny zostawać w równowadze z siłami zewnętrznymi nie przewyższa granicy wytrzymałości materiałów przyjętej w zastosowaniach.

W przypadku belki jednoprzęsłowej, siły zewnętrzne łatwo dadzą się wyrazić za pomocą równań dość prostych; wytrzymałość więc tych belek oblicza się bez żadnej trudności.

Rzecz się ma zupełnie inaczej przy obliczaniu belek wieloprzęsłowych; wyznaczenie w tym razie sił zewnętrznych, to jest momentów zgięcia (moments fléchissants) i sił poprzecznych (efforts tranchants), wymaga, w skutek znacznej liczby podpór i zależności wzajemnej przęsał belki, długich i mozolnych rachunków. Powiedzieć nawet można w ogóle, iż przy dzisiejszym stanie analizy, zadanie dotyczące belek wieloprzęsłowych, wzięte w całej ściśłości, przedstawia trudności prawie niepodobne do zwalczenia; dla usunięcia więc ich, inżynierowie zwykli wprowadzać pewne przypuszczenia odnoszące się do kształtów belki i do ciężarów na nią działających, przy pomocy których zadanie staje się łatwiejszym do rozwiązania.

Przypuszczenia na których polega wyznaczenie nateżenia sił zewnętrznych działających w każdym przecięciu belki wieloprzęsłowej, są następujące :

1° Podpory na których belka przypuszcza się wolno położoną nie mają żadnych wymiarów w kierunku równoległym do jej osi; moment zgięcia wyznaczony w tych warunkach większym jest od rzeczywistego, albowiem podpory belki przedstawiają zawsze pewną długość w kierunku o którym mowa, a ztąd powstaje cząstkowe umocowanie belki (encastrement), które jak wiadomo zmniejsza w tych miejscach wartość momentu zgięcia wywartego pod wpływem sił zewnętrznych.

2° Wyznaczenie momentów zgięcia i sił poprzecznych polega na przypuszczeniu iż belka jest *pryzmatyczną*, to jest iż wszystkie jej przecięcia poprzeczne w płaszczyźnie prostopadłej do osi, mają kształt i wymiary zupełnie jednostajne. W zastosowaniach jednak, po wyznaczeniu w ten sposób wartości sił zewnętrznych, wymiary belki zwiększają się lub zmniejszają w pewnych oznaczonych częściach, stosownie do wielkości momentów zgięcia lub sił poprzecznych.

Zmieniając przecięcia belki, zmieniamy tém samém prawa jej wygięcia i rozkład wewnętrzny sił; wypadki więc ztąd otrzymane należy uważać jako przybliżone. Chcąc otrzymać wartości dokładniejsze należałoby na nowo wyznaczyć wartości momentów zgięcia i sił poprzecznych dla belki o przecięciu nowo znalezioném, i następnie z tych warunków wyznaczyć nowe jej przecięcie. Tym sposobem, za pomocą kolejnych przybliżeń, możnaby otrzymać wypadek bardzo zbliżony do prawdziwego. Rachunki jednakże do których wchodzi przecięcie zmienne belki, byłyby bardzo długie i zawile. W zastosowaniach więc daleko prościej jest przyjąć wartości otrzymane pierwszym sposobem, tém bardziej, iż budowle wykonane podług tych zasad wytrzymały zawsze wszystkie przewidziane próby nie przedstawiając odkształceń zdradzających za wielkie nateżenia sił międzycząsteczkowych.

3° Podpory belki przypuszczają się być niezmiennie i umieszczone w ten sposób, iż oś belki znaj-

duje się na linii poziomej, a zatem siły zewnętrzne działające na belkę w kierunku pionowym są prostopadłe do téjże osi; przepuszcza się nadto, iż prostopadłość ta ma miejsce nawet po odkształceniu belki.

4° Ciężary działające na belkę przyjmują się dwojakiego rodzaju :

a) Ciężar stały p' jednostajnie rozłożony na całej długości belki; powstaje on z własnego ciężaru belki i innych części budowli na nięj umieszczonych stale.

b) Ciężar przypadkowy p'' (surcharge) powstający z ciężaru pociągów, wozów przechodzących po moście i t. p.; ten ostatni przypuszcza się również jednostajnie rozłożonym na jedném przęśle lub na pewnej ich liczbie.

Ciężar więc całkowity działający na uważane przęśło, składa się z summy tych dwóch ciężarów, i może być zastąpionym przez jeden ciężar równoważny; oznaczywszy ten ostatni przez p otrzymamy

$$p = p' + p''.$$

Przedmiot niniejszej pracy — Praca którą przedstawiamy obecnie ma głównie na celu podanie wzorów ułatwiających wyznaczenie w każdym przecięciu belki wieloprzęsłowej największych wartości momentów zgięcia i sił poprzecznych.

Wiadomo, iż belki wieloprzęsłowe, stanowią główny dział mostów metalicznych tak zwanych o belkach prostych; nadto używane są one często do budowy dachów, sufitów i innych części wielu ważnych budowli, jako to stacyi kolei żelaznych, gmachów publicznych i t. p. Zastosowanie więc tego rodzaju belek bardzo często się daje napotykać w zawodzie inżynierskim, obliczenie zaś ich wytrzymałości, jakieśmy wspomnieli powyżej, wymaga często długich i mozolnych rachunków, sądzimy więc, iż wzory ułatwiające obliczenie wytrzymałości tych belek, któreśmy ułożyli początkowo dla własnego użytku, dadzą się w wielu razach bardzo korzystnie zastosować.

Pracę niniejszą podzieliliśmy na trzy części.

Część pierwsza zawiera teorię ogólną belek wieloprzęsłowych; do zasad teorii po dziś dzień znanych nie nowego nie wprowadzamy, są one téż same, jak je wyłożyli Navier, Clapeyron, Bertot i następnie rozwinęli Collignon, Bresse, Winkler, Humbert i inni; uznaliśmy tylko za stosowne wprowadzić niektóre uproszczenia w dowodzeniach, spodziewając się, iż przyczynią się one do jaśniejszego przedstawienia kwestyi tyle zawiłej samęj przez się.

Część druga obejmuje zastosowanie wzorów ogólnych do belek tak zwanych symetrycznych ogólnie używanych w zastosowaniach. W części téj podaliśmy wyrażenia momentów zgięcia na podporach w funkcji δ (*), jak również wartości ich liczebne dla stosunków δ zwykle używanych, t. j. dla $\delta = 1,00, 1,10, 1,20, 1,25$ i $1,30$; nakoniec wskazaliśmy, jak za pomocą tych wartości otrzymać można wyrażenia analityczne momentów zgięcia w każdym punkcie belki.

Nakoniec w części trzeciej podajemy zastosowania liczebne wzorów rozwiniętych poprzednio, do belek mających od 3 do 8 przęseł. W tablicach téj części zamknęliśmy równania wyrażające największe wartości całkowite momentu zgięcia w każdym punkcie belki; wartości te wyrażone są

(*) Ilość δ oznacza stosunek długości jednego z przęseł środkowych do przęsła skrajnego.

w funkcji ciężarów p i p' i długości przęsła pierwszego l_1 . Przykład więc każdy służyć może dla wszystkich belek mających tę samą ilość przęseł i tenże stosunek δ .

CZĘŚĆ I

WZORY OGÓLNE MOMENTÓW ZGIĘCIA I SIŁ POPRZECZNYCH.

Uwagi ogólne. — Wspomnieliśmy we wstępie iż dla ułatwienia rachunków, belka przypuszcza się wolno położoną na podporach, w tym przypadku moment zgięcia wywartý na podporach skrajnych jest zerem; na innych zaś podporach wartość momentu zgięcia jest znaczną i przewyższa w ogóle największą wartość momentu wywartego w części środkowej przęsła, t. j. pomiędzy filarami; na każdej bowiem z podpór środkowych wywiązuje się siła zwana *oddziaływaniem podpory*, która będąc skupioną na małej przestrzeni, wywiera daleko silniejszy wpływ niżeli ciężar rozłożony na pewnej długości przęsła.

Najważniejszém i zarazem najtrudniejszém zadaniem przy obliczaniu wytrzymałości belek wieloprzęsłowych jest wyznaczenie wartości momentów zgięcia na podporach; albowiem z równań doń odnoszących się możemy z łatwością otrzymać wszelkie inne wartości jużto momentów zgięcia, już też sił poprzecznych, w każdym punkcie belki. Zajmiemy się najprzód podaniem wzorów dotyczących wyznaczenia wielkości momentów zgięcia na podporach.

I. — WYZNACZENIE MOMENTÓW ZGIĘCIA.

Równanie trzech momentów. — Równanie trzech momentów wyprowadzone po raz pierwszy przez Bertot (w 1855) i następnie rozwinięte przez Clapeyron'a (w 1858), ułatwia bardzo wyznaczenie momentów zgięcia; przedstawia ono bowiem związek prosty pierwszego stopnia między wartościami momentów zgięcia natrzecich po sobie idących podporach.

Niech będzie BC część belki leżącej poziomo na podporach B, O, C; których numerą porządkową oznaczmy przez $k - 1$, k , $k + 1$; po odkształceniu oś belki pozioma początkowo, przybierze kształt zbliżony do przedstawionego linią krzywą na figurze pierwszej.

Weźmy za początek spólrzędnych punkt O, linię prostą OC za oś X i oznaczmy przez

M_{k-1}	M_k	M_{k+1}	wartości momentów zgięcia	}	na podporach uważanych B.O.C;
Λ_{k-1}	Λ_k	Λ_{k+1}	» sił poprzecznych		
l_k	l_{k+1}	odległości między podporami, BO i OC			
p_k	p_{k+1}	ciężar całkowity jednostajnie rozłożony na jednostkę długości w przęsłach uważanych BO i OC.			

Wiadomo z wytrzymałości materiałów, iż moment zgięcia w punkcie którymkolwiek m jest summą momentów, wziętych względem tegoż punktu, sił zewnętrznych działających na część przesiła Om ;

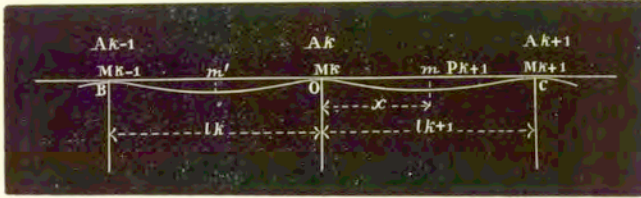


Fig. 1.

wiadomo nadto, że jeżeli belka zostaje w równowadze pod działaniem sił zewnętrznych, wtedy moment wypadkowy sił międzycząsteczkowych, czyli moment sprężystości w tymże punkcie równa się i jest znaku przeciwnego z momentem zgięcia. Wyrażenie więc tych momentów

będzie

$$(a) \quad EI \frac{d^2 y}{dx^2} = M_k + P_k x - \frac{P_{k+1} x^2}{2}.$$

W tym równaniu E wyraża współczynnik sprężystości podłużnej, a I moment bezwładności przekięcia poprzecznego belki względem osi poziomej przechodzącej przez środek ciężkości tego przekięcia.

Po pierwszym zcałkowaniu powyższego równania otrzymamy

$$(b) \quad EI \left(\frac{dy}{dx} - \text{tg} \varphi \right) = M_k x + A_k \frac{x^2}{2} - \frac{P_{k+1} x^3}{6}$$

Równanie to dla $x = 0$ daje

$$\frac{dy}{dx} = \text{tg} \varphi.$$

Ilość więc stała φ oznacza kąt jaki tworzy włókno obojętne belki z osią X w punkcie O .

Zcałkowawszy raz jeszcze otrzymamy

$$(c) \quad EI(y - x \text{tg} \varphi) = M_k \frac{x^2}{2} + A_k \frac{x^3}{6} - \frac{P_{k+1} x^4}{24}.$$

Jeżeli założymy w pierwszym i ostatnim równaniu $x = l_{k+1}$, wtedy

$$y = 0,$$

$$EI \frac{d^2 y}{dx^2} = M_{k+1}.$$

W skutek ostatniego warunku, równania uważane przybiorą kształt następujący

$$(d) \quad M_{k+1} = M_k + A_k l_{k+1} - \frac{P_{k+1} l_{k+1}^2}{2}$$

$$(e) \quad -EI l_{k+1} \text{tg} \varphi = M_k \frac{l_{k+1}^2}{2} + A_k \frac{l_{k+1}^3}{6} - \frac{P_{k+1} l_{k+1}^4}{24}.$$

Po wyrugowaniu między dwoma ostatnimi równaniami ilości A_k i po usunięciu czynnika wspólnego l_{k+1} otrzymamy

$$l_{k+1} M_{k+1} = -6EI \text{tg} \varphi - \frac{P_{k+1} l_{k+1}^3}{4} - 2l_{k+1} M_k.$$

Podobnym sposobem postępując od punktu O do punktu B znajdziemy

$$l_k M_{k-1} = 6EI \text{tg} \varphi - \frac{P_k l_k^3}{4} - 2l_k M_k.$$

Na mocy podobieństwa ostatnich wzorów, założyc możemy również

$$\alpha_1 l_1 + 2(l_1 + l_2)\alpha_{n-2} + \alpha_{n-3} l_2 = 0.$$

Warunek ten pozwoli nam uprościć mianownik w wyrażeniu momentu, albowiem

$$2(l_1 + l_2)\alpha_{n-2} + \alpha_{n-1} l_2 = -\alpha_{n-1} l_1,$$

otrzymamy więc ostatecznie

$$(4) \quad M_2 = \frac{P_2 \alpha_{n-2} + P_3 \alpha_{n-3} + \dots + P_{n-1} \alpha_1 + P_n}{\alpha_{n-1} l_1},$$

albo ogólnie

$$M_2 = \frac{\sum_2^n P_t \alpha_{n-t}}{\alpha_{n-1} l_1}.$$

Rozwiązując równania (3) otrzymamy następane wartości dla ilości α :

$$(5) \quad \left\{ \begin{array}{l} \alpha_0 = 1, \\ \alpha_1 = -2 \left(1 + \frac{l_n}{l_{n-1}} \right), \\ \alpha_2 = -2\alpha_1 \left(1 + \frac{l_{n-1}}{l_{n-2}} \right) - \frac{l_{n-1}}{l_{n-2}}, \\ \alpha_3 = -2\alpha_2 \left(1 + \frac{l_{n-2}}{l_{n-3}} \right) - \alpha_1 \frac{l_{n-2}}{l_{n-3}}, \\ \dots \\ \alpha_{n-2} = -2\alpha_{n-3} \left(1 + \frac{l_3}{l_2} \right) - \alpha_{n-4} \frac{l_3}{l_2}, \\ \alpha_{n-1} = -2\alpha_{n-2} \left(1 + \frac{l_2}{l_1} \right) - \alpha_{n-3} \frac{l_2}{l_1}. \end{array} \right.$$

Badając ostatnią grupę równań, oznaczyć możemy własności liczb α ; najważniejsze z tych własności które nam będą użyteczne w dalszym ciągu, są następujące :

Spółczynnik α_1 jest zawsze większym od 2 i ma wartość ujemną.

Spółczynniki ze wskazami parzystymi, to jest $\alpha_2, \alpha_4, \dots$ są dodatne.

Spółczynniki zaś ze wskazami nieparzystymi $\alpha_1, \alpha_3, \alpha_5, \dots$ są zawsze ujemne.

Wartość bezwzględna tych współczynników zwiększa się ze wskazem.

Postępując w podobny sposób jak poprzednio, wyznaczyć można moment zgięcia M_n , na przedostatniej podporze zaczynając od drugiego końca belki. Szereg współczynników w tym razie który oznaczmy

przez γ będzie

$$(6) \quad \left\{ \begin{array}{l} \gamma_0 = 1, \\ \gamma_1 = -2 \left(1 + \frac{l_1}{l_2} \right), \\ \gamma_2 = -2 \gamma_1 \left(1 + \frac{l_2}{l_3} \right) - \frac{l_2}{l_3}, \\ \gamma_3 = -2 \gamma_2 \left(1 + \frac{l_3}{l_4} \right) - \frac{l_3}{l_4}, \\ \dots \\ \gamma_{n-2} = -2 \gamma_{n-3} \left(1 + \frac{l_{n-2}}{l_{n-1}} \right) - \gamma_{n-3} \frac{l_{n-2}}{l_{n-1}}, \\ \gamma_{n-1} = -2 \gamma_{n-2} \left(1 + \frac{l_{n-1}}{l_n} \right) - \gamma_{n-2} \frac{l_{n-1}}{l_n}. \end{array} \right.$$

Wyrażenie ogólne momentu M_n będzie

$$M_n = \frac{\sum_2^n P_t \gamma_{t-2}}{\gamma_{n-1} l_n}.$$

Moment zgięcia na podporze którejkolwiek. — Za pomocą szeregów α i γ (5) i (6) wyznaczyć możemy wprost moment zgięcia na jakiegokolwiek podporze k .

Przedewszystkiēm na figurze następującej podamy ilości i współczynniki odnoszące się do każdego przęsła.

N° podpór	1	2	3	$k-1$	k	$k+1$	$n-1$	n	$n+1$
N° przęseł	1	2		$k-1$	k		$n-1$	n	
Długość przęseł	l_1	l_2		l_{k-1}	l_k		l_{n-1}	l_n	
Ciążar całk. p na jed. długości	p_1	p_2		p_{k-1}	p_k		p_{n-1}	p_n	
Szeregi α	α_{n-1}	α_{n-2}	α_{n-3}	α_{n-k+1}	α_{n-k}	α_{n-k-1}	α_1	α_0	0
» γ	0	γ_0	γ_1	γ_{k-3}	γ_{k-2}	γ_{k-1}	γ_{n-3}	γ_{n-2}	γ_{n-1}
Funkcye ciężar- rów		P_2	P_3	P_{k-1}	P_k	P_{k+1}	P_{n-1}	P_n	

Fig. 2.

Dla znalezienia wartości momentu zgięcia wywartego na podporze k , pomnożmy najprzód przez α_{n-k} równania (2) od pierwszego aż do k włącznie; pozostałe zaś równania od $k+1$ do $n-1$ przez współczynnik γ_{k-2} .

Pomnożmy następnie pierwszą grupę równań przez współczynniki im odpowiednie γ , ostatnią zaś przez współczynniki odpowiednie α .

Po wykonaniu wskazanych działań i dodaniu do siebie równań otrzymamy współczynniki wszystkich

momentów zgięcia będą zerami z wyjątkiem współczynnika momentu szukanego; otrzymamy więc

$$M_k = - \frac{\alpha_{n-k}(P_2 + P_3\gamma_1 + \dots + P_k\gamma_{k-2}) + \gamma_{k-2}(P_{k-1}\alpha_{n-k-1} + \dots + P_{n-1}\alpha_1 + P_n)}{l_{k-1}\alpha_{n-k}\gamma_{k-3} + 2(l_{k-1} + l_k)\alpha_{n-k}\gamma_{k-2} + l_k\alpha_{n-k-1}\gamma_{k-2}}$$

Mianownik tego wyrażenia, na zasadzie równań (5) da się uprościć, albowiem mamy

$$l_{k-1}\gamma_{k-3} + 2(l_{k-1} + l_k)\gamma_{k-2} + l_k\gamma_{k-1} = 0,$$

związek, który pomnożony przez α_{n-k} daje na powyżej otrzymany mianownik wartość następującą :

$$- l_k\alpha_{n-k}\gamma_{k-1} + l_k\alpha_{n-k-1}\gamma_{k-2} = - l_k(\alpha_{n-k}\gamma_{k-1} - \alpha_{n-k-1}\gamma_{k-2}).$$

Zajmiemy się obecnie udowodnieniem iż mianownik, w wyrażeniu momentu zgięcia wywartego na jakiegokolwiek podporze, jest ilością stałą. W samej rzeczy; mianownik o którym mowa jest różnicą iloczynów utworzonych z pomnożenia współczynników α odpowiadających jednemu końcowi przęsła k przez współczynniki γ odpowiadające drugiemu końcowi tegoż przęsła; dostatecznym więc będzie dowieść, iż w dwóch przęsłach sąsiednich jakichkolwiek $k-1$ i k różnica ta jest stałą.

Na mocy równań (5) i (6) mamy :

$$l_{k-1}\alpha_{n-k-1} + 2(l_{k-1} + l_k)(\alpha_{n-k} + l_k\alpha_{n-k-1}) = 0,$$

$$l_{k-1}\gamma_{k-3} + 2(l_{k-1} + l_k)\gamma_{k-2} + l_k\gamma_{k-1} = 0.$$

Pomnożywszy pierwsze równanie przez γ_{k-2} , drugie przez α_{n-k} i odjawszy ostatnie od pierwszego, otrzymamy

$$l_{k-1}(\alpha_{n-k+1}\gamma_{k-2} - \alpha_{n-k}\gamma_{k-3}) = l_k(\alpha_{n-k}\gamma_{k-1} - \alpha_{n-k-1}\gamma_{k-2}) = L,$$

co było do dowiedzenia. Ogólnie więc : różnica iloczynów α przez γ odpowiadających ostatecznym punktom tegoż samego przęsła, pomnożona przez jego długość, jest ilością stałą, którą oznaczyliśmy przez L ; w pierwszym przęsle ma ona wartość następującą

$$L = l_1\alpha_{n-1},$$

a w ostatniem

$$L = l_n\gamma_{n-1},$$

i tworzy mianownik w wyrażeniu momentów zgięcia M_2 i M_n .

Wyrażenie więc ostateczne momentu zgięcia na podporze którejkolwiek k będzie :

$$(7) \quad M_k = \frac{\alpha_{n-k}(P_2 + P_3\gamma_1 + \dots + P_k\gamma_{k-2}) + \gamma_{k-2}(P_{k+1}\alpha_{n-k-1} + \dots + P_{n-1}\alpha_1 + P_n)}{L},$$

albo ogólnie

$$M_k = \frac{\alpha_{n-k} \sum_2^k P_t \gamma_{t-2} + \gamma_{k-2} \sum_{k+1}^n P_t \alpha_{t-1}}{L}.$$

Mianownik wspólny L przybiera zawsze jak to wiemy z powyższego znak ilości α_{n-1} ; będzie on więc dodatnym lub ujemnym, stosownie do tego czy liczba $n-1$ jest parzystą lub nieparzystą.

Wyznaczenie momentu zgięcia w punkcie jakimkolwiek belki pomiędzy dwoma po sobie idącymi podporami. — Przypuśćmy iż punkt uważany znajduje się w przęśle oznaczonym liczbą k na odległości x od podpory k . Równanie (a), które służyło do wyznaczenia wartości momentu zgięcia w powyższym punkcie ma kształt następujący :

$$M = M_k + Ax - \frac{1}{2} px^2.$$

Jeśli w tym równaniu złożyśmy $x = l$, zamieni się ono na następujące :

$$M_{k+1} = M_k + Al - \frac{1}{2} pl^2.$$

Po wyrugowaniu między dwoma ostatnimi równaniami ilości A , otrzymamy wyrażenie ogólne momentu szukanego w punkcie x

$$(8) \quad M = \frac{M_k(l_k - x) + M_{k+1}x}{l_k} + \frac{1}{2} p_k x(l_k - x).$$

Pierwszy wyraz równania (8) przedstawia linię prostą przechodzącą przez dwa punkta

$$x = 0, \quad y = M_k,$$

$$x = l_k \quad y = M_{k+1},$$

to jest linię łączącą końce linii OO' i EE' proporcjonalnych do momentów zgięcia w punktach O i E (fig. 3).

Drugi wyraz tegoż równania przedstawia parabolę, której rzędne dają wartość momentu zgięcia w przypadku gdybyśmy uważali belkę jako uciętą na podporach. Parabola ta ma oś prostopadłą do osi x i przechodzi przez punkta O i E .

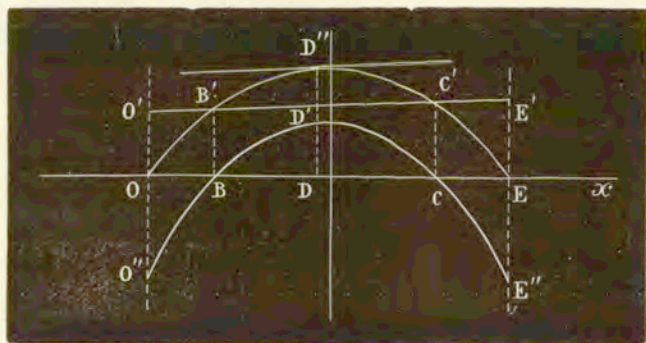


Fig. 3.

momentów M_k i M_{k+1} i jeśli połączymy punkta $O'E'$, wtedy otrzymamy nową oś $O'E'$ względem której należy brać rzędne paraboli $OD'E'$, i rzędne te przedstawia wartość całkowitą momentu zgięcia. Wypada ztąd iż w punkcie O wartość momentu jest $-O'O$, wartość ta jest zerem w punkcie B' który jest rzutem punktu B przecięcia linii prostej z parabolą, wartość ta jest największą w punkcie D rzucie punktu D'' , gdzie styczna do paraboli jest równoległą do linii $O'E'$, zaczawszy od tego ostatniego punktu zmniejsza się ona stopniowo i staje się zerem poraz drugi w punkcie C , który jest rzutem punktu C' na oś x i nakoniec w punkcie E wartość ta staje się równą EE' . Linia więc przedstawiająca wartości momentu zgięcia $O''B'D'C'E''$, otrzyma się, biorąc różnicę rzędnych dwóch linii $OD'E'$ i OE' ; jest to pierwsza parabola $OD'E'$ przesunięta w ten sposób aby przechodziła przez punkta O' i E'' , zachowując zawsze oś swoją prostopadłą do osi odciętych.

Wiemy już ztąd inąd, iż rzędne linii prostej są odjemne, albowiem ilości M_k i M_{k+1} mają wartości odjemne; wiemy nadto, że rzędne paraboli są dodatne; a ponieważ moment całkowity równa się sumie algebraicznej momentów składowych, zatem moment ostateczny równa się różnicy powyżej podanych rzędnych. Jeśli więc odetniemy na prostopadłych OO' , EE' przechodzących przez punkta podpory; długości OO' i EE' proporcjonalne do wielkości bezwzględnych

Wartość więc momentu zgięcia jest odjemną na podporach, następnie zmniejsza się stopniowo postępując ku części środkowej przęsła i staje się zerem w punktach B' i C', których odcięte mają wartości równe pierwiastkom równania

$$\frac{1}{2} p_k x - \left(\frac{M_{k+1} - M_k}{l_k} + \frac{1}{2} p_k l_k \right) x - M_k = 0.$$

Między tymi punktami moment zgięcia jest dodatnym, wartość jego zwiększa się ciągle dążąc ku środkowi przęsła i staje się maximum w punkcie D, odcięta tego ostatniego punktu wyznaczy się za pomocą równania

$$\frac{dM}{dx} = \frac{M_{k+1} - M_k}{l_k} + p \left(\frac{1}{2} l - x \right) = 0.$$

W pierwszym przęśle wartość momentu zgięcia otrzyma się z równania ogólnego (8), zakładając w niem $k=1$ i $M_k=0$; otrzymamy ztąd

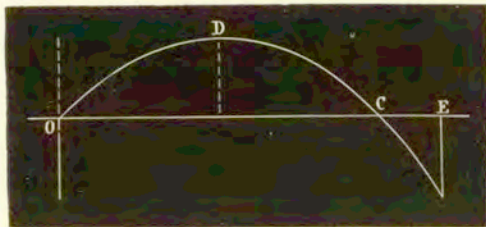


Fig. 4.

$$(9) \quad M = \frac{M_2}{l_1} x + \frac{1}{2} p_1 x (l_1 - x).$$

Równanie (9) przedstawia parabolę (fig. 4). mającą także oś prostopadłą do osi x , przechodzącą przez początek współrzędnych, i przecinającą oś x w punkcie C; rzędne tej paraboli w odcinku OC są dodatne, w odcinku zaś CE, odjemne.

W przęśle ostatniem gdzie $k=n$ i $M_{k+1}=0$ wyrażenie momentu zgięcia będzie

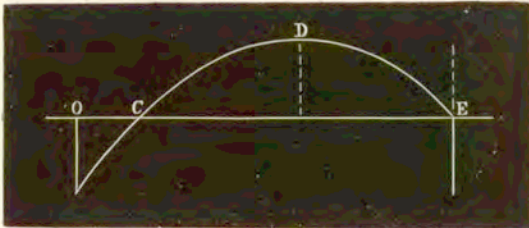


Fig. 5.

$$(10) \quad M = \frac{M_n(l_n - x)}{l_n} + \frac{1}{2} p_n x (l_n - x).$$

Wyrażenie (10) przedstawia również parabolę mającą położenie odwrotne do poprzedzającej (fig. 5). Wartości momentu zgięcia są odjemne w odcinku OC i dodatne w odcinku pozostałym CE.

II. — WYZNACZENIE SIŁY POPRZECZNEJ.

Wartości siły poprzecznej w przęsłach środkowych. — Wiadomo iż wyrażenie siły poprzecznej w punkcie którymkolwiek przęsła jest pochodną funkcji wyrażającej wartość momentu zgięcia w tymże punkcie.

Wziąwszy tedy pochodną z równania (8), otrzymamy równanie następujące, które przedstawi wartość siły poprzecznej w przęśle k .

$$(11) \quad \frac{dM}{dx} = A = -px + \left(\frac{M_{k+1} - M_k}{l_k} + \frac{p_k l_k}{2} \right).$$

Wyrażenie (11) jest pierwszego stopnia, przedstawia więc ono linię prostą; rzędna téj linii na osi rzędnych przedstawiająca wartość siły poprzecznej na podporze k , otrzyma się, zakładając więc w ostat-

niem równaniu $x = 0$, więc będzie

$$(12) \quad A_k = \frac{M_{k+1} - M_k}{l_k} + \frac{1}{2} p_k l_k.$$

Równanie (12) przedstawia największą wartość dodatnią siły poprzecznej w przęśle k ; ku środkowi przęsla wartość ta zmniejsza się proporcjonalnie do rzędnych linii prostej (11) i staje się zerem w punkcie przecięcia się tej linii z osią x ; odcięta punktu ostatniego ma wartość

$$x = \frac{A_k}{p_k} = \frac{M_{k+1} - M_k}{l_k} + \frac{1}{2} l_k.$$

W odcinku następnym wyrażenia siły poprzecznej są ujemne, zwiększają się one razem z odciętą x , i dochodzą do największej wartości w punkcie podpory $k+1$, jak to widzimy na figurze 6^{ej} podanej poniżej.

Równanie (13) daje wartość jej analityczną.

$$(13) \quad B_k = \frac{M_{k+1} - M_k}{l_k} - \frac{1}{2} p_k l_k.$$

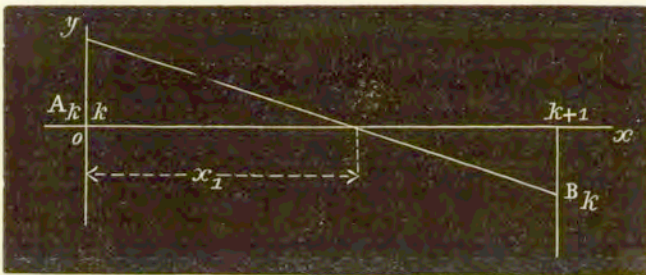


Fig. 6.

Spółczynnik kątowy prostej przedstawionej równaniem (13), zależy jedynie od ilości p_k , wyrażającej ciężar belki w przęśle k ; ciężar ten p według założenia podanego na początku niniejszej pracy składa się z ciężaru stałego p' i ciężaru przypadkowego p'' ; ponieważ tedy przeszło uważane zostawać może pod wpływem samego tylko ciężaru stałego p' lub ciężaru całkowitego p , przeto

wartości sił poprzecznych we wszystkich przęsłach, wyrażone będą przez rzędne dwóch systemów linii równoległych do kierunków

$$y = \pm p'x,$$

$$y = px = \pm (p' + p'')x.$$

Wartości siły poprzecznej w przęsłach skrajnych. — Równanie siły poprzecznej w pierwszym przęśle otrzymamy, zakładając w równaniu poprzednim (13) $k=1$ i $M_k=0$, będzie więc

$$(14) \quad A = \frac{M_1}{l_1} + \frac{1}{2} p_1 l_1 - p_1 x.$$

Największa wartość dodatnia tej siły będzie miała miejsce na pierwszej podporze, gdzie x równa się zero, czyli będzie

$$(15) \quad A_1 = \frac{M_1}{l_1} + \frac{1}{2} p_1 l_1.$$

Największą zaś jej wartość ujemną znajdzie się na drugiej podporze, dla $x = l_1$,

$$(16) \quad B_1 = \frac{M_2}{l_1} - \frac{p_1 l_1}{2}.$$

UWAGA. — Roztrząsając powyższe równania widzimy, iż każdej jakiegokolwiek podporze k odpowiadają dwie wartości siły poprzecznej, jedna z tych wartości jest odjemną B_{k-1} i odpowiada końcowi przęsła $k-1$, druga zaś jest dodatnią A_k i odpowiada początkowi przęsła k ; różnica tych dwóch ilości $-B_{k-1} + A_k$ stanowi oddziaływanie całkowite podpory spójnej k ; oddziaływanie to wpływając na belkę jako siła odosobniona i skończona, jest właśnie powodem różnic zachodzących w wartościach siły poprzecznej, które znajdujemy dla punktów belki sąsiednich podporze wziętej pod uwagę.

III. — O WIELKOŚCI MOMENTÓW ZGIĘCIA.

Wpływ ciężaru przypadkowego znajdującego się w którymkolwiek przęśle t na wartość momentu zgięcia w przęśle uważanem k . — Moment zgięcia w przecięciu którémkolwiek belki, powstaje w skutek działania ciężaru stałego i przypadkowego; wpływ jaki wywiera każdy z tych ciężarów na daną belkę jest niezależnym jeden od drugiego na mocy praw mechaniki, moment więc zgięcia ostateczny, będzie summą lub różnicą momentów cząstkowych stosownie czy ciężary wyżej wspomniane działają w tym samym kierunku, lub w kierunkach przeciwnych.

Kwestya, którą się w téj chwili zajmujemy t. j. oznaczenie wartości momentów zgięcia, pod wpływem ciężarów stałego i przypadkowego, działających jednocześnie, traktowana wprost, przedstawiałaby wiele trudności; tymczasem dzieląc ją na dwie części, na mocy powyżej podanej własności, t. j. szukając najprzód momentu zgięcia, utworzonego pod wpływem ciężaru stałego, a następnie wartości momentu zgięcia, utworzonego tylko przez ciężar przypadkowy i biorąc ich summę algebraiczną, ułatwia się znacznie rozwiązanie kwestyi. Zaczniemy więc najprzód od zbadania wpływu ciężaru przypadkowego.

Przypuśćmy, iż ciężar stały jest zerem we wszystkich przęsłach belki, i że ciężar przypadkowy p'' działa tylko na przęśle t .

Przypuśćmy nadto, iż przęsło obciążone znajduje się po lewej stronie przęsła uważanego k , to jest że $t < k$; wprowadzając powyższe przypuszczenia w wyrażenie wartości momentu zgięcia (7), otrzymamy następujące wartości, z których każda odpowiada jednej z podpór przęsła uważanego,

$$M_k = \frac{\alpha_{n-k}(\gamma_{t-2} + \gamma_{t-1})}{4l_1 \alpha_{n-1}} p_t l^3 t$$

$$M_{k+1} = \frac{\alpha_{n-k-1}(\gamma_{t-2} + \gamma_{t-1})}{4l_1 \alpha_{n-1}} p_t l^3 t.$$

Podstawmy tak znalezione wartości w równaniu (8) i załóżmy w niem $p_k = 0$, a otrzymamy wartości momentu zgięcia w przęśle uważanem :

$$(17) \quad M = \frac{p_t l^3 t}{4l_k l_1 \alpha_{n-1}} (\gamma_{t-2} + \gamma_{t-1}) [\alpha_{n-k} l_k - (\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1}) x].$$

Powyższe równanie wskazuje, iż moment zgięcia wywarty w przęśle k , pod wpływem ciężaru przypadkowego działającego w przęśle t , przedstawionym jest przez rzędne linii prostej, która przecina oś odciętych w punkcie D, (fig. 7) danym przez równanie :

$$\alpha_{n-k} l_k - (\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1}) x = 0.$$

Oznaczmy odcięte punktu D przez x_3 i rozwiążmy ostatnie równanie, a otrzymamy dla x_3 wartość następującą

$$(18) \quad x_3 = \frac{\alpha_{n-k}}{\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1}} l_k.$$

W skutek własności podanych poprzednio dla ilości α , widzimy, iż mianownik wyrażenia (18) ma znak ilości α_{n-k} i jest większym od licznika, odcięta więc x_3 ma wartość dodatnią, lecz zawsze mniejszą od długości przęsła l_k , czyli że punkt D znajduje się w przęśle k i nadto, że odcięta x_3 jest niezależną od liczby t ; czyli że

Wszystkie linie proste przedstawiające momenty zgięcia w przęśle k , w skutek ciężaru przypadkowego, działającego w przęśle jakimkolwiek t znajdującem się po lewej jego stronie, przecinają się w punkcie stałym D, leżącym na osi odciętych tegoż przęsła k .

Znak współczynnika kąтового tych linii

$$-\frac{p_t l_t}{4 l_k l_1} \left(\frac{\alpha_{n-k} l_k - \alpha_{n-k-1}}{\alpha_{n-1}} \right) (\gamma_{t-2} + \gamma_{t-1})$$

zależy od ilości zawartych w nawiasach, jest on przeto naprzemian: dodatnym i odjemnym i zwiększa się bezwzględnie razem z liczbą t . Największa wartość tego współczynnika będzie gdy

$$t = k - 1,$$

to jest gdy przęsło obciążone, dotyka przęsła k .

W tym ostatnim przypadku znak współczynnika jest dodatnym, albowiem znaki obydwóch nawiasów są też same. Znaki o których mowa zależą od ilości.

$$\frac{-\alpha_{n-k}}{\alpha_{n-1}} l_k \quad \text{i} \quad \gamma_{k-2},$$

a zatem, jeżeli k jest parzystym, ilości $-\alpha_{n-k}$ i α_{n-1} będą tych samych znaków, i pierwszy nawias będzie dodatnym; nadto wskaźnik $t - 1 = k - 2$ będzie również parzystym inada ilości γ_{k-2} , a tém samym i ostatniemu nawiasowi znak dodatny.

W sposób podobny znajdziemy, iż w przypadku gdy k jest nieparzystym, obydwie nawiasy będą odjemne, a zatem iloczyn ich będzie, jak poprzednio dodatnym.

Niezależnie więc od liczby k , w skutek obciążenia przęsła $k - 1$, współczynnik kątowy linii przedstawiającej momenty zgięcia w przęśle k , jest dodatnym.

W przęśle $k - 2$ nawiasy są znaków przeciwnych; znak więc współczynnika kąтового będzie odjemnym; w przęśle następnem współczynnik o którym mowa przybierze znowu znak dodatny i tak naprzemian aż do końca belki.

