Біловол О.В., к.т.н., доцент, Харківський національний автомобільно-дорожній університет

ВИКОРИСТАННЯ ПЛАНОВОЇ ДЕФОРМАЦІЇ РУСЛА У ЯКОСТІ ГАСИТЕЛЯ ЕНЕРГІЇ

Запропоновано ідею універсальної водобійної споруди, яка основана на зміненні планової конфігурації русла з метою скорочення ділянки водобою за спрягаючими спорудами. Вона частково замінює і доповнює традиційні для систем дорожнього водовідведення гасителі енергії у вигляді водобійного колодязя, водобійних стінок, комбінованого водобійного колодязя, розсіюючого трампліну, підвищеної шорсткості.

Математичну модель побудовано на основі рівнянь різко змінного руху, яка дозволяє одержати профіль універсальної водобійної споруди в плані. Проведено лінійний аналіз цієї моделі і запропоновані наближені формули для профілю споруди.

Універсальна водобійна споруда максимально позбавлена більшості недоліків, притаманних традиційним гасителям енергії.

Проведено порівняльний аналіз з універсальною спорудою, основаною на зміненні повздовжнього профілю ділянки водобою. Очевидні переваги змінення профілю в плані при гасінні енергії за швидкотоками.

Для одержання згаданого хвилястого профілю необхідно сформулювати і розв'язати зворотну задачу визначення профілю водобійної ділянки у плані за умови, що похил її дна і глибина потоку буде дорівнювати відповідно похилу дна русла і нормальній глибині за межами водобою. Запишемо рівняння різкозмінного руху води з урахуванням відцентрових сил інерції [1] за умови, що живі перерізи потоку плоскі і прямокутні:

$$\beta \frac{\alpha v^2}{g} \frac{d^2 b}{dl^2} - \frac{dE}{dl} + i - I = 0,$$

де i - похил вільної поверхні; $E = \frac{\alpha v^2}{2g}$ - питома кінетична енергія; I - похил

тертя; b - ширина русла; v - середня швидкість; l - повздовжня координата; α - коефіцієнт кінетичної енергії; β - відцентровий коефіцієнт; g - прискорення вільного падіння.

Перейдемо в рівнянні до відносних змінних за формулами:

$$x = \frac{b - b_0}{b_0}, l = \frac{l}{b_0},$$

де b_0 - ширина русла за межами водобою, якій відповідає нормальна глибина h_0 , що визначається з формули Шезі:

$$Q = \omega W \sqrt{i}$$
,

де ω - площа живого перерізу; W = W(n,R) - швидкісна характеристика; n - коефіцієнт шорсткості русла; R - гідравлічний радіус.

Для визначення похилу тертя скористаємося формулою

$$I = \left(\frac{K_0}{K}\right)^2,$$

де $K = \omega W$ - витратна характеристика; K_0 - витратна характеристика за межами водобою.

Швидкісну характеристику будемо визначати за формулою Манінга

$$W = \frac{1}{n}R^{\frac{2}{3}}.$$

В результаті одержуємо рівняння

$$x'' + 2bx' + \frac{2bi}{Fr} \left(1 - \frac{K_0^2}{K^2} \right) = 0,$$

де $2b = \frac{1}{\beta}$; Fr - число Фруда, яке визначається за формулою:

$$Fr = \frac{\alpha v^2}{gb}.$$

До нього слід додати початкові умови у вигляді:

$$x(l=0) = x_{c}, x'(l=0) = 0,$$

де x_c - відносна глибина у стиснутому перерізі.

Щоб визначити у першому наближенні конфігурацію русла у плані проведемо лінеаризацію рівняння. Одержимо відоме рівняння малих коливань з урахуванням сил тертя:

$$x'' + 2bx' + k^2x = 0,$$

де k^2 - квадрат частоти коливань, який визначається за формулою:

$$k^{2} = \frac{2bi}{Fr_{0}} \left(\frac{b_{0} + \frac{10}{3}h_{0}}{b_{0} + 2h_{0}} \right);$$

 Fr_0 - число Фруда рівномірного руху за межами водобійної споруди, яке визначається за формулою:

$$Fr_0 = \frac{\alpha v_0^2}{gb_0}.$$

Залежно від співвідношення коефіцієнтів рівняння мають місце різні форми русла в плані. Якщо b більше ніж k, то конфігурація споруди буде приблизно відповідати рішенню:

$$x = \frac{x_c}{b_1 - b_2} \left(b_1 e^{-b_2 l} - b_2 e^{-b_1 l} \right),$$

де
$$b_1 = b + \sqrt{b^2 - k^2}$$
; $b_2 = b - \sqrt{b^2 - k^2}$.

Тобто буде мати вигляд розширення у вигляді струменя, яке використовується у розсіюючому трампліні за швидкотоком для відкидання потоку на безпечну відстань. Необхідно зауважити, що для рівномірного розподілу потоку по ширині дно трампліну повинно бути у вигляді криволінійної поверхні: опуклої у поперечному напрямку і увігнутої у повздовжньому.

Якщо b менше ніж k, то конфігурація споруди буде відповідати рішенню:

$$x = \frac{x_c}{k_1} e^{-bl} \sin(k_1 l + \varphi),$$

де $k_1 = \sqrt{k^2 - b^2}$; φ - початкова фаза така, що визначається з рівняння

$$\cos \varphi = \frac{b}{k}$$
.

Тобто буде мати вигляд системи розширень і звужень на кшталт водозливів без порогу, амплітуда яких затухає вздовж русла. Якщо k значно перевищує b, то водобійна споруда збільшує поперечну шорсткість, яка використовується у швидкотоках для зниження швидкості.

Література

1. Біловол О.В. Рівняння різкозмінного руху для гідравлічного стрибка // Автомобільний транспорт: сб. науч. Тр. - 2013. - № 32. – С. 111-114.