

## ВЛИЯНИЕ РАЗЛИЧНЫХ ФАКТОРОВ НА ПРОИЗВОДИТЕЛЬНОСТЬ ЗЕМЛЕРЕЗНОЙ МАШИНЫ

И. Г. БАСОВ, Н. А. ДУБРОВСКИЙ

(Представлена кафедрой горных машин, рудничного транспорта и горной механики)

Производительность баровой землерезной машины целесообразно исчислять либо в  $m^2$  прорезанных щелей, либо в  $m^3$  подготовленного к выемке мерзлого слоя грунта в единицу времени. Причем, если первый показатель зависит только от технических возможностей машины и физико-механических свойств мерзлого грунта, то величина объема подготовляемого к выемке мерзлого слоя в единицу времени будет определяться, кроме того, и технологией нарезания сетки щелей.

Очевидно, что чем меньше будут размеры ячеек в сетке щелей, тем больше потребуется нарезать щелей для подготовки 1  $m^3$  мерзлого грунта к выемке, и тем больше будет непроизводительных затрат времени, связанных с маневровыми операциями машины. Следовательно, с целью увеличения производительности баровой машины необходимо размеры ячеек в сетке нарезаемых щелей увеличивать до максимальных возможных значений, исходя из грузоподъемных возможностей выемочной машины.

Величина площади щелей, которые необходимо нарезать для подготовки одного  $m^3$  мерзлого грунта к выемке, может быть найдена из выражения

$$s = \frac{(L_{\text{пр}} n_1 + L_{\text{поп}} n_2) H_{\text{щ}}}{V}, \quad m^2/m^3 \quad (1)$$

где

$L_{\text{пр}}$  и  $L_{\text{поп}}$  — длины щелей соответственно продольных и поперечных,  $m$ ;

$n_1$  и  $n_2$  — число щелей соответственно продольных и поперечных;

$H_{\text{щ}}$  — глубина щелей,  $m$ ;

$V = L_{\text{пр}} \cdot L_{\text{поп}} H_{\text{щ}}$  — объем подготовляемого к выемке мерзлого грунта,  $m^3$ .

Заменив в выражении (1)  $n_1$  и  $n_2$  через  $L_{\text{пр}}$  и  $L_{\text{поп}}$  и расстояния между продольными  $l_1$  и поперечными  $l_2$  щелями и выполнив ряд преобразований, получим

$$s = \frac{1}{l_1} + \frac{1}{l_2} + \frac{1}{L_{\text{пр}}} + \frac{1}{L_{\text{поп}}}, \quad m^2/m^3. \quad (2)$$

Тогда зависимость технической производительности землерезной машины от технологической схемы подготовки мерзлого грунта к выемке может быть определена по формуле

$$Q_t = \frac{v_n H_{\text{ш}} \cdot \kappa_t}{s}, \quad (3)$$

где

$v_n$  — скорость перемещения машины при резании щели, м/час;  
 $\kappa_t$  — коэффициент технически возможной производительности.

Коэффициент  $\kappa_t$  можно выразить как отношение чистого времени  $T$  работы машины по нарезанию щелей к общему времени, учитывающему и продолжительность вспомогательных операций  $T_{\text{вс}}$ ; т. е.

$$\kappa_t = \frac{T}{T + T_{\text{вс}}}. \quad (4)$$

Чистое время работы машины по нарезанию щелей можно определить из выражения

$$T = \frac{\Sigma L_{\text{пр}} + \Sigma L_{\text{поп}}}{v_n}.$$

Продолжительность вспомогательных операций при подготовке данной площади к выемке

$$T_{\text{вс}} = T_3 + T_{\text{п}} + T_{\text{и}} + T_{\text{м}}, \quad (5)$$

где

$T_3$  и  $T_{\text{п}}$  — время, расходуемое соответственно на операции заглубления и подъема бара при подготовке данной площади к выемке;

$T_{\text{и}}$  — продолжительность замены инструмента;

$T_{\text{м}}$  — время, расходуемое на выполнение маневровых операций, связанных с переходом от одной щели к другой.