Ostatecznie więc współczynnik kątowy linii przedstawiających momenty zgięcia w przęśle k będzie miał znak dodatny, jeśli ciężar przypadkowy pokrywać będzie przęsła

$$k - 1, \quad k - 3, \quad k - 5 \dots$$

będzie on zaś odjemny, gdy ciężar przypadkowy pokrywać będzie przęsła

$$k - 2, \quad k - 4, \quad k - 6 \dots$$

W pierwszym razie, momenty zgięcia będą dodatne w części przęsła; DF i ujemne w części OD; w ostatnim zaś wartości momentów dodatne będą w części OD, a ujemne w części DF.

Na figurze 7 linie proste przedstawiające momenty zgięcia oznaczone są temiż samemi znakami co i przęsła pokryte przez ciężar przypadkowy, t. j. linia $k-2$ oznacza moment zgięcia w przęsle k utworzony przez działanie ciężaru przypadkowego na przęsło $k-2$.

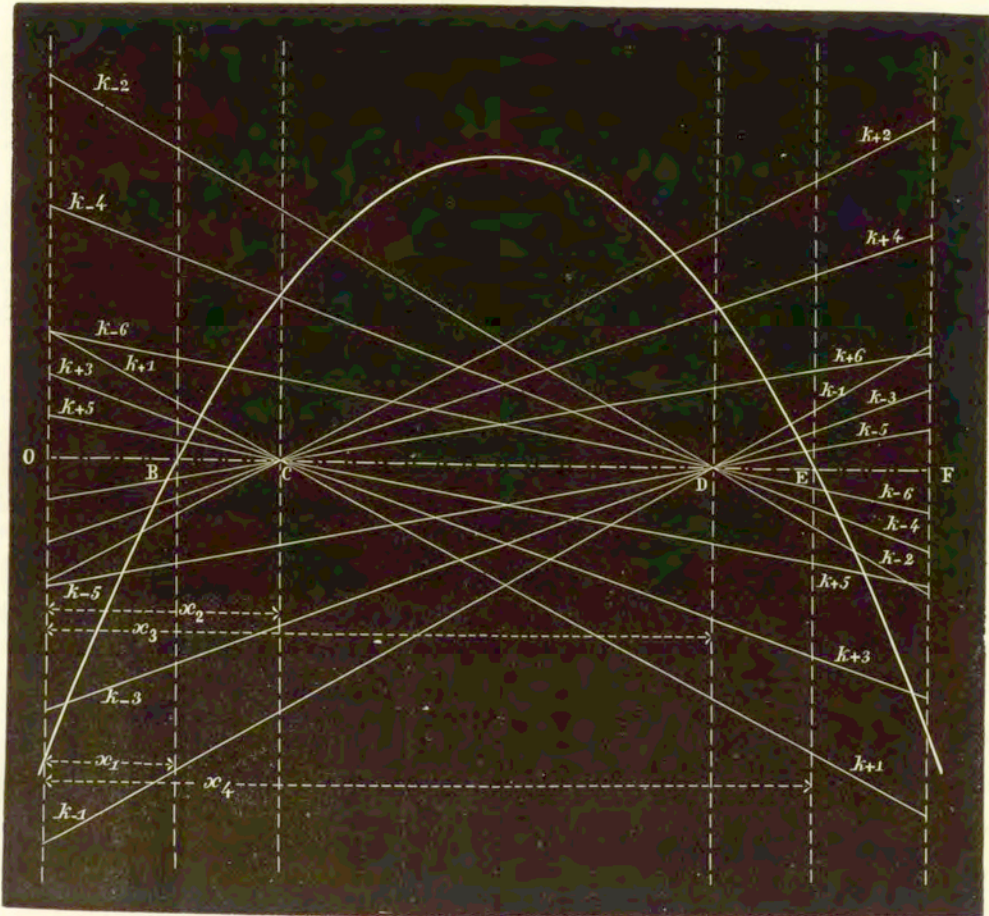


Fig. 7.

Zajmijmy się obecnie drugim przypadkiem, t. j. gdy przęsło t zostające pod wpływem ciężaru przypadkowego znajduje się po prawej stronie przęsła k .

W przypadku o którym mowa, postępując w sposób podobny poprzedniemu znajdziemy, iż momenty zgięcia wyrażone będą przez rzędne linii prostych, których wyrażenie ogólne ma kształt następujący :

$$(19) \quad M = \frac{p_t l^3}{4l_k l_{x-t}} (\alpha_{n-t} + \alpha_{n-t-1}) [\gamma_{k-2} l_k + (\gamma_{k-1} - \gamma_{k-2}) x].$$

Linie te przecinają się w punkcie stałym C, wartość odciętej tego punktu, którą oznaczymy

przez x_2 otrzyma się z równania (19) przyrównanego do zera.

$$(20) \quad x_2 = \frac{\gamma_{k-2}}{\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1}} l_k.$$

Odcięta x_2 mniejszą jest od poprzednio znalezionej x_3 albowiem

$$\frac{\gamma_{k-2}}{\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1}} < \frac{\alpha_{n-k}}{\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1}} \quad (*).$$

Spółczynnik kątowy w przęśle k jest dodatnym gdy przęsła pokryte przez ciężar przypadkowy są

$$k + 2, \quad k + 4, \quad k + 6, \dots$$

odjemny zaś wtenczas gdy ciężar przypadkowy pokrywa przęsła

$$k + 1, \quad k + 3, \quad k + 5, \dots$$

W trzecim przypadku, jeżeli ciężar przypadkowy działa w samym przęśle k , to jest gdy $t = k$, wyrażenia momentów zgięcia na podporach tego przęsła będą :

$$M_k = \frac{p_k l_k^3}{4l_1 \alpha_{n-1}} (\alpha_{n-k} + \alpha_{n-k-1}) \gamma_{k-2}$$

$$M_{k+1} = \frac{p_k l_k^3}{4l_1 \alpha_{n-1}} (\gamma_{k-2} + \gamma_{k-1}) \alpha_{n-k-1}.$$

(*) Aby dowieść tej nierówności, przypuśćmy najprzód że liczba przęseł n jest nieparzystą. Jeżeli n jest nieparzyste, ilości $\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1}$ i $\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1}$ są tychże samych znaków co ilości α_{n-k} i γ_{k-1} ; iloczyn zatem

$$(\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1})(\gamma_{k-1} - \gamma_{k-2})$$

będzie miał znak iloczynu

$$\alpha_{n-k} \cdot \gamma_{k-1},$$

to jest będzie dodatny.

Nierówność powyższa nie zmieni się, jeśli pomnożymy oba jej wyrazy przez iloczyn mianowników; wypadnie ztąd

$$\alpha_{n-k} \gamma_{k-1} - \alpha_{n-k} \gamma_{k-2} > \alpha_{n-k-1} \gamma_{k-2} - \alpha_{n-k} \gamma_{k-2}.$$

Zniósłszy po obu stronach wyraz wspólny $-\alpha_{n-k} \gamma_{k-2}$ otrzymamy

$$\alpha_{n-k} \gamma_{k-1} > \alpha_{n-k-1} \gamma_{k-2},$$

albo

$$\alpha_{n-k} \gamma_{k-1} - \alpha_{n-k-1} \gamma_{k-2} > 0,$$

ta ostatnia nierówność jest widoczną, albowiem na mocy równań poprzednich, mamy w każdym przypadku

$$l_k (\alpha_{n-k} \gamma_{k-2} - \alpha_{n-k-1} \gamma_{k-2}) = l_1 \alpha_{n-1},$$

drugi zaś wyraz tego równania ma zawsze wartość dodatnią gdy n jest parzystym.

W przypadku gdy n jest nieparzystym, należałoby odwrócić nierówność gdy się znoszą mianowniki, albowiem iloczyn ich będzie odjemny, ale jednocześnie ilość α_{n-1} jest również odjemną; wypadek więc ostateczny będzie ten sam co i poprzednio t. j. dodatny.

Moment zgięcia w jakimkolwiek punkcie przęsła przedstawionym jest przez rzędne paraboli, której równanie ma kształt następujący

$$(21) \quad M = \frac{1}{2} p_k x (l_k - x) + \frac{p_k l_k^3}{4 l_1 \alpha_{n-1}} (\gamma_{k-1} \alpha_{n-k-1} - \gamma_{k-2} \alpha_{n-k}) x + \frac{p_k l_k^3 \gamma_{k-2}}{4 l_1 \alpha_{n-1}} (\alpha_{n-k} + \alpha_{n-k-1}).$$

Rzędne tej paraboli, jakieśmy to wskazali roztrzaskując równanie (8) są odjemne na podporach; albowiem przypuszczając w tém równaniu $x=0$ i $x=l_k$ otrzymujemy wartości momentów zgięcia M_k i M_{k+1} znaków odjemnych.

Chcąc otrzymać wartość momentu zgięcia w punkcie C, założymy w ostatniem równaniu

$$x = x_2 = \frac{\gamma_{k-2}}{\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1}} l$$

i zastąpmy M_k i M_{k+1} przez ich wartości; po wykonaniu działań i uproszczeniu otrzymamy

$$M = \frac{p_k l_k^3 \gamma_{k-2}}{4 l_1 \alpha_{n-1} (\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1})} + \frac{p_k l_k^3 \gamma_{k-2} \gamma_{k-1}}{2 l_1 \alpha_{n-1} (\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1})^2} = -\frac{1}{4} p_k l_k^2 \frac{\gamma_{k-2} (\gamma_{k-1} + \gamma_{k-2})}{(\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1})^2},$$

wartość która, jest dodatnią albowiem $\gamma_{k-1} + \gamma_{k-2}$ ma znak ilości γ_{k-1} , iloczyn zaś $-\gamma_{k-1}, \gamma_{k-2}$ jest zawsze dodatnym.

W podobny sposób dowieść możemy iż w punkcie D, wartość momentu zgięcia jest również dodatnią. Wartości o których mowa były najprzód odjemne na podporach; moment więc zgięcia staje się zerem w punktach B i E znajdujących się na zewnątrz odcinka CD, a zatem wartości momentu zgięcia utworzonego pod wpływem ciężaru przypadkowego działającego w przęsle k są odjemne w odcinkach OB i EF; dodatne zaś w odcinku BE.

Odcięte x_1 i x_2 punktów B i E gdzie moment zgięcia staje się zerem są pierwiastkami równania (21), wyznaczą się więc one czyniąc to równanie równem zeru i rozwiązując.

W każdym więc przęsle uważać należy pięć odcinków OB, BC, CD DE i EF.

W każdym z tych odcinków wywiązują się momenty zgięcia dodatne lub odjemne, stosownie do rozmaitych kombinacji położeń ciężaru przypadkowego.

W pierwszym przęsle punkt D nie istnieje; ponieważ nie ma przęsła po lewej stronie przęsła pierwszego: punkta zaś B i C zlewają się z początkiem spółrzednych, gdzie moment zgięcia zawsze jest zerem; linie więc przedstawiające momenty zgięcia, przybiorą układ wskazany na figurze 8^{ej}.

Wyznaczenie największych momentów zgięcia. Własności wskazane w ustępie poprzedzającym i figury podane powyżej pozwolą nam wyznaczyć z wielką łatwością warunki, przy których moment zgięcia będzie miał największą wartość bezwzględną w każdym punkcie przęsła uważanego, dostatecznym jest ku temu znać warunki wyznaczające największą jego wartość w każdym odcinku przęsła.

Na podporach i w odcinkach skrajnych OB i EF moment zgięcia jest odjemnym, w innych zaś odcinkach wartość jego może być jużto dodatnią, już też odjemną; wyznaczmy tedy warunki, w których momenty zgięcia największe mają wartości odjemne w odcinkach skrajnych; wartości te na-

zwiemy *granicą odjemną* momentów zgięcia, następnie wyznaczmy największe wartości dodatne i odjemne momentów w odcinkach pozostałych, czyli granicę dodatną i odjemną.

Za pomocą figury 7 granice te, jakieśmy wspomnieli wyżej, dadzą się wyznaczyć z wielką łatwością.

I tak, zaczynając od podpory k , granica odjemna momentów zgięcia w odcinku OB , otrzyma się dodawszy do rzędnych odjemnych paraboli wszystkie rzędne odjemne linii prostych znajdujących się w tymże samym odcinku i usunąwszy wszystkie rzędne dodatne; ciężary przypadkowe, odpowiadające temu przypadkowi, znajdować się będą na przęsłach

$$\dots k-5, \quad k-3, \quad k-1, \quad k, \quad k+2, \quad k+4, \quad k+6 \dots$$

Moment zgięcia otrzymany tym sposobem będzie miał największą wartość odjemną; każdy bowiem inny układ ciężarów przypadkowych zmniejszy lub usunie w równaniu jego wyrazy odjemne, lub wprowadzi wyrazy dodatne.

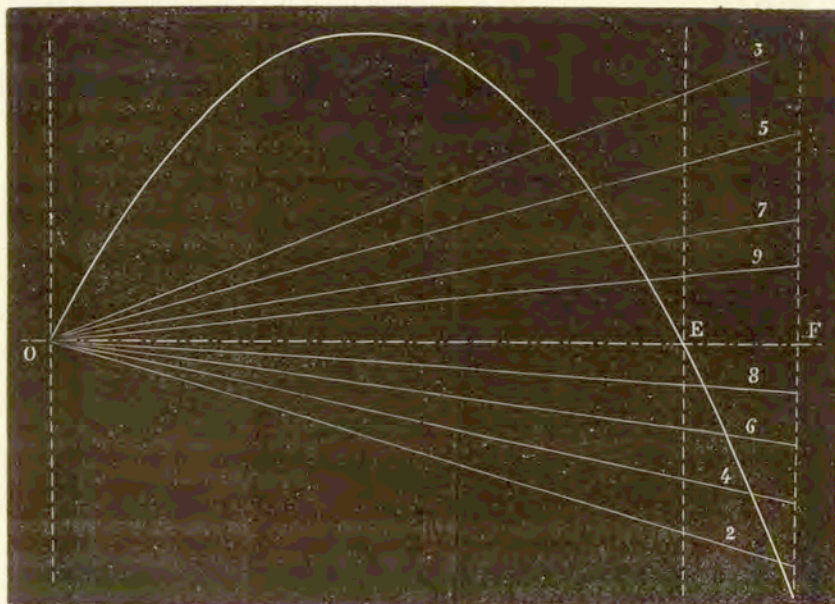


Fig. 8.

Też same warunki wyznaczają największe wartości odjemne momentu w odcinku przyległym $E'F'$ znajdującym się w przęśle $k-1$; można więc powiedzieć w ogóle iż:

Moment zgięcia na podporze którejkolwiek i w dwóch odcinkach przyległych tejże podporze będzie miał największą wartość odjemną, jeżeli ciężary przypadkowe znajdować się będą na dwóch przęsłach przyległych podporze uważanej, i na wszystkich pozostałych branych co drugie.

Wartość najmniejsza czyli granica dodatna momentu zgięcia w tychże odcinkach odpowiadać będzie odwrotnemu układowi ciężarów przypadkowych, ponieważ w tym razie usunąć należy tak rzędne odjemne paraboli, jak również rzędne odjemne linii prostych, a natomiast wprowadzić rzędne dodatne linii prostych.

Moment więc zgięcia na podporze którejkolwiek i w dwóch odcinkach przyległych będzie najmniejszym, to jest dosięgnie granicy dodatniej, jeśli zostawimy wolnemi dwa przęsła przyległe podporze uważanej i obciążymy, co drugie, przęsła pozostałe.

W odcinku BC granica odjemna momentów zgięcia otrzyma się dodając do siebie rzędne odjemne linii prostych i usuwając rzędne dodatne tak paraboli jako też i linii prostych; ciężary przypadkowe odpowiadające temu przypadkowi znajdować się będą na przęsłach

$$\dots k-5, k-3, k-1; k+2, k+4, k+6, \dots$$

Powyższy układ ciężarów przypadkowych wywiązuje najmniejszy moment zgięcia, t. j. granicę jego dodatną na podporze $k+1$.

Łatwo jest się przekonać iż układ ostatni wywiązuje również granicę odjemną momentów zgięcia w odcinku BC przęsła poprzedzającego. Wyślowimy więc to w sposób następujący:

Warunki przy których najmniejszy moment zgięcia ma miejsce na podporze którejkolwiek wyznaczają jednocześnie granicę jego odjemne w odcinku DE przęsła uważanego i w odcinku BC przęsła poprzedzającego.

W odcinku CD granica dodatna momentów zgięcia otrzyma się dodając, do rzędnych dodatnych paraboli, rzędne dodatne linii prostych; znajdujących się w tym odcinku i usuwając rzędne odjemne linii pozostałych; ciężary przypadkowe odpowiadające temu przypadkowi znajdować się będą na przęsłach.

$$\dots k-4, k-2, k; k+2, k+4, k+6, \dots$$

Obciążycie więc należy przęsło uważane i inne przęsła co drugie; warunek ten, jak to łatwo jest sprawdzić na figurze 7^{ej}, wyznacza jednocześnie granicę dodatną momentów zgięcia w odcinku środkowym CD, każdego z przęseł zostających pod wpływem ciężaru przypadkowego.

Moment najmniejszy czyli granica odjemna momentów w tymże odcinku CD odpowiada układowi odwrotnemu ciężarów przypadkowych, to jest gdy te ciężary przypadkowe znajdują się na przęsłach

$$\dots k-3, k-1, k+1, k+3, k+5, \dots$$

Układ o którym mowa wyznacza również granicę dodatną momentów zgięcia w odcinkach środkowych przęseł zostających pod wpływem ciężaru przypadkowego. Dwa te więc układy ciężarów przypadkowych wywiązuja granice: dodatną i odjemną momentów w odcinkach środkowych wszystkich przęseł.

Granica dodatna momentów w odcinku BC przęsła uważanego k otrzyma się rozkładając ciężar przypadkowy w przęsłach

$$\dots k-4, k-2, k, k+1, k+3, k+5, \dots$$

warunki te wyznaczają także największy moment zgięcia na podporze $k+1$.

Granica dodatna w odcinku DE przęsła k otrzyma się rozkładając ciężar przypadkowy w przęsłach

$$k-3, k-1, k, k+2, k+4, \dots$$

Układ o którym mowa, jakśmy widzieli poprzednio, wywiązuje największy moment zgięcia na podporze k .

Nakoniec w odcinku pozostałym EF granica odjemna momentów odpowiada układowi ciężaru przypadkowego tworzącego największy moment zgięcia na podporze $k+1$.

Na figurach następujących 9 i 10 przedstawiamy układy ciężarów przypadkowych tworzących największe wartości dodatne i odjemne momentów zgięcia w odcinkach przęsła uważanego; na

na figurze 10 linie cienkie przedstawiają przeszła wolne, linie zaś grubsze przeszła obciążone; zna ki— lub + oznaczają granicę odjemną lub dodatną.

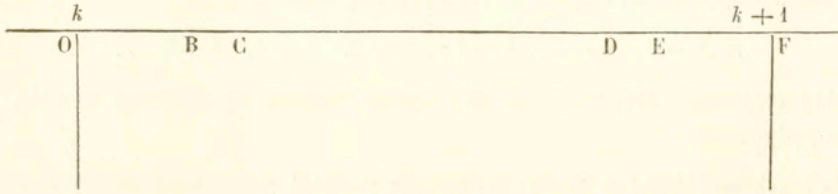


Fig. 9.

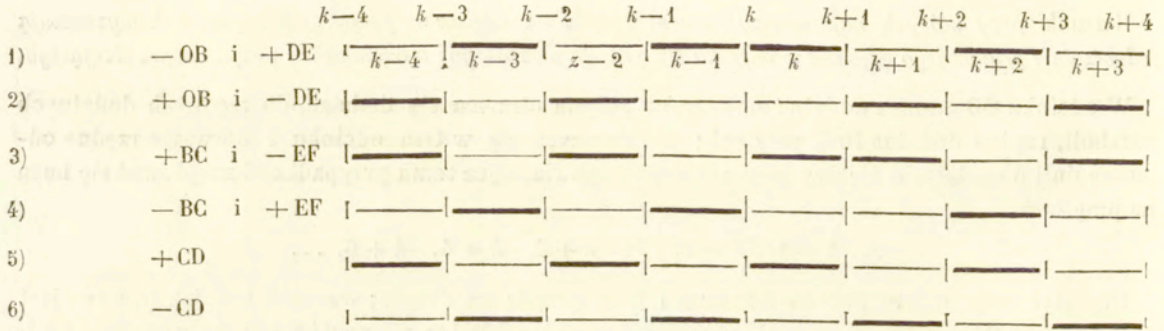


Fig. 10.

Granice więc momentów zgięcia utworzonych przez ciężar przypadkowy wyznaczone będą w każdym punkcie belki przez rzędne parabol i linii prostych wyliczonych przy układach ciężaru przypadkowego dających:

- Największy i najmniejszy moment zgięcia na każdej podporze.
- Największy i najmniejszy moment zgięcia w części środkowej każdego przeszła.

Jeżeli więc belka ma n przeszła, liczba rozmaitych układów ciężaru przypadkowego niezbędnych do wyznaczenia największych wartości momentów zgięcia, będzie w ogóle

$$2(n-1) + 2 = 2n.$$

W przypadku zaś gdy długości przeszła są symetryczne względem środka belki, liczba ta się zmniejsza; w tym razie układy ciężaru przypadkowego niesymetryczne względem środka belki sprowadzają się do połowy, każdy bowiem z tych układów w drugiej połowie belki, będzie powtórzeniem układów połowy pierwszej.

Jeżeli liczba przeszła n jest parzystą wtedy układy 1) i 2) z figury ostatniej odpowiadające podporze środkowej są symetryczne; układy te na innych podporach, jako też i układy 5) i 6) są niesymetryczne, a więc sprowadzają się do połowy; liczba więc układów będzie w tym razie

$$\frac{2(n-2)+2}{2} + 2 = n + 1.$$

W przypadku zaś gdy liczba n jest nieparzystą, układy 1) i 2) są niesymetryczne, pozostałe symetryczne; mamy więc

$$\frac{2(n-1)}{2} + 2 = n + 1.$$

W ogóle więc dla belki mającej n przęseł, liczba układów ciężaru przypadkowego wyznaczających granice momentów zgięcia jest $2n$ jeśli długości przęseł są jakiegokolwiek; i $n + 1$ jeżeli długości przęseł są symetryczne względem połowy belki.

Moment zgięcia utworzony przez ciężar stały. — Jeżeli teraz wprowadzimy do wzorów poprzednich ciężar stały, w takim razie warunki do wyznaczenia granic momentów zgięcia pozostaną też same co i w przypadku poprzednim; w wyrażeniu bowiem momentu (7) każdy wyraz w nawiasach pomnożonym będzie przez ilość stałą p' ; największa więc i najmniejsza summa wyrazów odpowiadać będzie temu samemu układowi ciężaru przypadkowego jak poprzednio. Rzecz się ma w podobny sposób dla układów ciężaru przypadkowego tworzących największy i najmniejszy moment w głównej części odcinków środkowych.

Ciężar więc stały z wyjątkiem bardzo rzadkich wypadków wywiąże również na filarach belki moment odjemny; moment ten zmniejszać się będzie ku środkowi przęsła, stanie się zerem dla odciętych które nazwiemy x' i x'' i przybierze wartości dodatne między temi punktami.

— Odcięte x' , x'' , są raz mniejsze, drugi raz większe od odciętych x_2 i x_3 znalezionych poprzednio, okoliczność ta zmniejsza nieco długości odcinka środkowego CD, albo dzieli odcinki przyległe BC lub DE na dwie części.

Wprowadzenie więc ciężaru stałego dodaje dwa nowe odcinki do każdego przęsła. W przypadku tedy ogólnym największe granice momentów zgięcia całkowitych będą:

- a) odjemne od 0 do x' i od x'' do l_k
- b) dodatne od x' do x'' .

IV. — WYZNACZENIE NAJWIĘKSZYCH WARTOŚCI SIŁ POPRZECZNYCH.

Przy wyznaczeniu granic największych wartości sił poprzecznych użyjemy tegoż samego sposobu postępowania, któregośmy już użyli poprzednio do wyznaczenia granic momentów zgięcia; to jest wyznaczemy najprzód granicę dodatnią i odjemną sił poprzecznych utworzonych przez działanie samego ciężaru przypadkowego, następnie granice utworzone przez ciężar stały, a w końcu dodając do wartości granic sił poprzecznych wywiązanych przez ciężar stały, granice tegoż samego znaku, utworzonych przez ciężar przypadkowy, otrzymamy wypadki, które przedstawią nam największe wartości całkowite szukane.

Siły poprzeczne wywiązane przez ciężar przypadkowy. — Wyrażenie siły poprzecznej w przęsle k , powstałej z umieszczenia ciężaru przypadkowego na jedném tylko przęsle t znajdującém się po lewej stronie przęsła uważanego, w założeniu, iż ciężar stały jest zerem we wszystkich przęsłach, daném będzie przez pochodną równania (17):

$$A = - \frac{p_t l_t^3}{4 l_k l_1 \alpha_{n-1}} (\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1}) (\gamma_{t-2} + \gamma_{t-1}).$$

W przypadku gdy przęsło obciążone t znajduje się po prawej stronie przęsła uważanego k , wyrażenie sił poprzecznych otrzymuje się biorąc pochodną równania (19) mamy więc

$$A = \frac{p_t l_t^3}{4 l_k l_1 \alpha_{n-1}} (\gamma_{k-1} - \gamma_{k-2}) (\alpha_{n-t} + \alpha_{n-t-1}).$$

Dwa te ostatnie równania przedstawiają linie proste równoległe do osi odciętych wartość rzędnych tych linii równa się co do znaku i wielkości współczynnikiem kątowym linii przedstawiających momenty zgięcia na fig. 7; wypada więc ztąd, iż też same układy ciężaru przypadkowego, które wywierają w przęśle k momenty zgięcia przedstawione przez linie mające nachylenia dodatne, wywiążą jednocześnie wartości dodatne siły poprzecznej w temże przęśle, układy zaś ciężarów przypadkowych dające momenty zgięcia przedstawione przez linie mające nachylenie odjemne, dają wartości odjemne siły poprzecznej.

Nakoniec gdy ciężar przypadkowy umieszczonym jest na przęśle uważaném k , wartości siły poprzecznej przedstawione będą przez pochodną równania (21).

$$A = \frac{p_k l_k^3}{4 l_k l_1 \alpha_{n-1}} (\gamma_{k-1} \alpha_{n-k-1} - \gamma_{k-2} \alpha_{n-k}) + \frac{1}{2} p_k l_k - p_k x.$$

Powyższe równanie przedstawia linię prostą przecinającą oś odciętych w punkcie odpowiadającym, wierzchołkowi paraboli momentów zgięcia utworzonych przy témże położeniu ciężaru przypadkowego; punkt więc ten dzieli na dwie równe części odcinek BE (fig. 7); odcięta jego, którą oznaczmy przez x_a równa się

$$x_a = \frac{x_1 + x_2}{2}.$$

Wartości więc sił poprzecznych w przypadku uważanym będą dodatne w odcinku pierwszym od $x = 0$ do $x = x_a$ i odjemne w odcinku pozostałym od $x = x_a$ do $x = l_k$.

Możemy teraz za pomocą figury 7 wyznaczyć z wielką łatwością warunki, przy których siły poprzeczne przybierają największe wartości dodatne i odjemne w przęśle uważaném.

W pierwszym odcinku od $x = 0$ do $x = x_a$ granica dodatna sił poprzecznych otrzyma się dodając do siebie wartości ich dodatne utworzone we wszystkich kombinacjach ciężaru przypadkowego wskazanych na fig. 7 przez nachylenia dodatne linii momentów zgięcia i usunąwszy inne linie o nachyleniach odjemnych; ciężar przypadkowy w tym razie rozłożyć należy na przęśłach

$$| \dots k - 5, k - 3, k - 1, k, k + 2, k + 4, k + 6 \dots$$

Jest to układ 1) ciężaru przypadkowego (fig. 10) wywiązujący największy moment zgięcia na podporze k .

Granica odjemna sił poprzecznych, to jest najmniejsze jój wartości dodatne wyznaczone będą przez układ odwrotny (2) ciężaru przypadkowego tworzącego najmniejszy moment zgięcia na podporze k .

W odcinku następnym od $x = x_a$ do $x = l_k$ granica odjemna sił poprzecznych otrzyma się dodając wypadki odpowiadające liniom mającym nachylenia odjemne i usuwając pozostałe, którym odpowiadają linie o nachyleniach dodatnych; ciężar przypadkowy umieszczonym będzie w tym razie na przęśłach

$$\dots k - 6, k - 4, k - 2, k, k + 1, k + 3, k + 5, \dots$$

Warunki tu podane wyznaczają największy moment zgięcia na podporze $k + 1$ (układ 3, fig. 10).

Granica dodatna sił poprzecznych w tymże odcinku to jest najmniejsze jój wartości odjemne wyznaczają się przy układzie odwrotnym (4) ciężaru przypadkowego tworzącego najmniejszy moment zgięcia na podporze $k + 1$.

Podobnie za pomocą fig. 8 wyznaczyć można granice sił poprzecznych w przęśłach skrajnych.

W pierwszym przęśle granica dodatnia sił poprzecznych, w odcinku pierwszym od $x=0$ do $x=x_a=\frac{0+x_i}{2}$ wyznaczy się przy układzie (5) ciężaru przypadkowego znajdującego się na przęsłach

$$1.3.5.7\dots$$

to jest tworzącego największe wartości momentu zgięcia w odcinku środkowym OE.

Granica odjemna sił poprzecznych w tymże odcinku, t. j. najmniejsze jęj wartości dodatne, wyznaczoną będzie przy układzie odwrotnym (6) ciężaru przypadkowego wywiązującego najmniejsze wartości momentu zgięcia w odcinku wspomnianym OE.

Nakoniec w odcinku pozostałym od $x=x_a$ do $x=l_k$ otrzymamy podobnie jak w przypadku przęsła któregokolwiek; granicę odjemną i dodatnią sił poprzecznych przy układach ciężarów przypadkowych wywiązujących największy i najmniejszy moment zgięcia na podporze drugiej.

Siły poprzeczne utworzone przez ciężar stały.— W przypadku tym ciężar pokrywa wszystkie przęsła belki uważanej, równanie więc sił poprzecznych otrzyma się dodając do równania ostatniego dwa równania przedostatnie wzięte we wszystkich odpowiednich przęsłach. Działania te nie zmieniają znaku spółczynnika kąтового linii przedstawiającej siły poprzeczne, nachylenie więc tęg ostatniej, jak to widać zresztą z równań (11) i (14), pozostanie odjemnym, i linia wspomniana przetnie oś odciętych w punkcie odpowiadającym wierzchołkowi paraboli momentów utworzonych w témże przęśle przez ciężar stały; odcięta zaś tego punktu, którą nazczymy przez x'' będzie miała wartość

$$x'' = \frac{x' + x''}{2}.$$

W pierwszej części przęsła od $x=0$ do $x=x''$ wartości siły poprzecznej będą dodatne, w części zaś pozostałej od $x=x''$ do $x=l_k$ wartości te będą odjemne.

Wartości całkowite sił poprzecznych utworzonych przez ciężary stały i przypadkowy działających jednocześnie.— Największe wartości sił poprzecznych w całej rozciągłości przęsła uważanego otrzymamy dodając do wartości ich utworzonych przez ciężar stały :

- a) granicę dodatnią sił poprzecznych powstałą z ciężaru przypadkowego od $x=0$ do $x=x''$,
- b) granicę odjemną tychże od $x=x''$ do $x=l_k$.

W największej liczbie przypadków odcięta x'' różni się od odciętej x_a , jest ona raz większą, drugi raz mniejszą od tęg ostatniej stosownie do położenia i długości względnej przęsła; w przypadkach więc tych siły poprzeczne przedstawione będą w przęśle uważaném przez rzędne *trzech linii prostych* przecinających się; pierwsza i ostatnia z nich wyznaczone będą z układu 1^{go} i 3^{go} ciężaru przypadkowego (fig. 10) skombinowanego z ciężarem stałym; środkowa zaś linia między odcięciami x'' i x_a wyznaczy się z układu 2^{go} w przypadku, gdy $x'' < x_a$, albo też przeciwnie z układu 4^{go}, gdy $x'' > x_a$.

W przypadku zaś gdy $x'' = x_a$, co ma miejsce szczególnie wprzędle, środkowym belki symetrycznej mającej liczbę nieparzystą przęseł, wartości sił poprzecznych wyrażone będą przez rzędne *dwóch tylko* linii prostych symetrycznych względem połowy przęsła; linie te są również wyznaczone z układów 1^{go} i 3^{go}

W pierwszym przęśle $x'' < x_a$, siły więc poprzeczne będą tu przedstawione również jak i w przęsłach środkowych przez rzędne trzech linii prostych; największe ich wartości dodatne w odcinku pierwszym od $x + 0$ do $x = x'''$ wyznaczą się kombinując układ 5, ciężaru przypadkowego z ciężarem stałym; w odcinkach następnych największe wartości odjemne sił poprzecznych wyznaczą się za pomocą układów 6^{go} i 4^{go} ciężaru przypadkowego, łącząc je również z ciężarem stałym.

Z porównania warunków wypływających na wielkość sił zewnętrznych danój belki, które rozbraliśmy w dwóch ostatnich ustępach, wypada, iż też same układy ciężaru przypadkowego, które wyznaczają główne granice momentów zgięcia, służą również do wyznaczenia granic sił poprzecznych.

Przedstawienie za pomocą rysunku momentów zgięcia i sił poprzecznych. — Dwa są główne sposoby przedstawienia nateżeń sił zewnętrznych w każdym punkcie belki; jeden z nich wskazany przez PP. Mondésir, Collignon, Bagnault, nosi nazwę sposobu geometrycznego, drugi zaś rozwinięty przez P. Bresse, daje sposób analityczny.

Postępując podług sposobu geometrycznego wyznacza się najprzód wartość momentów zgięcia i sił poprzecznych tylko na podporach we wszystkich układach ciężaru przypadkowego dających granicę dodatnią i odjemną sił zewnętrznych. Następnie oznacza się, na skali stosownej, długość belki i długość podpór; dalej przyjmuje się dwie skale, jedną dla momentów zgięcia, drugą dla sił poprzecznych i wykreśla się parabole momentów zgięcia i proste sił poprzecznych w sposób wskazany poniżej.

Wartości momentów zgięcia przedstawione będą przez rzędne paraboli, odjemne przy podporach, a dodatne w ogóle w części środkowej przęseł; chcąc jednak uważać tylko wartości bezwzględne momentów zgięcia, należy umieścić tak części dodatne jak odjemne parabol po nad osią odciętych.

We wszystkich układach ciężaru przypadkowego uważać będziemy tylko dwie parabole, kształt bowiem tych linii zależy od ich parametru a współczynnik ten ma tylko dwie wartości:

$$-\frac{2}{\rho} \text{ dla przęseł zostających pod wpływem ciężaru przypadkowego.}$$

$$-\frac{2}{\rho} \text{ dla przęseł zostających pod wpływem ciężaru stałego.}$$

Parabole o których mowa można wykroić z tekturki lub drzewa podług stosownej skali; ograniczyć je należy cięciwą prostopadłą do osi.

Nakreśliwszy na tablicy oś belki i linie prostopadłe oznaczające podpory, odcina się na tych ostatnich rzędne odjemne parabol, przedstawiające wartości momentów zgięcia na podporach; następnie umieszcza się parabolę tak aby ona przechodziła przez powyżej wskazane dwa punkta, zachowując oś jej prostopadłą do osi odciętych; w położeniu tém wykreśla się część dodatnią pierwszej lub drugiej paraboli stosownie do obciążenia przęsła, znajdującą się po nad osią X, i w końcu przenosi się nad tęż oś odciętych części odjemne paraboli. Parabola w ten sposób wykreślona przedstawi kontur wartości bezwzględnych momentów zgięcia w przęśle uważaném przy danym układzie ciężaru przypadkowego.

Podobne kontury wykreślić należy we wszystkich przęsłach dla każdego układu ciężaru przypadkowego dającego granice momentów. Jeżeli więc belka jest o n przęsłach, wtedy otrzymamy w każdym z nich $n + 1$ albo $2n$ parabol, które przecinając się utworzą kontur złożony z części linii krzywych obejmujący największe wartości momentów zgięcia. Po wykreśleniu takim, wielkości momentów zgięcia oceniają się za pomocą skali.

W przypadku belki symetrycznej przedstawia się na rysunku tylko pierwsza jój połowa; druga bowiem będąc symetryczna przedstawi układ parabol zupełnie podobny do układu ich w pierwszej połowie; tylko należy w tym razie, doszedłszy do połowy belki, odwrócić wykreszenie dalszych parabol na połowę pierwszą.

Wartości sił poprzecznych przedstawione będą przez rzędne dwóch systemów linii równoległych wykreślonych dla wszystkich układów ciężaru przypadkowego wskazanych powyżej; linie te umieszczają się wszystkie pod osią odciętych przenosząc tam części ich dodatne.

Sposób analityczny znalezienia wartości sił zewnętrznych, jak nazwa jego wskazuje, polega na wyznaczeniu, za pomocą równań, ich natężenia w punkcie jakimkolwiek belki oznaczonym w każdym przęśle przez odcięte x .

W sposobie tym wyznaczają się największe wartości momentów zgięcia na podporach i na końcu każdego z odcinków przęśla uważanego, następnie za pomocą wzorów (8) (9) wyprowadzają się równania momentów zgięcia na przestrzeni każdego z odcinków. Po wyprowadzeniu równań, jeśli przedstawić chcemy na rysunku wartości momentów zgięcia, wtedy otrzymamy w każdym przęśle, za pomocą metody przez nas proponowanej, jedną tylko linię łamaną oznaczającą granice momentów, podobną do wskazanej na figurze 12; wówczas gdy używając metody P. Bresse'a otrzymalibyśmy dwie linie: jedną dla ciężaru stałego a drugą dla ciężaru przypadkowego. Punkta przez które ta linia przechodzi i gdzie się załamuje są dokładnie wyznaczone. Ostatni więc sposób jest ściślej od sposobu podanego poprzednio. Wartości sił poprzecznych otrzymują się łatwo biorąc pochodne równań momentów zgięcia.

W przypadku jednakże ogólnym, gdzie długości przęseł l są jakiegokolwiek sposób analityczny wymagałby wiele długich i mozolnych rachunków; lepiej jest więc w tym razie uciec się do sposobu geometrycznego, który chociaż mniej dokładny, daje jednak z dostatecznym przybliżeniem wartości momentów zgięcia.

Przeciwnie sposób analityczny bardzo dobrze daje się zastosowywać w przypadku belek symetrycznych ogólnie używanych. Wypadki otrzymane za pomocą tego sposobu upraszczają znacznie wyprowadzenie ostatecznych wzorów lub też wykreszenie natężenia sił poprzecznych, jak to wykazemy w drugiej części niniejszej pracy.

