

Հ. Ս. Խ. Հ. Կոմունիստական ժողովրդական
Կոմիտեի անունից

ԱՂՅՈՒՍԱԿՆԵՐ

ՀԱՅԱԿ-ԱՊԱՅԱՆԻ ՓԱՅՏԵ ԶԵՄԱՆԵՐԻ
ՄՏԱՏԻԿԱԿԱՆ ՀԱՇՎԱԿԱՆ ՀԱՍԱՐ

Կ Ա Ջ Մ Ե Ց

Հասցեատեղեկություն. ՀԱՅԿՈՐԾԱՆ

69
2-17

ԹԵՐԵՎԱՆ

1934

25 SEP 2018

STUS YAM 1-8

Հ. Ս. Խ. Հ. Կոմունալ Տնտեսության Ժողովրդական
Կոմիտեի անունից

69
2-17
սր

ԱՂՅՈՒՍԱԿՆԵՐ

ՀԱՏԱԿ-ԱՌԱՍՏԱՂԻ ՓԱՅՏԵ ԼԵԾԱՆՆԵՐԻ
ՍՏԱՏԻԿԱԿԱՆ ՀԱՇՎՄԱՆ ՀԱՄԱՐ

Կ Ա Ջ Մ Ե Ց
Հաղորդագրե Բ. ՀԱԿՈԲՅԱՆ

ՅԵՐԵՎԱՆ
1933 թ.



31 MAY 2013

Գեոգրաֆիկ քարտեզ,
Գլխավոր տ 8728
Գտար 2216
Ցիքամ 500



8487-53

28.188

Աղյուսակների նախադասարկ

Աղյուսակները հրատարակվում են այն նպատակով, Վոր հեշտացնեն քաղաքացիական սովորական շինություններ կառուցողի աշխատանքն այն մասում, Վորը վերաբերվում է հատակ-առաստաղային փայտե հեծանների ստատիկական հաշվմանը: Ոգտվելով աղյուսակներից, կարելի է առանց ֆորմուլաների ղիմելու և առանց թվաբանական գործողություններ կատարելու՝ գտնել ըստ Վորոշ տվյալների—պահանջված Վորոններին:

Ամեն մի կառուցվող շինքում հայտնի է լինում իբրև տվյալ՝ ծածկվելիք մակերեսի չափերը (յերկարությունը և լայնությունը), ուստի և հենարանների (հիմնական պատերի կամ սյունաշարքերի) հեռավորությունը (ծածկվի լիք հենամեջը, բացվածքը, լիճքը):

Ապա գործնականում հայտնի է լինում հեծանների համար գործադրվելիք չորսուների կամ տախտակների չափերը (կտրվածքը՝ բարձրությունն ու լայնությունը կամ հաստությունը):

Սրանք տվյալներ են, իսկ Վորոններն են՝ գտնելիք լինչ հեռավորության պետք է դասավորել այսինչ չափեր ունեցող չորսուները կամ տախտակները Վոր-պեսզի ծածքը՝ մի կողմից՝ լինի ապահով, մյուս կողմից փայտանյութը ոգտագործվի լրիվ, առանց կորուստի ու շռալման:

Գործնականում ամենից հաճախ պատահող այս խնդիրը հեշտորեն լուծելու համար է, Վոր մասնավորապես ու հատկապես կազմված են աղյուսակները: Բայց ինչպես կանխենք ներքևում աղյուսակները հնարա

վորութիւնն են տալիս լուծելու նաև հակառակ խնդիրը, այսինքն՝ գտնել հեծանների անհրաժեշտ չափերը (կտրվածքը), թիթե կանխապես նախորոշված են նշանց հեռավորութիւնները մեկը մյուսից:

Ենթադնենք կազմված աղյուսակները

Աղյուսակները կազմված են ըստ ֆորմուլի՝

$$d = \frac{4}{3} \cdot \frac{n}{p} \cdot \frac{bh^2}{l^3} \quad (\Phi. \text{ № } 1)$$

այստեղ գործածված լատինական տառերը նշանակում են. —

ձ — խնդրի վորոններն են, այսինքն՝ հեծանների հեռավորութիւնը մեկը մյուսից, հաշված առանցքից առանցք և արտահայտված սանտիմետրներով:

Ռ — ծռվածքի (ծռման) թույլատրելի լարումն է փայտի համար, արտահայտված կիլոգրամներով մի քառակ. սանտիմետրի վրա:

Ր — մի քառակ. մետր ծածքի վրա ընկնող լրիվ բեռնավորման (սեփական կշռի ու ոգտակար բեռի) մեծութիւնն է, արտահայտված կիլոգրամներով:

Խ — հեծանի համար գործադրվելիք չորսուրի կամ տախտակի հաստութիւնն է (լայնքը), արտահայտված սանտիմետրներով:

Կ — նույն չորսուրի կամ տախտակի բարձրութիւնն է, արտահայտված սանտիմետրներով:

Լ — ձածկվելիք հենամեջերի հեռավորութիւնն է (պատից պատ), արտահայտված մետրերով:

[Ուշադրութիւն. Լ-ը արտահայտված է դժաշխ մետրերով, մինչդեռ d ու Խ ու Կ-ն արտահայտված են դժաշխ սանտիմետրներով]:

Լ-ի մեծութիւնը, այսինքն՝ ձածկվելիք հենամեջի հեռավորութիւնը՝ տրված է նախագծում:

Կ-ի և Կ-ի մեծութիւնները վորոշվում են ունեցած փայտանյութի (չորսուրի, տախտակի, չափերով (բարձրութիւնով ու հաստութիւնով)):

Ռ-ի մեծութիւնը, այսինքն՝ նյութի լարման թույլատրելի չափը պետք է վերցնել ըստ սրան կրկնված հաշվված № 1-ի, — հաշվի առնելով տվյալ կառուցվածքի դասն ու փայտանյութի մարքը:

Ր-ի մեծութիւնը, այսինքն՝ մի քառակ. մետր ծածքի վրա լինելադրելի լրիվ բեռնավորման չափը պետք է վերցնել սրան կրկնված № 2 հաշվվածից հաշվի առնելով թե ինչ նպատակի յե ծառայելու տվյալ ծածքը:

Աղյուսակները կազմված են այն մասնավոր ու գործնականում ամենից հաճախ կիրառվելիք դեպքի համար, յերբ $\text{Ռ} = 80$ կիլգ. քառ. սանտ. և $\text{Ր} = 400$ կիլոգ. քառ. մետրի:

Այս մասնավոր դեպքում վերևը բերված հիմնական ֆորմուլը կստանա հետևյալ տեսքը.

$$d_0 = \frac{4}{3} \cdot \frac{80}{400} \cdot \frac{bh^2}{l^3} = 0,267 \cdot \frac{bh^2}{l^3} \quad (\Phi. \text{ № } 2)$$

Յեթե այստեղ Խ, Կ և Լ տառերը փոխարինենք համապատասխան թվերով ու կատարենք թվաբանական գործողութիւնները, կստանանք վորոնների d_0 մեծութիւնը (հեծանների հեռավորութիւնը առանցքից առանցք):

Այս ձևով կազմվում են ներկա աղյուսակները, ըստ վորում ամեն մի Լ-ի համար՝ սկսած 2,50 մետրից մինչև 6,00 մետր, տառնական սանտիմետր փոփոխութիւններով՝ տրված է առանձին աղյուսակ:

