



ئۇشبۇ كىتاب ئېلېكترونلۇق تورى تەرىپىدىن تارقىتىلدى

ئەزىز ئوقۇرمەن، ئۇشبۇ كىتاب ئېلېكترونلۇق تورى ئوقۇرمەنلىرى
تەرىپىدىن سىكانىرلىنىپ تارقىتىلدى.

ئۆستەك ۋە ئۆنەك قۇرۇلمىلىرىنى گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش

ئەخمەت ئەبەيجان

شىنجاڭ خەلق نەشرىياتى



索书号:

TVI33

U-I

登录号:

供

借

ئۆستەڭ ۋە ئۇنىڭ قۇرۇ -

رو لاسلر مښي گذراؤ -

ليكم لمق ^{定價} هيسا بلاش

借期	还期
0.32	1.1

--	--	--

كىتاپنى توۋەندە يېزىلغان ۋاقىت ئىچىدە قايتۇرۇش لازىم

下列最后之日期本书必须归还

爱 护 图 书 · 按 期 交 还

کمیتا پنی ٹاسراپ

ھۆددىسىدە قايتۇرايلى

166763

TV/33

U-1



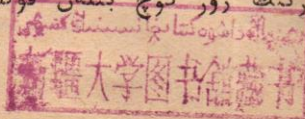
755097916

تۈزگۈچىدىن

ئېتىز - ئېرىق سۇ ئىنشائات قۇرۇلۇشى — شىنجاڭدا «بەش-
 نە ياخشى» سوتسىيالىستىك يېزا قۇرۇشى خىزمىتىنىڭ
 مۇھىم تەركىۋىي قىسمى. ئېتىز - ئېرىق سۇ ئىنشائاتلىرىنى لا-
 يىھەش ۋە ئىشلەش خىزمىتىنىڭ جىددىي ئېھتىياجىنى، شۇنداقلا
 ئېتىز - ئېرىق سۇ ئىنشائات قۇرۇلۇشىنى لايىھەلەش، ئىش-
 لەش خىزمىتى بىلەن شۇغۇللانغان كەڭ كەسپىي خادىم-
 لارنىڭ ئۇيغۇرچە كەسپىي ماتېرىيالغا بولغان ئېھتىياجىنى نە-
 زىرىدە تۇتۇپ، بۇ كىتاپنى تۈزۈپ چىقتىم. كىتاپتا سۇغۇرۇش
 تۈستەقلىرىنى لايىھەلەش ۋە ئازما، يۇتما، شاقىراتما، كۆچۈرمە
 قاتارلىق ئۈستەك قۇرۇلمىلىرىنى گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش ئۇ-
 سۇلى، بۇنىڭغا ئائىت فورمۇلۇلار، جەدۋەللەر ۋە ئەمىلىي مىسال
 لار تونۇشتۇرۇلدى.

بۇ كىتاپتىن ئېتىز - ئېرىق سۇ ئىنشائات قۇرۇلۇشىنى
 لايىھەلەش ۋە ئىشلەش خىزمىتى بىلەن شۇغۇللانغۇچى ئىنژېنېر-
 تىخنىك خادىملار بىۋاسىتە پايدىلانسا، شۇنداقلا قىسقا مۇددەت-
 لىك سۇچىلىق كەسپىي كىۋىرسلاردا دەرسلىك سۈپىتىدە
 پايدىلانسا بولىدۇ.

كىتاپنى تۈزۈش جەريانىدا ئىنژېنېر مەھمەت ئىسھاق،
 ئىدرىس يولداشلارنىڭ زور كۈچ بىلەن قوللىشى ۋە ئەمىلىي



ياردەم بېرىشىگە مۇيەسسەر بولدۇم، بۇ يولداشلارغا چوڭقۇر تە-
شەككۇر بىلدۈرىمەن.

بىلىم سەۋىيەم ۋە ئەمىلىي تەجرىبەم چەكلىك بولغاچقا،
كىتاپتا خاتالىق ۋە كەمچىللىكلەرنىڭ بولۇشى مۇمكىن. كەڭ ك-
تاپخانىلارنىڭ بولۇپمۇ، كەسپداش يولداشلارنىڭ تەنقىدىي پ-
كىمىر ۋە تەكلىپلەر بېرىشىمنى سەمىمىي ئۈمىت قىلىمەن.

مۇندەرىجە

- بىرىنچى باپ. ئۆستەك لايىھىلەش (1)
- 1§. ئۆستەك ھەققىدە ئاساسىي چۈشەنچە (1)
- 2§. ئۆستەكنىڭ ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلاش (7)
- 3§. ئۆستەكنىڭ ئۆكلۈنى تاللاش (16)
- 4§. ئۆستەكنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش كەسىمە (16)
- يۈزىنى لايىھىلەش (18)
- 5§. ئۆستەكنىڭ ئەگىش رادىئۇسىنى بېكىتىش (27)
- 6§. تىراپىتسىيە كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەكنى گىدراۋ-
لىكىلىق ھىساپلاش (30)
- 7§. تەكرار تىراپىتسىيە كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەكنى
گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش (38)
- 8§. پارابولا كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەكنى گىدراۋ-
لىكىلىق ھىساپلاش (50)
- ئىككىنچى باپ. ئۆستەك قۇرۇلمىلىرىنى

لايىھىلەش

- 1§. سۇ بۆلۈش تومىسىنى لايىھىلەش (66)
- 2§. كۆچۈرمە لايىھىلەش (79)
- 3§. يۇتما لايىھىلەش (84)
- 4§. ئازما (سەكرەتمە) لايىھىلەش (95)
- 5§. شاقىراتما لايىھىلەش (108)

بىرىنچى باپ

ئۆستەڭ لايىھىلەش

1§. ئۆستەڭ ھەققىدە ئاساسىي چۈشەنچە

1. ئۆستەڭنىڭ رولى ۋە خىلى

ئۆستەڭ - سۇ ئىنشائاتى قۇرۇلۇشىدىكى ئاساسىي قۇرۇلمە. لارنىڭ بىرى بولۇپ، ئاساسەن سۇ مەنبەسىدىن سۇغۇرۇش (سەرپىيات) مەيدانىغىچە بولغان پۈتۈن لىنىيىدە سۇنى راۋانلاشتۇرۇپ بېرىش رولىنى ئۆتەيدۇ.

ئۆستەڭ ئىشلىتىلىشىگە قاراپ، سۇغۇرۇش ئۆستىڭى؛ سۇ چىقىرىش ئۆستىڭى؛ ئېنېرگىيە ئۆستىڭى ۋە سۇ قاتناش لىنىيە ئۆستىڭى دەپ ئايرىلىدۇ.

ئۆستەڭ ياسالغان (يۈزلەنگەن) ماتېرىيالغا قاراپ، توپا ئۆستەڭ؛ قىرغاق تاش بىلەن يۈزلەنگەن ئۆستەڭ؛ بېتون ياكى تۆمۈر بېتوندىن يۈزلەنگەن ئۆستەڭ ۋە باشقا قۇرۇلۇش ماتېرىياللاردىن يۈزلەنگەن ئۆستەڭ دەپ ئايرىلىدۇ.

سۇ ئۆتكۈزۈش كەسىمە يۈزىنىڭ گىئومېترىيە شەكلىگە قاراپ تىراپېتسىيە كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەڭ؛ تەكرار تىراپېتسىيە كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەڭ؛ ياي كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەڭ؛ پارابولا

كەسپە يۈزلۈك ۋە باشقا شەكىلدىكى كەسپە يۈزلۈك ئۆستەڭلەر-
گە ئايرىلىدۇ.

2. ئۆستەڭنىڭ سېستىمىسى

سۇغۇرۇش ئۆستەڭلىرى ئاساسەن سۇ ئېلىش ۋە سۇنى
تەقسىم قىلىشتىن ئىبارەت ئىككى خىل ۋەزىپىنى ئۆتەيدۇ. بۇ-
نىڭغا ئاساسەن، سۇغۇرۇش ئۆستەڭلىرى سۇنى راۋانلاشتۇرۇش
سېستىمىسى ۋە سۇنى ئىشلىتىش سېستىمىسى دەپ ئىككى قى-
سىمغا ئايرىلىدۇ.

ئانا ئۆستەڭ، يان ئۆستەڭ ۋە غول ئېرىق- سۇنى راۋان-
لاشتۇرۇش سېستىمىسىغا، ئوق ئېرىق، سۇغۇرۇش ئېرىقى ۋە
چۆنەك- سۇ ئىشلىتىش سېستىمىسىغا كىرىدۇ.
ئۆستەڭلەر سۇغۇرۇش رايونىنىڭ كۆلىمىگە قاراپ ئانا
ئۆستەڭ، يان ئۆستەڭ، غول ئېرىق، ئوق ئېرىق، سۇغۇرۇش
ئېرىقى ۋە چۆنەكلەرگە بۆلۈنىدۇ.

ئانا ئۆستەڭ سۇ مەنبەسىدىن سۇ ئېلىشتىن ئىبارەت ئو-
مۇمى ۋەزىپىنى ئۆز ئۈستىگە ئالغان بولۇپ، ئادەتتە تېپىز ئوك-
لۇن بىلەن دېلىق سىزىغىنى بويلاپ ماڭىدۇ. بۇنداق قىلىشتىن-
كى مەقسەت سۇ ناپورىنى قولغا كەلتۈرۈپ، ئېيتىنلارنى ئەر-
كەن سۇغۇرۇش؛ ئۆستەڭگە ئىشلەش جەريانىدىكى قېزىش بىلەن
تىندۇرۇش مىقدارىنى تەڭلەشتۈرۈپ، قۇرۇلۇش راسخودىنى تېجەپ
قېلىشتىن ئىبارەت. لېكىن، ئۆستەڭ لىنىيىسى يەر شەكلى مۇ-
رەككەپ جايلاردا يەنىلا دېلىق سىزىغىنى بويلاپ ماڭسا، ئۆس-
تەڭ لىنىيىسى ئۇزۇراپ كېتىپ، قۇرۇلۇش راسخودى ئېشىپ
كېتىدۇ. تۆۋەن دەرىجىلىك ئېرىق- ئۆستەڭلەرگە ئەرەكەن سۇ

باشلاش ئۈچۈن، ئانا ئۆستەڭنىڭ ئاخىرقى توختاشى نۇقتىسىنى سۇغۇرۇش رايونىنىڭ ئەڭ ئىگىز نۇقتىسىغا جايلاشتۇرۇش لازىم.

يان ئۆستەڭ، غول ئېرىق ۋە ئوق ئېرىقلارنىڭ ۋەزىپىسىنى سۇنى راۋانلاشتۇرۇش ۋە سۇنى تەقسىملەش. غول ئېرىق بىلەن يان ئۆستەڭ-ئوق ئېرىقنىڭ سۇ مەنبەسى بولىدۇ، ئوق ئېرىق ئىككى يان تەرىپىدىكى ئېتىزلارغا بىۋاسىتە ياكى سۇغۇرۇش ئېرىقى ۋە چۆنەكلەر ئارقىلىق سۇ باشلايدۇ. باشقۇرۇشقا ئاسان بولسۇن ئۈچۈن، ئانا ئۆستەڭنىڭ ئىككى يان تەرىپىدىن ئوق ئېرىق ئېغىزى ئېلىنىمايدۇ. بۇ دەرىجىدىكى ئېرىق-ئۆستەڭلەر سۇغۇرۇش رايونىنىڭ تەبىئىي ئۆزگىرىشىگە قاراپ ئورۇنلاشتۇرۇلىدۇ.

سۇغۇرۇش ئېرىقى بىلەن چۆنەك ئېيتىزغا بىۋاسىتە تۇتاشقان ياكى چۆنەك ئارقىلىق ئېيتىزغا تۇتاشقان بولىدۇ. بىر سۇغۇرۇش ئېرىقى بىر ياكى بىرنەچچە پارچە يەر-نى سۇغۇرىدۇ.

ئۆستەڭ لىنىيەسىنى تاللاش ۋە ھەر دەرىجىلىك ئېرىق-ئۆستەڭلەرگە سۇ باشلاشتا، سۇنىڭ ئەركىن ئېقىپ كەلەلىشىگە كاپالەت قىلىش پىرىنسىپ قىلىنىدۇ. ھەر دەرىجىلىك ئۆستەڭلەرنىڭ سۇ ئاپور پەرقى 5 سانتىمېتىردىن تۆۋەن بولماسلىقى لازىم. سۇ ئاپورنىڭ لىنىيەسى بويلاپ ئۆزگىرىشىنى ھېساپلىغاندا، سۇنىڭ ھەر دەرىجىلىك قۇرۇلىشلاردىن ئۆتكەندەكى يوقىتىش زىيىنىنى نەزەردە تۇتۇش لازىم. سۇ ئاپورنىڭ

ھەر بىر قۇرۇلمىدىن ئۆتكەندىكى يوقىتىش زىيىنى ئادەتتە 5-15 سانئىمېتىر دەپ مۆلچەرلىنىدۇ.

3. ئۆستەڭنى يۈزلەش

يۈزلەشنىڭ ئەھمىيىتى

(1) ئۆستەڭدىكى سۇنىڭ سىڭىش زىيىنى ئازىيىدۇ. شۇنىڭ بىلەن سۇدىن تېخىمۇ ياخشى پايدىلىنىپ، سۇغۇرۇش مەيدانىنى كېڭەيتكىلى بولىدۇ.

(2) يەر ئاستى سۈيىنىڭ يۇقۇرىغا ئۆرلەپ چىقىشىنى توساپ، تۇپراق شورلىشىشنىڭ ئالدىنى ئالىدۇ.

(3) ئۆستەڭنىڭ سۇغا قارشى غودۇرلۇق دەرىجىسىنى تۈۋەنلىتىپ، ئۆستەڭنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش ئىقتىدارىنى ئۆستۈرىدۇ. شۇنىڭ بىلەن، ئۆستەڭنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش كەسەمە يۈز مەيدانىنى كىچىكلەتىپ، قۇرۇلۇش سەرپىياتىنى ئازايتقىلى بولىدۇ.

(4) ئۆستەڭنىڭ بىسەتەر ئېقىم تېزلىكىگە كاپالەت قىلالايدۇ.

(5) ئۆستەڭ مۇستەھكەملىنىپ، ئۆستەڭنى يالاپ كېتىش ۋە ئۆستەڭ قېشى سۇنىڭ سىڭىشىدىن بۆرۈلۈپ كېتىشىدىن خالى بولغىلى بولىدۇ.

(6) ئۆستەڭدىكى سۇنىڭ ئېقىم تېزلىكىنى ئاشۇرۇپ، بەزى قۇرۇلمىلارنى ياساشتىن خالى بولغىلى بولىدۇ. ئۆستەڭنى يۈزلەشتە، شۇ يەرنىڭ ئالاھىدىلىكىگە ئاساسەن، «ئەمەلىي ئەھۋالغا مۇۋاپىق ئىش كۆرۈش، ماتېرىيالنى ئۆز جايىدىن ئېلىش»نى پىرىنسىپ قىلىپ، ئەڭ مۇۋاپىق ھەم ئەڭ تېجەشلىك ئۇسۇلنى قوللىنىش كېرەك. تۈۋەندە

دائىم ئىشلىتىلىدىغان بىر نەچچە خىل يۈزلەش ماتېرىياللىرىنى تونۇشتۇرىمىز.

يۈزلەش ماتېرىياللىرى:

(1) توپا بىلەن يۈزلەش. ئۆستەك 7.5~15 سانتىمېتىر قېلىنلىقتىكى سېغىز توپا بىلەن يۈزلەنگەندە، سۇنىڭ سىڭىش زېيىنى 50~70% ئازىيىدۇ.

(2) قورام تاشنى سىمونت بىلەن قاتتۇرۇپ يۈزلەش. يۈزلەش قېلىنلىقى 15~30 سانتىمېتىر بولىدۇ. بۇنىڭدا سۇنىڭ سىڭىش زېيىنى 75~95% ئازىيىدۇ.

(3) بېتون بىلەن يۈزلەش. بېتوننىڭ نىسبىتى 1:2:4، قېلىنلىقى 5~10 سانتىمېتىر بولىدۇ. بۇنىڭدا سىڭىش زېيىنى 90% ئازىيىدۇ. ئۆستەكنى بېتون بىلەن يۈزلەنگەندە 6~12 مېتىر ئارىلىققا بىر ئولتۇرۇش چېكى قويۇش لازىم. يۇقۇرقى ماتېرىياللاردىن باشقا، ئاسپالىت، تاش، سۇلياۋ پەردە قاتارلىق ماتېرىياللار بىلەن يۈزلەنسەمۇ، سۇنىڭ سىڭىش زېيىنى ئازايىقىلى بولىدۇ.

4. ئۆستەك لايىھىلەشنىڭ تەرتىبى

ئۆستەك لايىھىلەش مۇرەككەپ ۋە تەكرار خىزمەت بولۇپ، ئۆستەك لىنىيىسى قايتا-قايتا سېلىشتۇرۇش ئارقىلىق مۇقىملىنىدۇ. ئۆستەك لىنىيىسىدىكى مەلۇم بىر قىسىمنىڭ ئۆزگىرىشى پۈتۈن ئۆستەك سېستېمىسىغا تەسىر كۆرسىتىدۇ. شۇنىڭ ئۈچۈن، ئۆستەك لايىھىلەشتە ئومۇمىيلىق نۇقتىسىنى بىرلەشتۈرۈش لازىم.

ئۆستەڭ لايىھىلەش تۆۋەندىكى تەرتىپ بويىچە ئېلىپ

بېرىلىدۇ:

(1) پۈتۈن سۇغۇرۇش رايونى ۋە قۇرۇلما قۇرۇلىدىغان جايلارنىڭ يەر تۈزۈلۈشىنى نەزەردە تۇتۇپ، سۇ باشلاش ئۆستەڭنىڭ باشلىنىش ۋە توختاش نۇقتىسى بېكىتىلىدۇ.

(2) ئۆستەڭنىڭ لىنىيە سىزىغى بېكىتىلىدۇ. بۇنىڭدا ئۆستەڭنىڭ توختاش نۇقتىسىدىن يۇقۇرىغا قاراپ سۇ باشلاش ئۆستەڭنىڭ لىنىيە سىزىغى؛ تۆۋەنگە قاراپ يان ئۆستەڭ ۋە غول ئېرىقلارنىڭ لىنىيە سىزىقلىرى بېكىتىلىدۇ.

(3) ئۆستەڭنىڭ ئوكلىنى بېكىتىلىدۇ. ئوكلىنىنى بېكىتكەندە ئۆستەڭ لىنىيەسىدىكى قوشۇمچە قۇرۇلمىلار (مەسىلەن، كۆچۈرمە، ئازما، يۇتما، شاقىراتما، توما قاتارلىقلار)نى نەزەردە تۇتۇپ ئەتراپلىق ئورۇنلاشتۇرۇش لازىم.

(4) يان ئۆستەڭ، غول ئېرىقلارنىڭ سۇغۇرۇش كۆلۈمى مۇقىملاشقاندىن كېيىن، ئۇلارنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى ھىساپلىنىدۇ.

(5) ئۆستەڭنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش كەسمە يۈزى مۇقىملىشىپ كەتكەندە ئۆستەڭ ئالدى بىلەن تۇپراقنىڭ خاراكتېرىگە ئاساسەن ئۆستەڭدىكى چاتماس، لايىھاس ئېقىم تېزلىكى بويىچە ئۆستەڭنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش كەسمە يۈزى مەيدانى ھىساپلىنىدۇ. كەسمە يۈزىنىڭ ئۆلچەملىرى بېكىتىلگەندىن كېيىن 3-تەرتىپتىكى ئوكلىنىغا ئاساسەن، ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى ۋە ئېقىم تېزلىكى ھىساپلاپ چىقىلىپ، لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى ۋە ئېقىم تېزلىكى بىلەن سېلىشتۇرۇلىدۇ. ئەگەر لايىھىدىكى تەلەپ

بىلەن ئوخشاش بولمىسا، قايتا ھىساپلىنىدۇ.
(6) ئەگەر كېرەك بولسا، ئۆستەڭنىڭ ئەگىشى رادىئوسى ھىساپلىنىدۇ.

(7) ئۆستەڭنىڭ كەسمە يۈزى ۋە لىنىيىسىگە ئاساسەن ئۆستەڭدىكى سۇنىڭ سىڭىش زېمىنىنى ھىساپلاپ، ئېھتىياجلىق سۇ مىقدارىغا تۈزىتىش كىرگۈزۈلىدۇ. ئەگەر 4-تەرتىپ بىلەن ھىساپلاپ چىققان ئېقىم مىقدارى بىلەن پەرقى بەك چوڭ بولسا، 4-تەرتىپتىن باشلاپ قايتا ھىساپلىنىدۇ.

(8) ئېقىم مىقدارى ۋە ئېقىم تېزلىكىگە ئاساسەن، ئۆستەڭنىڭ قۇم-لاتقىلارنى ئېقىتىش ئىقتىدارىنى ھىساپلاپ، ئېقىپ كەلگەن قۇم-لاتقىلار بىلەن سېلىشتۇرۇپ، لاتقىما مىقدارى ھىساپلىنىدۇ.

يۇقۇرقى تەرتىپ بويىچە لايىھىلەپ چىققان ئۆستەڭنىڭ ئەركىن سۇغۇرۇش كۆلىمى؛ كېلىچەكتە ئۆستەڭنى باشقۇرۇش ۋە ئۆستەڭگە ئىشلەش جەريانىدا قىيىنچىلىق بار يوقلۇغى، ئۆستەڭگە كېتىدىغان مەبلەغ ۋە ھاسىل بولىدىغان ئىسۋۇمى قاتارلىقلارنى نەزەردە تۇتقاندا، لايىھىلەش خىزمىتى بىر قەدەر ياخشى ئىشلەنگەن بولىدۇ.

§ 2 • ئۆستەڭنىڭ ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلاش

ئۆستەڭنىڭ ئېقىم تېزلىكى ئۈچ خىل چەكلىمىگە ئۇچرايدۇ.

(1) ئۆستەڭدە ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان ئېقىم تېزلىكى. بۇ تېزلىك ئادەتتە $0.5(m/s) \sim 0.6(m/s)$ بولىدۇ. ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكى بۇ تېزلىكتىن تۆۋەن

بولماسلىقى كېرەك، تۆۋەن بولسا، ئۆستەڭدە ئوت - چۆپىلەر
ئۆسۈپ قېلىپ سۇ يولىنى توسۇۋالىدۇ.

(2) ئۆستەڭدە لاي - لاتقا تىندۇرمايدىغان ئېقىم تېزلىكى
(يول قويۇلغان ئەڭ تۆۋەن ئېقىم تېزلىكى). لايىھىسىدىكى
ئېقىم تېزلىكى بۇنىڭدىن تۆۋەن بولماسلىقى كېرەك، تۆۋەن
بولسا، ئۆستەڭدە لاي - لاتقىلار تىنىپ قېلىپ، سۇ يولىنى
توسۇۋالىدۇ. لاي - لاتقا تىندۇرمايدىغان ئېقىم تېزلىكى ئۆستەڭ-
دە ئېقىپ كەلگەن لاي - لاتقىلارنىڭ مىقدارى؛ لاتقا زەررىچى-
لىرىنىڭ دىئامېتىرى؛ ئۆستەڭنىڭ ئوڭلۇقى، ئۆستەڭنىڭ كەسمە
يۈزى ۋە ئۆستەڭنىڭ يۈزلىنىش ئەھۋالى قاتارلىق ئامىللار
بىلەن مۇناسىۋەتلىك. بۇنىڭ ھىساپلاش ئۇسۇلىنى تۆۋەندە
ئايرىم سۆزلەيمىز.

(3) ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىكى
(يول قويۇلغان ئەڭ يۇقۇرى ئېقىم تېزلىكى). ئۆستەڭنىڭ
لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكى بۇ تېزلىكتىن ئېشىپ كەتمەسلىكى
كېرەك، ئېشىپ كەتسە ئۆستەڭنى يار چېقىپ بۇزۇۋېتىمىدۇ.
يول قويۇلغان ئەڭ يۇقۇرى ئېقىم تېزلىكى (V) تۇپراق-
نىڭ خاراكتېرى ۋە ئۆستەڭنىڭ يۈزلىنىش ئەھۋالى بىلەن
مۇناسىۋەتلىك.

ئۆستەڭنىڭ ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلاش ئۇسۇلى:

(1) لاي - لاتقا تىندۇرمايدىغان ئېقىم تېزلىكى (ئەڭ
تۆۋەن ئېقىم تېزلىكى) نى ھىساپلاش:

1- جەدۋەل. ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتەيدىغان

ئېقىم تېزلىكى V نىڭ قىممىتى

$(m/s).V$	تۇپراقنىڭ خىلى ياكى ئۆستەڭنىڭ يۈزلىنىش ئەمۋالى
0.50~0.25	لاي، چىرىندە جىنىسلىرى ئۈچۈن
0.80~0.70	گەت توپا، قۇم، سېغىزسىمان توپا، يۇمشاق سېغىز توپا، ئوتتۇرا مال سېرىق توپا ئۈچۈن
1.00~0.70	ئازراق چىرىدىغان چىملىق، ئازراق چىرىدىغان لاي جىنىسلىرى ئۈچۈن
1.20~1.00	ئوتتۇرا مال ۋە زىچ سېغىز توپا، زىچ سېرىق توپا ئۈچۈن
1.50~1.20	چىرىدىغان لاي جىنىسلىرى ئۈچۈن
1.80~1.20	سېغىز توپا ئۈچۈن
1.00~0.80	ئوت - چۆپ باغلاملىرى بىلەن يۈزلەنگەندە
3.50~1.50	قۇرام تاش بىلەن يۈزلەنگەندە
10.00~5.00	بېتون ۋە تۆمۈر بېتون بىلەن يۈزلەنگەندە
~6.50	شال بىلەن يۈزلەنگەن ئۆستەڭ ۋە ياغاچ ئۈچۈن

ھىساپلاش فورمۇلىسى

$$V_{in} = \left(\frac{P \sqrt{W}}{11 \sqrt{Ri}} \right)^{\frac{1}{3}} \quad (1)$$

فورمۇلىدىكى:

V_{in} - ئەڭ تۆۋەن ئېقىم تېزلىكى (m/s) .

P - ئۆستەڭدىكى لاتقا مىقدارى (kg/m^3) .

R - ئۆستەڭ كەسمە يۈزىنىڭ گىدىراۋلىمىكلىقى

رادىئۇسى (m)

W - لاتقا زەررىچىلىرىنىڭ توختام سۈدىكى چۆكۈش

تېزلىكى (cm/s) ، W نىڭ قىممىتى لاتقا زەررىچىلىرىنىڭ

دىئامېتىرى بىلەن مۇناسىۋەتلىك، بۇنىڭدا 2 - جەدۋەلدىن

پايدىلىنىشقا بولىدۇ.

i - ئۆستەڭنىڭ ئوكلۇنى.

لاتقىلارنىڭ توختام سۈدىكى چۆكۈش تېزلىك چەكلىمىسى

بېرىلگەن ئەھۋالدا، ئەڭ تۆۋەن ئېقىم تېزلىكىنى تۆۋەندىكى

فورمۇلا بىلەنمۇ ھىساپلىغىلى بولىدۇ:

$$V_{min} = A Q^{0.2} \quad (2)$$

فورمۇلىدىكى:

Q - ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى (m^3/s) .

A - كويىقىتىمىنت، 3 - جەدۋەلدىن تېپىلىدۇ.

(2) ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلاش

ھىساپلاش فورمۇلىسى:

$$V = C \sqrt{Ri} \quad (3)$$

فورمۇلىدىكى:

R - ئۆستەڭ كەسمە يۈزىنىڭ گىمىدراۋلىكىلىق رادىئۇسى

m - ئۆستەڭنىڭ ئۆلچىمى.

i - ئۆستەڭنىڭ ئۆلچىمى.

C - شېزى كويىقىسىنىڭ ئۆلچىمى.

ئۆستەڭنىڭ غودۇرلۇق كويىقىسىنىڭ n نىڭ قىممىتى بىلەن بىرلىككە كەلسە، شېزى كويىقىسىنىڭ ئۆلچىمىنىڭ فورمۇلا بىلەن ھىساپلىنىشى بولىدۇ:

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} \quad (4)$$

فورمۇلا (3) بىلەن (4) نى بىرلەشتۈرگەندە

$$V = \frac{1}{n} R^{\frac{2}{3}} \quad (5)$$

فورمۇلىدىكى غودۇرلۇق كويىقىسىنىڭ n ئۆستەڭنىڭ يۈزلىنىشى ئەھۋالى بىلەن مۇناسىۋەتلىك. بۇنىڭ قىممىتى 4 - جەدۋەلدە بېرىلگەن.