CZĘŚĆ II

O BELKACH SYMETRYCZNYCH.

I. — WZORY OGÓLNE

Stosunek 2. — W pierwszej części niniejszej pracy podaliśmy wzory służące do wyznaczenia momentów zgięcia i sił poprzecznych w przypadku ogólnym, w którym ilości p , p' i l mogą być jakiegokolwiek, obecnie rozwiniemy te wzory i zastosujemy je do przypadku uproszczonego belek zazwyczaj używanych przy budowie mostów. Belki o których mowa, noszą nazwę *symetrycznych*, albowiem podpory na których one spoczywają, są ustawione symetrycznie względem ich połowy; w przypadku tym długości przęseł środkowych są sobie równe, długości zaś przęseł skrajnych są podobnie równe

Ilości te wyrażone w funkcji δ przybiorą kształt następujący :

$$(24) \quad \left\{ \begin{array}{l} \alpha_0 = +1, \\ \alpha_1 = -\frac{2}{\delta}(1 + \delta), \\ \alpha_2 = +\frac{1}{\delta}(8 + 7\delta), \\ \alpha_3 = -\frac{2}{\delta}(15 + 13\delta), \\ \alpha_4 = +\frac{1}{\delta}(112 + 97\delta), \\ \alpha_5 = -\frac{2}{\delta}(209 + 181\delta), \\ \alpha_6 = +\frac{1}{\delta}(1560 + 1351\delta). \end{array} \right.$$

Ograniczamy się tutaj na wyznaczeniu ilości α_6 ; liczby te są dostateczne do rozwiązania zadania w przypadku belki mającej ośm przęseł, do tego bowiem tylko przypadku zamierzyliśmy rozwinąć wzory ogólne.

Ostatnie wyrazy szeregu α , to jest wyrazy α_{n-1} , wyrażone również w funkcji δ przedstawia się w formie następującej :

$$(25) \quad \left\{ \begin{array}{l} n=3 \quad \alpha_2 = \frac{1}{\delta}(4 + 8\delta + 3\delta^2) = \frac{1}{\delta}(2 + \delta)(2 + 3\delta), \\ n=4 \quad \alpha_3 = -\frac{4}{\delta}(4 + 7\delta + 3\delta^2) = -\frac{4}{\delta}(1 + \delta)(4 + 3\delta), \\ n=5 \quad \alpha_4 = \frac{1}{\delta}(60 + 104\delta + 45\delta^2) = \frac{1}{\delta}(6 + 5\delta)(10 + 9\delta), \\ n=6 \quad \alpha_5 = -\frac{4}{\delta}(56 + 97\delta + 42\delta^2) = -\frac{4}{\delta}(7 + 6\delta)(8 + 7\delta), \\ n=7 \quad \alpha_6 = \frac{1}{\delta}(836 + 1448\delta + 627\delta^2) = \frac{1}{\delta}(38 + 33\delta)(22 + 19\delta), \\ n=8 \quad \alpha_7 = -\frac{4}{\delta}(780 + 1351\delta + 585\delta^2) = -\frac{4}{\delta}(52 + 45\delta)(15 + 13\delta). \end{array} \right.$$

Wyrażenia ogólne momentów zgięcia na podporach. — Dla ułatwienia rachunków podanych w dalszym ciągu niniejszej pracy zajmiemy się tutaj wyrażeniami ogólnymi momentów zgięcia na podporach, zostawiając tymczasowo ciężar p nieokreślonym. Za pomocą tych wyrażeń otrzymamy następnie wartość momentów zgięcia w rozmaitych odcinkach przęseł, przy rozmaitych kombinacjach ciężaru przypadkowego.

Podajmy najprzód dwa równania zasadnicze (4) i (7) z części pierwszej :

$$(26) \left\{ \begin{aligned} M_2 &= \frac{l^2}{4\alpha_{n-1}} \left[\frac{\alpha_{n-2}}{\delta^3} p_1 + (\alpha_{n-2} + \alpha_{n-3}) p_2 + (\alpha_{n-4} + \alpha_{n-5}) p_3 + \dots + (\alpha_2 + \alpha_1) p_{n-2} + (\alpha_1 + 1) p_{n-1} + \frac{p_n}{\delta^3} \right], \\ M_k &= \frac{l^2}{4\alpha_{n-1}} \left[\left(\frac{p_1}{\delta^3} + (1 + \alpha_1) p_2 + (\alpha_1 + \alpha_2) p_3 + \dots + (\alpha_{k-2} + \alpha_{k-3}) p_{k-1} \right) \alpha_{n-k} \right. \\ &\quad \left. + \alpha_{k-2} \left((\alpha_{n-k} + \alpha_{n-k-1}) p_k + (\alpha_{n-k-1} + \alpha_{n-k-2}) p_{k+1} + \dots + (\alpha_1 + 1) p_{n-1} + \frac{p_n}{\delta^3} \right) \right], \end{aligned} \right.$$

równania te następnie zastosowane do belek mających od 3 do 8 przęseł, przybiorą kształt następujący

Dla $n=3$ przęsełom

$$\begin{aligned} M_2 &= \frac{l^2}{4\alpha_2} \left[\frac{\alpha_1}{\delta^3} p_1 + (1 + \alpha_1) p_2 + \frac{p_3}{\delta^3} \right] \\ &= - \frac{\frac{2+2\delta}{\delta^2} p_1 + \delta(2+\delta) p_2 - \frac{p_3}{\delta}}{4(\delta+2)(3\delta+2)} l^2. \end{aligned}$$

$n=4$

$$\begin{aligned} M_2 &= \frac{l^2}{4\alpha_3} \left[\frac{\alpha_2}{\delta^3} p_1 + (\alpha_2 + \alpha_1) p_2 + (\alpha_1 + 1) p_3 + \frac{p_4}{\delta^3} \right] \\ &= - \frac{\frac{8+7\delta}{\delta^2} p_1 + \delta(6+5\delta) p_2 - \delta(2+\delta) p_3 + \frac{p_4}{\delta}}{16(\delta+1)(3\delta+4)} l^2. \end{aligned}$$

(27)

$$\begin{aligned} M_3 &= \frac{l^2}{4\alpha_3} \left[\frac{p_1}{\delta^3} + (1 + \alpha_1) p_2 + (1 + \alpha_1) p_3 + \frac{p_4}{\delta^3} \right] \alpha_1 \\ &= - \frac{-\frac{p_1}{\delta^3} + (2+\delta) p_2 + (2+\delta) p_3 - \frac{p_4}{\delta}}{8(3\delta+4)} l^2. \end{aligned}$$

$n=5$

$$\begin{aligned} M_2 &= \frac{l^2}{4\alpha_4} \left[\frac{\alpha_3}{\delta^3} p_1 + (\alpha_3 + \alpha_2) p_2 + (\alpha_2 + \alpha_1) p_3 + (\alpha_1 + 1) p_4 + \frac{p_5}{\delta^3} \right] \\ &= - \frac{\frac{30+26\delta}{\delta^2} p_1 + \delta(22+19\delta) p_2 - \delta(6+5\delta) p_3 + \delta(2+\delta) p_4 - \frac{p_5}{\delta}}{4(5\delta+6)(9\delta+10)} l^2. \end{aligned}$$

$$M_3 = \frac{l^2}{4\alpha_4} \left\{ \frac{\alpha_2}{\delta^2} p_1 + \alpha_2(1 + \alpha_1)p_2 + \alpha_1 \left[(\alpha_2 + \alpha_1)p_3 + (\alpha_1 + 1)p_4 + \frac{p_5}{\delta^3} \right] \right\}$$

$$= - \frac{(8 + 7\delta) \left[\frac{p_1}{\delta^2} - (2 + \delta)p_2 \right] + (2 + 2\delta) \left[(6 + 5\delta)p_3 - (2 + \delta)p_4 + \frac{p_5}{\delta^2} \right]}{4(5\delta + 6)(9\delta + 10)} l^2.$$

$$M_4 = \frac{l^2}{4\alpha_4} \left[\frac{\alpha_1}{\delta^3} p_1 + \alpha_1(1 + \alpha_1)p_2 + \alpha_1(\alpha_1 + \alpha_2)p_3 + \alpha_2(\alpha_1 + 1)p_4 + \frac{\alpha_2}{\delta^3} p_5 \right].$$

$$= - \frac{(2 + 2\delta) \left[\frac{p_1}{\delta^2} - (2 + \delta)p_2 + (6 + 5\delta)p_3 \right] - (8 + 7\delta) \left[-(2 + \delta)p_4 + \frac{p_5}{\delta^2} \right]}{4(5\delta + 6)(9\delta + 10)} l^2.$$

n = 6

$$M_2 = \frac{l^2}{4\alpha_5} \left[\frac{\alpha_4}{\delta^3} p_1 + (\alpha_4 + \alpha_3)p_2 + (\alpha_3 + \alpha_2)p_3 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_4 + (\alpha_1 + 1)p_5 + \frac{p_6}{\delta^3} \right]$$

$$= - \frac{\frac{412 + 97\delta}{\delta^2} p_1 + \delta(82 + 71\delta)p_2 - \delta(22 + 19\delta)p_3 + \delta(6 + 5\delta)p_4 - \delta(2 + \delta)p_5 + \frac{p_6}{\delta}}{4 \times 4(6\delta + 7)(7\delta + 8)} l^2.$$

(27)

$$M_3 = \frac{l^2}{4\alpha_5} \left\{ \frac{\alpha_3}{\delta^3} p_1 + \alpha_3(1 + \alpha_1)p_2 + \alpha_1 \left[(\alpha_3 + \alpha_2)p_3 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_4 + (\alpha_1 + 1)p_5 + \frac{p_6}{\delta^3} \right] \right\}$$

$$= - \frac{(30 + 26\delta) \left[\frac{p_1}{\delta^2} - (2 + \delta)p_2 \right] - (2 + 2\delta) \left[-(22 + 19\delta)p_3 + (6 + 5\delta)p_4 - (2 + \delta)p_5 + \frac{p_6}{\delta^2} \right]}{4 \times 4(6\delta + 7)(7\delta + 8)} l^2.$$

$$M_4 = \frac{l^2}{4\alpha_5} \left\{ \frac{\alpha_2}{\delta^3} p_1 + \alpha_2(1 + \alpha_1)p_2 + \alpha_2(\alpha_1 + \alpha_2)p_3 + \alpha_2 \left[(\alpha_2 + \alpha_1)p_4 + (\alpha_1 + 1)p_5 + \frac{p_6}{\delta^3} \right] \right\}$$

$$= - \frac{\frac{p_1}{\delta^2} - (2 + \delta)p_2 + (6 + 5\delta)p_3 + (6 + 5\delta)p_4 - (2 + \delta)p_5 + \frac{p_6}{\delta^2}}{16(6\delta + 7)} l^2.$$

n = 7

$$M_2 = \frac{l^2}{4\alpha_6} \left[\frac{\alpha_5}{\delta^3} p_1 + (\alpha_5 + \alpha_4)p_2 + (\alpha_4 + \alpha_3)p_3 + (\alpha_3 + \alpha_2)p_4 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_5 + (\alpha_1 + 1)p_6 + \frac{p_7}{\delta^3} \right]$$

$$= - \frac{\frac{418 + 362\delta}{\delta^2} p_1 + \delta(306 + 265\delta)p_2 - \delta(82 + 71\delta)p_3 + \delta(22 + 19\delta)p_4 - \delta(6 + 5\delta)p_5 + \delta(2 + \delta)p_6 - \frac{p_7}{\delta}}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} l^2.$$

$$M_3 = \frac{l^2}{4\alpha_6} \left\{ \frac{\alpha_4}{\delta^3} p_1 + \alpha_4(1 + \alpha_1)p_2 + \alpha_1 \left[(\alpha_4 + \alpha_3)p_3 + (\alpha_3 + \alpha_2)p_4 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_5 + (\alpha_1 + 1)p_6 + \frac{p_7}{\delta^3} \right] \right\}$$

$$= - \frac{(112 + 97\delta) \left[\frac{p_1}{\delta^2} - (2 + \delta)p_2 \right] + (2 + 2\delta) \left[(82 + 71\delta)p_3 - (22 + 19\delta)p_4 + (6 + 5\delta)p_5 - (2 + \delta)p_6 + \frac{p_7}{\delta^2} \right]}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} l^2.$$

$$M_4 = \frac{l^2}{4\alpha_6 \delta} \left\{ \frac{\alpha_3}{\delta^2} p_1 + \alpha_3(1 + \alpha_1)p_2 + \alpha_3(\alpha_1 + \alpha_2)p_3 + \alpha_3 \left[(\alpha_3 + \alpha_2)p_4 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_5 + (\alpha_1 + 1)p_6 + \frac{p_7}{\delta^2} \right] \right\}$$

$$= - \frac{(30 + 26\delta) \left[\frac{p_1}{\delta^2} - (2 + \delta)p_2 + (6 + 5\delta)p_3 \right] - (8 + 7\delta) \left[-(22 + 19\delta)p_4 + (6 + 5\delta)p_5 - (2 + \delta)p_6 + \frac{p_7}{\delta^2} \right]}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} l^2.$$

$$M_5 = \frac{l^2}{4\alpha_6 \delta} \left\{ \frac{\alpha_2}{\delta^2} p_1 + (1 + \alpha_1)\alpha_2 p_2 + \alpha_2(\alpha_1 + \alpha_2)p_3 + \alpha_2(\alpha_2 + \alpha_3)p_4 + \alpha_3 \left[(\alpha_2 + \alpha_1)p_5 + (\alpha_1 + 1)p_6 + \frac{p_7}{\delta^2} \right] \right\}$$

$$= - \frac{-(8 + 7\delta) \left[\frac{p_1}{\delta^2} - (2 + \delta)p_2 + (6 + 5\delta)p_3 - (22 + 19\delta)p_4 \right] + (30 + 26\delta) \left[(6 + 5\delta)p_5 - (2 + \delta)p_6 + \frac{p_7}{\delta^2} \right]}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} l^2.$$

n = 8

$$M_2 = \frac{l^2}{4\alpha_7 \delta} \left[\frac{\alpha_6}{\delta^2} p_1 + (\alpha_6 + \alpha_5)p_2 + (\alpha_5 + \alpha_4)p_3 + (\alpha_4 + \alpha_3)p_4 + (\alpha_3 + \alpha_2)p_5 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_6 + (\alpha_1 + 1)p_7 + \frac{p_8}{\delta^2} \right]$$

$$= - \frac{1560 + 1351\delta}{\delta^2} p_1 + \delta(1142 + 989\delta)p_2 - \delta(306 + 265\delta)p_3 + \delta(82 + 71\delta)p_4 - \delta(22 + 19\delta)p_5 + \delta(6 + 5\delta)p_6 - \delta(2 + \delta)p_7 + \frac{p_8}{\delta^2} l^2.$$

(27)

$$M_3 = \frac{l^2}{4\alpha_7 \delta} \left\{ \frac{\alpha_5}{\delta^2} p_1 + (1 + \alpha_1)\alpha_5 p_2 + \alpha_1 \left[(\alpha_5 + \alpha_4)p_3 + (\alpha_4 + \alpha_3)p_4 + (\alpha_3 + \alpha_2)p_5 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_6 + (\alpha_1 + 1)p_7 + \frac{p_8}{\delta^2} \right] \right\}$$

$$= - \frac{(418 + 362\delta) \left[\frac{p_1}{\delta^2} - (2 + \delta)p_2 \right] - (2 + 2\delta) \left[-(306 + 265\delta)p_3 + (82 + 71\delta)p_4 - (22 + 19\delta)p_5 + (6 + 5\delta)p_6 - (2 + \delta)p_7 + \frac{p_8}{\delta^2} \right]}{46(45\delta + 52)(13\delta + 15)} l^2.$$

$$M_4 = \frac{l^2}{4\alpha_7 \delta} \left\{ \frac{\alpha_4}{\delta^2} p_1 + \alpha_4(1 + \alpha_1)p_2 + \alpha_4(\alpha_1 + \alpha_2)p_3 + \alpha_2 \left[(\alpha_4 + \alpha_3)p_4 + (\alpha_3 + \alpha_2)p_5 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_6 + (\alpha_1 + 1)p_7 + \frac{p_8}{\delta^2} \right] \right\}$$

$$= - \frac{(112 + 97\delta) \left[\frac{p_1}{\delta^2} + (2 + \delta)p_2 + (6 + 5\delta)p_3 \right] + (8 + 7\delta) \left[(82 + 71\delta)p_4 - (22 + 19\delta)p_5 + (6 + 5\delta)p_6 - (2 + \delta)p_7 + \frac{p_8}{\delta^2} \right]}{46(45\delta + 52)(13\delta + 15)} l^2.$$

$$M_5 = \frac{l^2}{4\alpha_7 \delta} \left\{ \frac{\alpha_3}{\delta^2} p_1 + \alpha_3(1 + \alpha_1)p_2 + \alpha_3(\alpha_1 + \alpha_2)p_3 + \alpha_3 \left[(\alpha_3 + \alpha_2)p_4 + (\alpha_2 + \alpha_1)p_5 + (\alpha_1 + 1)p_6 + \frac{p_8}{\delta^2} \right] \right\}$$

$$= - \frac{\frac{p_1}{\delta^2} + (2 + \delta)p_2 - (6 + 5\delta)p_3 + (22 + 19\delta)p_4 + (22 + 19\delta)p_5 - (6 + 5\delta)p_6 + (2 + \delta)p_7 + \frac{p_8}{\delta^2}}{8(45\delta + 52)} l^2.$$

II. — WYZNACZENIE NAJWIĘKSZYCH WARTOŚCI MOMENTU ZGIĘCIA.

Wartości momentu zgięcia wyznaczone są za pomocą metody analitycznej, która pozwoli zarazem zastosować metodę geometryczną; uproszczenia które wprowadzamy, oceni czytelnik porównywając naszą metodę z metodami podanymi w dziełach pp. Bresse, Winkler, Colignon, Albaret, które nam posłużyły nie tylko do dokładnego zbadania kwestyi lecz także i do zaczerpnięcia niektórych wypadków w tych dziełach się znajdujących.

Najważniejszym zadaniem jest wyznaczenie wartości momentu zgięcia na podporach, przy rozkładach ciężaru przypadkowego wskazanych w części pierwszej.

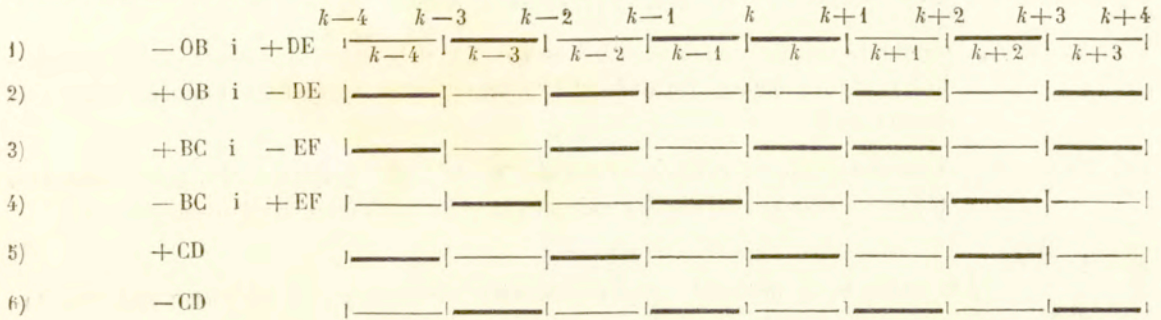


Fig. 11.

Rozkłady ciężaru przypadkowego, wskazane na ostatniej figurze, wywierają największe wartości momentu zgięcia we wszystkich odcinkach przęśła uważanego k . Rozbiór jednakże dokładny wyrażeń wskazuje, iż dostatecznym jest brać pod uwagę trzy tylko z tych rozkładów, t. j. 1, 3 i 5; rozkłady te i równania do nich się odnoszące nazwiemy *zasadniczymi*; równania zaś odnoszące się do rozkładów pozostałych, które nazwiemy *dopełniającymi*, łatwo się dadzą wyprowadzić z równań zasadniczych, na mocy własności następującej :

Moment zgięcia na podporze uważanej k , wyznaczony dla któregośkolwiek rozkładu zasadniczego wyraża się przez równanie następujące

$$M_k = - (ap \pm a'p')^2.$$

W rozkładzie dopełniającym, przęśła które były wolne poprzednio, znajdują się teraz pod wpływem ciężaru przypadkowego, wtenczas gdy wszystkie inne obciążone poprzednio będą teraz wolne; czynniki więc odpowiednie które poprzednio były pomnożone przez ilość p' , obecnie będą pomnożone przez p i odwrotnie. Wyrażenie więc momentu zgięcia na tej samej podporze, przy układzie dopełniającym będzie

$$M_k = - (\pm a'p + ap')^2.$$

W podobny sposób, przez proste przestawienie czynników z równania zasadniczego, wyrażającego moment zgięcia w którymkolwiek odcinku, otrzymamy równanie dopełniające momentu zgięcia w tymże odcinku.

Widzimy więc ztąd, iż pozostaje wyznaczyć dla każdego przęśła trzy tylko równania zasadnicze 1^o, 3^o, 5^o, to jest równania dające.

a) Największe wartości ujemne momentu zgięcia na każdej podporze i w odcinkach przyległych.

b) Największe jego wartości dodatne w odcinku środkowym.

Wartości momentu zgięcia na podporach przy tych rozkładach ciężaru przypadkowego można otrzymać z równań (26) lub (27) podanych na końcu 1^{go} ustępu, jednakże, tak dla ułatwienia kwestyi, jako też dla wyznaczenia zarazem odciętych x_1, x_4, x', x'' , wyznaczmy te ilości osobno dla ciężaru stałego i dla ciężaru przypadkowego. Następnie przez proste dodanie dwóch wartości odpowiednich, otrzymamy moment całkowity w danym punkcie.

[Dla jaśniejszego przedstawienia rzeczy przyjmujemy następujące notacje dla wartości momentu

zgięcia na podporach; nazwiemy :

m_k moment zgięcia na podporze k utworzony przez ciężar stały.

m'_{k-1} m'_k m'_{k+1} momenty zgięcia na podporach $k-1, k$, i $k+1$, utworzone przez ciężar przypadkowy odpowiadający rozkładowi 1^{mu} tworzącemu największy moment zgięcia na podporze k .

m''_{k-1} m''_k m''_{k+1} momenty zgięcia utworzone również przez ciężar przypadkowy, przy rozkładzie (5) wywierającym największy moment zgięcia w odcinku środkowym przęsła k .

$M_k = m_k + m'_k$
 albo
 $M_k = m_k + m''_k$

Wyrażać będą moment zgięcia całkowity utworzony pod wpływem ciężarów stałego i przypadkowego działających jednocześnie.

MOMENT ZGIĘCIA UTWORZONY PRZEZ CIĘŻAR STAŁY.

Wartości momentu zgięcia na podporach. — Ciężar stały przypuszcza się jednostajnie rozłożonym na całej długości belki w ilości p' kilogramów na jednostkę długości; będzie więc w tym razie

$$p_1 = p_2 = \dots p_n = p'.$$

Wprowadziwszy ten warunek do równań ogólnych (26) otrzymamy

$$(28) \left\{ \begin{array}{l} M_2 = \frac{p'l^2\delta}{4\alpha_{n-1}} \left[\frac{1 + \alpha_{n-2}}{\delta^3} + \alpha_{n-2} + 2\alpha_{n-3} + 2\alpha_{n-4} + \dots 2\alpha_1 + 1 \right] \\ M_k = \frac{p'l^2\delta}{4\alpha_{n-1}} \left[\frac{\alpha_{n-k} + \alpha_{k-2}}{\delta^3} + (1 + 2\alpha_1 + 2\alpha_2 + \dots 2\alpha_{k-3})\alpha_{n-k} + \alpha_{k-2}(\alpha_{n-k} + 2\alpha_{n-k-1} + \dots 2\alpha_1 + 1) \right]. \end{array} \right.$$

Równania te zastosujemy do belek mających od 3 do 8 przęseł i wyznaczmy je najprzód w sposób ogólny dla stosunków jakichkolwiek δ ; po wykonaniu rachunków i uproszczeniu otrzymamy :

$$(29) \left\{ \begin{array}{l} n=3 \\ m_2 = m_3 = -\frac{pl^2}{4} \left(\frac{1}{\delta^2} + \delta \right), \\ n=4 \\ m_3 = m_4 = -\frac{pl^2}{4} \left(\frac{2}{\delta^2} + \delta \right), \\ m_3 = m_4 = -\frac{pl^2}{4} \left(-\frac{1}{\delta^2} + 2 + \delta \right), \end{array} \right.$$

$n = 5$

$$m_2 = m_5 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{\frac{5}{\delta^2} + 3\delta}{9\delta + 10} \right],$$

$$m_3 = m_4 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{-\frac{1}{\delta^2} + 4 + 3\delta}{9\delta + 10} \right],$$

 $n = 6$

$$m_2 = m_6 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{\frac{7}{2\delta^2} + 2\delta}{6\delta + 7} \right],$$

$$m_3 = m_5 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{-\frac{1}{\delta^2} + 3 + 2\delta}{6\delta + 7} \right],$$

$$m_4 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{\frac{1}{2\delta^2} + 2 + 2\delta}{6\delta + 7} \right],$$

 $n = 7$

$$m_2 = m_7 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{\frac{19}{\delta^2} + 11\delta}{33\delta + 38} \right],$$

$$m_3 = m_6 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{-\frac{5}{\delta^2} + 16 + 11\delta}{33\delta + 38} \right],$$

$$m_4 = m_5 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{\frac{1}{\delta^2} + 12 + 11\delta}{33\delta + 38} \right].$$

 $n = 8$

$$m_2 = m_8 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{\frac{26}{\delta^2} + 15\delta}{45\delta + 52} \right].$$

$$m_3 = m_7 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{-\frac{7}{\delta^2} + 22 + 15\delta}{45\delta + 52} \right].$$

$$m_4 = m_6 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{\frac{2}{\delta^2} + 16 + 15\delta}{45\delta + 52} \right],$$

$$m_5 = -\frac{pl^2}{4} \left[\frac{-\frac{1}{\delta^2} + 18 + 15\delta}{45\delta + 52} \right].$$

(29)

Jeżeli teraz w powyżej podanych wzorach za δ podstawimy wartości przyjęte, otrzymamy dla momentów zgięcia na podporach, wartości liczebne uastępujące :

Tablica I. — *Momenty zgięcia na podporach utworzone przez ciężar stały.*

m_k	Wartości m_k gdy stosunek $\delta =$				
	1,00	1,10	1,20	1,25	1,30
$n = 3$ $m_2 = m_3 = -pl_1^2$	0,100600	0,109953	0,121786	0,128397	0,135466
$n = 4$ $m_1 = m_4$ » m_3	0,107143 0,071429	0,114075 0,094212	0,122632 0,118684	0,127521 0,131552	0,132816 0,144842
$n = 5$ $m_2 = m_5$ » $m_3 = m_4$ »	0,105263 0,078947	0,112977 0,098405	0,122404 0,119519	0,127757 0,130699	0,133537 0,142293
$n = 6$ $m_2 = m_6$ » $m_3 = m_5$ » m_4 »	0,105769 0,076923 0,086538	0,113272 0,097279 0,102610	0,122465 0,119296 0,120352	0,127694 0,130927 0,129849	0,133345 0,142973 0,139764
$n = 7$ $m_2 = m_7$ » $m_3 = m_6$ » $m_4 = m_5$ »	0,102634 0,077465 0,084507	0,113193 0,097581 0,101484	0,122448 0,119356 0,120129	0,127711 0,130866 0,130077	0,133396 0,142790 0,140442
$n = 8$ $m_2 = m_8$ » $m_3 = m_7$ » $m_4 = m_6$ » m_5 »	0,105670 0,077320 0,085052 0,082474	0,113214 0,097500 0,101786 0,100357	0,122453 0,119340 0,120189 0,119906	0,127706 0,130882 0,130016 0,130305	0,133382 0,142839 0,140260 0,141120

Moment zgięcia w przecięciu którémkolwiek przęsła. — Znając wartość momentu zgięcia na podporach, łatwo będzie otrzymać jego wartość w przecięciu którémkolwiek przęsła używając równań ogólnych (8) i (9). W samiej rzeczy równania szukane będą :

Dla przęseł środkowych

$$(30) \quad M = m_k + \left(\frac{m_{k+1} - m_k}{l_k} + \frac{pl_k}{2} \right) x - \frac{px^2}{2};$$

Dla przęseł skrajnych

$$(31) \quad M = \left(\frac{m_2}{l_1} + \frac{pl_1}{2} \right) x - \frac{px^2}{2}.$$

W sposób podobny do poprzednio użytego przedstawimy tu naprzód wyrażenia ogólne momentów zgięcia w funkcji δ dla przypadków rozbieganych poprzednio.

Fierwsze przęsło.

$$(32) \quad \left. \begin{array}{l} n = 3 \\ \\ \end{array} \right\} M = \left(\frac{1}{2} - \frac{1 + \delta^3}{4(3\delta + 2)} \right) pl_1 x - \frac{px^2}{2}$$

n = 4

$$M = \left(\frac{1}{2} - \frac{2 + \delta^3}{4(3\delta + 4)} \right) pl_1 x - \frac{px^2}{2}$$

n = 5

$$M = \left(\frac{1}{2} - \frac{5 + 3\delta^3}{4(9\delta + 10)} \right) pl_1 x - \frac{px^2}{2}$$

n = 6

$$M = \left(\frac{1}{2} - \frac{3,5 + 2\delta^3}{4(6\delta + 7)} \right) pl_1 x - \frac{px^2}{2}$$

n = 7

$$M = \left(\frac{1}{2} - \frac{19 + 11\delta^3}{4(33\delta + 38)} \right) pl_1 x - \frac{px^2}{2}$$

n = 8

$$M = \left(\frac{1}{2} - \frac{26 + 15\delta^3}{4(45\delta + 52)} \right) pl_1 x - \frac{px^2}{2}.$$

Drugie przęśło.

(32)

n = 3

$$M = - \left[\frac{1}{\delta^2} + \delta \right] pl^2 + \frac{plx}{2} - \frac{px^2}{2}$$

n = 4

$$M = - \left[\frac{2}{\delta^2} + \delta \right] pl^2 + \left[\frac{1}{2} - \frac{2 - \frac{3}{\delta^2}}{4(3\delta + 4)} \right] plx - \frac{px^2}{2}$$

n = 5

$$M = - \left[\frac{5}{\delta^2} + 3\delta \right] pl^2 + \left[\frac{1}{2} - \frac{4 - \frac{6}{\delta^2}}{4(9\delta + 10)} \right] plx - \frac{px^2}{2}$$

n = 6

$$M = - \left[\frac{7}{2\delta^2} + 2\delta \right] pl^2 + \left[\frac{1}{2} - \frac{3 - \frac{9}{2\delta^2}}{4(6\delta + 7)} \right] plx - \frac{px^2}{2}$$

n = 7

$$M = - \left[\frac{19}{\delta^2} + 11\delta \right] pl^2 + \left[\frac{1}{2} - \frac{16 - \frac{24}{\delta^2}}{4(33\delta + 38)} \right] plx - \frac{px^2}{2}$$

$$n = 8$$

$$M = - \left[\frac{26}{\delta^2} + 15\delta \right] p l^2 + \left[\frac{1}{2} - \frac{22 - \frac{33}{\delta^2}}{4(45\delta + 52)} \right] p l x - \frac{p x^2}{2}$$

Trzecie przęsło.

$$n = 5$$

$$M = - \left[\frac{4 + 3\delta - \frac{1}{\delta^2}}{4(9\delta + 10)} \right] p l^2 + \frac{p l x}{2} - \frac{p x^2}{2}$$

$$n = 6$$

$$M = - \left[\frac{3 + 2\delta - \frac{1}{\delta^2}}{4(6\delta + 7)} \right] p l^2 + \left[\frac{1}{2} - \frac{\frac{3}{2\delta} - 1}{4(6\delta + 7)} \right] p l x - \frac{p x^2}{2}$$

$$n = 7$$

$$M = - \left[\frac{16 + 11\delta - \frac{5}{\delta^2}}{4(33\delta + 38)} \right] p l^2 + \left[\frac{1}{2} - \frac{\frac{6}{\delta^2} - 4}{4(33\delta - 38)} \right] p l x - \frac{p x^2}{2}$$

$$n = 8$$

$$M = - \left[\frac{22 + 15\delta - \frac{7}{\delta^2}}{4(45\delta + 52)} \right] p l^2 - \left[\frac{1}{2} - \frac{\frac{9}{\delta^2} - 6}{4(45\delta + 52)} \right] p l x - \frac{p x^2}{2}$$

Czwarte przęsło.

$$n = 7$$

$$M = - \left[\frac{12 + 15\delta + \frac{1}{\delta^2}}{4(33\delta + 38)} \right] p l^2 + \frac{p l x}{2} - \frac{p x^2}{2}$$

$$n = 8$$

$$M = - \left[\frac{16 + 15\delta + \frac{2}{\delta^2}}{4(45\delta + 52)} \right] p l^2 + \left[\frac{1}{2} - \frac{2 - \frac{3}{\delta^2}}{4(45\delta + 52)} \right] p l x - \frac{p x^2}{2}$$

Wyznaczenie odciętych x' i x'' . — Jeżeli w równaniach podanych powyżej za δ podstawimy wartości przyjęte powyżej, albo łatwiej jeszcze jeżeli w równania (30) i (31) za m_{k+1} i m_k podstawimy wartości podane w tablicy ostatniej, otrzymamy szereg równań dających wartości momentów zgięcia w którymkolwiek punkcie przęsła. Każde z tych równań przedstawia trzy punkta ważne do wyznaczenia.

a) Punkt gdzie wartość momentu zgięcia jest największą w odcinku środkowym.

b) Dwa punkta których odcięte oznaczymy przez x' i x'' , gdzie moment zgięcia staje się zerem.

Odcięta pierwszego punktu otrzyma się czyniąc pochodną $\frac{dM}{dx}$ równą zeru. Wartości tych jednakże nie będziemy wyznaczać, ponieważ moment zgięcia utworzony tylko przez ciężar stały przedstawia największą wartość w innym punkcie niżeli moment całkowity utworzony przez ciężary : stały i przypadkowy, działające jednocześnie. Szczegóły zaś odnoszące się do tego ostatniego przypadku podamy w tablicach zawartych w trzeciej części niniejszej pracy.

Znajomość dokładna położenia punktów (x' , x''), gdzie moment zgięcia zmienia znak, to jest gdzie on staje się zerem, jest bardzo ważną, albowiem punkta te oddzielają granice dodatne momentów zgięcia od granic ujemnych w każdym przęśle.

Odcięte x' , x'' wyznaczają się z łatwością przyrównywając do zera i rozwiązując równania (32) dające wartość momentów zgięcia.

Wypadki otrzymane w ten sposób dla wartości przyjętych dla δ są zamknięte w tablicy następującej.

Tablica 2. — Wartości stosunku odciętych do otworu przęsła $\frac{x'}{l_k} \cdot \frac{x''}{l_k}$ punktów w których moment zgięcia utworzony przez ciężar stały staje się zerem.

	$\delta = 1,00$		$\delta = 1,10$		$\delta = 1,20$		$\delta = 1,25$		$\delta = 1,30$	
	x'	x''	x'	x''	x'	x''	x'	x''	x'	x''
1^{sze} przęsło										
n = 3	0,0000	0,80000	0,0000	0,78009	0,0000	0,75643	0,0000	0,74321	0,0000	0,72907
n = 4	»	0,78571	»	0,77185	»	0,75474	»	0,74496	»	0,73437
n = 5	»	0,78947	»	0,77405	»	0,75519	»	0,74449	»	0,73293
n = 6	»	0,78846	»	0,77346	»	0,75507	»	0,74461	»	0,73331
n = 7	»	0,78873	»	0,77361	»	0,75510	»	0,74458	»	0,73321
n = 8	»	0,78866	»	0,77357	»	0,75509	»	0,74459	»	0,73324
2^{gie} przęsło										
n = 3	0,27639	0,72361	0,23873	0,76127	0,21565	0,78435	0,20734	0,79266	0,20053	0,79947
n = 4	0,26608	0,80533	0,23689	0,79593	0,21564	0,78984	0,20725	0,78759	0,20004	0,78573
n = 5	0,26847	0,78416	0,23737	0,78672	0,21564	0,78836	0,20727	0,78896	0,20018	0,78946
n = 6	0,26781	0,78988	0,23725	0,78918	»	0,78876	0,20726	0,78860	0,20014	0,78846
n = 7	0,26799	0,78835	0,23727	0,78854	»	0,78865	0,20727	0,78870	0,20015	0,78873
n = 8	0,26794	0,78876	0,23726	0,78871	»	0,78868	»	0,78868	»	0,78866
3^{cie} przęsło										
n = 5	0,19651	0,80349	0,20445	0,79555	0,21017	0,78983	0,21241	0,78759	0,21434	0,78566
n = 6	0,19605	0,78472	0,20435	0,78684	»	0,78837	»	0,78897	0,21432	0,78948
n = 7	0,19618	0,78974	0,20438	0,78917	»	0,78876	»	0,78860	»	0,78846
n = 8	0,19615	0,78839	0,20437	0,78854	»	0,78865	»	0,78870	»	0,78873
4^{te} przęsło										
n = 7	0,21542	0,78458	0,21319	0,78681	0,21164	0,78836	0,21103	0,78897	0,21052	0,78948
n = 8	0,21538	0,78977	0,21319	0,78918	0,21163	0,78876	0,21103	0,78860	0,21052	0,78846

MOMENT ZGIĘCIA UTWORZONY PRZEZ CIĘŻAR PRZYPADKOWY.

Wdzieliśmy w pierwszej części iż moment zgięcia utworzony przez ciężar przypadkowy, ma największe wartości ujemne w odcinkach skrajnych; największe zaś jego wartości dodatne mają miejsce w odcinku środkowym każdego przęsła.

Wyznamy więc najprzód długości odcinków; odcięte każdego z nich odniesione będą do początku przęśła uważanego.

Podział przęśła na odcinki. — Wyznaczenie odciętych x_1 i x_i (fig. 7). — Odcięte szukane wyznaczają jak wiadomo punkta prze cięcia się parabol momentów zgięcia z osią odciętych w założeniu iż ciężar wszystkich przęśła jest zerem z wyjątkiem przęśła uważanego.