Суммарное время, расходуемое на операции по заглублению бара при подготовке данной площади к выемке

$$T_3 = (n_1 + n_2) t_3,$$

где  $t_3$  — продолжительность одного заглубления бара. Продолжительность единичного заглубления бара, исходя из схемы работы механизма поворота исполнительного органа (рис. 1), может быть найдена по формуле

$$t_3 = \frac{\beta_0 - \beta}{\omega} = \frac{\left[ \arccos \frac{H_{\text{п}}}{L_6} - \arccos \frac{H_{\text{ш}} + H_{\text{п}}}{L_6} \right] L_6}{v_{\text{пб}}},$$

где

$\omega$  — средняя угловая скорость поворота бара, рад/мин;  
 $L_6$  — длина бара;

$H_{\text{п}}$  — высота размещения оси поворота бара над уровнем почвы;

$v_{\text{пб}}$  — средняя линейная скорость поворота конца бара.

Тогда

$$T_3 = (n_1 + n_2) \frac{\left( \arccos \frac{H_{\text{п}}}{L_6} - \arccos \frac{H_{\text{ш}} + H_{\text{п}}}{L_6} \right) L_6}{v_{\text{пб}}}. \quad (6)$$

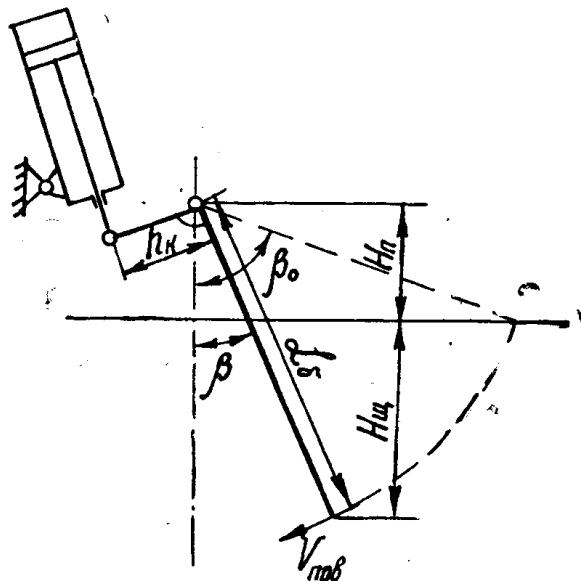


Рис. 1. Схема механизма заглубления бара.

Время, расходуемое на операции подъема бара при подготовке площади к выемке

$$T_{\text{п}} = (n_1 + n_2) t_{\text{п}}$$

где  $t_{\text{п}}$  — продолжительность одного подъема бара.

Продолжительность одного подъема бара в соответствии с рис. 1 может быть найдена из выражения

$$t_{\text{п}} = \frac{\frac{\pi}{2} - \beta}{\omega'} = \frac{\arcsin\left(\frac{H_{\text{п}} + H_{\text{щ}}}{L_6}\right) l_{\text{k}} F_{\text{д}}}{Q_{\text{н}} \cos \beta},$$

где

$\omega'$  — средняя угловая скорость подъема бара;

$l_{\text{k}}$  — длина кривошипа рычажного механизма поворота бара;

$F_{\text{д}}$  — рабочая площадь поршня гидродомкрата механизма поворота бара,  $\text{см}^2$ ;

$Q_{\text{н}}$  — производительность гидронасоса,  $\text{см}^3/\text{мин}$ .

Тогда

$$T_{\text{п}} = (n_1 + n_2) \frac{\arcsin\left(\frac{H_{\text{п}} + H_{\text{щ}}}{L_6}\right) l_{\text{k}} F_{\text{д}}}{Q_{\text{н}} \cos \beta}. \quad (7)$$

Время, расходуемое на замену изношенного инструмента

$$T_{\text{и}} = (L_{\text{пр}} n_1 + L_{\text{поп}} n_2) H_{\text{щ}} z_u t_u = L_{\text{пр}} L_{\text{поп}} H_{\text{щ}} s z_u t_u, \quad (8)$$

где  $z_u$  — количество резцов, расходуемых на  $1\text{м}^2$  прорезанной щели;

$t_u$  — средняя продолжительность замены одного зубка.

Время, расходуемое на маневровые операции

$$T_{\text{м}} = (n_1 + n_2 - 2) t_{\text{м}} = \left( \frac{L_{\text{поп}}}{l_1} + \frac{L_{\text{пр}}}{l_2} \right) t_{\text{м}}, \quad (9)$$

где  $t_{\text{м}}$  — время перехода баровой машины с одной щели на другую.

