



СОЮЗ СОВЕТСКИХ
СОЦИАЛИСТИЧЕСКИХ
РЕСПУБЛИК

SU 1490213 A1

ГОСУДАРСТВЕННЫЙ КОМИТЕТ
ПО ИЗОБРЕТЕНИЯМ И ОТКРЫТИЯМ
ПРИ ГНТИ СССР

СБ 4 Е 02 В 1/00, 7/06

ОПИСАНИЕ ИЗОБРЕТЕНИЯ К АВТОРСКОМУ СВИДЕТЕЛЬСТВУ

(21) 4206401/29-15

(22) 06.03.87

(46) 30.06.89. Бюл. № 24

(71) Среднеазиатское отделение Все-
союзного проектно-изыскательского
и научно-исследовательского институ-
та "Гидропроект" им. С.Я. Жука
(72) В.Ф. Корчевский, Г.Н. Петров
и М.Х. Муратова
(53) 627.8(088.8)

(56) Бурштейн М.Ф. и др. Применение
массовых взрывов в строительстве.
М.: Недра, 1980, с. 171.

Авторское свидетельство СССР
№ 298234, кл. Е 02 В 1/00, 1959.

Изобретение относится к строитель-
ству гидротехнических сооружений, а
именно к способам возведения плотин
направленным взрывом.

Цель изобретения - сокращение тру-
дозатрат и повышение безопасности
работ.

На чертеже схематично изображена
плотина, разрез.

Способ осуществляют следующим об-
разом.

На участке, предназначенному для
возведения взрывной плотины в бортах
ущелья, откуда предполагается сброс
породы известными методами, опреде-
ляют блочность (гранулометрический
состав) горной массы, после чего в
лаборатории стандартными методами

1

(54) СПОСОБ ВОЗВЕДЕНИЯ ВЗРЫВОНАГРЮС-
НОЙ ПЛОТИНЫ

(57) Изобретение относится к строн-
тельству гидротехнических сооружений,
а именно к способам возведения плотин
направленным взрывом. Цель изобрете-
ния - сокращение трудозатрат и повы-
шение безопасности работ. При осу-
ществлении способа линейные заряды
взрывчатых веществ, формирующие оп-
ределенные зоны профиля плотины, рас-
полагают в бортах ущелья на разной
высоте, определяемой по расчетной
зависимости. При этом обеспечивается
как необходимое уплотнение грунта
плотины, так и его дополнительное
дробление. 1 ил.

SU 1490213 A1

определяют плотность горной массы
такого состава в предельно рыхлом
состоянии ρ_0 (соответствующая свобод-
ной отсыпке материала без уплотне-
ния) и ее модуль деформации E .

Затем по известным зависимостям
или экспериментально определяют мак-
симально необходимую плотность гор-
ной массы в центральной зоне плоти-
ны ρ_{max} , обеспечивающую заданную
проектом водопроницаемость плотины.

После этого высоту расположения
зарядов взрывчатых веществ (ВВ) в
различных сечениях заданного профи-
ля плотины H_y определяют по формуле

$$H_y = \frac{2E(\rho_y - \rho_0)^2}{\rho_0^2(2\rho_y - \rho_0)} ,$$

$$\text{где } \bar{\gamma}_y = \bar{\gamma}_o + (\bar{\gamma}_{\max} - \bar{\gamma}_o) (1 - \frac{y}{L});$$

$\bar{\gamma}_y$ — плотность грунта в сечении 5 пластиной, расположенной на расстоянии y от ее оси, $\text{т}/\text{м}^3$;

H_y — высота линейных зарядов над центром тяжести сечения плотины, расположенным на расстоянии y от ее оси, м;

E — модуль деформации материала плотины, Мпа ;

L — полудлина профиля плотины, м;

$\bar{\gamma}_o$ — плотность материала плотины в рыхлом состоянии (без уплотнения), $\text{т}/\text{м}^3$;

$\bar{\gamma}_{\max}$ — максимально необходимая плотность пластин по оси ее профиля (задается в зависимости от требуемой водопроницаемости), $\text{т}/\text{м}^3$,

u — расстояние от оси пластин до рассматриваемого сечения, м. 25

Этим обеспечивается как необходимое уплотнение грунта пластинами, так и его дополнительное дробление. Причем все это осуществляется без каких-либо дополнительных затрат, только за счет соответствующего расположения зарядов ВВ.

При этом уплотнение грунта в плотине и степень его дробления неравномерны по ее профилю. Наиболее плотная 35 и раздробленная зона находится в центральной части плотины, ближе к откосам как плотность, так и степень дробления уменьшаются, принимая на самих откосах минимально возможные 40 для данного грунта величины. Непрерывность изменения плотности и гранулометрического состава обеспечивает супфозионную устойчивость грунта, а его повышенная крупность на откосах — повышенную прочность по отношению к волновым воздействиям и к различным фильтрационным потоком.