Przęśła skrajne. — Równanie ogólne (9) paraboli momentów zgięcia w pierwszym przęśle jest

$$M = \left(\frac{M_2}{l_1} + \frac{pl_1}{2} \right) x - \frac{px^2}{2}.$$

Rozwiązując go otrzymamy dwa pierwiastki rzeczywiste

$$x_1 = 0,$$

$$x_i = \left(\frac{2M_2}{l_1} + 1 \right) l_1.$$

Wartość szukana dla M_2 otrzyma się z równań (27); zakładając w nich

$$p_1 = p,$$

$$p_2 = p_3 = p_4 = \dots p_n = 0,$$

podstawiając wartości w ten sposób otrzymane w poprzedniem równaniu, otrzymamy kolejno

$$(33) \quad \left. \begin{array}{l} n=3 \\ \frac{M}{pl_1^2} = \frac{x_1}{l_1} \left(\frac{1}{2} - \frac{2+2\delta}{4(\delta+2)(3\delta+2)} - \frac{x}{2l_1} \right) \\ n=4 \\ \frac{M}{pl_1^2} = \frac{x_1}{l_1} \left(\frac{1}{2} - \frac{8+7\delta}{16(\delta+1)(3\delta+4)} - \frac{x}{2l_1} \right) \\ n=5 \\ \frac{M}{pl_1^2} = \frac{x_1}{l_1} \left(\frac{1}{2} - \frac{30+26\delta}{4(5\delta+6)(9\delta+10)} - \frac{x}{2l_1} \right) \\ n=6 \\ \frac{M}{pl_1^2} = \frac{x_1}{l_1} \left(\frac{1}{2} - \frac{112+97\delta}{16(6\delta+7)(7\delta+8)} - \frac{x}{2l_1} \right) \\ n=7 \\ \frac{M}{pl_1^2} = \frac{x_1}{l_1} \left(\frac{1}{2} - \frac{418+362\delta}{4(33\delta+38)(19\delta+22)} - \frac{x}{2l_1} \right) \\ n=8 \\ \frac{M}{pl_1^2} = \frac{x_1}{l_1} \left(\frac{1}{2} - \frac{1560+1351\delta}{16(43\delta+52)(15\delta+15)} - \frac{x}{2l_1} \right). \end{array} \right\}$$

Przęśła środkowe. — Wyrażenie ogólne momentu zgięcia powstałego z obciążenia jednego tylko

prześla uważanego k , otrzymamy z równania (21) które przedstawimy w formie następującej

$$-\frac{2M}{pk^2k} = \left(\frac{x}{l_k}\right)^2 - \left(1 + \frac{l_k(\alpha_{n-k-1}\gamma_{k-1} - \alpha_{n-k}\gamma_{k-2})}{2l_1\alpha_{n-1}}\right)\frac{x}{l_k} - \frac{l_k\gamma_{k-2}(\alpha_{n-k} + \alpha_{n-k-1})}{2l_1\alpha_{n-1}}.$$

Zakładając równanie to równem zeru i rozwiązując otrzymamy dwa pierwiastki dodatne, które są odciętemi szukanemi x_1 i x_2 .

Tutaj podobnie jak to zrobiliśmy powyżej, równanie ostatnie wyrazimy w funkcji δ dla wszystkich belek mających od 3 do 8 przęseł.

Drugie przęsto, $k=2$

(34) $\left. \begin{array}{l} n=3 \\ n=4 \\ n=5 \\ n=6 \\ n=7 \\ n=8 \end{array} \right\} \begin{array}{l} \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \frac{x}{l} + \frac{\delta}{2(2+3\delta)} = 0 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{4-3\delta^2}{8(\delta+1)(3\delta+4)}\right]\frac{x}{l} + \frac{(6+5\delta)\delta}{8(\delta+1)(3\delta+4)} = 0 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{16+12\delta^2}{2(3\delta+6)(9\delta+10)}\right]\frac{x}{l} + \frac{(19\delta+22)\delta}{2(3\delta+6)(9\delta+10)} = 0 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{60-45\delta^2}{8(6\delta+7)(7\delta+8)}\right]\frac{x}{l} + \frac{(82+71\delta)\delta}{8(6\delta+7)(7\delta+8)} = 0 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{224-168\delta^2}{2(33\delta+38)(19\delta+22)}\right]\frac{x}{l} + \frac{(306+265\delta)\delta}{2(33\delta+38)(19\delta+22)} = 0 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{836-627\delta^2}{8(45\delta+52)(13\delta+15)}\right]\frac{x}{l} + \frac{(1142+989\delta)\delta}{8(45\delta+52)(13\delta+15)} = 0 \end{array}$

Trzecie przęsto, $k=3$.

$\left. \begin{array}{l} n=5 \\ n=6 \\ n=7 \end{array} \right\} \begin{array}{l} \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \frac{x}{l} + \frac{(2+2\delta)}{2(9\delta+10)} = 0 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{4-3\delta^2}{8(6\delta+7)(7\delta+8)}\right]\frac{x}{l} + \frac{(2+2\delta)(22+19\delta)}{8(6\delta+7)(7\delta+8)} = 0 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{16-12\delta^2}{2(33\delta+38)(19\delta+22)}\right]\frac{x}{l} + \frac{(1+\delta)(82+71\delta)}{(33\delta+38)(19\delta+22)} = 0 \end{array}$

$$(34) \left\{ \begin{array}{l} n=8 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{60 - 45\delta^2}{8(45\delta + 52)(13\delta + 15)}\right] \frac{x}{l} + \frac{(306 + 265\delta)(1 + \delta)}{4(45\delta + 52)(13\delta + 15)} = 0 \\ \text{Czwarte przęsło. } k=4 \\ n=7 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \frac{x}{l} + \frac{8 + 7\delta}{2(33\delta + 38)} = 0 \\ n=8 \\ \left(\frac{x}{l}\right)^2 - \left[1 - \frac{4 - 3\delta^2}{8(45\delta + 52)(13\delta + 15)}\right] \frac{x}{l} + \frac{(8 + 7\delta)(8\delta + 71\delta)}{8(45\delta + 52)(13\delta + 15)} = 0 \end{array} \right.$$

Jeżeli nadamy wartości na δ przyjęte powyżej, to otrzymamy wartości liczebne odciętych x_1 i x_4 do których P. Bresse doszedł za pomocą wzorów ogólniejszych wprawdzie, ale też bez wątpienia daleko więcej złożonych.

Tablica 3^{cia}. — Wartości stosunku odciętych do otworu przęsła $\frac{x_1}{l_k}, \frac{x_4}{l_k}$.

	$\delta = 1,00$		$\delta = 1,10$		$\delta = 1,20$		$\delta = 1,25$		$\delta = 1,30$	
	x_1	x_4	x_1	x_4	x_1	x_4	x_1	x_4	x_1	x_4
1^{sze} przęsło										
n = 3	0,0000	0,86667	0,0000	0,87219	0,0000	0,87723	0,0000	0,87960	0,0000	0,88187
n = 4	»	0,86607	»	0,87198	»	0,87739	»	0,87993	»	0,88236
n = 5	»	0,86603	»	0,87197	»	0,87740	»	0,87995	»	0,88240
n = 6	»	»	»	»	»	0,87740	»	»	»	»
n = 7	»	»	»	»	»	»	»	»	»	»
n = 8	»	0,86603	0,0000	0,87197	»	0,87740	0,0000	0,87995	0,0000	0,88240
2^{gie} przęsło										
n = 3	0,11270	0,88730	0,11760	0,88240	0,12204	0,87796	0,12410	0,87590	0,12606	0,87394
n = 4	0,11169	0,87939	0,11725	0,87973	0,12235	0,88004	0,12470	0,88022	0,12698	0,88036
n = 5	0,11161	0,87882	0,11722	0,87954	0,12235	0,88022	0,12475	0,88054	0,12705	0,88084
n = 6	»	0,87878	»	0,87953	»	0,88023	»	0,88056	»	0,88088
n = 7	»	»	»	»	»	»	»	»	»	»
n = 8	0,11161	0,87878	0,11722	0,87953	0,12235	0,88023	0,12475	0,88056	0,12705	0,88088
3^{cie} przęsło										
n = 5	0,11956	0,88044	0,11990	0,88010	0,12022	0,87978	0,12037	0,87963	0,12051	0,87949
n = 6	0,11948	0,87988	0,11990	0,87990	0,12024	0,87993	0,12041	0,87994	0,12058	0,87995
n = 7	0,11947	0,87984	0,11988	0,87989	0,12024	0,87994	0,12042	0,87996	»	0,87998
n = 8	0,11947	0,87983	0,11988	0,87989	0,12024	0,87093	0,12042	0,87996	0,12058	0,87999
4^{te} przęsło										
n = 7	0,12004	0,87996	0,12007	0,87993	0,12009	0,87991	0,12010	0,87990	0,12011	0,87989
n = 8	0,12003	0,87992	0,12007	0,87992	0,12009	0,87992	0,12011	0,87992	0,12012	0,77992
5^{te} przęsło i wszystkie następne > 5^o n > 8	0,12008	0,87992	0,12008	0,87992	0,12008	0,87992	0,12008	0,87992	0,12008	0,87992

Wyznaczenie odciętych x_2 i x_3 . — Przypominamy tu iż odcięte szukane x_2, x_3 wyznaczają punkta

przecięcia z osią odciętych linii prostych przedstawiających momenty zgięcia utworzone w skutek obciążenia rozmaitych przęseł z wyjątkiem przęśla uważanego k . (fig. 7). Odcięte wspomniane wyznaczają się z równań ogólnych (18) i (20)

$$\frac{x_2}{l_k} = \frac{\gamma_{k-2}}{\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1}},$$

$$\frac{x_3}{l_k} = \frac{\alpha_{n-k}}{\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1}}.$$

Pierwsze równanie jest niezależne od ilości przęseł; ostatnie zaś możemy sprowadzić do pierwszego na mocy tożsamości następującej

$$\frac{\alpha_{n-k}}{\alpha_{n-k} - \alpha_{n-k-1}} = 1 - \frac{\alpha_{n-k-1}}{\alpha_{n-k-1} - \alpha_{n-k}}$$

Wartości więc ostatniego wyrażenia łatwo się dadzą wyznaczyć za pomocą odpowiednich wartości wyrażenia pierwszego. W ten sposób, dostatecznym będzie uformować jedną tylko tablicę dla

wzoru $\frac{\gamma_{k-2}}{\gamma_{k-2} - \gamma_{k-1}} = \frac{\alpha_{k-2}}{\alpha_{k-2} - \alpha_{k-1}}.$

I tak, jeśli :

(35) $\left\{ \begin{array}{l} k=1 \quad \frac{\alpha_{-1}}{\alpha_{-1} - \alpha_0} = 0, \\ k=2 \quad \frac{\alpha_0}{\alpha_0 - \alpha_1} = \frac{\delta}{2 + 3\delta} \\ k=3 \quad \frac{\alpha_1}{\alpha_1 - \alpha_2} = \frac{2 + 2\delta}{10 + 9\delta} \\ k=4 \quad \frac{\alpha_2}{\alpha_2 - \alpha_3} = \frac{8 + 7\delta}{38 + 33\delta} \\ k=5 \quad \frac{\alpha_3}{\alpha_3 - \alpha_4} = \frac{30 + 26\delta}{142 + 123\delta} \\ k=6 \quad \frac{\alpha_4}{\alpha_4 - \alpha_5} = \frac{112 + 97\delta}{530 + 459\delta} \\ k=7 \quad \frac{\alpha_5}{\alpha_5 - \alpha_6} = \frac{418 + 362\delta}{1798 + 1713\delta} \end{array} \right.$

Tablica 4. Wartości liczebne wyrażenia $\frac{\alpha_{k-2}}{\alpha_{k-2} - \alpha_{k-1}}$

	Stosunek $\delta =$				
	1,00	1,10	1,20	1,25	1,30
$k-2 = -1$	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000	0,00000
» = 0	0,20000	0,20755	0,21429	0,21739	0,22034
» = 1	0,21053	0,21106	0,21154	0,21176	0,21198
» = 2	0,21127	0,21131	0,21134	0,21136	0,21137
» = 3	0,21132	0,21132	0,21133	0,21133	0,21133
» = 4	»	»	0,21132	0,21133	0,21133
» > 4	0,21132	0,21132	0,21132	0,21132	0,21132

NAJWIĘKSZE WARTOŚCI MOMENTU ZGIĘCIA UTWORZONEGO PRZEZ CIĘŻAR
PRZYPADKOWY.

Widzieliśmy w pierwszej części niniejszej pracy iż wyznaczenie momentów zgięcia na podporach dla ciężaru przypadkowego tworzącego największe i najmniejsze ich wartości

a) na podporach i w odcinkach skrajnych

b) w odcinku środkowym każdego przęsła,

rozwiązuje zupełnie kwestyę; to jest iż wartości te stosownie podstawione w równania (8) i (9) wyznaczają największe wartości dodatne i odjemne momentów zgięcia w każdym punkcie belki.

Wyznamy więc najprzód wartości momentów zgięcia na podporach w założeniach powyżej przyjętych; metodę ogólną zastosujemy do wyznaczenia tylko wyrażeń zasadniczych, pozostałe zaś

Wyrażenia ogólne momentów zgięcia na trzech sąsiednich podporach, $k-1$, k , i $k+1$ przy układzie

WYRAŻENIA MO		
$k =$	Przęsła pod wpływem ciężaru przypadkowego.	m_{k-1}
		Trzy
2	1. 2	$m'_1 = 0,$
		Cztery
2	1. 2. 4	$m'_1 = 0,$
3	2. 3	$m'_2 = -\frac{2}{4(3\delta + 4)} p l^2$
		Pięć
2	1. 2. 4	$m'_1 = 0$
3	2. 3. 5	$m'_2 = -\frac{16 + 14\delta - \frac{1}{\delta^2}}{4(6 + 5\delta)(9\delta + 10)} p l^2$

(36)

wyrażenia dopełniające otrzymują się bardzo łatwo za pomocą tych ostatnich przy wyznaczeniu całkowitych wartości momentów zgięcia.

1. Moment zgięcia na podporach. — Moment zgięcia utworzony pod wpływem ciężaru przypadkowego przybiera największą wartość na podporze uważanej k jeżeli ten ciężar przypadkowy znajduje się na przęsłach

$$k-5, k-3, k-1, k, k+2, k+4, k+6, \dots$$

i jeżeli ciężar innych przęseł na które ciężar przypadkowy nie działa jest zerem.

Wprowadzając ten ostatni warunek do równań ogólnych (27), otrzymaliśmy wyrażenia największych momentów zgięcia na podporach w funkcji δ i długości jednego z przęseł środkowych l ; wyrażenia te podane są w tablicy następującej. Do każdej z tych wartości m'_k dołączamy jednocześnie wartości momentów na dwóch podporach sąsiednich m'_{k-1} i m'_{k+1} ; wartości te są niezbędne do wyliczenia parabol momentów zgięcia w odcinkach skrajnych przyległych podporze k .

(1) ciężaru przypadkowego wywołującego największy moment zgięcia na podporze k .

MENTÓW ZGIĘCIA

m'_k MAXIMUM	m'_{k+1}
przęsła	
$m'_2 = -\frac{\frac{2+2\delta}{\delta^2} + 2\delta + \delta^2}{4(\delta+2)(3\delta+2)} pl^2$	$m'_3 = -\frac{2\delta + \delta^2 - \frac{1}{\delta}}{4(\delta+2)(3\delta+2)} pl^2$
przęsła	
$m'_2 = -\frac{\frac{4+4\delta}{\delta^2} + 3\delta + \frac{5}{2}\delta^2}{8(\delta+1)(3\delta+4)} pl^2$	$m'_3 = -\frac{2 + \delta - \frac{2}{\delta^2}}{8(3\delta+4)} pl^2$
$m'_3 = -\frac{2 + \delta}{4(3\delta+4)} pl^2$	
przęseł	
$m'_2 = -\frac{\frac{30+26\delta}{\delta^2} + 24\delta + 20\delta^2}{4(6+5\delta)(9\delta+10)} pl^2$	$m'_3 = -\frac{4 + 17\delta + 12\delta^2 - \frac{8+7\delta}{\delta^2}}{4(6+5\delta)(9\delta+10)}$
$m'_3 = -\frac{\frac{2+2\delta}{\delta^2} + 28 + 44\delta + 17\delta^2}{4(6+5\delta)(9\delta+10)} pl^2$	$m'_4 = -\frac{8 + 16\delta + 8\delta^2 - \frac{8+7\delta}{\delta^2}}{4(6+5\delta)(9\delta+10)} pl^2$

WYRAŻENIA MO		
$k =$	Prześła pod wpływem ciężaru przypadkowego.	m_{k-1}
Sześć		
2	1. 2. 4. 6	$m'_1 = 0$
3	2. 3. 5	$m'_2 = -\frac{(58 + 51\delta)\delta}{16(6\delta + 7)(7\delta + 8)} p l^2$
4	1. 3. 4. 6	$m'_3 = -\frac{2 + 2\delta - \frac{2}{\delta^2}}{8(6\delta + 7)} p l^2$
Siedm		
2	1. 2. 4. 6	$m'_1 = 0$
3	2. 3. 5. 7	$m'_2 = -\frac{218\delta + 189\delta^2 - \frac{1}{\delta}}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} p l^2$
4	1. 3. 4. 6	$m'_3 = -\frac{116 + 218\delta + 102\delta^2 - \frac{112 + 97\delta}{\delta^2}}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} p l^2$
Ośm		
2	1. 2. 4. 6. 8	$m'_1 = 0$
3	2. 3. 5. 7	$m'_2 = -\frac{203\delta + 176\delta^2}{4(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2$
4	1. 3. 4. 6. 8	$m'_3 = -\frac{436 + 814\delta + 378\delta^2 - \frac{420 + 364\delta}{\delta^2}}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2$
5	2. 4. 5. 7	$m'_4 = -\frac{5\delta + 4}{4(45\delta + 52)} p l^2$

Podstawiając w ostatnich wyrażeniach za δ wartości przyjęte 1,00, 1,10 i t. d., otrzymamy wartości w funkcji długości pierwszego prześła l_1 , umieszczone są w następującej tablicy 5^{ej}.

MENTÓW ZGIĘCIA

 m'_k MAXIMUM m'_{k+1}

przęseł

$$m'_2 = - \frac{\frac{56 + 49\delta}{\delta^2} + 44\delta + 38\delta^2}{8(6\delta + 7)(7\delta + 8)} p l^2$$

$$m'_3 = - \frac{108 + 170\delta + 66\delta^2}{16(6\delta + 7)(7\delta + 8)} p l^2$$

$$m'_4 = - \frac{\frac{4}{\delta^2} + 6 + 5\delta}{8(6\delta + 7)} p l^2$$

$$m'_3 = - \frac{24 + 30\delta + 8\delta^2 - \frac{16 + 14\delta}{\delta^2}}{8(6\delta + 7)(7\delta + 8)} p l^2$$

$$m'_4 = - \frac{2 + 3\delta}{16(6\delta + 7)} p l^2$$

przęseł

$$m'_2 = - \frac{\frac{418 + 362\delta}{\delta^2} + 330\delta + 285\delta^2}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} p l^2$$

$$m'_3 = - \frac{\frac{2 + 2\delta}{\delta^2} + 400 + 634\delta + 249\delta^2}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} p l^2$$

$$m'_4 = - \frac{\frac{30 + 26\delta}{\delta^2} + 372 + 634\delta + 270\delta^2}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} p l^2$$

$$m'_3 = - \frac{176 + 218\delta + 57\delta^2 - \frac{112 + 97\delta}{\delta^2}}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} p l^2$$

$$m'_4 = - \frac{72 + 142\delta + 69\delta^2 - \frac{8 + 7\delta}{\delta^2}}{4(33\delta + 38)(19\delta + 22)} p l^2$$

$$m'_5 = - \frac{68 + 142\delta + 72\delta^2 - \frac{8 + 7\delta}{\delta^2}}{(33\delta + 38)(19\delta + 22)} p l^2$$

przęseł

$$m'_2 = - \frac{\frac{1560 + 1352\delta}{\delta^2} + 1230\delta + 1065\delta^2}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2$$

$$m'_3 = - \frac{374 + 593\delta + 223\delta^2}{4(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2$$

$$m'_4 = - \frac{\frac{119 + 105\delta}{\delta^2} + 1376 + 2366\delta + 1017\delta^2}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2$$

$$m'_5 = - \frac{4(6\delta + 5)}{4(45\delta + 52)} p l^2$$

$$m'_3 = - \frac{660 + 814\delta + 210\delta^2 - \frac{420 + 364\delta}{\delta^2}}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2$$

$$m'_4 = - \frac{64 + 127\delta + 62\delta^2}{4(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2$$

$$m'_5 = - \frac{10 + 9\delta - \frac{2}{\delta^2}}{8(45\delta + 52)} p l^2$$

ści liczebne momentów zgięcia odpowiadające tymże przypadkom; wypadki działań które wyrazili-

Tablica 5. — Wartości liczebne współczynników $-\frac{m'_k}{p''l_1^2}$ momentów zgięcia na trzech sąsiednich podporach $k-1, k, k+1$, przy tymże samym rozkładzie ciężaru przypadkowego co powyżej.

PRZEŚLA pod wpływem ciężaru przypad- kowego	MOMENTY którym odpowiadają współczynniki	Wartości $-\frac{m'_k}{p''l_1^2}$ jeśli stosunek $\delta =$				
		1,00	1,10	1,20	1,25	1,30
Trzy przęsła						
1. 2	m'_2	0,116667	0,126691	0,138527	0,145119	0,152158
»	m'_3	0,033333	0,046045	0,060402	0,068196	0,076401
Cztery przęsła						
1. 2. 4	m'_2	0,120536	0,130897	0,143301	0,150272	0,157755
»	m'_3	0,017857	0,029983	0,042895	0,049647	0,056598
2. 3	m'_2	0,035714	0,045582	0,056842	0,063004	0,069525
»	m'_3	0,107143	0,128459	0,151579	0,163810	0,176487
Pięć przęseł						
1. 2. 4	m'_2	0,119617	0,130900	0,144375	0,151936	0,160046
	m'_3	0,021531	0,029972	0,038958	0,043656	0,048491
2. 3. 5	m'_2	0,034689	0,044454	0,055567	0,061637	0,068053
	m'_3	0,111244	0,132766	0,156253	0,168731	0,181697
	m'_4	0,020335	0,029483	0,039420	0,044688	0,050157
Sześć przęseł						
1. 2. 4. 6	m'_2	0,119872	0,131194	0,144725	0,152322	0,160473
	m'_3	0,020513	0,028851	0,037674	0,042267	0,046981
2. 3. 5	m'_2	0,034936	0,044453	0,055280	0,061192	0,067441
	m'_3	0,110256	0,132769	0,157307	0,170333	0,183863
	m'_4	0,024038	0,029472	0,035493	0,038726	0,042107
1. 3. 4. 6	m'_3	0,019231	0,028327	0,038169	0,043373	0,048767
	m'_4	0,115385	0,137086	0,160915	0,173626	0,186867
Siedm przęseł						
1. 2. 4. 6	m'_2	0,119804	0,131193	0,144803	0,152442	0,160639
	m'_3	0,020783	0,028353	0,037390	0,041833	0,046392
2. 3. 5. 7	m'_2	0,034868	0,044375	0,055186	0,161089	0,067327
	m'_3	0,110529	0,133069	0,057651	0,170705	0,184267
	m'_4	0,023016	0,028349	0,034211	0,037341	0,040605
1. 3. 4. 6	m'_3	0,019495	0,028326	0,037887	0,042944	0,048187
	m'_4	0,114394	0,137090	0,161967	0,175233	0,189022
	m'_5	0,022930	0,028314	0,034244	0,037415	0,040724

Przęsła pod wpływem ciężaru przypadkowego.	MOMENTY, którym odpowiadają współczynniki	Wartości $-\frac{m'_k}{p'l^2}$ jeśli stosunek $\delta =$				
		1,00	1,10	1,20	1,25	1,30
Ośm przęseł						
1. 2. 4. 6. 8	m'_2	0,119822	0,131214	0,144828	0,152470	0,160670
	m'_3	0,020711	0,028773	0,037297	0,041733	0,046283
2. 3. 5. 7	m'_2	0,034886	0,044375	0,053165	0,061057	0,067282
	m'_3	0,110457	0,133069	0,157727	0,170821	0,184425
1. 3. 4. 6. 8	m'_3	0,023288	0,028350	0,033927	0,036908	0,040019
	m'_4	0,019422	0,028246	0,037795	0,042844	0,048079
2. 4. 5. 7	m'_3	0,114668	0,137391	0,162311	0,175594	0,189425
	m'_4	0,021907	0,027191	0,032962	0,036031	0,039223
2. 4. 5. 7	m'_4	0,023196	0,028313	0,033962	0,036988	0,040147
	m'_5	0,113402	0,137094	0,163019	0,176819	0,191176

2. Moment zgięcia w odcinkach środkowych CD (fig 7). — Jeśli przęsła belki są na przemian wolne i obciążone, wtedy w odcinku środkowym każdego przęsła obciążonego, moment zgięcia przybiera największe wartości dodatne (Część 1^{sza} str. 19).

Dla wyprowadzenia równań wyrażających momenty zgięcia w tych odcinkach, niezbędnym jest wyznaczenie poprzednie wartości momentów zgięcia na podporach, przy tychże samych rozkładach ciężaru przypadkowego.

Nadając więc wartości stosowne dla p_1, p_2, p_3, \dots w równaniach (27) otrzymamy ilości szukane. Wypadki działań podajemy w tablicy następującej.

Tablica wartości momentów zgięcia na podporach przy rozkładach ciężaru przypadkowego wywiązujących największe ich wartości w odcinkach środkowych przęseł (37).

Przęsła pod wpływem ciężaru przypadkowego.	m''_k	Przęsła pod wpływem ciężaru przypadkowego.	m''_k
Trzy przęsła.			
1.3	$m''_2 = -\frac{1}{4(3\delta+2)} \frac{1}{\delta^2} p l^2$	2	$m''_2 = -\frac{\delta}{4(3\delta+2)} p l^2$
Cztery przęsła.			
1.3	$m''_2 = -\frac{8+7\delta}{8(2+2\delta)(3\delta+4)} \delta(2+\delta) p l^2$	2.4	$m''_2 = -\frac{\delta(6+5\delta)+\frac{1}{\delta}}{8(2+2\delta)(3\delta+4)} p l^2$
	$m''_3 = -\frac{-\frac{1}{\delta^2}+2+1\delta}{8(3\delta+4)} p l^2$		$m''_3 = -\frac{2+\delta-\frac{1}{\delta^2}}{8(3\delta+4)} p l^2$

Prześla pod wpływem ciężaru przypadkowego.	m''_k	Prześla pod wpływem ciężaru przypadkowego.	m''_k
Pięć przeseł.			
1.3.5	$\left\{ \begin{aligned} m''_2 &= -\frac{\frac{5}{\delta^2} - \delta}{4(9\delta + 10)} p l^2 \\ m''_3 &= -\frac{\frac{1}{\delta^2} + 2 + 2\delta}{4(9\delta + 10)} p l^2 \end{aligned} \right.$	2.4	$\left\{ \begin{aligned} m''_2 &= -\frac{4\delta}{4(9\delta + 10)} p l^2 \\ m''_3 &= -\frac{2 + \delta}{4(9\delta + 10)} p l^2 \end{aligned} \right.$
Sześć przeseł.			
1.3.5	$\left\{ \begin{aligned} m''_2 &= -\frac{\frac{112 + 97\delta}{\delta^2} - 4\delta(6 + 5\delta)}{16(6\delta + 7)(7\delta + 8)} p l^2 \\ m''_3 &= -\frac{\frac{30 + 26\delta}{\delta^2} + 4(2 + 2\delta)(6 + 5\delta)}{16(6\delta + 7)(7\delta + 8)} p l^2 \\ m''_4 &= -\frac{\frac{1}{\delta^2} + 4 + 4\delta}{16(6\delta + 7)} p l^2 \end{aligned} \right.$	2.4.6	$\left\{ \begin{aligned} m''_2 &= -\frac{4\delta(22 + 19\delta) - \frac{1}{\delta}}{16(6\delta + 7)(7\delta + 8)} p l^2 \\ m''_3 &= -\frac{4(12 + 15\delta + 4\delta^2) - \frac{2 + 2\delta}{\delta^2}}{16(6\delta + 7)(7\delta + 8)} p l^2 \\ m''_4 &= -\frac{4 + 4\delta + \frac{1}{\delta^2}}{16(6\delta + 7)} p l^2 \end{aligned} \right.$
Siedm przeseł.			
1.3.5.7	$\left\{ \begin{aligned} m''_2 &= -\frac{\frac{19}{\delta^2} - 4\delta}{4(33\delta + 38)} p l^2 \\ m''_3 &= -\frac{-\frac{5}{\delta^2} + 4(2 + 2\delta)}{4(33\delta + 38)} p l^2 \\ m''_4 &= -\frac{\frac{1}{\delta^2} + 6 + 5\delta}{4(33\delta + 38)} p l^2 \end{aligned} \right.$	2.4.6	$\left\{ \begin{aligned} m''_2 &= -\frac{15\delta}{4(33\delta + 38)} p l^2 \\ m''_3 &= -\frac{8 + 3\delta}{4(33\delta + 38)} p l^2 \\ m''_4 &= -\frac{6 + 6\delta}{4(33\delta + 38)} p l^2 \end{aligned} \right.$
Ośm przeseł.			
1.3.5.7	$\left\{ \begin{aligned} m''_3 &= -\frac{\frac{1560 + 1351\delta}{\delta^2} - 15(22 + 19\delta)\delta}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2 \\ m''_2 &= -\frac{\frac{418 + 362\delta}{\delta^2} + 15(2 + 2\delta)(22 + 19\delta)}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2 \\ m''_4 &= -\frac{\frac{112 + 97\delta}{\delta^2} + (6 + 5\delta)(80 + 69\delta)}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2 \\ m''_5 &= -\frac{\frac{1}{\delta^2} + 3(6 + 5\delta)}{8(45\delta + 52)} p l^2 \end{aligned} \right.$	2.4.6.8	$\left\{ \begin{aligned} m''_2 &= -\frac{15\delta(82 + 71\delta) + \frac{1}{\delta}}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2 \\ m''_3 &= -\frac{660 + 814\delta + 210\delta^2 - \frac{2 + 2\delta}{\delta^2}}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2 \\ m''_4 &= -\frac{480 + 918\delta + 435\delta^2 + \frac{8 + 7\delta}{\delta^2}}{16(45\delta + 52)(13\delta + 15)} p l^2 \\ m''_5 &= -\frac{\frac{1}{\delta^2} + 3(5\delta + 6)}{8(45\delta + 52)} p l^2 \end{aligned} \right.$

Tablica 6. — Wartości liczebne współczynników $\frac{m''_k}{p' l_1^2}$ momentów zgięcia utworzonych przy tychże samych rozkładach ciężaru przypadkowego.

PRZĘSŁA pod wpływem ciężaru przy- padkowego	MOMENTY którym odpowiadają współczynniki	Wartości $\frac{m''_k}{p' l_1^2}$ gdy $\delta =$				
		1,00	1,10	1,20	1,25	1,30
Trzy przęsła						
1. 3.	m''_2	0,050000	0,047170	0,044643	0,043478	0,042373
2.	m''_3	0,050000	0,062783	0,077143	0,084918	0,093093
Cztery przęsła						
1. 3.	m''_2	0,053571	0,047186	0,040364	0,037285	0,033881
	m''_3	0,035714	0,047106	0,059342	0,065776	0,072421
2. 4.	m''_2	0,053571	0,066889	0,081998	0,090236	0,098935
	m''_3	0,035714	0,047106	0,059342	0,065776	0,072421
Pięć przęseł						
1. 3. 5.	m''_2	0,052632	0,046093	0,039327	0,035846	0,032293
	m''_3	0,039474	0,051281	0,064135	0,070956	0,078041
2. 4.	m''_2	0,052632	0,066884	0,083077	0,091912	0,101244
	m''_3	0,039474	0,047123	0,055385	0,059743	0,064251
Sześć przęseł						
1. 3. 5.	m''_2	0,052885	0,046095	0,039037	0,035395	0,031672
	m''_3	0,038462	0,051275	0,065197	0,072576	0,080236
	m''_4	0,043269	0,051305	0,060176	0,064925	0,069882
2. 4. 6.	m''_2	0,052885	0,067177	0,083428	0,092298	0,101672
	m''_3	0,038462	0,046004	0,054099	0,058350	0,062736
	m''_4	0,043269	0,051305	0,060176	0,064925	0,069882
Siedm przęseł						
1. 3. 5. 7.	m''_2	0,052817	0,046017	0,038943	0,035292	0,031557
	m''_3	0,038732	0,051575	0,065541	0,072950	0,080643
	m''_4	0,042254	0,050185	0,058892	0,063535	0,068371
2. 4. 6.	m''_2	0,052817	0,067177	0,083505	0,092419	0,101839
	m''_3	0,038732	0,046006	0,053814	0,057916	0,062148
	m''_4	0,042254	0,051299	0,061237	0,066542	0,072070

PRZESŁA pod wpływem ciężaru przypadko- wego	MOMENTY którym odpowiadają spółczynniki	Wartości $-\frac{m''_k}{p''l_1^2}$ gdy $\delta =$				
		1,00	1,10	1,20	1,25	1,30
Ośm przęseł						
1. 3. 5. 7.	m''_2	0,052835	0,046016	0,038923	0,035259	0,031513
	m''_3	0,038660	0,051574	0,055618	0,073066	0,080801
	m''_4	0,042526	0,050187	0,058607	0,063102	0,067785
	m''_5	0,041237	0,050179	0,059953	0,065152	0,070560
2. 4. 6. 8.	m''_2	0,052835	0,067198	0,083530	0,092447	0,104869
	m''_3	0,038660	0,045926	0,053722	0,057816	0,062039
	m''_4	0,042526	0,051599	0,061581	0,066914	0,072475
	m''_5	0,041237	0,050179	0,059953	0,065152	0,070560

MOMENT ZGIĘCIA CAŁKOWITY UTWORZONY PRZEZ CIĘŻAR STAŁY I PRZYPADKOWY DZIAŁAJĄCE

JEDNOCZEŚNIE.

Tablice które podaliśmy w ciągu niniejszej pracy są dostateczne do wyznaczenia największych wartości momentów zgięcia całkowitych, we wszystkich odcinkach przęseł; wszystkie działania w przypadkach następujących sprowadzają się do nadania stosownych wartości ilościom M_k i M_{k+1} i do wprowadzenia takowych w równania (8) i (9).

Wartości o których wspomnieliśmy M_k i M_{k+1} są najważniejsze przy obliczaniu wytrzymałości belek; po uformowaniu poprzednich tablic otrzymują się one z całą łatwością dodając do momentu utworzonego przez ciężar stały, wartości momentu zgięcia utworzonego przez ciężar przypadkowy tychże samych znaków co i pierwszy.

Widzieliśmy iż moment zgięcia utworzony przez ciężar stały (dla wartości δ zwykle używanych) ma wartości ujemne na podporach; wartości te zmniejszają się (biorąc bezwzględnie) ku środkowi przęsła i stają się zerami w punktach x' , x'' ; następnie wartości te są dodatne w przedziale zawartym między x' i x'' .

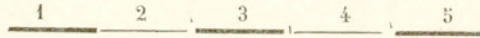
Widzieliśmy nadto że największe wartości całkowite momentu zgięcia otrzymują się dodając do momentu zgięcia utworzonego przez ciężar stały :

a) od 0 do x' i od x' do l . Największe wartości ujemne momentu zgięcia utworzonego przez ciężar przypadkowy.

b) od x' do x'' . Największe jego wartości dodatne.

Przykład następujący wskaże szczegóły działań które wykonać należy aby otrzymać żądane wypadki.

Odcinek OE. — Moment zgięcia wywarły przez ciężar stały ma wartości dodatne w pierwszej części odcinka OE od $x=0$ do $x=x''$; największe więc wartości całkowite momentu zgięcia w tymże odcinku, otrzymują się, dodawszy do wartości poprzednich granicę dodatnią momentów zgięcia wywołanych przez ciężar przypadkowy; przy układzie następującym



czyli co na jedno wychodzi, podstawivszy w równaniu (9) za M_2 sumę wartości odpowiednich $(m_2 + m''_2)$ wziętych w tablicach 4^{ej} i 6^{ej}; otrzymamy ztąd następujące równanie momentów zgięcia w odcinku uważanym od $x=0$ do $x=x''$,

$$(38) \quad \left\{ \begin{aligned} (M)_0^{x''} &= \left(\frac{p}{2} + \frac{m_2 + m''_2}{l_1^2} \right) l_1 x - 0,5 p x^2 \\ &= [0,5 p' - 0,127575 p' - 0,035846 p''] l_1 x - 0,5 p x^2 \\ &= [(0,5 - 0,035846) p - 0,091911 p'] l_1 x - 0,5 p x^2 \\ (M)_0^{x''} &= (0,464154 p - 0,091911 p') l_1 x - 0,5 p x^2, \end{aligned} \right.$$

Założywszy w ostatniem równaniu $x=x''$, otrzymamy wartość momentu zgięcia w punkcie D; oznaczymy tę wartość przez $M_{x''}$

$$M_{x''} = (0,068426 p - 0,068427 p') l_1^2.$$

Spółczynniki ilości p i p' zawartych w tém równaniu, winny być sobie równe, albowiem w punkcie x'' moment zgięcia utworzonym jest tylko przez ciężar przypadkowy $(p - p')$. Różnica 0,000001 i inne podobne, które czytelnik znajdzie, sprawdzając przykłady podane poniżej, pochodzą z opuszczenia liczb dziesiętnych po za szóstą cyfrą; wpływ tej różnicy jest zupełnie nieznaczący w ostatecznych wypadkach; z tych dwóch spółczynników przyjmujemy za prawdziwy ten, z którym najmniej odbywało się działań, to jest w uważanym przypadku spółczynnik ilości p' , i napiszemy ostatecznie

$$M_{x''} = 0,068427 (p - p') l_1^2$$

Odcięta x_3 punktu, w którym moment zgięcia przybiera największą wartość dodatnią, wyznaczy się z pochodnej względem x pierwszego równania (38), przyrównanej do zera,

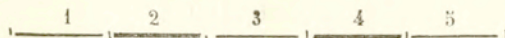
$$\frac{d \cdot (M)_0^{x''}}{dx} = 0,$$

otrzymamy ztąd

$$x_3 = \left(0,464154 - 0,091911 \frac{p'}{p} \right) l_1.$$

Znając ilości p i p' otrzymamy natychmiast spółczynnik liczebny odciętej x_3 ; a tak otrzymaną wartość podstawiając w równaniu (38) otrzymamy moment zgięcia szukany.