Подставив в выражение (5) значения  $T_{\text{з}}$ ,  $T_{\text{п}}$ ,  $T_{\text{и}}$ ,  $T_{\text{м}}$  из формул (6), (7), (8), (9) и проведя соответствующие преобразования и упрощения на основе использования данных эксплуатации реальных машин, получим упрощенную формулу для определения времени, расходуемого на вспомогательные операции

$$T_{\text{в.о.}} = (1,7 + 3,2H_{\text{щ}}) (n_1 + n_2 - 2). \quad (10)$$

Расчеты показывают, что в зависимости от технической схемы подготовки мерзлого грунта к выемке коэффициент технически возможной производительности машины может изменяться в широких пределах  $0,3 \leq \kappa_{\text{т}} \leq 0,98$ . Причем  $\kappa_{\text{т}}$  тем меньше, чем меньше размеры ячеек в сетке щелей и объем подготавливаемого к выемке мерзлого грунта.

Влияние глубины промерзания грунта на производительность баровой машины можно учесть коэффициентом  $\kappa_{\text{п}}$ . Зависимость  $\kappa_{\text{п}}$  от глубины промерзания грунта, построенная в соответствии с дискретным рядом значений  $\kappa_{\text{п}}$ , рекомендуемых ЕНИР [1], хорошо аппроксимируется уравнением

$$\kappa_{\text{п}} = \frac{0,83}{H_{\text{пр}}} - 0,1,$$

где

$H_{\text{пр}}$  — глубина промерзания грунта,  $\text{м}$ .

Влияние свойств грунта на производительность баровой машины можно учесть коэффициентом  $\kappa_{\text{г}}$ . В зависимости от группы грунта ве-