ئۆستەڭ كەسمە يۈزىنىڭ گىمىدراۋلىكىلىق رادىئۇسى (R) نى ۋە ئۆستەڭنىڭ فورمۇلا بىلەن ھىساپلاشقا بولىدۇ:

$$R = \frac{w}{x} (m) \quad (6)$$

فورمۇلىدىكى:

x - سۇ ئۆتكۈزۈش كەسمە يۈزىنىڭ سۇغا چىلىنىش پەرىزى

مېتىرى. بىرلىكى مېتىر (m).

w - كەسمە يۈز مەيدانى. بىرلىكى (m^2).

x ۋە w نى ھىساپلاش فورمۇلىسى:

$$w = (b + mh)h \quad (7)$$

$$x = b + 2h\sqrt{1 + m^2} \quad (8)$$

ئەگەر $m = 2\sqrt{1 + m^2}$ دەپ بەلگىلەشكە فورمۇلا

(8) تۆۋەندىكىدەك بولىدۇ:

$$x = b + m \cdot h \quad (9)$$

فورمۇلىدىكى:

b - ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى، (m)

h - ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى، (m)

m - ئۆستەڭنىڭ ئاتكوس كويىقىسىنى.

m - كويىقىسىنى. m نىڭ قىممىتى 5 - جەدۋەلدە بېرىلگەن.

2 - جەدۋەل لاتقا زەررىچىلىرىنىڭ توختام سۈدىكى

چۆكۈش تېزلىكى

زەررىچە چۆكۈش دەئامېترى تېزلىكى		W		D		W		D		W		D	
W	D	W	D	W	D	W	D	W	D	W	D	W	D
(cm/s)	(mm)	(cm/s)	(mm)	(cm/s)	(mm)	(cm/s)	(mm)	(cm/s)	(mm)	(cm/s)	(mm)	(cm/s)	(mm)
15.92	2.00	8.40	0.85	5.40	0.50	1.740	0.18	0.007	0.01				
17.65	2.50	8.75	0.90	5.49	0.55	2.160	0.20	0.062	0.03				
19.25	3.00	9.06	0.95	6.48	0.60	2.700	0.25	0.178	0.05				
20.85	3.50	9.44	1.00	7.020	0.65	3.240	0.30	0.443	0.08				
22.25	4.00	11.50	1.25	7.320	0.70	3.780	0.35	0.692	0.10				
23.65	4.50	12.56	1.50	7.700	0.75	4.320	0.40	1.160	0.13				
24.90	5.00	13.92	1.75	8.70	0.80	4.860	0.45	1.557	0.15				

3- جەدۋەل كويىڧېتسېنت A نىڭ قىممىتى

لا تىقلاز نىڭ چۆكۈش چەكلىمىسى cm	1.50 دىن كېيىنكى بولسا	1.5~2.5	3.5 دىن چوڭ بولسا
	0.33	0.44	0.55

4- جەدۋەل ئۆستەڭنىڭ غودۇرلۇق كويىڧېتسېنتى n

ئۆستەڭنىڭ يۈزلىنىش ئەھۋالى	غودۇرلۇق كويىڧېتسېنتى n
بېتوندىن يۈزلەنگەن ئۆستەڭ ئۈچۈن	0.018 - 0.014
ئادەتتىكى توپا ئۆستەڭ ئۈچۈن	0.03 - 0.025
سىمونت بىلەن يۈزلەنگەن ئۆستەڭ ئۈچۈن	0.03 - 0.027
تاش تىزىپ يۈزلەنگەن ئۆستەڭ ئۈچۈن	0.035 - 0.030
تەبىئىي شەكىللەنگەن دەريا ۋە جىلغىلار ئۈچۈن	0.10 - 0.04

5- جەدۋەل m' نىڭ قىممىتى

m	0	0.50	1.00	1.25	1.50	2.00
m'	2.00	2.33	2.83	3.20	3.61	4.47

[مىسال] مەلۇم بىر غول ئېرىقنىڭ ئېقىم مىقدارى $Q = 0.64 (m^3/s)$ ، تاپان كەڭلىكى $b = 1.0 (m)$ ، سۇ چۇڭقۇرلۇقى $h = 0.6 (m)$ ، ئاتكوس كويىڧېتسېنتى $m = 1.5$ ، ئىسكەندىرى

$i = \frac{1}{1310}$ ئۆستەك ئەت توپىدىن يۈزلەنگەن. كەلكۈن ۋاقىتىدا ئۆستەككە ئېقىپ كەلگەن لاي-لاتقا زەررىچىلىرىنىڭ ئەڭ چوڭ دىئامېتىرى $D_{max} = 0.25(mm)$ ، ئەڭ كىچىك دىئامېتىرى $D_{min} = 0.03(mm)$ ، لاي-لاتقىلارنىڭ مىقدارى $p = 0.08(kg/m^3)$. ئۆستەكنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلاڭ. بۇ تېزلىك ئۆستەكنىڭ ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان، لاي-لاتقا تىندۇرمايدىغان ۋە يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىكىنىڭ دائىرىسىدىمۇ-ئەمەس؟

[يېشىش] ھىساپلاش تۆۋەندىكى تەرتىپ بويىچە ئېلىپ بېرىلىدۇ:

(1) ئۆستەكنىڭ گىدراۋلىكىلىق ئامىللىرىنى ھىساپلايمىز:

$$m = 1.5 \quad \text{بولغاندا} \quad m' = 3.61 \quad \text{بولىدۇ. شۇڭا،}$$

$$x = b + m' h$$

$$= 1 + 0.6 \times 3.61 = 3.17 (m)$$

$$w = (b + mh)h$$

$$= (1 + 1.5 \times 0.6) \times 0.6 = 1.14 (m^2)$$

$$R = \frac{w}{x} = \frac{1.14}{3.17} = 0.36 (m)$$

$$i = \frac{1}{1310} = 0.000763$$

(2) لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايمىز.

ئۆستەك ئەت توپىدىن يۈزلەنگەن. شۇڭا، غودۇرلۇق كويى.

غېتىسىنى $n = 0.03 \sim 0.025$ (4-جەدۋەلدىن ئېلىنىدۇ)، بۇ

يەردە $n = 0.025$ دەپ ئالساڭ بولىدۇ. i, R ۋە n نىڭ قىممەت

تېمىنى فورمۇلا (5) كە سالغاندا، لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكى چىقىدۇ:

$$V = \frac{1}{n} R^{\frac{2}{3}} i^{\frac{1}{2}}$$

$$= \frac{1}{0.025} \times 0.36^{\frac{2}{3}} \times \sqrt{0.000763}$$

$$= 0.56 \quad (m/s)$$

(3) لايىھە لاتقا تىندۇرمايدىغان ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايمىز:

لايىھە لاتقىلارنىڭ توختام سۈدىكى چۆكۈش تېزلىكىنى 2 - جەدۋەلدىن تاپىمىز.

، $W_1 = 0.062 (cm/s)$ بولغاندا، $D_{min} = 0.03 (mm)$
 $W_1 = 2.7 (cm/s)$ بولغاندا، $D_{max} = 0.25 (mm)$ بولمىدۇ،
 بۇنىڭ ئوتتۇرىچە قىممىتىنى تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلايمىز:

$$W = \frac{W_1 + W_2 + \sqrt{W_1 W_2}}{3}$$

$$= \frac{0.062 + 2.7 + \sqrt{0.062 \times 2.7}}{3}$$

$$= 1.057 \quad (cm/s)$$

R ، i ۋە W لارنىڭ قىممىتىنى فورمۇلا (1) گە سالغاندا، لايىھە لاتقا تىندۇرمايدىغان ئېقىم تېزلىكى چىقىدۇ:

$$V_{min} = \frac{\rho \sqrt{W}}{11 \sqrt{Ri}}$$

$$= \frac{0.08 \sqrt{1.057}}{11 \sqrt{0.36 \times 0.000763}} = 0.31 \quad (m/s)$$

(4) ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىكىنى ئۆستەڭدە ۋە ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان ئېقىم تېزلىكىنى تاپىمىز:

ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىكى $V = 0.7 \sim 0.8$ (m/s) يار بولىدۇ، (1-جەدۋەل).
ئۆستەڭدە ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان ئېقىم تېزلىكى ئادەتتە 0.5 (m/s) بولىدۇ.
(5) خۇلاسە:

ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكى $V = 0.56$ (m/s) بۇ تېزلىك ئۆستەڭدە ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان ۋە لاي-لاتقا تىنىدۇرمايدىغان ئېقىم تېزلىكىدىن چوڭ ($V > 0.31$), $V > 0.5$. شۇنداقلا ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىكىدىن كىچىك ($V < 0.7 \sim 0.8$) . شۇڭا ئۆستەڭدە ئوت-چۆپ ئۆسمەيدۇ، لاي-لاتقىلار تىنىپ قالمايدۇ ۋە ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدۇ.

3.3. ئۆستەڭنىڭ ئوكۇلۇنىنى تاللاش

ئۆستەڭ ئوكۇلۇنىنى تاللاشنىڭ مۇۋاپىق بولغان بولمىغانلىقى ئۆستەڭنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش ئىقتىدارى، ئېقىم تېزلىكى ۋە بىخەتەرلىكى بىلەن مۇناسىۋەتلىك، شۇنداقلا كونتۇرۇل قىلىش مەيدانى ۋە قۇرۇلۇش راسخودى بىلەن مۇناسىۋەتلىك. مەسىلەن، ئوكۇلۇن چوڭ بولسا، ئېقىم تېزلىكىمۇ چوڭ بولىدۇ، لېكىن، ئوكۇلۇن بەك چوڭ بولسا، ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى

(4) ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىگىنى
ئۆستەڭدە ۋە ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان ئېقىم تېزلىگىنى
تاپىمىز:

ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىگى
 $(m/s) = 0.7 \sim 0.8$ يار V بولىدۇ، (1-جەدۋەل).
ئۆستەڭدە ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان ئېقىم تېزلىگى
ئادەتتە $(m/s) 0.5$ بولىدۇ.

(5) خۇلاسە:

ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىگى $V = 0.56 (m/s)$
بۇ تېزلىك ئۆستەڭدە ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان ۋە لاي-
لاتقا تىنىدۇرمايدىغان ئېقىم تېزلىگىدىن چوڭ ($V > 0.31$ ،
 $V > 0.5$). شۇنداقلا ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئې-
قىم تېزلىگىدىن كىچىك ($V < 0.7 \sim 0.8$). شۇڭا ئۆستەڭدە
ئوت-چۆپ ئۆسمەيدۇ، لاي-لاتقىلار تىنىپ قالمايدۇ ۋە ئۆس-
مەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدۇ.

3. ئۆستەڭنىڭ ئوكۇلۇنىنى تاللاش

ئۆستەڭ ئوكۇلۇنىنى تاللاشنىڭ مۇۋاپىق بولغان-بولمىغان-
لىغى ئۆستەڭنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش ئىقتىدارى، ئېقىم تېزلىگى ۋە
بىخەتەرلىگى بىلەن مۇناسىۋەتلىك، شۇنداقلا كونتۇرۇل قىلىش
مەيدانى ۋە قۇرۇلۇش راسخودى بىلەنمۇ مۇناسىۋەتلىك. مەسى-
لەن، ئوكۇلۇن چوڭ بولسا، ئېقىم تېزلىگىمۇ چوڭ بولىدۇ، لې-
كىن، ئوكۇلۇن بەك چوڭ بولسا، ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى

ئەركىن سۇغۇرۇش مەيدانى كىچىكلىپ كېتىشى ۋە ئۆستەڭنى يار ئېلىپ كېتىشى مۇمكىن. سۇغۇرۇش رايونىنىڭ يەر شەكلى تۇپراقنىڭ خاراكتېرى، سۈدىكى لاي-لاتقىلارنىڭ مىقدارى ۋە ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى قاتارلىق ئامىللارنىڭ ھەممىسى ئوكۇلۇنىڭ تاللىنىلىشىغا تەسىر كۆرسىتىدۇ. مەسىلەن، سۇنىڭ تەركىبىدە لاي-لاتقىلارنىڭ مىقدارى كۆپ بولغاندا، لاي-لاتقىلار ئۆستەڭدە تىنىپ قېلىپ، سۇ يولىنى توسۇۋالماستىن، لىغى ئۈچۈن، چوڭراق ئوكۇلۇن تاللاش كېرەك. يان ئۆستەڭ، غول ئېرىق ۋە ئوق ئېرىقلارنىڭ ئوكۇلۇنى سۇغۇرۇش رايونىنىڭ يەر يۈزى ئوكۇلۇنىغا يېقىنلىشىشى ۋە ئېقىم مىقدارىنىڭ ئازىيىشىغا ئەگىشىپ تەدرىجىي چوڭىيىشى لازىم. 6-جەدۋەلدە تۇپراقنىڭ

6-جەدۋەل

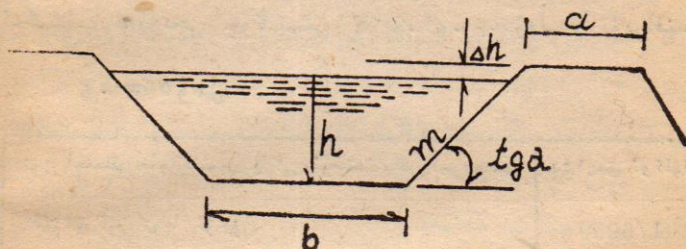
مۇۋاپىق ئوكۇلۇنى	تۇپراقنىڭ خاراكتېرى ياكى ئۆستەڭنىڭ دەرىجىسى
1/6000	ئۇۋاق قۇم توپا ئۈچۈن
1/2000	ئادەتتىكى سېغىز توپا ئۈچۈن
1/1000	چىملىق چىرىندە توپا ئۈچۈن
1/250	شېغىللىق ئۈچۈن
1/150	سېغىز توپا ئۈچۈن
1/10000~ 1/3000	ئانا ئۆستەڭ ئۈچۈن
1/3000~ 1/1000	يان ئۆستەڭ ئۈچۈن
1/1000~ 1/300	غول ئېرىق ئۈچۈن

خاراكتىرى ۋە ئۆستەڭنىڭ دەرىجىسىگە مۇۋاپىق كېلىدىغان
ئوكلۇنى بېرىلدى.

48. ئۆستەڭنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش كەسىمە

يۈزىنى لايىھىلەش

ئۆستەڭنىڭ كەسىمە يۈز مەيدانى ئۆستەڭنىڭ تاپان
كەڭلىكى، چاپ ئاتىكوسى، سۇ چوڭقۇرلۇقى، قاش ئۈستى
كەڭلىكى ۋە قاشنىڭ ئومۇمى ئىگىزلىكى قاتارلىق ئامىللارنى
ئۆز ئىچىگە ئالىدۇ.



رەسىم 1

1. رەسىم ئۆستەڭنىڭ كەسىمە يۈزى. رەسىمدىكى m - چاپ ئاتىكوس
كوئېففىتسېنتى؛ b - تاپان كەڭلىكى؛ h - سۇ چوڭقۇرلۇقى؛ Δh - قاشنىڭ
ئېقىمات ئىگىزلىكى؛ a - قاش ئۈستى كەڭلىكى.

ئۆستەڭنىڭ كەسىمە يۈزىنى لايىھىلەش تەرتىبى:

1. ئاتىكوس كوئېففىتسېنتى m نى بېكىتىش

ئۆستەڭنىڭ چاپ ئاتىكوسى تۇپراقنىڭ خاراكتىرى، سۇ
چوڭقۇرلۇقى ۋە ئۆستەڭگە ئىشلەش جەريانىدىكى قېزىش

بىلەن تىندۇرۇش ئەھۋالىغا ئاساسەن بېيىكىتىلىنىدۇ.
ھەرخىل خاراكىتىرلىك تۇپراققا مۇۋاپىق چاپ ئاتكوس
كويىتىپىتىنى توغرىسىدا 7- جەدۋەلدىن پايدىلىنىڭ.

7- جەدۋەل

m	تۇپراقنىڭ خاراكىتىرى
2	مۆل قۇم ئۈچۈن
2	مۆل توپا ئۈچۈن
1.5	قۇرۇق قۇم ئۈچۈن
1.5	شېخىل ئۈچۈن
1.5 - 1	ئەت توپا ئۈچۈن
2 - 1	سېغىز توپا ئۈچۈن
1 ~ 0.5	يېپىشقا قىلغى كۈچلۈك قاتتىق سېغىز توپا ئۈچۈن

2. ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى (b) بىلەن سۇ

چوڭقۇرلۇقى (h) نىڭ نىسبىتى ($\frac{b}{h}$) نى تاللاش

ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى (b) بىلەن سۇ چوڭقۇرلۇقى

($\frac{b}{h}$) نىڭ نىسبىتى ($\frac{b}{h}$) مۇۋاپىق بولغان - بولمىغانلىقى

ئۆستەڭنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش ئىقتىدارى، قۇرۇلۇش مىقدارىغا

ۋە بىخەتەرلىكىگە تەسىر كۆرسىتىدۇ. مەسىلەن، $\frac{b}{h}$ نىڭ قىممىتى

تىنچ چوڭ بولۇپ كەتسە، ئۆستەڭ بىك كەڭ ۋە بىك

تېپىز بولۇپ، ئۆستەڭدە لاي - لاتىقىلار تىنىپ قالىدۇ.
 $\frac{b}{h}$ بەك كىچىك بولسا، ئۆستەڭ بەك تىز ۋە چوڭقۇر
 بولۇپ، ئۆستەڭنى يار چېقىپ كېتىدۇ. شۇڭا، $\frac{b}{h}$ نى توغرا
 تاللاش كېرەك.

ئۆستەڭنىڭ ئۆلكۈنى (i) ، غودۇرلۇق كويىقتىن (n)
 ۋە كەسمە يۈز مەيدانى (w) مۇقىم بولغان ئەھۋال ئاستىدا،
 ئەڭ چوڭ ئېقىم مىقدارىنى ئۆتكۈزۈلەيدىغان كەسمە يۈز
 گىدراۋلىكىلىق ئەڭ ياخشى كەسمە يۈز دەپ ئاتىلىدۇ.
 ئېقىم مىقدارىنى ھىساپلاش فورمۇلىسى:

(10) $Q = \frac{1}{n} w R^{\frac{2}{3}} i^{\frac{1}{2}}$ دىن قارىغاندا، i ۋە
 كەسمە يۈز مەيدانى w مۇقىم بولغان ئەھۋال ئاستىدا، گىد-
 راۋلىكىلىق رادىئۇسى R ئەڭ چوڭ بولسا، ئېقىم مىقدارى
 Q مۇ ئەڭ چوڭ بولىدۇ. R ئەڭ چوڭ دېگەننىمىز چېلىنىش
 پېرىمېتىرى x ئەڭ كىچىك دېگەنلىك. گىئومېتىرىيەلىق
 مەيدانىنى ئوخشاش بولغان شەكىللەر ئىچىدە
 چەمبەرنىڭ پېرىمېتىرى ھەممىدىن كىچىك، لېكىن، يېرىم
 چەمبەر كەسمە يۈزىگە ئۆستەڭنى ياسىماق قولايىسىز. شۇڭا
 ئۆستەڭنىڭ كەسمە يۈزى ئادەتتە تىك تۆت بۇلۇڭ شەكلىدە
 ياكى تىراپېتسىيە شەكلىدە ياسىلىدۇ. تىراپېتسىيە كەسمە يۈز-
 لۇك ئۆستەڭنىڭ گىدراۋلىكىلىق ئەڭ ياخشى كەسمە يۈزىنىڭ
 $\frac{b}{h}$ قىممىتى تۆۋەندىكىدەك بولىدۇ:

$$\frac{b}{h} = 2(\sqrt{1+m^2} - m) \quad (11)$$

بۇ فورمۇلدىن شۇنى كۆرۈشكە بولىدۇكى، $\frac{b}{h}$ نىڭ قىممىتى پەقەت ئانكوس كويڧىتسىيىتى m بىلەنلا مۇناسىۋەتلىك. 8 - جەدۋەلدە ئوخشاش بولمىغان m نىڭ قىممىتىگە ماس كېلىدىغان $\frac{b}{h}$ نىڭ قىممىتى بېرىلدى.

8 - جەدۋەل $\frac{b}{h} \sim m$ نىڭ مۇناسىۋىتى

ئانكوس كويڧىتسىيىتى m	0	0.25	0.50	0.75	1.00	1.25	1.50	1.75	2.00	3.00
گىدراۋلىكىلىق تەڭ ياخشى كەسمە	2.0	1.56	1.24	1.00	0.83	0.70	0.61	0.53	0.47	0.32
$\frac{b}{h}$ نىڭ قىممىتى										

8 - جەدۋەلگە ئاساسلىنىپ لايىھىلەنگەن ئۆستەڭ گىدراۋلىق كىلىق ئەڭ ياخشى كەسمە يۈزىگە ئىگە، ئۆستەڭنىڭ قۇرۇلۇش مىقدارىمۇ ئەڭ ئاز بولىدۇ. $m=0$ بولغاندا، كەسمە يۈز شەكلى تىك تۆت بۇلۇڭ بولۇپ، $\frac{b}{h} = 2$ يەنى تاپان كەڭلىكى سۇ چوڭقۇرلۇغىنىڭ 2 ھەسسىسىگە تەڭ ($b=2h$) بولىدۇ، بەزى ئانا ئۆستەڭ ۋە يان ئۆستەڭلەرگە مۇشۇ شەكىلنى قوللانسا بولىدۇ، گىدراۋلىكىلىق ئەڭ ياخشى كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭلەرنىڭ قۇرۇلۇش مىقدارى ئاز ۋە كەسمە يۈز مەيدانى كىچىك بولىدۇ. لېكىن، بۇ خىلدىكى ئۆستەڭلەر بىر قەدەر تار ھەم چوڭ.

قۇر بولغانلىقتىن، ئۆستەڭنى چوڭقۇر قېزىشقا توغرا كېلىدۇ. ئۆستەڭنى بەك چوڭقۇر قېزىش بىر قەدەر قىيىن ئىش بولۇپ، ئىشلەشكە قولايىسىز ھەم يەر ئاستى سۈيىنىڭ تەسىرىگە ئۇچرايدۇ، شۇڭا، ئىش ئۇنۇمى تۆۋەنلەپ كېتىدۇ. شۇنىڭ ئۈچۈن، چوڭ ئۆستەڭلەر ئادەتتە گىدراۋلىكىلىق ئەڭ ياخشى كەسمە يۈز بويىچە لايىھىلەنمەي، بەلكى، تېپىز رەڭ ۋە كەڭ رەڭ قىلىنىدۇ.

ئادەتتىكى ئۆستەڭلەرنىڭ $\frac{b}{h}$ قىممىتىنى تۆۋەندىكى تەجرىبە فورمۇلىسى بىلەن ھىساپلاشقا بولىدۇ:

$$h = \frac{1}{2} \sqrt{w} \quad (12)$$

تىراپېتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ كەسمە يۈز مەيدانى $w = (b + mh)h$ ، بۇنى فورمۇلا (12) گە كىرگۈزگەندە، تىراپېتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى b بىلەن سۇ چوڭقۇرلۇقى h نىڭ مۇناسىۋىتى تۆۋەندىكىدەك بولىدۇ:

$$h = \frac{1}{2} \sqrt{(b + mh)h} \quad (13)$$

بۇ تەڭلىمنى يەشكەندە:

$$\frac{b}{h} = 4 - m \quad (14)$$

9- جەدۋەلدە فورمۇلا (14) بويىچە ھىساپلانغان $\frac{b}{h}$

نىڭ قىممىتى بېرىلدى.

9- جەدۋەل. $\frac{b}{h} = 4 - m$ بويىچە ھىساپلانغان

$\frac{b}{h}$ نىڭ قىممىتى

2.00	1.75	1.50	1.25	1.00	0.75	0.50	0.25	0	m
2.00	2.25	2.50	2.75	3.00	3.25	3.50	3.75	4.00	$\frac{b}{h}$

لايىھىلىگەندە ئالدى بىلەن 1- جەدۋەلدىن ئۆستەڭنىڭ يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىگىنى تېپىپ، تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن كەسمە يۈز مەيدانى w ھىساپلىنىدۇ.

$$w = \frac{Q}{V} (m^2) \quad (15)$$

ئاندىن كېيىن ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى h بىلەن تاپان كەڭلىكى b فورمۇلا (12) ۋە (14) ئارقىلىق ھىساپلىنىدۇ. h ۋە b بېسىقلىقىگە ئىگە ئۆستەڭ بىلەن، فورمۇلا (10) غا ئاساسەن ئېقىم مىقدارى قايتا ھىساپلىنىدۇ. قايتا ھىساپلاپ چىققان ئېقىم مىقدارى Q' نىڭ قىممىتى بەلكى لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى Q دىن چوڭ ياكى كىچىك بولۇشى مۇمكىن. ئۇ چاغدا ئېقىم مىقدارىنى ئۆستەڭنىڭ ئوكۇلۇنى ياكى تاپان كەڭلىگىنى ئۆزگەرتىش ئارقىلىق مۇۋاپىقلاشتۇرۇش لازىم.

[مىسال] مەلۇم بىر غول ئېرىقنىڭ لايىھىسىدىكى ئېقىم مىقدارى $Q = 0.64 (m^3/s)$ ، ئۆستەڭ ئەت توپىدىن ياسالغان. ئۆستەڭ لايىھىسى ئۆتەيدىغان يەر يۈزىنىڭ ئوتتۇرىچە ئوكۇلۇنى $i = \frac{1}{1300}$ ، ئۆستەڭنىڭ

كەسمە يۈزىنى لايىھىلەڭ.

[يېشىش] 1- ۋە 8- جەدۋەلگە ئاساسەن ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىكى V بىلەن ئاتكوس كويغېتىسېنتى m نى تىۋۇەندىكىدەك بېكىتىمىز: $m=1.5$, $V=0.75 (m/s)$. ھىساپلاش تىۋۇەندىكى تەرتىپ بويىچە ئېلىپ بېرىلىدۇ.

(1) w نى ھىساپلايمىز:

$$w = \frac{Q}{V} = \frac{0.64}{0.75} = 0.853 \quad (m^2)$$

(2) h نى ھىساپلايمىز:

$$h = \frac{1}{2} \sqrt{w} = \frac{1}{2} \sqrt{0.853} = 0.46 (m)$$

$$b = (4 - m_1) h = (4 - 1.5) \times 0.46 = 1.15 (m)$$

(3) b نى ھىساپلايمىز:

ئۆستەڭنى كولىغاندا ئۆلچەمنى كونتۇرۇل قىلىش ئاسان بولسۇن ئۈچۈن، $b=1.00 (m)$ دەپ ئالىمىز. فورمۇلا $w = (b + mh) h$ بىلەن سىناپ سان بېرىش ئۇسۇلى بويىچە ھىساپلىغاندا $h=0.49 (m)$ بولىدۇ.

(4) ئۆستەڭنىڭ ئوكلۇنىنى ھىساپلايمىز:

$$b + m^3 h = 1 \times 3.61 \times 0.49 = 2.77 (m)$$

$$R = \frac{w}{x} = \frac{0.853}{2.77} = 0.307 \quad (m)$$

ئۆستەڭنىڭ غودۇرلۇق كويغېتىسېنتى $n=0.025$ (4- جەدۋەل)

ۋەلدىن تېپىلىدۇ.

i نى فورمۇلا (3) دىن پايدىلىنىپ ھىساپلايمىز.

$$i = \frac{V^2 n^2}{R^4}$$

$$= \frac{0.75^2 \times 0.025^2}{0.307^4} = 0.00169$$

بۇ ئوكلۇن غول ئېرىقنىڭ مۇۋاپىق ئوكلۇنى

($\frac{1}{1000} \sim \frac{1}{300}$) نىڭ دائىرىسى ئىچىدە.
(5) ئېقىم تېزلىكىنى قايتا ھىساپلايمىز:

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} = \frac{1}{0.025} \times 0.307^{\frac{1}{6}}$$

$$= 32.85$$

$$V = C \sqrt{Ri} = 32.85 \sqrt{0.307 \times 0.00169}$$

$$= 0.748 \text{ (m/s)} \approx 0.75 \text{ (m/s)}$$

بۇ ئېقىم تېزلىكى ئۆستەڭدە ئوت - چۆپ ئۆستۈر-
مەيدىغان ئېقىم تېزلىكى ($0.5 \sim 0.6 \text{ m/s}$) دىن چوڭ ھەم
لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكى بىلەن تەڭ.