Ուրեմն այն դեպքում երբ $n=80$ կիլոգր. քառ. սանտիմի վրա և $p=400$ կիլոգր. քառ. մետրի վրա, ամեն մի սվյալ 1-ի, 5-ի ու 10-ի համար կարելի չե ուղղակի դտնել աղյուսակներում վորոնելի d_0 -ն:

Յեթի և 10-ի ու 10-ի արժեքները այն չին ինչ լինա-
թադրված և վերևում, այսինքն 80 և 400 կիլոգրամ
չեն, այլ ուրիշ են, պետք է գիտենանք թե ինչպես
ստանալ աղյուսակներում տրված d_0 -ներին վորոնելի
մետր:

Նշենք d -ի և d_0 -ի թվարանական հարաբերու-
թյունը a տառով և որենք հետևյալ հավասարու-
թյունը ոգտվելով № 1 և 2 ֆորմուլաներից.

$$a = \frac{d}{d_0} = \frac{4 \cdot n \cdot b \cdot h^2}{3 \cdot p \cdot l^2} : \frac{0,267 \cdot b \cdot h^2}{l^2} = 5 \frac{n}{p}$$

վորտեղից՝

$$d = a d_0 = 5 \frac{n}{p} d_0 \text{ (ֆ. № 3)}$$

Ուրեմն, լեթե ունենք d_0 և ունենք $a=5 \frac{n}{p}$
բավական բազմապատկել այս լերկու մեծություննե-
րը, վորպեսզի ստացվի վորոնելի d -ն:

d_0 -ներին համար ունենք հիմնական աղյուսակներ,
իսկ a -երին համար ոժանդակ աղյուսակ՝ ըստ տարբեր
10-երի արժեքների, ըստ վորում 10-երը փոփոխ-
վում են 5-ական կիլոգրամով (սկսած 40-ից մինչև
110), իսկ 10-երը 25-ական կիլոգրամով (սկսած 200-ից
մինչև 600): Սրանք միանգամայն բավական են
գործնականում հանդիպող բոլոր դեպքերի համար:

Ոժանդակ աղյուսակի մեջ ավելի գործածական
թվերը տպված են հաստ շրիֆտով, իսկ ամենից հա-
ճախ գործածվող թվերը չրճապատված են հաստ գը-
ծերով:

Ծածկի մեջ հեծանները պետք է լինեն վոչ մի-
այն դիմացկուն, այսինքն՝ վոչ միայն չափի կոտը-
վեն լենթադրական առավելագույն բեռնավորման ճընշ-
ման տակ, այլ և չափի ճկվեն (ծռվեն) վորոշ չափից
ավելի:

Քաղաքացիական սովորական շինարարության
մեջ թույլ ե տրվում հեծանների առավելագույն՝ ճըկ-
վածք (ճկվածքային սլաքի մեծություն) մինչև հենա-
մեջի $\frac{1}{100}$ -ականը, այսինքն պահանջվում է վոր—

$$f \leq \frac{1}{200}$$

իսկ այս պահանջը կարող ե կատարվել միայն այն
դեպքում, երբ

$$n \leq 24 \frac{h}{\sigma} \text{ (ֆորմ. № 4)}$$

վորտեղ 10-ը արտահայտված է սանտիմետրներով իսկ
1-ը արտահայտված է մետրերով:

Սրանից հետևում է, վոր վորքան ել բարձր լինի
փայտանյութի վորակը, անթույլատրելի ճկվածություն-
ը կանխելու համար 10-ի արժեքը հաշվելի մեջ
պետք է ընդունել վոչ ավելի քան $24 \frac{h}{1}$ չափով:

Յենթադրենք, թե մեղ ունեցած փայտը—առա-
ջին տեսակի սոճի յե, առողջ ու չոր: Այս վորակի նյութ
թի համար ընդունվում է իբրև հիմնական ապահով
լարում մինչև 110 կիլոգր. մի քառ. սանտ. վրա: Բայց՝
յենթադրենք թե մեր հեծանների բարձրությունը մի-
այն 21 սանտ. է, մինչդեռ հենարանների հեռավորու-
թյունը հասնում է վեց մետրի, այսինքն

$$24 \frac{h}{1} = 24 \frac{21}{6} = 84$$

Այս դեպքում մենք չենք կարող ընդունել մեր

նախընթացները այս որինակներում նույնն են, ինչ
վոր նախորդ հջերում:

Ուրիմալ 1

Ընդունում ենք՝ $n=80$ կիլոգ. լքառ. սանտ. վրա
 $p=400$ կիլոգ. լքառ. մետր. վրա
տրված են՝ $l=1,20$ մետր. $h=22$ ստմ. $b=10$ սմ.
Վորոնեխին b_0 :

Ամենից առաջ բաց ենք անում այն աղյուսակը,
վորի ճակատին նշված են $l=1,20$, Դա № 18 աղյու-
սակն է: Այս աղյուսակի առաջին ուղղաձիգ սյունյա-
կում (ուր նշված են h -երի արժեքները) գտնում ենք
22 թիվը: Ապա վերևի հորիզոնական տողում (ուր նշ-
ված են b -երի արժեքները) վորոնում ենք 10 թիվը.
վերջապես 22 ից հորիզոնական տողով գնում ենք աջ,
10-ից ուղղաձիգ շարքով իջնում ենք վար և այդ չի-
կու գծերի հատման կետում գտնում ենք 70 թիվը:
Սա մեր վորոնեխին b_0 -ն է, այսինքն՝ ավելի դեպքում,
ավելի կտրվածք ունեցող հեծանները պետք է դասա-
վորվեն 70 սանտիմետր հեռավորությամբ (առանց՝
քից-առանց):

Ուրիմալ 2

$n=80$, $p=400$, $l=4,40$, $h=20$, $b=5$.

Բաց անելով մեր b -ին համապատասխանող աղ-
յուսակ. № 20-ը և կրկնելով վերևում նշած վործողու-
թյունները, գտնում ենք՝ $b_0=25$:

Բայց 25 սանտիմետր հեռավորություներ հեծան-
ների միջև շատ փոքր է և առաջացնում է կառույ-
վածքային վորոշ անհարմարություններ (որինակ

11

հաշիվներին մեջ $n=110$ կիլոգր. այլ պետք սահմանա-
փակվենք միայն 84 կիլոգրամով վորովհետև չէթե
ավելին վերցնենք՝ հեծանը թեև չի կտարվի բայց կտա
անթույլատրելի մեծ ճկվածք:

Ուրեմն, n -ի արժեքը ընտրելիս հաշիվ պետք է
առնել վոյ միայն փայտանյութի վորակը այլ և ավելի
 $\frac{h}{1}$ - մեծություներ, այն պայմանով, վոր ընտրվելիք n ը
չգերազանցի այն սահմանային լարմանը, վորը վորոշ-
վում է 24 $\frac{h}{1}$ արտահայտությամբ:

Հաշիվները հեշտացնելու համար այդ սահմանա-
յին լարումներին մեծություները տեղավորված են
աղյուսակների աջ կողքի ստանյակների մեջ [Ա] տառի
տակ համապատասխան h -ի դիմաց:

Նկատի պետք է առնել, վոր աղյուսակներում
նշված l -երի արժեքները արտահայտում են հենամիջե-
րի (ծածկը կրող պտղերի, սյուների և այլն) մաքուր,
իրական հեռավորությունը (պատից-պատ), իսկ b_0 -նե-
րի արժեքները վորոշված են ըստ հաշվային l -երի,
վորոնք վերցված են իրականից 5 տոկոսով ավելի:

Ապա նկատի պետք է ունենալ և այն, վոր b_0 նե-
րի արժեքները հաշված են առանցքից-առանցք:

