

SPOSÓB ŚCISŁY

OBLICZANIA OBJĘTOŚCI

WYKOPÓW I NASYPÓW

PRzez

ŁUCYANA WOJCIECHOWSKIEGO

Inżyniera, b. ucznia paryskiej szkoły Dróg i Mostów

Wstęp. — W pracy przedstawionej przez nas i umieszczonej w tomie V^{ym} *Pamiętnika Towarzystwa Nauk Ścisłych* w Paryżu z roku 1874, pod tytułem « *Nowy sposób obliczania powierzchni wykopów i nasypów* », podaliśmy już zasady obliczania dokładnego powierzchni wykopów i nasypów nie rysując profilów poprzecznych gruntu. Praca ta odrosła się wyłącznie do *sposobu powierzchni średniej* (*moyenne des aires*) i zupełnie go nie zmieniała pod względem zasad. W samej rzeczy, w sposobie już podanym, bryłowości otrzymują się zawsze mnożąc powierzchnie profilów przez połowę summy odległości każdego z nich od dwóch profilów najbliżej go leżących, jednego po lewej a drugiego po prawej stronie, lub też mnożąc odległość pomiędzy dwoma profilami przez połowę summy ich powierzchni. Odległości pomiędzy profilami są od razu znane z profilu podłużnego, powierzchnie zaś profilów poprzecznych obliczają się rozmaitemi sposobami a pomiędzy innymi i za pomocą sposobu przez nas podanego, który, jak sam tytuł wskazuje, zajmuje się li tylko ich obliczaniem. W tej chwili życzymy przedstawić czytelnikom naszym *sposób ściśły*, który dla tego nie tytułujemy *nowym*, że dotąd nikt jeszcze nie przedstawił pracy noszącej tytuł *sposób ściśły*, i że sposób po dziś dzień znany, służący do obliczania bryłowości wykopów lub nasypów ściślej od *sposobu powierzchni średniej*, znany jest pod nazwiskiem : *sposób tak zwany ściśły*. Sam tytuł wskazuje, lecz tylko domyślnie, że sposób ten nie jest ściśle dokładnym, a zatem sposób który tu podjemy będąc pierwszym w tym rodzaju nie może być zatytułowany nowym.

Wreszcie, sam charakter *sposobu ściśłego* wskazuje, że takich sposobów nie może być więcej jak jeden; jeżeli tylko przedstawienie jego i zastosowanie będzie najprostszem. W każdym razie *sposób ściśły* będąc raz znalezionym nie podobna jest znaleźć drugiego *sposobu ściśłego*, lecz można go tylko

uprościć. Przyczyna dla której znamy dotąd tyle sposobów obliczania bryłowości wykopów i nasypów leży właśnie w tém, że żaden z nich nie miał na celu ścisłości, lub przynajmniej przybliżenia oznaczonego. Powiedziawszy co poprzedza zdaje nam się dostatecznym dla wykazania wartości niniejszej pracy, podać tytuły rozdziałów i porządek w jakim one po sobie następować będą.

I° Wykład sposobu już istniejącego i znanego pod nazwą : *sposób tak zwany ścisły* (méthode dite exacte).

II° Określenie ścisłości przy obliczaniu bryłowości wykopów lub nasypów.

III° Wykazanie o ile *sposób tak zwany ścisły* oddala się od téj ścisłości.

IV° Sposób ścisły przez nas podany.

V° Prostszy sposób jest niepodobnym.

I. — WYKŁAD SPOSOBU JUŻ ISTNIEJĄCEGO I ZNANEGO POD NAZWĄ *SPOSÓB TAK ZWANY ŚCISŁY*.

Profil podłużny i profile poprzeczne będąc ostatecznie przyjęte do budowy, wystarczającem będzie obliczyć bryłowość wykopu i nasypu zawartą pomiędzy dwoma po sobie następującemi profilami poprzecznymi, a stosując sposób tutaj użyty do obliczania bryłowości do jakichkolwiek innych profili poprzecznych, otrzymamy szukaną nową bryłowość i t. d. Sposób więc, który tu podajemy winien być uważanym za ogólny.

Niech będą (fig. 1) dwa profile poprzeczne po sobie idące $i'h'k'$ i $I'H'K'$ na powierzchni których są przedstawione profile poprzeczne do wykonania : $mnophqrst$ i $MNOPHQRST$.

Profil gruntu i profil do wykonania znane są naprzód, jako części niezbędne do wykończenia projektu. Te dwa profile spotykają się z sobą w pewnych punktach m, t, M, T , których nie znamy naprzód lecz które się wyznaczają z całą łatwością. W saméj rzeczy, chcemy naprzykład wyznaczyć położenie punktu t , w tym celu wiemy że

$$s''t'' = \frac{ss'}{t+t'},$$

gdzie t oznacza nachylenie spadku w profilu do wykonania,

a t' „ „ „ „ „ gruntu licząc od s' do k' .

Oznaczmy obecnie punkt M . Wiemy że

$$N''M'' = \frac{NN'}{t-t'},$$

gdzie t i t' mają téż same znaczenie co powyżej. Gdyby t' było większe od t mianownik stałby się równym $t' - t$. Reguła ta jest ogólną i brzmi jak następuje : jeżeli nachylenia spadków, gruntu i do wykonania, idą w strony przeciwne, mianownik ułamku jest równy ich summie ($t + t'$); jeżeli zaś te nachylenia idą w tymże samym kierunku, mianownik ułamku jest równy ich różnicy ($t - t'$) lub ($t' - t$).

Znając obecnie prawo podane powyżej, podzielimy przestrzeń zawartą pomiędzy dwoma uważanemi profilami na figury, których objętość obliczyć umiemy, t. j. na graniastosłupy i piramidy

Podział ten da się zrobić prowadząc płaszczyznysieczne prostopadle do profilów. Przypuśćmy, odpowiednio do naszego przypadku, że na osi i po lewej jej stronie oba nasze profile przedstawiają wykop, tymczasem po prawej jej stronie jeden z profili przedstawia wykop a drugi nasyp, i zacznijmy rachunek od strony lewej przedstawiającej wykop. Widzimy że pierwsza powierzchnia gruntu przedstawia powierzchnię skośną utworzoną ruchem linii prostej poruszającej się po liniach ($i'h'$, $i''h''$) i ($I'H'$, $I''H''$), zachowując zawsze położenie równoległe do płaszczyzny pionowej przechodzącej przez oś.