W części pozostałej odcinka uważanego od $x=x'$ do $x=x_3$, moment zgięcia staje się odjemnym, do wartości więc jego powstałych z ciężaru stałego, dodać należy granicę odjemną utworzoną przez ciężar przypadkowy, rozłożony jak następuje :



Układ ten jest dopełniającym układu poprzedniego ciężarów przypadkowych, równanie więc

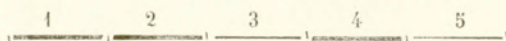
momentów zgięcia w tym odcinku będzie dopełniającym równania poprzedniego (38) otrzymamy więc tu bez żadnych innych rachunków

$$(39) \quad (M)_{x_4}^{x_4} = -(0,091914p - 0,464154p')l_1x - 0,5p'x^2$$

Założywszy w ostatnim równaniu $x = x_4$, otrzymamy wartość momentu zgięcia w punkcie E,

$$M_{x_4} = -(0,080881p - 0,021276p')l_1^2$$

Odcinek EF. — W odcinku tym moment zgięcia jest ujemnym, granica ujemna jego wartości odpowiada następującemu układowi ciężaru przypadkowego



Granica ta momentów zgięcia dodana do wartości jego powstałych z ciężaru stałego, da nam największe ujemne wartości momentów, na pierwszym filarze i w całym odcinku uważanym. Dodawszy więc do siebie stosowne wartości z tablic 4^{ej} i 5^{ej}, otrzymamy najprzód wartość maximum (ujemną) momentu zgięcia na podporze drugiej,

$$M_2 = (m_2 + m'_2)l_1^2 = -(0,127757p' + 0,151936p'')l_1^2 = -(0,151936p - 0,024179p')l_1^2,$$

następnie wprowadziwszy tę wartość M_2 w równanie (9), otrzymamy szukane wartości ujemne momentów.

$$(40) \quad (M)_{x_4}^1 = (0,5p - 0,151936p + 0,024179p')l_1x - 0,5px^2 = (0,348064p + 0,024179p')l_1x - 0,5px^2.$$

Wartość momentu zgięcia na początku odcinka dla $x = x_4$, powinna być równą wartości otrzymanej z równania poprzedniego

$$M_{x_4} = -(0,080881p - 0,021276p')l_1^2.$$

Drugie przęsło. — Długości odcinków w przęśle drugim wzięte z tablic 2^{ej}, 3^{ej} i 4^{ej} są następujące :

$$\begin{aligned} x_1 &= 0,12475 \delta l_1 & x_3 &= (1 - 0,21136)\delta l_1 = 0,78864 \delta l_1 \\ x' &= 0,20727 \delta l_1 & x'' &= 0,78896 \delta l_1 \\ x_2 &= 0,21739 \delta l_1 & x_4 &= 0,88054 \delta l_1 \end{aligned}$$

Z porównania odciętych wypadła, iż wartości momentu zgięcia w przęśle uważanym będą dodatne w całym odcinku CD (fig. 7); każdy zaś z odcinków BC i DE podzielony jest przez odcięte x' i x'' na dwie części, gdzie w jednej z nich wartości momentu są dodatne, w drugiej zaś ujemne.

Odcinek OB. — Największe wartości ujemne momentu zgięcia w odcinku uważanym, otrzymają się z równania ogólnego (8) nadając w niem na M_k i M_{k+1} stosowne wartości z tablic 4^{ej} i 5^{ej},

$$\begin{aligned} (M)_0^{x'} &= M_2 + \left(0,5\delta p + \frac{(m_3 + m'_3) - M_2}{\delta l_1^2}\right) l_1x - 0,5px^2, \\ &= M_2 + \left(0,625p + \frac{0,108280p - 0,111222p}{\delta}\right) l_1x - 0,5px^2, \end{aligned}$$

$$(41) \quad (M)_0^{x'} = -(0,151936p - 0,024179p')l_1^2 + (0,711624p - 0,088978p')l_1x - 0,5px^2.$$

Na końcu odcinka OB, to jest w punkcie B (fig. 12) dla $x = x_1$ wartość momentu zgięcia będzie

$$M_{x_1} = - (0,053125p - 0,010304p')l_1^2$$

Odcinek DE. — Ostatnie równanie (41) wyraża jednocześnie wartości dodatnie momentu zgięcia w części x, x' odcinka DE to jest

$$(M)_0^{x_1} = (M)_{x_3}^{x''(*)}$$

W części pozostałej $x'' x_4$ tegoż odcinka wartości ujemne momentu zgięcia przedstawione będą przez równanie dopełniające równania (41)

$$(M)_{x_4}^{x_1} = (0,024179p - 0,151936p')l_1^2 - (0,088978p - 0,711624p')l_1x - 0,5p'x^2.$$

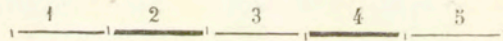
Nakoniec wartości momentu zgięcia w punktach przecięcia parabol w odcinku uważanym będą

$$M_{x_3} = (0,063682p - 0,063536p')l_1^2,$$

$$M_{x''} = 0,063572(p - p')l_1^2,$$

$$M_{x_4} = (0,073758p - 0,025590p')l_1^2.$$

Odcinek CD. — W przypadku rozbiernym jakieśmy wspomnieli powyżej, moment zgięcia ma wartości dodatnie w całym odcinku CD ($x_2 x_3$); wartości te przedstawione będą przez równanie uformowane za pomocą tablic 4^{ej} i 6^{ej} przy następującym układzie ciężaru przypadkowego



otrzymamy ztąd

$$(42) \quad (M)_{x_2}^{x_3} = (m_2 + m'_2)l_1^2 + \left(0,5\delta p + \frac{(m_3 + m'_3) - (m_2 + m'_2)}{\delta l_1^2} \right) l_1x - 0,5px^2 \\ = - (0,091912p + 0,035485p')l_1^2 + (0,650735p - 0,028089p')l_1x - 0,5px^2.$$

Założywszy w tém równaniu $x = x_2$ i $x = x_3$, otrzymamy wartości momentu zgięcia na końcach odcinka, to jest w punktach C i D.

$$M_{x_2} = (0,047998p - 0,043478p')l_1^2,$$

$$M_{x_3} = (0,063682p - 0,063535p')l_1^2.$$

Nakoniec odcięta x_3 , gdzie moment zgięcia przybiera wartość dodatnią maximum, wyznaczy się z równania pochodnej $\frac{d \cdot (M)_{x_2}^{x_3}}{dx} = 0$, przyrównanej do zera; ztąd

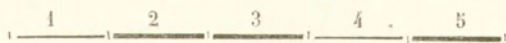
$$x_3 = \left(0,650735 - 0,028089 \frac{p'}{p} \right) l_1.$$

† (*) Równanie to podaliśmy tu dla uzupełnienia kwestyi, w rzeczywistości jednakże ma ono bardzo małe zastosowanie; parabola bowiem przez nie przedstawiona stosuje się tylko do przestrzeni $0^m,032l_2$ w przypadku gdyby długość przeszła uważanego była 100^m , ponieważ w tym razie

$$100^m(x'' - x_3) = 0,032,$$

parabola więc ta może być opuszczoną, albo w każdym razie zastąpioną przez cięciwę.

Odcinek EF. — Wiadomo, iż w odcinku uważanym, moment zgięcia jest odjemnym, największe jego wartości odpowiadają kombinacji ciężaru przypadkowego, wywiązującego największy odjemny moment zgięcia, na podporze trzeciej,



Podstawivszy tedy wartości odpowiednie z tablic 1^{ej} i 5^{ej} w wyrażenie momentu zgięcia na podporze trzeciej otrzymamy

$$M_3 = (m_3 + m'_3) = -(0,130699p' + 0,168731p'')l_1^2 = -(0,168731p - 0,038032p')l_1^2.$$

Następnie wprowadzivszy tę wartość do równania ogólnego (8), będziemy mieli następujące równanie momentów zgięcia w odcinku EF

$$\begin{aligned} (M)_{x_3}^{1/2} &= (m_2 + m'_2) + \left(0,5\delta p + \frac{M_3 - (m_2 + m'_2)}{\delta l_1^2}\right)l_1 x - 0,5p x^2 \\ &= -(0,127757p' + 0,061637p'')l_1^2 + \left(0,625p - \frac{0,092906p - 0,104152p'}{\delta}\right)l_1 x - 0,5p x^2 \end{aligned}$$

$$(43) \quad (M)_{x_3}^{1/2} = -(0,061637p + 0,066120p'')l_1^2 + (0,539325p + 0,083321p')l_1 x - 0,5p x^2.$$

Na początku tego odcinka w punkcie E wartość momentu zgięcia będzie

$$M_{x_3} = -(0,073755p - 0,025589p'')l_1 x^2$$

Odcinek BC. — Ostatnie równanie (43) wyrazi jednocześnie wartości dodatne momentu zgięcia w części pozostałej x' odcinka uważanego BC.

$$(M)_{x_3}^{1/2} = (M)_{x'}$$

Równanie zaś dopełniające tegoż równania (43) wyrażać będzie wartości odjemne momentów zgięcia w części pozostałej x_1 odcinka uważanego.

$$(44) \quad (M)_{x_1}^{x'} = -(0,066120p + 0,061637p'')l_1^2 + (0,083321p + 0,539325p')l_1 x - 0,5p x^2.$$

W punktach przecięcia parabol, to jest w punktach wyznaczonych przez odcięte x_1 , x' , x_2 , wartości momentu zgięcia będą następujące

$$M_{x_1} = -(0,053127p - 0,010306p'')l_1^2,$$

$$M_{x'} = -(0,044533)(p - p'')l_1^2,$$

$$M_{x_2} = (0,047998p - 0,043478p'')l_1^2.$$

Trzecie przęśło. — Długości odcinków, w pierwszej połowie przęśła uważanego są następujące :

$$x_1 = 0,12037 \delta l_1,$$

$$x_2 = 0,21176 \delta l_1,$$

$$x' = 0,21241 \delta l_1.$$

Odcinek OB. — W odcinku tym postępując w sposób podobny, jak w przęśle poprzedzającym, otrzy-

mamy największe wartości odjemne momentu zgięcia za pomocą równania

$$\begin{aligned} (M)_0^x &= M_3 + \left(0,5\delta p + \frac{(m_4 + m'_4) - M_3}{\delta l_1^2}\right) l_1 x^2 - 0,5 p x^2 \\ &= -(0,168731 p - 0,038032 p') l_1^2 + \left(0,625 p - \frac{(0,044688 p + 0,086011 p') - M_3}{\delta}\right) l_1 x - 0,5 p x^2 \\ (45) \quad (M)_0^{x_1} &= -(0,168731 p - 0,038032 p') l_1^2 + (0,724234 p - 0,099234 p') l_1 x - 0,5 p x^2. \end{aligned}$$

Na końcu odcinka w punkcie B wartość momentu będzie dla $x = x_1$,

$$M_{x_1} = -(0,071082 p - 0,023101 p') l_1^2.$$

Odcinek BC. — W przypadku rozbiernym odcięte x i x'' wchodzą od odcinka środkowego CD, w odcinku więc uważanym BC wartości momentu zgięcia są odjemne; wartości te jak wiadomo przedstawione będą przez równanie dopełniające, równania wartości odjemnych momentu zgięcia w odcinku EF', to jest

$$(M)_{x_1}^{x_2} \text{ dop} = (M)_{x_4}^3.$$

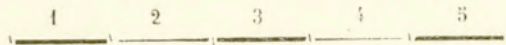
Ostatnie równanie, wskutek symetrii przęśła uważanego, przedstawia wartości symetryczne względem środka przęśła z równaniem dopełniającem równania (45); wyprowadzi się więc ono z tego ostatniego zastępując w niem x przez $\delta l_1 - x$. Wykonawszy działania wskazane otrzymamy :

$$(46) \quad (M)_{x_1}^{x_2} = -(0,086010 p + 0,044689 p') l_1^2 + (0,099234 p + 0,525766 p') l_1 x - 0,5 p x^2.$$

Nadawszy w równaniu tém na x wartości x_1 i x_2 , otrzymamy wyrażenia momentu zgięcia na końcach odcinka

$$\begin{aligned} M_{x_1} &= (0,071080 p - 0,023099 p') l_1^2 \\ M_{x_2} &= -(0,059743 p - 0,039448 p') l_1^2 \end{aligned}$$

Odcinek CD. — W części środkowej x' x'' odcinka uważanego moment zgięcia jest dodatnym; największe jego wartości odpowiadają przypadkowi, w którym ciężar przypadkowy rozłożonym jest na przęśłach 1, 3, 5.



Wprowadziwszy do równania (8) wartości odpowiadające temu przypadkowi wyjęte z tablic 1^{ej} i 6^{ej}, otrzymamy równanie następujące momentów zgięcia.

$$\begin{aligned} (M)_{x'}^{x''} = (m_3 + m'_3) &= (0,5\delta p + 0) l_1 x - 0,5 p x^2 \\ (47) \quad &= -(0,070936 p + 0,059743 p') l_1^2 + 0,625 p l_1 x - 0,5 p x^2. \end{aligned}$$

Równanie to jest symetrycznem względem środka belki, parabola przedstawiona przez nie, zawartą jest między odciętami x' x'' równo oddalonymi od tegoż środka, wartości więc momentu zgięcia w tych punktach będą równe. Nakoniec wierzchołek paraboli, czyli największa wartość dodatna momentu zgięcia znajduje się w środku przęśła. Założywszy tedy $x = x'$ i $x = x_3 = 0,625 l_1$ otrzymamy kolejno.

$$\begin{aligned} M_{x'} = M_{x''} &= 0,059743 (p - p') l_1^2 \\ M_{x_3} &= (0,124356 p - 0,059743 p') l_1^2. \end{aligned}$$

W częściach pozostałych odcinka uważanego x_2x' i $x''x_3$ moment zgięcia przybiera wartości odjemne, które będą wyrażone przez równanie dopełniające równania ostatniego (47),

$$(48) \quad (M)_{x_2}^{x'} = (0,059743p + 0,070956p')l^2 + 0,625p'l_1x - 0,5p'x^2.$$

Na końcu odcinka w punkcie C dla $x = x_2$ otrzymamy następujące wyrażenie momentu zgięcia.

$$M_{x_2} = - (0,659743p - 0,059448p')l_1^2.$$

Przykłady uproszczone. — W przykładzie poprzedzającym wyznaczyliśmy równania momentów zgięcia we wszystkich odcinkach każdego przęsła, a to w celu podania ściśle całej krzywej obwiednej największych wartości tychże momentów, w każdym punkcie belki uważanej. W zastosowaniach jednakże bardzo rzadko wymaga się przykładów rozwiązanych z podobną ścisłością; w wielu razach dostatecznym jest tylko wyznaczenie największych wartości odjemnych momentu w odcinkach skrajnych OB i EF i wartości dodatnich, tegoż w odcinku CD każdego przęsła środkowego.

W znacznej bowiem liczbie przypadków moment sprężystości najmniejszego przecięcia poprzecznego belki (*), przewyższa już znacznie wartości momentu zgięcia, na końcach odcinków powyżej wspomnianych, i przedstawi się na rysunku jako linia pozioma, przecinająca tylko parabole momentów w tychże odcinkach; w przypadkach więc tych zupełnie jest nieużytecznym wyznaczenie wartości momentu zgięcia w odcinkach pozostałych; same więc tylko wartości tego ostatniego przewyższające moment sprężystości wspomniany, użytecznie posłużyć mogą do obliczenia wzmocnienia przecięcia belki, przez dodanie nowych pasów poziomych 2^{go}, 3^{go} i. t. d.

W przypadkach więc kiedy wymiary belki są znaczne, to jest, kiedy długość jęj przęsła zbliża się lub przewyższa 100^m,00, dobrze jest przy obliczaniu jęj wytrzymałości użyć wszystkich równań, wprowadzonych w części trzeciej, albowiem w tym razie wartości momentów zgięcia, w częściach odcinków BC i DE przewyższają mogą wartości momentu sprężystości, najmniejszego wyżej określonego przecięcia belki; we wszystkich zaś innych przypadkach można się ograniczyć tylko na trzech równaniach następujących, w każdym przęsle środkowym.

$$\begin{aligned} & (M)_{x_0}^{x_1}, \\ & (M)_{x_2}^{x_3} \text{ albo } x'', \\ & (M)_{x_4}^{l_k}. \end{aligned}$$

Co do przęsła skrajnych linia obwiedna momentów jest w nich dość prostą, żadnych więc uproszczeń nie proponujemy tam wprowadzać.

III. — WYZNACZENIE SIŁ POPRZECZNYCH.

Metody ogólne. — Widzieliśmy w pierwszej części, iż po otrzymaniu wyrażań momentów zgięcia, łatwo jest wyznaczyć natężenie sił poprzecznych w każdym punkcie belki.

(*) Oznaczamy nazwą przecięcia najmniejszego belki przecięcie składające się z niezbędnych tylko elementów stanowiących belkę, to jest z żelaz kątowych (cornières) przymocowanych do *jednego tylko* pasa poziomego z każdej strony ściany pionowej belki.

W przypadku gdy wytrzymałość belki, oblicza się za pomocą metody tak zwaną geometryczną, największe wartości siły poprzecznej otrzymują się za pomocą wzorów ogólnych [od (41)^o do (46)^o], podstawiając w nich wartości odpowiednie momentów zgięcia obliczonych przy układach ciężaru przypadkowego tworzących :

a) Największe i najmniejsze wartości (odjemne) momentu zgięcia na podporach ograniczających przeszło uważane, dla każdego z przęseł środkowych.

b) Największe i najmniejsze wartości (dodatne) momentu zgięcia w odcinku środkowym, i największe jego wartości (odjemne) na filarze przyległym dla przęseł skrajnych.

W zastosowaniu metody analitycznej, gdzie wartości momentów zgięcia wyrażone są za pomocą równań w każdym punkcie belki, największe wartości szukane siły poprzecznej, otrzymują się bardzo łatwo, biorąc pochodne z równań odpowiednich momentów zgięcia, przy układach ciężaru przypadkowego wskazanych powyżej; równania więc siły poprzecznej, zachowując znakowania przyjęte w części pierwszej, będą następujące :

a) W pierwszym przęśle

$$(A)_0^{x''} = d \frac{(M)_0^{x''}}{dx} \text{ granica dodatna,}$$

$$\left. \begin{aligned} (A)_{x''}^{x''} &= d \frac{(M)_{x''}^{x''}}{dx} \\ (A)_{x''}^{l_1} &= d \frac{(M)_{x''}^{l_1}}{dx} \end{aligned} \right\} \text{ granice odjemne}$$

b) W przęśle środkowym którémkolwiek k

$$\left. \begin{aligned} (A)_0^{x'' \text{ lub } x_a} &= d \frac{(M)_0^{x''}}{dk} \\ \text{jeżeli } x''' < x_a \quad (A)_{x''}^{x''} &= \text{dop } (A)_0^{x''} \end{aligned} \right\} \text{ granice dodatne}$$

$$\left. \begin{aligned} x''' > x_a \quad (A)_{x''}^{x''} &= \text{dop } (A)_{x''}^{l_k} \\ (A)_{x'' \text{ albo } x_a}^{l_k} &= d \frac{(M)_{x''}^{l_k}}{dx} \end{aligned} \right\} \text{ granice odjemne.}$$

Otrzymany więc dla każdego przęsła, za pomocą jednej lub drugiej metody, jakieśmy to również wskazali przy końcu części pierwszej, trzy linie proste przecinające się, których rzędne przedstawiają nam wartości szukane sił poprzecznych w odcinkach właściwych.

Działania jakie wykonać należy, aby wyznaczyć wartości sił poprzecznych, za pomocą równań momentów zgięcia są tak łatwe, iż zdaje się nam zbytecznym wyprowadzenie wzorów szczegółowych, odpowiadających każdemu z powyżej rozbieganych przypadków; ograniczymy się tu tylko, dla wskazania sposobu postępowania, wyznaczeniem równań sił poprzecznych, odnoszących się do przykładu poprzedniego, dla którego wyznaczaliśmy równania momentów zgięcia.

Wykonywując działania podobne na tablicach analitycznych podanych w części trzeciej, otrzymamy łatwo wartości sił poprzecznych we wszystkich tam wyliczonych przypadkach.

PRZYKŁAD.—**Belka o pięciu przęsłach**, $\delta = 1,25$.—W przykładzie obecnym, uporządkujemy działania w podobny sposób, jak w przykładzie poprzednim dla momentów zgięcia; to jest wyznaczmy najprzód długości odcinków każdego przęsła, następnie wyznaczmy równania sił poprzecznych w każdym z nich; na koniec zakładając w równaniach sił poprzecznych $x = 0$, $x = x_a$ albo x'' i $x = l_k$, otrzymamy ich wyrażenia na końcach odcinków.

Wypadki ztąd otrzymane, przedstawiliśmy geometrycznie na fig. 12 w założeniu $p = 2p'$, umieściliśmy je pod osią x , aby w ten sposób połączyć na jednej i tej samej figurze, tak przedstawienie momentów zgięcia jako też i sił poprzecznych.

Pierwsze przęsło. — Długości odcinków w przęsle tém wyznaczone z tablic 2^{ej} i 3^{ej} są następujące

$$x'' = \frac{1}{2}x' = 0,37224l_1$$

$$x_a = \frac{1}{2}x_i = 0,439985l_1.$$

W odcinku pierwszym od $x = 0$ do $x = x''$ granica dodatnia sił poprzecznych wyrażoną będzie przez pochodną równania (38).

$$(49) \quad (A)_{x''}^{x''} = \frac{d(M)_0^{x''}}{dx} = (0,464154p - 0,091911p')l_1 - px.$$

W odcinku następującym od $x = x''$ do $x = x_a$ granica odjemna sił poprzecznych wyrazi się przez pochodną równania dopełniającego (38) albo wprost przez równanie dopełniające równania ostatniego (49).

$$(50) \quad (A)_{x''}^{x_a} = -(0,091911p - 0,464154p')l_1 - p'x.$$

W odcinku pozostałym od $x = x_a$ do $x = l_1$, granica odjemna wartości sił poprzecznych wyrażoną będzie przez pochodną równania (40).

$$(51) \quad (A)_{x_a}^{l_1} = (0,348064p + 0,024179p')l_1 - px.$$

Podstawivszy teraz w równaniach odpowiednich za x wartości odciętych x'' i x_a ; otrzymamy następujące wyrażenia siły poprzecznej w tych punktach.

$$A_{x''} = (0,091911)(p - p')l_1$$

$$A_{x_a} = (0,024179p - 0,091911p')l_1.$$

Założywszy następnie w pierwszym równaniu $x = 0$, otrzymamy wartość siły poprzecznej na pierwszym przyczółku

$$A_1 = (0,464154p - 0,091911p')l_1.$$

Nakoniec w trzecim równaniu (51) dla $x = l_1$, wartość siły poprzecznej na drugiej podporze, to jest na pierwszym filarze będzie

$$B_2 = -(0,651970p - 0,024179p')l_1.$$

Drugie przęsło. — Odcięte przedstawiające w przęsle uważaném długości odcinków wyznaczą się

również za pomocą tablic 2^{ej} i 3^{ej}

$$x''' = \frac{x' + x''}{2} = 0,498115\delta l,$$

$$x_a = \frac{x_1 + x_2}{2} = 0,502645\delta l.$$

W pierwszym odcinku od $x=0$ do $x=x'''$, granica dodatna wartości sił poprzecznych daną będzie przez pochodną równania (41).

$$(52) \quad (A)_{x_0}^{x'''} = d \frac{(M)_0^{x_1}}{dx} = (0,711624p - 0,088978p')l_1 - px;$$

W drugim odcinku od $x=x'''$ do $x=x_a$ granica odjemna, to jest najmniejsze wartości dodatne sił poprzecznych wyrażoną będzie przez równanie dopełniające równania ostatniego.

$$(53) \quad (A)_{x'''}^{x_a} = -(0,088978p - 0,711624p')l_1 - p'x$$

nakoniec w pozostałym odcinku od $x=x_a$ do $x=l_2$ granica odjemna sił poprzecznych wyrazi się przez pochodną równania (43).

$$(54) \quad (A)_{x_a}^{l_2} = (0,539325p + 0,083321p')l_1 - px.$$

Jeżeli w równaniach otrzymanych podstawimy za x jego wartości odpowiadające końcom odcinków właściwych, otrzymamy wtedy w tych punktach wyrażenia następujące sił poprzecznych :

$$x=0 \quad A_2 = (0,711624p - 0,088978p')l_1,$$

$$x=x''' \quad A_{x'''} = (0,088978(p - p'))l_1,$$

$$x=x_a \quad A_{x_a} = -(0,088978p - 0,083321p')l_1,$$

$$x=\delta l \quad B_3 = -(0,710675p - 0,083321p')l_1.$$

Trzecie przęsło. — W przypadku obecnym w skutek symetrii belki mamy $\frac{x' + x''}{2} = \frac{x_1 + x_2}{2} = \frac{\delta l_1}{2} = 0,625l_1$, odcięte więc x''' i x_a wyznaczają jeden i tenże sam punkt znajdujący się we środku przęsła; siły więc poprzeczne w pierwszej połowie przęsła uważanego, przedstawione będą przez jedną linię prostą i w drugiej połowie przez linię symetryczną.

Równanie pierwszej linii przedstawiającej granicę dodatną sił poprzecznych daném jest przez pochodną równania (45).

$$(55) \quad (A)_0^{\frac{l_3}{2}} = (0,724234p - 0,099234p')l_1 - px.$$

W drugiej połowie przęsła uważanego granica odjemna sił poprzecznych wyrażoną będzie przez równanie symetryczne względem środka przęsła wzięte ze znakiem przeciwnym.

Założywszy w ostatniém równaniu $x=0$, otrzymamy wartość siły poprzecznej na początku przęsła.

$$A_3 = (0,724234p - 0,099234p')l_1.$$

We środku zaś przęsła dla $x = \frac{\delta l}{2} = 0,625l$ wartość siły poprzecznej będzie

$$A_{\frac{l_3}{2}} = 0,099234(p - p')l_1.$$

Jako zakończenie części drugiej podamy tu przypadek belki umieszczonej na trzech podporach, to jest mającej dwa tylko przęsła; przypadek ten napotyka się dość często w budownictwie i stanowi niejako pierwszy szczebel belek wieloprzęślowych; wzory do niego się odnoszące, jakkolwiek znacznie są uproszczone, sądziłiśmy jednakże, iż podanie wypadków liczebnych w funkcji p , l_1 i δ zajmie właściwie miejsce w niniejszej pracy.

W skutek okoliczności miejscowych zdarza się niekiedy, iż długości przęseł nie mogą być jednokowe; dla uwzględnienia tego przypadku wyprowadzimy tu wyrażenia momentów zgięcia w funkcji δ ; następnie przy końcu tablic analitycznych części trzeciej podamy wyrażenia tychże w przypadku uproszczonym, najczęściej używanym gdzie $\delta = 1$.

Oznaczmy tu również jak w przykładach następnych przez l i δl długości pierwszego i drugiego przęsła; stosunek δ w tym razie, jako zależący od okoliczności miejscowych, nie ma wartości przyjętych a priori; winien on być tylko, o ile można zbliżonym do jedności, gdyż tym sposobem unika się nieregularnego rozkładu sił zewnętrznych po obu stronach filaru.

Wartość momentu zgięcia na filarze wyznaczy się z pierwszego równania grupy (2) zakładając w niem $M_3 = 0$.

$$M_3 = \frac{l^2(p_1 + p_2\delta^3)}{8(1 + \delta)}.$$

Jeżeli podstawimy tę wartość w równania paraboli momentów zgięcia (9) i (10), i jeśli wykonamy działania odpowiednie wskazane w części drugiej, wtedy otrzymamy kolejno wypadki następujące:

Pierwsze przęsło.

$$x^* = \left(1 - \frac{1 + \delta^3}{4(1 + \delta)}\right) l,$$

$$x_1 = \left(1 - \frac{1}{4(1 + \delta)}\right) l,$$

$$x_2 = \left[\frac{3 + 4\delta}{8(1 + \delta)} - \frac{\delta^3}{8(1 + \delta)} \frac{p'}{p} \right] l,$$

$$(M)_0^{x^*} = \left[\left(\frac{1}{2} - \frac{1}{8(1 + \delta)} \right) p - \frac{\delta^3}{8(1 + \delta)} p' \right] lx - \frac{1}{2} px^2,$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = \text{dop } (M)_0^{x^*}$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = \left[\frac{1}{2} - \frac{1 + \delta^3}{8(1 + \delta)} \right] plx - \frac{1}{2} px^2$$

Drugie przesło.

$$x_1 = \frac{\delta}{4(1+\delta)} \delta l$$

$$x' = \frac{1+\delta^3}{4\delta^2(1+\delta)} \delta l,$$

$$x_s = \left(\frac{4+4\delta^2+\delta^3}{8(1+\delta)} + \frac{1}{8(1+\delta)} \frac{l'}{p} \right) \delta l$$

$$(M)_0^{x_1} = -\frac{1+\delta^3}{8(1+\delta)} p l^2 + \left[\frac{\delta}{2} + \frac{1+\delta^3}{8(1+\delta)} \right] p l x - \frac{1}{2} p x^2,$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = \text{dop } (M)_{x'}^{l'}$$

$$(M)_{x'}^{l'} = -\frac{\delta^3 p + p'}{8(1+\delta)} l^2 + \left[\frac{4\delta + 4\delta^2 + \delta^3}{8(1+\delta)} p + \frac{1}{8(1+\delta)} p' \right] l x - \frac{1}{2} p x^2.$$

CZĘŚĆ III

TABLICE ANALITYCZNE MOMENTÓW ZGIĘCIA.

Część trzecia niniejszej pracy, jak tytuł powyższy wskazuje, obejmuje tablice analityczne momentów zgięcia, obliczone za pomocą danych części drugiej, dla belek symetrycznych mających od 3^{eh} do 8^{iu} przesł włącznie, przy stosunkach δ zwykle używanych w zastosowaniach, które przyjęliśmy w części drugiej; to jest gdy

$$\delta = 1,00, \quad 1,10, \quad 1,20, \quad 1,25 \text{ i } 1,30.$$

W przypadkach tu wskazanych podajemy równania przedstawiające wartości momentów zgięcia w każdym punkcie pierwszej połowy belki, jak również wyrażenia tychże na końcach każdego z odcinków. Wartości te wyrażone są wszystkie, jakśmy wskazali w przykładzie ostatnim, w funkcji ciężarów stałego i całkowitego \bar{p}' i $p = p' + p''$, jak również w funkcji długości pierwszego przesła l_1 , w ten sposób wartości liczebne momentów zgięcia otrzymają się mnożąc współczynniki odpowiednie ich równań podane w tablicach przez dwa tylko czynniki $p l_1^2$ lub $p' l_1^2$, dla każdej daney wartości dla x .

W celu uniknienia powtarzań wskazu ilości l_1 , oznaczyliśmy w tablicach długość tę wprost przez l ; długość zaś któregośkolwiek przesła środkowego, dla odróżnienia oznaczoną jest ogólnie przez δl .

Każde z wyrażen momentu zgięcia na końcach odcinków wyliczonóm jest z dwóch równań parabol momentów przecinających się, a zatem mających rzędnę wspólną w tych punktach; wypadki otrzymane z pierwszego i drugiego równania przedstawiają w niektórych przesłach małe różnice w dziesiętnych szóstego rzędu, pochodzące z opuszczenia lub dodania dziesiętnych przy wykonaniu działań; przyjęliśmy w tych razach do tablic średnią arytmetyczną wypadków otrzymanych za wartość ostateczną momentu zgięcia.