Ինչպես պիտի և ոգտվել աղյուսակներից

Վերևում արված բացատրություններն ու աղյու-
սակների կազմը արդեն ցույց են տալիս նրանցից ոչ-
ավելու յեղանակը, բայց խնդիրը այն է, ևս պար-
զաբանելու համար բերում ենք մի քանի տիպական
որինակներ:

Հիշեցնում ենք, վոր լատինական տառերի նշա-

ծխանցքները դասավորելու համար): Պատճառը այն է վոր 5 սանտ. հաստության տախտակը անհարմար չափ է 4,40 մետրանոց հենամեջ ծածկելու համար, պետք է վերցնել ավելի հաստ տախտակ:

Բայց յեթե ավելի հաստերը չունենք և հարկադրված ենք կատարել մեր ծածքն այս չափի տախտակներով կարող ենք դնել տախտակները զույգ զույգ (ընդհուպ մեկ մյուսին) և կրկնապատկել զույգերի միջև հեռավորությունը, այսինքն անել 50 սանտիմետր: Զույգ տախտակները կարելի չէ ընդունել իբրև 10 սանտ. հաստութուն ունեցող մի ամբողջական հեծան, վորի համար աղյուսակում՝ իրոք՝ գտնում ենք $d_0=50$.

Որինակ 3

$$n=80, p=400, l=3,00, h=22, b=10.$$

Աղյուսակ № 6-ում գտնում ենք, վոր այս դեպքում $d_0=130$.

Բայց 130 ստմ. հեռավորությունը հեծանների միջև շատ մեծ է և սրանց վրա կառուցվելիք հատակի համար կպահանջվի խիստ հաստ տախտակներ, վորով կթանգացնի շինությունը: Յերևույթի պատճառը այն է, վոր 10 ստմ. հաստություն ունեցող չորսուները չափից ավելի հաստ են 3 մետրանոց հենամեջերը ծածկելու համար (ինչպես նախորդ որինակում՝ հակառակը 5 ստմ. տախտակները բարակ ելին 4,40 մետրանոց հենամեջ ծածկելու համար):

Ընդհանրապես պետք է հիշել, վոր կառուցվածքային ու տնտեսական նկատառումներով հեծանների մաքուր հեռավորությունը ($d-b$), պետք է լինի վոչ

պակաս 40 սանտիմետրից և վոչ ավել 80-ից: Աղյուսակում այդ սահմաններում գտնվող թվերը արված են հաստ շրիֆտով:

Ներկա դեպքում, յեթե հեծանները դասավորենք 80-ական սանտ. հեռավորությամբ, կստանանք ավելի քան ապահով ծածք, բայց միեւնույն ժամանակ շուտված կլինենք նյութը, անոգուտ կորուստ կունենանք: Այստեղ նպատակահարմար կլիներ ընտրել ավելի պակաս հաստության գերաններ:

Բայց յեթե ընտրությունն չի կարելի անել և առկան միայն 10 սանտիմետրանոց չորսուներ են, պետք է սրանք սղոցել չերկարությունը, կիսել—փոխանակ 10×20 սանտ. չորսուի, ստանալ յերկու տախտակ մոտավորապես 5×20 սանտ. կտրվածքով: Իսկ այս չափի տախտակի համար նույն № 6 աղյուսակը տալիս է $d_0=65$ սանտիմետր:

Որինակ 4

Այժմ փոխենք n -ի և p -ի արժեքները: Յենթադրենք, թե մեր փայտը այնքան բարձր վորակի չէ, վոր կարող ենք ընդունել $n=100$ կիլոգ. լքառ. սանտ. իսկ կառուցվող շենքը՝ հանրակացարան է. վորի համար $p=200$ կիլոգ. լքառ. մետր. մնացյալ տվյալները նույն են ինչև № 2 որինակում, այսինքն՝ $l=4,40$, $h=20$, $b=5$.

Արդեն գտել ենք $n=80$ և $p=400$ դեպքի համար $d_0=25$ սանտ.: Բայց քանի վոր այստեղ n -ը և p -ն փոխվել են, մեր վորոնելի d -ն գտնելու համար պետք է d_0 -ն բազմապատկենք a գործակցի վրա: Տվյալ n -ին և p -ին համապատասխանող գործակիցը վորոշելու հա-

Orþfingly 6

$S_{\text{рлмд}}$ $b=1=5,00$ $дм.$ $h=20$ $мм.$ $b=8$ $мм.$
 $n=100$ $лг.$ $p.$ $мф.$ $p=225$ $лг/лг.$ $рм.$ $дм.$

Համապատասխան աղյուսակի մեջ (եջ 35) $h=20$ -ի դիմաց վերջին սյունյակում $[n]=90$ կիլոգ. թառ. սմ. $\angle 100$. դրան համաձայն ոժանդակ աղյուսակից ա գործակիցը վերջելիս ուր պետք է ընդունել φ է թե 100 ալ հաժաաթը $[n]=90$ կգ. թառ. սմ, վարվելով այդպես կգտնենք $a=2$ և $d_0=31$ ուրեմն $d=a \cdot d_0=2 \times 31=62$ սմ. աղյուսակներում ամենափոքր $[n]$ ը հաժաաթ է 80 կիլոգ. թառ. սանտ. հետևապես վերջին ոլորտիում բերված դեպքը կարող է պատահել չորս ու $\angle 80$ կգ թառ. սմ.

Վերևում հիշել ենք արդեն, Վեր ազդու աղաների
որոնությունները կարելի է լուծել և հակառակ խնդիր,
այն է՝ գտնել հեծանքների շաղիքը (կտրվածքի բարձր
բուժություն ու լազնությունը, չեթե տրված են կանխա-
պես նախորդված հետազոտությունները (ձոհները կամ
ձոհերը) և մյուս տվյալները.

Apr 25 July 7

$S_{p/w} \text{ at } n=80, p=100, l=1.00$

Յինթադրենք թե հեծանների վրայով մաքուր հատակը ծածկելու համար ունենք այնպիսի տախտակներ, վորոնց լրիվ ոգտագործումը պահանջում է, վոր հեծանները զրված լինեն 60-ական սանտիմետր հեռավորությամբ, կամ ասենք ծխանցքներն ու ողանցքները պատերի մեջ դասավորված են այնպես, վոր հեծանների միջև պետք է թողնվի 60 սմ. ազատ տարածություն,—այսինքն պահանջվում է $d_0=60$ ։

15

OrþGauk 5

Վերցնենք 3-րդ որինակի տվյալները, բայց $n=50$
 կիլոգ. լքառ սանտ. և $p=500$ կգ. լքառ. մետրի. նախ-
 կինի պես հիմնական աղյուսակներից կատարանք՝ $d^0=$
 130 , իսկ ոժանդակ աղյուսակից՝ $a=0,5$ ուրիմն $d=$
 $0,5 \times 1,30=65$ սանտիմետր:

Բերված որինակների մեջ ընդունված լարումները միշտ լեզվի են վորքր աչն սահմանաչին լարումներից, վորոնք տեղավորված են աղյուսակների աջ կողքի սյուսակների մեջ [n] տառի տակ և. հետևապես չորսունների ճկվածքը չի անցել Թուլատրելի սահմանից՝ Ստեփան կարող ե պատահել, վոր փաշտի Թուլատրելի լարումը լինի ավելի մեծ քան սահմանաչին [n] լարումը: Այդ դեպքում վորպեսզի հեծանների ճկվածքը չլինի մեծ վերը ընդունած սահմանից $\left(\frac{1}{260}\right)$, պետք ե Թուլատրելի լարման փոխարեն ընդունել սահմանաչին [n] լարումը:

Պարզենք ալիք որինակով.