(6) ئېقىم مىقدارىنى قايتا ھىساپلايمىز:

$$Q = wV$$

$$= 0.853 \times 0.75 = 0.64 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

بۇ ئېقىم مىقدارى لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى بىلەن

تەڭ.

3. قاش ئۈستى كەڭلىكى a بىلەن ئېھتىيات

ئۈچۈن قالدۇرۇلىدىغان سۇچوڭقۇرلۇغى Δh نى
بېكىتىش

قاش ئۈستى كەڭلىكى، ئادەتتىكى چوڭ ئۆستەڭلەر ئۈچۈن 3 مېتىر، كىچىكرەك ئۆستەڭلەر ئۈچۈن 1 مېتىر بولىدۇ. ئەگەر قاش ئۈستىدە ماشىنا ماڭىدىغان بولسا، تاق ماشىنا يولى ئۈچۈن 3 مېتىر، ئۆتۈشمە ماشىنا يولى ئۈچۈن 4 - 5 مېتىر بولىدۇ. 11- جەدۋەلدە قاش ئۈستى كەڭلىكى بىلەن ئېقىم مىقدارىنىڭ مۇناسىۋىتى بېرىلدى. ئېھتىيات ئۈچۈن قالدۇرۇلغان سۇ چوڭقۇرلۇقى ئادەتتە ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇغىنىڭ $\frac{1}{3}$ ىگە تەڭ ($\Delta h = \frac{1}{3}h$) ياكى $\Delta h = 0.3 \sim 1.0 (m)$ بولسا بولىدۇ. 12- جەدۋەلدە Δh بىلەن ئېقىم مىقدارىنىڭ مۇناسىۋىتى بېرىلدى.

10-جەدۋەل $Q \sim a$ نىڭ مۇناسىۋىتى

$Q (m^3/s)$	$0.5 >$	$1 \sim 0.5$	$5 \sim 1$	$10 \sim 5$	$20 \sim 10$	$30 \sim 20$
$a (m)$	$0.8 \sim 0.5$	$1.0 \sim 0.8$	1.25	1.5	2.0	2.5

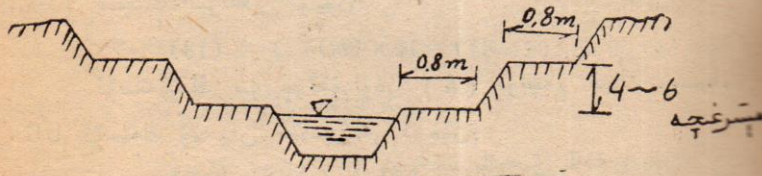
ئەسكەرتىش: بۇ جەدۋەلدىكى a نىڭ قىممىتى پەقەت پىيادىلار يولى ۋە ۋەلىسىمەت يولى ئۈچۈن بېرىلگەن.

11-جەدۋەل $Q \sim \Delta h$ نىڭ مۇناسىۋىتى

$\Delta h (m)$		$Q (m^3/s)$
تەكچىكىچە	قاش چوققىسىغىچە	
0.20	0.30	$2 >$
0.30	0.40	$10 \sim 2$
0.35	0.45	$20 \sim 10$
0.40	0.50	$30 \sim 20$

4. تەكچە

ئۆستەڭنىڭ چوڭقۇرلۇقى 5 مېتىردىن ئاشمىسا تەكچە قالدۇرۇلمايدۇ، 5 مېتىردىن ئېشىپ كەتسە، ئۆستەڭنىڭ باشقۇرۇش شارائىتىنى ياخشىلاش ئۈچۈن تەكچە قالدۇرۇلىدۇ. ئۆستەڭ ئەت توپىدىن (قۇم توپا، يېنىك قۇمىال توپا ۋە بوش توپىدىن) ياسالغان بولسا، تەكچە ئىگىزلىكى 4 مېتىر، زىچىراق توپىدىن (مەسىلەن، ئەت توپا ۋە زىچىراق شېغىللىق ئەت توپىدىن) ياسالغان بولسا، تەكچە ئىگىزلىكى 6 مېتىر بولسا بولىدۇ. تەكچىنىڭ كەڭلىكى 0.8 مېتىردىن تار بولماسلىقى لازىم.



2-دەسىم

5§. ئۆستەڭنىڭ ئەگىش رادىئۇسىنى

بېكىتىش

ئۆستەڭنىڭ ئەگىش رادىئۇسى ئۆستەڭنىڭ چوڭ-كىچىكلىكى، ئېقىم تېزلىكىنىڭ يۇقۇرى-تۆۋەنلىكى ۋە تۇپراقنىڭ خاراكتېرىگە ئاساسەن، تۆۋەندىكى فورمۇلار بىلەن ھىساپلىنىدۇ: ئادەتتىكى توپا ئۆستەڭلەر ئۈچۈن:

$$r = 10V^2 \sqrt{w} + 10 \quad (m) \quad (16)$$

فورمۇلىدا:

r - ئۆستەڭنىڭ ئەگىش رادىئۇسى (m) ؛

v - ئۆستەڭنىڭ ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى (m/s) ؛

w - كەسمە يۈز مەيدانى (m^2) ؛

ئادەتتىكى چوڭ ئۆستەڭلەردە، ئەگەر ئېقىم تېزلىكى

تۆۋەن بولغاندا:

$$r = (3 \sim 5)b \quad (m) \quad (17)$$

فورمۇلىدا:

b - ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى (m) .

كەچىك ئېرىقلار ئۈچۈن:

$$r = 10b \quad (m) \quad (18)$$

ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى (h) ئۆلچەم قىلىنىشىدا،

ئانا ئۆستەڭ ۋە يان ئۆستەڭلەر ئۈچۈن:

$$r \geq (15 \sim 20) h \quad (m) \quad (19)$$

ئوق ئېرىق ئۈچۈن:

$$r \geq (6 \sim 8) h \quad (m) \quad (20)$$

«سۇغۇرۇش سېستىمىلىرىنى لايىھىلەش» نىزامىدا،

ئۆستەڭنىڭ ئەگىش رادىئۇسى ئەڭ كەچىك بولغاندا ئۆستەڭ

سۇ يۈزى كەڭلىكىنىڭ 5 ھەسسىسىگە تەڭ ياكى ئۇنىڭدىن چوڭ

بولۇشى كېرەك دەپ كۆرسىتىلگەن .

$$r \geq 5B \quad (m) \quad (21)$$

فورمۇلىدا، B - ئۆستەڭ سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى (m) .

[مەسال] ئۆستەڭنىڭ ئۆلچەملىرى تۆۋەندىكىدەك:

$$w = 0.853 \quad (m^2) \quad , \quad h = 0.49 \quad (m) \quad , \quad b = 1.0 \quad (m) \quad , \quad m = 1.5$$

$$.V = 0.75 \quad (m/s)$$

ئۆستەڭنىڭ ئەگىشى رادىئۇسىنى ھىساپلاڭ.

[يېشىش]

(1) ئۆستەڭنىڭ ئېقىم تېزلىكىنى ئۆلچەم قىلغاندا:

$$\begin{aligned} r &= 10V^2\sqrt{w} + 10 \\ &= 10 \times 0.75^2\sqrt{0.853} + 10 \\ &= 15.18 \text{ (m)} \end{aligned}$$

(2) ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكىنى ئۆلچەم قىلغاندا:

$$r \geq 10b = 10 \times 1.0 = 10 \text{ (m)}$$

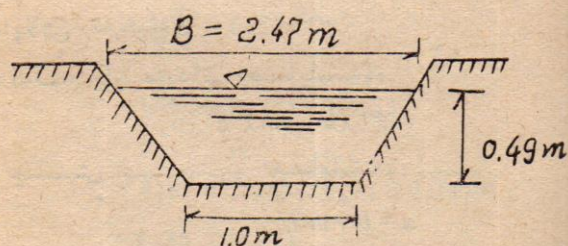
(3) ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقىنى ئۆلچەم قىلغاندا:

$$r \geq (15 \sim 20) h = (15 \sim 20) \times 0.49$$

$$\therefore r \geq 7.35 \sim 9.8 \text{ (m)}$$

(4) ئەڭ كىچىك ئەگىشى رادىئۇسى:

$$r \geq 5B$$



3-رەسىم

$$B = b + 2hm$$

$$= 1.0 + 2 \times 0.49 \times 1.5$$

$$= 2.47 \text{ (m)}$$

$$r \geq 5 \times 2.47 = 12.35 \text{ (m)}$$

شۇڭا ئەگىشى رادىئۇسى $12.35 \text{ (m)} \sim 15.18 \text{ (m)}$ نىڭ

دائىرىسىدە بولۇشى لازىم $(15.18 \leq r \leq 12.35)$.

§6. تىراپېتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنى

گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش

تىراپېتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭلەرنى گىدراۋلىكىلىق ھىساپلىغاندا، ئۆستەڭنىڭ ئاتكوس كويىقتىسىنى m ۋە غودۇر-لۇق كويىقتىسىنى n ئادەتتە بېرىلگەن بولىدۇ. ھىساپلىغاندا ھەل قىلىشقا تېگىشلىك بولغان ئاساسىي مەسىلىلەر تۆۋەندىكى 4 خىلدىن ئىبارەت:

1- خىل مەسىلە: ئۆستەڭنىڭ گىدراۋلىكىلىق ئامىلىرىدىن $n \cdot m \cdot h \cdot b \cdot i$ بېرىلگەن بولۇپ، ئېقىم مىقدارى Q نى ھىساپلاش.

ھىساپلاش تەرتىۋى:

(1) كەسمە يۈز مەيدانى ھىساپلىنىدۇ:

$$w = (b + mh) \cdot h$$

(2) چېلىنىش پىرىمېتىرى ھىساپلىنىدۇ:

$$x = b + m \cdot h$$

(3) گىدراۋلىكىلىق رادىئۇسى ھىساپلىنىدۇ:

$$R = \frac{w}{x}$$

(4) شېزى كويىقتىسىنى ھىساپلىنىدۇ:

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}}$$

(5) ئېقىم مىقدارى ھىساپلىنىدۇ:

$$Q = wc\sqrt{Ri}$$

[مىسال] سېغىز توپىدىن ياسالغان تىراپىتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ ئوكلۇنى $i = 0.0008$ ؛ تاپان كەڭلىكى $b = 2.0 (m)$ ؛ سۇ چوڭقۇرلۇقى $h = 1.2 (m)$ ؛ ئاتكوس كويىقتىسى سېنتى $m = 1.0$ ؛ غودۇرلۇق كويىقتىسىنى $n = 0.030$. ئېقىم مىقدارى Q نى لايىھەلەيلى:

[يېشىش]

$$\begin{aligned} w &= (2 + 1.0 \times 1.2) \times 1.2 \\ &= 3.84 (m^2) \end{aligned} \quad (1)$$

(2) $m = 1.0$ بولغاندا $m' = 2.83$ بولىدۇ (5-جەدۋەلگە قاراڭ).

$$x = 2 + 2.83 \times 1.2 = 5.4 (m)$$

$$R = \frac{3.84}{5.4} = 0.71 (m) \quad (3)$$

$$C = \frac{1}{0.03} \times 0.71^{\frac{1}{6}} = 31.33 \quad (4)$$

$$\begin{aligned} Q &= 3.84 \times 31.33 \sqrt{0.71 \times 0.0008} \\ &= 2.86 (m^3/s) \end{aligned} \quad (5)$$

2-خىل مەسىلە: ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى Q ۋە $n \cdot m \cdot h^{\frac{1}{6}}$ بېرىلگەن بولۇپ، ئوكلۇنى i نى ھىساپلاش.

ھىساپلاش تەرتىۋى:

- (1) كەسمە يۈز مەيدانى ھىساپلىنىدۇ.
- (2) چېلىنىش پىرىمېترى ھىساپلىنىدۇ.
- (3) گىدراۋلىكىلىق رادىئۇسى ھىساپلىنىدۇ.
- (4) شېزى كويىقتىن ھىساپلىنىدۇ.
- (5) ئوكلىنى ھىساپلىنىدۇ.

$$i = \left(\frac{Q}{wc}\right)^2 \cdot \frac{1}{R} \quad (21)$$

(6) ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى ھىساپلىنىدۇ.

[ھىساپ] كەسمە يۈزى تىك تۆت بۇلۇڭلۇق ($m=0$)

ياغاچ نونىڭ ئېقىم مىقدارى ($Q = 1.5 \text{ (m}^3/\text{s)}$)، تاپان كەڭلىكى ($b = 0.8 \text{ (m)}$)، سۇ چوڭقۇرلۇقى ($h = 0.6 \text{ (m)}$)، غودۇر-لۇق كويىقتىن $n = 0.014$ ، نونىڭ ئوكلىنى i نى ھىساپلايلى.

[يېشىش]

$$w = (b + mh) h \quad m = 0 \quad (1)$$

$$= bh = 0.8 \times 0.6 = 0.48 \text{ (m}^2\text{)}$$

$$x = b + 2h \quad (2)$$

$$= 0.8 + 2 \times 0.6 = 2.0 \text{ (m)}$$

$$R = \frac{w}{x} = \frac{0.48}{2.0} = 0.24 \text{ (m)} \quad (3)$$

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} = \frac{1}{0.014} \times 0.24^{\frac{1}{6}} \quad (4)$$
$$= 56.3$$

$$i = \left(\frac{Q}{wc} \right)^2 \cdot \frac{1}{R} \quad (5)$$

$$= \left(\frac{1.5}{0.48 \times 56.3} \right)^2 \times \frac{1}{0.24} = 0.01286$$

$$V = \frac{Q}{w} = \frac{1.5}{0.48} = 3.13 (m/s)$$

3-خىل مەسىلە: ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى Q ۋە

$m \cdot n \cdot i$ بېرىلگەن بولۇپ، سۇ چوڭقۇرلۇقى h تاپان كەڭلىكى b ۋە ئۆستەڭدە يۈز بېرىش ئېھتىمالى بولغان ئەڭ چوڭ ئېقىم تېزلىكى V_{max} نى ھىساپلاش.

ھىساپلاش تەرتىۋى ۋە ھىساپلاش فورمۇلىلىرى:

(1) ئۆستەڭدە يۈز بېرىش ئېھتىمالى بولغان ئەڭ چوڭ ئېقىم

تېزلىكىنى ھىساپلايمىز:

$$V_{max} = \sqrt[4]{\frac{Q i \sqrt{i}}{4(2\sqrt{1+m^2}-m)n^3}} \quad (22)$$

بۇ تېزلىك ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم

تېزلىكىدىن كىچىك بولۇشى كېرەك ($V_{max} < V$).

(2) كەسمە يۈز مەيدانى ھىساپلىنىدۇ:

$$w = \frac{Q}{V_{max}}$$

(3) گىدراۋلىكلىق رادىئۇسى ھىساپلىنىدۇ:

$$R = \left(\frac{n V_{max}}{\sqrt{i}} \right)^{\frac{3}{2}} \quad (23)$$

(4) چېلىنىش پېرىمېتىرى ھىساپلىنىدۇ:

$$x = \frac{w}{R}$$

(5) سۇ چوڭقۇرلۇقى ھىساپلىنىدۇ:

$$h = \frac{x \pm \sqrt{x^2 - 4w(2\sqrt{1+m^2} - m)}}{2(2\sqrt{1+m^2} - m)} \quad (24)$$

ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكى (V) ئۆستەڭدە يۈز بېرىش ئېھتىمالى بولغان ئەڭ چوڭ ئېقىم تېزلىكى بىلەن تەڭ دەپ قارىساق: $x^2 - 4w(2\sqrt{1+m^2} - m) = 0$ بولىدۇ. شۇڭا:

$$h = \frac{x}{2(2\sqrt{1+m^2} - m)} \quad (25)$$

(6) تاپان كەڭلىكى ھىساپلىنىدۇ:

$$b = x - 2h\sqrt{1+m^2} \quad (26)$$

(7) كەسمە يۈز مەيدانى قايتا ھىساپلىنىدۇ:

$$w = (b + mh)h$$

(8) ئەمىلىي ئېقىم تېزلىكى ھىساپلىنىدۇ:

$$V = \frac{Q}{w}$$

[مىسال] بېتوندىن ياسالغان تىراپېتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مەقدارى $Q = 30 (m^3/s)$; ئوكلۇنى $i = 0.00016$; ئاتكوس كويىقېتسېنىتى $m = 1.5$; غودۇرلۇق كويىقېتسېنىتى $n = 0.014$; ئۆستەڭدە يۈز بېرىش ئېھتىمالى بولغان ئەڭ چوڭ ئېقىم تېزلىكى V_{max} ۋە سۇ چوڭقۇرلۇقى h تاپان كەڭلىكى b نى ھىساپلايلى.

[يېشىش]

$$V_{max} = \sqrt[4]{\frac{30 \times 0.00016 \sqrt{0.00016}}{4(2\sqrt{1+1.5^2} - 1.5 \times 0.0143)}} \\ = 1.273 \quad (m/s)$$

بېتوندىن ياسالغان ئۆستەڭنىڭ يار چېقىپ كەتمەيدىغان
ئەڭ چوڭ ئېقىم تېزلىكى $V = 5 \sim 10 (m/s)$ (1- جەدۋەلگە قارالغ).

$$V_{max} = 1.273 < V = 5 \sim 10$$

$$w = \frac{Q}{V_{max}} \quad (2) \\ = \frac{30}{1.273} = 23.56 (m^2)$$

$$R = \left(\frac{nV_{max}}{\sqrt{i}} \right)^{\frac{3}{2}} \quad (3) \\ = \frac{0.014 \times 1.273}{\sqrt{0.00016}} = 1.672 (m)$$

$$x = \frac{w}{R} = \frac{23.56}{1.672} = 14.09 (m) \quad (4)$$

$$h = \frac{x}{2(2\sqrt{1+m^2} - m)} \quad (5) \\ = \frac{14.09}{2(2\sqrt{1+1.5^2} - 1.5)} \\ = 3.35 \approx 3.4 (m)$$

$$b = x - 2h\sqrt{-1 + m^2} \quad (9)$$

$$= 14.09 - 2 \times 3.34\sqrt{1 + 1.5^2}$$

$$= 2.04 \quad (m)$$

b كە پۈتۈن سان بەرگەندە $b = 2 \quad (m)$ بولىدۇ.

$$w = (b + mh)h \quad (7)$$

$$= (2 + 1.5 \times 3.4) \times 3.4$$

$$= 24.14 \quad (m^2)$$

$$V = \frac{Q}{w} \quad (8)$$

$$= \frac{30}{24.14} = 1.243 (m/s)$$

بۇ تېزلىك ئۈستىگە يۈز بېرىش ئېھتىمالى بولغان ئەڭ چوڭ ئېقىم تېزلىكىدىن كىچىك.

4 - خىل مەسىلە: ئۈستىگىنىڭ ئېقىم مىقدارى Q ، ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى V_{cp} ، ئاتىكوس كويىقىتىسىنىڭ m ، غودۇرلۇق كويىقىتىسىنىڭ n ۋە تاپان كەڭلىكى b (ياكى سۇ چوڭقۇرلۇقى h) بىر-بىرىگەن بولۇپ، سۇ چوڭقۇرلۇقى h (ياكى تاپان كەڭلىكى b) نى ۋە ئوڭلۇنى z نى ھىساپلاش.

ھىساپلاش تەرتىۋى:

(1) كەسىمە يۈز مەيدانى ھىساپلىنىدۇ:

$$w = \frac{Q}{V_{cp}}$$

(2) تاپان كەڭلىكى ياكى سۇ چوڭقۇرلۇقى ھىساپلىنىدۇ:

$$b = \frac{w}{h} - mh \quad (27)$$

$$h = \sqrt{\left(\frac{b}{2m}\right)^2 + \frac{w}{m}} - \frac{b}{2m} \quad (28)$$

3) ئوكلۇنى ھىساپلىنىدۇ:

$$i = \left(\frac{Q}{wc}\right)^2 \cdot \frac{1}{R}$$

[مەسال] مەلۇم بىر توپا ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى $Q = 2.28 (m^3/s)$ ، ئېقىم تېزلىكى $V = 0.65 (m/s)$ ، ئاتىكوس كويىقتىن $m = 1.0$ غودۇرلۇق كويىقتىن $n = 0.0225$ ، تاپان كەڭلىكى $b = 2.5 (m)$ ، ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى h بىلەن ئوكلۇن i نى ھىساپلايلى.

[يېشىش]

$$w = \frac{2.28}{0.65} = 3.5 (m^2) \quad (1)$$

$$h = \sqrt{\left(\frac{2.5}{2 \times 1}\right)^2 + \frac{3.5}{1}} - \frac{2.5}{2 \times 1} \quad (2)$$

$$= 1.0 (m)$$

$$x = b + 2h\sqrt{1+m^2} \quad (3)$$

$$2.5 + 2 \times 1 \times \sqrt{2}$$

$$= 5.33 (m)$$

$$R = \frac{w}{x} = \frac{3.5}{5.33} = 0.66 (m)$$

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}}$$

$$= \frac{1}{0.0225} \times 0.66^{\frac{1}{6}} = 41.47$$

$$i = \left(\frac{Q}{w c} \right)^2 \cdot \frac{1}{R}$$

$$= \left(\frac{2.28}{3.5 \times 41.47} \right)^2 \times \frac{1}{0.66}$$

$$= 0.000373 = \frac{1}{2681}$$

78. تەكرار تىراپىتسىيە كەسمە يۈزلۈك

ئۆستەڭنى كىدراۋلىمكىلىق

ھىساپلاش

تەكرار تىراپىتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭلەرنى كىدراۋ-
لىمكىلىق ھىساپلىغاندا، ئاساسەن تۆۋەندىكى ئۈچ خىل ئەھۋالغا ئۇچرايدۇ.
1-خىل ئەھۋال. ئۆستەڭ كەسمە يۈزىنىڭ بارلىق
ئۆلچەملىرى ۋە ئوكلىنى، ئۆستەڭنىڭ يۈزلىنىشى ئەھۋالى بىر-
رىلگەن بولۇپ، ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى بىلەن ئېقىم تېزلىك-
كىنى ھىساپلاش.

ھىساپلاش تەرتىبى ۋە فورمۇلىلىرى:

(1) كەسمە يۈز مەيدانى ھىساپلايمىز:

تەكرار تىراپىتسىيە كەسمە يۈزىنى ئۈچ قىسىمغا بۆلۈپ

(4-رەسىم) ھەر بىر قىسىمنىڭ مەيدانىنى ھىساپلايمىز.

$$w_1 = w_3 = b_2 h_2 + \frac{m_2 h_2^2}{2}$$

$$= h_2 \left(b_2 + \frac{m_2 h_2}{2} \right) \quad (29)$$

$$w_2 = (b_1 + m_1 \alpha) \alpha + (2m_1 \alpha + b_1) h_2; \quad (30)$$

(2) كەسمە يۈزىدىكى ھەر بىر قىسمىنىڭ چىلىنىش

پرىنسىپىنى ھىساپلايمىز:

$$x_1 = x_3 = b_2 + h_2 \sqrt{1 + m_2^2}$$

$$x_2 = b_1 + 2\alpha \sqrt{1 + m_1^2}$$

(3) كەسمە يۈزىدىكى ھەر بىر قىسمىنىڭ گىدراۋلىكىلىق

رادىئۇسىنى ھىساپلايمىز:

$$R_1 = R_3 = \frac{w_1}{x_1}$$

$$R_2 = \frac{w_2}{x_2}$$

(4) ھەر بىر قىسمىنىڭ شېزى كويىقىسىنى

ھىساپلايمىز:

$$C_1 = \frac{1}{n_1} R_1^{\frac{1}{6}}$$

$$C_2 = \frac{1}{n_2} R_2^{\frac{1}{6}}$$

$$C_3 = \frac{1}{n_3} R_3^{\frac{1}{6}}$$

(5) ھەر بىر قىسمىنىڭ ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكىنى

ھىساپلايمىز:

$$V_1 = C_1 \sqrt{R_1 i}$$

$$V_2 = C_2 \sqrt{R_2 i}$$

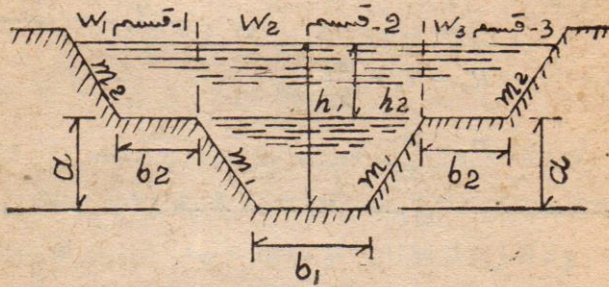
$$V_3 = C_3 \sqrt{R_3 i}$$

(6) ئومۇمى ئېقىم مىقدارىنى ھىساپلايمىز:

$$Q = w_1 V_1 + w_2 V_2 + w_3 V_3$$

(7) ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايمىز:

$$V = \frac{Q}{w_1 + w_2 + w_3}$$



4 - دەسىم

[مىسال] تەكرار تىراپىتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ

ئوكلىنى $i = 0.0002$ ، سۇ چوڭقۇرلۇقى $h = 4.6(m)$ ، ئۆستەڭ پۈتۈنلەي قۇرۇق تاش تىزىپ يۈزلەنگەن، شۇڭا ھەر بىر قەسىمنىڭ غودۇرلۇق كويىفېتسىيەسى ئوخشاش $n_2 = n_3 = 0.030$ ، $n = n_1 =$ كەسمە يۈزىنىڭ تۆۋەنكى قىسمىنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى $\alpha = 2(m)$ ، كەڭلىكى $b_1 = 10(m)$ ، ئاتكوس كويىفېتسىيەسى $m_1 = 2$ ، ئۈستۈنكى قىسمىنىڭ كەڭلىكى $b_2 = 5(m)$ ، ئاتكوس كويىفېتسىيەسى $m_2 = 1.5$ ، چوڭقۇرلۇقى $h_2 = h - \alpha = 2.6(m)$ ، ئۆستەڭنىڭ ئومۇمى ئېقىم مىقدارى ۋە ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايلى.

[يېشىش]

$$w_1 = h_2 \left(b_2 + \frac{m_2 h_2}{2} \right) \quad (1)$$

$$= 2.6 \left(5 + \frac{1.5 \times 2.6}{2} \right)$$

$$= 18.07 (m^2)$$

$$w_2 = (b_1 + m_1 \alpha) \alpha + h_2 (2m_1 a + b_1)$$

$$= (10 + 2 \times 2) \times 2 + 2.6 (2 \times 2 \times 2 + 10)$$

$$= 74.8 (m^2)$$

$$w_3 = w_1 = 18.07 (m^2)$$

$$x_1 = b_2 + h_2 \sqrt{1 + m_2^2} \quad (2)$$

$$= 5 + 2.6 \sqrt{1 + 1.5^2}$$

$$= 9.69 (m)$$

$$x_2 = b_1 + 2\alpha \sqrt{1 + m_1^2}$$

$$= 10 + 2 \times 2 \sqrt{1 + 2^2}$$

$$= 18.94 (m)$$

$$x_3 = x_1 = 9.69 (m)$$

$$R_1 = \frac{w_1}{x_1} \quad (3)$$

$$= \frac{18.07}{9.69} = 1.86 (m)$$

$$R_2 = \frac{w_2}{x_2}$$

$$= \frac{74.8}{18.94} = 3.95 (m)$$

$$R_3 = R_1 = 1.86 (m)$$

$$C_1 = \frac{1}{n} R_1^{\frac{1}{6}} \quad (4)$$

$$= \frac{1}{0.03} \times 1.86^{\frac{1}{6}} = 36.97$$

$$C_2 = \frac{1}{n} R_2^{\frac{1}{6}}$$

$$= \frac{1}{0.03} \times 3.95^{\frac{1}{6}} = 41.97$$

$$C_3 = C_1 = 36.91$$

$$V_1 = C_1 \sqrt{R_1 i} \quad (5)$$

$$= 36.97 \sqrt{1.86 \times 0.0002}$$

$$= 0.71 \text{ (m/s)}$$

$$V_2 = C_2 \sqrt{R_2 i}$$

$$= 41.91 \sqrt{3.95 \times 0.0002}$$

$$= 1.18 \text{ (m/s)}$$

$$V_3 = V_1 = 0.71 \text{ (m/s)}$$

(6) ئومۇمىي ئېقىم مىقدارى:

$$Q = w_1 V_1 + w_2 V_2 + w_3 V_3$$

$$= 18.07 \times 0.71 + 74.8 \times 1.18 + 18.07 \times 0.71$$

$$= 113.92 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

(7) ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى:

$$V = \frac{Q}{w_1 + w_2 + w_3}$$

$$= \frac{113.92}{18.07 + 74.8 + 18.07}$$

$$= 1.03 \text{ (m/s)}$$

2-خىل ئەھۋال. ئۆستەڭ كەسمە يۈزىنىڭ ئۆلچىمى، ئۆستەڭنىڭ يۈزلىنىش ئەھۋالى، ئېقىم مىقدارى، ئوكۇلۇنى بېرىلگەن بولۇپ، ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى h نى ھىساپلاش. ھىساپلىغاندا ئالدى بىلەن ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقىغا پەرەز بىلەن سان بېرىپ ئاندىن 1-خىل مەسىلىدىكى ھىساپلاش تەرتىۋى بويىچە ھىساپلايمىز. ئەگەر ھىساپلاپ چىققان ئېقىم مىقدارى لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى بىلەن ئوخشاش بولمىسا، h نىڭ قىممىتىنى ئۆزگەرتىپ، قايتىدىن ھىساپلايمىز. ئېقىم مىقدارىنى تاكى لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى بىلەن بولغان پەرقى يول قويۇلغان دائىرىسىنىڭ ئىچىدە بولغىچە ھىساپلايمىز.