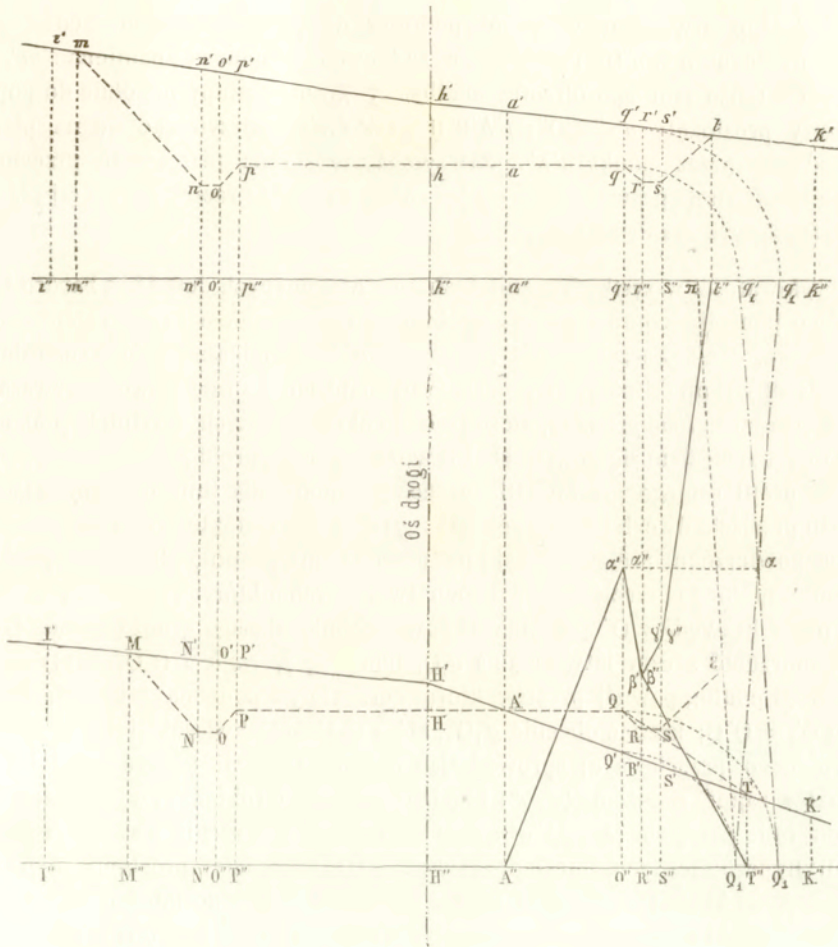


Fig. 1.

Ta pierwsza powierzchnia skośna kończy się położeniem tworzącej ($h'H'$, $h''H''$) od którego to położenia zaczynając, pierwotne kierownice zostają zastąpione przez ($h'H'$, $h''H''$) i ($H'K'$, $H''K''$).

Pierwsza powierzchnia skośna przeciętą jest spadkiem (mn , MN) rowu, podług pewnej linii, która podobnie jak wszystkie inne powstające z przecięcia się powierzchni gruntu z powierzchnią projektowaną, zowie się *linią przejścia*. Linie przejścia są krzywymi należącymi do kategorii hiperbol, lecz z uwagi że ich krzywizna jest nadzwyczajnie mała, bywają one uważane za linie proste i do ich zupełnego wyznaczenia dostatecznym jest znać dwa punkta przez które każda z nich przechodzi. W przypadku, którym się w tej chwili zajmujemy, *linia przejścia* (ligne de passage) będzie nam znaną od razu, albowiem dwa punkta przez które ona przechodzić winna leżą jeden na jednym profilu a drugi na drugim, punkta te są (m , m'') i (M , M''), a linia (mM , $m''M''$). Jeżeli teraz przyjmijemy raz na

zawsze, że płaszczyzny pionowe służące do podzielenia przestrzeni między profilami, prowadzone będą przez wszystkie punkta w których ciągłość powierzchni już to gruntu, już też powierzchni projektowanej się zmienia, pierwsza z płaszczyzn o których mowa winna być poprowadzoną przez punkt $n''N''$ i w ten sposób otrzymamy graniastosłup, którego rzutem będzie czworobok $m''M''$, $n''N''$ i którego krawędzie pionowe będą przedstawione przez znamiona nm' i NN' , albowiem dwa pozostałe są zerami. Graniastosłup utworzony w ten sposób umiemy obliczyć z całą łatwością.

Drugi graniastosłup utworzony w sposób podobny do poprzedzającego, będzie przedstawiony w rzucie przez prostokąt $n'N'o'O'$ i będzie miał za krawędzie pionowe znamiona: nm' , NN' , oo' , OO' , postępując dalej w tenże sam sposób otrzymalibyśmy graniastosłupy podobne do poprzedzających i mające za rzuty prostokąty $o''p''P''O''$; $p''h''P''H''$, i $h''a''A''H''$ zatrzymując się na płaszczyźnie pionowej przechodzącej przez punkt $a''A''$. Zatrzymaliśmy się na płaszczyźnie przechodzącej przez punkt $a''A''$ po przejściu na prawą stronę osi jedynie dla tego, że zaczawszy od tej płaszczyzny jeden z profili przedstawia wykop a drugi nasyp.

Obliczenie bryłowości wszystkich graniastosłupów otrzymanych dotąd jest bardzo łatwe, a mając zamiar podać go poniżej, zajmiemy się natychmiast rozpoznaniem co się dzieje z drugiej strony płaszczyzny pionowej $a''A''$. Zaczawszy od płaszczyzny $a''A''$, koniecznym jest znalezienie położenia linii odgraniczającej wykop od nasypu; położenie to znajdziemy z całą łatwością zważając że ta linia odgraniczająca jest także *linią przejścia*, stosownie do określenia tych ostatnich podanego powyżej, albowiem jest ona przecięciem się powierzchni utworzonej przez profil projektowany, z powierzchnią utworzoną przez profil samego gruntu. Dla oznaczenia położenia linii odgraniczającej, szukajmy najprzód punktu przejścia dwóch tworzących qQ i $q'Q'$, to jest: punktu któryby jednocześnie znajdował się i na powierzchni projektowanej i na powierzchni gruntu, albowiem punkt ten będzie właśnie punktem wspólnego przecięcia się dwóch tworzących o których mowa. Płaszczyzna pionowa przechodząca przez krawędź $q'Q'$ przecina 1^o powierzchnię skośną gruntu podług tworzącej $q'Q'$, która daje się odrzucić z całą łatwością na q_1Q_1 biorąc $q'q_1 = q''q'$ i $Q'Q_1 = Q''Q'$, i 2^o płaszczyznę projektowaną drogi podług pewnej prostej, którą odrzucimy z podobną łatwością na $q'_1Q'_1$ biorąc $q''q'_1 = q''q'$ i $Q''Q'_1 = Q''Q'$; kreśląc obecnie $q'_1Q'_1$, która to linia jest właśnie linią szukaną, otrzymamy punkt ich wspólnego przecięcia α ; sprowadzając obecnie te dwie tworzące do ich pierwotnego położenia, punkt α zajmie położenia (α' , α'') i będzie właśnie punktem przejścia szukanym, a zatem $A'\alpha'$ jest rzutem linii przejścia ($A'\alpha'$, $A''\alpha''$). Powiedzieliśmy powyżej iż w skutek nadzwyczaj małej krzywizny linii hyperbolicznych, można je zawsze zastąpić liniami prostymi, czyli że oznaczenie dwóch punktów przez które każda z nich winna przechodzić jest dostatecznym, z tego to powodu właśnie szukaliśmy punktu leżącego na tworzących, których rzutem jest $q''Q''$, albowiem punkt ten należy zarazem do *linii przejścia* następującej, która odpowiada spadkowi $qrQR$ rowu.