Ի՞նչ չափերի (կտրվածքի) տախտակներ կամ չորսուներ պետք է վերցնել ներկա դեպքում:

Բաց ենք անում $l=4,00$ համապատասխանող № 16 աղյուսակը ուր d_0 -ներին հատկացրած վանդակներում գտնում ենք պահանջված 60 թիվը 3 տեղ. վորոնց համապատասխանում են 3 տարբեր կտրվածքներ. 11×19 , 10×20 և 9×21 : Այս կտրվածքներից, վորն էլ վոր վերցնելու լինենք. կարող ենք դասավորել հեծանիվները 60 ստմ. հեռավորություն վրա և ստանալ ապահով ծածք: Ընտրությունը կախված կլինի նրանից թե ինչ չափի փայտերը ունենք ձեռք տակ: Պետք է սակախ ուշադրություն առնել, վոր նյութը խնայելու և լրիվ ոգտագործելու տեսակետից ամենից ձեռնտուն է վերջին չափը, վորովհետև տալիս է կտրվածքում $9 \times 21 = 189$ քառ. սանտ.: Մինչդեռ յերկրորդը տալիս է $10 \times 20 = 200$ քառ. սանտ. իսկ առաջինը $11 \times 19 = 209$ քառ. սանտ.: Բացի դրանից վորքան բարձր լինի հեծանը, այնքան քիչ կլինի նրա ճկվածքը:

Յեթե տվյալ d_0 -ի ճիշտ թիվը չկա աղյուսակում պետք է բնորոշել մոտակա:

Որինակ. $l=3,70$ և $d_0=65$: Համապատասխան № 13 աղյուսակում չենք գտնում d_0 -ի համար 65 թիվը, բայց կա 64: Այդ թիվն էլ պետք է ընդունենք, նկատի ունենալով վոր գործնականում մի սանտիմետր տարբերությունը զգալի նշանակություն չի կարող ունենալ:

Կարող է պատահել, վոր տվյալ d_0 -ի համար աղյուսակը տալիս է անհամար կտրվածք:

Որինակ. $l=3,80$ $d_0=70$: Ըստ այս տվյալների

№ 14 աղյուսակում գտնում ենք մի կտրվածք՝ 13×18 սնտ.: վորը հրապուրիչ չէ: Իր բարձրություն և հաստություն (լայնություն) հարաբերությունով սա 2 ՈՐ-ՍՈՒ յե, մինչդեռ պետք է նկատել, վոր նյութը խնայելու տեսակետից շատ ավելի ձեռնտու յե հեծանների համար գործադրել ՏԱԽՏԱԿ և վոր չորսու:

Ներկա դեպքում յեթե d_0 -ն ավելացնենք մի սանտիմետրով, այսինքն ընդունենք հավասար 71 սանտ., աղյուսակում կգտնենք ուրիշ կտրվածք, այն է 8×24 սնտ. վոր նախնադասելի յե, քանի վոր պակաս նյութ է կլանում ($8 \times 24 = 192$ քառ. սնտ. մինչդեռ $13 \times 18 = 234$ քառ. սանտ.) Ուրեմն պարզ է, վոր ավելի ձեռնտու յե ընդունել այս վերջին կտրվածքը, յեթե նույնիսկ հեծանների հեռավորությունը թողնենք 70 սանտիմետր:

Նախորդ որինակներում ընդունել ենք $n=80$ և $p=400$ և ըստ տվյալների վորոշել ենք հեծանի կտրվածքը:

Յեթե n -ի և p -ի արժեքները տարբերվում են վերևում նշվածներից, պետք է ըստ տվյալ d -ի գտնել նախ իբեն համապատասխանող d_0 -ն և ապա միայն վորոշելի կտրվածքը:

Որինակ. $n=100$, $p=425$, $l=600$ իսկ d -ն պետք է լինի 60:

$$\text{Գիտեք վոր } d_0 = \frac{d}{a}$$

ըստ տվյալ n -ի և p -ի, վորոնում ենք ռեանդակ աղյուսակում համապատասխան a գործակիցը: Գտնում ենք՝ 1,18. ուրեմն՝

$$d_0 = \frac{d}{a} = \frac{60}{1,18} = 50 \text{ սնտ.}$$

Քանի վոր $l=6,00$ վորոնում ենք № 36 աղյուս-



ապկում մեր d_0 -ին համապատասխանող կտրվածքներ:
Գտնում ենք 3 կտրվածք. 13×24 , 12×25 , 11×26 .
Սրանցից վերին ընտրենք:

Աղյուսակի աջ սյունակի մեջ, կարելի չե տես-
նել, վոր $h=24$ -ի դիմաց՝ $[n]=90$ և $h=25$ -ի դիմաց
 $[n]=95$, այսինքն առաջին չերկու կտրվածքների սահ-
մանալին լարումները ավելի փոքր են քան ընդունված
 $n=100$ թույլատրելի լարումը:

Պարզ ե, վոր այս չերկու կտրվածքներից վորն
եւ ընդունելու լինենք չենք կանխած լինի հեծանների
անթույլատրելի ճկվածքը: Վերջին կտրվածքի համար՝
 $[n]=100=n$. սա նշանակում ե, վոր վերջին կտրվածքը
միանգամայն բավարարում ե անթույլատրելի ճկվածքը
կանխելու պայմանին և հետևապես նա եւ պետք ե
ընտրվի:

Բացի դրանից վերջին կտրվածքը առաջին չեր-
կուսի համեմատությամբ տալիս ե նյութի վորոշ խնա-
յողութուն:

Յեթե պատահի վոր աղյուսակներից դուռն կտր-
վածքներից վոր մեկը չի բավարարում անթույլատրելի
ճկվածքը կանխելու պահանջին, պետք ե պակասեցնել
 n -ի արժեքը և կատարել նոր վերահաշվում:

Յեթե d_0 -ի արժեքը լինում ե մեծ համապատաս-
խան աղյուսակի բոլոր թվերից, դա նշանակում ե, վոր
սովյալ հենամեջը չի կարելի ծածկել հասարակ հեծան-
ներով:

Յեթե d_0 -ի արժեքը լինի ավելի փոքր համապա-
տասխան աղյուսակի բոլոր թվերից, այդ դեպքում
պետք ե վերցնել աղյուսակում բերված ամենափոքր
կտրվածքը առանց հաշվի: Պարզ ե, վոր այդ կտրված-
քը նույնիսկ լրիվ լարված չի լինի:

Հավելված № 1

Ծուման բուլլասեղի լարման մեծությունը փայտի եամար

1. Հիմնական լարումը չոր, առողջ և լավ տեսա-
կի սոճու (չամ) համար ընդունվում ե հավասար 110
կգ. խսնտ. քառ. վրա. սակայն այս սեծությունը
պետք ե փոփոխել ըստ փայտի մարկայի և կառուց-
վածքի դասի, բաղմապատկելով համապատասխան
գործակիցներով: Այդ գործակիցները գտնում են հե-
տևյալ աղյուսակից:

կառուցված- քի դասը	փայտի մարկան		
	1	2	3
II	1,0	0,8	—
III	1,2	1,0	0,8
IV	—	1,2	1,0

ա) փայտի մարկան վորոշվում ե համաձայն դո-
լություն ունեցող ստանդարտի (ОСТ 92). բայց մո-
տավորապես կարելի չե վորոշել և հետևյալ հասարակ
ձևով:

Պատրաստում են փայտի չիրեք հատ ձող քառա-
կուսի կտրվածքով $4 \times 4 \times 110$ սնտ. չափով ապա հեր-
թով չենթարկում են նրանց ծուման. այդ նպատակի
համար ձողը դնում են յերկու հենարանի վրա, վորոք
իրարից հեռացած են 100 սնտ. և նրա մեկտեղից կա-
խում են կշռաքարերով լցված մեկ դուլը: Կշռաք րերը
հետզհետե ավելացնում են մինչև ձողը կտրվի: Կա-

տարած յերեք փորձերից փերցնում են կտորժուռող-
միջին թվաբանականը. յեթե այդ ուժը մեծ է կամ
հավասար 210 կգ. ապա փայտը պատկանում է I մար-
կային. յեթե այդ ուժը մեծ է կամ հավասար 170 կգ.
փայտը պատկանում է II մարկային, իսկ յեթե նա
փոքր է 170 կգ. ապա փայտը պատկանում է III մար-
կային:

2. Յերբ գործածվում են փայտի ուրիշ տեսակ-
ները, թուլյաբերի լարումը պիտի բազմապատկվի
հետևյալ գործակիցներով.

