

УДК 556.5:532.52

**Шишкина Ольга Дмитриевна**<sup>1</sup>, научный сотрудник отдела нелинейных геофизических процессов

e-mail: olsh@ipfran.ru

## ОЦЕНКА УСТОЙЧИВОСТИ ПРОФИЛЯ СУДОХОДНОГО КАНАЛА ПРИ ПРОВЕДЕНИИ ДНОУГЛУБИТЕЛЬНЫХ РАБОТ В РАЗМЫВАЕМОМ ДНЕ

Аннотация. В работе представлены результаты исследования закономерности размыва осадочных пород в речном русле со ступенчатым поперечным профилем после заглубления фарватерной части русла в нижнем бъефе плотины гидроэлектростанции.

*Ключевые слова:* морфология русла, волновой канал, поперечный ступенчатый профиль, дноуглубление, транспорт грунта.

Проблема размыва речного русла, сложенного из осадочных пород, является одной из основных в гидроморфологии. Особенное внимание её решению уделяется при проведении дноуглубительных работ.

#### Постановка задачи:

Русло реки представляет собой узкий волноводный канал с соотношением длины волны к ширине канала  $\lambda/B \gg 1$ . В этом случае ведущую роль в гидроморфологических процессах играет соотношение продольных скоростей в потоке жидкости.

Условие устойчивости поперечного профиля размываемого дна ступенчатого типа в речном русле будет выполняться при равенстве продольных скоростей жидкости в глубокой H и мелководной h зонах руслового канала [1].

Очевидно, что при наличии ступенчатого профиля дна поперек потока это условие не может выполняться для одного типа волн, так как скорость их распространения определяется одной и той же зависимостью. И равенство скоростей потока при переменной глубине поперек течения в таком случае невозможно.

Следовательно, в прибрежной и фарватерной частях русла должны одновременно присутствовать две разные волновые системы с различными физическими свойствами и, как следствие, разными зависимостями их параметров от глубины потока.

Проведенные ранее автором исследования [2] показали, что такое условие выполнимо.

Рассмотрим случай изменения геометрических параметров русла со ступенчатым поперечным профилем при производстве дноуглубительных работ при заглублении фарватерной части русла H с неизменной глубиной h вблизи берега. Схема постановки задачи приведена на Рисунке 1.



<sup>&</sup>lt;sup>1</sup> ФИЦ Институт прикладной физики РАН им. акад. А.В. Гапонова-Грехова, г. Нижний Новгород, Россия.

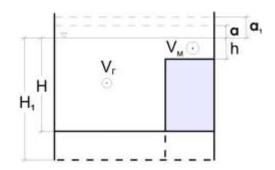


Рисунок 1 - Схема постановки задачи об изменении высоты волны в зависимости от заглубления фарватера: H и h — исходные глубины глубоководной и мелководной частей русла соответственно,  $H_1$  — глубина фарватера после дноуглубления, a и  $a_1$  — высота волны до и после дноуглубления

### Решение залачи:

До и после дноуглубления условия равенства продольных скоростей поперек потока могу быть выражены следующим образом:

$$V = V_{\Gamma} = V_{M}$$

$$V_{1} = V_{\Gamma}^{1} = V_{M}^{1},$$

$$(1)$$

где  $V_{\Gamma}$ ,  $V_{\rm M}$  – скорости воды в глубокой (фарватерной) и мелкой (прибрежной) зонах русла соответственно;

 $V_{\rm M}^{-1}$ ,  $V_{\Gamma}^{-1}$  — те же скорости после проведения дноуглубительных работ.

Учитывая волновой характер движения жидкости в нижнем бьефе плотины гидроэлектростанции, равенства (1) могут быть записаны в следующем виде [1]:

$$V = \sqrt{gH} = \sqrt{gh} \left( 1 + \frac{3}{4} \frac{a}{h} \right) + V_0$$

$$V_1 = \sqrt{gH_1} = \sqrt{gh} \left( 1 + \frac{3}{4} \frac{a_1}{h} \right) + V_0,$$
(2)

где H и  $H_1$  – глубина фарватерной части до и после дноуглубления соответственно;

h – глубина прибрежной части русла;

a и  $a_1$  – высота волны в нижнем бьефе плотины до и после дноуглубления соответственно;

 $V_0$  – скорость фонового течения.