Jeżelibyśmy chcieli oznaczyć położenie punktu α' za pomocą rachunku, dostatecznym byłoby oznaczyć odległość $\alpha''q''$. W samej rzeczy: poprowadźmy $Q_1\pi$ równoległe do $Q'_1q'_1$ otrzymamy proporcję:

$$\frac{Q_1\pi}{\alpha q'_1} = \frac{q_1\pi}{q_1q'_1},$$

lub też oznaczając odległość szukaną przez x ; przez l odległość pomiędzy profilami; przez h znamię $qq' = q_1q'_1$ i przez h' znamię $QQ' = Q_1Q'_1 = q'_1\pi$ otrzymamy:

$$\frac{l}{x} = \frac{Q_1\pi}{\alpha q'_1} = \frac{q_1q'_1 + q'_1\pi}{q_1q'_1} = \frac{h + h'}{h},$$

zkąd

$$x = \frac{lh}{h_1 + a}.$$

Gdybyśmy wzięli za niewiadomę $Q'a'$, otrzymalibyśmy nazywając ją x' .

$$x' = \frac{lh'}{h_1 + h'}.$$

Widzimy więc z powyższego, że tak sposobem wykreślnym jako też sposobem rachunkowym, oznaczenie punktu przejścia leżącego na jakiejkolwiek płaszczyźnie pionowej nie przedstawia żadnych trudności, albowiem to cośmy dotąd zrobili nie ma bynajmniej charakteru wyjątkowego.

Podawszy obecnie szczegóły dotyczące oznaczania linii odgraniczających wykopy od nasypów, wróćmy napowrót do kwestyi dotyczącej podziału powierzchni pomiędzy-profilowej na graniastosłupy. Widzimy z figury tu załączonej że w profilu przedstawiającym wykop znajduje się rowek, gdy tymczasem w profilu przedstawiającym nasyp mamy po prostu spadek; otóż w profilu przedstawiającym wykop, przedłużmy na długości uważanego pomiędzy-profilu rowek o którym mowa aż do punktu w którym on dotyka samego gruntu. Przedstawmy rowek w profilu przedstawiającym nasyp np. liniami QRSE i postarajmy się oznaczyć linie podług których powierzchnie opierające się na obwodzie $qrst$ i QRST przecinają powierzchnię skośną przedstawiającą grunt. Dla oznaczenia ich dostatecznym będzie znaleźć punkta w których krawędzie rowu qQ , rR , sS i tE spotykają powyżej wskazaną powierzchnię skośną gruntu. Otóż punkt α' , poprzednio już znaleziony, jest właśnie punktem gdzie krawędź qQ spotyka powierzchnię gruntu, a zatem wszelkie inne żądane punkta oznaczą się w sposób zupełnie podobny do powyżej podanego dla punktu α' i otrzymamy ztąd punkta β' , γ' . Punkt t' wyznacza się bezpośrednio znając położenie punktu t , a zatem $A''\alpha''\beta''\gamma''t''$ będzie rzutem linii odgraniczającej wykop od nasypu. Pozostaje więc obecnie znaleźć jego bryłowatość obliczając graniastosłupy mające odpowiednio za podstawę, jużto trapezy $a''A''\alpha''q''$; $q''\alpha''\beta''r''$; $r''\beta''\gamma''s''$, już też rójką $s''\beta''t''$. Dodać tu winniśmy że krawędzie pionowe tych podstaw są nam doskonale znane.

Dotąd podaliśmy sposób obliczania bryłowatości wykopu, obecnie więc zajmiemy się nasypem.

Następstwo spadku po rowie wymaga, dla uniknięcia przynajmniej częściowego zatkania tego ostatniego w skutek różnicy nachyleń spadku nasypu i spadku wykopu, żeby je z sobą połączyć za pomocą pewnej powierzchni; otóż powierzchnia ta jest powierzchnią skośną utworzoną ruchem prostą która bezustannie powinna zostawać równoległą do płaszczyzny pionowej $h''H''$ i która poruszać się winna po dwóch prostych; jednej przedstawiającej spadek QT i drugiej łamanej $\alpha'\beta''T''$. W skutek takiego postępowania, proste odgraniczające nasyp od wykopu są przedstawione w rzucie poziomym przez proste $\alpha''\beta''$ i $\beta''T''$.

Widzimy więc że dla znalezienia objętości nasypu, musimy obliczyć trzy graniastosłupy mające odpowiednio za podstawy: trójką $A''\alpha''Q''$; trapez $Q''\alpha''\beta''R''$ i trójką $R''\beta''T''$; których krawędzie są wiadome.

Wszystko cośmy dotąd powiedzieli dla naszego pomiędzy-profilu może się zastosować bez zmiany do jakiejkolwiek ich liczby, a zatem w tej chwili powiedzieć możemy, iż obliczenie bryłowatości wykopu lub nasypu w jakimkolwiek przypadku, może być zrobionem z przybliżeniem tak wielkiem jak się podoba, to jest że przybliżenie to może być co tyle dokładniejszym o ile przedstawienie gruntu za pomocą powierzchni skośnych, utworzonych jakżeśmy powiedzieli, jest dokładniejszym.

Rachunki wykonywane za pomocą tego sposobu są nadzwyczajnie długie i mozolne, to téż zastosowanie jego ma miejsce tylko wtenczas, gdy wykop do zrobienia jest nadzwyczajnie kosztownym i kiedy go się napotka przypadkiem w robotach już rozpoczętych; we wszystkich innych przypadkach uciekać się zawsze należy do sposobów łatwych i przybliżonych.