1. Յեղևնու համար 0,9
2. Հացի, հաճարենու, բոխու և աղացիայի (ясень,
бук, граб) 0,9
3. Բարդիի և լ՛րենու համար 0 6
3. Յեթե փայտը թաց է լինում, լարումը պետք
է բազմապատկվի հետևյալ գործակիցներով.
- ա) Կիսաթաց փայտի համար 0,9
- բ) Շատ թաց փայտի համար 0,75

Վերահիշյալը պարզելու համար բերենք մի որի
նախ. պետք է գտնել Ու-ը 3-րդ մարկի կիսաթաց յե-
ղևնու համար. Կառուցվածքը պատկանում է III-րդ
դասին. այդ դեպքում $n=0,8 \times 0,9 \times 0,9 \times 110 = 70$ կգ.
|քառ. սնտ. կաղնու համար հիմնական լարումը ծոման
դեպքում ընդունում են 130 կգ. | քառ. սանտիմետր:

Հավելված № 2

Մածիկերի ոգտակար բեռի մեծությունը գտնազան դեպքե.
րում բոս շինարարական նախագծման 1931 թ. նորմաների

1. Մասնավոր բնակարաններ 150 կգ. |քառ. մետ.
2. Հանրակացարաններ 200 » »

3. Միջանցքներ 1—2 հարկանի
բնակ. տներում 300 կգ. |քառ. մետ.
4. Ճաշարաններ փոքր տեսակի 250 » »
5. Ճաշարաններ մեծ տեսակի 350 » »
5. Սպանդանոցներ 550 » »
7. Հացի փոխ 450 » »
8. Հիվանդանոցի պալատներ 150 » »
9. Ախուլատորիաներ 150 » »
10. Դասարաններ 250 » »

11. Թատրոնների, կինոների, կոնցերտային և
ֆիզկուլտուրային զալերի ու նման հասարակական
շենքերի, վեստիբյուլների, ֆոյեների ու դահլիճների
400 կգ. |քառ. մետրի:

12. Նույն շենքերի մնացած սենյակները՝ 300 կգ.
1 քառ. մետրի:

13. Արխիվներ և գրադարաններ
խակական կշիռը և վոչ պակաս 500 կգ. |քառ.
մետրի:

14. Գործարանային շենքեր
խակական կշռով և վոչ պակաս 400 կգ. |քառ.
մետրի:

15. Գործարանային պահեստներ
խակական կշռով և վոչ պակաս 400 կգ. |քառ.
մետրի:

16. Հացի պահեստներ 500 կգ. |քառ. մետրի

17. Հիմնարկներ և կանտորաներ,
վորտեզ չի յինթադրվում մարդկանց մեծ
հավաք՝ 200 կգ. |քառ. մետրի:

18. Հիմնարկներ և կանտորաներ
յերբ յինթադրվում է մարդկանց մեծ հավաք
300 կգ. |քառ. սմ.

19. Չերդակների վրա 75 կգ. | քառ. սմ.

Ծածքերի սեփական կշիռը հարկավոր և վորոշել նրանց կոնստրուկցիայի և չափերի հիման վրա. յեթե ադ չի արվում, կարելի չէ ողտվել հետևյալ մոտավոր ամպլաններից.

1. Սովորական հին տիպի միջհարկային ծածքերի համար 200 կգ. | ք. մետ.

2. Թեթև միջհարկային ծածքերի և չերդակների համար 150 կգ. | ք. մետ.

№ 1

$l=2.50$ մտ.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	63	75	88	100	113	125	138	150	163	—
19	70	84	98	112	126	140	154	168	182	—
20	77	93	108	124	139	155	170	186	—	—
21	85	102	119	136	153	170	188	—	—	—
22	94	112	131	150	169	187	—	—	—	—
23	103	123	143	164	185	—	—	—	—	—
24	112	134	156	178	—	—	—	—	—	—
25	121	145	169	—	—	—	—	—	—	—
26	131	157	—	—	—	—	—	—	—	—

№ 2

$l=2.60$ մտ.

b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	58	70	81	93	104	116	128	139	151	—
19	65	78	90	103	116	129	142	155	168	—
20	72	86	100	114	129	143	158	172	186	—
21	79	95	110	126	142	158	174	190	—	—
22	87	104	121	138	156	173	190	—	—	—
23	95	114	132	151	170	189	—	—	—	—
24	103	124	144	165	186	—	—	—	—	—
25	112	134	156	179	—	—	—	—	—	—
26	121	145	169	—	—	—	—	—	—	—

№ 3

l=270 *д.м.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	54	65	75	86	97	108	118	129	140	—
19	60	72	84	96	108	120	132	144	156	—
20	66	80	93	106	120	133	146	160	173	—
21	73	88	102	117	132	146	161	176	190	—
22	80	96	112	129	145	161	177	193	—	—
23	88	105	123	141	158	176	193	—	—	—
24	96	115	134	153	172	191	—	—	—	—
25	104	125	145	166	187	—	—	—	—	—
26	112	135	157	180	—	—	—	—	—	—

№ 4

l=280 *д.м.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	50	60	70	80	90	100	110	120	130	—
19	56	67	78	89	100	111	122	134	145	—
20	62	74	86	99	111	123	136	148	160	—
21	68	82	95	109	122	136	150	163	177	—
22	75	90	105	120	134	149	164	179	—	—
23	82	98	114	131	147	163	180	—	—	—
24	89	107	124	142	160	178	—	—	—	—
25	97	116	135	154	174	—	—	—	—	—
26	104	125	146	167	—	—	—	—	—	—

№ 5

l=290 *д.м.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	47	56	65	75	84	93	102	112	121	—
19	52	62	73	83	94	104	114	125	135	—
20	58	69	81	92	104	115	126	138	150	—
21	64	76	89	101	114	127	139	152	165	—
22	70	84	98	111	125	139	153	167	180	—
23	76	91	107	122	137	152	167	183	—	—
24	83	100	116	133	149	166	182	—	—	—
25	90	108	126	144	162	180	—	—	—	—
26	97	117	136	156	175	—	—	—	—	—

№ 6

l=300 *д.м.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	44	52	61	70	79	87	96	105	113	—
19	49	58	68	78	87	97	107	116	126	—
20	54	64	75	86	97	108	118	129	140	—
21	59	71	83	95	107	119	130	142	154	—
22	65	78	91	104	117	130	143	156	169	—
23	71	85	99	114	128	142	156	170	185	—
24	77	93	108	124	139	155	170	186	—	—
25	84	101	117	134	151	168	185	—	—	—
26	91	109	127	145	164	182	—	—	—	—