Na końcu tablic dołączyliśmy wyrażenia momentów zgięcia belek dwuprzęsłowych, w przypadku ogólnie używanym, gdzie $\delta = 1$.

~~~~~

**TABLICA I**  
TRZY PRZESŁA. —  $\delta=1,00$ .

**Pierwsze przęsło**

$$x_1 \text{ i } x' = 0$$

$$x'' = 0,80000l$$

$$x_3 = 0,86667l$$

$$x_5 = \left(0,45 - 0,05 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_1 = 0$$

$$(M)_0^{x''} = (0,45p - 0,050p')l - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,45p - 0,050p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x'} = 0,04(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_5}^{x_5'} = -(0,05p - 0,45p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -(0,043333p - 0,014445p')l^2$$

$$(M)_x^l = (0,383333p + 0,016667p')lx - 0,5px^2$$

**Drugie przęsło**

$$x_1 = 0,11270l$$

$$x_2 = 0,20000l$$

$$x' = 0,27639l$$

$$x_5 = 0,5l$$

$$M_2 = -(0,116667p - 0,016667p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,116667p - 0,016667p')l^2 + (0,583333p - 0,083333p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,057275p - 0,007276p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2'} = -(0,066666p + 0,033333p')l^2 + (0,083333p + 0,416667p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,05p - 0,03p')l^2$$

Drugie przesło — (dalszy ciąg).

$$(M)_{x_2}^x = -0,05(p+p')l^2 + 0,5p'lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,05(p-p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x'} = -0,05(p+p')l^2 + 0,5plx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,075p - 0,05p')l^2$$

TRZY PRZEŚLA.  $\delta=1,10$ .

Pierwsze przesło

$$x'' = 0,78009l$$

$$x_4 = 0,87219l$$

$$x_5 = \left(0,452830 - 0,062783 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,452830p - 0,062783p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,452830p - 0,062783p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,048978(p-p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x''} = -(0,062783p - 0,452830p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,054759p - 0,014596p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = (0,373309p + 0,016738p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przesło

$$x_1 = 0,11760\delta l$$

$$x_2 = 0,20755\delta l$$

$$x' = 0,23873\delta l$$

$$x_3 = 0,5\delta l = 0,55l$$

$$M_2 = -(0,126691p - 0,016738p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,126691p - 0,016738p')l^2 + (0,623315p - 0,073315p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,054426p - 0,007254p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,063908p + 0,046045p')l^2 + (0,073315p + 0,476685p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,047170p - 0,036723p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,047170p + 0,062783p')l^2 + 0,55p'lx - 0,5px^2$$

$$M_{x'} = -(0,047170(p-p'))l^2$$

$$(M)_{x'}^{x'} = -(0,062783p + 0,047170p')l^2 + 0,55plx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3}^{x_3} = (0,088467p - 0,047170p')l^2$$



TRZY PRZEŚŁA.  $\delta = 1,20$ .

## Pierwsze przęsło

$$x'' = 0,75643l$$

$$x_4 = 0,87723l$$

$$x_3 = \left(0,455357 - 0,077143 \frac{l'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,455357p - 0,077143p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,455357p - 0,077143p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x''} = 0,058353(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_1} = -(0,077143p - 0,455357p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,067672p - 0,014687p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,361473p + 0,016741p')lx - 0,5px^2$$

## Drugie przęsło

$$x_1 = 0,12204\delta l$$

$$x_2 = 0,21429\delta l$$

$$x' = 0,21565\delta l$$

$$x_3 = 0,3\delta l = 0,6l$$

$$M_2 = -(0,138527p - 0,016741p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,138527p - 0,016741p')l^2 + (0,665104p - 0,065104p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,051847p - 0,007207p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,061384p + 0,060402p')l^2 + (0,065104p + 0,534896p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,044643p - 0,044084p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,044643p + 0,077143p')l^2 + 0,6p'lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,044643(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -(0,077143p + 0,044643p')l^2 + 0,6p'lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,102857p - 0,044643p')l^2$$

TRZY PRZEŚŁA.  $\delta = 1,25$ .

## Pierwsze przęsło

$$x'' = 0,74321l$$

$$x_4 = 0,87960l$$

$$x_3 = \left(0,456522 - 0,084919 \frac{l'}{p}\right)l$$

## Pierwsze przęsło (ciąg dalszy).

$$(M)_0^{x''} = (0,456522p - 0,084919p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,456522p - 0,084919p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,063112(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = - (0,084919p - 0,456522p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = - (0,074695p - 0,014709p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^l = (0,354881p + 0,016722p')lx - 0,5px^2$$

## Drugie przęsło

$$x_1 = 0,124105l$$

$$x' = 0,207345l$$

$$x_2 = 0,217395l$$

$$x_5 = 0,55l - 0,625l$$

$$M_1 = - (0,145119p - 0,016722p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = - (0,145119p - 0,016722p')l^2 + (0,686538p - 0,061538p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - (0,050661p - 0,007176p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = - (0,060200p + 0,068197p')l^2 + (0,061538p + 0,563462p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = - 0,044252(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = - (0,068197p + 0,060200p')l^2 + (0,563462p + 0,061538p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,047997p - 0,043479p')l^2$$

$$(M)_{x_5}^{x_5} = - (0,084918p + 0,043479p')l^2 + 0,625p'lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_5} = (0,110395p - 0,043479p')l^2$$

TRZY PRZESŁA.  $\delta = 1,30$ .

## Pierwsze przęsło

$$x' = 0,72907l$$

$$x_4 = 0,88187l$$

$$x_5 = \left( 0,457627 - 0,093093 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,457627p - 0,093093p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,457627p - 0,093093p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

Pierwsze przęsło (ciąg dalszy).

$$M_{x'} = 0,067871 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,093193p - 0,457627p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -(0,082096p - 0,014721p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{l_1} = (0,347842p + 0,016692p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęsło

$$x_1 = 0,12606\delta l$$

$$x' = 0,20053\delta l$$

$$x_2 = 0,22034\delta l$$

$$x_3 = 0,5\delta l = 0,6\delta l$$

$$M_2 = -(0,152158p - 0,016692p')l^2$$

$$(M)_{x_0}^{x_1} = -(0,152158p - 0,016692p')l + (0,708275p - 0,058275p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,049515p - 0,007142p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1'} = -(0,059065p + 0,076401p')l^2 + (0,058275p + 0,591725p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,043875(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_1'}^{x_2} = -(0,076401p + 0,059065p')l^2 + (0,591725p + 0,058275p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,052065p + 0,042373p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,093093p + 0,042373p')l^2 + 0,65plx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,118157p - 0,042373p')l^2$$

## TABLICA II

CZTERY PRZĘSŁA,  $\delta = 1,00$

Pierwsze przęsło

$$x'' = 0,78571l$$

$$x_1 = 0,86607l$$

$$x_3 = \left(0,446429 - 0,053572 \frac{l}{p}\right)l$$

$$(M)_{x_0}^{x''} = (0,446429p - 0,053572p')lx - 0,5px^2$$

Pierwsze przesło (ciąg dalszy).

$$M_{x_3} = (0,446429p - 0,053572p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x^*} = (0,042093)(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = -(0,053572p - 0,446429p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,046397p - 0,011600p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,379464p + 0,013393p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przesło

$$x_1 = 0,411685l \quad x_3 = 0,789475l$$

$$x_1 = 0,200005l \quad x'' = 0,805355l$$

$$x' = 0,266085l \quad x_4 = 0,879395l$$

$$x_5 = \left(0,517857 + 0,017857 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_1 = -(0,120536p - 0,013393p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,120536p - 0,013393p')l^2 + (0,602679p - 0,066965p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,059463p - 0,005914p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,071429p + 0,035714p')l^2 + (0,107143p + 0,428571p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = -(0,05p - 0,03p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -0,053571(p + p')l^2 + (0,017857p + 0,517857p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x^*} = -0,048820(p - p')l^2$$

$$(M)_{x^*}^{x_3} = -0,053571(p + p')l^2 + (0,517857p + 0,017857p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -0,053571(p + p')l^2 + (0,517857p + 0,017857p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x_3} = (0,043630p - 0,039474p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = -(0,120536p - 0,013393p')l^2 + (0,602679p - 0,066965p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x^*} = -(0,040537)(p - p')l^2$$

$$(M)_{x^*}^{x_4} = -(0,013393p - 0,120536p')l^2 - (0,066965p - 0,602679p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,045795p - 0,022791p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,035714p + 0,071429p')l^2 + (0,428571p + 0,107143p')lx - 0,5px^2$$

$$M_3 = -(0,107143p - 0,035714p')l^2$$

CZTERY PRZEŚLA.  $\delta = 1,10$ .

## Pierwsze prześło

$$x' = 0,77185l$$

$$x_1 = 0,87198l$$

$$x_3 = \left(0,452814 - 0,066889 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,452814p - 0,066889p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,452814p - 0,066889p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x'} = (0,051628)(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,066889p - 0,452814p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -(0,058326p - 0,014669p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{l_1} = -(0,369103p + 0,016822p')lx - 0,5px^2$$

## Drugie prześło

$$x_1 = 0,417255l$$

$$x_3 = 0,788945l$$

$$x_2 = 0,207555l$$

$$x' = 0,795935l$$

$$x' = 0,236895l$$

$$x_4 = 0,879735l$$

$$x_5 = \left(0,567985 + 0,000072 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,430897p - 0,016822p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,430897p - 0,016822p')l^2 + (0,641740p - 0,073683p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,056447p - 0,007320p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,068493p + 0,045582p')l^2 + (0,093400p + 0,474657p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,047170p - 0,036724p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,047186p + 0,066889p')l^2 + (0,000072p + 0,567985p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -(0,047167)(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = -(0,066889p + 0,047186p')l^2 + (0,567985p + 0,000072p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,066889p + 0,047186p')l^2 + (0,567985p + 0,000072p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x_4} = (0,039460p - 0,047123p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x''} = -(0,430897p - 0,016822p')l^2 + (0,641740p - 0,073683p')lx - 0,5px^2$$

**Drugie przęśło** (ciąg dalszy).

$$M_{x''} = -(0,047690)(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = (0,016822p - 0,130897p')l^2 - (0,073683p - 0,641740p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,054480p - 0,021894p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,045582p + 0,068493p')l^2 + (0,474657p + 0,093400p')lx - 0,5px^2$$

$$M_3 = -(0,128459p - 0,034247p')l^2$$

CZTERY PRZESŁA,  $\varepsilon = 1,20$ **Pierwsze przęśło.**

$$x' = 0,75474l$$

$$x_4 = 0,87739l$$

$$x_3 = \left(0,459366 - 0,081998 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,459366p - 0,081998p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,459366p - 0,081998p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x''} = (0,061887)(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = -(0,081998p - 0,459366p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,071943p - 0,018136p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,356699p + 0,020669p')lx - 0,5px^2$$

**Drugie przęśło.**

$$x_1 = 0,12235 \delta l$$

$$x_3 = 0,78846 \delta l$$

$$x_2 = 0,21429 \delta l$$

$$x'' = 0,78984 \delta l$$

$$x' = 0,21564 \delta l$$

$$x_4 = 0,88004 \delta l$$

$$x_3 = \left(0,618880 - 0,015590 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,143301p - 0,020669p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,143301p - 0,020669p')l^2 + (0,683672p - 0,080382p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,053709p - 0,008864p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,065790p + 0,056842p')l^2 + (0,082237p + 0,521053p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,044643p - 0,044084p')l^2$$

**Drugie przęsło** (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,040634p + 0,081998p')l^2 - (0,015590p - 0,618880p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -0,044668(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_2} = -(0,081998p + 0,040634p')l^2 + (0,618880p - 0,015590p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,081998p + 0,040634p')l^2 + (0,618880p - 0,015590p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3}^{\bar{3}} = -(0,055955p - 0,055384p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x''} = -(0,143301p - 0,020669p')l^2 + (0,683672p - 0,080382p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,055518(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_1} = (0,020669p - 0,143301p')l^2 - (0,080382p - 0,683672p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = (0,064211p - 0,021070p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,056842p + 0,065790p')l^2 + (0,521053p + 0,082237p')lx - 0,5px^2$$

$$M_3 = -(0,151579p - 0,032895p')l^2$$

CZTERY PRZEŚLA  $\delta = 1,25$

**Pierwsze przęsło**

$$x'' = 0,74496l$$

$$x_4 = 0,87993l$$

$$x_5 = \left(0,462715 - 0,090236 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,462715p - 0,090236p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,462715p - 0,090236p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x''} = 0,067222(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_1} = -(0,090236p - 0,462715p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,079402p - 0,020019p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,349728p + 0,022751p')lx - 0,5px^2$$

**Drugie przęsło.**

$$x_1 = 0,12470\delta l \quad x'' = 0,78759\delta l$$

$$x' = 0,20725\delta l \quad x_3 = 0,78824\delta l$$

$$x_2 = 0,21739\delta l \quad x_4 = 0,880225\delta l$$

$$x_5 = \left(0,644568 - 0,022793 \frac{p'}{p}\right)l$$

## Drugie przęśło (ciąg dalszy).

$$\begin{aligned} \mathbf{M}_2 &= -(0,150272\mathbf{p} - 0,022751\rho')l^2 \\ (\mathbf{M})_0^{x_1} &= -(0,150272\mathbf{p} - 0,022751\rho')l^2 + (0,705500\mathbf{p} - 0,083725\rho')lx - 0,5\mathbf{p}x^2 \\ \mathbf{M}_{x_1} &= -(0,052450\mathbf{p} - 0,009700\rho')l^2 \\ (\mathbf{M})_{x_1}^{x'} &= -(0,064517\mathbf{p} + 0,063004\rho')l^2 + (0,077420\mathbf{p} + 0,544355\rho')lx - 0,5\rho'x^2 \\ \mathbf{M}_{x'} &= -0,044461(\mathbf{p} - \rho')l^2 \\ (\mathbf{M})_{x'}^{x''} &= -(0,063004\mathbf{p} + 0,064517\rho')l^2 + (0,544355\mathbf{p} + 0,077420\rho')lx - 0,5\mathbf{p}x^2 \\ \mathbf{M}_{x''} &= 0,047997\mathbf{p} - 0,043479\rho'l^2 \\ (\mathbf{M})_{x''}^{x'''} &= -(0,090236\mathbf{p} + 0,037285\rho')l^2 + (0,644568\mathbf{p} - 0,022793\rho')lx - 0,5\mathbf{p}x^2 \\ \mathbf{M}_{x'''} &= -(0,090236\mathbf{p} + 0,037285\rho')l^2 + (0,644568\mathbf{p} - 0,022793\rho')lx - 0,5\mathbf{p}x^2 \\ \mathbf{M}_{x'''} &= (0,059725)(\mathbf{p} - \rho')l^2 \\ (\mathbf{M})_{x'''}^{x''''} &= -(0,037285\mathbf{p} + 0,090236\rho')l^2 - (0,022793\mathbf{p} - 0,644568\rho')lx - 0,5\rho'x^2 \\ \mathbf{M}_{x''''} &= -(0,059743\mathbf{p} - 0,059449\rho')l^2 \\ (\mathbf{M})_{x''''}^{x'''''} &= -(0,022751\mathbf{p} - 0,150272\rho')l^2 - (0,083725\mathbf{p} - 0,705500\rho')lx - 0,5\rho'x^2 \\ \mathbf{M}_{x'''''} &= -(0,069370\mathbf{p} - 0,020667\rho')l^2 \\ (\mathbf{M})_{x'''''}^{l_2} &= -(0,063004\mathbf{p} + 0,064517\rho')l^2 + (0,544355\mathbf{p} + 0,077420\rho')lx - 0,5\mathbf{p}x^2 \\ \mathbf{M}_3 &= -(0,163810\mathbf{p} - 0,032258\rho')l^2 \end{aligned}$$

CZTERY PRZĘŚLA,  $\delta = 1,30$ .

## Pierwsze przęśło.

$$\begin{aligned} x' &= 0,73437l \\ x_4 &= 0,88236l \\ x_3 &= \left(0,466119 - 0,098935\frac{\rho'}{\mathbf{p}}\right)l \\ (\mathbf{M})_0^{x''} &= (0,466119\mathbf{p} - 0,098935\rho')lx - 0,5\mathbf{p}x^2 \\ \mathbf{M}_{x''} &= (0,466119\mathbf{p} - 0,098935\rho')lx - 0,5\mathbf{p}x^2 \\ \mathbf{M}_{x''} &= 0,072657(\mathbf{p} - \rho')l^2 \\ (\mathbf{M})_{x''}^{x'''} &= -(0,098935\mathbf{p} - 0,466119\rho')lx - 0,5\rho'x^2 \\ \mathbf{M}_{x'''} &= -(0,087296\mathbf{p} - 0,022005\rho')l^2 \\ (\mathbf{M})_{x'''}^{l_1} &= (0,342245\mathbf{p} + 0,024939\rho')lx - 0,5\rho'x^2 \end{aligned}$$



## Drugie przęsło.

$$x_1 = 0,12698 \delta l \quad x'' = 0,78573 \delta l$$

$$x' = 0,20004 \delta l \quad x_3 = 0,78802 \delta l$$

$$x_2 = 0,22034 \delta l \quad x_4 = 0,88036 \delta l$$

$$x_5 = \left( 0,670395 - 0,029646 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$M_1 = - (0,157755p - 0,024939p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = - (0,157755p - 0,024939p') l^2 + (0,727813p - 0,087064p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_1} = - (0,051236p - 0,010567p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1'} = - (0,063291p + 0,069525p') l^2 + (0,073027p + 0,567722p') l x - 0,5 p' x^2$$

$$M_{x_1'} = - (0,044300)(p - p') l^2$$

$$(M)_{x_1'}^{x_1''} = - (0,069525p + 0,063291p') l^2 + (0,567722p + 0,073027p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_1''} = (0,052069p - 0,042373p') l^2$$

$$(M)_{x_1''}^{x_2} = - (0,098935p + 0,033881p') l^2 + (0,670395p - 0,029646p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_2} = - (0,098935p + 0,033881p') l^2 + (0,670395p - 0,029646p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_2'} = 0,064160(p - p') l^2$$

$$(M)_{x_2'}^{x_2''} = - (0,033881p + 0,098935p') l^2 - (0,029646p - 0,670395p') l x - 0,5 p' x^2$$

$$M_{x_2''} = - (0,064251p - 0,061850p') l^2$$

$$(M)_{x_2''}^{x_3} = - (0,024939p - 0,157755p') l^2 - (0,087064p - 0,727813p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_3} = - (0,074700p - 0,020290p') l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3'} = - (0,069525p + 0,063291p') l^2 + (0,567722p + 0,073027p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_3'} = - (0,176487p - 0,031645p') l^2$$

## TABLICA III.

PIĘĆ PRZESEŁ.  $\delta = 1,00$ .

## Pierwsze przęsło

$$x'' = 0,78947 l$$

$$x_4 = 0,86603 l$$

$$x_5 = \left( 0,447368 - 0,052631 \frac{p'}{p} \right) l$$

## Pierwsze przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_0^{x''} = (0,447368p - 0,052631p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,447368p - 0,052631p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,041551(p - p')$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,052631p - 0,447368p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,045580p - 0,012435p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,380383p + 0,014354p')lx - 0,5px^2$$

## Drugie przęśło

$$x_1 = 0,11161l \quad x'' = 0,78416l$$

$$x_2 = 0,20000l \quad x_3 = 0,78873l$$

$$x' = 0,26847l \quad x_4 = 0,87882l$$

$$x_5 = \left(0,513158 + 0,031158 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,119617p - 0,014354p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,119617p - 0,014354p')l^2 + (0,598086p - 0,071770p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,059092p - 0,063435p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,070574p + 0,034689p')l^2 + (0,102871p + 0,423445p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,050p - 0,030p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,052632(p + p')l^2) + (0,013158p + 0,513158p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,049100(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -0,052632(p - p')l^2 + (0,513158p + 0,013158p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = -0,052632(p + p')l^2 + (0,513158p + 0,013158p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,042314(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_3} = -0,052632(p + p')l^2 + (0,013158p + 0,513158p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,042254p - 0,040640p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = 0,014354p - 0,119617p')l^2 - (0,071770p - 0,598086p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,048720p - 0,019831p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,034689p + 0,070574p')l^2 + (0,423445p + 0,102871p')lx - 0,5px^2$$

## Trzecie przęśło

$$x_1 = 0,11956l$$

$$x' = 0,19651l$$

$$x_2 = 0,21053l$$

$$x_3 = 0,50000l$$

$$M_3 = -(0,111244p - 0,032297p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,111244p - 0,032297p')l^2 + (0,590909p - 0,090909p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,047742p - 0,021428p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,058612p + 0,020335p')l^2 + (0,090909p + 0,409091p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -(0,0407475)(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_2} = (0,020335)p + 0,058612p'l^2 + (0,409091p + 0,090909p')lx - 5px^2$$

$$M_{x_2} = -(0,043629p - 0,039474p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = -0,039474(p + p')l^2 + 0,5p'lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,085526p - 0,039474p')l^2$$

PIĘĆ PRZĘSEŁ.  $\delta = 1,10$ .

## Pierwsze przęśło.

$$x'' = 0,77405l$$

$$x_4 = 0,87197l$$

$$x_5 = \left(0,453907 - 0,066884 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,453907p - 0,066884p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (453907p - 0,066884p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,51771(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_5}^{x_4} = -(0,066884p - 0,453907p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,058321p - 0,015628p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = -(0,369100p + 0,017923p')lx - 0,5px^2$$

## Drugie przęśło.

$$x_1 = 0,11722\delta l$$

$$x'' = 0,78672\delta l$$

$$x_2 = 0,20755\delta l$$

$$x_3 = 0,78869\delta l$$

Drugie przęśło (ciąg dalszy).

$$x' = 0,23737 \delta l \quad x_4 = 0,87953 \delta l$$

$$x_5 = \left( 0,567965 - 0,004718 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$M_2 = - (0,130900p - 0,017923p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = - (0,130900p - 0,017923p') l^2 + (0,641753p - 0,078506p') lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - (0,056464p - 0,007800p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = - (0,068523p + 0,044454p') l^2 + (0,093531p + 0,469716p') lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = - (0,047169p - 0,036187p') l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = - (0,046093p + 0,066884p') l^2 - (0,004718p - 0,567965p') lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2'} = - (0,047327(p - p') l^2$$

$$(M)_{x_2'}^{x_2''} = - (0,066884p + 0,046093p') l^2 + (0,567965p - 0,004718p') lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = - (0,066884p + 0,046093p') l^2 + (0,567965p - 0,004718p') lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5''} = + (0,050176)(p - p') l^2$$

$$(M)_{x_5''}^{x_3} = - (0,046093p + 0,066884p') l^2 - (0,004718p - 0,567965p') lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = - (0,050186p - 0,049530p') l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,017923p - 0,130900p') l^2 - (0,078506p - 0,641753p') lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = - (0,058030p - 0,021968p') l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_5} = - (0,044454p + 0,068523p') l^2 + (0,469716p + 0,093531p') lx - 0,5px^2$$

Trzecie przęśło.

$$x_1 = 0,11990 \delta l$$

$$x' = 0,20445 \delta l$$

$$x_2 = 0,21106 \delta l$$

$$x_5 = 0,50 \delta l = 0,55 l$$

$$M_3 = - (0,132766p - 0,034361p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = - (0,132766p - 0,034361p') l^2 + (0,643894p + 0,093894p') lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - (0,056539p - 0,021978p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = - (0,068922p + 0,029483p') l^2 + (0,093894p + 0,456106p') lx - 0,5p'x^2$$

Trzecie przęsło (ciąg dalszy).

$$M_{x'} = -(0,047805)(p-p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_2} = -(0,029483p + 0,068922p')l^2 + (0,456106p + 0,093894p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,049460p - 0,047124p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = -(0,051281p + 0,047124p')l^2 + 0,55plx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,099969p - 0,051281p')l^2$$

PIĘĆ PRZESEŁ.  $\delta = 1,20$

Pierwsze przęsło.

$$x'' = 0,75519l$$

$$x_4 = 0,87740l$$

$$x_5 = \left(0,460673 - 0,083077 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,460673p - 0,083077p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,460673p - 0,083077p')x_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = (0,062739)(p-p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = -(0,083077p - 0,460673p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,072891p - 0,019270p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_5} = (0,355625p + 0,021971p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęsło.

$$x_1 = 0,12235\delta l \quad x'' = 0,78836\delta l$$

$$x_2 = 0,21429\delta l \quad x_3 = 0,78866\delta l$$

$$x' = 0,21564\delta l \quad x_4 = 0,88022\delta l$$

$$x_5 = \left(0,623077 - 0,020673 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,144375p - 0,021971p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,144375p - 0,021971p')l^2 + (0,687847p - 0,085443p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,054164p - 0,009427p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,066837p + 0,055567p')l^2 + (0,086309p + 0,516095p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,044643p - 0,044186p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = -(0,039327p + 0,083077p')l^2 - (0,020673p - 0,623077p')lx - 0,5p'x^2$$

**Drugie przęśło** (ciąg dalszy).

$$M_{x'} = -(0,044675) (p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x'} = -(0,083077p + 0,039327p')l^2 + (0,623077p - 0,020673p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,083077p + 0,039327p')l^2 + (0,623077p - 0,020673p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x''} = -(0,058884) (p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x''} = -(0,039327p + 0,083077p')l^2 + (0,020673p - 0,623077p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,058892p - 0,058769p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = (0,021971p - 0,144375p')l^2 - 0,085443p - 0,687847p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,068280p - 0,024328p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,055567p + 0,066837p')l^2 + (0,516095p + 0,086309p')lx - 0,5px^2$$

**Trzecie przęśło.**

$$x_1 = 0,120223l$$

$$x' = 0,210173l$$

$$x_2 = 0,211543l$$

$$x_3 = 0,53l = 0,6l$$

$$M_3 = -(0,156253p - 0,036734p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,156253p - 0,036734p')l^2 + (0,697361p - 0,097361p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,066054p - 0,022687p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,080099p + 0,039420p')l^2 + (0,097361p + 0,502639p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -(0,055544) (p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x'} = -(0,039420p + 0,080099p')l^2 + (0,502639p + 0,097361p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,055955p - 0,055384p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,064135p + 0,055384p')l^2 + 0,6plx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,115865p - 0,055384p')l^2$$

PIĘĆ PRZESEŁ.  $\delta = 1,25$

**Pierwsze przęśło.**

$$x'' = 0,74449l$$

$$x_4 = 0,87995l$$

$$x_5 = (0,464154 - 0,091911)l$$

Pierwsze przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_0^{x''} = (0,464154p - 0,091911p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,464154p - 0,091911p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = (0,068427)(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,091911p - 0,464154p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -(0,080881p - 0,021276p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{l_1} = -(0,348064p + 0,024179p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęśło

$$x_1 = 0,12475\delta l \quad x_3 = 0,78864\delta l$$

$$x_2 = 0,20727\delta l \quad x'' = 0,78896\delta l$$

$$x' = 0,21739\delta l \quad x_4 = 0,88054\delta l$$

$$x_5 = \left( 0,650735 + 0,028089 \frac{l^2}{p} \right) l$$

$$M_2 = -(0,151936p - 0,024179p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,151936p - 0,024179p')l^2 + (0,711624p - 0,088978p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,053125p - 0,010305p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,066120p + 0,061637p')l^2 + (0,083321p + 0,539325p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x''} = -0,044533(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,061637p + 0,066120p')l^2 + (0,539325p + 0,083321p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,047998p - 0,043478p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = -(0,091912p + 0,035845p')l^2 + (0,650735p - 0,028089p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_5} = -(0,091912p + 0,035845p')l^2 + (0,650735p + 0,028089p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x_3} = (0,063682p - 0,063535p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x''} = -(0,151936p - 0,024179p')l^2 + (0,711624p - 0,088978p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x''} = 0,063572(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = -(0,024179p - 0,151936p')l^2 - (0,088978p - 0,711624p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,073758p - 0,025590p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,061637 + 0,066120p')l^2 + (0,539325 + 0,083321p')lx - 0,5px^2$$

## Trzecie przęśło.

$$x_1 = 0,12037\delta l$$

$$x_2 = 0,21176\delta l$$

$$x' = 0,21241\delta l$$

$$x_3 = 0,5\delta l = 0,625l$$

$$M_3 = -(0,168731p - 0,038032p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,168731p - 0,038022p')l^2 + (0,724134p - 0,099234p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,071082p - 0,023101p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,086010p + 0,044689p')l^2 + (0,099234p + 0,525766p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,059743p - 0,059448p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,059743p + 0,070956p')l^2 + 0,625p'lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,059744(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -(0,070956p + 0,059743p')l^2 + 0,625p'lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x''} = -(0,124356p - 0,059743p')l^2$$

PIĘĆ PRZESEŁ.  $\delta = 1,30$ .

## Pierwsze przęśło

$$x'' = 0,73293l$$

$$x_4 = 0,88240l$$

$$x_5 = \left(0,467707 - 0,101244 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,467707p - 0,101244p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,467707p - 0,101244p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,074204(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = -(0,101244p - 0,467707p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,089338p - 0,023391p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_5} = (0,339954p + 0,026509p')lx - 0,5px^2$$

## Drugie przęśło.

$$x_1 = 0,12705\delta l$$

$$x_3 = 0,78863\delta l$$

$$x' = 0,20018\delta l$$

$$x'' = 0,78946\delta l$$

$$x_2 = 0,22034\delta l$$

$$x_4 = 0,88084\delta l$$

$$x_5 = \left(0,678456 - 0,035191 \frac{p'}{p}\right)l$$



**Drugie przęsto** (ciąg dalszy).

$$\begin{aligned}
 M_2 &= -(0,160046p - 0,026509p')l^2 \\
 (M)_0^{x_1} &= -(0,160046p - 0,026509p')l^2 + (0,735812p - 0,092547p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_1} &= -(0,052156p - 0,011124p')l^2 \\
 (M)_{x_1}^{x'} &= -(0,065484p + 0,068053p')l^2 + (0,080683p + 0,562582p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x'} &= -0,044488(p - p')l^2 \\
 (M)_{x_2}^{x_2} &= -(0,068053p + 0,065484p')l^2 + (0,562582p + 0,080683p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_2} &= 0,052069p - 0,042373p')l^2 \\
 (M)_{x_2}^{x_3} &= -(0,101244p + 0,032293p')l^2 + (0,678456p - 0,035191p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_3} &= -(0,101244p + 0,032293p')l^2 + (0,678456p - 0,035191p')lx_3 - 0,5px_3^2 \\
 M_{x_3} &= (0,068785p - 0,068372p')l^2 \\
 (M)_{x_3}^{x''} &= -(0,160046p - 0,026509p')l^2 + (0,735812p - 0,092547p')lx - 0,5px_3^2 \\
 M_{x''} &= 0,068472(p - p')l^2 \\
 (M)_{x_4}^{x_4} &= (0,026509p - 0,160046p')l^2 - (0,092547p - 0,735812p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x_4} &= -(0,079465p - 0,026907p')l^2 \\
 (M)_{x_4}^{l_2} &= -(0,068053p + 0,065484p')l^2 + (0,562582p + 0,080683p')lx - 0,5px^2
 \end{aligned}$$

**Trzecie przęsto.**

$$\begin{aligned}
 x_1 &= 0,12051l \\
 x_2 &= 0,21198l \\
 x' &= 0,21434l \\
 x_3 &= 0,55l = 0,65l
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 M_3 &= -(0,181697p - 0,039404p')l^2 \\
 (M)_0^{x_1} &= -(0,181697p - 0,039404p')l^2 + (0,751185p - 0,101185p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_1} &= -(0,076285p - 0,024552p')l^2 \\
 (M)_{x_1}^{x_2} &= -(0,092136p + 0,050157p')l^2 + (0,101185p + 0,548815p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x_2} &= -(0,064252p - 0,063112p')l^2 \\
 (M)_{x_2}^{x'} &= -(0,064252p + 0,078041p')l^2 + 0,65p'lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x'} &= -0,064252(p - p')l^2
 \end{aligned}$$

Drugie przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x'}^{x''} = - (0,078041p + 0,064252p')l^2 + 0,65plx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,433209p - 0,064252p')l^2$$

## TABLICA IV

SZESĆ PRZESEŁ.  $\delta = 1,00$ .

Pierwsze przęśło

$$x'' = 0,78846l$$

$$x_4 = 0,86603l$$

$$x_5 = \left( 0,447115 - 0,052884 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$(M)_{x_5}^{x''} = (0,447115p - 0,052884p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,447115p - 0,052884p')lx_5 - 0,5px^2$$

$$M_{x'} = 0,041697(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_4} = - (0,052884p - 0,447115p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = - (0,045800p - 0,012213p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,380128p + 0,014103p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęśło

$$x_1 = 0,41161l$$

$$x_3 = 0,78868l$$

$$x_2 = 0,20000l$$

$$x'' = 0,78988l$$

$$x' = 0,26781l$$

$$x_4 = 0,87878l$$

$$x_5 = \left( 0,514423 - 0,014423 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$M_2 = - (0,419872p - 0,014103p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = - (0,419872p - 0,014103p')l^2 + (0,599359p - 0,070513p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - (0,059206p - 0,006234p')l$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = - (0,070833p + 0,034936p')l^2 + (0,404166p + 0,424680p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = - (0,05p - 0,03p')l^2$$

Drugie prześło (ciąg dalszy).

$$(\bar{M})_{x_2}^{x'} = -0,052885 (p + p')l^2 + (0,014423p + 0,514423p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,049023(p - p')l^2$$

$$(\bar{M})_{x_2}^{x_2} = -0,052885 (p + p')l^2 + (0,514423p + 0,014423p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = -0,052885 (p + p')l^2 + (0,514423p + 0,014423p')lx_2 - 0,5px_2^2$$

$$M_{x_3} = (0,041824p - 0,041510p')l^2$$

$$(\bar{M})_{x_3}^{x'} = -(0,119872p - 0,0144103p')l^2 + (0,599359p - 0,070513p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x''} = -0,041594 (p - p')l^2$$

$$(\bar{M})_{x_3}^{x_4} = (0,0144103p - 0,119872p')l^2 - (0,070513p - 0,599359p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,047863p - 0,020706p')l^2$$

$$(\bar{M})_{x_4}^{l_2} = -(0,034936p + 0,070883p')l^2 + (0,424680p + 0,104166p')lx - 0,5px^2$$

Trzecie prześło.

$$x_1 = 0,11948l \quad x'' = 0,78472l$$

$$x' = 0,19605l \quad x_3 = 0,78873l$$

$$x_2 = 0,21053l \quad x_4 = 0,87988l$$

$$x_5 = \left(0,495193 - 0,004808\frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_3 = -(0,110256p - 0,033333p')l^2$$

$$(\bar{M})_0^{x_1} = -(0,110256p - 0,033333p')l^2 + (0,586218p - 0,095833p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,047352p - 0,021883p')l^2$$

$$(\bar{M})_{x_1}^{x'} = -(0,057692p + 0,019231p')l^2 + (0,086539p + 0,403846p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,040726 (p - p')l^2$$

$$(\bar{M})_{x_1}^{x_2} = -(0,019231p + 0,057692p')l^2 + (0,403846p + 0,086539p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = -(0,043630p - 0,039473p')l^2$$

$$(\bar{M})_{x_2}^{x''} = -(0,038461 (p + p')l^2 + (0,495193p - 0,004803p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = -0,038461 (p + p')l^2 + (0,495193p - 0,004803p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = -0,042233 (p - p')l^2$$

$$(\bar{M})_{x_5}^{x_4} = -0,038461 (p + p')l^2 - (0,004808p - 0,495193p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,042253p - 0,041065p')l^2$$

Trzecie przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_3}^{x_1} = - (0,03333p - 0,110256p')l^2 - (0,095833p - 0,586218)lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = - (0,050989p' - 0,018451p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_3} = - (0,019231p - 0,057692p')l^2 + (0,403846p + 0,086539)lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = - (0,115385p - 0,028847p')l^2$$

SZEŚĆ PRZĘSEŁ.  $\delta = 1,10$

Pierwsze przęśło

$$x'' = 0,77346l$$

$$x_4 = 0,87197l$$

$$x_3 = \left( 0,453905 - 0,067177 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,453905p - 0,067177p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,453905p - 0,067177p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x''} = 0,051957 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = - (0,067177p - 0,453905p')lx - 0,5p'x_3^2$$

$$M_{x_4} = - (0,058577p - 0,015627p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_3} = (0,368806p + 0,017922p')lx - 0,5px_3^2$$

Drugie przęśło

$$x_1 = 0,117225l$$

$$x_3 = 0,788685l$$

$$x_2 = 0,207555l$$

$$x'' = 0,789185l$$

$$x' = 0,237255l$$

$$x_4 = 0,879535l$$

$$x_5 = \left( 0,569248 - 0,004709 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$M_2 = - (0,131194p - 0,017922p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = - (0,131194p - 0,017922p')l^2 + (0,643039p - 0,078500p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - (0,056594p - 0,007800p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = - (0,068819p + 0,044453p')l^2 + (0,094826p + 0,469713p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = - (0,047170p - 0,036723p')l^2$$

Drugie przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,046095p + 0,067177p')l^2 - (0,004709p - 0,569248p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -0,047324(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_2} = -(0,067177p + 0,046095p')l^2 + (0,569248p - 0,04709p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,067177p + 0,046095p')l^2 + (0,569248p - 0,004709p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = (0,050353p - 0,050180p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x''} = -(0,131194p - 0,017922p')l^2 + (0,643039p - 0,078500p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = 0,050227(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_3} = (0,017622p - 0,131194p')l^2 - (0,078500p - 0,643039p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,058025p - 0,022924p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,044453p + 0,068819p')l^2 + (0,469713p + 0,094826p')lx - 0,5p'x^2$$

Trzecie przęśło.

$$x_1 = 0,11990\delta l \quad x'' = 0,78684\delta l$$

$$x' = 0,20435\delta l \quad x_3 = 0,78869\delta l$$

$$x_2 = 0,21106\delta l \quad x_4 = 0,87990\delta l$$

$$x_5 = \left(0,549973 - 0,004819 \frac{l^2}{p}\right)l$$

$$M_3 = (0,132769p - 0,035490p')l^2$$

$$(M)_{x_0}^{x_1} = -(0,132769p - 0,035490p')l^2 + (0,643906p - 0,098752p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -0,056541p - 0,022470p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,068952p + 0,028327p')l^2 + (0,094026p + 0,451128p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -0,047816(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_1} = -(0,028327p + 0,068952p')l^2 + (0,451128p + 0,094026p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = (0,049459p - 0,047122p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = -(0,051275p + 0,046004p')l^2 + (0,549973p - 0,004819p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,051275p + 0,046004p')l^2 + (0,549973p - 0,004819p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = 0,050174(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_2} = -(0,046004p + 0,051275p')l^2 - (0,004819p - 0,549973p')lx - 0,5p'x^2$$

## Trzecie przęśło (ciąg dalszy).

$$M_{x_3} = -(0,050184p - 0,049529p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,035490p - 0,132769p')l^2 - (0,098752p - 0,643906p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,060090p - 0,022055p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,028327p + 0,068952p')l^2 + (0,451128p + 0,094026p')lx - 0,5px^2$$

$$M_4 = -(0,137036p - 0,034476p')l^2$$

SZEŚĆ PRZĘSEŁ,  $\delta = 1,20$

## Pierwsze przęśło

$$x' = 0,75507l$$

$$x_4 = 0,87740l$$

$$x_5 = \left(0,460963 - 0,083428 \frac{l'}{p}\right)l$$

$$(M)_{x_5}^{x''} = (0,460963p - 0,083428p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,460963p - 0,083428p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,062994(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = -(0,083428p - 0,460963p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,073198p - 0,019532p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,355275p + 0,022260p')lx - 0,5px^2$$

## Drugie przęśło.

$$x_1 = 0,12235\delta l$$

$$x_3 = 0,78866\delta l$$

$$x_2 = 0,21429\delta l$$

$$x'' = 0,78876\delta l$$

$$x' = 0,21564\delta l$$

$$x_4 = 0,88023\delta l$$

$$x_5 = \left(0,624441 - 0,021800 \frac{l'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,144725p - 0,022260p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,144725p - 0,022260p')l^2 + (0,689209p - 0,086568p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,054313p - 0,009550p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,067185p + 0,055280p')l^2 + (0,087663p + 0,514978p')lx - 0,5l'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,044643p - 0,044082p')l^2$$

## Drugie przęsło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,039037p + 0,083428p')l^2 - (0,624441p - 0,021800p')lx - 0,5p'x_2^2$$

$$M_{x'} = -0,044677(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_2} = -(0,083428p + 0,039037p')l^2 + (0,624441p - 0,021800p')lx - 0,5px_2^2$$