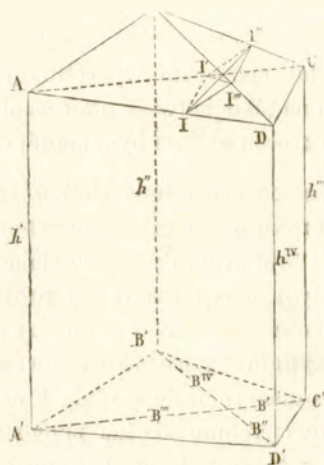


Fig. 2.

Obecnie pozostaje nam tylko podać opis sposobu postępowania przy obliczaniu graniastosłupów, które w naszym zastosowaniu napotkaliśmy, a to z tego powodu że obliczanie ich jest zależne od sposobu przedstawienia gruntu za pomocą powierzchni skośnych i że sposób ten obliczania będzie porównanym następnie ze sposobem obliczania elementów tworzących *sposób ścisły* przez nas podany.

Z tego cośmy dotąd powiedzieli widzimy, że bryły których objętości szukamy są graniastosłupami zamkniętymi po bokach płaszczyznami pionowymi i których podstawy górna i dolna są powierzchniami płaskimi lub skośnymi, jedna z tych płaszczyzn jest płaszczyzną poziomą. Całe zadanie którego rozwiązania szukamy sprowadza się więc ostatecznie do znalezienia bryłowości graniastosłupa pionowego, opartego na jego przecięciu prostym i zamkniętego w drugim końcu powierzchnią skośną.

Niech będzie (fig. 2) $A'B'C'D'$ podstawa płaska i pozioma, BC i AD lub AB i DC kierownice powierzchni skośnej; wiemy że powł. erznia skośna będzie też sama czy przyjmiemy za tworzącą téj powierzchni $ABCD$ pierwszy system prostych lub drugi. W samej rzeczy, wystawmy sobie dwie płaszczyzny przechodzące przez BCD i BAD , płaszczyzny te przecinają się pomiędzy sobą podług prostej BD : wystawmy sobie również dwie inne płaszczyzny przechodzące przez ADC i ABC , które się przecinają podług prostej AC ; te proste przecięcia nie dotkną bynajmniej powierzchni skośnej z bardzo prostej przyczyny, gdyż płaszczyzny na których one leżą nie przecinają jęj także, proste te nie będą także leżeć na powierzchni skośnej albowiem tylko tworzące jęj mogą do nięj przystawać; wypada więc ztąd że proste o których mowa muszą się znajdować juźto pod, juźto nad tą powierzchnią i dodać możemy natychmiast, że jeżeli jedna z prostych np. AD leży pod powierzchnią skośną, prosta BD znajdzie się ponad nią. W tém przypuszczeniu, summa dwóch graniastosłupów $AA'D'C'DC$ i $AA'B'C'CB$ odpowiadająca prostej AC będzie mniejszą od objętości szukanęj, a summa dwóch grania-

stosłupów odpowiadająca prostéj BD będzie większą od niéj i objętość szukana będzie właśnie średnią tych dwóch objętości. W samej rzeczy, uważmy czworościan ABCD równy różnicy dwóch summ o których mowa; poprowadźmy przez jakikolwiek punkt J wzięty na prostéj AD płaszczyznę równoległą do dwóch prostych AB i CD, płaszczyzna tak nakreślona przetnie płaszczyzny górne graniastosłupa podług dwóch prostych J''J'' i JJ'' równoległych do CD i podług dwóch innych prostych J''J i JJ'' równoległych do AB, a zatem figura w ten sposób utworzona będzie równoległobokiem JJ''J''J''. Widzimy wreszcie z łatwością że

$$\frac{DJ}{CJ''} = \frac{DA}{CB},$$

a zatem przekątnia równoległoboku jest właśnie tworzącą powierzchni skośnej i ten wypadek będzie miał miejsce dla wszelkich równoległoboków utworzonych w sposób tutaj podany, t. j. kiedy punkt J będzie zmieniał swe położenie na prostéj AD; wynika więc z tego rozumowania że powierzchnia skośna dzieli czworościan ABCD na dwie równe części i że dostatecznym będzie, dla znalezienia objętości szukanej V dodać do summy S graniastosłupów pod nią leżących, połowę czworościanu T, lub odjąć tę wielkość od summy S' graniastosłupów leżących po nad nią.

Możemy w téj chwili napisać dwie następujące równości

$$V = S' - \frac{1}{2} T,$$

$$V = S + \frac{1}{2} T,$$

z kąd wypada że

$$V = \frac{S + S'}{2}.$$

Co było do okazania.

Nazwijmy h' , h'' , h''' , h^{iv} wysokości czterech krawędzi bryły

« B' , B'' , B''' , B^{iv} powierzchnie trójkątów służących za podstawę czterem graniastosłupom o których była mowa w poprzedzającym paragrafie.

Uważmy nadto że B nie powinno mieć dla któregokolwiek z czterech trójkątów, skaźnika powtarzającego się w wartościach dla h nadawanych krawędziom pionowym należącym do tegoż samego trójkąta. Jeżeli w równaniu podaném powyżéj

$$V = \frac{S + S'}{2},$$

wyrazimy S i S' w funkcyi tych wysokości i tych podstaw, otrzymamy wzory ogólne objętości szukanej, od którój z całą łatwością odjąć będziemy mogli wszelkie wyrażenia odnoszące się do kształtów szczególnych brył o których mowa.

1° *Przypadek ogólny.* — Bryła mająca za podstawę jakikolwiek czworobok. Wzór dający jéj objętość jest następujący :

$$V = \frac{1}{2} \left\{ \frac{B'(h'' + h''' + h^{iv})}{3} + \frac{B''(h' + h' + h^{iv})}{3} + \frac{B'''(h' + h'' + h^{iv})}{3} + \frac{B^{iv}(h' + h' + h''')}{3} \right\}$$

nazywać go będziemy (A).