№ 7

l=310 *dm.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	41	49	57	65	74	82	90	98	106	—
19	45	55	64	73	82	91	100	109	118	—
20	50	61	71	81	91	101	111	121	131	—
21	55	67	78	89	100	111	122	133	144	—
22	61	73	85	98	110	122	134	146	158	—
23	67	80	93	107	120	133	147	160	173	—
24	73	87	101	116	130	145	160	174	189	—
25	79	94	110	126	142	158	173	189	—	—
26	85	102	119	136	153	170	187	—	—	—

№ 8

l=320 *dm.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	38	46	54	61	69	77	84	92	100	—
19	42	51	60	68	77	85	94	102	110	—
20	47	56	66	75	85	94	104	113	122	—
21	52	62	73	83	94	104	114	125	135	—
22	57	68	80	91	103	114	125	137	148	—
23	62	75	87	100	112	125	137	150	162	—
24	68	82	95	109	122	136	150	163	177	—
25	74	89	103	118	133	147	162	177	192	—
26	80	96	112	128	144	159	175	191	—	—

№ 9

l=330 *dm.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	36	43	50	58	65	72	79	86	94	—
19	40	48	56	64	72	80	88	96	104	—
20	44	53	62	71	80	89	98	107	115	—
21	49	59	69	78	88	98	108	118	127	—
22	54	65	75	86	97	108	118	129	140	—
23	59	71	82	94	106	118	129	141	153	—
24	64	77	90	102	115	128	141	154	166	—
25	70	83	97	111	125	139	153	167	180	—
26	75	90	105	120	135	150	165	180	195	—

№ 10

l=340 *dm.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	34	41	48	54	61	68	75	81	88	—
19	38	45	53	60	68	76	83	90	98	—
20	42	50	58	67	75	84	92	100	109	—
21	46	55	64	74	83	92	101	110	120	—
22	51	61	71	81	91	101	111	121	131	—
23	55	66	77	88	99	110	121	132	143	—
24	60	72	84	96	108	120	132	144	156	—
25	65	78	91	104	117	130	143	156	170	—
26	70	85	99	113	127	141	155	169	183	—

№ 11

l=3.50 см.

$\begin{smallmatrix} h \\ b \end{smallmatrix}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	32	38	45	51	53	64	70	77	83	—
19	36	43	50	57	64	71	78	85	93	—
20	40	47	55	63	71	79	87	95	103	—
21	44	52	61	70	78	87	96	105	113	—
22	48	57	67	77	86	96	105	115	124	—
23	52	63	73	84	94	105	115	125	136	—
24	57	68	80	91	102	114	125	136	148	—
25	62	74	86	99	111	124	136	148	160	—
26	67	80	93	107	120	134	147	160	173	—

№ 12

l=3.60 см.

$\begin{smallmatrix} h \\ b \end{smallmatrix}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	30	36	42	48	54	60	67	73	79	—
19	34	40	47	54	60	67	74	81	87	—
20	37	45	52	60	67	75	82	90	97	—
21	41	49	58	66	74	82	90	99	107	—
22	45	54	63	72	81	90	99	108	117	—
23	50	59	69	79	89	99	108	118	128	—
24	54	65	75	86	97	107	118	129	140	—
25	58	70	82	93	105	116	128	140	152	—
26	63	76	88	101	113	126	139	152	164	—

№ 13

l=3.70 см.

$\begin{smallmatrix} h \\ b \end{smallmatrix}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	29	34	40	46	51	57	63	69	74	—
19	32	38	45	51	57	64	70	77	83	—
20	35	42	50	57	64	71	78	85	92	—
21	39	47	55	62	70	78	86	94	101	—
22	43	51	60	68	77	86	94	103	111	—
23	47	56	66	75	84	94	103	112	122	—
24	51	61	71	81	92	102	112	122	133	—
25	55	66	77	88	100	110	122	133	144	—
26	60	72	84	96	108	120	131	143	155	—

№ 14

l=3.80 см.

$\begin{smallmatrix} h \\ b \end{smallmatrix}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	27	33	38	43	49	54	60	65	70	—
19	30	36	42	48	54	60	66	72	78	—
20	34	40	47	54	60	67	74	80	87	—
21	37	44	52	59	67	74	81	89	96	—
22	40	49	57	65	73	81	89	97	105	—
23	44	53	62	71	80	89	97	106	115	—
24	48	58	68	77	87	97	106	116	125	—
25	52	63	73	84	94	105	115	126	136	—
26	57	68	79	91	102	113	125	136	147	—

№ 15

l = 3.80 dm.

$\begin{matrix} h \\ b \end{matrix}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	26	31	36	41	46	52	57	62	67	105
19	29	34	40	46	52	57	63	69	75	110
20	32	38	45	51	57	64	70	76	83	—
21	35	42	49	56	63	70	77	84	91	—
22	39	46	54	62	69	77	85	92	100	—
23	42	50	59	67	76	84	92	101	109	—
24	46	55	64	73	82	92	101	110	119	—
25	50	60	70	80	90	100	109	119	129	—
26	54	64	75	86	97	108	118	129	140	—

№ 16

l = 4.00 dm.

$\begin{matrix} h \\ b \end{matrix}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	25	29	34	39	44	49	54	59	64	105
19	27	33	38	44	49	55	60	65	71	110
20	30	36	42	48	54	60	67	73	79	—
21	33	40	47	53	60	67	73	80	87	—
22	37	44	51	59	66	73	80	88	95	—
23	40	48	56	64	72	80	88	96	104	—
24	44	52	61	70	78	87	96	105	113	—
25	47	57	66	76	85	95	104	113	123	—
26	51	61	72	82	92	102	112	123	133	—

№ 17

l = 4.10 dm.

$\begin{matrix} h \\ b \end{matrix}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	23	28	33	37	42	47	51	56	61	100
19	26	31	36	42	47	52	57	62	68	105
20	29	35	40	46	52	58	64	69	75	110
21	32	38	44	51	57	63	70	76	82	—
22	35	42	49	56	63	70	77	84	90	—
23	38	46	53	61	69	76	84	91	99	—
24	41	50	58	66	75	83	91	99	108	—
25	45	54	63	72	81	90	99	108	117	—
26	49	58	68	78	88	97	107	117	126	—

№ 18

l = 4.20 dm.