[مىسال] تەكرار تىراپىتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئەڭ چوڭ ئېقىم مىقدارى $Q=107(m^3/s)$ ، ئوكۇلۇنى $i=0.0002$ ، كەسمە يۈزىنىڭ تۆۋەنكى قىسمىنىڭ تاپان كەڭلىكى $b_1=10(m)$ ، چوڭقۇرلۇقى $a=2.3(m)$ ، ئاتكوس كويىقىنىڭ سېتى $m_1=2$ ئۈستۈنكى قىسمىنىڭ تاپان كەڭلىكى $b_2=5(m)$ ، ئاتكوس كويىقىنىڭ سېتى $m_2=1.5$ ، ئۆستەڭ قاتتىق سېغىز توپىدىن

ياسالغان. غودۇرلۇق كويغېتىسىنى $n=0.025$, ئۈستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى h نى ھىساپلايلى.

[يېشىش]

ئالدى بىلەن سۇ چوڭقۇرلۇقى $h = 4.0$ (m) دەپ پەرەز قىلىپ، تۆۋەندىكى تەرتىپ بويىچە ھىساپلايمىز:

$$h_2 = h - a = 4 - 2.3 = 1.7(m) \quad (1)$$

$$\begin{aligned} w_1 &= h_2 \left(b_2 + \frac{m_2 h_2}{2} \right) \\ &= 1.7 \left(5 + \frac{1.5 \times 1.7}{2} \right) = 10.7(m) \end{aligned}$$

$$\begin{aligned} w_2 &= a(b_1 + m_1 a) + h_2(b_1 + 2m_1 a) \\ &= 2.3(10 + 2 \times 2.3) + 1.7(10 + 2 \times 2 \times 2.3) \\ &= 66.2 (m^2) \end{aligned}$$

$$w_3 = w_1 = 10.7 (m^2)$$

$$\begin{aligned} x_1 &= b_2 + h_2 \sqrt{1 + m_2^2} \\ &= 5 + 1.7 \sqrt{1 + 1.5^2} \\ &= 8.1 (m) \end{aligned} \quad (2)$$

$$\begin{aligned} x_2 &= b_1 + 2a \sqrt{1 + m_1^2} \\ &= 10 + 2 \times 2.3 \sqrt{1 + 2^2} \\ &= 20.3 (m) \end{aligned}$$

$$x_3 = x_1 = 8.1 (m)$$

$$R_1 = \frac{w_1}{x_1} \quad (3)$$

$$= \frac{10.7}{8.1} = 1.32 \text{ (m)}$$

$$R_2 = \frac{w_2}{x_2}$$

$$= \frac{66.2}{20.3} = 3.26 \text{ (m)}$$

$$R_3 = R_1 = 1.32 \text{ (m)}$$

$$C_1 = \frac{1}{n} R_1^{\frac{1}{6}} \quad (4)$$

$$= \frac{1}{0.025} 1.32^{\frac{1}{6}} = 41.89$$

$$C_2 = \frac{1}{n} R_2^{\frac{1}{6}}$$

$$= \frac{1}{0.025} \times 3.26^{\frac{1}{6}} = 48.71$$

$$C_3 = C_1 = 41.89$$

$$V_1 = C_1 \sqrt{R_1 i} \quad (5)$$

$$= 41.89 \sqrt{1.32 \times 0.0002}$$

$$= 0.68 \text{ (m/s)}$$

$$V_2 = C_2 \sqrt{R_2 i}$$

$$= 48.71 \sqrt{3.26 \times 0.0002}$$

$$= 1.24 \text{ (m/s)}$$

$$V_3 = V_1 = 0.68 \text{ (m/s)}$$

$$Q = w_1 V_1 + w_2 V_2 + w_3 V_3 \quad (6)$$

$$= 10.7 \times 0.68 + 66.2 \times 1.24 + 10.7 \times 0.68$$

$$= 96.64 \text{ (m}^3/\text{s)} < 107 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

سۇ چوڭقۇرلۇقى $h = 4 \text{ (m)}$ بولغاندا ئېقىم مىقدارى $Q = 94.64 \text{ (m}^3/\text{s)}$ بولۇپ، بۇ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى $(107 \text{ m}^3/\text{s})$ دىن خېلى كىچىك. شۇڭا h گە چوڭراق سان بېرىپ قايتىدىن ھىساپلايمىز. ھىساپلاش نەتىجىسى 12-جەد-ۋەلدە بېرىلدى. بۇنىڭدىن قارىغاندا $h = 4.2 \text{ (m)}$ بولغاندا $Q = 107.96 \text{ (m}^3/\text{s)}$ بولدى. بۇ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارىغا يېقىنلىشىدۇ (پەرقى 0.897%). شۇڭا، سۇ چوڭقۇرلۇقى $h = 4.2 \text{ (m)}$ بولسا مۇۋاپىق بولىدۇ.

12-جەدۋەل

$R_1 = R_3$ (m)	x_2 (m)	$x_1 = x_3$ (m)	w_2 (m ²)	$w_1 = w_3$ (m ²)	h_2 (m)	h_1 (m)
1.32	20.3	8.1	66.2	10.7	1.7	4.0
1.51	20.3	8.6	71.98	13.0	2.0	4.3
1.45	20.3	8.43	70.06	12.21	1.9	4.2

پەرقى (%)	Q_1 (m^3/s)	V_2 (m/s)	$V_1 = V_3$ (m/s)	C_2	$C_1 = C_3$	R_2 (m)
9.68	96.64	1.24	0.68	48.71	41.89	3.26
6.77	114.25	1.32	0.74	49.40	42.84	3.55
0.897	107.96	1.29	0.72	49.17	45.55	3.45

3 - خىل ئەھۋال ئۈستەك كەسمە يۈزىنىڭ ئۆلچەملىرى ۋە ئېقىم مىقدارى بېرىلگەن بولۇپ، ئوكۇلۇنىنى ھىساپلاش. ھىساپلىغاندا، يىۇقۇرىدىكى 1 - خىل مەسىلىدىكى 1~5 تەرتىپ بويىچە w ، R ۋە C نى ھىساپلايمىز. ئاندىن ئۆسكەن كەسمە يۈزىدىكى ھەر قايسى قىسمىنىڭ ئېقىم مىقدارى سودىل كويغېتىشىنى K_1 ، K_2 ۋە K_3 لەرنى تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلايمىز.

$$K_1 = C_1 w_1 \sqrt{R_1} \quad (31)$$

$$K_2 = C_2 w_2 \sqrt{R_2} \quad (32)$$

$$K_3 = C_3 w_3 \sqrt{R_3} \quad (33)$$

ئاندىن كېيىن ئوكۇلۇنىنى فورمۇلا (34) بىلەن ھىساپلايمىز:

$$i = \frac{Q^2}{(K_1 + K_2 + K_3)^2} \quad (34)$$

i نى ھىساپلاپ چىققاندىن كېيىن، ئۆستەڭنىڭ ھەر قايسى قىسمىدىكى ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايمىز:

$$V_1 = C_1 \sqrt{R_1} i$$

$$V_2 = C_2 \sqrt{R_2} i$$

$$V_3 = C_3 \sqrt{R_3} i$$

ئاخىرىدا ئۆستەڭنىڭ يول قويۇلغان ئەڭ يۇقىرى ۋە ئەڭ تۆۋەن ئېقىم تېزلىكىنى تېپىپ، ھساپلاپ چىققان ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى بىلەن سېلىشتۇرىمىز. ئەگەر مۇۋاپىق بولمىسا، قايتىدىن ھساپلايمىز.

[مىسال] قاتتىق سېغىز توپىدىن ياسالغان تەكرار تىراپ پېتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ ئۆلچەملىرى تۆۋەندىكىدەك بېرىلگەن:

- تاپان كەڭلىكى: $b_1 = 10 \text{ (m)}$ ، $b_2 = 5 \text{ (m)}$.
- سۇ چوڭقۇرلۇقى: $h = 4.0 \text{ (m)}$ ، $a = 2.5 \text{ (m)}$.
- ئاتكوس كويغېتىسىنى: $m_1 = 2$ ، $m_2 = 1.5$.
- ئېقىم مىقدارى: $Q = 110 \text{ (m}^3/\text{s)}$.
- غودۇرلۇق كويغېتىسىنى: $n = 0.025$.
- ئۆستەڭنىڭ ئوكلۇنىنى ھساپلايلى:

[يېشىش]

$$\begin{aligned} h_2 &= h - a \\ &= 4 - 2.5 = 1.5 \text{ (m)} \end{aligned} \quad (1)$$

$$\begin{aligned} w_1 &= h_2 \left(b_2 + \frac{m_2 h_2}{2} \right) \\ &= 1.5 \left(5 + \frac{1.5 \times 1.5}{2} \right) = 9.2 \text{ (m}^2\text{)} \end{aligned} \quad (2)$$

$$\begin{aligned} w_2 &= a (b_1 + m_1 a) + h_2 (b_1 + 2m_1 a) \\ &= 2.5 (10 + 2 \times 2.5) + 1.5 (10 + 2 \times 2 \times 2.5) \\ &= 67.5 \text{ (m}^2\text{)} \end{aligned}$$

$$w_3 = w_1 = 9.2 \text{ (m}^2\text{)}$$

$$x_1 = b_2 + h_2 \sqrt{1 + m_2^2} \quad (3)$$

$$= 5 + 1.5 \sqrt{1 + 1.5^2} = 7.7 \text{ (m)}$$

$$x_2 = b_1 + 2a \sqrt{1 + m_1^2}$$

$$= 10 + 2 \times 2.5 \sqrt{1 + 2^2} = 21.2 \text{ (m)}$$

$$x_3 = x_1 = 7.7 \text{ (m)}$$

$$R_1 = \frac{w_1}{x_1} = \frac{9.2}{7.7} = 1.2 \text{ (m)} \quad (4)$$

$$R_2 = \frac{w_2}{x_2} = \frac{67.5}{21.2} = 3.18 \text{ (m)}$$

$$R_3 = R_1 = 1.2 \text{ (m)}$$

$$C_1 = \frac{1}{n} R_1^{\frac{1}{6}} = \frac{1.2^{\frac{1}{6}}}{0.025} = 41.11 \quad (5)$$

$$C_2 = \frac{1}{n} R_2^{\frac{1}{6}} = \frac{3.18^{\frac{1}{6}}}{0.025} = 49.0$$

$$C_3 = C_1 = 42.44$$

$$K_1 = C_1 w_1 \sqrt{R_1} \quad (6)$$

$$= 41.11 \times 9.2 \sqrt{1.2} = 415.56 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

$$K_2 = C_2 w_2 \sqrt{R_2}$$

$$= 49.0 \times 67.5 \sqrt{3.18} = 5838.69 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

$$K_3 = K_1 = 415.56 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

$$i = \frac{Q^2}{(K_1 + K_2 + K_3)^2} \quad (7)$$

$$= \frac{110^2}{(415.56 + 5838.69 + 415.56)^2} = 0.00027$$

$$V_1 = C_1 \sqrt{R_1 i} \quad (8)$$

$$= 41.11 \sqrt{1.2 \times 0.00027} = 0.74 \text{ (m/s)}$$

$$V_2 = C_2 \sqrt{R_2 i}$$

$$= 49 \sqrt{3.18 \times 0.00027} = 1.42 \text{ (m/s)}$$

$$V_3 = V_1 = 0.74 \text{ (m/s)}$$

سېغىز توپىدىن ياسالغان ئۆستەڭنىڭ يول قويۇلغان ئەڭ چوڭ ئېقىم تېزلىكى $1.00 \sim 1.20 \text{ (m/s)}$ (1-جىمەدۋەلگە قاراڭ). ئۆستەڭدە ئوت-چۆپ ئۆستۈرمەيدىغان ئەڭ تۆۋەن ئېقىم تېزلىكى $0.5 \sim 0.6 \text{ (m/s)}$ بولىدۇ. شۇڭا ھىساپلاپ چىققان ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى مۇشۇ دائىرىنىڭ ئىچىدە. ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدۇ ۋە ئۆستەڭدە ئوت-چۆپلەر ئۆسۈپ قالمايدۇ.

§8. پارابولا كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنى

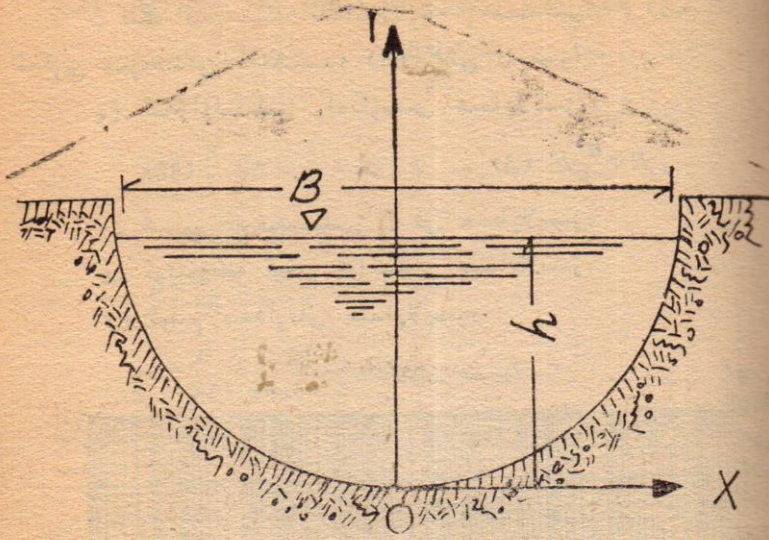
گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش

پارابولا كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭلەرنى گىدراۋلىكىلىق ھىساپلىغاندا، ئاساسەن تۆۋەندىكى ئالتە خىل ئەھۋالغا ئۇچرايمىز.

1-خىل ئەھۋال. ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى، ئوك-لىنى، سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى ۋە غودۇرلۇق كويىقىتىسىنى بېرىلگەن بولۇپ، ئۆستەڭنىڭ ئېقىم تېزلىكى بىلەن ئېقىم مىقدارىنى ھىساپلاش.

ھىساپلاش تەرتىبى ۋە ھىساپلاش فورمۇلىرى:

(1) كەسمە يۈزىنىڭ مەيدانىنى ھىساپلايمىز:



5-رەسىم ئۆستەنمەك يارابولا شەكىللىك توغرا كەسمە يۈزى

$$w = \frac{2}{3} Bh \text{ (m}^2\text{)} \quad (35)$$

فورمۇلىدىكى: B - سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى (m).

h - سۇ چوڭقۇرلۇقى (m).

(2) يارابولا پارامېتىرى p نى ھىساپلايمىز:

$$p = \frac{B^2}{8h} \text{ (m)} \quad (36)$$

(3) ياردەمچى كويغېتىسىنى δ نى ھىساپلايمىز:

$$\delta = \frac{B}{2p} \quad (37)$$

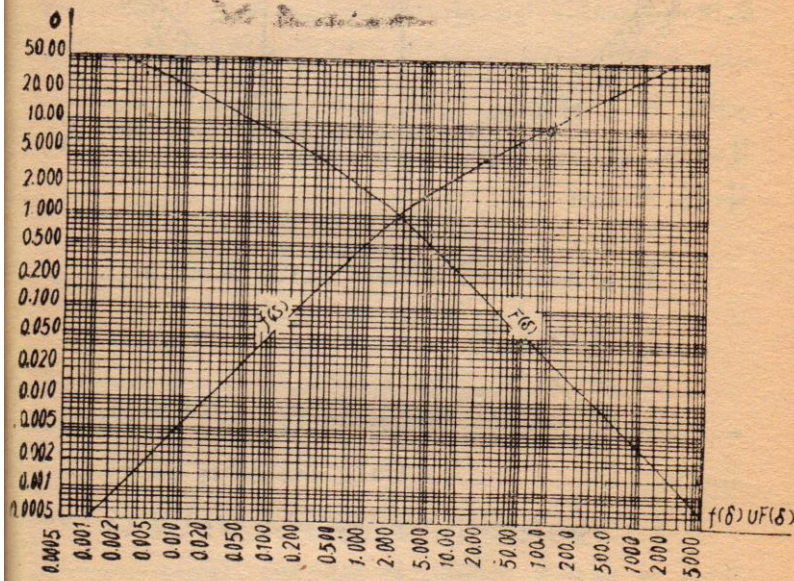
δ نىڭ قىممىتىگە ئاساسەن 6-رەسىمدىكى $F(\delta) \sim$ ئەگرى سىزىغىدىن فونكىتسىيە $F(\delta)$ نى تاپىمىز.
 (4) گىدراۋلىكىلىق رادىئۇسىنى ھىساپلايمىز:

$$R = \frac{h^2}{B} F(\delta) \quad (38)$$

(5) شېزى كويىقتىسىنى C نى ھىساپلايمىز:

(6) ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايمىز:

(7) ئېقىم مىقدارىنى ھىساپلايمىز:



6-رەسىم پارابولا كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەشنىڭ $F(\delta)$ گىرافىكى

[مىسال] پارابولا كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەش سېغىز توپى-

دىن ياسالغان بولۇپ، غودۇرلۇق كويىقتىسىنى $n = 0.025$ ،
 ئوكلۇنى $i = 0.00005$ ، سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى $B = 25 (m)$ ، سۇ

چوڭقۇرلۇقى $h = 5 (m)$ ئۆستەڭنىڭ ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى بىلەن ئېقىم مىقدارىنى ھېسابلايلى.

[يېشىش]

$$w = \frac{2}{3} Bh = \frac{2}{3} \times 25 \times 5 \quad (1)$$

$$= 83.3 (m^2)$$

$$p = \frac{B^2}{8h} = \frac{25^2}{8 \times 5} = 15.6 (m) \quad (2)$$

$$\delta = \frac{B}{2p} = \frac{25}{15.6 \times 2} = 0.8 \quad (3)$$

6-رەسىمدىكى $F(\delta) - \delta$ ئەگرى سىزىغىدىن ئىزلىگەندە $F(\delta) = 2.8$ بولىدۇ.

$$R = \frac{h^2}{B} F(\delta) = \frac{5^2}{25} \times 2.8 = 2.8 (m) \quad (4)$$

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} = \frac{1}{0.025} \times 2.8^{\frac{1}{6}} \quad (5)$$

$$= 47.49$$

$$V = C \sqrt{Ri} \quad (6)$$

$$= 47.49 \sqrt{2.8 \times 0.0005} = 0.56 (m/s)$$

$$Q = Vw \quad (7)$$

$$= 0.56 \times 83.3 = 46.65 (m^3/s)$$

2- خىل ئەھۋال. ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم

مىقدارى، ئوڭلۇنى، يۈزلىنىش ئەھۋالى، غودۇرلۇق كويىقتىن بېرىلىپ،
ۋە كەسپە يۈزىنىڭ پارا بىر پارامېتىرى بېرىلگەن بولۇپ،

ئۆستەڭنىڭ نورمال سۇ چوڭقۇرلۇغىنى ھىساپلاش.
 بۇخىل ئەھۋالدا، تەخمىنىي سان بېرىپ، تەدرىجىي
 يېقىنلاشتۇرۇش ئۇسۇلى بويىچە ھىساپلايمىز.
 ھىساپلاشنى ئېلىپ بارغىنىمىزدا، ئالدى بىلەن سۇ
 چوڭقۇرلۇغىغا تەخمىنەن بىر سان بېرىپ (مەسىلەن، $h = h_1$ دەپ
 پەرەز قىلىپ)، ئۆۋەندىكى تەرتىپ بويىچە ئېقىم مىقدارى
 (Q_1) نى ھىساپلاپ چىقىمىز. ئەگەر ھىساپلاپ چىققان ئېقىم
 مىقدارى (Q_1) بىلەن لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى (Q) نىڭ
 پەرقى $\pm 5\%$ دىن چوڭ بولسا، سۇ چوڭقۇرلۇغىغا باشقىسىدىن
 سان بېرىپ (مەسىلەن، $h = h_2$ دەپ پەرەز قىلىپ) ئېقىم مىقدار-
 ىنى قايتىدىن ھىساپلايمىز. ئەگەر ئىككىنچى قېتىم ھىساپلاپ
 چىققاندىن كېيىن، ئېقىم مىقدارىنىڭ پەرقى يەنىلا $\pm 5\%$ دىن
 چوڭ بولسا، يەنە قايتىدىن ھىساپلايمىز. مۇشۇنداق ھىساپلاش
 تاكى ئېقىم مىقدارىنىڭ پەرقى $\pm 5\%$ نىڭ دائىرىسى ئىچىسىدە
 بولغىچە داۋاملىشىدۇ.

ھىساپلاش تەرتىۋى:

(1) سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكىنى ھىساپلايمىز:

$$B_1 = 2\sqrt{2ph_1}$$

(2) كەسمە يۈزىنىڭ مەيدانىنى ھىساپلايمىز:

$$w_1 = \frac{1}{3} B_1 h_1$$

(3) ياردەمچى كويىقتىن ھىساپلايمىز ۋە $F(\delta)$ نى

تاپىمىز:

(4) گىدراۋلىكىلىق رادىئۇسىنى ھىساپلايمىز

(5) شېزى كويىقتىن ھىساپلايمىز

6) ئېقىم مىقدارىنى ھىساپلايمىز:

[ھىساپ] پارابولا كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ لايىھە
دىكى ئېقىم مىقدارى $Q = 110 (m^3/s)$ ، ئوكلۇنى $i = 0.00006$ ،
پارابولا پارامېتىرى $p = 40$ ، ئۆستەڭ ئوتتۇراھال قاتتىق
سىغىز توپىدىن ياسالغان، غودۇرلۇق كويىقتىن $n = 0.025$ ،
ئۆستەڭنىڭ نورمال سۇ چوڭقۇرلۇقى h نى ھىساپلايلى، (ئېقىم
مىقدارىنىڭ پەرقى %3 تىن چوڭ بولماسلىق كېرەك).
[يېشىم] ئالدى بىلەن سۇ چوڭقۇرلۇقى $h_1 = 5.0 (m)$
بويىچە ھىساپلايمىز.

$$B_1 = 2\sqrt{2hp_1} \quad (1)$$

$$= 2\sqrt{2 \times 40 \times 5} = 40 (m)$$

$$w_1 = \frac{2}{3} B_1 h_1 \quad (2)$$

$$= \frac{2}{3} \times 40 \times 5 = 133.3 (m^2)$$

$$\delta_1 = \frac{B_1}{2P} = \frac{40}{2 \times 40} = 0.5 \quad (3)$$

$$F(\delta_1) = 5.2$$

$$R_1 = \frac{h_1^2}{B_1} F(\delta_1) \quad (4)$$

$$= \frac{5^2}{40} \times 5.2 = 3.25 (m)$$

$$C_1 = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} \quad (5)$$

$$= \frac{1}{0.025} \times 3.25^{\frac{1}{6}} = 48.68$$

$$Q_1 = C_1 w_1 \sqrt{R_i} \quad (6)$$

$$= 48.68 \times 133.3 \sqrt{3.25 \times 0.00006}$$

$$= 90.64 \quad (m^3/s)$$

$$\frac{Q_1 - Q}{Q} \times 100\% = \frac{90.64 - 110}{110} \times 100\% \quad \text{پەرقى:}$$

$$= -17.6\%$$

تەلەپكە لايىق ئەمەس. شۇڭا، h گە باشقىدىن سان بېرىپ قايتا ھىساپلايمىز. ھىساپلاش نەتىجىسى 13-جەدۋەل-دە بېرىلدى. نەتىجە $h = 5.37(m)$ بولغاندا، ھىساپلاپ چىققان ئېقىم مىقدارى $(Q_3 = 111.3)$ بىلەن لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارىنىڭ پەرقى 3% دىن كىچىك. شۇڭا سۇ چوڭ قۇرلۇغى $h = 5.37(m)$ بولسا مۇۋاپىق.

3-خىل ئەھۋال. ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى، ئۆستەڭنىڭ يۈزلىنىش ئەھۋالى ۋە كەسمە يۈزىنىڭ ئۆلچەملىرى بېرىلگەن بولۇپ، ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى ۋە ئوكلۇنى ھىساپلاش.

ھىساپلاشتا كەسمە يۈزىنىڭ مەيدانى w ، كىنېماتىكىلىق رادىئۇسى R ۋە شېزى كويىقتىن ئېلىنىشى C لەر يۇقۇرىدە

پەرقى %	Q_n (m^3/s)	C_n	R_n (m)	$F(\delta_n)$	δ_n	w_n (m^2)	B_n (m)	h_n (m)	No
-17.6% < 3%	90.64	48.68	3.25	5.2	0.5	133.3	40	5	1
3.4% > 3%	113.7	50.1	3.86	5.5	0.52	149.65	41.57	5.4	2
1.98% < 3%	111.3	49.95	3.79	5.45	0.518	148.39	41.45	5.37	3

دەسكى 1-خىل ئەھۋالدىكى ھىساپلاش تەرتىۋى بويىچە ھىساپلىنىدۇ. ئاندىن كېيىن ئېقىم مىقدارى مودېل كومپيۇتېستېنتى K فورمۇلا (39) بىلەن ئىككىنچى ۋە ئۈچىنچى ئېقىم تېزلىكى V فورمۇلا (40) بىلەن ھىساپلىنىدۇ. ئاخىرىدا، ھىساپلاپ چىققان ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى بىلەن ئۆستەڭنىڭ يول قويۇلغان ئەڭ يۇقىرى ۋە ئەڭ تۆۋەن ئېقىم تېزلىكىنى سېلىشتۇرۇپ مىسز، مۇۋاپىق بولمىسا قايتىدىن ھىساپلايمىز.

K نى ھىساپلاش فورمۇلىسى:

$$K = Cw\sqrt{R} \quad (39)$$

ئوكۇلۇننى ھىساپلاش فورمۇلىسى:

$$i = \frac{Q^2}{K^2} \quad (40)$$

[مىسال] پارا بولا كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى $B = 30(m)$ ، سۇ چوڭقۇرلۇقى $h = 5(m)$ ، ئېقىم مىقدارى $Q = 150 (m^3/s)$ ، ئۆستەڭ قاتتىق سېغىز - سىمان ئەت توپىدىن ياسالغان، ئۆستەڭنىڭ ئوكۇلۇننى تاپايلى.

[يېشىش]

$$w = \frac{2}{3} Bh \quad (1)$$

$$= \frac{2}{3} \times 30 \times 5 = 100 \quad (m^2)$$

$$P = \frac{B^2}{8h} \quad (2)$$

$$= \frac{30^2}{8 \times 5} = 22.5 \quad (m)$$

$$\delta = \frac{B}{2P} \quad (3)$$

$$= \frac{30}{2 \times 22.5} = 0.07$$

$$F(\delta) = 3.5$$

$$R = \frac{h^2}{B} F(\delta) \quad (4)$$

$$= \frac{5^2}{30} \times 3.5 = 2.92(m)$$

(5) يۈزلەنسەن ئىادەتتىكى توپا ئۆستەڭلەر ئۈچۈن $n = 0.025$ بولىدۇ (4-جەدۋەلگە قاراڭ).

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} = \frac{1}{0.025} \times 2.92^{\frac{1}{6}} = 47.82$$

$$K = C w \sqrt{R} \quad (6)$$

$$= 47.82 \times 100 \sqrt{2.92} = 8171.49$$

$$i = \frac{Q^2}{K^2} = \frac{150^2}{8171.49^2} \quad (7)$$

$$= 0.00034$$

$$V = \frac{Q}{w} = \frac{150}{100} = 1.50(m/s) \quad (8)$$

ئەت توپىدىن ياسالغان ئۆستەڭلەرنىڭ يول قويۇلغان ئەڭ يۇقۇرى (يار چېقىپ كەتمەيدىغان) ئېقىم تېزلىكى $1.2 \sim 1.8 (m/s)$ بولغاچقا، ھىساپلاپ چىققان ئوتتۇرىچە ئېقىم تېزلىكى $(V = 1.5)$ مۇۋاپىق بولغان.