$$(M)_{x_3} = -(0,083428p - 0,039037p')l^2 + (0,624441p - 0,021800p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x_3} = (0,059709p - 0,059668p')l$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = -(0,144725p + 0,022260p')l^2 + (0,689209p - 0,086568p')lx_2 - 0,5px_2^2$$

$$M_{x''} = -0,059678(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_1} = (0,022260p - 0,144725p')l^2 - (0,086568p - 0,689209p')lx - 0,5p'x_1^2$$

$$M_{x_4} = -(0,069180p - 0,025411p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,055280p + 0,067185p')l^2 + (0,514978p + 0,087663p')lx - 0,5px_4^2$$

## Trzecie przęsło

$$x_1 = 0,12024\delta l \quad x'' = 0,78837\delta l$$

$$x' = 0,21017\delta l \quad x_3 = 0,78866\delta l$$

$$x_2 = 0,21154\delta l \quad x_4 = 0,87993\delta l$$

$$x_5 = \left(0,604184 - 0,005064 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_3 = -(0,157307p - 0,038011p')l^2$$

$$(M)_{x_0}^{x_1} = (0,157307p - 0,038011p')l^2 + (0,701512p - 0,102392p')lx - 0,5px_1^2$$

$$M_{x_1} = -(0,066496p - 0,023236p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x'} = -(0,081127p - 0,038169p')l^2 + (0,101408p + 0,497712p')lx - 0,5p'x_4^2$$

$$M_{x'} = -0,055552(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = -(0,038169p + 0,081127p')l^2 + (0,497712p + 0,101408p')lx - 0,5px_2^2$$

$$M_{x_2} = (0,055955p - 0,055384p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = -(0,065197p + 0,054099p')l^2 + (0,604184p - 0,005064p')lx - 0,5px_2^2$$

$$M_{x_5} = -(0,065197p + 0,054099p')l^2 + (0,604184p - 0,005064p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,058889(p - p')l^2$$

**Trzecie przesło (ciąg dalszy).**

$$(M)_{x''}^{x_3} = -(0,054099p + 0,065197p')l^2 - (0,005064p - 0,604184p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,058891p - 0,058769p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,038014p - 0,457307p')l^2 - (0,102392p - 0,701512p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,070106p - 0,025951p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_3} = -(0,038169p - 0,081127p')l^2 + (0,497712p + 0,101408p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{l_3} = -(0,160915p - 0,040563p')l^2$$

SZEŚĆ PRZESEŁ,  $\delta = 1,25$ .

**Pierwsze przesło.**

$$x'' = 0,77461l$$

$$x_4 = 0,87995l$$

$$x_5 = \left(0,464605 - 0,092299 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_{x''}^{x_5} = (0,464605p - 0,092299p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,464605p - 0,092299p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,068727(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = -(0,092299p - 0,464603p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,081220p - 0,021670p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = -(0,347678p + 0,024628p')lx - 0,5px^2$$

**Dругie przesło.**

$$x_1 = 0,12475 \delta l \quad x'' = 0,78860 \delta l$$

$$x' = 0,20726 \delta l \quad x_3 = 0,78867 \delta l$$

$$x_2 = 0,21739 \delta l \quad x_4 = -0,88056 \delta l$$

$$x_5 = \left(0,652158 - 0,029744 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,152322p - 0,024628p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_5} = -(0,152322p - 0,024628p')l^2 + (0,713044p - 0,090630p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,053290p - 0,010495p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,066506p + 0,061192p')l^2 + (0,084727p + 0,537687p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,044555 (p - p')l^2$$



Drugie przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_2}^{x_2} = - (0,061192p + 0,066506p')l^2 + (0,537687p + 0,084727p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,047995p - 0,043480p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = - (0,092298p + 0,035396p')l^2 + (0,652158p - 0,029744p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = - (0,092298p + 0,035396p')l^2 + (0,652158p + 0,029744p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x''} = 0,064716(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = - (0,035396p + 0,092298p')l^2 - (0,029744p - 0,652158p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = (0,064720p - 0,064687p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = - (0,024628p - 0,152322p')l^2 - (0,090630p - 0,713044p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = - (0,075130p - 0,026753p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = - (0,061192p + 0,066506p')l^2 + (0,537687p + 0,084727p')lx - 0,5px^2$$

Trzecie przęśło.

$$x_1 = 0,12041\delta l \quad x_3 = 0,78864\delta l$$

$$x_2 = 0,21176\delta l \quad x'' = 0,78897\delta l$$

$$x' = 0,21241\delta l \quad x_4 = 0,87994\delta l$$

$$x_5 = \left( 0,631121 - 0,005259 \frac{l'}{p} \right) l$$

$$M_3 = - (0,170333p - 0,039406p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = - (0,170333p - 0,039406p')l^2 + (0,730286p - 0,104424p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - 0,071741p - 0,23689p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = - (0,087554p + 0,043373p')l^2 + (0,105064p + 0,520798p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = - (0,059744p - 0,059445p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = - (0,058351p + 0,072576p')l^2 - (0,005259p - 0,631121p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = - 0,059747 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = - (0,072576p + 0,058351p')l^2 + (0,631121p - 0,005259p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = - (0,072576p + 0,058351p')l^2 + (0,631121p - 0,005259p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,063682p - 0,063535p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x''} = - (0,170333p - 0,039406p')l^2 + (0,730286p - 0,104424p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x''} = 0,063577 (p - p')l^2$$

ART. III.

12

Trzecie przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_4}^{x_4} = (0,039406p - 0,170333p')l^2 - (0,104424p - 0,730286p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,075552p - 0,028000p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_3} = -(0,043373p + 0,087554p')l^2 + (0,520798p + 0,105064p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_4} = -(0,173626p - 0,043777p')l^2$$

SZEŚĆ PRZĘSEŁ.  $\delta = 1,10$

Pierwsze przęśło

$$x'' = 0,73331l$$

$$x_4 = 0,88240l$$

$$x_5 = \left(0,468328 - 0,101673 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,468328p - 0,101673p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,468328p - 0,101673p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,074658(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,101673p - 0,468328p')lx - 0,5p'x_5^2$$

$$M_{x_4} = -(0,089716p - 0,023938p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,339527p + 0,027128p')lx - 0,5px_5^2$$

Drugie przęśło

$$x_1 = 0,12705\delta l$$

$$x'' = 0,78846\delta l$$

$$x' = 0,20014\delta l$$

$$x_3 = 0,78867\delta l$$

$$x_2 = 0,22034\delta l$$

$$x_4 = 0,88088\delta l$$

$$x_5 = \left(0,679951 - 0,037357 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,160473p - 0,027128p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,160473p - 0,027128p')l^2 + (0,737302p - 0,094708p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,052336p - 0,011485p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,065904p + 0,067441p')l^2 + (0,082149p + 0,560445p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -0,044530(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_5} = -(0,067441p + 0,065904p')l^2 + (0,560445p + 0,082149p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęsło (ciąg dalszy).

$$\begin{aligned}
 M_{x_2} &= -(0,052069p - 0,042373p')l^2 \\
 (M)_{x_2}^{x''} &= -(0,101672p + 0,031673p')l^2 + (0,679951p - 0,037357p')lx - 0,5px \\
 M_{x_5} &= -(0,101672p + 0,031673p')l^2 + (0,679951p - 0,037357p')lx_5 - 0,5px^2_5 \\
 M_{x'} &= -0,069965(p - p')l^2 \\
 (M)_{x'}^{x_3} &= -(0,031673p - 0,101672p')l^2 - (0,037357p - 0,679951p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x_3} &= -(0,069973p - 0,069872p')l^2 \\
 (M)_{x_3}^{x_4} &= -(0,027128p - 0,160473p')l^2 - (0,094708p - 0,737302p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x_4} &= -(0,081327p - 0,028167p')l^2 \\
 (M)_{x_4}^{l_2} &= -(0,067441p - 0,065904p')l^2 + (0,560445p + 0,082149p')lx - 0,5px^2
 \end{aligned}$$

Trzecie przęsło

$$\begin{aligned}
 x_1 &= 0,12058\delta l & x_3 &= 0,78863\delta l \\
 x_2 &= 0,21198\delta l & x'' &= 0,78948\delta l \\
 x' &= 0,21432\delta l & x_4 &= 0,87995\delta l \\
 x_5 &= \left(0,657965 - 0,005409\frac{p'}{p}\right)l
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 M_3 &= -(0,183863p - 0,040890p')l^2 \\
 (M)_{x_1}^{x_0} &= (0,183863p - 0,040890p')l^2 + (0,759043p - 0,106575p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_1} &= -(0,077167p - 0,024185p')l^2 \\
 (M)_{x_1}^{x_2} &= -(0,094206p - 0,048767p')l^2 + (0,108699p + 0,543769p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_2} &= (0,064252p - 0,063111p')l^2 \\
 (M)_{x_2}^{x'} &= -(0,062737p + 0,080236p')l^2 + (0,005497p - 0,657965p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x'} &= -0,064269(p - p')l^2 \\
 (M)_{x'}^{x_3} &= -(0,080236p + 0,062737p')l^2 + (0,657965p + 0,005497p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_5} &= -(0,080326p + 0,062747p')l^2 + (0,657965p - 0,005497p')lx_5 - 0,5px^2_5 \\
 M_{x_3} &= (0,068786p - 0,068372p')l^2 \\
 (M)_{x_3}^{x''} &= -(0,183863p - 0,040890p')l^2 + (0,759043p - 0,106575p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x''} &= 0,068490(p - p')l^2
 \end{aligned}$$

## Trzecie przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x''}^{x_4} = (0,040890p - 0,183863p')l^2 - (0,106575p - 0,759043p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,081024p - 0,030139p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,048767p + 0,094206p')l^2 + (0,544769p + 0,108699p')lx - 0,5px^2$$

$$M_4 = -(0,186867p - 0,047103p')l^2$$

## TABLICA V

SIEDEM PRZESEŁ.  $\delta=1,00$ .

## Pierwsze przęśło

$$x' = 0,78873l$$

$$x_4 = 0,86603l$$

$$x_5 = \left(0,447185 - 0,052817 \frac{l'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,447183p - 0,052817p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,447183p - 0,052817p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,041658(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_5} = -(0,052817p - 0,447183p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,045742p - 0,012270p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,380196p - 0,014170p')lx - 0,5px^2$$

## Drugie przęśło

$$x_1 = 0,11161l \quad x'' = 0,78835l$$

$$x_2 = 0,20000l \quad x_3 = 0,78868l$$

$$x' = 0,26799l \quad x_4 = 0,87878l$$

$$x_5 = \left(0,514085 - 0,014085 \frac{l'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,119804p - 0,014170p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,119804p - 0,014170p')l^2 + (0,599021p - 0,070852p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,059176p - 0,006264p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,070666p + 0,034868p')l^2 + (0,103830p + 0,424339p')lx - 0,5p'x^2$$

Drugie przesłó (ciąg dalszy).

$$M_{x_2} = -(0,05p - 0,03p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -0,052817(p+p')l^2 + (0,014085p + 0,514085p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,049044(p-p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -0,052817(p+p')l^2 + (0,514085p + 0,014085p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -0,052817(p+p')l^2 + (0,514085p + 0,014085p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x''} = -0,041714(p-p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_3} = -0,052817(p-p')l^2 + (0,014085p + 0,514085p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,041709p - 0,041623p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_3} = (0,014170p - 0,119804p')l^2 - (0,070852p - 0,599021p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,048093p - 0,020477p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,034868p + 0,070766p')l^2 + (0,424339p + 0,103830p')lx - 0,5px^2$$

Trzecie przesłó.

$$x_1 = 0,11947l$$

$$x_3 = 0,78868l$$

$$x' = 0,19618l$$

$$x'' = 0,78974l$$

$$x_2 = 0,21053l$$

$$x_4 = 0,87984l$$

$$x_5 = \left(0,496478 - 0,003520 \frac{l^2}{p}\right)l$$

$$M_3 = -(0,110529p - 0,033064p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_3} = -(0,110529p - 0,033064p')l^2 + (0,587513p - 0,094555p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,047474p - 0,021677p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,057970p + 0,019495p')l^2 + (0,087857p + 0,405101p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,040735(p-p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_3} = -(0,019495p + 0,057970p')l^2 + (0,405101p + 0,087857p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,043630p - 0,039474p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = -0,038732(p+p')l^2 + (0,496478p - 0,003520p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = -0,038732(p+p')l^2 + (0,496478p - 0,003520p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x_3} = (0,041822p - 0,041509p')l^2$$

Trzecie przęsło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_3}^{x''} = -(0,110529p - 0,033064p')l^2 + (0,587513p - 0,094555p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x''} = 0,041609(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = (0,033064p - 0,110529p')l^2 - (0,094555p - 0,587513p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,050130p - 0,019330p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{l_3} = -(0,016495p + 0,057970p')l^2 + (0,405101p + 0,087857p')lx - 0,5px^2$$

Czwarte przęsło.

$$x_1 = 0,12004l$$

$$x_2 = 0,21127l$$

$$x' = 0,21542l$$

$$x_3 = 0,5l$$

$$M_1 = -(0,114394p - 0,029887p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,114394p - 0,029887p')l^2 + (0,591464p - 0,091464p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,050599p - 0,019330p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,061577p + 0,022930p')l^2 + (0,091464p + 0,408536p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = (0,042254p - 0,041064p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -0,042254(p + p')l^2 + 0,5p'x - 0,5p'lx^2$$

$$M_{x'} = -0,042254(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -0,042254(p + p')l^2 + 0,5p'lx - 0,5px^2$$

$$M_{x''} = -(0,082746p - 0,042254p')l^2$$

SIEDEM PRZESEŁ.  $\delta=1,10$ .

Pierwsze przęsło

$$x' = 0,77361l$$

$$x_4 = 0,87197l$$

$$x_5 = \left(0,453984 - 0,067177 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,453984p - 0,067177p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,453984p - 0,067177p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,051970(p - p')l^2$$

Pierwsze przęsło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,067177p - 0,453984p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -(0,058577p - 0,015695p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{l_1} = (0,368807p + 0,018p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęsło.

$$x_1 = 0,11722 \delta l \quad x'' = 0,78854 \delta l$$

$$x_2 = 0,20755 \delta l \quad x_3 = 0,78868 \delta l$$

$$x' = 0,23727 \delta l \quad x_4 = 0,87953 \delta l$$

$$x_5 = \left(0,569246 - 0,005053 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,131193p - 0,018000p')l^2$$

$$(M)_{x_0}^{x_1} = -(0,131193p - 0,018000p')l^2 + (0,643036p - 0,078843p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,056590p - 0,007833p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,068815p + 0,044375p')l^2 + (0,094824p + 0,469369p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = (0,047168p - 0,036721p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,046016p + 0,067177p')l^2 - (0,005053p - 0,569246p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,047334 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -(0,067177p + 0,046016p')l^2 + (0,569246p - 0,005053p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = -(0,067177p + 0,046016p')l^2 + (0,569246p - 0,005053p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,050398 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_2} = -(0,046016p + 0,067177p')l^2 - (0,005053p - 0,569246p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,050400p - 0,050351p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,018000p - 0,131193p')l^2 - (0,078843p - 0,643036p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,058280p - 0,022923p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,044375p + 0,068815p')l^2 + (0,469369p + 0,094824p')lx - 0,5px^2$$

Trzecie przęsło.

$$x_1 = 0,11988 \delta l \quad x_3 = 0,78868 \delta l$$

$$x' = 0,20438 \delta l \quad x'' = 0,78917 \delta l$$

$$x_2 = 0,21106 \delta l \quad x_4 = 0,87989 \delta l$$

## Trzecie przesło (ciąg dalszy).

$$x_5 = \left(0,551264 + 0,004812 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_3 = -(0,133069p - 0,035488p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,133069p - 0,035488p')l^2 + (0,645200p - 0,098748p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,056685p - 0,022467p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,069255p + 0,028326p')l^2 + (0,095328p + 0,451124p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,047824(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_2} = -(0,028326p + 0,069255p')l^2 + (0,451124p + 0,095328p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,049459p - 0,047123p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = (0,051575p - 0,046006p')l^2 - 0,551264p - 0,004812p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,051575p + 0,046006p')l^2 + (0,551264p - 0,004812p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x_3} = (0,050353p - 0,050180p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x'} = -(0,133069p + 0,035488p')l^2 + (0,645200p - 0,098748p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x''} = 0,050214(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = +(0,035488p + 0,133069p')l^2 + (0,098748p + 0,645200p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,060088p - 0,302011p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_5} = -(0,028326p + 0,069255p')l^2 + (0,451124p + 0,095328p')lx - 0,5x^2$$

## Czwarte przesło

$$x_1 = 0,12007\delta l$$

$$x_2 = 0,21131\delta l$$

$$x' = 0,21319\delta l$$

$$x_3 = 0,5\delta l = 0,5\delta l$$

$$M_1 = -(0,137090p - 0,035606p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,137090p - 0,035606p')l^2 + (0,64888p - 0,098887p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,060110p - 0,022546p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,073170p + 0,028314p')l^2 + (0,098888p + 0,451113p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,050185p - 0,049529p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = (0,050185p + 0,051299p')l^2 + 0,55p'lx - 0,5p'x^2$$



Czwarte przęsło (ciąg dalszy).

$$M_{x'} = 0,050185(p-p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x'} = -(0,051299p - 0,050185p')l^2 + 0,55p'lx - 0,5px$$

$$M_{x_5} = -(0,099951p - 0,050185p')l^2$$

SIEDEM PRZĘSEŁ,  $\delta = 1,20$

Pierwsze przęsło

$$x'' = 0,75510l$$

$$x_4 = 0,87740l$$

$$x_5 = \left(0,461057 - 0,083505 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,461057p - 0,083505p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,461057p - 0,083505p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x'} = 0,063055(p-p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = -(0,083505p - 0,461057p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,073267p - 0,019615p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_4} = (0,355197p + 0,022355p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęsło.

$$x_1 = 0,12235\delta l \quad x'' = 0,78865\delta l$$

$$x_2 = 0,21429\delta l \quad x_3 = 0,78868\delta l$$

$$x' = 0,21564\delta l \quad x_4 = 0,88023\delta l$$

$$x_5 = \left(0,624742 - 0,022165 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,144803p - 0,022355p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,144803p - 0,022355p')l^2 + (0,689511p - 0,086934p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,054347p - 0,009392p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,067262p + 0,055186p')l^2 + (0,087964p + 0,514613p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,044642p - 0,044083p')l^2$$

**Drugie przesło** (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,038943p - 0,083505p')l^2 - (0,022165p - 0,624742p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -0,044679(p-p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = -(0,083505p + 0,038943p')l^2 + (0,624742p - 0,022165p')lx - 0,5px^2$$

$$(M)_{x_3} = -(0,083505p - 0,038943p')l^2 + (0,624742p - 0,022165p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x_3} = 0,059920(p-p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = -(0,038943p + 0,083505p')l^2 - (0,022165p - 0,624742p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,059920p - 0,059910p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,022355p - 0,144803p')l^2 - (0,086934p - 0,689511p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,069471p - 0,025652p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,055186p + 0,067262p')l^2 + (0,514613p + 0,087964p')lx - 0,5px^2$$

**Trzecie przesło.**

$$x_1 = 0,12024\delta l$$

$$x_3 = 0,78867\delta l$$

$$x' = 0,21017\delta l$$

$$x'' = 0,78876\delta l$$

$$x_2 = 0,21154\delta l$$

$$x_4 = 0,87994\delta l$$

$$x_3 = \left(0,605541 - 0,006185\frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,157651p - 0,038295p')l^2$$

$$(M)_{x_0}^{x_1} = -(0,157651p - 0,038295p')l^2 + (0,702867p - 0,103511p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,066644p - 0,023359p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,081469p + 0,037887p')l^2 + (0,102756p + 0,496600p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x'} = -0,055554(p-p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,037887p + 0,081469p')l^2 + (0,496600p + 0,102756p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,055955p - 0,055385p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = -(0,065541p + 0,053815p')l^2 + (0,605541p - 0,006185p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,065541p + 0,053815p')l^2 + (0,605541p - 0,006185p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x_3} = (0,059705p - 0,059668p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,157651p + 0,038295p')l^2 + (0,702867p - 0,103511p')lx - 0,5px^2$$

Trzecie przęsło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x'} = 0,039679(p-p')l^2$$

$$(M)_{x_1} = (0,038295p + 0,157654p')l^2 - (0,403511p - 0,702867p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -(0,071005p - 0,027033p')l^2$$

$$(M)_{x_2} = -(0,037887p + 0,081469p')l^2 + (0,496600p + 0,102756p')lx - 0,5p'x^2$$

Czwarte przęsło.

$$x_1 = 0,42009\delta l$$

$$x_2 = 0,21134\delta l$$

$$x' = 0,21164\delta l$$

$$x_5 = 0,5\delta l = 0,6l$$

$$M_4 = -(0,461967p - 0,041838p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,461967p - 0,041838p')l^2 + (0,706436p - 0,106436p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,070548p - 0,026499p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,085885p + 0,034244p')l^2 + (0,106436p + 0,493564p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,058892p - 0,058846p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,058892p + 0,061237p')l^2 + 0,06p'lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = 0,058892(p-p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -(0,061237p + 0,058892p')l^2 + 0,6p'lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_5} = (0,118763p - 0,058892p')l^2$$

SIEDEM PRZĘSEŁ.  $\delta = 1,25$ .

Pierwsze przęsło

$$x'' = 0,74458l$$

$$x_4 = 0,87995l$$

$$x_5 = \left(0,464708 - 0,092419\frac{l'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,464708p - 0,092419p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,464708p - 0,092419p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,068813(p-p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = -(0,092419p - 0,464708p')lx - 0,5p'x^2$$

**Pierwsze przęśło** (ciąg dalszy).

$$M_{x_1} = -(0,081324p - 0,021762p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{l_1} = (0,347558p + 0,024731p')lx - 0,5px^2$$

**Drugie przęśło.**

$$x_1 = 0,12475 \delta l \quad x_3 = 0,78868 \delta l$$

$$x' = 0,20727 \delta l \quad x'' = 0,78870 \delta l$$

$$x_2 = 0,21739 \delta l \quad x_4 = 0,88056 \delta l$$

$$x_5 = \left( 0,652602 - 0,030126 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$M_2 = -(0,152442p - 0,024731p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,152442p - 0,024731p')l^2 + (0,713487p - 0,091011p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,053342p - 0,010539p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,066622p + 0,061089p')l^2 + (0,085169p + 0,537307p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,044558(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -(0,061089p + 0,066622p')l^2 + (0,537307p + 0,085169p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,047997p - 0,043478p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = -(0,092419p + 0,035292p')l^2 + (0,652602p - 0,030126p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,092419p + 0,035292p')l^2 + (0,652602p - 0,030126p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x_3} = (0,065000p - 0,064992p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x''} = -(0,157442p - 0,024731p')l^2 + (0,713487p - 0,091011p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x''} = 0,064994(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = +(0,024731p - 0,152442p')l^2 - (0,091011p - 0,713487p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,075445p - 0,027123p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,061089p + 0,066632p')l^2 + (0,537307p + 0,085169p')lx - 0,5px^2$$

**Trzecie przęśło.**

$$x_1 = 0,12042 \delta l \quad x'' = 0,78860 \delta l$$

$$x_2 = 0,21176 \delta l \quad x_3 = 0,78867 \delta l$$

$$x' = 0,21241 \delta l \quad x_4 = 0,87996 \delta l$$

$$x_5 = \left( 0,632532 - 0,006901 \frac{p'}{p} \right) l$$

Trzecie przęśło (ciąg dalszy).

$$M_3 = -(0,170705p - 0,039839p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,170705p - 0,039839p')l^2 + (0,731691p - 0,106060p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,071897p - 0,023875p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,087922p + 0,042944p')l^2 + (0,106454p + 0,519177p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,059743p - 0,059449p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,057916p + 0,072950p')l^2 - (0,006901p - 0,632532p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2'} = -0,059748(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2'}^{x_3} = -(0,072950p + 0,057916p')l^2 + (0,632532p - 0,006901p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = -(0,072950p + 0,057916p')l^2 + (0,632532p - 0,006901p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3'} = 0,064718(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3'}^{x_3} = -(0,057916p + 0,072950p')l^2 - (0,006901p - 0,632532p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,064319p - 0,064686p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,039839p - 0,170705p')l^2 - (0,106060p - 0,731691p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,077621p - 0,029172p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,042944p + 0,087922p')l^2 + (0,519177p + 0,106454p')lx - 0,5px^2$$

Czwarte przęśło.

$$x_1 = 0,12010\delta l$$

$$x_1' = 0,21103\delta l$$

$$x_2 = 0,21136\delta l$$

$$x_3 = 0,5\delta l = 0,625l$$

$$M_4 = -(0,175223p - 0,045146p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,175223p - 0,045146p')l^2 + (0,735246p - 0,110246p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,076112p - 0,028595p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,092662p + 0,037415p')l^2 + (0,110246p + 0,514754p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2'} = -0,063580(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2'}^{x_2} = -(0,037415p + 0,092662p')l^2 + (0,514754p - 0,110246p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,063683p - 0,063535p')l^2$$

Czwarte przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_2}^{x_2} = - (0,066543p + 0,063535p')l^2 + 0,625plx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,128771p - 0,063535p')l^2$$

SIEDEM PRZESEŁ.  $\delta = 1,30$ .

Pierwsze przęśło.

$$x'' = 0,73321l$$

$$x_4 = 0,88240l$$

$$x_5 = \left( 0,468443 - 0,101839 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,468443p - 0,101839p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,468443p - 0,101839p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,074669 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = - (0,101839p - 0,468443p')lx - 0,5p'x$$

$$M_{x_4} = - (0,089863p - 0,024039p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,339361p + 0,027243p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęśło.

$$x_1 = 0,12705\delta l \quad x_3 = 0,78868\delta l$$

$$x' = 0,20015\delta l \quad x'' = 0,78873\delta l$$

$$x_2 = 0,22034\delta l \quad x_4 = 0,88088\delta l$$

$$x_5 = \left( 0,680532 - 0,037858 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$M_2 = - (0,160639p - 0,027243p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = - (0,160639p - 0,027243p')l^2 + (0,737882p - 0,095108p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - (0,052406p - 0,011534p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = - (0,066069p + 0,067327p')l^2 + (0,082728p + 0,560046p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = - 0,044544 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_2} = - (0,067327p + 0,066069p')l^2 + 0,560046p + 0,082728p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,052069p - 0,042372p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = - (0,101839p + 0,031557p')l^2 + (0,680532p - 0,037758p')lx - 0,5px^2$$

**Drugie przęśło** (ciąg dalszy).

$$\begin{aligned}
 M_{x_5} &= -(0,401839p + 0,031557p')l^2 + (0,680532p - 0,037758p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_3} &= (0,070296p - 0,070270p')l^2 \\
 (M)_{x_3}^{x''} &= -(0,160639p - 0,027243p')l^2 + (0,737882p - 0,095108p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x''} &= 0,070276 (p - p')l^2 \\
 (M)_{x''}^{x_4} &= (0,027243p - 0,160639p')l^2 - (0,095108p - 0,737882p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x_4} &= -(0,081670p - 0,028665p')l^2 \\
 (M)_{x_4}^{l_2} &= -(0,067327p + 0,066069p')l^2 + (0,560046p + 0,082728p')lx - 0,5px^2
 \end{aligned}$$

**Trzecie przęśło.**

$$\begin{aligned}
 x_1 &= 0,120588l & x'' &= 0,788462l \\
 x_2 &= 0,211988l & x_3 &= 0,788676l \\
 x' &= 0,214328l & x_4 &= 0,879988l \\
 x_5 &= \left(0,659440 - 0,007634 \frac{p'}{p}\right)l
 \end{aligned}$$

$$\begin{aligned}
 M_3 &= -(0,184267p - 0,041477p')l^2 \\
 (M)_{x_1}^{x_2} &= -(0,184267p - 0,041477p')l^2 + (0,760512p - 0,108706p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_1} &= -(0,077338p - 0,024437p')l^2 \\
 (M)_{x_1}^{x_2} &= -(0,094603p + 0,048187p')l^2 + (0,110141p + 0,541665p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x_2} &= -(0,064253p - 0,063111p')l^2 \\
 (M)_{x_2}^{x'} &= -(0,062147p + 0,080643p')l^2 - (0,007634p - 0,659440p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x'} &= -0,064274 (p - p')l^2 \\
 (M)_{x'}^{x''} &= -(0,080643p + 0,062147p')l^2 + (0,659440p - 0,007634p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x_5} &= -(0,080643p + 0,062147p')l^2 + (0,659440p - 0,007634p')lx - 0,5px^2 \\
 M_{x''} &= 0,069972 (p - p')l^2 \\
 (M)_{x''}^{x_3} &= -(0,062147p + 0,080643p')l^2 - (0,007634p - 0,659440p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x_3} &= -(0,069975p - 0,069873p')l^2 \\
 (M)_{x_3}^{x_4} &= (0,041477p - 0,184267p')l^2 - (0,108706p - 0,760512p')lx - 0,5p'x^2 \\
 M_{x_4} &= -(0,082874p - 0,031398p')l^2 \\
 (M)_{x_4}^{l_2} &= -(0,048187p + 0,094603p')l^2 + (0,541665p + 0,110141p')lx - 0,5px^2
 \end{aligned}$$

## Czwarte przęśło

$$x_1 = 0,12011\delta l$$

$$x' = 0,21052\delta l$$

$$x_2 = 0,21137\delta l$$

$$x_5 = 0,5\delta l = 0,65l$$

$$M_1 = -(0,189022p - 0,048580p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,189022p - 0,048580p')l^2 + (0,764075p - 0,114075p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,081906p - 0,030767p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,099717p + 0,040725p')l^2 + (0,114075p + 0,535925p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,068498(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,040725p + 0,099717p')l^2 + (0,535925p + 0,114075p')lx - 5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,068785p - 0,068372p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,072070p + 0,068372p')l^2 + 0,65px - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,139280p - 0,068372p')l^2$$

## TABLICA VI

OŚM PRZESEŁ.  $\delta = 1,00$ .

## Pierwsze przęśło

$$x'' = 0,78866l$$

$$x_4 = 0,86603l$$

$$x^5 = \left(0,447165 + 0,052835 \frac{p}{p'}\right)l$$

$$(M)_{x_0}^{x''} = (0,447165p - 0,052835p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,447165p - 0,052835p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,041668(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,052835p - 0,447165p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,045757p - 0,012255p')l^2$$

$$(M)_{l_4}^{l_4} = (0,380178p - 0,014152p')lx - 0,5px^2$$



**Drugie przęśło**

$$x_1 = 0,11161l \quad x_3 = (1 - 0,21132) = 0,78868l$$

$$x' = 0,26794l \quad x'' = 0,78876l$$

$$x_2 = 0,20000l \quad x_4 = 0,87878l$$

$$x_5 = \left( 0,514175 - 0,014175 \frac{l'}{p} \right) l$$

$$M_1 = - (0,119822p - 0,014152p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = - (0,119822p - 0,014152p') l^2 + (0,599111p - 0,070761p') lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - (0,059183p - 0,006255p') l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = - (0,070784p + 0,034886p') l^2 + (0,103921p + 0,424429p') lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = - (0,05p - 0,03p') l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = - 0,052835 (p + p') l^2 + (0,014175p + 0,514175p') lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = - 0,049037(p - p') l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = - 0,052835 (p + p') l^2 + (0,514175p + 0,014175p') lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_4} = - 0,052835 (p + p') l^2 + (0,514175p + 0,014175p') lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,041677p - 0,041655p') l^2$$

$$(M)_{x_5}^{x_5} = - (0,119822p - 0,014152p') l^2 + (0,599111p - 0,070761p') lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = 0,041661 (p - p') l^2$$

$$(M)_{x_6}^{x_6} = (0,014152p - 0,119822p') l^2 - (0,070761p - 0,599111p') lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_6} = - (0,048032p - 0,020538p') l^2$$

$$(M)_{x_7}^{x_7} = - (0,034886p + 0,070784p') l^2 + (0,424429p + 0,103921p') lx - 0,5px^2$$

**Trzecie przęśło.**

$$x_1 = 0,11947l \quad x_3 = 0,78868l$$

$$x' = 0,19615l \quad x'' = 0,78839l$$

$$x_2 = 0,21053l \quad x_4 = 0,87984l$$

$$x_5 = \left( 0,496134 - 0,003866 \frac{l'}{p} \right) l$$

$$M_3 = - (0,110457p - 0,033137p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = - (0,110457p - 0,033137p') l^2 + (0,587169p - 0,094901p') lx - 0,5px^2$$

**Trzecie przeszło** (ciąg dalszy).

$$M_{x_1} = -(0,047443p - 0,021798p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,057898p + 0,019422p')l^2 + (0,087514p + 0,404754p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,040730(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_2} = -(0,019422p + 0,057898p')l^2 + (0,404754p + 0,087514p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,043630p - 0,039474p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = -0,038660(p + p')l^2 + (0,496134p - 0,003866p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = -0,038660(p + p')l^2 + (0,496134p - 0,003866p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,041708(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_3} = -0,038660(p + p')l^2 - (0,003866p - 0,496134p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,041709p - 0,041623p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,033137p - 0,110457p')l^2 - (0,094901p - 0,587169p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,050361p - 0,019000p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_5} = -(0,019422p + 0,057898p')l^2 + (0,404754p + 0,087514p')lx - 0,5px^2$$

**Czwarte przeszło.**

$$x_1 = 0,12004l$$

$$x_3 = 0,78868l$$

$$x' = 0,21853l$$

$$x'' = 0,78977l$$

$$x_2 = 0,21127l$$

$$x_4 = 0,87992l$$

$$x_5 = \left(0,592761 - 0,090183\frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_4 = -(0,114668p - 0,029616p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,114668p - 0,029616p')l^2 + (0,592761p - 0,090183p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,050718p - 0,018790p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,061856p + 0,023196p')l^2 + (0,092784p + 0,409794p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,042254p - 0,041064p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -0,042526(p + p')l^2 + (0,001289p + 0,501289p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,042248(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_3} = -0,042526(p - p')l^2 + (0,501289p + 0,001289p')lx - 0,5px^2$$

Czwarte przęśło (ciąg dalszy).

$$M_{x_3} = -(0,042326)(p + p')l^2 + (0,501289p + 0,001289p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x_2} = (0,041833p - 0,041508p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x''} = -(0,114668p - 0,029616p')l^2 + (0,592761p - 0,090183p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = 0,041608(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_4} = (0,029616p - 0,114668p')l^2 - (0,090183p - 0,592761p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_4} = -(0,049738p - 0,019783p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_4} = -(0,023196p + 0,061856p')l^2 + (0,409794p + 0,092784p')lx - 0,5px^2$$

$$M_5 = -(0,113407p - 0,030928p')l^2$$

OŚM PRZĘSEŁ.  $\delta = 1,10$ .

Pierwsze przęśło

$$x'' = 0,77337l$$

$$x_4 = 0,87197l$$

$$x_3 = \left(0,453984 - 0,067198 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,453984p - 0,067198p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_3} = (0,453984p - 0,067198p')lx_3 - 0,5px_3^2$$

$$M_{x''} = 0,051982(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,067198p - 0,453984p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_4} = -(0,058595p - 0,015695p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_4} = (0,368786p - 0,018000p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęśło

$$x_1 = 0,11722\delta l$$

$$x_3 = 0,78868\delta l$$

$$x' = 0,23726\delta l$$

$$x'' = 0,78871\delta l$$

$$x_2 = 0,20755\delta l$$

$$x_4 = 0,87953\delta l$$

$$x_3 = \left(0,569338 - 0,005053 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,133214p - 0,018000p')l^2$$

$$(M)_0^{x_4} = -(0,131214p - 0,018000p')l^2 + (0,643128p - 0,078843p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_4} = -(0,056600p - 0,007833p')l^2$$

## Drugie przęśło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,068839p + 0,044375p')l^2 + (0,094916p + 0,469369p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,047169p - 0,036723p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,046016p + 0,067198p')l^2 - (0,005053p - 0,569338p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2'} = -0,047335 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = -(0,067198p + 0,046016p')l^2 + (0,569338p - 0,005053p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,067198p + 0,046016p')l^2 + (0,569338p - 0,005053p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = (0,050410p - 0,050400p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3'} = -(0,131214p - 0,018000p')l^2 - (0,643128p - 0,078843p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3''} = 0,018000 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3'} = (0,018000p - 0,131214p')l^2 - (0,078843p - 0,643128p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,058280p - 0,022990p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,044375p + 0,068839p')l^2 + (0,469369p + 0,094916p')lx - 0,5p'x^2$$

## Trzecie przęśło.

$$x_1 = 0,119885l \quad x_3 = 0,788685l$$

$$x_1' = 0,204375l \quad x_3' = 0,788545l$$

$$x_2 = 0,211065l \quad x_4 = 0,879895l$$

$$x_3 = \left(0,551261 - 0,005157 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_3 = -(0,133069p - 0,035569p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3'} = -(0,133069p - 0,035569p')l^2 + (0,645199p - 0,099095p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,056684p - 0,022503p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3'} = -(0,069254p + 0,028246p')l^2 + (0,095327p + 0,450777p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3'} = -0,047823 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3'} = -(0,028246p + 0,069254p')l^2 + (0,450777p + 0,095327p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = (0,049460p - 0,047123p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3'} = -(0,051574p + 0,045926p')l^2 + (0,551261p - 0,005157p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,051574p + 0,045926p')l^2 + (0,551261p - 0,005157p')lx - 0,5p'x^2$$

Trzecie przęsło (ciąg dalszy).

$$M_{x'} = 0,030400 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = -(0,045926p + 0,051574p')l^2 - (0,005157p - 0,551261p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,050400p - 0,050351p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = (0,035569p - 0,133069p')l^2 - (0,099095p - 0,645199p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,060343p - 0,023011p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,028246p + 0,069254p')l^2 + (0,450777p + 0,095327p')lx - 0,5p'x^2$$

Czwarte przęsło.

$$x_1 = 0,12007 \quad x_3 = 0,78868$$

$$x' = 0,21319 \quad x'' = 0,78918$$

$$x_2 = 0,21131 \quad x_4 = 0,87992$$

$$x_5 = (0,551291 + 0,000008p')l$$

$$M_4 = -(0,137391p - 0,035605p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,137391p - 0,035605p')l^2 + (0,650182p - 0,098883p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -(0,060240p - 0,022545p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,073473p + 0,028313p')l^2 + (0,100191p + 0,451108p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,050185p - 0,049529p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,050187p + 0,051599p')l^2 + (0,000008p + 0,551291p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,050186 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_3} = -(0,051599p + 0,050187p')l^2 + 0,551291p + 0,000008p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,051599p + 0,050187p')l^2 + (0,551291p + 0,000008p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = (0,050353p - 0,050180p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x''} = -(0,137391p + 0,035605p')l^2 + (0,650182p - 0,098883p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x''} = 0,050235 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = (0,035605p - 0,137391p')l^2 - (0,098883p - 0,650182p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,060105p - 0,023502p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_5} = -(0,028313p + 0,073473p')l^2 + (0,451108p + 0,100191p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_3 = -(0,137094p - 0,036737p')l^2$$