Масса зарядов ВВ при этом определяется известными формулами в зависимости от объема проектного профиля 50 плотины.

Предлагаемый способ может использоваться для грунтов, разнозернистых по своему составу с начальной плотностью $\bar{\gamma}_o = 1,6-1,9 \text{ т}/\text{м}^3$ и модулем деформации $E = 10-100 \text{ Мпа}$. При этом максимальная плотность горной массы

в центральных зонах плотины может приниматься в пределах от $\bar{\gamma}_o$ до $\bar{\gamma}_{\max} = 2,4-2,5$ (при объемной массе частиц грунта $2,65-2,8 \text{ т}/\text{м}^3$).

Пример. Высота плотины 50 и длина по руслу реки $2L = 300 \text{ м}$. Определенные в лаборатории параметры плотности и скимаемости горной массы равны

$$\bar{\gamma}_o = 1,715 \text{ т}/\text{м}^3,$$

$$E = 80 \text{ Мпа}.$$

Определенная в лаборатории максимальная плотность в центральной зоне плотины $\bar{\gamma}_{\max}$, соответствующая заданной проектом водопроницаемости ($K_f = 5 \text{ м}/\text{сут}$) равна $2,25 \text{ т}/\text{м}^3$.

С учетом этого получим

$$\bar{\gamma}_y = 2,25 - 0,00357 y \quad \text{и}$$

$$H_y = 544 \frac{(\bar{\gamma}_y - 1,715)^2}{(2\bar{\gamma}_y - 1,715)}.$$

Ф о�мула изобретения

Способ возведения взрывонабросной плотины, включающий направленный взрыв линейных зарядов, расположенных в борту ущелья, отличающийся тем, что, с целью сокращения трудозатрат и повышения безопасности работ, линейные заряды взрывчатых веществ, формирующие определенные зоны профиля плотины, располагают в бортах ущелья в различных точках профиля плотины на разных высотах над центром тяжести профиля плотины, определяемых следующей зависимостью:

$$H_y = \frac{2E(\bar{\gamma}_y - \bar{\gamma}_o)^2}{\bar{\gamma}_o^2(2\bar{\gamma}_y - \bar{\gamma}_o)}$$

$$\text{где } \bar{\gamma}_y = \bar{\gamma}_o + (\bar{\gamma}_{\max} - \bar{\gamma}_o) (1 - \frac{y}{L});$$

$\bar{\gamma}_y$ — плотность грунта в сечении пластиной, расположенной на расстоянии y от ее оси;

H_y — высота линейных зарядов над центром тяжести сечения плотины, расположенным на расстоянии y от ее оси, м;

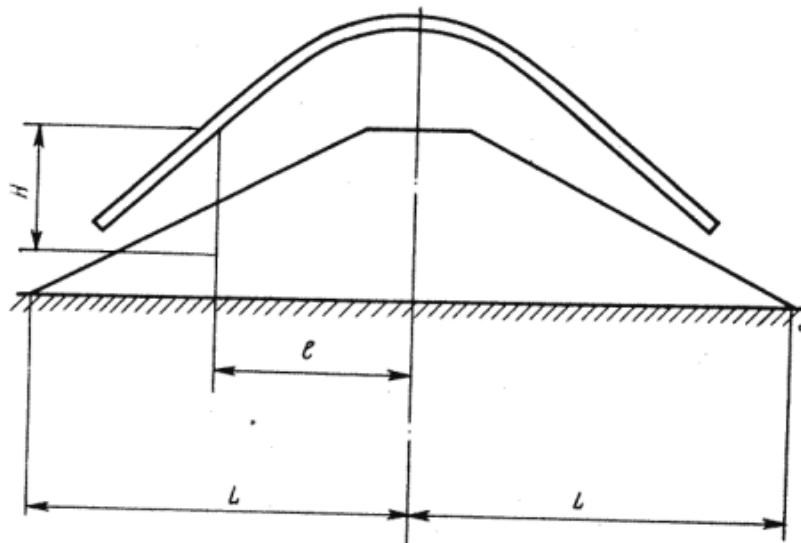
E — модуль деформации материала плотины, Мпа ,

L — полудлина профиля плотины, м;

$\bar{\gamma}_o$ — плотность материала плотины в рыхлом состоянии (без уплотнения), $\text{т}/\text{м}^3$;

ρ_{\max} - максимально необходимая плотность плотины по оси ее профиля (задается в зависимости от требуемой во-

допроницаемости), $\text{т}/\text{м}^3$;
 y - расстояние от оси плотины до рассматриваемого сечения, м.



Составитель Н. Кавсников

Редактор Ю. Середа

Техред М. Дидык

Корректор М. Васильева

Заказ 3728/32

Тираж 589

Подписано

ВНИИПП Государственного комитета по изобретениям и открытиям при ГКНТ СССР
113035, Москва, Ж-35, Раушская наб., д. 4/5

Производственно-издательский комбинат "Патент", г.Ужгород, ул. Гагарина, 101