4-خىل ئەھۋال. ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى، ئېقىم تېزلىكى ۋە ئۆستەڭدىكى چەكلەنگەن سۇ چوڭقۇرلۇقى بېرىلگەن بولۇپ، پارابولا كەسىمە يۈزىنىڭ پارا-

مېتىرى P نى، سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى B نى ۋە ئۆستەڭنىڭ ئوكلۇنىنى ھىساپلاش.

ھىساپلاش تەرتىبى:

(1) كەسىمە يۈزىنىڭ مەيدانى ھىساپلىنىدۇ:

$$w = \frac{Q}{V_{max}}$$

فورمۇلىدىكى: V_{max} - يول قويۇلغان ئەڭ يۇقىرى ئېقىم تېزلىكى.

(2) سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى ھىساپلىنىدۇ:

$$B = \frac{3}{2} \cdot \frac{w}{h} \quad (41)$$

(3) پارابولا پارامېتىرى ھىساپلىنىدۇ:

$$P = \frac{B^2}{8h}$$

(4) ئۆستەڭنىڭ ئېھتىياجلىق ئوكلۇنى ھىساپلىنىدۇ:

$$i = \frac{V_{max}^2}{C^2 R} \quad (42)$$

[مىسال]

پارابولا كەسىمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى $Q = 150 (m^3/s)$ ، ئۆستەڭدىكى چەكلەنگەن سۇ چوڭ-قۇرلۇغى $h = 5.0 (m)$ ، ئۆستەڭ قاتتىق سېغىزسىمان ئەت توپىدىن ياسالغان بولۇپ، غودۇرلۇق كويىقىتسېنتى $n = 0.025$ ،

ئۆستەڭنىڭ ئوكلۇنى، كەسمە يۈزىنىڭ پارامېتىرى ۋە سۇ يۈزى-
نىڭ كەڭلىكىنى ھىساپلايلى.

[يېشىش]

(1) ئۆستەڭنىڭ يول قويۇلغان ئەڭ يۇقۇرى ئېقىم تېز-
لىكى، $V_{max} = 1.5 \text{ (m/s)}$ (1 - جەدۋەلگە قاراڭ).

$$w = \frac{150}{1.5} = 100 \text{ (m}^2\text{)}$$

$$B = \frac{3 \times 100}{2 \times 5} = 30 \text{ (m)} \quad (2)$$

$$P = \frac{30^2}{8 \times 5} = 22.5 \text{ (m)} \quad (3)$$

$$\delta = \frac{B}{2P} = \frac{30}{2 \times 22.5} = 0.67 \quad (4)$$

$$F(\delta) = 3.6 \quad (6 - رەسىمگە قاراڭ)$$

$$R = \frac{h^2}{B} \cdot F(\delta)$$

$$= \frac{5^2}{30} \times 3.6 = 3.0 \text{ (m)}$$

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} = \frac{1}{0.025} \times 3^{\frac{1}{6}} = 48.04$$

$$i = \frac{V_{max}^2}{C^2 R}$$

$$= \frac{1.5^2}{48.04^2 \times 3} = 0.00033$$

5 - خىل ئەھۋال. ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى، يول قويۇلغان ئەڭ يۇقۇرى ئېقىم تېزلىكى، سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى بېرىلگەن بولۇپ، ئۆستەڭ كەسمە يۈزىنىڭ پارامېتىرى، سۇ چوڭقۇرلۇقى ۋە ئوكلۇنىنى ھىساپلاش. ھىساپلاش تەرتىۋى يۇقۇرىدا بايان قىلغان ھىساپلاش تەرتىپلىرى بىلەن ئوخشاش.

[ھىساپ] پارا بولا كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى $Q = 100 \text{ (m}^3/\text{s)}$ ، ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكى $B = 35.5 \text{ (m)}$ ، ئۆستەڭ سېرىق توپىدىن ياسالغان. ئۆستەڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى، ئوكلۇنى ۋە كەسمە يۈزىنىڭ پارامېتىرىنى ھىساپلايلى.

[يېشىش]

(1) تۇپراقنىڭ خاراكتېرىگە ئاساسەن، ئۆستەڭنىڭ يول قويۇلغان ئەڭ يۇقۇرى ئېقىم تېزلىكى V_{max} نى 1 - جەدۋەلدىن ۋە ئۆستەڭنىڭ غودۇرلۇق كويغىتسىپىنتى n نى 4 - جەدۋەلدىن تاپىمىز:

$$V_{max} = 0.85 \quad (\text{m/s})$$

$$n = 0.025$$

(2) كەسمە يۈزىنىڭ مەيدانى:

$$w = \frac{Q}{V_{max}} = \frac{100}{0.85} = 118.0 \quad (\text{m}^2)$$

(3) سۇ چوڭقۇرلۇقى:

$$h = \frac{3}{2} \cdot \frac{w}{B} = \frac{3 \times 118}{2 \times 35.5} = 5.0 \text{ (m)}$$

(4) كەسمە يۈزىنىڭ پارامېتىرى:

$$P = \frac{B^2}{8h} = \frac{35.5^2}{8 \times 5} = 31.5 \text{ (m)}$$

(5) گىدراۋلىكىلىق رادىئۇسى:

$$\delta = \frac{B}{2P} = \frac{35.5}{2 \times 31.5} = 0.565$$

$$F(\delta) = 4.4$$

$$R = \frac{h^2}{B} F(\delta) = \frac{5^2}{35.5} \times 4.4$$

$$= 3.1 \text{ (m)}$$

(6) ئوكلۇنى:

$$i = \frac{V^2}{C^2 R}$$

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} = \frac{1}{0.025} \times 3.1^{\frac{1}{6}}$$

$$= 48.2$$

$$\therefore i = \left(\frac{0.85}{48.29} \right)^2 \cdot \frac{1}{3.1}$$

$$= 0.00010$$

6-خىل ئەھۋال. ئۆستەڭنىڭ لايىھىدىكى ئېقىم مىقدارى.

يول قويۇلغان ئەڭ يۇقىرى ئېقىم تېزلىكى ۋە كەسمە يۈزىنىڭ

پارامېتىرى بېرىلگەن بولۇپ، ئۆستەڭنىڭ ئوكلۇنى، سۇ چوڭ

قۇرلۇغى ۋە سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكىنى ھىساپلاش.

ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن

ھىساپلىنىدۇ:

$$h = \sqrt[3]{\frac{9w^2}{32p}} \quad (43)$$

ھىساپلاش تەرتىۋى 4-خىل ئەھۋالدىكى ھىساپلاش تەرتىۋى بىلەن ئوخشاش.

[مىسال] پارابولا كەسمە يۈزلۈك ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى $Q = 185 (m^3/s)$ ، كەسمە يۈزىنىڭ پارامېتىرى $P = 30 (m)$ ، ئۆستەڭ سېرىق توپىدىن ياسالغان بولۇپ، ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەسلىك شەرت قىلىنغان. ئۆستەڭنىڭ ئوڭلۇنى، سۇ چوڭقۇرلۇقى ۋە سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكىنى ھىساپلايلى.

[يېشىش] سېرىق توپىدىن ياسالغان ئۆستەڭنىڭ يار چېقىپ كەتمەيدىغان ئېقىم تېزلىكى (يول قويۇلغان ئەڭ يۇقىرى ئېقىم تېزلىكى) $V_{max} = 0.85 (m/s)$ (1-جەدىۋەلگە قاراڭ). ھىساپلاش ئېلىپ بارغاندا مۇشۇ تېزلىكنى ئاساس قىلىساق، ئۆستەڭنى يار چېقىپ كەتمەيدۇ. ھىساپلاش تەرتىۋى تۆۋەندىكىدەك:

(1) كەسمە يۈزىنىڭ مەيدانىنى ھىساپلايمىز:

$$w = \frac{Q}{V_{max}} = \frac{185}{0.85} = 218 (m^2)$$

(2) سۇ چوڭقۇرلۇقىنى ھىساپلايمىز:

$$h = \sqrt[3]{\frac{9w^2}{32p}} = \sqrt[3]{\frac{9 \times 218^2}{32 \times 30}} = 7.64 (m)$$

(3) سۇ يۈزىنىڭ كەڭلىكىنى ھىساپلايمىز:

$$B = \frac{3}{2} \cdot \frac{w}{h}$$
$$= \frac{3 \times 218}{2 \times 7.64} = 42.8(m)$$

(4) گىدراۋلىكىلىق رادىئۇسىنى ھىساپلايمىز:

$$\delta = \frac{B}{2p} = \frac{42.8}{2 \times 30} = 0.735$$

$$F(\delta) = 3.2$$

$$R = \frac{h^2}{B} F(\delta) = \frac{8.22^2}{40} \times 3.2 = 4.35(m)$$

(5) ئوكلۇنىنى ھىساپلايمىز:

توپا ئۆستەڭلەر ئۈچۈن $n = 0.025$ (4-جەدۋەلگە قاراڭ).

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}} = \frac{1}{0.025} \times 4.35^{\frac{1}{6}} = 56.73$$

$$i = \frac{V_{m \times x}^2}{C^2 R} = \frac{0.85^2}{56.73^2 \times 5.4}$$
$$= 0.000052$$

ئىككىنچى باپ

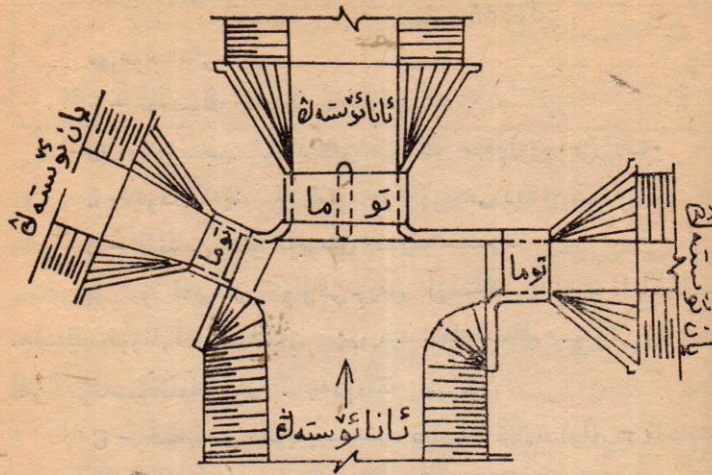
ئۆستەڭ قۇرۇلمىلىرىنى لايىھىلەش

§ 1. سۇ بۆلۈش تومىسىنى لايىھىلەش

سۇغۇرۇش سېستېمىسىدىكى تومىلار ئىشلىتىلىشكە قاراپ سۇ بۆلۈش تومىسى (سۇ كىرىش تومىسى)، تىزگىنلەش تومىسى، تاشقىن تومىسى ۋە سۇ چىقىرىۋېتىش تومىسى قاتارلىق تۆت خىلغا بۆلۈنىدۇ. كۆپ ئىشلىتىدىغان شەكىلگە قاراپ ئوچۇق ئوقۇرسىمان، تۇرۇبىسىمان ۋە رامكىسىمان قاتارلىق شەكىللەرگە بۆلۈنىدۇ.

سۇ بۆلۈش تومىسى ئۆستەڭلەرنىڭ ئايرىلىدىغان جايىغا ياسالغان بولۇپ، ئېقىم مىقدارىنى تەڭشەش رولىنى ئۆتەيدۇ. يان ئۆستەڭ ئانا ئۆستەڭدىن ئايرىلىپ چىقىدۇ، غول ئېرىق يان ئۆستەڭدىن ئايرىلىپ چىقىدۇ. بۇ ئايرىلىپ چىققان ئۆستەڭ ۋە ئېرىقلار سۇ بۆلۈش تومىسى ئارقىلىق ئۆز دائىرىسىدىكى ئېتىزلارنى سۇ بىلەن تەمىنلەيدۇ.

ئوچۇق ئوقۇرسىمان توما ئېرىق-ئۆستەڭلەرگە سۇ باشلاشتا كۆپ ئىشلىتىلىدۇ. لېكىن، چوڭقۇر ئۆستەڭلەرگە يەنىلا ئوچۇق ئوقۇرسىمان توما ئىشلەتسە تومىنىڭ يان تېمىنى ئىگىز ياساشقا ۋە يان ئۆستەڭگە قاتناش كۆۋرۈكى ياساشقا توغرا



7- دەسىم سۇ بۆلۈش تومىسىنىڭ تەكشۈرۈلۈشى
 كېلىدۇ. شۇڭا بۇنداق ئەھۋالدا بېسىمىز سۇڭىچىسىمان
 سۇ بۆلۈش تومىسىنى ئىشلەتسە قۇرۇلۇش مىقدارىنى ئازايتقىلى
 بولىدۇ.

سۇ بۆلۈش تومىسىنى گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش ئۆستەڭ
 نىڭ ئېقىم مىقدارى، سۇ چوڭقۇرلۇقى ۋە توما ئالدى-كەينى-
 نىڭ سۇ ئاپورىنىڭ پەرقى قاتارلىقلارغا ئاساسەن، تومىنىڭ
 كەڭلىكىنى ھىساپلاشتىن ئىبارەت. ئەگەر ھىساپلاپ چىققان تو-
 مىنىڭ كەڭلىكى بىر قەدەر چوڭ بولسا، تومىنى ئېچىش ۋە
 يېپىشقا قولايلىق بولسۇن ئۈچۈن، توما ئېغىزىنى ئىككى ياكى
 كۆپ ئېغىزلىق قىلسا ياخشىراق بولىدۇ.

ئوچۇق ئوقۇرسىمان سۇ بۆلۈش تومىسىنىڭ تاپان كەڭ-
 لىكىنى ھىساپلاش فورمۇلىسى:

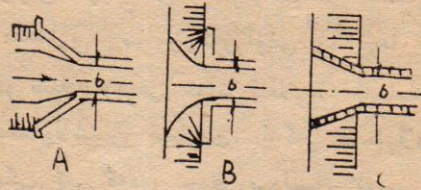
$$b = \frac{Q}{\delta \varepsilon \phi h \sqrt{2gz}} \quad (44)$$

فورمۇلىدىكى:

- b - تومىنىڭ تاپان كەڭلىكى (m) .
- Q - تومىدىن ئۆتىدىغان سۇنىڭ مىقدارى (m^3/s) .
- h - توما كەينىنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى (m) .
- δ - ياندىن سۇ ئايرىش كويىقتىسېنتى.
- بۇ سۇ ئايرىش بۇلۇڭى (يان ئۆستەڭ بىلەن ئانا ئۆستەڭنىڭ ئۆزئارا كېسىشكەن ئوق سىزىقلىرىنىڭ بۇلۇڭى) θ بىلەن مۇناسىۋەتلىك (14 - جەدۋەلگە قاراڭ).
- ε - قىسلىشى كويىقتىسېنتى، $0.85 \sim 0.95$ بولۇپ، ئادەتتە 0.90 بولىدۇ.

ϕ - سۇ كىرىش ئېغىزىنىڭ ئېقىم تېزلىك كويىقتىسېنتى،
8 - رەسىمگە قاراڭ.

- توما ئالدى - كەينىنىڭ سۇ ناپور پەرقى.
- g - ئېغىرلىق كۈچى تېزلىنىشى (m/s^2) 9.81 گە تەڭ.



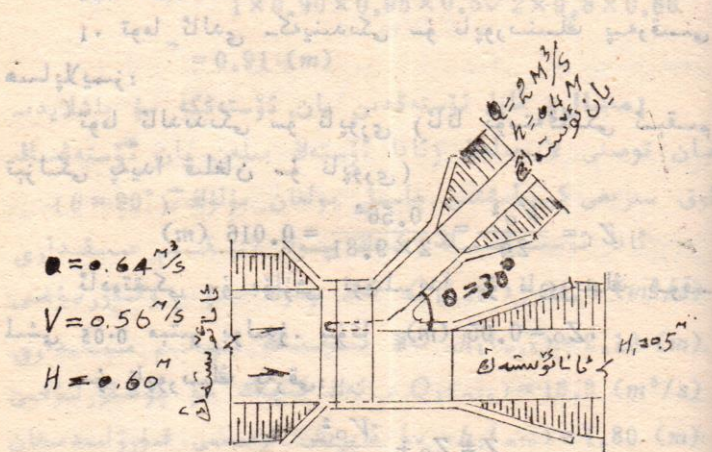
8 - رەسىم. توما سۇ كىرىش ئېغىزىنىڭ شەكلى

- A - قىياش شەكىللىك ئېغىز: $\phi = 0.95$
- B - كوفۇس شەكىللىك ئېغىز: $\phi = 0.93$
- C - ۋورونكا شەكىللىك ئېغىز: $\phi = 0.91$

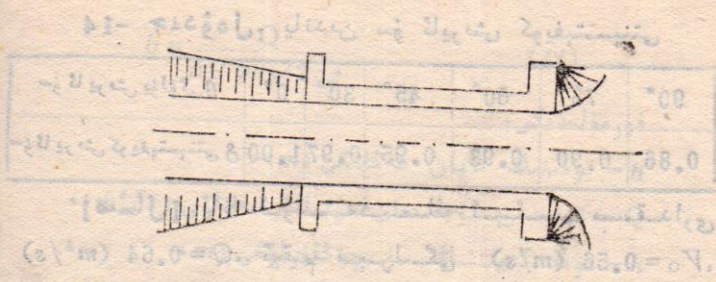
14- جەدۋەل. ياندىن سۇ ئايرىش كويغىتىسىنىڭ

سۇ ئايرىش بۇلۇڭى θ	0°	30°	45°	60°	75°	90°
سۇ ئايرىش كويغىتىسىنىڭ δ	1.00	0.97	0.95	0.93	0.90	0.86

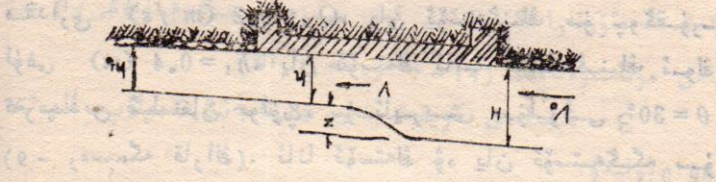
[مىسال] ئانا ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى $Q = 0.64 \text{ (m}^3/\text{s)}$ ، ئېقىم تېزلىكى $V_0 = 0.56 \text{ (m/s)}$ ، سۇ چوڭقۇرلۇقى $h = 0.6 \text{ (m)}$ ، تۆۋەن ئېقىمىنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى $h_2 = 0.5 \text{ (m)}$ ، يان ئۆستەڭكە بۆلۈنگەن ئېقىم مىقدارى $Q_1 = 0.2 \text{ (m}^3/\text{s)}$ ، يان ئۆستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى $h_1 = 0.4 \text{ (m)}$ ، يان ئۆستەڭ ئانا ئۆستەڭنىڭ ئوڭ تەرىپىدىن ئېلىنغان بولۇپ، سۇ ئايرىش بۇلۇڭى $\theta = 30^\circ$ (9- رەسىمگە قاراڭ). ئانا ئۆستەڭ ۋە يان ئۆستەڭگە سۇ بۆلۈش تومىسىنىڭ تاپان كەڭلىكىنى ھېسابلايلى (ئىككى تومىغا بىردەك قىياش سۇ كىرىش ئېغىزى قوللانغان).



9- رەسىم. يان ئۆستەڭنىڭ تەكشىلىكىنى كۆرۈش



10- دەسىم. سۇ بۆلۈش تومىسىنىڭ تەكشۈرۈلۈشى كۆرۈنۈشى



11- دەسىم. سۇ بۆلۈش تومىسىنىڭ ئۇزۇنسىغا كېلىدىغان كۆرۈنۈشى

[يېشىش]

1. توما ئالدى كەينىدىكى سۇ ئاپورىنىڭ پەرقىنى ھېساپلايمىز:

توما ئالدىدىكى سۇ ئاپورى (ئانا ئۆستەڭدىكى ئېقىم تېزلىكى پەيدا قىلغان سۇ ئاپورى)

$$Z_1 = \frac{V_0^2}{2g} = \frac{0.56^2}{2 \times 9.81} = 0.016 \text{ (m)}$$

ئادەتتىكى سۇ بۆلۈش تومىلىرىدا سۇ ئاپورىنىڭ يوقىمى

لىشى 0.05 مېتىر بولىدۇ. شۇڭا $Z_0 = 0.05 \text{ (m)}$

سۇ ئاپورىنىڭ پەرقى:

$$Z = Z_0 + \frac{V_0^2}{2g} = 0.05 + 0.016 = 0.066 \text{ (m)}$$

2. يان ئۆستەڭگە سۇ باشلاش تومىنىنىڭ كەڭلىكىنى

ھىساپلايمىز:

$$b_1 = \frac{Q_1}{\delta E \phi h_1 \sqrt{2gz}}$$

$$= \frac{0.2}{0.97 \times 0.90 \times 0.95 \times 0.4 \sqrt{9.8 \times 2 \times 0.66}}$$

$$= 0.53 \text{ (m)}$$

3. ئانا ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى تومىنىنىڭ

كەڭلىكىنى ھىساپلايمىز:

ئانا ئۆستەڭ تۆۋەن ئېقىمىنىڭ ئېقىم مىقدارى

$$Q_2 = Q - Q_1 = 0.64 - 0.2 = 0.44 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

$$b_2 = \frac{Q_2}{\delta E \phi h_2 \sqrt{2gz}}$$

$$= \frac{0.44}{1 \times 0.90 \times 0.95 \times 0.5 \sqrt{2 \times 9.8 \times 0.66}}$$

$$= 0.91 \text{ (m)}$$

[مىسال] ئانا ئۆستەڭدىن يان ئۆستەڭگە سۇ باشلايدى.

خان تومىنى لايىھىلەڭ (ئانا ئۆستەڭ بىلەن يان ئۆستەڭنىڭ

ئوق سىزىقى كېسىلىشتىن ھاسىل بولغان بۇلۇڭ $(\theta = 90^\circ)$.

ئانا ئۆستەڭنىڭ ئەڭ چوڭ ئېقىم مىقدارى

$$Q_{1(\max)} = 24.9 \text{ (m}^3/\text{s)}, \text{ ئەڭ چوڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى}$$

$$h_{1(\max)} = 2.10 \text{ (m)}, \text{ ئەڭ كىچىك ئېقىم مىقدارى}$$

$$Q_{1(\min)} = 18.3 \text{ (m}^3/\text{s)}, \text{ ئەڭ كىچىك سۇ چوڭقۇرلۇقى}$$

$$h_{1(\min)} = 1.80 \text{ (m)}, \text{ سۇ ئايرىش تومىسى قۇرۇلىدىغان}$$

$$H_1 = 34.0 \text{ (m)} \text{ جاينىڭكى ئاتىمىتكا ئىگىزلىكى}$$

يان ئۆستەڭنىڭ ئەڭ چوڭ ئېقىم مىقدارى
 $Q_2(\max) = 5.7 (m^3/s)$ ئەڭ چوڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى
 $h_2(\max) = 1.30(m)$ ئەڭ كىچىك ئېقىم مىقدارى
 $Q_2(\min) = 4.30 (m^3/s)$ ئەڭ كىچىك سۇ چوڭقۇرلۇقى
 $h_2(\min) = 1.10(m)$ سۇ كىرىش ئېغىزىنىڭ ئاتىمىكا
 $H_2 = 34.35(m)$ ئىگىزلىكى

تومىنىڭ يان تەرىپىدىكى يەر يۈزىنىڭ ئاتىمىكا
 ئىگىزلىكى $H_3 = 37.00(m)$ ئانا ئۆستەڭ لىنىيە سىزىغىنى
 بويلاپ، كەڭلىكى 5 مېتىرلىق تاشيول ئېلىنغان.

[يېشىش]

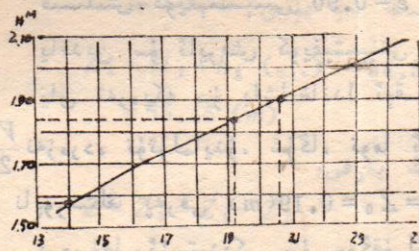
1. ئانا ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى ئەڭ چوڭ بولغان
 دىكى تومىنىڭ كەڭلىگىنى ھىساپلايمىز:

(1) ئانا ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى ئېقىم مىقدارى
 $Q_s(\max) = Q_1(\max) - Q_2(\max) = 24.9 - 5.7$
 $= 19.2 (m^3/s)$

(2) ئانا ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى سۇ چوڭقۇرلۇقى
 H_{\max} نى تاپىمىز.

10- رەسىمدىكى گىرافىكتىن ئىزلىگەندە، ئېقىم مىقدارى:
 $Q = 19.2 (m^3/s)$ بولغاندا $H_{\max} = 1.83(m)$ بولىدۇ.

يان ئۆستەڭنىڭ سۇ كىرىش ئېغىزىنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش
 ئىقتىدارىنى ھىساپلىغاندا، ئانا ئۆستەڭنىڭ يۇقۇرى ئېقىمىنىڭ
 سۇ چوڭقۇرلۇقى h_1 نى ئۆلچەم قىلماستىن، تۆۋەن ئېقىمىدىن
 كى سۇ چوڭقۇرلۇقى H نى ئۆلچەم قىلىش كېرەك. چۈنكى،
 تەجرىبىلەرگە قارىغاندا، ئەگەر h_1 ئۆلچەم قىلىنسا، تومىنىڭ
 سۇ ئۆتكۈزۈش ئىقتىدارىنى قانائەتلىەندۈرەلمەيدۇ.



-12 دەسىم

(3) ئانا ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزى ئاتمىتىكىسى Z_1 نى ھىساپلايمىز:

$$Z_1 = H_1 + H_{max} = 34 + 1.84 \\ = 35.84(m)$$

(4) يان ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزى ئاتمىتىكىسى Z_2 نى ھىساپلايمىز:

$$Z_2 = H_2 + h_{2(m,x)} \\ = 34.35 + 1.3 = 35.65(m)$$

(5) ئانا ئۆستەڭ سۇ يۈزىنىڭ ئاتمىتىكىسى بىلەن يان ئۆستەڭ سۇ يۈزىنىڭ ئاتمىتىكىسىنىڭ پەرقى:

$$Z_0 = Z_1 - Z_2 = 35.84 - 35.65 \\ = 0.19(m)$$

(6) تومنىڭ كەڭلىكىنى ھىساپلايمىز:

بۇ مىسالغا كۈنۈسسەمان سۇ كىرىش ئېغىزىنى قوللانسا، ئېقىم تېزلىك كويىقتىن $\Phi = 0.93$ بولىدۇ.

قىسىلىش كويىقتىسىنى $\varepsilon = 0.90$ ،
 ياندىن سۇ ئايرىش كويىقتىسىنى $\delta = 0.86$.
 يان تەرەپكە سۇ باشلىغاندا ئېقىم تېزلىكىنىڭ تەسىرى
 $\frac{V_0^2}{2g}$ نەزەردە تۇتۇلمايدۇ، شۇڭا، توما ئالدى - كەينىنىڭ
 سۇ ئاپورىنىڭ پەرقى $Z = Z_0 = 0.19(m)$ بولىدۇ.
 بىمۇسۇغا ئۈستىدىكى سۇ چوڭقۇرلۇقى بىلەن يان ئۆس-
 تەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى تەڭ، شۇڭا $h = h_2(\max) = 1.30(m)$.
 تومىنىڭ كەڭلىكى:

$$b = \frac{Q_2(\max)}{\delta \varepsilon \phi h \sqrt{2gz}}$$

$$= \frac{5.7}{0.86 \times 0.90 \times 0.93 \times 1.3 \sqrt{2 \times 9.8 \times 0.19}}$$

$$= 3.15(m)$$

2. ئانا ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى ئەڭ كىچىك بول-
 غاندىكى تومىنىڭ كەڭلىكىنى ھىساپلايمىز:
 (1) ئانا ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى ئېقىم مىقدارى:

$$Q_3(\min) = Q_1(\min) - Q_2(\min)$$

$$= 18.3 - 4.3 = 14.0(m^3/s)$$

(2) ئانا ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى سۇ
 چوڭقۇرلۇقى:

$$H_{\min} = 1.58(m)$$

(3) ئانا ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزى ئاتىتىكىسى:

$$Z_1 = H_1 + H_{\min} = 34.08 + 1.58$$

$$= 35.58(m)$$

(4) يان ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزى ئاتمىتىگىسى:

$$Z_2 = H_2 + h_2 (m) = 34.35 + 1.10 \\ = 35.45 (m)$$

(5) سۇ ناپورىنىڭ پەرقى:

$$Z = Z_0 = Z_1 - Z_2 \\ = 35.58 - 35.45 = 0.13 (m)$$

(6) تومىنىڭ كەڭلىكى:

$$b = \frac{4.3}{0.86 \times 0.90 \times 0.93 \times 1.1 \times \sqrt{2 \times 9.8 \times 0.13}} \\ = 3.4 (m)$$

بۇ قىممەت ئەڭ چوڭ ئېقىم مىقدارى بويىچە ھىساپلاپ چىققان تومىنىڭ كەڭلىگىدىن چوڭراق. باشقۇرۇشقا قولايلىق بولسۇن ئۈچۈن، بۇ ئىككى سانغا يېقىنلىشىدىغان ساننى ئالغاندا، تومىنىڭ كەڭلىكى $b = 3.3 (m)$ بولىدۇ. ئىشلىتىش ئۈنۈمىدىن قارىغاندا، تومىنى 3 ئېغىزلىق قىلىش ياخشىراق ھەر بىر ئېغىزنىڭ كەڭلىكى $\frac{b}{3} = 1.1 (m)$ بولىدۇ.