$\begin{matrix} h \\ b \end{matrix}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	22	27	31	36	40	44	49	53	58	100
19	25	30	35	40	45	50	54	59	64	105
20	27	33	38	44	49	55	60	66	71	110
21	30	36	42	48	54	60	66	72	78	—
22	33	40	46	53	60	66	73	79	86	—
23	36	43	51	58	65	72	80	87	94	—
24	40	47	55	63	71	79	87	95	102	—
25	43	51	60	69	77	86	94	103	111	—
26	46	56	65	74	83	93	102	111	120	—

№ 19

 $l = 4.30 \text{ см.}$

$\frac{h}{b}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	21	25	30	34	38	42	47	51	55	95
19	24	28	33	38	43	47	52	57	61	100
20	26	31	37	43	47	52	58	63	68	105
21	29	35	40	46	52	58	63	69	75	110
22	32	38	44	51	57	63	70	76	82	—
23	35	42	48	55	62	69	76	83	90	—
24	38	45	53	60	68	75	83	90	98	—
25	42	49	57	65	74	82	90	98	106	—
26	44	53	62	71	80	88	97	106	115	—

№ 20

 $l = 4.40 \text{ см.}$

$\frac{h}{b}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	20	24	28	32	36	41	45	49	53	95
19	23	27	32	36	41	45	50	54	59	100
20	25	30	35	40	45	50	55	60	65	105
21	28	33	39	44	50	55	61	66	72	110
22	30	36	42	48	54	60	67	73	79	—
23	33	40	46	53	60	66	73	79	86	—
24	36	43	50	58	65	72	79	86	94	—
25	39	47	55	63	70	78	86	94	102	—
26	42	51	59	68	76	85	93	101	110	—

№ 21

 $l = 4.50 \text{ см.}$

$\frac{h}{b}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	23	27	31	35	39	43	46	50	90
19	22	26	30	35	39	43	47	52	56	95
20	24	29	33	38	43	48	53	57	62	100
21	26	32	37	42	47	53	58	63	69	105
22	29	35	41	46	52	58	64	69	75	110
23	32	38	44	51	57	63	70	76	82	—
24	34	41	48	55	62	69	76	83	89	—
25	37	45	52	60	67	75	82	90	97	—
26	40	49	57	65	73	81	89	97	105	—

№ 22

 $l = 4.60 \text{ см.}$

$\frac{h}{b}$	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	22	26	30	33	37	41	44	48	90
19	21	25	29	33	37	41	45	49	54	95
20	23	27	32	37	41	46	50	55	59	100
21	25	30	35	40	45	50	55	60	65	105
22	28	33	39	44	50	55	61	66	72	110
23	30	36	42	48	54	60	67	73	79	—
24	33	39	46	53	59	66	72	79	85	—
25	36	43	50	57	64	71	79	86	93	—
26	39	46	54	62	69	77	85	93	100	—

№ 23

l = 4.70 см.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	21	25	28	32	36	39	43	46	85
19	0	24	28	32	36	40	44	47	51	90
20	2	26	31	35	40	44	48	53	57	95
21	24	29	34	39	43	48	53	58	63	100
22	27	32	37	42	47	53	58	64	69	105
23	29	35	41	46	52	58	64	70	75	110
24	32	38	44	51	57	63	69	76	82	—
25	34	41	48	55	62	68	75	82	89	—
26	37	44	52	59	67	74	81	89	96	—

№ 24

l = 4.80 см.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	20	24	27	31	34	37	41	44	85
19	—	23	27	30	34	38	42	45	49	90
20	21	25	29	34	38	42	46	50	55	95
21	23	28	32	37	42	46	51	55	60	100
22	25	30	36	41	46	51	56	61	66	105
23	28	33	39	44	50	56	61	67	72	110
24	30	36	42	48	54	60	66	72	78	—
25	33	39	46	52	59	66	72	79	85	—
26	36	43	50	57	64	71	78	85	92	—

№ 25

l = 4.90 см.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	23	26	29	33	36	39	43	85
19	—	2	25	29	33	36	40	44	47	90
20	20	24	28	32	36	40	44	48	52	95
21	22	27	31	36	40	45	49	53	58	100
22	24	29	34	39	44	49	54	59	63	105
23	27	32	37	43	48	53	59	64	69	110
24	29	35	41	46	52	58	64	70	75	—
25	31	38	44	50	57	64	69	76	82	—
26	34	41	48	55	61	68	75	82	89	—

№ 26

l = 5.00 см.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	22	25	28	31	34	38	41	80
19	—	21	24	28	31	35	38	42	45	85
20	—	23	27	31	35	39	43	46	50	90
21	21	26	30	34	38	43	47	51	55	95
22	23	28	33	37	42	47	51	56	61	100
23	26	31	36	41	46	51	56	61	66	105
24	28	33	39	45	50	56	61	67	72	110
25	30	36	42	48	54	60	66	72	78	—
26	33	39	46	52	59	65	72	78	85	—

№ 27

l=5.10 *дм.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	24	27	30	33	36	39	80
19	—	—	24	27	30	34	37	40	44	85
20	—	22	26	30	34	37	41	45	48	90
21	21	25	29	33	37	41	45	50	54	95
22	23	27	32	36	41	45	50	54	59	100
23	25	30	34	39	44	49	54	59	64	105
24	27	32	38	43	48	54	59	64	70	110
25	29	35	41	47	52	58	64	70	76	—
26	31	38	44	50	57	63	69	75	82	—

№ 28

l=5.20 *дм.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	23	26	29	32	35	38	80
19	—	—	23	26	29	32	36	39	42	85
20	—	22	25	29	32	35	39	43	47	90
21	20	24	28	32	36	39	43	47	51	95
22	22	26	30	35	39	43	48	52	56	100
23	24	28	33	38	43	47	52	57	62	105
24	26	31	36	41	46	52	57	62	67	110
25	28	34	39	45	50	56	62	67	73	—
26	30	36	42	48	54	60	66	73	79	—

№ 29

l=5.30 *дм.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	—	—	—	25	28	31	34	37	40	80
20	—	—	24	28	31	34	38	41	45	85
21	—	23	26	30	34	38	42	45	49	90
22	21	25	29	33	38	42	46	50	54	95
23	23	27	32	37	41	46	50	55	59	100
24	25	30	35	40	45	50	55	60	65	105
25	27	32	38	43	48	54	59	65	70	110
26	29	35	41	47	52	58	64	70	67	—

№ 30

l=5.40 *дм.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	—	—	—	24	27	30	33	36	39	80
20	—	—	23	27	30	33	37	40	43	85
21	—	22	26	29	33	37	40	44	48	90
22	20	24	28	32	36	40	44	48	52	95
23	22	26	31	35	40	44	48	53	57	100
24	24	29	33	38	43	48	53	57	62	105
25	26	31	36	42	47	52	57	62	67	110
26	28	34	39	45	51	56	62	67	73	110

№ 31

l=5.50 см.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	—	—	—	—	26	29	32	35	38	80
20	—	—	—	26	29	32	35	38	42	85
21	—	—	25	28	32	35	29	42	46	85
22	—	23	27	31	35	39	43	47	50	90
23	21	25	30	34	38	42	47	51	55	95
24	23	28	32	37	42	46	51	55	60	100
25	25	30	35	40	45	50	55	60	65	105
26	27	32	38	43	49	54	60	65	70	110

№ 32

l=5.60 см.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	—	—	—	—	25	28	31	33	36	80
20	—	—	—	25	28	31	34	37	40	80
21	—	—	24	27	31	34	37	41	44	85
22	—	22	26	30	34	37	41	45	49	90
23	20	25	29	33	37	41	45	49	53	95
24	22	27	31	36	40	44	49	53	58	100
25	24	29	34	39	43	48	53	58	63	100
26	26	31	36	42	47	52	57	63	68	105

№ 33

l=5.70 см.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
20	—	—	—	—	27	30	33	36	39	80
21	—	—	—	26	30	33	36	39	43	85
22	—	—	25	29	32	36	40	43	47	90
3	—	24	28	32	35	39	43	47	51	90
24	21	26	30	34	39	43	47	51	56	95
25	23	28	32	37	42	47	51	56	60	100
26	25	30	35	40	45	50	55	60	65	105

№ 34

l=5.80 см.