2° *Podstawa trapezoidalna.* — Przypuszczamy że płaszczyzna krawędzi h' i h'' jest równoległą do płaszczyzny krawędzi h''' i h^{iv} ; w tym przypadku podstawa B' staje się równą podstawie B'' i podstawa B''' podstawie B^{iv} , a zatem wzór poprzedzający zamieni się na następujący :

$$(B) \quad V = \frac{1}{2} \left\{ \frac{B'(h' + h'' + 2h''' + 2h^{iv})}{3} + \frac{B''(h'' + h^{iv} + 2h' + 2h''')}{3} \right\}.$$

Jeżeli obecnie oznaczymy przez l najkrótszą odległość dwóch boków równoległych podstawy i przez b'_2 i b''_4 , długość tych dwóch boków, wzór (B) powyżej podany zamieni się na następujący :

$$(B) \quad V = \frac{1}{2} \left\{ \frac{b''_4(h' + h'' + 2h''' + 2h^{iv})}{3} + \frac{b'_2(h'' + h^{iv} + 2h' + 2h''')}{3} \right\}.$$

3° *Podstawa prostokątna.* — Jeżeli nazwiemy przez b podstawę prostokąta, bryłowatość będzie wyrażoną za pomocą wzoru (B) w którym założymy

$$b''_4 = b'_2 = b.$$

i otrzymamy

$$(C) \quad V = \frac{1}{4} bl(h' + h'' + h''' + h^{iv}).$$

4° *Podstawa trójkątna.* — Jeżeli nazwiemy przez b podstawę trójkąta i przez h' , h'' , h''' wysokości krawędzi odpowiadających każdemu z jego wierzchołków, objętość bryły da się obliczyć za pomocą wzoru (B) w którym założymy :

$$b''_4 = 0 \quad b'_2 = b \quad \text{i} \quad h''' = h^{iv},$$

otrzymamy więc

$$(D) \quad V = \frac{bl}{6} (h' + h'' + h''').$$

Wzór (D) służył za punkt wyjścia do znalezienia wzoru ogólnego służącego do oznaczenia objętości graniastosłupów.

5° *Podstawa trójkątna której dwie krawędzie są równe zeru.* — W tym przypadku bryła sprowadza się do czworościanu. Jeżeli nazwiemy h wysokość krawędzi pozostałej, która nie jest zerem, dostatecznym będzie, dla oznaczenia objętości szukanej założyć we wzorze (D)

$$h' = h, \quad h'' = 0, \quad h''' = 0,$$

a otrzymamy

$$V = \frac{bl}{2} \times \frac{h}{3}.$$

Oto są wzory służące do oznaczenia objętości wszelkich jakichkolwiek brył na które w praktyce natrafić możemy.

II. — OKREŚLENIE ŚCISŁOŚCI PRZY OBLICZANIU OBJĘTOŚCI WYKOPÓW I NASYPÓW.

Dla dokładnego określenia *ściśłości* przy obliczaniu bryłowatości wykopów i nasypów, musimy się uciec do określenia przedstawiania samego gruntu. W samej rzeczy, jak można żądać ażeby obliczenie

bryłowatości jakiegoś ciała było ścisłejszém od oznaczenia jego kształtu. Wszystko czego żądać możemy przy obliczaniu bryłowatości ciał leży w tém, żeby mając te ciała przedstawione z pewną oznaczoną ścisłością, imć obliczyć ich objętość z taką samą dokładnością, t. j. żeby przybliżenie w obliczeniu ich objętości było równe w zupełności temu z jakim te ciała zostały przedstawione.

W praktycznych zasobowaniach grunt jest zawsze przedstawionym przez profil podłużny i przez profile poprzeczne. Wszystko co tu powiemy o profilu podłużnym odnosi się także do profilów poprzecznych, albowiem każdy z nich, zwracając uwagę na zasadę jego formowania, jest profilem podłużnym którego długość jest znacznie mniejszą. Otóż profil podłużny, żeby dobrze przedstawiał grunt powinien się składać z szeregu prostych po sobie następujących i tworzących tyle cięciw łuków wypukłych lub wklęsłych mających dokładną formę samego gruntu i zlewających się z niemi, ile jest w rzeczywistości wypukłości lub wklęsłości samego gruntu. Grunt zupełnie płaski jest tylko przypadkiem szczególnym, który bardzo rzadko napotykać się daje.

Przy zdejmowaniu tak profilów poprzecznych jako téż i profilu podłużnego, praktyka uświęciła pewien sposób postępowania nie zastawiający nic do życzenia. Sposób ten jest wystarczającym do dokładnego przedstawienia kształtów gruntu nie przekraczając jednak pewnej granicy, która byłaby w rzeczywistości mało użyteczną prawie niepodobną do osiągnięcia, albowiem granicą o której mowa, byłaby nieskończenie widka liczba linii prostych nieskończenie małych i zlewających się w ten sposób z rzeczywistą krzywizną.

Nie podobna jest przjąć że profile poprzeczne umieszczone na końcach pomiędzy-profilu, przedstawiają dokładnie kształt gruntu po prawej i po lewej stronie osi, szczególnie jeżeli powierzchnia gruntu w pomiędzy-profilu przedstawioną jest jedynie dobrze zrobionym profilem podłużnym, z tego powodu właśnie uważa geometra po dopełnieniu tego pierwszego warunku, zdejmując inne profile poprzeczne zawarte pomiędzy pierwszymi, wszędzie, gdzie ich znajomość dokładna zdaje mu się być niezbędną do dokładnego przedstawienia kształtu gruntu leżącego po obu stronach osi. Profile poprzeczne rozłożone w sposób tutaj podany, mogą posłużyć do racjonalnego zastosowania *sposobu powierzchni średniej*, lecz rzecz się ma zupełnie inaczej gdy zamiast *sposobu powierzchni średniej*, chcemy użyć *sposobu ścislego*.

W samej rzeczy, uważmy przestrzeń zawartą pomiędzy dwoma profilami poprzecznymi, przestrzeń ta zawiera wklęsłości i wypukłości które są przedstawione zupełnie niedokładnie za pomocą profilów poprzecznych nawet zwiększając ich liczbę. Profile poprzeczne przedstawiają punkta nizkie lub wzgórza tylko wtencza kiedy przechodzą właśnie przez nie, ponieważ jednakże pomiędzy dwoma punktami leżącymi w dolce lub w górze znajduje się zawsze szczyt idący od jednego do drugiego, który to szczyt jest zazwyczaj pochylonym do osi (przypadek gdy szczyt jest prostopadłym do osi nie napotyka się prawie nigdy), a zatem należałoby dla dokładnego przedstawienia kształtu gruntu, powiększyć jeszcze liczbę profilów poprzecznych, prowadząc je przez rozmaite punkta bardzo do siebie zbliżone. Taki sposób postępowania zwiększając nawet liczbę profilów poprzecznych nieograniczenie, nie przedstawiły jeszcze z całą dokładnością kształtu gruntu w rzeczywistym jego kierunku.