3. ئانا ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى ئەڭ چوڭ بولغاندا، يان ئۆستەڭگە ئەڭ ئاز ئېقىم مىقدارىنى باشلاش ئۇسۇلى ۋە تاقاقنىڭ كۆتىرىلىش ئىگىزلىگىنى ھىساپلاش:

سۇ باشلاش ئۇسۇلى: 3 تاقاقنى بىر دەك قىسمىدىن كۆتىرىش ياكى ئىككى يان تەرەپتىكى تاقاقنى پۈتۈنلەي كۆتىرۈپ، ئوتتۇرىدىكى تاقاقنى قىسمەن كۆتىرىش ئۇسۇلى بىلەن سۇ باشلاش.

3 تاقاقنى بىر دەك قىسمىدىن كۆتىرىش ئۇسۇلى بىلەن

سۇ باشلىغاندىكى تاقاقنىڭ كۆتىرىش ئىگىزلىكىنى ھىساپلاش:
 (1) ئانا ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى ئېقىم مىقدارىنى
 ھىساپلايمىز:

$$Q = Q_{1(\max)} - Q_{2(\min)} \\ = 24.9 - 4.3 = 20.6 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

(2) ئانا ئۆستەڭنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى سۇ چوڭقۇرلۇقى:

$$H = 1.9 \text{ (m)}$$

(3) ئانا ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزى ئاتمىتىكا ئىگىزلىكى:

$$Z_1 = H_1 + H = 34 + 1.9 = 35.9 \text{ (m)}$$

(4) ان ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزى ئاتمىتىكا ئىگىزلىكى:

$$Z_2 = H_2 + h_{2(\max)} \\ = 34.35 + 1.1 = 35.45 \text{ (m)}$$

(5) ئانا ئۆستەڭ سۇ يۈزى ئاتمىتىكا ئىگىزلىكى بىلەن

يان ئۆستەڭ سۇ يۈزى ئاتمىتىكا ئىگىزلىكىنىڭ پەرقى:

$$Z_0 = Z_2 - Z_1 \\ = 35.9 - 35.45 = 0.45 \text{ (m)}$$

(6) تاقاق ئىگىزلىكىنى ھىساپلايمىز:

ھىساپلاش فورمۇلىسى:

$$Q = \mu b h w \sqrt{2g (H_0 - 0.5h_v)} \quad (45)$$

فورمۇلىدىكى:

Q - يان ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى،

بۇ يەردە $Q = Q_{2(\min)} = 4.30 \text{ (m}^3/\text{s)}$

μ - يان ۋە ئۈستىدىن قىسلغاندىكى ئېقىم مىقدارى
كوئېففىتسېنتى، ئوتتۇرىچە قىممىتى 0.65 نى قوللانسا بولىدۇ.

$$b - \text{تومىنىڭ كەڭلىكى } (m) \quad b = 3.3$$

$$h_w - \text{تاقاقنىڭ كۆتىرىلىش ئىگىزلىكى } (m)$$

H_0 - ئانا ئۆستەڭ سۇ يۈزى ئاتمىتىكا ئىگىزلىكى
بىلەن سۇ كىرىش ئېغىزىنىڭ بوسۇغا ئۈستى ئاتمىتىكا ئىگىزلىكىنىڭ پەرقى.

$$H_0 = H + \frac{V_0^2}{2g}$$

$$\frac{V_0^2}{2g} \text{ نىڭ تەسىرىنى نەزەردە تۇتىغاندا،}$$

$$H_0 = H = Z_2 - H_2$$

$$= 35.9 - 34.35 = 1.55 (m)$$

يۇقۇرىدىكى سانلارنى فورمۇلا (45) گە كىرگۈزگەندە،

$$4.3 = 0.65 \times 3.3 h_w \sqrt{2 \times 9.8 (1.55 - 0.5 h_w)} \text{ بولىدۇ.}$$

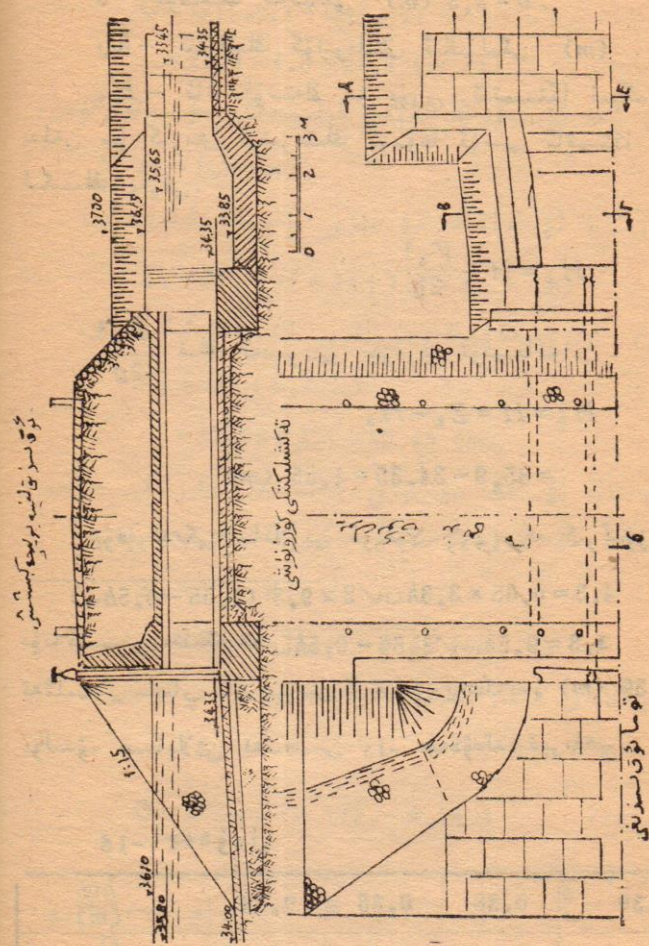
$$4.3 = 9.5 h_w \sqrt{1.55 - 0.5 h_w} \text{ بۇ تەڭلىمنى رەتلىگەندە}$$

$$h_w = 0.39 (m) \text{ تەڭلىمنى سىناپ سان بېرىش ئارقىلىق يەشكەندە}$$

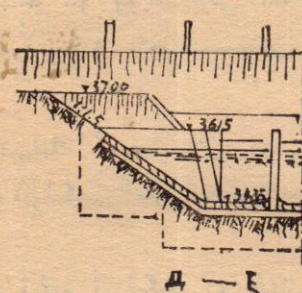
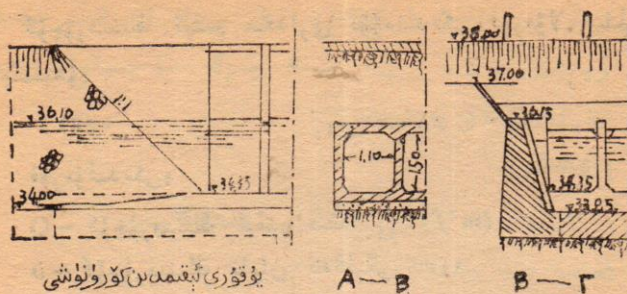
بولىدۇ. ھىساپلاش نەتىجىسى 15 - جەدۋەلدە بېرىلدى.

15 - جەدۋەل

0.39	0.38	0.36	0.34	h_w (m)
4.3	4.2	4.0	3.79	Q (m^3/s)



13-رەسىم. سۇ بۆلۈش تۈمۈسى



14-رەسىم. تۆمىنىڭ ھەر قايسى كەسمە يۈزلىرى

§ 2. كۆچۈرمە لايىھىلەش

كۆچۈرمە سۇ ئۆتكۈزۈش قۇرۇلمىلىرىنىڭ بىسىرى بولۇپ، ئۆستەڭ سۈيىنى ئۆزىدىن تۆۋەن جايلاشقان توسقۇنلۇقلاردىن نۇرغۇنلىق كۆچۈرۈپ ئۆتكۈزۈۋېتىدۇ. كۆچۈرمە ياغاچتىن، بېتوندىن، تۆمۈر بېتوندىن، تاشتىن ۋە باشقا ماتېرىياللاردىن ياسىلىدۇ. كۆچۈرمىنى گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش كۆچۈرمىنىڭ كەس مە يۈزىنىڭ ئۆلچەملىرىنى ھىساپلاش ۋە كۆچۈرمىنىڭ ئۆكلۈنىشى بېكىتىشىنى ئۆز ئىچىگە ئالىدۇ.

كۆچۈرمىنىڭ ئېقىم مىقدارى تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن
ھىساپلىنىدۇ:

$$Q = \varepsilon \phi b h \sqrt{2gz_0} \quad (46)$$

فورمۇلىدىكى:

Q - كۆچۈرمىنىڭ ئېقىم مىقدارى (m^3/s)
 b - كۆچۈرمىنىڭ تاپان كەڭلىكى (m)
 h - كۆچۈرمىنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى (m)
 ε - ياندىن قىسىلىشى كويىغېتىسىپىنتى. ئادەتتە $\varepsilon = 0.9$ بولىدۇ.

ϕ - ئېقىم تېزلىك كويىغېتىسىپىنتى (8-رەسىمگە قاراڭ).
 Z_0 - ئېقىم تېزلىكىنى نەزەردە تۇتقاندىكى سۇ يۈزىنىڭ
پەسىيىشى پەرقى.

كۆچۈرمىنىڭ ئېقىم تېزلىكىنى $1.0 \sim 2.0 (m/s)$ ئەتراپىدا
ئالغان ياخشى. ئەگەر $1.0 (m/s)$ دىن تۆۋەن بولسا، كۆچۈرمىدە
لاي-لاتقىلار تىنىپ قالىدۇ. ئەگەر $2.0 (m/s)$ دىن ئېشىپ كەت-
سە، سۇ ئاپورىنىڭ يوقىلىشى كۆزگە كۆرۈنەرلىك ھالدا كۆپىي-
ىىدۇ، بۇنىڭ بىلەن كۆچۈرمىنىڭ تۆۋەن ئېقىمىدىكى ئۆستەڭ-
نىڭ كونتۇرۇل قىلىدىغان مەيدانى ئازىيىدۇ.

كۆچۈرمىنى كىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش ئۇسۇلىنى تۆۋەن-
دىكى مىسال ئارقىلىق تونۇشتۇرىمىز.

[مىسال] لايىھىلەش تەلىۋى: ئۆستەڭ بىلەن تەبىئى
چىلغىنىڭ كېسىشكەن جايىغا بىر كۆچۈرمە ياساش لازىم.
ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى $B = 2.0 (m)$ ، ئاتكوس كويىغېتى-
سىپىنتى $m = 1.5$ ، ئادەتتىكى ئېقىم مىقدارى $Q = 3.0 (m^3/s)$

سۇ چوڭقۇرلۇغى $H=1.2$ (m) ئەڭ چوڭ ئېقىم مىقدارى $Q_{max}=3.4$ (m^3/s) ئەڭ چوڭ سۇ چوڭقۇرلۇغى $H_{max}=1.35$ (m)

[يېشىش]

1. ئۆستەڭنىڭ ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايمىز:
كەسمە يۈز مەيدانى:

$$w = (B + mH)H$$

$$= (2 + 1.5 \times 1.2) \times 1.2 = 4.56 \text{ (m}^2\text{)}$$

ئېقىم تېزلىكى:

$$V_0 = \frac{Q}{w} = \frac{3.0}{4.56} = 0.66 \text{ (m/s)}$$

2. پەسىيىش پەرقى Z_0 نى ھىساپلايمىز:

$$Z_0 = Z + \frac{V_0^2}{2g} \quad (47)$$

فورمۇلىدىكى Z - سۇ يۈزىنىڭ پەسىيىش قىممىتى. ئادەتتە 0.10 (m) \sim 0.15 (m) بولىدۇ.
بۇ مىسالدا $Z=0.1$ (m) شۇڭا:

$$Z_0 = 0.1 + \frac{0.66^2}{2 \times 9.81} = 0.12 \text{ (m)}$$

3. كۆچۈرمىنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇغى h نى ھىساپلايمىز:

$$h = H - Z = 1.2 - 0.1 = 1.1 \text{ (m)}$$

4. كۆچۈرمىنىڭ تاپان كەڭلىكىنى ھىساپلايمىز:

$$b = \frac{Q}{\varepsilon \Phi h \sqrt{2gz_0}} \quad (48)$$

فورمۇلىدىكى بەلگىلەرنىڭ مەنىسى فورمۇلا (46) بىلەن ئوخشاش.

بۇ مىسالدا: $\varepsilon = 0.9$ ، $\Phi = 0.95$ (8-رەسىمگە قاراڭ)،

$Q = 3.0 (m^3/s)$ ، $z_0 = 0.12 (m)$ ، $g = 9.81 (m/s^2)$ ، $h = 1.1 (m)$ شۇڭا:

$$b = \frac{3.0}{0.9 \times 0.95 \times 1.1 \sqrt{2 \times 9.81 \times 0.12}} \approx 2 (m)$$

دېمەك، كۆچۈرمىنىڭ تاپان كەڭلىكى ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى بىلەن ئوخشاش.

5. كۆچۈرمىنىڭ ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايمىز:

كۆچۈرمىنىڭ كەسىمە يۈز مەيدانى:

$$w = bh = 2 \times 1.1 = 2.2 (m^2)$$

ئېقىم تېزلىكى:

$$V = \frac{Q}{w} = \frac{3}{2.2} = 1.36 (m/s)$$

دېمەك، كۆچۈرمىنىڭ ئېقىم تېزلىكى تەلەپكە لايىق.

6. كۆچۈرمىنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش ئىقتىدارىنى ھىساپلايمىز:

ئۆستەڭنىڭ ئېقىم مىقدارى ئەڭ چوڭ بولغاندا، ئۆستەڭ

نىڭ ئېقىم تېزلىكى:

$$V_{0max} = \frac{Q_{max}}{w} = \frac{3.4}{4.56} = 0.75 (m/s)$$

كۆچۈرمىنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى:

$$h = H_{xw} - Z = 1.35 - 0.1 = 1.25 (m)$$

سۇنىڭ پەسىيىشى پەرقى:

$$Z_0 = Z + \frac{V_0^2}{2g}$$

$$= 0.1 + \frac{0.75^2}{2 \times 9.8} = 0.129 (m)$$

كۆچۈرمىنىڭ ئېقىم مىقدارى:

$$Q = \epsilon \Phi b h \sqrt{2gz_0}$$

$$= 0.9 \times 0.95 \times 2 \times 1.25 \times \sqrt{2 \times 9.8 \times 0.129}$$

$$= 34.0 (m^3/s) = Q_{max}$$

دېمەك، كۆچۈرمىنىڭ تاپان كەڭلىكى $b = 2 (m)$ بولسا

بولدۇ.

7. كۆچۈرمىنىڭ ئوكلۇنىنى ھىساپلايمىز:

كۆچۈرمىنىڭ چىلىنىش پىرىمېتىرى:

$$x = b + 2h = 2 + 2 \times 1.1 = 4.2 (m)$$

گىدراۋلىكىلىق رادىئۇسى:

$$R = \frac{w}{x} = \frac{2.2}{4.2} = 0.52 (m)$$

شېزى كويىقتىسېنتى:

$$C = \frac{1}{n} R^{\frac{1}{6}}$$

غودۇرلۇق كويىقتىسېنتى $n = 0.011$ بولغاندا،

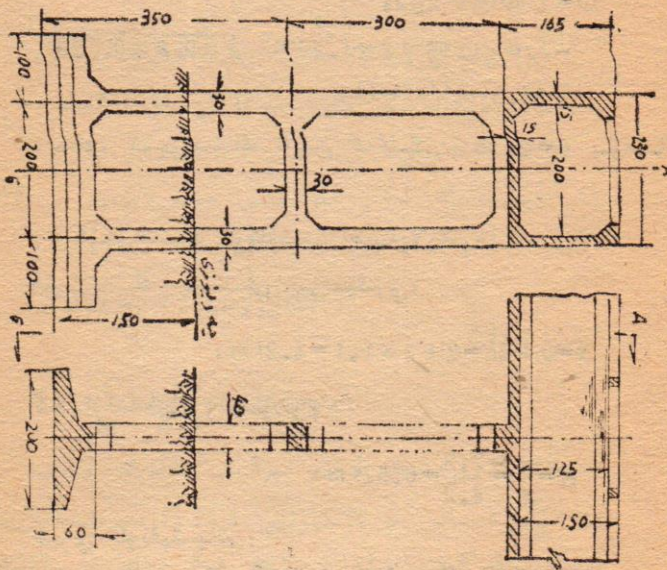
$$C = \frac{1}{0.011} \times 0.52^{\frac{1}{6}} = 81.52$$

كۆچۈرۈمىنىڭ ئۆلچىمى:

$$i = \left(\frac{Q}{w c \sqrt{R}} \right)^2$$

$$= \left(\frac{3}{2.2 \times 81.52 \sqrt{0.52}} \right)^2$$

$$= 0.00053 \approx \frac{1}{1886.8}$$



15-رەسىم. بولات چىۋەقلىق بېتوندىن ياسالغان كۆچۈرۈمە

38. يۇتما لايىھىلەش

يۇتما (دۇم نو دەپمۇ ئاتىلىدۇ) بىلەن كۆچۈرۈمە ئوخشاشلا سۇ ئۆتكۈزۈش قۇرۇلمىلىرى بولۇپ، ئۆستەڭ سۈيىنى توسقۇنلۇق لار (مەسىلەن، دەريا، جىلغا ۋە قاتناش يوللىرى) دىن

ئۆتكۈزۈپ بېرىدۇ. ئوخشاش بولمىغان يېرى شۇكى، كۆچۈرمە پەقەت ئۆزىدىن تۆۋەن جايلاشقان توسقۇنلۇقلاردىن سۇ ئۆتكۈزەلەيدۇ. يۇتما بولسا، توسقۇنلۇقلارنىڭ چەكلىمىسىگە ئۇچرىماي، ئۆزىدىن يۇقۇرى جايلاشقان توسقۇنلۇقلاردىنمۇ سۇ ئۆتكۈزەلەيدۇ.

يۇتما بېتون، پولات چىۋىقلىق بېتون قاتارلىق ماتېرىياللاردىن ياسىلىدۇ.

يۇتما-سۈكۈرىش ئېغىزى، سۇ چىقىرىش ئېغىزى ۋە نۆدىن ئىبارەت ئۈچ قىسىمغا بۆلۈنىدۇ.

يۇتمىنىڭ سۇ كىرىش ۋە سۇ چىقىرىش ئېغىزلىرى يۇتما كېسىپ ئۆتىدىغان ئۆستەڭنىڭ قىرغىقىدىن تەخمىنەن 3.5 مېتىر يىراقلىقتا بولۇشى كېرەك. يۇتمىنىڭ باش قىسمىنىڭ يانتۇلۇغى ئادەتتە 1:2 ياكى 1:3 بولىدۇ. ئاياق قىسمىنىڭ يانتۇلۇغى باش قىسمىنىڭكىدىن تېيىزرەك (1:3 ياكى 1:4) بولۇشى كېرەك. ئۆستەڭدىكى لاي-لاتقىلارنىڭ يۇتما ئورنىغا كىرىشىنىڭ ئالدىنى ئېلىش ئۈچۈن، سۇ كىرىش ئېغىزىغا سۈزگۈچ بېكىتىش لازىم. يۇتما ئورنىنى يۇتما كېسىپ ئۆتكەن ئۆستەڭدىن بىر مېتىر تۆۋەن ئورۇنلاشتۇرۇش لازىم. يۇتمىنىڭ ئۇزۇنلۇغىنى سۇ كىرىش ئېغىزى ۋە سۇ چىقىرىش ئېغىزىنىڭ ئورنى بىلەن يۇتما كېسىپ ئۆتىدىغان ئۆستەڭنىڭ كەڭلىكىگە قاراپ بېكىتىمىز.

يۇتمىنى كىدراۋلىكىلىق ھىساپلاشنىڭ ۋەزىپىسى ئىككى خىل بولۇپ، ئۇنىڭ بىرى، لايھىدىكى ئېقىم مىقدارىغا ئاساسەن، يۇتما ئورنىنىڭ ئىچكى دىئامېتىرىنى ھىساپلاش، يەنە بىرى، لايھىدىكى ئېقىم مىقدارى ۋە يۇتمىنىڭ ئۆلچەملىرىگە

ئاساسەن، يۇتىمىدىكى سۇ ئاپورىنىڭ يوقىلىش قىممىتىنى
ھىساپلاش.

يۇتىمىدىكى سۇ ئاپورىنىڭ يوقىلىش قىممىتىنى ھىساپلاش
فورمۇلىسى:

$$Z = \sum \xi \frac{V_0^2}{2g} + h_1 \quad (47)$$

فورمۇلىدىكى:

h_1 - سۇ كىرىش ئېغىزىدىكى سۈزگۈچ ھاسىل قىلغان سۇ
ئاپورىنىڭ يوقىلىش قىممىتى (m).

V_0 - يۇتما نورىدىكى ئېقىم تېزلىكى (m/s).

$\sum \xi$ - نودىكى قارشىلىق كويىقتىسىنىڭ يىغىندىسى.

$$\sum \xi = \xi_1 + \xi_2 + \xi_3 + \xi_4 \quad (48)$$

فورمۇلىدىكى:

ξ_1 - سۇ كىرىش ئېغىزىنىڭ قارشىلىق كويىقتىسىنى

يايىسىمان گىرۋەكلىك سۇ كىرىش ئېغىزى ئۈچۈن $\xi_1 = 0.5$.

ξ_2 - سۇ چىقىرىش ئېغىزىنىڭ قارشىلىق كويىقتىسىنى

بۇنى فورمۇلا (49) بىلەن ھىساپلاشقا بولىدۇ.

ξ_3 - سۇنىڭ نودا ئېقىش جەريانىدا ھاسىل بولغان

قارشىلىق كويىقتىسىنى. بۇنى فورمۇلا (50) بىلەن ھىساپلاشقا

بولىدۇ.

ξ_4 - نونىڭ ئەگىشىدىن ھاسىل بولغان قارشىلىق كويىقتىسى

سىنىقى، فورمۇلا (51) بىلەن ھىساپلىنىدۇ.

$$\xi_2 = \left(1 - \frac{w_1}{w_2}\right)^2 \quad (49)$$

فورمۇلىدىكى:

w_1 - نونىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش كەسىمە يۈز مەيدانى (m^2).
 w_2 - يۇتما كەينىدىكى ئۆستەڭنىڭ كەسىمە يۈز مەيدانى (m^2).

$$\xi_3 = \frac{\lambda l}{d} \quad (50)$$

فورمۇلىدىكى:

l - نونىڭ ئۇزۇنلۇقى (m).
 d - نونىڭ ئىچكى دىئامېتىرى (m).
 λ - نونىڭ ماتېرىيالى بىلەن مۇناسىۋەتلىك كويېتسىيەنت.

$$\xi_4 = 0.33 \frac{\theta}{90^\circ} \quad (51)$$

فورمۇلىدىكى θ - نونىڭ ئەگىش بۇلۇڭى (بىرلىشىگى: گىرادۇس).

يۇتما نونىڭ ئىچكى دىئامېتىرى تەۋەندىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلىنىدۇ:

$$Q = \mu w \sqrt{2gz} \quad (52)$$

فورمۇلىدىكى:

μ - يۇتمىنىڭ ئېقىم مىقدار كويېتسىيەنتى:

$$\mu = \frac{1}{\sqrt{\sum \xi}} \quad (53)$$

w - نونىڭ كەسمە يۈز مەيدانى (m^2).

z - سۇ ئاپورىنىڭ يوقىلىش پەرقى (m).

[مىسال] لايىھىلەش تەلۋى: ئۆزئارا 90° كېسىشكەن ئىككى ئۆستەڭنىڭ كېسىشكەن جايىغا بىر يۇتما ياساش لازىم. ئىككى ئۆستەڭنىڭ سۇ يۈزى ئاتىمىكا ئىگىزلىكى ئاساسەن ئوخشاش، يۇتما ئىچكى دىئامېتىرى 1.0 مېتىرلىق تۆمۈر بېتوندىن ياسىلىدۇ.

يۇتما ياسىلىدىغان ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى 1.40 مېتىر، ئاتكوس كويىقتىسىنى $m=1.5$ ، ئېقىم مىقدارى $Q=2.0(m^3/s)$ ، سۇ چوڭقۇرلۇقى 1.05 مېتىر.

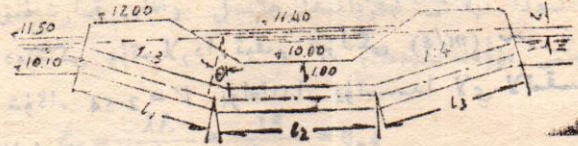
يۇتما كېسىپ ئۆتىدىغان ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى 4 مېتىر، سۇ چوڭقۇرلۇقى 1.4 مېتىر، ئاتكوس كويىقتىسىنى $m=1.5$ ، تاپان ئاتىمىكا ئىگىزلىكى 10 مېتىر.

يۇتما ئالدىدىكى ئۆستەڭنىڭ تاپان ئاتىمىكا ئىگىزلىكى 10.10 مېتىر، يەر يۈزى ئاتىمىكا ئىگىزلىكى 11.5 مېتىر. يۇتما كەينىدىكى ئۆستەڭنىڭ يەر يۈزى ئاتىمىكا ئىگىزلىكى 11.00 مېتىر، يۇتما ياسىلىدىغان يەر قۇمى ئاتىمىكا ئاساستى سۈيى قۇرۇلما ئاستىدىن تۆۋەن.

[يېشىش]

1. قۇرۇلمىنى ئورۇنلاشتۇرۇش: لايىھىدىكى تەلپ ۋە سانلىق مەلۇماتلارغا ئاساسەن، يۇتما كېسىپ ئۆتىدىغان ئۆستەڭنىڭ ئاددى كەسمە يۈزىنى سىزىپ، ئۇنىڭغا ئاساسەن يۇتمىنىڭ ئورنى ۋە ئۇزۇنلۇقىنى

بەلگىلەيمىز (16-رەسىم). يۇتما ئورۇنلاشتۇرۇلدىكى ئۆستەڭدىن
1 مېتىر تۆۋەن ئورۇنلاشتۇرۇلدى. ئورۇنلاشتۇرۇلغان قىسمى گور -



16-رەسىم

زونتال تۈز بولىدۇ. باش قىسمىنىڭ يانتۇلۇقى 1:3، ئاينىق
قىسمىنىڭ يانتۇلۇقى 1:4 بولسا مۇۋاپىق بولىدۇ. ئورۇنلاشتۇرۇلغان
سۈكۈرىش ۋە سۇ چىقىرىش ئېغىزى يۇتما ئورۇنلاشتۇرۇلغان قىسمىنىڭ
دىن 3.5 مېتىر يىراقلىققا جايلاشقان. يۇتما ئورۇنلاشتۇرۇلغان قىسمىنىڭ
بۇلۇڭى $\theta = 18^\circ$ بولغانلىقىنى $\theta = 18^\circ$ 16-رەسىمگە ئاساسەن،
يۇتما ئورۇنلاشتۇرۇلغان قىسمىنىڭ ئۇزۇنلۇقىنى $L_1 = L_2 = L_3 = 6.0 (m)$ دەپ
بېكىتىمىز. ئومۇمىي ئۇزۇنلۇقى:

$$L = L_1 + L_2 + L_3 = 3 \times 6 = 18.0 (m)$$

2. گىدراۋلىكىلىق ھساپلاش:

(1) يۇتما ئورۇنلاشتۇرۇلغان قىسمىنى ھساپلايمىز:

يۇتما ئورۇنلاشتۇرۇلغان قىسمىنىڭ كەسمە يۈز مەيدانى:

$$w = \frac{1}{4} \pi d^2$$

$$= \frac{1}{4} \times 3.14 \times 1^2 = 0.785 (m^2)$$

يۇتمىنىڭ ئېغىم تېزلىكى:

$$V = \frac{Q}{w} = \frac{2}{0.785}$$

$$= 2.54 (m/s)$$

ئادەتتىكى يۇتمىلاردا ئېغىم تېزلىكى (m/s) 2~3 غىچە بولىدۇ. شۇڭا، $V = 2.54$ بولغاندا، يۇتمىدا لاي لاتقىلا قىلىپ قالمايدۇ.