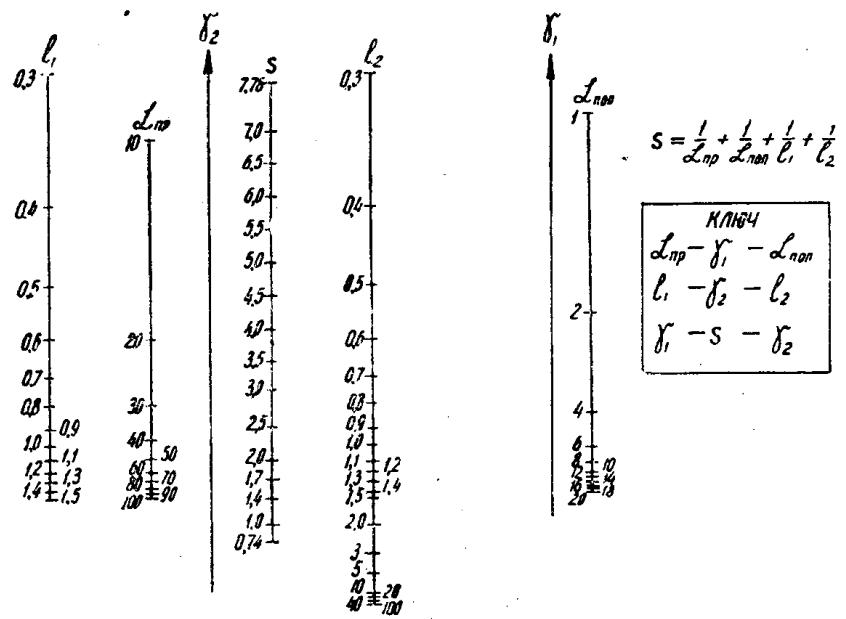


Рис. 2. Номограмма для определения величины

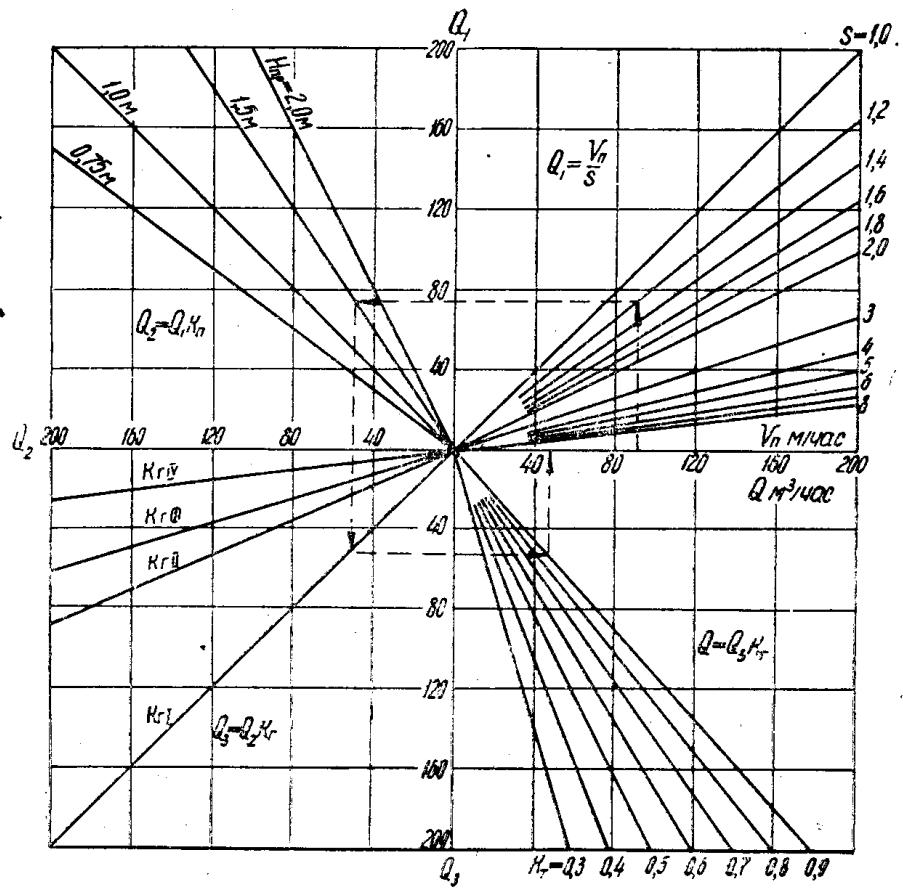


Рис. 3. Номограмма для определения производительности базовой машины

личина  $\kappa_g$ , в соответствии с рекомендациями ЕНиР [1], имеет следующие значения:

группа грунта	I	II	III	IV		
$\kappa_g$			I	0,44	0,31	0,13

Таким образом, зависимость производительности баровой машины от основных, влияющих на нее факторов, будет иметь вид

$$Q = \frac{v_n H_{\text{ш}}}{s} \left( \frac{0,83}{H_n} - 0,1 \right) \kappa_g \kappa_t. \quad (11)$$

Из номограммы (рис. 2) следует, что величина  $s$  будет тем меньше, чем больше будут площадь подготавливаемого к выемке мерзлого грунта ( $L_{\text{пр}} \cdot L_{\text{поп}}$ ) и расстояния между продольными ( $l_1$ ) и поперечными ( $l_2$ ) щелями.

Для увеличения объема, подготавливаемого в единицу времени к выемке мерзлого грунта путем нарезания системы щелей, необходимо (рис. 3) прежде всего увеличивать скорость ( $V_n$ ) прорезания щелей путем увеличения мощности землерезных машин и установления оптимальных режимов работы исполнительных органов. Кроме того, производительность землерезной машины (в  $m^3/\text{час}$ ) может быть существенно увеличена (в 2,0—2,5 раза) за счет уменьшения числа нарезаемых щелей (величина  $s$ ). Схема нарезания щелей должна выбираться из условия получения минимально возможной величины  $s$ . Это может быть достигнуто в случае нарезания только продольных щелей. Последнее возможно либо при незначительном промерзании (до 1 м) грунта, когда выемочная машина может взламывать межщелевые целики со стороны талого грунта, либо при значительном промерзании (до 2 м и более), но в случае применения гидроскалывателей для одновременного с резанием очередной щели разрушения межщелевого целика [2]. Уменьшение числа нарезаемых щелей для подготовки кубометра мерзлого грунта к выемке сокращает затраты времени на вспомогательные операции (увеличивает  $\kappa_t$ ), а следовательно, приводит к повышению производительности землерезной машины.

#### ЛИТЕРАТУРА

1. Единые нормы и расценки на строительные, монтажные и ремонтно-строительные работы. Сб. 2. Землеройные работы. Вып. 1. Механизированные и ручные земляные работы. Стройиздат, Москва, 1964.
2. О. Д. Алисов, И. Г. Басов, А. А. Сдобников, Ф. Ф. Зелингер. Резание мерзлого грунта с одновременным скальванием. Ж. «Механизация строительства», № 1, 1966.