

**РАСЧЕТ СИЛЫ ТЯГИ ТРАУЛЕРА В ЗАВИСИМОСТИ  
ОТ СКОРОСТИ БУКСИРОВКИ, СОПРОТИВЛЕНИЯ  
ТРАЛА И УЛОВА**

Ю. А. ЗНАМЕНСКИЙ

Рассмотрим процесс работы траулера от начала спуска трала до его подъема в виде отдельных этапов.

Для упрощения путь судна от момента выхода на косяк до окончания буксировки трала разобьем условно на три участка.

$x_1$ —путь, пройденный траулером от момента выхода на косяк до окончания спуска трала;

$x_2$ —путь, пройденный траулером от момента полного раскрытия трала (взятия ваеров на стопор) до момента наполнения его рыбой;

$x_3$ —путь, пройденный судном с тралом, наполненным рыбой.

Введем следующие обозначения:

$T$ —буксирная способность траулера;

$R$ —общее сопротивление судна;

$R_t$ —сопротивление трала.

На первом участке условная площадь сопротивления трала равна нулю, следовательно, и сопротивление его также равно нулю.

Составим уравнение движения судна

$$M \frac{d^2x}{dt^2} = T - R, \quad (1)$$

или

$$\frac{d^2x}{dt^2} = \frac{T - R}{M}.$$

На втором участке к величине общего сопротивления траулера добавляется сопротивление трала.

Наполнение трала принимается порционным.

Сопротивление, развиваемое тралом, представим в виде

$$R_t = \frac{k_t F_t \rho}{2} \left( \frac{dx}{dt} \right)^2, \quad (2)$$

где  $k_t$ —коэффициент силы сопротивления трала, отнесенный к полной его поверхности;

$F_t$ —площадь поверхности трала;

$\rho$ —объемный вес морской воды.

С учетом сопротивления трала общее уравнение движения примет вид

$$\frac{d^2x}{dt^2} = \frac{T - R}{M} - \frac{\rho}{2M} k_t F_t \left( \frac{dx}{dt} \right)^2.$$

На третьем участке к величине общего сопротивления траулера и траала добавится сопротивление улова  $R_{\text{ул}}$ , которое можно выразить в виде следующего уравнения

$$R_{\text{ул}} = \frac{k_{\text{ул}} F_{\text{ул}} \rho}{2} \left( \frac{dx}{dt} \right)^2, \quad (3)$$

где  $k_{\text{ул}}$  — коэффициент сопротивления улова;  
 $F_{\text{ул}}$  — площадь поперечного сечения кутка траала с уловом.

Тогда

$$\frac{d^2x}{dt^2} = \frac{T - R}{M} + \frac{\rho}{2M} (-k_t F_t - k_{\text{ул}} F_{\text{ул}}) \left( \frac{dx}{dt} \right)^2. \quad (4)$$

Решим уравнение (4) относительно  $T$ , т. е. определим буксирное усилие, которое должно иметь судно для преодоления общего сопротивления, сохранив при этом заданную скорость трааления.

Обозначим

$$P = \frac{T - R}{M}; \\ Q = -\frac{\rho}{2M} (-k_t F_t - k_{\text{ул}} F_{\text{ул}}),$$

тогда уравнение (4) примет вид

$$\frac{d^2x}{dt^2} = Q \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 + P. \quad (5)$$

Движение судна с траалом рассматривается в диапазоне автомодельной области, поэтому и величина коэффициентов, входящих в формулы сопротивления, будет постоянна.

После спуска траала и наполнения его рыбой траулер при тех же условиях будет двигаться с отрицательным ускорением. Из практики известно, что для сохранения прежней скорости буксировки приходится увеличивать обороты двигателя. Это значит, что правая часть уравнения должна быть меньше нуля

$$Q \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 + P < 0.$$

Тогда уравнение (5) можно представить в виде

$$\frac{d^2x}{dt^2} + Q \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 - P = 0.$$

Обозначим

$$\frac{dx}{dt} = z; \quad \frac{d^2x}{dt^2} = z \frac{dz}{dx}.$$

Тогда

$$z \frac{dz}{dx} + Q \cdot z^2 - P = 0; \quad z^2 = y; \\ \frac{dy}{dx} = \frac{dz}{dx}; \quad \frac{dy}{dx} + 2Qy - 2P = 0; \\ z \frac{dz}{dx} = \frac{1}{2} \frac{dy}{dx}; \quad dx = \frac{dy}{-2Qy + 2P} = -\frac{dy}{2Qy - 2P}; \\ x + c = - \int \frac{dy}{2Qy - 2P} = \frac{1}{2Q} \ln(2Qy - 2P).$$

перейдем к старым переменным

$$x + c = -\frac{1}{2Q} \left[ \ln \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 - 2P \right].$$

Определим  $c$  по начальным данным в момент  $t=0$ , т. е. в начальный момент движения судна с тралом. При этом путь, пройденный судном с тралом, равен нулю, т. е.  $x=0$ .

$\frac{dx}{dt} = v_0$  — начальная скорость судна с тралом,

тогда

$$c = -\frac{1}{2Q} \ln (2Qv^2_0 - 2P).$$

Подставив значение  $c$ , получим

$$x = -\frac{1}{2Q} \ln \left[ 2Q \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 - 2P \right] + \frac{1}{2Q} \ln (2Qv^2_0 - 2P)$$

или

$$x = \frac{1}{2Q} \ln \left( \frac{Qv^2_0 - P}{Q \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 - P} \right).$$

Решим полученное уравнение относительно  $v_t$

$$\begin{aligned} e^{2Qx} &= \frac{Qv^2_0 - P}{Q \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 - P}; \\ e^{2Qx} Q \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 - Pe^{2Qx} &= Qv^2_0 - P; \\ \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 &= \frac{Qv^2_0 + P(e^{2Qx} - 1)}{Q \cdot e^{2Qx}}; \\ \left( \frac{dx}{dt} \right)^2 &= \frac{v^2_0 + \frac{P}{Q}(e^{2Qx} - 1)}{e^{2Qx}}; \\ v_t &= \frac{dx}{dt} = \frac{1}{e^{Qx}} \sqrt{v^2_0 + \frac{P}{Q}(e^{2Qx} - 1)}. \end{aligned} \quad (6)$$

#### ВЫВОД

Подставляя в уравнение (6) значение  $P = \frac{T-R}{M}$  и решая относительно  $T$  получим

$$T = \frac{MQ(e^{2Qx} v^2_t - v^2_0)}{e^{2Qx} - 1} + R. \quad (7)$$

Значение  $T$  характеризует величину буксирного усилия, которое необходимо для преодоления общего сопротивления судна и трала с рыбой и сохранения первоначальной скорости буксировки.

Из всего сказанного выше следует, что мощность траулера (величина буксирного усилия) должна выбираться не только из условия сопротивления судна и орудия лова, но так же и с учетом его максимальной уловистости.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Прандтль Л. Гидроаэромеханика. Изд-во иностр. лит-ры, 1955.
2. Пискунов Н. С. Дифференциальное и интегральное исчисление. Гос. изд-во тех.-теорет. лит-ры, М., 1957.