Zasadzając się na powyższém rozumowaniu, robimy następujące pytanie : Nie należałoby téż usunąć w zupełności zdejmowanie profilów poprzecznych, bardzo użytecznych stosując sposób obliczania bryłowatości przybliżony, kiedy idzie o dokładne przedstawienie kształtu gruntu i obliczenie objętości bryły za pomocą sposobu ścislego?

Na to pytanie odpowiedzieć możemy jak następuje. Profil podłużny z pomiędzy-profilami stosownie rozłożonemi, przedstawia z dostateczną dokładnością ślad gruntu, pomimo że pomiędzy cięciwami

z których się składa i krzywemi samego gruntu przezeń przedstawionego dają się napotykać strzałki dość znacznej wielkości, a zatem powierzchnia jakiegokolwiek gruntu może być dostatecznie dokładnie przedstawioną przez szereg trójkątów chociaż pomiędzy bokami ich i krzywemi samego gruntu pozostaną pewne strzałki które w danym projekcie będą tegoż samego rzędu przybliżenia co i strzałki profilu podłużnego. Grunt dla obliczenia jego bryłowatości zostanie zastąpionym przez powierzchnię wielościenną, w ten sam sposób jak profil podłużny, który zamiast być przedstawionym linią falistą, przedstawia się linią łamaną. W takim przypadku grunt będzie przedstawiony płaszczyzną pokrytą znamionami zdjętą starannie po prawej i po lewej stronie osi. Dla każdego szczytu można będzie zdjąć kilka punktów w ten sam sposób jak dla profilu podłużnego; dla jednego punktu wyniesłego zdejmie się tylko jeden punkt, dla pewnej powierzchni płaskiej zdejmie się jeden punkt odpowiadający jęj środkowi i kilka punktów tworzących jęj obwód i t. d.

Możemy więc odtąd przyjąć to podanie, że ścisłość w obliczaniu objętości wykopów lub nasypów, zależy jedynie od ścisłości z jaką dokonaniem zostało przedstawienie wykresne gruntu za pomocą powierzchni wielościennych podanych na płaszczyźnie pokrytej znamionami i wykonanej z całą starannością i od dokładnego obliczenia objętości brył zawartych pomiędzy powierzchnią wielościenną i powierzchnią utworzoną przez profil projektowany. Dodać tu możemy że boki profilu podłużnego mogą być bokami ścian powierzchni wielościennej.

III. — WYKAZANIE O ILE SPOSÓB TAK ZWANY ŚCISŁY ODDAŁA SIĘ OD ŚCISŁOŚCI OKREŚLONEJ W POPRZEDZAJĄCYM USTĘPIE

W ustępie pierwszym niniejszej pracy widzieliśmy, że *sposób tak zwany ścisły* przyjmuje, że pomiędzy dwoma profilami poprzecznymi, powierzchnia gruntu jest powierzchnią skośną utworzoną ruchem prostej poruszającej się po obydwóch profilach i zostającej bezustannie równoległą do płaszczyzny pionowej przechodzącej przez oś. Taki sposób przedstawienia gruntu przypuszcza, że pomiędzy uważanymi profilami kształt gruntu jest prawie gładki.

Niech będzie (fig. 3) powierzchnia wielościenna przedstawiająca dokładnie kształt gruntu, i niech będą dwa punkta A i B profilu podłużnego, pomiędzy którymi życzymy zastosować *sposób tak zwany ścisły* do obliczania bryłowatości ziemi. Ażeby dokonać tego, widzimy natychmiast, iż przez wierzchołki a, b i e, należy zdjąć profile poprzeczne, lecz pomiędzy temi punktami nie nam nie wskazuje potrzeby innych profili poprzecznych. Uważmy więc najprzód przestrzeń zawartą pomiędzy profilami A i e, widzimy natychmiast, że boki JH, LC, MC i KN, doły i szczyty tworzące przerwy a jednakże dostępne tak dla instrumentów, jako też i dla ich obliczania, zostały pominięte w zupełności stosując *sposób tak zwany ścisły*.

Niepraktycznym byłoby powiększać liczbę profili poprzecznych pomiędzy punktami A i e, wreszcie gdybyśmy nawet zwiększyli ich liczbę do tego stopnia, że one dotykałyby się wzajemnie, dolki i szczyty JH, LC, ME i NK pozostałyby w zupełności, a zatem w skutek tych niedostatków sama myśl *sposobu tak zwanego ścisłego*, jest już naruszoną, albowiem widać, że ten sposób tak zwany ścisły zajmuje się tylko punktami najwyższymi pomijając w zupełności całe doły i całe szczyty. W samej rzeczy, niech będzie linia przejścia np. PP'; prosta ta w sposobie tak zwanym ścisłym zastępuje krzywą hiperboliczną, na co się w zupełności zgadzamy, albowiem strzałka ztąd wynikająca jest tego samego rzędu co strzałki profilu podłużnego; lecz ta linia przejścia, w przypadku którym się zajmujemy, zastępuje dwie krzywe hiperboliczne, to jest linię łamaną, o czém z łatwością można

się przekonać na figurze, a zatem przy przedstawianiu gruntu za pomocą powierzchni wielościennych, zdarzenie o którym tu mówimy bezustannie powtarzać się musi, albowiem to co jest prawdziwem

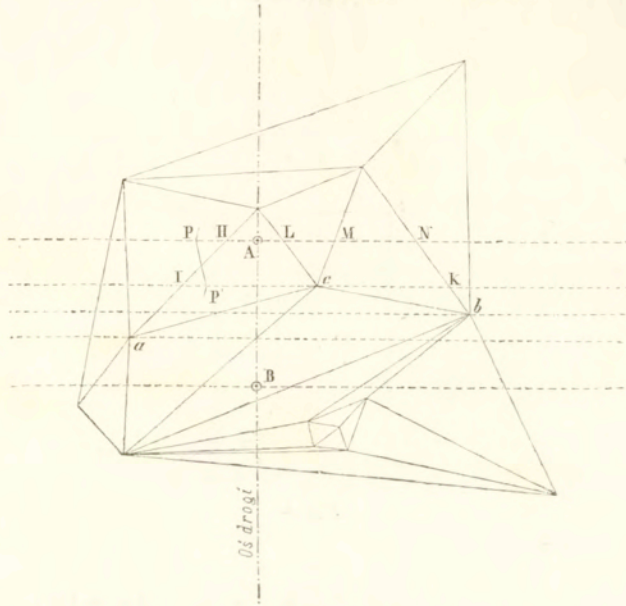


Fig. 3.

dla jednej linii przejścia PP' , jest także prawdziwem dla jakiegokolwiek tworzącej, której rzut przecina linie takie jak JH , LC , NK .