(2) يۇتمىدىكى سۇ ئاپورىنىڭ يوقىلىش قىممىتى Z نى ھىساپلايمىز:

(1) ξ_1 نى بېكىتىمىز:

يۇتمىنىڭ سۇ كىرىش ئېغىزى يايىمىچان گىرۋەكلىك بولغاندا $\xi_1 = 1.5$ بولىدۇ.

(2) ξ_2 نى ھىساپلايمىز:

بۇتقا كەينىدىكى ئۆستەڭنىڭ كەسمە يۈز مەيدانى:

$$w_2 = (b + mh)h$$

$$= (1.4 + 1.5 \times 1.05) \times 1.05 = 2.07 (m^2)$$

يۇتمىنىڭ كەسمە يۈز مەيدانى:

$$w_1 = 0.785$$

شۇڭا، يۇتمىنىڭ سۇ چىقىرىش ئېغىزىنىڭ قارشىلىق كويىمىسىنى تۆۋەندىكىدەك بولىدۇ:

$$\xi_2 = \left(1 - \frac{w_1}{w_2}\right)^2$$

$$= \left(1 - \frac{0.785}{2.07}\right)^2 = 0.39$$

(3) ξ_3 نى ھىساپلايمىز:

پولات چىۋىقلىق بېتون ئۈچۈن $\lambda = \frac{1}{45}$ ، شۇڭا سۇ-
نىڭ ئىمدا ئېقىش جەريانىدا ھاسىل بولغان قارشىلىق كويى-
قېتىمىنى تۆۋەندىكىدەك:

$$\xi_3 = \frac{\lambda L}{d} = \frac{18}{45 \times 1} = 0.4$$

(4) نونىڭ ئەگىشىدىن ھاسىل بولغان قارشىلىق كويى-
قېتىمىنى ھىساپلايمىز:

$$\begin{aligned}\xi_4 &= 2 \times 0.33 \frac{\theta}{90^\circ} \\ &= 2 \times 0.33 \times \frac{18^\circ}{90^\circ} = 0.13\end{aligned}$$

$$\Sigma \xi = \xi_1 + \xi_2 + \xi_3 + \xi_4 \quad (5)$$

$$= 0.5 + 0.39 + 0.4 + 0.13 = 1.42$$

(6) h_1 نى بېكىتىمىز.

يۇتما ئالدىدىكى ئۆستەڭنىڭ ئېقىم تېزلىكى $0.7(m/s)$
بولغاندا، سۈزگۈچ تەسىرىدىن پەيدا بولغاندا سۇ ماپورنىڭ
يوقۇلىشى ئادەتتە 0.03 مېتىردىن ئاشمايدۇ. شۇڭا $h_1 = 0.03(m)$
بولدۇ.

(7) Z نى ھىساپلايمىز:

$$\begin{aligned}Z &= \Sigma \xi \frac{V_0^2}{2g} + h_1 = 1.42 \times \frac{2.54^2}{2 \times 9.81} + 0.03 \\ &= 0.45 (m)\end{aligned}$$

دەمەك، يۇتما ئالدىدىكى ئۆستەڭنىڭ تاپان ئاتىمىتىكىسى
يۇتما كەينىدىكى ئۆستەڭنىڭ تاپان ئاتىمىتىدىن 0.45 مېتىر
ئىگىز بولۇشى لازىم.

شۇڭا، يۇتما كەينىدىكى ئۆستەڭنىڭ تاپان ئاتىمىتىكىسى
 $(m) 9.65 = 10.10 - 0.45$ ، سۇ سەۋىيىسى ئاتىمىتىكىسى
 $(m) 10.70 = 9.65 + 1.05$ بولۇشى كېرەك.

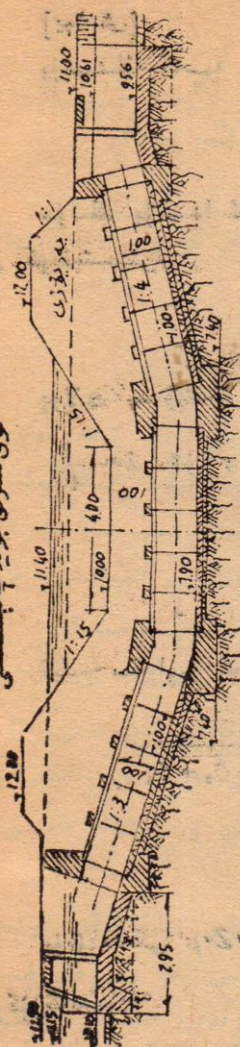
يۇتما ئالدىدىكى سۇ كىرىش نىسبىتىدە سۇ ناپورى پەسىيىدۇ،
بۇ پەسىيىگەن قىسمىنى سۈزگۈچ ۋە سۇ كىرىش نىسبىتىنىڭ يۈ-
قاتقان سۇ ناپورىنىڭ قىممىتى بىلەن تەڭ بۇ قىممەتنى تۆۋەن-
دىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلايمىز:

$$h_1 + \zeta_1 \frac{V_1^2}{2g} = 0.03 + 0.5 \times \frac{2.54^2}{2 \times 9.81} \\ = 0.2 \text{ (m)}$$

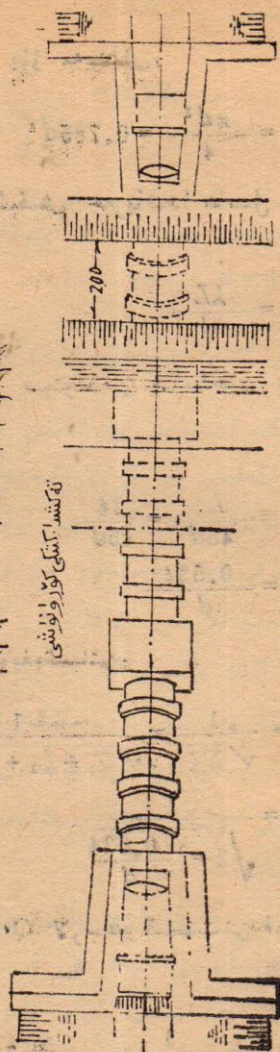
يۇتما ئالدىدىكى ئىچىگە ھاۋا كىرىۋېتىپ، سۇ ئېقىمىنى قالايم-
چىقارلاشتۇرۇشى ۋە يۇتما ئالدىدىكى سۇ ئۆزگىرىشىنى تۆۋەن-
لىتىۋېتىشنىڭ ئالدىنى ئېلىش ئۈچۈن، يۇتما نورىنىڭ يۇقۇرقى
گىرۋىكى سۇ يىۋىزىدىن ئاز دىگەندە 0.2 مېتىر تۆۋەن
بولۇشى كېرەك، ئادەتتە 0.3 مېتىردىن 0.4 مېتىرغىچە تۆ-
ۋەن بولىدۇ. يۇتما ئالدىدىكى قۇرۇلۇشى 17-رەسىمدىكىدەك بولىدۇ.

[مەسال] مەلۇم بىر چەمبەر كەسىمە يۈزلۈك يۇتما ئالدىدىكى
ئۇزۇنلۇقى $L = 24.0 \text{ (m)}$ ، ئېقىم مىقدارى $Q = 1.0 \text{ (m}^3/\text{s)}$ ،
سۇ كىرىش ۋە سۇ چىقىرىش نىسبىتىدىكى سۇ ناپورىنىڭ پەرى-
قى $Z = 1.0 \text{ (m)}$ ، يۇتما پولات چوۋىقلىق بېتوندىن ياسالغان،
يۇتما نورىدىكى سۇ ناپورىنىڭ قىسمىنى يوقىلىش كويۇمىسىنى

ئوق سىزىق بويلاپ كېسىشى



تەكشۈرۈش كۆرۈنۈشى



17 - رەسىم. سۈرۈشۈش ئۆستۈمىدىكى يۇتۇما قۇرۇلۇشى

نەزەردە تۇتۇلمايدۇ. يۇتۇما نورد -
 $\Sigma k_1 + k_2 + k_4 = 2.0$
 نىڭ ئىچكى دىئامېتىرى d نى ھىساپلايلى.

[يېشى]

يۇتىمىنىڭ كەسمە يۈز مەيدانى:

$$w = \frac{\pi d^2}{4} = 0.785d^2$$

سۇنىڭ يۇتىمىدا ئېقىمى جەرياندا ھاسىل بولغان قارشى

لىق كويغېتىشىنى:

$$\zeta_s = \frac{\lambda L}{d}$$

پولات چىشۇقلىق بېتوندىن ياسالغان يۇتما ئۈچۈن

$$\lambda = \frac{1}{45} \text{ شۇڭا:}$$

$$\begin{aligned} \zeta_s &= \frac{L}{45d} = \frac{24}{45d} \\ &= \frac{0.534}{d} \end{aligned}$$

ئېقىم مىقدارى كويغېتىشىنى:

$$\begin{aligned} \mu &= \frac{1}{\sqrt{\sum \zeta}} = \frac{1}{\sqrt{\zeta_1 + \zeta_2 + \zeta_3 + \zeta_4}} \\ &= \frac{1}{\sqrt{2 + \frac{0.534}{d}}} \end{aligned}$$

يۇقۇرىدىكى $Q = Z \cdot \mu$ لارنىڭ قىممىتىنى فورمۇلا (52) گە

كىرگۈزگەندە:

$$1 = \frac{1}{\sqrt{2 + \frac{0.534}{d}}} \cdot 0.785d^2 \sqrt{2 \times 9.81 \times 1}$$

بولدۇ.

بۇ تەڭلىمىنى رەتلىگەندە:

$$\frac{d^2}{\sqrt{2 + \frac{0.534}{d}}} = 0.29 \text{ بولىدۇ.}$$

بۇ تەڭلىمىنى سىناپ سان بېرىشى ئۇسۇلى بىلەن يەش-
كەندە $d = 0.70(m)$ بولىدۇ.

§4. ئازما (سەكرەتمە) لايىھىلەش

ئۆستەڭنىڭ لىنىيىسى يەرشەكلى بىر قەدەر تىك بولغان رايونلاردىن ئۆتكەندە، سۇ يۈرگۈزۈلىدىغان ئېقىنلارنىڭ ئوكلۇنى چوڭ بولۇپ، سۇنىڭ تېزلىكى زور بولغانلىقى سەۋىيىدىن ئېرىق-ئۆستەڭلەرنى يار چېقىپ، سۇ يۇيۇپ كېتىدۇ. ئازما مانا شۇنداق ئەھۋاللاردىن ساقلىنىش ئۈچۈن ياسىلىدۇ.

ئازما يەرلىك ماتېرىيالىنىڭ يار بېرىشىگە، ئىنشائاتنىڭ چوڭ-كىچىكلىكىگە ۋە ئىگىز-پەسلىكىگە قاراپ بېتوندىن، تۆمۈر بېتوندىن، تاشتىن، ياغاچتىن، پىششىق خىشتىن، ئەگەر ۋا-قىتلىق قۇرۇلۇش بولسا، شاخ پاخالدىن ۋە باشقا ماتېرىياللاردىن ئىشلىنىشى مۇمكىن.

ئازمىلار بىر باسقۇچلۇق ياكى كۆپ باسقۇچلۇق بولىدۇ. ئازما سۇ كىرىش قىسمى، سەكرەش قىسمى، سۇ چىقىرىش قىسمى ۋە سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش كۆلچەكلىرىدىن تەشكىل تاپىدۇ. ئازمىنىڭ شەكلى تىك يانلىق ۋە يانتۇ يانلىق قىلىپ ياسىلىدۇ. ئازمىنى گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش ئازمىنىڭ سۇ ئۆتكۈز-

زۇشى ئىقتىدارىنى ھىساپلاش بىلەن سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش
كۆلچىكىنى ھىساپلاشنى ئۆز ئىچىگە ئالىدۇ.

ھىساپلاش ئۇسۇلى ۋە ھىساپلاش فورمۇلىلىرىنى تۆۋەندىكى مىسال ئارقىلىق تونۇشتۇرىمىز:

[مىسال] بىر سۇغۇرۇش ئۆستىگىنىڭ ئۆستىگىگە يانستۇ يانلىق بېتوندىن ئىشلەنگەن ئازما ياساش لازىم.

ئۆستىگىنىڭ ئازما ئالدىدىكى قىسمىنىڭ تاپان كەڭلىكى $b = 8.0 (m)$ ، ئاتكوس كويغېتىپىنى $m = 1.5$ ، ئاتىمىكا ئىگىزلىكى $Q_{min} = 5.0 (m^3/s)$ 92.00 مېتىر، ئۆستىگىنىڭ ئەڭ ئاز ئېقىم مىقدارى $H_{min} = 0.97 (m)$ ، ئېقىم تېزلىكى بولغاندىكى سۇ چوڭقۇرلۇقى $V_{min} = 0.54 (m/s)$ ، ئەڭ زور ئېقىم مىقدارى $Q_{max} = 14.5 (m^3/s)$ بولغاندىكى سۇ چوڭقۇرلۇقى $H_{max} = 1.79 (m)$ ، ئېقىم تېزلىكى $V_{max} = 0.76 (m/s)$ ۋە H ، Q لارنىڭ مۇناسىۋىتى 18-رەسىمىدىكى گىرافىكىدا بېرىلگەن. ئۆستىگىنىڭ ئازما كەينىدىكى ئاتىمىكا ئىگىزلىكى 89.00 مېتىر، ئازما ياسىلىدىغان جايىنىڭ تۇپرىقى سېرىق ئەت توپا.

[يېشىم]

1. ئازمىنىڭ تاپان كەڭلىكى ۋە سۇ ئۆتكۈزۈش ئىقتىدارىنى ھىساپلاش.

سۇ ئازمىدىن ئۆتكەندە، مەيلى ئەڭ ئاز مىقداردا ياكى ئەڭ زور مىقداردا بولسۇن، ئۆستىگىنىڭ ئازما ئالدىدىكى سۇ يۈزىدە سۇ يۈزىنىڭ پەسىيىش ئەگرى سىزىقى شەكىللەنمەسلىكى شەرت قىلىنىدۇ. بۇ شەرتنى قانائەتلەندۈرۈش ئۈچۈن،

ئازمىنىڭ سۇ كىرىش ئېغىزىنى تىراپىتسىيە كەسىمە يۈزلۈك ئاقاۋا شەكلىدە ياساش لازىم. لاي-لاتىقلارنىڭ ئاقاۋا ئۆس-تىدە لەيلاپ قالماستىن ئۈچۈن، ئۆستەڭنىڭ تاپان ئاتىمىتە-كىسى بىلەن ئاقاۋىنىڭ تاپان ئاتىمىتىنى ئوخشاش ئىگىز-لىكتە بولىدۇ.

كۆمۈلمىگەن ھالەتتىكى تىراپىتسىيە كەسىمە يۈزلۈك ئاقا-ۋىنىڭ ئېقىم مىقدارى فورمۇلا (54) بىلەن ھىساپلىنىدۇ.

$$Q = \varepsilon (b + 0.8nH) M H_0^{\frac{3}{2}} \quad (54)$$

فورمۇلىدىكى:

ε - قىسىلمىش كويىقتىنچىلىق، بۇ يەردە 0.95 گە تەڭ.

b - تىراپىتسىيە كەسىمە يۈزلۈك ئاقاۋىنىڭ تاپان كەڭلىكى (m).

n - يان تامنىڭ ئاتكوس كويىقتىنچىلىقى

H - ئاقاۋا ئۆستىدىكى سۇ ئېغىرلىقى (m).

H_0 - ئۆستەڭنىڭ ئازما ئالدىدىكى سۇ ئېغىرلىقى (m)

$$H_0 = H + \frac{V_0^2}{2g} \quad (55)$$

V_0 - ئاقاۋا ئالدىدىكى ئېقىم تېزلىكى (m/s).

M - ئىككىنچى ئېقىم مىقدارى كويىقتىنچىلىقى.

$$M = m \sqrt{19.62}$$

m - ئېقىم مىقدارى كويىقتىنچىلىقى.

m ۋە M نىڭ قىممەتلىرى 16 - جەدۋەلدىن تاپىلىدۇ.

بۇ مىسالدا $M=1.68$

فورمۇلا (54) تە Q بىلەن M, ε, H مەلۇم، b بىلەن n نامەلۇم، b بىلەن n نى تۆۋەندىكى تەڭلىمىدىن پايدىلىنىپ تاپىمىز:

$$Q_1 = \varepsilon (b + 0.8nH_1) MH_1^{\frac{3}{2}} \quad (51)$$

$$Q_2 = \varepsilon (b + 0.8nH_2) MH_2^{\frac{3}{2}} \quad (52)$$

تەڭلىمىدىكى Q_1 - ئاقاۋا ئۈستىدىكى سۇ ئېقىنى H_1 بولغاندىكى ئېقىم مىقدارى، $H_2 - Q_2$ گە ماس ئېقىم مىقدارى. H_1 بىلەن H_2 نى فورمۇلا (56) ۋە فورمۇلا (57) ئارقىلىق ھېسابلايمىز:

$$H_1 = H_{\max} - 0.25(H_{\max} - H_{\min}) \quad (56)$$

$$= 1.79 - 0.25(1.79 - 0.97) = 1.59 \quad (m)$$

$$H_2 = H_{\min} + 0.25(H_{\max} - H_{\min}) \quad (57)$$

$$= 0.97 + 0.25(1.79 - 0.97) = 1.18 \quad (m)$$

18-رەسىمدىكى $Q = f(H)$ ۋە $V = f(H)$ ئەگرىسى

زىقلاردىن ئىزلىگەندە:

$$Q_1 = 11.6 \quad (m^3/s) \quad H_1 = 1.59 \quad (m)$$

$$Q_2 = 6.8 \quad (m^3/s) \quad H_2 = 1.18 \quad (m) \quad V_{01} = 0.72 \quad (m/s)$$

$$V_{01} = 0.6 \quad (m/s) \quad \text{بۇ قىممەتلىرىگە ئاساسەن فورمۇلا}$$

$$(55) \text{ بىلەن } H_{01} \text{ ۋە } H_{02} \text{ نى ھېسابلايمىز:}$$

$$H_{01} = H_1 + \frac{V_{01}^2}{2g} = 1.59 + \frac{0.72^2}{2 \times 9.81} = 1.62(m)$$

$$H_{02} = H_2 + \frac{V_{02}^2}{2g} = 1.18 + \frac{0.6^2}{2 \times 9.81} = 1.20(m)$$

يۇقۇرىدا ھىساپلاپ چىققان قىممەتلەرنى ۋە كويغىتىشىنىڭ
لارنى تەكلىمىنىڭ ئورنىغا قويۇپ b بىلەن n نى ھىساپلايمىز:

$$\begin{cases} 11.6 = 0.95 (b + 0.8 \times 1.59n) \times 1.62^{\frac{3}{2}} \times 1.68 \\ 6.8 = 0.95 (b + 0.8 \times 1.18n) \times 1.2^{\frac{3}{2}} \times 1.68 \end{cases}$$

$$\begin{cases} b + 1.27n = 3.52 \\ b + 0.94n = 3.3 \end{cases}$$

تەكلىمىنى رەتلىگەندە:

$$b + 1.27n = 3.52$$

$$b + 0.94n = 3.3$$

تەكلىمىنى يەشكەندە $n = 0.7$ بولىدۇ. قۇرۇلمىنىڭ تۈزۈ-
لۈشىنى ئاددىيلاشتۇرۇش ئۈچۈن $n = 1.0$ دەپ ئېلىنىشىمۇ بولىدۇ.
شۇڭا، $b = 3.52 - 1.27 \times 1 = 2.25(m)$ بولىدۇ.

$$H_{max} = 1.79(m) \cdot n = 1, b = 2.25(m)$$

ئەمدى $V_{max} = 0.76(m/s)$ بولغاندا، ئاقاۋىنىڭ سۇ ئۆتكۈزۈش
ئىقتىدارىنى ھىساپلايمىز:

$$H_0 = H_{max} + \frac{V_{max}^2}{2g} = 1.79 + \frac{0.76^2}{2 \times 9.81} = 1.82(m)$$

ئېقىم مىقدارىنى فورمۇلا (54) بىلەن ھىساپلايمىز:

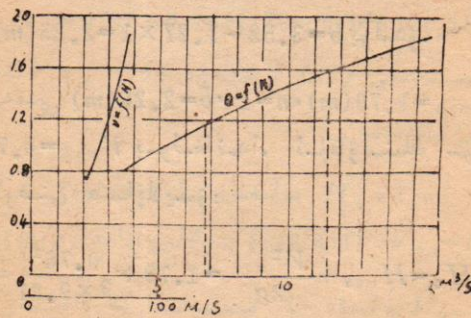
$$Q = 0.95(2.25 \times 0.8 \times 1 \times 1.79) \times 1.68 \times 1.82^{\frac{3}{2}}$$

$$= 14.43 (m^3/s) \approx Q_{max} = 14.5 (m^3/s)$$

بۇ ئىپتىدائىي مىقدارنىڭ لايىھىلىنىشى ئىكەن چوڭ ئىپتىدائىي مىقدارى بىلەن بولغان پەرقى يول قويۇلغان دائىر ئىچىدە بولىدۇ. شۇڭا، $n=1$ ۋە $b=2.25 (m)$ بولسا مۇۋاپىق بولىدۇ.

16 - جەدۋەل

$2.0 <$	2.0	1.5	1	0.5	$\frac{H}{b}$
0.45	0.435	0.43	0.415	0.37	m
2.00	1.93	1.91	1.84	1.68	$M = m\sqrt{19.62}$



18 - رەسىم

ئاقاۋا كەسمە يۈزى



19 - رەسىم

2. ئازمىنىڭ سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش كۆلچىگىنى

ھىساپلاش.

ئازمىنىڭ سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش كۆلچىگىنىڭ تاپان كەڭلىكى ئاقاۋىنىڭ تاپان كەڭلىكى بىلەن ئوخشاش، يان تېمىنىڭ يانتۇلۇقى 1:1، كەسمە يۈزى تىراپىتسىيە شەكىللىك بولغاندا، كۆلچەكنىڭ بىر مېتىر كەڭلىكىدىن ئۆتىدىغان ئېقىم مىقدارى q نى تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلايمىز:

$$q = \frac{Q}{b + 0.8nH} \quad (58)$$

$$= \frac{14.5}{2.25 + 0.8 \times 1 \times 1.79} = 3.94 \text{ (m}^3/\text{s/m)}$$

تىراپىتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئاجىزلىتىش كۆلچىگىنى گىدراۋلىكلىق ھىساپلانغاندا، ئۇنى ئاددىيلاشتۇرۇپ، تىك تۆت بۇلۇڭ كەسمە يۈزلۈك ئاجىزلىتىش كۆلچىگىنى ھىساپلاش ئۇسۇلى بويىچە ھىساپلاشقا بولىدۇ، چۈنكى تىراپىتسىيە كەسمە يۈزلۈك ئاجىزلىتىش كۆلچىگىدە ھاسىل بولغان قاينام نى ھىساپلاش بىرقەدەر مۇرەككەپ، ئاددىيلاشتۇرۇپ ھىساپلانغان

دا پەرقى ئاز. بۇ پەرقنى كۆلچەكنىڭ چوڭقۇرلۇغىنى ھىساپلاش فورمۇلىسىدىكى بىخەتەرلىك كويىقتىسىپىنتى بىلەن يوقاتقىلى بولىدۇ. شۇڭا، بۇنىڭدىن كېيىنكى ھىساپلاشتا ئاددىلاشتۇرۇلغان ئۇسۇل بويىچە ھىساپلايمىز. كۆلچەكنىڭ سىقىلغان كەسمە يۈزىدىكى سۇ چوڭقۇرلۇغى h_1 نى تۆۋەندىكى فورمۇلا بويىچە ھىساپلايمىز:

$$q = \Phi h_1 \sqrt{2g (H_0 + P - h_1)} \quad (59)$$

فورمۇلىدىكى:

Φ - ئېقىم تېزلىك كويىقتىسىپىنتى. 17 - جەدۋەلدىن تېپىلىدۇ.

H_0 - ئۆستەڭنىڭ ئازما ئالدىدىكى سۇ ناپورى،

$H_0 = 1.83 (m)$ (يۇقۇرىدا ھىساپلاپ چىقىلغان).

P - ئازمىنىڭ پەسىمىش پەرقى. بۇ ئازما ئالدى ۋە

كەينىدىكى ئۆستەڭنىڭ ئاتمىتىكا ئىگىزلىگىنىڭ پەرقىگە تەڭ

$$P = 92.00 - 89.00 = 3.00 (m)$$

فورمۇلا (59) قاينام كۆمۈلمىگەن، ھاۋانىڭ قارشىلىق

تەسىرىگە ئۇچرىمىغان پەرمز بويىچە، تىك تۆت بۇلۇڭ كەسمە

يۈزلۈك كۆلچەككە نىسبەتەن تۈزۈلگەن. لېكىن، قاينام كۆمۈر-

گەندە، ئازمىنىڭ سۇ تىلى تۆۋەن ئېقىم سۇ يۈزىنىڭ ئاستىدا

بولۇپ، بوشلۇقتا بولمايدۇ. سۇ تىلىنىڭ قىيپاشى ئازما تېمىنى

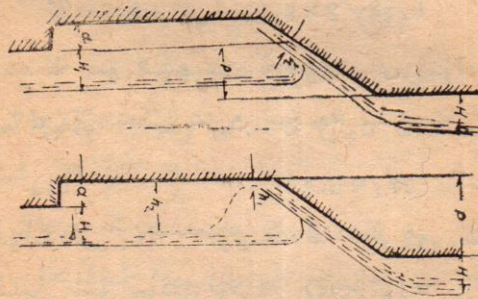
بويلاپ ئاققاندا ئۇچرىغان تۆۋەن ئېقىم سۇ يۈزىنىڭ قارشى-

لىغى، بوشلۇقتا ئاققاندا ئۇچرىغان قارشىلىغىغا قارىغاندا

خېلىلا چوڭ بولىدۇ. فورمۇلا (59) دا بۇ خىل ئەھۋال نەزەر-

دە تۇتۇلمىغان. بۇنداق بولغاندا ئازىمىنىڭ بىخەتەرلىكىگە تېخىمۇ كاپالەت قىلغىنى بولىدۇ. بۇخىل ئەھۋالنى نەزەردە تۇتۇپ، ئاجىزلىتىش كۆلچىكىدىكى قىلىنغان كەسمە يۈزىنىڭ چوڭقۇرلۇقى h_1 نى باشلىنىش سۇ چوڭقۇرلۇقى قىلىماي، بەلكى ئازىمىنىڭ پەسىيىش پەرقى P بولغاندىكى سۇ تىلىنىڭ قېلىنلىقى h نى باشلىنىش سۇ چوڭقۇرلۇقى قىلىشقا بولىدۇ (مەسىلەن، 20-رەسىمدە كۆرسىتىلگەندەك). سۇ تىلىنىڭ قېلىنلىقىنى تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلايمىز:

$$q = \Phi h \sqrt{2g (H_0 + P)} \quad (60)$$



20-رەسىم. ئازما كۆلچىكىنى ھىساپلاش رەسىمى

فورمۇلىدىكى h سۇ تىلىنىڭ قېلىنلىقى، قالغانلارنىڭ مەنىسى فورمۇلا (59) بىلەن ئوخشاش. ئېقىم تەبىئىيەتلىك كويىتەپسەننى Φ ئۆستەڭنىڭ پەسىيىش قىممىتى P بىلەن مۇناسىۋەتلىك. 17-جەدۋەلدىن ئىزلىگەندە $P = 3 (m)$ بولغاندا، $\Phi = 0.93$ بولىدۇ.