Из уравнений (2) выражение для изменения скорости потока  $\Delta V = V_1 - V$  вследствие углубления дна фарватера H до глубины  $H_1$  при постоянной глубине прибрежного мелководья h будет иметь следующий вид:

$$\Delta V = \sqrt{gH_1} - \sqrt{gH} = \sqrt{gh} \left( 1 + \frac{3}{4} \frac{a_1}{h} \right) - \sqrt{gh} \left( 1 + \frac{3}{4} \frac{a}{h} \right). \tag{3}$$

Откуда можно получить выражение для изменения высоты волны  $\Delta a = a_1 - a$  в зависимости от изменения глубины фарватерной части H:

$$\Delta a = \frac{4}{3} \sqrt{h} \left( \sqrt{H_1} - \sqrt{H} \right). \tag{4}$$

Данное соотношение определяет условие равновесного состояния речного дна при воздействии на него сложной волновой системы, формируемой в размываемом русле с поперечным профилем ступенчатого типа.

Из уравнения (4) также очевидно постоянство соотношения всех параметров задачи:



$$\frac{\sqrt{h}}{\Delta a} \left( \sqrt{H_1} - \sqrt{H} \right) = \frac{3}{4} = const.$$
 (5)

Выражение (5) определяет значение изменения высоты волны  $\Delta a$ , необходимого для обеспечения устойчивости профиля размываемого речного дна после углубления дна по фарватеру реки.

Это значит, что для получения устойчивого профиля дна размываемого русла ступенчатого типа при изменении глубины фарватера  $\Delta H = H_1 - H$  и постоянстве глубины прибрежной зоны h должно обеспечиваться соответствующее изменение высоты волны  $\Delta a$ .

На рисунке 2 представлен пример решения уравнения (5) для глубины прибрежной части русла  $h=1.2\,\mathrm{m}$  при заглублении фарватерной части  $H=4\,\mathrm{m}$  до глубины  $H_1=6\,\mathrm{m}$  (синие линии). В этом случае расчетная высота волны должна увеличиться на  $\Delta a=a_1-a=0.66\,\mathrm{m}$ .

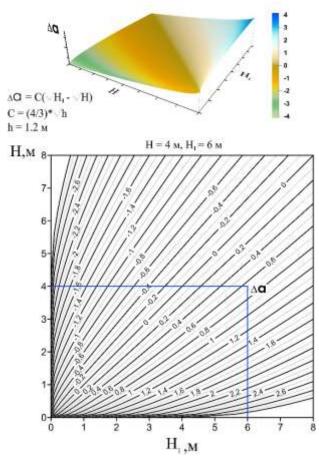


Рисунок 2 - Графическое решение уравнения (6) для изменения высоты волны в зависимости от заглубления фарватера:

 $\Delta a$  — изменение высоты волны после дноуглубления, H и  $H_1$  — глубина фарватера до и после дноуглубления, h — глубина прибрежной мелководной части русла

Данное условие должно учитываться при планировании и проведении дноуглубительных работ с целью формирования стабильного руслового профиля, сложенного из размываемых осадочных пород.

Работа автора финансируется за счет средств государственного задания (программа № 0030-2021-0007).

### Список литературы:

1. Шишкина О.Д. Исследование действия речного потока на динамику осадочных пород поперечно неоднородного дна ступенчатого типа [Текст]// Гидрометеорология и



экология: достижения и перспективы развития» имени Л.Н. Карлина/MGO-2022: Труды VI Международной конференции. «Перо». -2022. – C. 245-249. – URL: https://elibrary.ru/item.asp?id=53863758 (дата обращения 13.06.2023)

2. Shishkina O.D., Sveen J. K., Grue J. Transformation of internal solitary waves at the "deep" and "shallow" shelf: satellite observations and laboratory experiment//Nonlinear Processes in Geophysics.  $-2013. - V. 20. - N_{\odot} 5. - P. 743-757$ .

# ESTIMATION OF THE STABILITY OF THE PROFILE OF THE SHIPPING CHANNEL WHILST DREDGING IN THE ERODING BOTTOM

Olga D. Shishkina

*Abstract*. The paper presents the results of a study of the stability of sedimentary rocks in a riverbed with a stepped transverse profile after the dredging of the fairway part of the channel in the lower reaches of the hydroelectric dam.

*Keywords:* morphology of the channel, wave channel, transverse step-like profile, dredging, sediment transport.