IV. — SPOSÓB ŚCISŁY.

Uważmy jakikolwiek trójkąt będący częstką powierzchni wielościenną gruntu. Niech będzie (fig. 4) ABC trójkąt o którym mowa; poprowadźmy pionowe przechodzące przez wierzchołki A , B i C i przedłużmy je aż do spotkania się z płaszczyzną poziomą porównania, to jest z poziomem morza; płaszczyzny pionowe AB , AC i BC przetną tę płaszczyznę podług prostych ab , ac i bc i utworzą trójkąt abc , którego płaszczyzna będzie poziomą, a zatem trójkąt ten będzie przecięciem prostem graniastosłupa ABC , abc ; znając to postarajmy się obliczyć bryłowość tego graniastosłupa.

W tym celu poprowadźmy przez wierzchołek B , którego znamie Bb jest najmniejszym, płaszczyznę poziomą, która wyznaczy nam przecięcie proste $Ba'c'$. Wiemy, że bryłowość jakiegokolwiek graniastosłupa równa się bryłowości graniastosłupa prostego (abc , $a'c'B$) zwiększonej bryłowością piramidy czworokątnej (B , $a'c'AC$); nazywając przeto przez

S powierzchnię przecięcia prostego graniastosłupa, otrzymamy równanie

$$V = S \times Bb + (\text{trapez } a'c'AE) \times \frac{BH}{3}$$

w którym BH przedstawia wysokość piramidy czworokątnej. Wysokość BH znajduje się na płaszczyźnie przecięcia prostego $Ba'c'$ i jest prostopadłą do $a'c'$, które jest prostopadłe do Aa' i Cc' ; mamy zatem :

$$V = S \times Bb + \left(\frac{Aa' + Cc'}{2} \times a'c' \right) \times \frac{BH}{3}$$

Ponieważ nadto

$$a'c' \times BH = 2S,$$

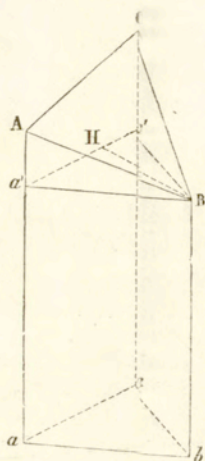


Fig. 4.

mamy więc jeszcze

$$V = S \times Bb + (Aa' + Cc') \frac{S}{3} = S \left(Bb + \frac{Aa' + Cc'}{3} \right);$$

lecz

$$Aa' = Aa - Bb$$

$$Cc' = Cc - Bb,$$

podstawiając więc w ostatniem równaniu za Aa' i Cc' wartości tylko co otrzymane i upraszczając, otrzymamy ostatecznie

$$V = S \times \frac{Aa + 3b + Cc}{3}.$$

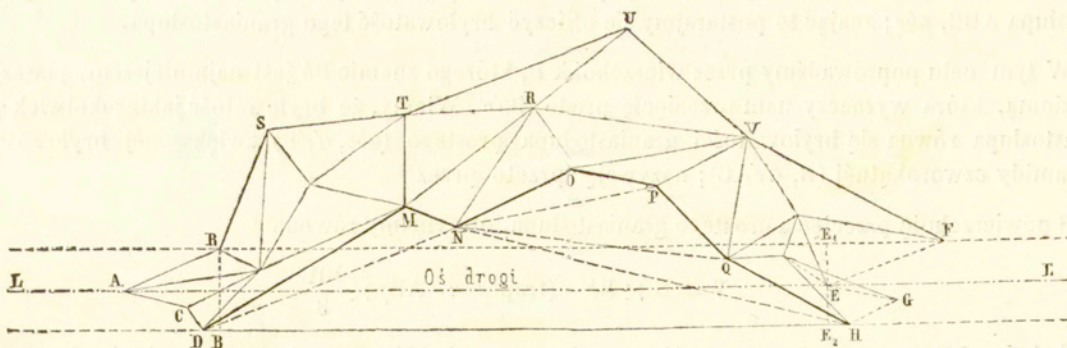


Fig. 5.

Znając obecnie objętość graniastosłupa, uważny jakkolwiek wykop, który przedstawiliśmy w perspektywie na fig. 5.

Niech będą : LL' oś drogi, $ABCD$ i $EFGH$ linie przejścia od wykopu do dotykającego go nasypu,

to jest linie przecięcia się platformy z gruntem DMNOPQH i BSTUVF linie łamane, przedstawiające przecięcia spadków wykopu z gruntem. Powierzchnia zatem wielościenne gruntu jest ograniczoną linią łamaną ACDMNOPQHGEFVUTSBA.

Znamiona wierzchołków tej powierzchni wielościennej zostały zdjęte wprost na gruncie podobnie jak powierzchnie trójkątów z których ona się składa, i które to powierzchnie były mierzone poziomo.

Nazwijmy

n liczbę całkowitą trójkątów składających powierzchnię wielościennej,

$S_1, S_2, S_3, S_4, \dots, S_i, \dots, S_{n-1}, S_n$, powierzchnie trójkątów o których mowa.

Każdy z tych trójkątów ma boki wspólne z trójkątami przyległymi, wypadek ten wpływa bardzo korzystnie na zdejmowanie planu, albowiem ukróca robotę lecz nie ma żadnego wpływu na obliczanie powierzchni. W samej rzeczy, nieci będzie jakikolwiek trójkąt RUV, którego znamiona wierzchołków są C_1, C_2, C_3 , i którego powierzchnia jest S_p . Bryłowatość graniastosłupa pionowego, licząc aż do płaszczyzny porównania, mającego ten trójkąt za podstawę jest daną przez równanie

$$V = S_p \times \frac{C_1 + C_2 + C_3}{3}$$

a zatem bryłowatość wszystkich graniastosłupów, mających za podstawę całą powierzchnię wielościennej gruntu wyrazi się przez równanie następujące :

$$V = \sum S_p \frac{C_1 + C_2 + C_3}{3}$$

Oddzielmy obecnie na platformie czworokąt $BB_1E_1E_2$ kreśląc prostopadłe do osi przez punkta B i E_2 najbliżej siebie leżące; podzielmy wielobok pozostały na trójkąty i prostokąt $BB_1E_1E_2$ na dwa trójkąty i postąpmy dla platformy w ten sam sposób, w jakiśmy już postąpili dla powierzchni wielościennej gruntu, otrzymamy w ten sposób bryłowatość odpowiadającą platformie za pomocą wzoru następującego:

$$V_1 = \sum S_1 \frac{(m_1 + Cn_1 + Cr_1)}{3},$$

w którym

S_1 przedstawia powierzchnię trójkąta mającego dla swych wierzchołków znamiona Cm_1, Cn_1, Cr_1 .