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
20	—	—	—	—	26	29	32	35	37	80
21	—	—	—	25	29	32	35	38	41	85
22	—	—	24	28	31	35	38	42	45	85
23	—	23	27	30	34	38	42	46	49	90
24	21	25	29	33	37	41	45	50	54	95
25	23	27	31	36	40	45	49	54	58	100
26	24	29	34	39	44	49	53	58	63	105

№ 35

l=5.90 *sm.*

h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
20	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
21	—	—	—	—	28	31	34	37	40	80
22	—	—	—	27	30	34	37	40	44	85
23	—	—	25	29	33	36	40	44	47	90
24	—	24	28	32	36	40	44	48	52	95
25	22	26	30	35	39	43	48	52	56	100
26	24	28	33	38	42	47	52	56	61	100

№ 36

l=6.00 *sm.*

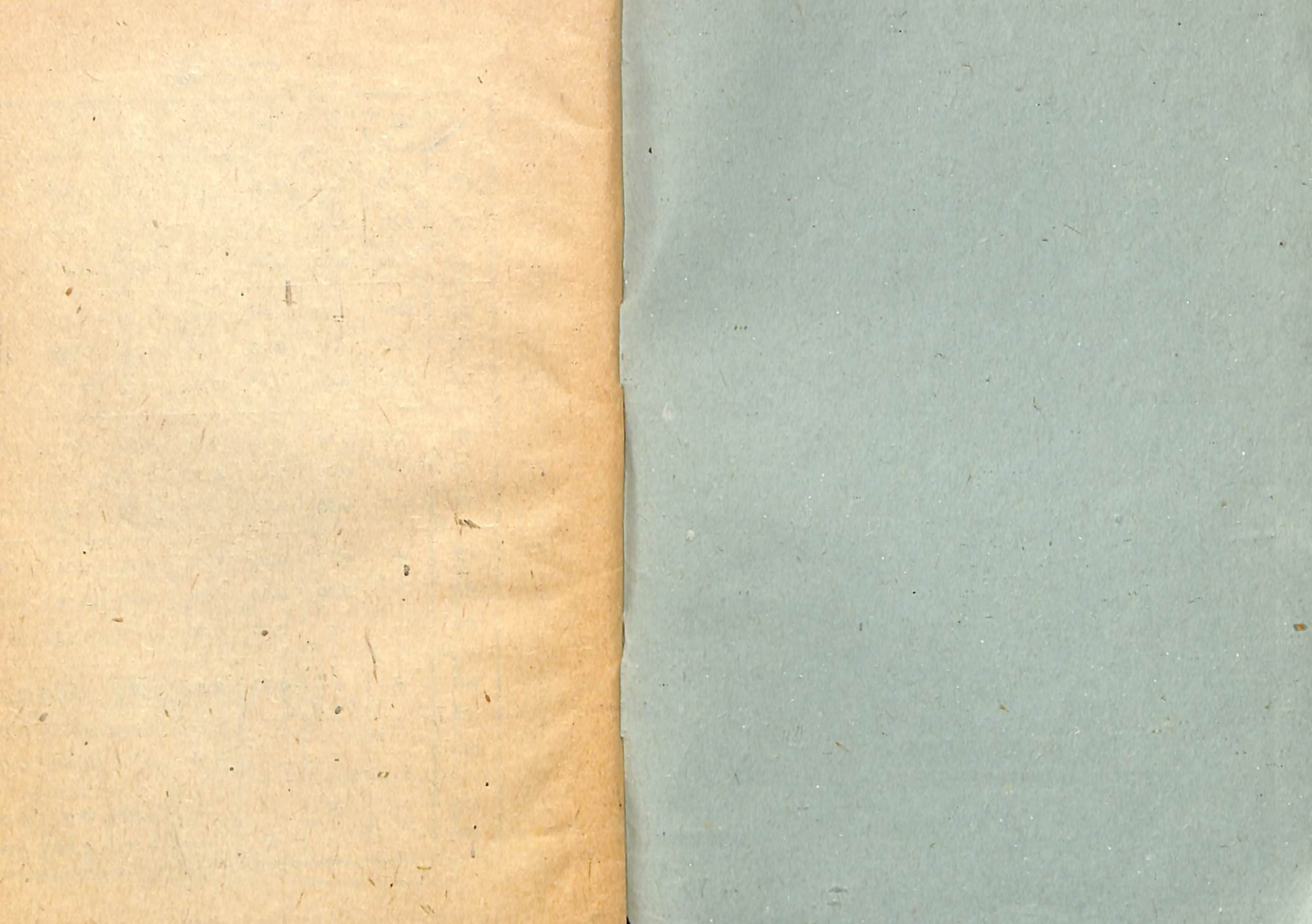
h \ b	5	6	7	8	9	10	11	12	13	[n]
18	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
19	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
20	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—
21	—	—	—	—	27	30	33	36	39	80
22	—	—	—	26	29	33	36	39	42	85
23	—	—	25	28	32	36	39	43	46	90
24	—	23	27	31	35	39	43	46	50	90
25	21	25	29	34	38	42	46	50	55	95
26	23	27	32	36	41	45	50	55	59	100



$$a = \frac{n}{p} \cdot \frac{p_0}{n_0}$$

$$d = ad_0$$

n	40	45	50	55	60	65	70	75	80	85	90	95	100	105	110
200	1,00	1,13	1,25	1,38	1,50	1,63	1,75	1,88	2,00	2,13	2,25	2,38	2,50	2,63	2,75
225	0,89	1,00	1,11	1,22	1,33	1,44	1,55	1,67	1,78	1,89	2,00	2,11	2,22	2,34	2,45
250	0,80	0,90	1,00	1,10	1,20	1,30	1,40	1,50	1,60	1,70	1,80	1,90	2,00	2,10	2,20
275	0,73	0,82	0,91	1,00	1,09	1,18	1,27	1,36	1,45	1,54	1,64	1,73	1,82	1,91	2,00
300	0,67	0,75	0,83	0,92	1,00	1,08	1,17	1,25	1,33	1,42	1,50	1,58	1,67	1,75	1,84
325	0,62	0,69	0,77	0,85	0,92	1,00	1,08	1,15	1,23	1,31	1,38	1,46	1,54	1,62	1,69
350	0,57	0,64	0,72	0,79	0,86	0,93	1,00	1,07	1,14	1,21	1,29	1,36	1,43	1,50	1,57
375	0,53	0,60	0,67	0,73	0,80	0,87	0,93	1,00	1,07	1,13	1,20	1,27	1,33	1,40	1,47
400	0,50	0,56	0,63	0,69	0,75	0,81	0,88	0,94	1,00	1,06	1,13	1,19	1,25	1,31	1,38
425	—	0,53	0,59	0,65	0,71	0,76	0,82	0,88	0,94	1,00	1,06	1,12	1,18	1,24	1,30
450	—	0,50	0,56	0,61	0,67	0,72	0,78	0,83	0,89	0,94	1,00	1,06	1,11	1,17	1,22
475	—	—	0,53	0,58	0,63	0,68	0,74	0,79	0,84	0,89	0,95	1,00	1,05	1,10	1,16
500	—	—	0,50	0,55	0,60	0,65	0,70	0,75	0,80	0,85	0,90	0,95	1,00	1,05	1,10
525	—	—	—	0,52	0,57	0,62	0,67	0,71	0,76	0,81	0,86	0,90	0,95	1,00	1,05
550	—	—	—	0,50	0,55	0,59	0,64	0,68	0,73	0,77	0,82	0,86	0,91	0,95	1,00
575	—	—	—	—	0,52	0,56	0,61	0,65	0,70	0,74	0,78	0,83	0,87	0,91	0,96
600	—	—	—	—	0,50	0,54	0,58	0,63	0,67	0,71	0,75	0,79	0,83	0,88	0,92



28.188

Табл. 1 к. 604.

**Таблицы для расчета
деревянных балок междуэтажных
перекрытий**