OŚM PRZESEŁ.  $\delta=1,20$ .

Pierwsze przesło

$$x' = 0,75509$$

$$x_4 = 0,87740$$

$$x_5 = \left(0,461077 - 0,083530 \frac{p'}{p}\right) l$$

$$(M)_{x_0}^{x''} = (0,461077p - 0,083530p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,461077p - 0,083530p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,063073 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,083530p - 0,461077p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,073288p - 0,019632p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{l_1} = (0,355172p + 0,022375p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przesło.

$$x_1 = 0,12235$$

$$x_3 = 0,78868$$

$$x' = 0,21564$$

$$x'' = 0,78868$$

$$x_2 = 0,21429$$

$$x_4 = 0,88023$$

$$x_8 = \left(0,624840 - 0,022246 \frac{p'}{p}\right) l$$

$$M_2 = -(0,144828p - 0,022375p')l^2$$

$$(M)_{x_0}^{x_1} = -(0,144828p - 0,022375p')l^2 + (0,689609p - 0,087015p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,054359p - 0,019600p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,067288p + 0,055165p')l^2 + (0,088062p + 0,514532p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,044643p - 0,044084p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,038923p + 0,083530p')l^2 - (0,022246p - 0,624840p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,044679 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = -(0,083530p + 0,038923p')l^2 + (0,624840p - 0,022246p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = -(0,083530p + 0,038923p')l^2 + (0,624840p - 0,022246p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,059977 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_1} = \text{Równanie to nie da się zastosować ponieważ przedział } x'' - x_3 = 0.$$

**Drugie przęśło** (ciąg dalszy).

$$M_{x_2} = -0,059977(p-p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,022375p - 0,144828p')l^2 - (0,087015p - 0,689609p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = - (0,069536p - 0,025730p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = - (0,055165p + 0,067288p')l^2 + (0,514532p + 0,088062p')lx - 0,5px^2$$

**Trzecie przęśło.**

$$x_1 = 0,12024 \quad x_3 = 0,78868$$

$$x' = 0,21017 \quad x'' = 0,78865$$

$$x_2 = 0,21154 \quad x_4 = 0,87993$$

$$x_5 = \left(0,605842 - 0,006550 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_3 = - (0,157727p - 0,038387p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = - (0,157727p - 0,038387p')l^2 + (0,703167p - 0,103875p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = - (0,066677p - 0,023398p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = - (0,081545p + 0,037795p')l^2 + (0,103055p + 0,496237p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = - 0,055555(p-p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_2} = - (0,037795p + 0,081545p')l^2 + (0,496237p + 0,103055p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,055955p - 0,055385p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = - (0,065618p + 0,053722p')l^2 + (0,605842p - 0,006550p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = - (0,065618p + 0,053722p')l^2 + (0,605842p' + 0,006550p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,059921(p-p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_3} = - (0,053722p + 0,065618p')l^2 - (0,006550p - 0,605842p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = - (0,059921p - 0,059910p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,038387p + 0,157727p')l^2 - (0,103875p - 0,703167p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = - (0,071297p - 0,027276p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_3} = - (0,037795p + 0,081545p')l^2 + (0,496237p + 0,103055p')lx - 0,5px^2$$

**Czwarte przęśło.**

$$x_1 = 0,12009l \quad x_3 = 0,78867l$$

Czwarte przęśło (ciąg dalszy).

$$x'' = 0,21163\delta l \quad x''' = 0,78876\delta l$$

$$x_2 = 0,21134\delta l \quad x_4 = 0,87992\delta l$$

$$x_5 = \left(0,601357 - 0,001121 \frac{p'}{p}\right) l$$

$$M_1 = - (0,162311 p - 0,042122 p') l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = - (0,162311 p - 0,042122 p') l^2 + (0,707791 p - 0,107555 p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_1} = - (0,070696 p - 0,026622 p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = - (0,086227 p + 0,033962 p') l^2 + (0,107782 p + 0,492454 p') l x - 0,5 p' x^2$$

$$M_{x_2} = - (0,058893 p - 0,058846 p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = - (0,058608 p + 0,061581 p') l^2 - (0,001121 p - 0,601357 p') l x - 0,5 p' x^2$$

$$M_{x'} = - 0,058891 (p - p') l^2$$

$$(M)_{x'}^{x''} = - (0,061581 p + 0,058608 p') l^2 + (0,601357 p - 0,001121 p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_3} = - (0,061581 p + 0,058608 p') l^2 + (0,601357 p - 0,001121 p') l x_3 - 0,05 p x_3^2$$

$$M_{x_3} = (0,059705 p - 0,059668 p') l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x'''} = - (0,162311 p - 0,042122 p') l^2 + (0,707791 p - 0,107555 p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x''} = 0,059680 (p - p') l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,042122 p - 0,162311 p') l^2 - (0,107555 p - 0,707791 p') l x - 0,5 p' x^2$$

$$M_{x_4} = - (0,071445 p - 0,027581 p') l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_4} = - (0,033962 p + 0,086227 p') l^2 + (0,492454 p + 0,107782 p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_5 = - (0,163019 p - 0,043113 p') l^2$$

OŚM PRZESEŁ.  $\delta = 1,25$ .

Pierwsze przęśło

$$x'' = 0,74559 l$$

$$x_4 = 0,87995 l$$

$$x_5 = \left(0,464741 - 0,092447 \frac{p'}{p}\right) l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,464741 p - 0,092447 p') l x - 0,5 p x^2$$

$$M_{x_4} = (0,464741 p - 0,092447 p') l x_4 - 0,5 p x_4$$



Pierwsze przęśło (ciąg dalszy).

$$M_{x'} = 0,068835(p-p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_4} = -(0,092447p - 0,464741p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,081347p - 0,021791p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = (0,347530p + 0,024764p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęśło

$$x_2 = 0,124755l \quad x_3 = 0,788685l$$

$$x' = 0,207275l \quad x'' = 0,788675l$$

$$x_2 = 0,217395l \quad x_4 = 0,880565l$$

$$x_5 = \left(0,652705 - 0,030246 \frac{l'}{p}\right)l$$

$$M_2 = -(0,152470p - 0,024764p')l^2$$

$$(M)_0^{x_1} = -(0,152470p - 0,024764p')l^2 + (0,713590p - 0,091131p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,053353p - 0,010553p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,066649p + 0,061057p')l^2 + (0,085270p + 0,537189p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,044558(p-p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_2} = -(0,061057p + 0,066649p')l^2 + (0,537189p + 0,085270p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,047997p - 0,043478p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = -(0,092447p + 0,035259p')l^2 + (0,652705p - 0,030246p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = -(0,092447p + 0,035259p')l^2 + (0,652705p - 0,030246p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,065077(p-p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_3} = \text{Przedział } x_3 - x'' \text{ bardzo mały} = 0,000015l$$

$$M_{x_3} = -(0,065077p - 0,065073p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,024764p - 0,152470p')l^2 - (0,091131p - 0,713590p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,075543p - 0,027208p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = -(0,061057p + 0,066649p')l^2 + (0,537189p + 0,085270p')lx - 0,5px^2$$

Trzecie przęśło.

$$x_1 = 0,120425l \quad x_3 = 0,788675l$$

## Trzecie przęśło (ciąg dalszy).

$$x' = 0,21241\delta l \quad x'' = 0,78870\delta l$$

$$x_2 = 0,21176\delta l \quad x_4 = 0,87996\delta l$$

$$x_3 = \left( 0,632971 - 0,007278 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$M_3 = - (0,170821p - 0,039939p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = - (0,170821p - 0,039939p') l^2 + (0,732130p - 0,106437p') l x - 0,5p x^2$$

$$M_{x_1} = - (0,071947p - 0,023919p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = - (0,088038p + 0,042844p') l^2 + (0,106893p + 0,518800p') l x - 0,5p' x^2$$

$$M_{x_2} = - (0,059743p - 0,059449p') l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = - (0,057816p + 0,073066p') l^2 - (0,007278p - 0,632971p') l x - 0,5p' x^2$$

$$M_{x_2} = - 0,059748(p - p') l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_3} = - (0,073066p + 0,057816p') l^2 + (0,632971p - 0,007278p') l x - 0,5p x^2$$

$$M_{x_3} = - (0,073066p + 0,057816p') l^2 + (0,632971p - 0,007278p') l x_3 - 0,5p x_3^2$$

$$M_{x_3} = (0,064993p - 0,064991p') l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = - (0,170821p - 0,039939p') l^2 + (0,732130p - 0,106437p') l x - 0,5p x^2$$

$$M_{x_3} = 0,064994 (p - p') l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,039939p - 0,170821p') l^2 - (0,106437p - 0,732130p') l x - 0,5p' x^2$$

$$M_{x_4} = - (0,077136p - 0,029540p') l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = - (0,042844p + 0,088038p') l^2 + (0,518800p + 0,106893p') l x - 0,5p x^2$$

## Czwarte przęśło.

$$x_1 = 0,12011\delta l \quad x_3 = 0,78867\delta l$$

$$x' = 0,21103\delta l \quad x'' = 0,78860\delta l$$

$$x_2 = 0,21136\delta l \quad x_4 = 0,87992\delta l$$

$$x_3 = \left( 0,626410 - 0,001641 \frac{p'}{p} \right) l$$

$$M_4 = - (0,175594p - 0,045578p') l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = - (0,175594p - 0,045578p') l^2 + (0,736650p - 0,111881p') l x - 0,5p x^2$$

$$M_{x_1} = - (0,076267p - 0,028782p') l^2$$

Czwarte przęsło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,093028p + 0,036988p')l^2 + (0,111634p + 0,513135p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -0,063580(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,036988p + 0,093028p')l^2 + (0,513135p + 0,111634p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,063682p - 0,063535p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = -(0,066914p + 0,063102p')l^2 + (0,626410p - 0,001641p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = -(0,066914p + 0,063102p')l^2 + (0,626410p - 0,001641p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = 0,064719(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = -(0,063102p + 0,066914p')l^2 - (0,001641p - 0,626410p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,064719p - 0,064687p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,045578p - 0,175594p')l^2 - (0,111881p - 0,736650p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,077478p - 0,029758p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_4} = -(0,036988p + 0,093028p')l^2 + (0,513135p + 0,111634p')lx - 0,5px^2$$

$$M_5 = -(0,176819p - 0,046514p')l^2$$

OŚM PRZESEŁ.  $\delta = 1,30$ .

Pierwsze przęsło.

$$x'' = 0,73324l$$

$$x_4 = 0,88240l$$

$$x_5 = \left(0,468487 - 0,101869\frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x''} = (0,468487p - 0,101869p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_5} = (0,468487p - 0,101869p')lx_5 - 0,5px_5^2$$

$$M_{x''} = 0,074694(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,101869p - 0,468487p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,089889p - 0,024078p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_4} = (0,339330p + 0,027288p')lx - 0,5px^2$$

Drugie przęsło.

$$x_1 = 0,12705l$$

$$x_3 = 0,78868l$$

## Drugie przęsto (ciąg dalszy).

$$x' = 0,20015\delta l \quad x'' = 0,78866\delta l$$

$$x_2 = 0,22034\delta l \quad x_4 = 0,88088\delta l$$

$$x_5 = \left(0,680638 - 0,037913 \frac{p'}{p}\right) l$$

$$M_2 = -(0,160670p - 0,027288p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,160670p - 0,027288p')l^2 + (0,737990p - 0,095265p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,052419p - 0,011553p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1'} = -(0,066100p + 0,067282p')l^2 + (0,082835p + 0,559890p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1'} = -0,044547 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2} = -(0,067282p + 0,066100p')l^2 + (0,559890p + 0,082835p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = (0,052069p - 0,042373p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x_2'} = -(0,101869p + 0,031513p')l^2 + (0,680638p - 0,037913p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2} = -(0,101869p + 0,031513p')l^2 + (0,680638p - 0,037913p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_2'} = 0,070383 (p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_3} = -(0,031513p + 0,101869p')l^2 - (0,037913p - 0,680638p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = (0,070385p - 0,070376p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4} = -(0,027288p - 0,160670p')l^2 + (0,095265p - 0,737990p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = (0,081804p - 0,028758p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x_4'} = -(0,067282p + 0,066100p')l^2 + (0,559890p + 0,082835p')lx - 0,5px^2$$

## Trzecie przęsto.

$$x_1 = 0,12058\delta l \quad x_3 = 0,78867\delta l$$

$$x' = 0,21432\delta l \quad x'' = 0,78873\delta l$$

$$x_2 = 0,21198\delta l \quad x_4 = 0,87999\delta l$$

$$x_5 = \left(0,660012 - 0,008028 \frac{p'}{p}\right) l$$

$$M_3 = -(0,184425p - 0,041586p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_1} = -(0,184425p - 0,041586p')l^2 + (0,761082p - 0,109098p')lx - 0,5px^2$$

$$M_{x_1} = -(0,077407p - 0,024484p')l^2$$

Trzecie przęsło (ciąg dalszy).

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,094760p + 0,048079p')l^2 + (0,110712p + 0,541272p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = -(0,064250p - 0,063114p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x'} = -(0,062038p + 0,080801p')l^2 - (0,008028p - 0,660012p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,064275(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_3} = -(0,080801p + 0,062038p')l^2 + (0,660012p - 0,008028p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,080801p + 0,062038p')l^2 + (0,660012p - 0,008028p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = (0,070301p - 0,070269p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x''} = -(0,184425p - 0,041586p')l^2 + (0,761082p - 0,109098p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x''} = 0,070279(p - p')l^2$$

$$(M)_{x''}^{x_4} = (0,041586p - 0,184425p')l^2 - (0,109098p - 0,761082p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,083222p - 0,031892p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_2} = (0,048079p + 0,094760p')l^2 + (0,541272p + 0,110712p')lx - 0,5p'x^2$$

Czwarte przęsło.

$$x_1 = 0,120125l \quad x_2 = 0,788675l$$

$$x' = 0,210523l \quad x'' = 0,788465l$$

$$x_3 = 0,211373l \quad x_4 = 0,879923l$$

$$x_5 = \left(0,651473 - 0,002135 \frac{p'}{p}\right)l$$

$$M_4 = -(0,189425p - 0,049165p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x_2} = -(0,189425p - 0,049165p')l^2 + (0,765540p - 0,116202p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_1} = -(0,082074p - 0,031020p')l^2$$

$$(M)_{x_1}^{x'} = -(0,100113p + 0,040147p')l^2 + (0,115514p + 0,533824p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x'} = -0,068501(p - p')l^2$$

$$(M)_{x'}^{x_2} = -(0,040147p + 0,100113p')l^2 + (0,533824p + 0,115514p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_2} = (0,069015p - 0,068372p')l^2$$

$$(M)_{x_2}^{x''} = -(0,072475p + 0,067875p')l^2 + (0,651473p - 0,002135p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_5} = -(0,072475p + 0,067785p')l^2 + (0,651473p + 0,002135p')lx - 0,5p'x^2$$

Czwarte przęsło (ciąg dalszy).

$$M_{x''} = 0,069974(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_2} = -(0,067785p + 0,072475p')l^2 - (0,002135p - 0,651473p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_3} = -(0,069974p - 0,069871p')l^2$$

$$(M)_{x_3}^{x_4} = (0,049165p + 0,189425p')l^2 - (0,116202p - 0,765540p')lx - 0,5p'x^2$$

$$M_{x_4} = -(0,083757p - 0,032024p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = -(0,040147p + 0,100113p')l^2 + (0,533824p + 0,115514p')lx - 0,5px^2$$

$$M_5 = -(0,191176p - 0,050056p')l^2$$

DWA PRZĘSŁA,  $\delta = 1$ .

Pierwsze przęsło

$$x' = \frac{3}{4}l$$

$$x_4 = \frac{7}{8}l$$

$$x_8 = \left(\frac{7}{16} - \frac{1}{16}\frac{p'}{p}\right)l$$

$$(M)_0^{x'} = \left(\frac{7}{16}p - \frac{1}{16}p'\right)lx - \frac{1}{2}px^2$$

$$M_{x''} = \frac{21}{64}(p - p')l^2$$

$$(M)_{x_4}^{x'} = -\left(\frac{1}{16}p - \frac{7}{16}p'\right)lx - \frac{1}{2}p'x^2$$

$$M_{x_4} = -\frac{7}{128}pl^2$$

$$(M)_{x_4}^{l_1} = \frac{3}{8}plx - \frac{1}{2}px^2$$

$$M_2 = -\frac{1}{8}pl^2$$

## PRZYKŁAD LICZEBNY

Wyłożywszy w pierwszych dwóch częściach niniejszej pracy sposoby obliczania wytrzymałości belek wieloprzęsłowych, i podawszy w części trzeciej tablice analityczne ułatwiające rachunki, przechodzimy obecnie do zastosowań liczebnych powyższych metod; to jest przedstawimy szczegóły obliczania danej belki wieloprzęsłowej za pomocą metody tak zwaną geometryczną zwykle używaną, i metody analitycznej zasadzając się na danych z części trzeciej. Zestawienie to dwóch sposobów wyznaczania sił zewnętrznych ma na celu jaśniejsze wykazanie różnic jakie zachodzą między dwoma wspomnianymi metodami.

Jako przykład weźmiemy belkę umieszczoną na sześciu podporach, to jest przypadek gdzie  $n=5$ ; przyjmiemy następnie iż belka dana wchodzi w skład mostu pod kolej żelazną o pojedynczej drodze, ciężar więc przypadkowy będzie w tym razie podług przepisów administracji francuskiej  $p''=2000^k$  na metr długości belki; ciężar stały téjże belki przypuszczamy  $p'=1000^k$ ; ciężar zatem całkowity na metr długości będzie :

$$p = p' + p'' = 3000^k.$$

Przyjmujemy nakoniec długości następujące :

dla przęseł skrajnych  $l = 40^m,00$

dla przęseł środkowych  $\delta l = 30,00$ .

Rozwiązując zadanie podług pierwszej metody (str. 24), wyznaczają się naprzd wartości liczebne współczynników  $\alpha$  z grupy równań (3), albo prościej w przypadku obecnym skorzystać można z równań (24 i 25); wartości te są następujące :

$$\alpha_0 = 1,00$$

$$\alpha_1 = -3,60$$

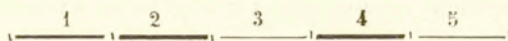
$$\alpha_2 = 13,40$$

$$\alpha_3 = -50,00$$

$$\alpha_4 = 208,25$$

Następnie wyznaczają się wartości momentów zgięcia na podporach za pomocą równań (2) i (4) w  $n+1$ , to jest sześciu układach ciężaru przypadkowego wskazanych poniżej. Nakoniec wyznaczają się przy tychże samych układach ciężaru przypadkowego wartości sił poprzecznych na podporach za pomocą równań (12) i (13).

## PIERWSZY UKŁAD.



Moment zgięcia na drugiej podporze wyznaczy się, jakśmy wspomnieli, za pomocą równania (4).

$$M_2 = \frac{P_2 \alpha_3 + P_3 \alpha_2 + P_4 \alpha_1 + P_5}{\alpha_4 l_1}$$

Wartości na P po uproszczeniu wzorów są następujące :

$$P_2 = \frac{pl^2}{4} (1 + \delta^3) = 2835000$$

$$P_3 = \frac{l^2}{4} (p + p') = 2500000$$

$$P_4 = \frac{l^2}{4} (p' + p) = 2500000$$

$$P_5 = \frac{l^2}{4} (p + p'\delta^3) = 2195000$$

Podstawiawszy te wartości w ostatniem równaniu i wykonawszy rachunki otrzymamy :

$$M_2 = - 690606,2424$$

Za pomocą grupy (2) równan otrzymamy dalej

$$M_3 = - 348817,5274$$

$$M_4 = - 414123,6480$$

$$M_5 = - 494687,8806$$

Jako sprawdzenie, wartości otrzymane momentów zgięcia zadosyć uczynić powinny ostatniemu równaniu grupy (2)

$$M_4 + 2(1 + \delta) M_5 = P_5$$

Chcąc otrzymać sprawdzenie dostatecznie przybliżone, wyznaczyć należy wartości momentów zgięcia z pewną liczbą dziesiętnych. Wziąwszy cztery dziesiętne w wyrażeniu momentów otrzymaliśmy sprawdzenie z przybliżeniem następującem

$$M_4 + 2(1 + \delta) M_5 = 2195000,0181$$

Podstawiając znalezione poprzednio wartości momentów zgięcia w równaniach (15), (16), (12) i (13) otrzymamy następujące wartości sił poprzecznych na podporach przy tymże samym układzie ciężaru przypadkowego.

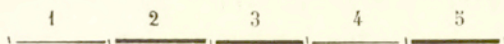
$$A_1 = \frac{M_2}{l_1} + \frac{1}{2} p_1 l_1 = 42734^k,84; \quad B_2 = A_1 - p_1 l_1 = - 77265^k,16$$

$$A_2 = \frac{M_3 - M_2}{l_2} + \frac{1}{2} p_2 l_2 = 81835,77; \quad B_3 = A_2 - p_2 l_2 = - 68164,23$$

$$A_3 = \frac{M_4 - M_5}{l_3} + \frac{1}{2} p_3 l_3 = 23693,88; \quad B_4 = A_3 - p_3 l_3 = - 26306,12.$$

W skutek symetrii belki dostatecznóm jest wyznaczyć wartości sił poprzecznych na podporach tylko w trzech pierwszych przesłach; ograniczamy się więc tu na wyznaczeniu ilości  $B_4$ .

#### DRUGI UKŁAD.



Postępując w podobny sposób jak w poprzedzającym układzie ciężaru przypadkowego otrzymamy



kolejno wypadki następujące :

$$P_2 = 2195000$$

$$P_3 = 3750000$$

$$P_4 = 2500000$$

$$P_5 = 1585000$$

$$M_2 = -401650,6602$$

$$M_3 = -749057,6233$$

$$M_4 = -352118,8466$$

$$M_5 = -342466,9903$$

Sprawdzenie :  $M_4 + 2(1 + \delta) M_5 = 1585000,0116$

$$A_1 = 9958,73 \quad B_2 = -30041,27$$

$$A_2 = 68051,86 \quad B_3 = -81948,14$$

$$A_3 = 82938,78 \quad B_4 = -67061,22$$

TRZECI UKŁAD

1            2            3            4            5

$$P_2 = 945000$$

$$P_3 = 2500000$$

$$P_4 = 2500000$$

$$P_5 = 1585000$$

$$M_2 = -127040,8163$$

$$M_3 = -487653,0609$$

$$M_4 = -422346,9400$$

$$M_5 = -322959,2061$$

Sprawdzenie  $M_4 + 2(1 + \delta) M_5 = 1585000,0819$

$$A_1 = 46823,98 \quad B_2 = -23176,02$$

$$A_2 = 47787,76 \quad B_3 = -32212,25$$

$$A_3 = 76306,12 \quad B_4 = -73693,88$$

CZWARTY UKŁAD.

1            2            3            4            5

$$P_2 = 1585000$$

$$P_3 = 1250000$$

## CZWARTY UKŁAD (ciąg dalszy).

$$P_4 = 2500000$$

$$P_5 = 2195000$$

$$M_2 = -415996,3985$$

$$M_3 = -87412,9650$$

$$M_4 = -484351,7714$$

$$M_5 = -475180,0964$$

Sprawdzenie  $M_4 + 2(1 + \delta) M_5 = 2195000,0884$

$$A_1 = 49600,09 \quad B_2 = -70399,91$$

$$A_2 = 31571,67 \quad B_3 = -18428,33$$

$$A_3 = 17061,22 \quad B_4 = -32938,78$$

## PIĄTY UKŁAD

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|---|---|---|---|---|
|   |   |   |   |   |

$$P_2 = 1585000$$

$$P_3 = 2500000$$

$$P_4 = 2500000$$

$$P_5 = 1585000$$

$$M_2 = -319117,6470$$

$$M_3 = -436176,4708$$

$$M_4 = -436176,4708$$

$$M_5 = -319117,6510$$

Sprawdzenie  $M_4 + 2(1 + \delta) M_5 = 1585000,0134$

$$A_1 = 52022,06 \quad B_2 = -67977,94$$

$$A_2 = 22658,82 \quad B_3 = -27341,18$$

$$A_3 = 75000,00 \quad B_4 = -75000,00$$

## SZÓSTY UKŁAD

| 1 | 2 | 3 | 4 | 5 |
|---|---|---|---|---|
|   |   |   |   |   |

$$P_2 = 2195000$$

$$P_3 = 2500000$$

SZÓSTY UKŁAD (ciąg dalszy).

$$P_4 = 2500000$$

$$P_5 = 2195000$$

$$M_2 = -498529,4117$$

$$M_3 = -400294,1182$$

$$M_4 = -400294,1182$$

$$M_5 = -498529,4357$$

$$\text{Sprawdzenie : } M_4 + 2(1 + \delta) M_5 = 2195000,0867$$

$$A_1 = 7536,76$$

$$B_2 = -32463,24$$

$$A_2 = 76964,71$$

$$B_3 = -73035,29$$

$$A_3 = 25000,00$$

$$B_4 = -25000,00$$

Wypadki otrzymane dotąd, są dostatecznymi do wykreślenia parabol przedstawiających największe wartości momentów zgięcia; dla otrzymania jednakże większej dokładności wyznaczają się nadto wierzchołki parabol momentów dodatnich w części środkowej każdego przęsła, to jest wierzchołki parabol przy układzie (5) ciężaru przypadkowego (str. 122) w przęsłach 1<sup>m</sup> i 3<sup>m</sup>, i przy ostatnim układzie (6) tegoż ciężaru, w przęśle 2<sup>m</sup>.

Równania parabol o których mowa, otrzymają się jak wiadomo podstawiając w równania ogólne (8) i (9) wartości odpowiednie momentów zgięcia na podporach; następnie jeśli weźmiemy pochodne tych równań względem zmiennej  $x$  i założymy je równe zeru, wtedy otrzymamy nowe równania pierwszego stopnia z których wyznaczą się odcięte  $x_s$  odpowiadające momentowi maximum; wartości tego ostatniego otrzymają się z pierwszych równań założywszy w nich  $x = x_s$ .

Po wykonaniu działań wskazanych przyjdziemy do wypadków następujących.

UKŁAD 5 — *Pierwsze przęsło*. Równanie paraboli momentów

$$M = 52022,05x - 1500x^2$$

Równanie pochodnej

$$\frac{dM}{dx} = 52022,05 - 3000x$$

Spółrzędne wierzchołka paraboli

$$x_s = 17,341$$

$$M_{x_s} = 451048,9475$$

*Trzecie przęsło*. Równanie paraboli

$$M = -436176,4708 + 75000x - 1500x^2$$

W skutek symetrii odcięta  $x_s$  momentu maximum znajduje się w tym razie na środku przęsła to jest

$$x_s = \frac{l_3}{2} = 23^m,00.$$

Podstawiając tę wartość w ostatniem równaniu otrzymamy

$$Mx_3 = 501323,53.$$

UKŁAD 6 — *Drugie przesło*. Równanie paraboli momentów

$$M = -498529,4117 + 76964,7058x - 1500x^2.$$

Spółrzędne wierzchołka tejże paraboli

$$x_3 = 25,655$$

$$M_{x_3} = 488731,5781.$$

Parabole ostatnie momentów zgięcia wyrażone są w metrach i kilogrammetrach przyjętych za jednostki; chcąc je przedstawić też parabole na rysunku podług skali przyjętej, należy zmienić odpowiednio jednoś ci ich spółrzędnych; postępuje się w tym razie w sposób następujący ;

Niech będzie w przypadku ogólnym równanie paraboli momentów wyrażonej w metrach i kilogrammetrach.

$$Y = -\frac{2}{p} X^2$$

Przypuśćmy iż wymiary rysunku wymagają aby jednostki spółrzędnych tej paraboli zmienione zostały w pewnych stosunkach które oznaczmy przez  $a$  i  $b$ ; spółrzędne  $x$  i  $y$  nowej paraboli wyrażą się w tym razie

$$x = aX$$

$$y = bY$$

Równanie zatém ostatniej paraboli będzie

$$y = -\frac{2b}{pa^2} x^2$$

W przykładzie obecnym przyjęliśmy skale następujące

$$x = 0^m,003X$$

$$y = 0,0000001Y$$

Po wykonaniu działań otrzymamy równania parabol

$$y = -\frac{50}{3} x^2 \text{ dla ciężaru całkowitego}$$

$$y = -\frac{50}{9} x^2 \text{ dla samego ciężaru stałego}$$

Parabole te wykreślone podług skali wskazanej i wykrojone z tektury posłużyły nam do przedstawienia rysunkowego momentów zgięcia na tablicy umieszczonej przy końcu niniejszej pracy (fig. 4).

Na tejże samej figurze pod osią belki przedstawiliśmy siły poprzeczne podług skali następujących.

$$x = 0,003 X$$

$$y = 0,0000005 A.$$

Rozwiązanie zadania poprzedzającego za pomocą tablicy odpowiedniej z części trzeciej przedstawia znaczne uproszczenie i większą dokładność; dla otrzymania bowiem natężenia sił zewnętrznych w każdym punkcie belki dostatecznym jest po zastąpieniu w równaniach tej tablicy ilości  $p, p'$  i  $l$  przez wartości przyjęte, wykonać działania wskazane, które nie przedstawiają żadnej trudności; wyjątek tu mały stanowi wyznaczenie  $M_{x_3}$  którego równania niepodobna było prościej wyrazić.

Po wykonaniu działań wskazanych w tablicy przyjdziemy kolejno do wypadków, następujących :

#### Pierwsze przęsło

|                                          |                                       |
|------------------------------------------|---------------------------------------|
| $x'' = 29^m, 780$                        | $x'' = 14, 890$                       |
| $x_1 = 35, 198$                          | $x_a = 17, 599$                       |
| $x_3 = 17, 341$                          |                                       |
| $(M)_0^{x''} = 52022, 040x - 1500x^2$    | $(A)_0^{x''} = 52022, 04 - 3000x$     |
| $M_{x_3} = 451098, 7741$                 | $A_1 = 52022^k, 04$                   |
| $M_{x''} = 248966, 4000$                 | $A_{x''} = 7352, 04$                  |
| $(M)_{x_1}^{x''} = 7536, 840x - 500x^2$  | $(A)_{x_1}^{l_1} = 42734, 84 - 3000x$ |
| $M_{x_4} = -354187, 200$                 | $A_{x_a} = -10062, 66$                |
| $(M)_{x_4}^{l_1} = 42734, 84x - 1500x^2$ | $B_2 = -77265, 16$                    |

#### Drugie przęsło.

|                                                        |                                       |                 |
|--------------------------------------------------------|---------------------------------------|-----------------|
| $x_1 = 6^m, 237$                                       | $x_3 = 39^m, 432$                     | $x'' = 24, 906$ |
| $x' = 10, 363$                                         | $x'' = 39, 448$                       | $x_a = 25, 132$ |
| $x_2 = 10, 869$                                        | $x_4 = 44, 027$                       |                 |
| $x_5 = 25, 655$                                        |                                       |                 |
| $M_2 = -690606, 40$                                    | $(A)_0^{x''} = 81835^k, 76 - 3000x$   |                 |
| $(M)_0^{x'} = -690606, 40 + 81835, 76x - 1500x^2$      | $A_2 = 81835, 76$                     |                 |
| $M_{x_1} = -238512, 00$                                | $A_{x''} = 7117, 00$                  |                 |
| $(M)_{x_1}^{x'} = -415995, 60 + 34571, 60x - 500x^2$   | $(A)_{x_1}^{l_2} = 68051, 84 - 3000x$ |                 |
| $M_{x'} = -142505, 60$                                 | $A_{x_a} = -7344, 16$                 |                 |
| $M_{x_2} = 160825, 60$                                 | $B_3 = -81948, 16$                    |                 |
| $(M)_{x_2}^{x_1} = -498529, 60 + 76964, 64x - 1500x^2$ |                                       |                 |
| $M_{x_5} = 488729, 80$                                 |                                       |                 |
| $M_{x_3} = 204017, 60$                                 |                                       |                 |
| $M_{x''} = 203430, 40$                                 |                                       |                 |
| $(M)_{x_1}^{x_2} = -143038, 40 + 17787, 60x - 500x^2$  |                                       |                 |
| $M_{x_4} = -313094, 40$                                |                                       |                 |
| $(M)_{x_4}^{l_2} = -401649, 60 + 68051, 84x - 1500x^2$ |                                       |                 |

## Trzecie przęsło.

$$x_1 = 6^m, 018$$

$$x_2 = 10, 588$$

$$x' = 10, 620$$

$$x_3 = 25, 00$$

$$M_3 = -749057,60$$

$$(M)_0^{x_1} = -749057,60 + 82938,72x - 4500x^2$$

$$M_{x_1} = -304232,00$$

$$M_{x_2} = -191649,60$$

$$M_{x'} = 491177,60$$

$$(M)_{x'}^{x_3} = -436177,60 + 75000x - 4500x^2$$

$$M_{x_3} = 501390$$

$$x'' = x_a = 23^m, 00$$

$$(A)_0^{\frac{l_2}{2}} = 82938,72 - 3000x$$

$$A_3 = 82938,72$$

$$A_{x''} = 7938,72$$

Na tablicy umieszczonej na końcu artykułu (fig. 2) przedstawiliśmy za pomocą rysunku powyżej otrzymane wartości momentów zgięcia i sił poprzecznych; skale przyjęte na tej figurze są też same co i dla figury poprzedniej. Oprócz uproszczenia wykreśleń, metoda ostatnia przedstawia tę dogodność iż wyznaczenie długości pasów blach poziomych (*semelles horizontales*) może się wyznaczyć z dokładnością żądaną za pomocą równań poprzedzających.

Na tém zakończymy niniejszą pracę, która głównie ma na celu pierwszą i najważniejszą część obliczania wytrzymałości belek wieloprzęsłowych, t. j. wyznaczenie natężenia sił zewnętrznych w każdym punkcie belki. Spodziewamy się iż uproszczenia przy wyprowadzeniu granic momentów zgięcia i sił poprzecznych przyczynią się do jaśniejszego przedstawienia kwestyi belek wieloprzęsłowych; następnie tablice części trzeciej, które starannie sprawdziliśmy mogą być w wielu razach użytecznymi; szczególnie gdy idzie o porównanie dwóch lub trzech projektów różniących się albo liczbą przęseł, albo też stosunkiem  $\delta$ .

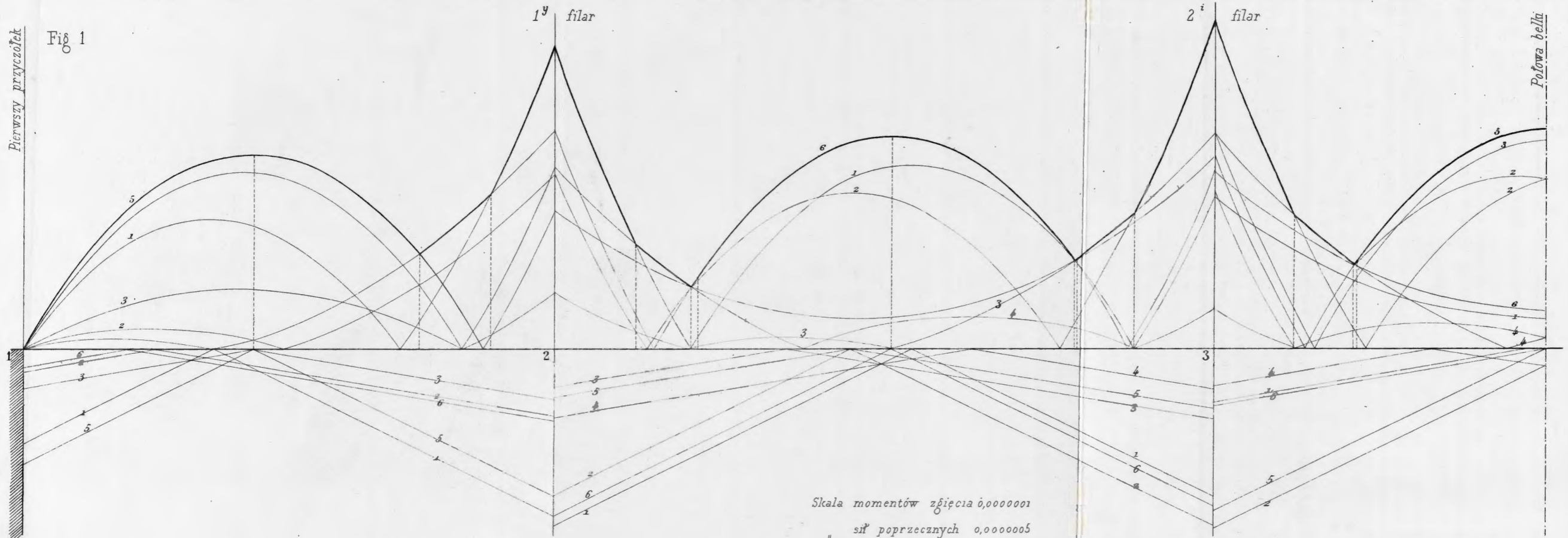
## SPROSTOWANIE

| Str.  | wiersz  | zamiast                                        | powinno być                                    |
|-------|---------|------------------------------------------------|------------------------------------------------|
| 4 i 5 |         | $l_k p_k,$                                     | $l_{k-1} p_{k-1}$                              |
| »     |         | $l_{k+1}, p_{k+1}$                             | $l_k p_k$                                      |
| 6     | 18      | Bezont                                         | Bezout                                         |
| 9     | 1       | będą zerami                                    | równe zeru                                     |
| 11    | 4       | $\frac{1}{2} p_k x$                            | $\frac{1}{2} p_k x^2$                          |
| »     | ostatni | otrzyma się zakładając więc                    | otrzyma się więc zakładając                    |
| 12    | 13 i 26 | (13)                                           | (11)                                           |
| 21    | 29      | poprzeczne                                     | poprzecznej                                    |
| »     | 6       | monety                                         | momenty                                        |
| 55    | 14      | $l_1 x^2$                                      | $l_1^2$                                        |
| 56    | 2       | $(M)_0^x$                                      | $(M)_0^{x_1}$                                  |
| »     | 11      | $(M)_{x_1}^{x_2} \text{dop} = (M)_{x_1}^{l_2}$ | $(M)_{x_1}^{x_2} = \text{dop} (M)_{x_1}^{l_2}$ |
| 63    | 24      | $0,116667p =$                                  | $0,116667p -$                                  |
| 64    | 27      | $-0,5px^2$                                     | $-0,5p'x^2$                                    |
| 67    | 12      | $(0,152158p - 0,016692p')l$                    | $(0,152758p - 0,016692p')l^2$                  |
| 68    | 25      | $0,045795p$                                    | $0,045495p$                                    |
| 70    | ostatni | $l$                                            | $l^2$                                          |
| 71    | 9       | $(M)_{l_2}^{x_1}$                              | $(M)_{x_1}^{x_1}$                              |
| 72    | 13      |                                                | nawias pomnożony przez $l^2$                   |
| 74    | 2       | $0,05263p'$                                    | $0,052631p'$                                   |
| »     | 20      | $(p - p')l^2$                                  | $(p + p')l^2$                                  |
| 75    | 11      | $5px^2$                                        | $0,5px^2$                                      |
| »     | 21      | $453907p$                                      | $0,453907p$                                    |
| »     | 22      | $0,51771$                                      | $0,051771$                                     |
| 76    | 2       | $0,87953$                                      | $0,87954$                                      |
| 79    | ostatni | $0,539325$                                     | $0,539325p$                                    |
| 80    | 7       | $0,038022p', i 0,724134p$                      | $0,038032p', i 0,724134p$                      |
| »     | 11      | $0,059744$                                     | $0,059743$                                     |
| 82    | 13      | $M_{x'}$                                       | $M_{x''}$                                      |
| »     | 24      | $l$                                            | $l^2$                                          |
| 83    | 6       | $0,041824p$                                    | $0,041825p$                                    |
| »     | 22      | $0,057692$                                     | $0,057662p'$                                   |
| 84    | 14 i 16 | $x_5^2$                                        | $x^2$                                          |
| »     | 25      | $(0,469713p'$                                  | $0,469713p'$                                   |
| 85    | 4       | $0,04709p'$                                    | $0,004709p'$                                   |
| »     | 9       | $0,017622p$                                    | $0,017922p$                                    |
| 86    | 6       | $0,137036p$                                    | $0,137086p$                                    |
| 87    | 2       | $-(0,624441p - 0,021800p')lx$                  | $-(0,021800p - 0,624441p')lx$                  |
| »     | 7       | $lx_5$                                         | $lx$                                           |
| »     | 9       | $-0,5p'x$                                      | $0,5p'x^2$                                     |
| 88    | 4       | $p''$                                          | $p'$                                           |
| 89    | 3       |                                                | Znak — przed nawiasem                          |
| »     | 19      | $-0,071741p - 0,23689p')l^2$                   | $-(0,071741p - 0,023689p')l^2$                 |

| Str. | wiersz  | zamiast                   | powinno być                                                         |
|------|---------|---------------------------|---------------------------------------------------------------------|
| 90   | 3       | 0,075552p                 | 0,075452p                                                           |
| »    | 6       | $\delta = 1,10$           | $\delta = 1,30$                                                     |
| »    | 14 i 16 | $x_3^2$                   | $x^2$                                                               |
| 91   | 8       |                           | przed pierwszym nawiasem znak +                                     |
| »    | 15      | 0,005409                  | 0,005497                                                            |
| »    | 21      |                           | przed drugim nawiasem znak —                                        |
| »    | »       | 0,5p $x^2$                | 0,5p' $x^2$                                                         |
| »    | 23      | + 0,005497p'              | — 0,005497p'                                                        |
| »    | ostatni | $M_{x'}$                  | $M_{x''}$                                                           |
| 92   | 4       | 0,544769p                 | 0,543769p                                                           |
| »    | ostatni | 0,070666p                 | 0,070766p                                                           |
| 93   | 8       | $(p - p')^2$              | $(p + p')^2$                                                        |
| »    | 9       | $M_{x_4}$                 | $M_{x_3}$                                                           |
| »    | »       | 0,044623p'                | 0,044623p'                                                          |
| »    | 20      | 0,021677p'                | 0,021767p'                                                          |
| 94   | 6       | 0,016493p                 | 0,019493p                                                           |
| »    | 17      | 0,5p' $x - 0,5p'lx^2$     | 0,5p' $lx - 0,5p'x^2$                                               |
| »    | 20      |                           | przed nawiasem znak +                                               |
| 95   | 22      | 0,5p'' $x^2$              | 0,5p' $x^2$                                                         |
| 96   | 2       | + 0,004812 $\frac{p'}{p}$ | — 0,004812 $\frac{p'}{p}$                                           |
| »    | 10      |                           | przed 1 <sup>ym</sup> nawiasem znak — a przed 2 <sup>m</sup> znak + |
| »    | 13      | $(M)_{x_3}^{x'}$          | $(M)_{x_3}^{x''}$                                                   |
| »    | »       | + 0,035488p'              | — 0,035488p'                                                        |
| »    | 15      |                           | Znaki + z wyjątkiem pierwszego zamienić na —                        |
| »    | 16      | 0,302014p'                | 0,023014p'                                                          |
| »    | 17      | 0,69255p'                 | 0,069255p'                                                          |
| »    | 24      | 0,46888p                  | 0,468887p                                                           |
| 98   | 2       | — 0,083505p'              | + 0,083505p'                                                        |
| »    | 5       | — 0,038943p'              | + 0,038943p'                                                        |
| 99   | 3       | + 0,157651p               | — 0,157651p                                                         |
| »    | 5       | — 0,5p' $x^2$             | — 0,5p $x^2$                                                        |
| 100  | 19      | 0,157442p i 0,5p' $x^2$   | 0,152442p i 0,5p $x^2$                                              |
| »    | 23      | 0,066632p'                | 0,066622p'                                                          |
| 102  | 2       | 0,066543p                 | 0,066542p                                                           |
| 103  | 7       | p''                       | p'                                                                  |
| 104  | 11      | 0,040770p                 | 0,040725p                                                           |
| »    | 23      | $x^3$                     | $x^2$                                                               |
| 106  | 17      | $x' = 0,21853$            | $x' = 0,21538$                                                      |
| »    | ostatni | $(p - p')$                | $(p + p')$                                                          |
| 107  | 3       | 0,041833p                 | 0,041832p                                                           |
| »    | 9       | 0,113407p                 | 0,113402p                                                           |
| »    | 26      | 0,133214p                 | 0,131214p                                                           |
| 108  | 9       |                           | Przed 2 <sup>m</sup> nawiasem znak +                                |
| »    | 10      | 0,018000                  | 0,050403                                                            |
| 109  | 12      |                           | $\frac{p'}{p}$                                                      |
| 110  |         |                           |                                                                     |
| 111  | 2       | $M_{x_2}$                 | $M_{x_3}$                                                           |

Do współczynników  $x$  1go rzędu dodać  $l$  po innych zaś  $\delta l$





Skala momentów zgięcia 0,0000001  
 „ sił poprzecznych 0,0000005  
 „ długości przęseł 0,003