17 - جەدۋەل

6	5	4	3	2	1	P (m)
0.85	0.86	0.88	0.93	0.95	0.97	Φ

سۇ تېلىنىش قېلىنلىقى h نى فورمۇلا (60) ئارقىلىق

تاپىمىز:

$$h = \frac{q}{\Phi \sqrt{2g(H_0 + P)}}$$

$$= \frac{3.94}{0.93 \sqrt{2 \times 9.81(1.83 + 3)}} = 0.45(m)$$

ئىازمىنىڭ سۇ كېلىشى ئاجىزلىشى كېلىشىنىڭ

چوڭقۇرلۇقى d تۆۋەندىكى شەرت بويىچە ئېلىنىدۇ:

$$H_1 + d > h_2 \quad (61)$$

فورمۇلىدىكى $-H_1$ ئۆستەڭنىڭ ئەڭ زور ئېقىم مىقدارىغا ماس سۇ چوڭقۇرلۇقى،

$H_1 = H_{max} = 1.79(m)$

h_2 ئورتاق سۇ چوڭقۇرلۇقى. بۇنى تۆۋەندىكى فورمۇلا

بىلەن ھىساپلايمىز:

$$h_2 = \frac{h}{\delta} \left(\sqrt{1 + \frac{8aq^2}{gh^3}} - 1 \right) \quad (62)$$

$$= \frac{0.45}{2} \left(\sqrt{1 + \frac{8 \times 3.94^2 \times 1}{9.81 \times 0.45^3}} - 1 \right)$$

$$= 2.38 \quad (m)$$

ئەگەر بىخەتەرلىك كويىقتىن 1.2 دەپ ئالىق
كۆلچەكنىڭ چوڭقۇرلۇقى:

$$d = 1.2h_2 - H_1 = 1.2 \times 2.38 - 1.79 \\ = 1.07 \text{ (m)}$$

ئاجىزلىتىش كۆلچىكىنىڭ تاپان ئاستىكىسى
(m) $89.00 - 1.07 = 87.93$ بولىدۇ.

ئاجىزلىتىش كۆلچىكىنىڭ ئۇزۇنلۇقىنى كۆلچەكتىكى
قاينامىنىڭ ئۇزۇنلۇقىغا تەڭ دەپ ئېلىشقا بولىدۇ. بۇنى
تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلايمىز:

$$L = 4.3h_2 \quad (63) \\ = 4.3 \times 2.38 = 10.23 \text{ (m)}$$

كۆلچەكنىڭ تاپان كەڭلىكى (2.25 مېتىر) ئۆستەڭنىڭ
تاپان كەڭلىكى (8 مېتىر) دىن خېلىلا كىچىك، كۆلچەكتىن
ئېقىپ چىققان سۇ ئۆستەڭنىڭ ھەممە يېرىگە دەرھال تارقالماس
تىن، بەلكى ئۆستەڭنىڭ ئوتتۇرىسىدا ئاقىدۇ. بۇ خىل
ھادىسە ئۆستەڭنىڭ تاپىنى يالاپ كېتىشىنى كەلتۈرۈپ
چىقىرىدۇ. بۇ خىل ئەھۋالدىن ساقلىنىش ئۈچۈن، ئۆستەڭنىڭ
ئىككى قېتىمى خېلى ئۇزۇن ئارىلىققىچە مۇستەھكەملەش
ياكى ئازمىنىڭ سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش كۆلچىكىنى تەدرىجى
كېڭەيتىپ، ئۆستەڭنىڭ كەڭلىكى بىلەن تەڭ قىلىش كېرەك.
ئىككىنچى خىل تەدبىر بىر قەدەر ئىشەنچلىك.
كۆلچەكنىڭ يان تېمىنىڭ تەكشىلىكتىكى كېڭىيىشى

1:4 بولغاندا، كۆلچەكنىڭ سۇ چىقىرىش قىسمىنىڭ تاپان

كەڭلىكى تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلىنىدۇ:

$$B = b + \frac{L}{4} \quad (64)$$

$$B = 2.25 + \frac{2 \times 10.23}{4} = 7.37 \quad (m)$$

سۇ چىقىرىش قىسمىنىڭ كەسمە يۈز مەيدانى:

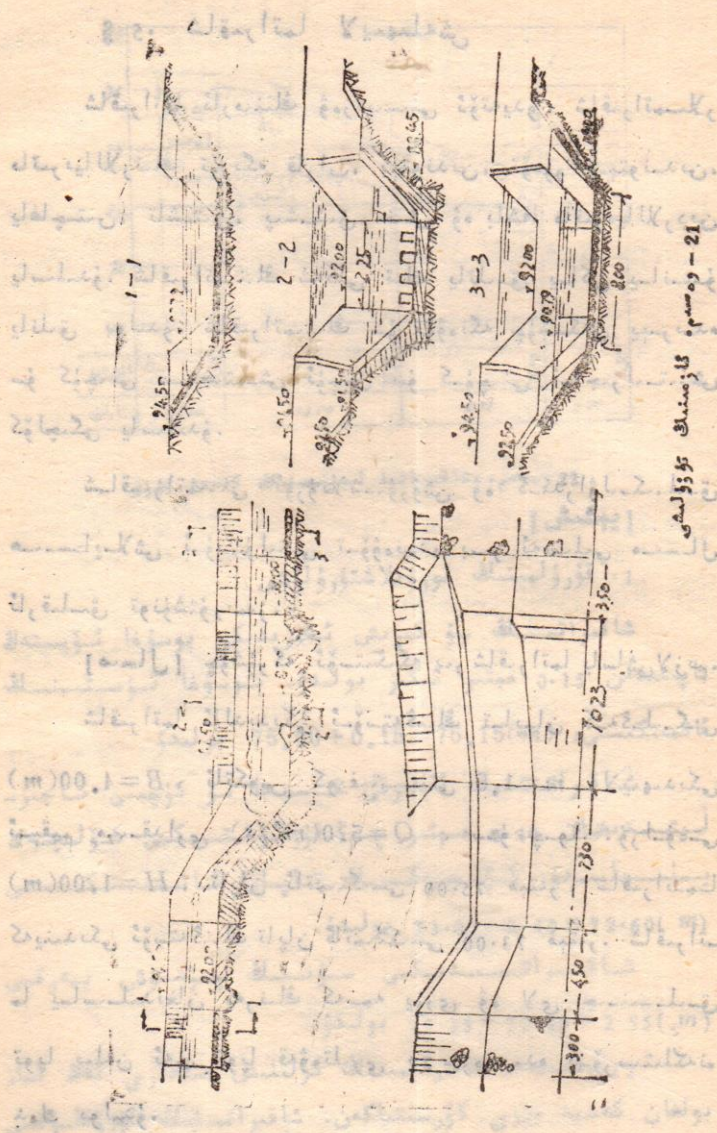
$$w = (B + mh)h = (7.37 + 1 \times 1.79) \times 1.79$$

$$= 16.4 \quad (m^2)$$

سۇ چىقىرىش قىسمىنىڭ ئېقىم تېزلىكى:

$$V = \frac{Q}{w} = \frac{14.5}{16.4} = 0.88 \quad (m/s)$$

بۇ ئېقىم تېزلىكى سىبىرىق توپىنىڭ چاتماس ئېقىم تېزلىكى $(0.9 \sim 0.8 m/s)$ نىڭ دائىرىسى ئىچىدە بولىدۇ، لېكىن لايىھىدىكى ئېقىم تېزلىكى $(V_{max} = 0.76 m/s)$ دىن چوڭ. شۇڭا، ئېقىم تېزلىكىنى كۆلچەكنىڭ ئاخىرقى قىسمىدا تەكشۈرۈش ۋە سۇ ئېقىمىنىڭ كۈچىنى كۆلچەك ئىچىدە تارقىتىۋېتىش، ئۈچۈن، ئۆستەڭنىڭ مۇھاپىزەت دائىرىسىغا بىر قاتار سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش كۆلچىكى ياساش لازىم. (21-رەسىمگە قاراڭ).



§ 5. شاقىراتما لايىھىلەش

شاقىراتما ئازمىنىڭ ۋەزىپىسىنى ئۆتەيدۇ. شاقىراتمىلار ماتىرىياللارنىڭ تۈرىگە قاراپ، يېتىۋىدىن، تۆمۈر يېتىۋىدىن، ياغاچتىن، تاشتىن، پىششىق خەش ۋە باشقا ماتىرىياللاردىن ياسىلىدۇ. شاقىراتمىنىڭ شەكلى تىك يانلىق ياكى يانلىق بولىدۇ. شاقىراتمىنىڭ سۇ تۆۋەنگە چۈشكەن يېرىدە سۇ كۈچىنى تەسۋىتلىشى ئۈچۈن سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش كۆلچىكى ياسىلىدۇ.

شاقىراتمىنى ئورۇنلاشتۇرۇش ۋە گىدراۋلىكلىق ھېسابلاش ئۇسۇلىنى تۆۋەندە بىر ئەمەلىي مىسال ئارقىلىق تونۇشتۇرىمىز.

[مىسال] چۈشۈرگە ئۆستىگە بىر شاقىراتما ياساش لازىم.

شاقىراتما ئالدىدىكى ئۆستەڭنىڭ تاپان كەڭلىكى

$B = 4.00(m)$ ، ئاتكوس كويىقتىسىنى $m = 1.5$ ، لايىھىدىكى

ئىپقىم مىقدارى $Q = 5.0(m^3/s)$ ، سۇ چوڭقۇرلۇقى

$H = 1.00(m)$ ، تاپان ئاتىتىكىسى 75.00 مېتىر، شاقىراتما

كەينىدىكى ئۆستەڭنىڭ تاپان ئاتىتىكىسى 73.00 مېتىر. شاقىراتما

ما ياسىلىدىغان يەرنىڭ كەسمە يۈزى ۋە لاي جەننەتلىق

توپا بىلەن ئەت توپا قەۋەتلىرى 22-رەسىمدە كۆرسىتىلگەن

دەك بولىدۇ.

17.00 مېتىر، ئوكلۇنى $i_0 = \frac{2.55}{17} = 0.15$ بولىدۇ.

2. گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش

شاقىراتمىلارنىڭ كەينى قىسمىنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى كىرىشنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقىدىن كىچىك بولغانلىقى ئۈچۈن، سۇ كىرىش ئېغىزى ئەرگىن ئېقىم ھالەتتە بولىدۇ. شۇڭا تۆۋەندىكى ئەرگىن ئېقىم بويىچە ھىساپلايمىز.

(1) سۇ كىرىش ئېغىزىنىڭ كەڭلىكى b نى ھىساپلايمىز.

$$b = \frac{Q}{\varepsilon M H^{\frac{3}{2}}} \quad (65)$$

فورمۇلىدىكى:

Q - شاقىراتمىنىڭ ئېقىم مىقدارى، $Q = 5.0 (m^3/s)$.

ε - قىسىلىش كويىقتىشىنى، سۇ كىرىش ئېغىزى تىك تۆت بۇلۇڭ شەكىللىك بولغاندا $\varepsilon = 0.96$ بولىدۇ.

M - ئىككىنچى ئېقىم مىقدار كويىقتىشىنى، بۇ مىسالدا $M = 1.62$ بولىدۇ.

H - ئېقىم تېزلىكىنى نەزەردە تۇتقاندىكى ئاقاۋا ئۈستى سۇ ئېغىرى.

$$H_0 = H + \frac{V_0^2}{2g} = 0.15 \quad (66)$$

فورمۇلىدىكى: H - ئۈستەڭنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى،

$H = 1.00 (m)$ ، V_0 - ئۈستەڭنىڭ ئېقىم تېزلىكى.

ئۈستەڭنىڭ كەسمە يۈز مەيدانى:

$$w = (B + mH) H$$

$$= (4 + 1.5 \times 1) \times 1 = 5.5 \text{ (m}^2\text{)}$$

$$V_0 = \frac{Q}{w} = \frac{5}{5.5} = 0.91 \text{ (m/s)}$$

$$H_0 = 1 + \frac{0.91^2}{2 \times 9.81} - 0.15 = 0.89 \text{ (m)}$$

$$b = \frac{5}{0.96 \times 1.62 \times 0.89^{\frac{3}{2}}} = 3.84 \text{ (m)}$$

(2) كىرىشك سۇ چوڭقۇرلۇقى h_K نى ھىساپلايمىز.

شاقىراتما بوسۇغىسىدىكى (22 - رەسىمدىكى 1-1 كەسىمىگە

يۈزىدىكى) سۇ چوڭقۇرلۇقى كىرىشك سۇ چوڭقۇرلۇقى دىيىلىدۇ.

بۇنى فورمۇلا (66) بىلەن ھىساپلايمىز:

$$h_K = \sqrt[3]{\frac{aQ^2}{gb^2}} \quad (66)$$

فورمۇلىدىكى كويىقتىن ئىشلىتىش $a = 1.05$ بولغاندا.

$$h_K = \sqrt[3]{\frac{1.05 \times 5^2}{9.81 \times 3.84^2}} = 0.57 \text{ (m)}$$

بولىدۇ.

1-1 كەسىمە يۈزىدىكى ئېقىم تېزلىكى:

$$V_1 = \frac{Q}{bh_K} = \frac{5}{3.84 \times 0.57} = 2.38 \text{ (m/s)}$$

(3) نورمال سۇ چوڭقۇرلۇقى h_0 نى ھىساپلايمىز.

ئالدى بىلەن ئېقىم مىقدارى مودېلى K نى ھىساپلايمىز:

$$K = \frac{Q}{\sqrt{i_0}} \quad (67)$$

$$= \frac{5}{\sqrt{0.15}} = 12.9 \text{ (m}^3/\text{s)}$$

ئاندىن h_0 گە تەخمىنەن سان بېرىپ، بۇنىڭغا ئاساسەن شاقىراتمىنىڭ كەسپە يۈز مەيدانى w_0 ، گىدراۋلىك كىلىسلىق رادىئۇسى R_0 ۋە شېزى كويىقتىن C_0 نى ھىساپلايمىز. ئاندىن كېيىن K_0 نى فورمۇلا (68) بىلەن ھىساپلايمىز، ئەگەر K_0 بىلەن K تەڭ بولمىسا، h_0 نىڭ قىممىتىنى ئۆزگەرتىپ، قايتىدىن ھىساپلايمىز. ھىساپلاش نەتىجىسى $K_0 = K = 12.9$ بولغاندىكى سۇ چوڭقۇرلۇغىنىڭ قىممىتى شاقىراتمىنىڭ نورمال سۇ چوڭقۇرلۇغى بولىدۇ.

K_0 نى ھىساپلاش فورمۇلىسى:

$$K_0 = w_0 C_0 \sqrt{R_0} \quad (68)$$

w_0 ، R_0 ۋە C_0 لەر بىرىنچى باپ 28 تىكى فورمۇلا (6)، (7) ۋە فورمۇلا (4) بىلەن ھىساپلىنىدۇ. شاقىراتمىنى بېتوندىن ياكى تۆمۈر بېتوندىن ياسىغاندا غودۇرلۇق كويىقتىن $n = 0.015$ بولىدۇ. 18-جەدۋەلدە h_0 نى ھىساپلاش جەريانى ۋە نەتىجىسى بېرىلدى.

18- جەدۋەل

$K_0 (m^3/s)$	C_0	$R_0 (m)$	α_0	$w_0 (m^2)$	$h_0 (m)$
$84.0 > K$	58.1	0.44	4.98	2.19	0.57
$48.0 > K$	55.3	0.33	4.64	1.54	0.40
$18.2 > K$	49.8	0.18	4.24	0.77	0.20
$12.7 \approx K = 12.9$	48.8	0.16	4.18	0.65	0.17

4) شاقىراتمىنىڭ ئاخىرقى نۇقتىسىدىكى سۇ چوڭقۇرلۇقى h_2 نى ھىساپلاش.
ھىساپلاش فورمۇلىسى:

$$\frac{i_0 l}{h_0} = \eta_2 - \eta_1 - (1 - i_0) [\Phi(\eta_2) - \Phi(\eta_1)] \quad (69)$$

فورمۇلىدىكى:

l - شاقىراتمىنىڭ سۇ يۈزىنىڭ پەسىيىشى ئەگرى سىزىغىنىڭ ئۇزۇنلۇقى، بۇنى شاقىراتمىنىڭ ئۇزۇنلۇقى بىلەن ئوخشاش ئالماق بولىدۇ $l = 17.00(m)$.
 i_0 - شاقىراتمىنىڭ ئوڭلۇقى، $i_0 = 0.15$.
 h_0 - شاقىراتمىنىڭ نورمال سۇ چوڭقۇرلۇقى، $h_0 = 0.17(m)$.
 η_1 - پەسىيىش ئەگرى سىزىغىنىڭ باشلىنىش نۇقتىسىدىكى نىسبى سۇ چوڭقۇرلۇق. $h_1 \cdot \eta_1 = \frac{h_1}{h_0}$ باشلىنىش نۇقتىسى

سىمىدىكى سۇ چوڭقۇرلۇق، $h_1 = h_2 = 0.57(m)$ بولغاندا

$$\eta_1 = \frac{0.57}{0.17} = 3.35(m)$$

η_2 - پەسىيىش ئەگرى سىزىغىنىڭ ئاخىرقى نۇقتىسىدىكى نىسبى سۇ چوڭقۇرلۇق. $\eta_2 = \frac{h_2}{h}$ ، شاقىراتمىنىڭ ئاخىرقى نۇقتىسىدىكى سۇ چوڭقۇرلۇق.

$l - j_{cp}$ ئۇزۇنلۇقتىكى سۇ كۈچىنىڭ ئۆزگىرىش قىممىتى، ئۇ، تۆۋەندىكى فورمۇلا بىلەن ھىساپلىنىدۇ:

$$j = \frac{\alpha i_c C_{cp}^2 B_{cp}}{g x_{cp}} \quad (70)$$

فورمۇلادىكى α - كويىقىتىسىپىت، $\alpha = 1.1$ ، $g = 9.81(m/s^2)$ ، B_{cp} - شاقىراتمىنىڭ ئوتتۇرىچە كەڭلىكى، بۇنى $B_{cp} = b = 3.84(m)$ دەپ ئالسا بولىدۇ. C_{cp} بىلەن x_{cp} شېزى كويىقىتىسىپىتى ۋە چىلىنىش پارامېتىرىنىڭ ئوتتۇرىچە قىممىتى. بۇلارنى 18 - جەدۋەلدىكى قىممەتلەردىن پايدىلىنىپ ھىساپلاشقا بولىدۇ.

$$C_{cp} = \frac{1}{2} (58.1 + 48.8) = 53.45(m)$$

$$x_{cp} = \frac{1}{2} (4.98 + 4.18) = 4.58(m)$$

يۇقۇرىدىكى قىممەتلەرنى فورمۇلا (70) گە كىرگۈزگەندە:

$$j_{cp} = \frac{1.1 \times 0.15 \times 53.45^2 \times 3.84}{9.81 \times 4.58} = 4.05$$

فورمۇلا (69) دىكى $\Phi(\eta_1)$ ، $\Phi(\eta_2)$ نىسبى سۇ چوڭقۇرلۇقى η ۋە ئېقىننىڭ گىدراۋلىكىلىق كۆرسەتكۈچى x بىلەن

مۇناسىۋەتلىك فۇنكسىيە بولۇپ، بۇنى η ۋە x نىڭ قىممەتلىرى

تىگە ئاساسەن 19 جەدۋەلدىن تاپىمىز.

گىدراۋلىكىلىق كۆرسەتكۈچنى تىۋىۋەندىكى فورمۇلا بىلەن

ھىساپلايمىز:

$$x = 2 \cdot \frac{1 \cdot K_1 - 1 \cdot K_0}{1 \cdot h_1 - 1 \cdot h_0} \quad (71)$$

$$= 2 \cdot \frac{1 \cdot 84 - 1 \cdot 12.7}{1 \cdot 0.57 - 1 \cdot 0.17} = 3$$

$\eta_1 = 3.35$ بولغاندا $\Phi(\eta_1) = 0.045$ بولىدۇ.

يۇقۇرىدىكى قىممەتلەرنى فورمۇلا (69) غا كىرگۈزگەندە،

$$\frac{0.15 \times 17}{0.17} = \eta_2 - 3.35 - (1 - 40.5) [\Phi(\eta_2) - 0.045]$$

بولىدۇ.

بۇ تەڭلىمنى رەتلىگەندە،

$$\eta_2 + 39.5 \Phi(\eta_2) = 20.13$$

η_2 گە تەخمىنەن سان بېرىپ تەڭلىمنى يېشىمىز:

$\eta_1 = 1.30$ بولغاندا $\Phi(\eta_2) = 0.373$ بولىدۇ.

$$1.3 + 39.5 \times 0.373 = 16.03 < 20.13$$

$\eta_2 = 1.25$ بولغاندا $\Phi(\eta_2) = 0.42$ بولىدۇ.

$$1.25 + 39.5 \times 0.42 = 17.84 < 20.13$$

$\eta_2 = 1.20$ بولغاندا $\Phi(\eta_2) = 0.48$ بولىدۇ.

$$1.2 + 39.5 \times 0.48 = 20.16 \approx 20.13$$

شۇڭا، $\eta_2 = 1.20$ بولسا مۇۋاپىق.

شاقىراتىمنىڭ ئاخىرقى نۇقتىسىدىكى سۇ چوڭقۇرلۇقى

$$h_2 = \eta_1 \cdot h_0 = 1.2 \times 0.17 = 0.2(m)$$

شاقىراتىمنىڭ ئاخىرقى قىسمىدىكى ئېقىم تېزلىكى

$$V_2 = \frac{Q}{w} = \frac{Q}{bh_2}$$

$$= \frac{5}{3.84 \times 0.2} = 6.5 (m/s)$$

بۇ ئېقىم تېزلىكى بېتوندىن ياسالغان قۇرۇلمىلارنىڭ يول قويۇلغان دائىرىسى ئىچىدە بولىدۇ.

(5) سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش كۆلچىكىنى ھىساپلاش .
شاقىراتىمدىن يۇقۇرى تېزلىك بىلەن چۈشكەن سۇ كۈچىنى تىنچىتىش ئۈچۈن ، سۇ كۈچىنى ئاجىزلىتىش كۆلچىكى ياساش لازىم . كۆلچەكنىڭ چوڭقۇرلۇقى 0.40 مېتىر ، ئۇزۇنلۇقى 6.00 مېتىر ، كۆلچەك تەدرىجى كېڭىيىدۇ ، كېڭىيىشىنى 1:4 قىلىپ بەلگىلەيمىز .

كۆلچەكنىڭ ئاخىرقى قىسمىنىڭ كەڭلىكى:

$$b_2 = 3.84 + 2 \times 6 \times \frac{1}{4} = 6.84 (m)$$

كۆلچەكنىڭ ئۇزۇنلۇقى قاينام ئۇزۇنلۇقى بىلەن ئوخشاش .

$$L = 4.3H_2 = 4.3 \times (1 + 0.4) = 6.0 (m)$$

شاقىراتىمنىڭ ئاخىرقى قىسمىدىكى قىممەتلىك كەسىمە يۈزىنىڭ قاينام فۇنكسىيە قىممىتى θ_1 نى ھىساپلايمىز .

$$\theta_1 = \frac{\alpha Q^2}{gw_1} + \frac{w_1 h_2}{2} \quad (72)$$

فورمۇلىدىكى:

$$g = 9.81 (m/s^2), \alpha = 1.1, h_2 = 0.20 (m), Q = 5.0 (m^3/s)$$

$$w_1 = b \cdot h_1 = 3.84 \times 0.2 = 0.77 \text{ (m}^2\text{)}$$

$$\theta_1 = \frac{1.1 \times 5^2}{9.81 \times 0.77} + \frac{0.77 \times 0.2}{2} = 3.72 \text{ (m}^3\text{)}$$

كۆلچەكنىڭ ئاخىرقى قىسمىنىڭ قايسىنام فۇنكسىيەسىدە قىممىتى θ_2 نى ھىساپلايمىز:

$$\theta_2 = \frac{aQ^2}{gw_2} + \frac{w_2 H_2}{2}$$

فورمۇلىدىكى:

H_2 - كۆلچەكنىڭ سۇ چوڭقۇرلۇقى،

$$H_2 = H + 0.4 = 1 + 0.4 = 1.4 \text{ (m)}$$

w_2 - كۆلچەكنىڭ ئاخىرقى قىسمىنىڭ كەسمە يۈزمەيدانى،

$$w_2 = bH_2 = 3.84 \times 1.4 = 5.38 \text{ (m}^2\text{)}$$

$$\theta_2 = \frac{1.1 \times 5^2}{9.81 \times 5.38} + \frac{5.38 \times 1.4}{2} = 4.22 \text{ (m}^3\text{)}$$

$\theta_2 > \theta_1$ بولغاچقا، كۆلچەكتىكى قايسنام كۆمۈلگەن ھالەتتە بولىدۇ.

كۆلچەكنىڭ ئۈستىگە بىلەن تۇتاشقان كەسمە يۈزىدىكى ئېقىم تېزلىكىنى ھىساپلايمىز:

$$V = \frac{Q}{w_2} = \frac{5}{5.38} = 0.93 \text{ (m)}$$

بۇ ئېقىم تېزلىكى ئۈستىگە كىلىش ئېقىم تېزلىكى $(V_0 = 0.91 \text{ m/s})$ بىلەن ئاساسەن ئوخشاش. لېكىن ئۈستىگە كەسمە يۈزىدىكى تەكشىسىز ئېقىم تېزلىكىنىڭ تەسىرىدىن، ئۈستىگە قىسمەن بۇزۇلۇش يۈزىرىدۇ.

بۇنداق ئەھۋالدىن ساقلىنىش ئۈچۈن، كۆلچەكنىڭ كەينىدىكى ئۈستىگە كەسمە يۈزىنى 3 مېتىر ئۇزۇنلۇققىچە قورام تاشى تىزىپ يۈزلەش لازىم.

19 - جەدۋەل. $x=3$ بولغاندىكى فونكىتسىيە $\phi(\eta)$

نىڭ قىممىتى $\eta \times 1.1 = 8.0$ $\phi(\eta) = 0.005$

$\phi(\eta)$	η	$\phi(\eta)$	η	$\phi(\eta)$	η	$\phi(\eta)$	η	$\phi(\eta)$	η
0.147	1.90	0.316	1.38	0.510	1.18	1.291	1.015	1.278	0.915
0.139	1.95	0.310	1.39	0.495	1.19	1.193	1.020	1.300	0.920
0.132	2.0	0.304	1.40	0.480	1.20	1.119	1.025	1.323	0.925
0.119	2.1	0.298	1.41	0.467	1.21	1.061	1.030	1.348	0.930
0.108	2.2	0.293	1.42	0.454	1.22	1.010	1.035	1.374	0.935
0.098	2.3	0.288	1.43	0.442	1.23	0.967	1.040	1.403	0.940
0.090	2.4	0.283	1.44	0.431	1.24	0.929	1.045	1.434	0.945
0.082	2.5	0.278	1.45	0.420	1.25	0.896	1.050	1.467	0.950
0.076	2.6	0.273	1.46	0.410	1.26	0.838	1.06	1.504	0.955
0.070	2.7	0.268	1.47	0.400	1.27	0.790	1.07	1.545	0.960
0.065	2.8	0.263	1.48	0.391	1.28	0.749	1.08	1.591	0.965
0.060	2.9	0.259	1.49	0.382	1.29	0.713	1.09	1.644	0.970
0.056	3.0	0.255	1.50	0.373	1.30	0.680	1.10	1.707	0.975
0.041	3.5	0.235	1.55	0.365	1.31	0.652	1.11	1.783	0.980
0.031	4.0	0.218	1.60	0.357	1.32	0.626	1.12	1.881	0.985
0.025	4.5	0.203	1.65	0.349	1.33	0.602	1.13	2.018	0.990
0.020	5.0	0.189	1.70	0.341	1.34	0.581	1.14	2.250	0.995
0.014	6.0	0.177	1.75	0.334	1.35	0.561	1.15	∞	1.000
0.009	8.0	0.166	1.80	0.328	1.36	0.542	1.16	1.647	1.005
0.005	10.0	0.156	1.85	0.322	1.37	0.525	1.17	1.419	1.010

پايدىلانغان كىتاپلار

1. $\Gamma.M.$ لوپىرشۇ: «سۇ ئىنشائات قۇرۇلمىسىنى لايىھىلەش»؛
2. $A.B.$ كوموۋ: «گىدراۋلىكا»؛
3. گۇاڭدۇڭ سۇ ئىشلىرى نىسازارىتى: «سۇغۇرۇش قۇرۇلۇشى»؛
4. «مۇستەھكىم گىدراۋلىكىلىق ھىساپلاش»؛
5. «گىدراۋلىكىلىق تېخنىكا قوللانمىسى»؛

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

رەسەنلەرنىڭ ئىشلىتىلىشى

水渠及其附属设施的水力计算 (维吾尔文)

编者: 艾合买提·艾拜江

责任校对员: 阿达来提

新疆人民出版社出版

(乌鲁木齐市解放路306号)

新疆新华书店发行 新疆工学院印刷厂印刷

787×1092毫米 32开本 3.875印张

1985年2月第1版 1985年8月第1次印刷

印数: 1—1.500

书号: M15098·101 定价: 0.32元