Podzielmy również, spadki DMNOPQHD i BSTUVFB na trójkąty, otrzymamy bryłowatość odpowiadającą każdemu z nich za pomocą wzoru

$$V_2 = \sum S_2 \frac{(Cm_2 + Cn_2 + Cr_2)}{3}$$

i

$$V_3 = \sum S_3 \frac{(Cm_3 + Cn_3 + Cr_3)}{3}.$$

Tak obliczone trzy objętości V_1, V_2 i V_3 tworzą sumę, która odjęta od objętości V da różnicę równą właśnie objętości szukanéj wykopu.

W przypadku nasypu postępowanie powyżé podane w niczém się nie zmieni.

Zazwyczaj znamiona brane względem poziomu morza są bardzo wielkie, dla uproszczenia więc rachunków koniecznym jest zredukować je; w tym celu, zamiast brać znamiona względem poziomu morza będziemy je liczyli względem pewnej płaszczyzny poziomej, przechodzącej przez najniższy punkt wykopu. Przypuśćmy, że płaszczyzna porównania o której mowa przechodzi przez punkt A, żeby więc mieć wielkość znamion względem tej nowej płaszczyzny, dostatecznym będzie, od znamion już znalezionych odjąć ilość stałą równą właśnie odległości pomiędzy tą płaszczyzną i poziomem morza; działanie to nie zmieni w niczym rozumowania podanego powyżej. Obliczenie objętości rowów w wykopie odbędzie się w sposób następujący: Niech będzie rów odpowiadający bokowi DH (fig. 3); krawędź DH jest wspólną dla rowu i dla spadku; D i H są więc punktami w których ta krawędź górna rowu spotyka grunt; punkta D₁ i H₁ są punktami spotkania się z gruntem krawędzi najbliższej do poprzedzającej i znajdującej się u dołu rowu, a zatem D₁, H₁ przedstawia właśnie długość tej krawędzi.

W ten sam sposób znajdziemy, że D₂H₂ jest długością drugiej krawędzi dolnej rowu, i że D₃H₃ jest długością krawędzi dotykającej korony, punkta D₃H₃ leżą na prostych CD i HG. Mając te dane z łatwością znajdziemy długości spadków i będzie:

Długość jednego spadku wyrazi się przez

$$\frac{DH + D_1H_1}{2}.$$

Długość drugiego spadku przez

$$\frac{D_2H_2 + D_3H_3}{2},$$

a w końcu długość samego rowu będzie średnią pomiędzy temi dwoma długościami, t. j. że otrzymamy oznaczając ją przez l

$$l = \frac{1}{4} (DH + D_1H_1 + D_2H_2 + D_3H_3).$$

Oznaczając obecnie powierzchnię stałą rowu przez ω i długość drugiego rowu przez l_1 , otrzymamy na obliczenie bryłowości rowów w wykopie, wyrażenie następujące.

$$v = \omega(l + l_1)$$

V. — PROSZY SPOSÓB JEST NIEPODOBNYM.

Jeżeli tylko przyjmujemy, że grunt nie może być przedstawionym prościej jak przez powierzchnię wielościenną, sposób ścisły przez nas podany musi być najprostszym.

W samej rzeczy, sposób przez nas podany polega na odjęciu objętości jednej bryły wielościennéj od objętości innéj bryły wielościennéj, które nie mają pomiędzy sobą żadnego związku, ani co do kształtu ani co do położenia, cały związek jaki między nimi istnieje jest wspólny obwód tak dla jednéj jak dla drugiéj, lecz obwód ten może być jakikolwiek, zatem inny sposób od sposobu przez nas podanego istnieć w tych warunkach nie może.

Idzie więc obecnie o to, żeby dowieść że nasz sposób obliczania objętości jest najprostszym. Dla okazania tego uważmy jakikolwiek trójkąt należący do powierzchni wielościennych o których mowa; położenie tego trójkąta w przestrzeni jest jakikolwiek i nie ma najmniejszego związku z trójką-

tami go otaczającymi lub od niego oddalonymi tak pod względem wielkości jako też pod względem położenia, a zatem objętość graniastosłupa odpowiadającego mu nie ma żadnego związku z objętością innych graniastosłupów, a więc objętość całkowita składać się będzie koniecznie z takiej liczby wyrazów ile jest graniastosłupów, lub prościej mówiąc ile jest trójkątów w powierzchni wielościennej. Rozbierzmy więc po szczególe objętość jednego z tych graniastosłupów, cóż spostrzegamy? oto, że ta objętość wyrażoną jest przez wyraz

$$S\left(\frac{C_1 + C_2 + C_3}{3}\right),$$

to jest przez iloczyn z powierzchni trójkąta przez wysokość.

Otóż wszelka powierzchnia, jak wiemy, składać się musi przynajmniej z dwóch czynników, a zatem ilość S nie może być uproszczoną. Wysokość zależną jest od położenia wierzchołków trójkąta, którego położenie w przestrzeni jest jakimkolwiek, nie więc dziwnego, że wysokość ta składa się z trzech wyrazów odpowiadających trzem wierzchołkom, a ponieważ każdy z tych wyrazów składa się tylko z jednego czynnika, uproszczenie ich więc jest niepodobnym. Z tego cośmy dotąd powiedzieli wyprowadzić możemy ten wniosek, że sposób przez nas podany jest najprostszym.

Przedstawia się jednakże małe uproszczenie dotyczące współczynników liczebnych, w samej rzeczy, pomnóżmy każdy z wyrazów, zawartych w wyrażeniu objętości przez 6, cóż dostrzegamy? dostrzegamy że wyraz jakikolwiek, np. ten którym się w tej chwili zajmujemy, zamienia się na

$$2S(C_1 + C_2 + C_3).$$

Widzimy więc, że możemy obliczyć od razu dwa razy wziętą powierzchnię trójkąta, a przez to unikniemy konieczności dzielenia każdego wyrazu przez 2, i następnie, że obliczając od razu trzy razy wziętą wysokość, unikniemy dzielenia każdego wyrazu przez 3; wypadki w ten sposób otrzymane będą sześć razy większe od prawdziwych, dzieląc więc ostateczną różnicę objętości brył przez powyżej wskazany czynnik, t. j. przez 6, wypadek otrzymany będzie właśnie objętością której szukamy.

