3.15. Динамические факторы автомобиля

• У автомобиля различают <u>динамический</u> фактор по тяге и <u>динамический фактор по сцеплению</u>.

•

• Динамическим фактором по тяге называется отношение разности силы тяги и силы сопротивления воздуха к весу автомоби р _ р

$$D=\frac{P_{\mathrm{T}}-P_{\mathrm{B}}}{G}.$$

Значения динамического фактора по тяге позволяют судить о тягово-скоростных свойствах конкретного автомобиля при разных нагрузках и сравнивать тягово-скоростные свойства различных автомобилей.

При этом чем больше динамический фактор по тяге, тем лучше <u>тягово-скоростные свойства</u> и выше проходимость автомобиля: он способен развивать большие ускорения, преодолевать более крутые подъемы и буксировать прицепы большей массы.

Максимальные значения динамического фактора по тяге составляют 0,3...0,45 для автомобилей ограниченной проходимости 0,6...0,8 - для автомобилей высокой проходимости.



Actros в строительстве



Самосвал Iveco Trakker 653900 с колесной формулой 6x6 для компании «ПромСтройМонтаж» (входит в состав группы компаний «Ташир»). Автомобили будут задействованы в строительстве объектов на проекте по освоению крупного месторождения природного газа в Ямало-Ненецком автономном округе.

Динамический фактор по тяге часто называют просто <u>динамическим фактором</u>. Его значение ограничено вследствие наличия сцепления колес с дорогой.

Для безостановочного движения автомобиля <u>без пробуксовки ведущих колес необходимо</u> выполнение следующего условия:

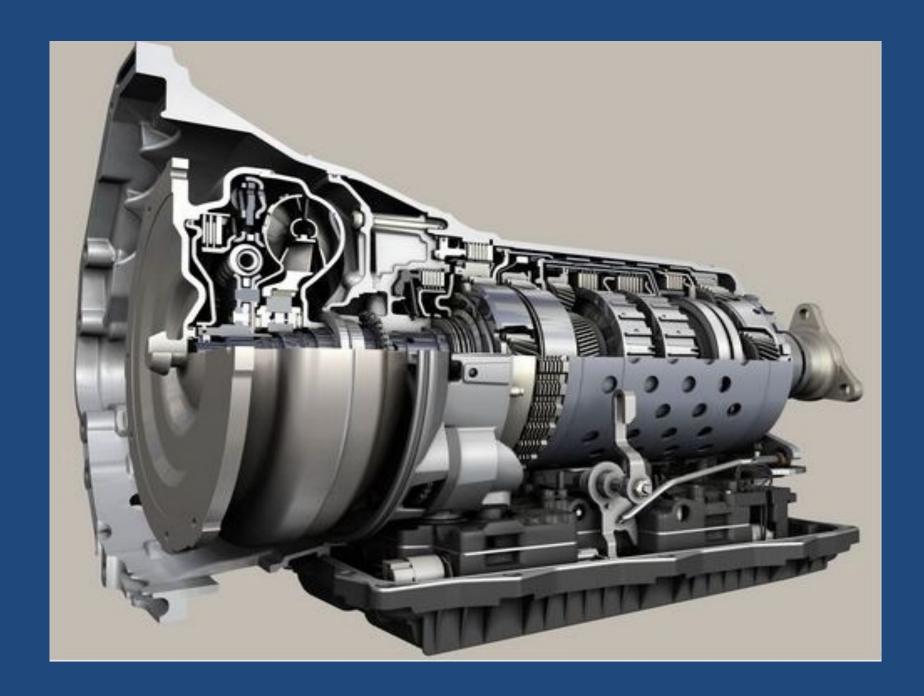
$$D_{\rm cu} \geq D \geq \psi$$
,

где D_{сц} - динамический фактор по сцеплению.



пикап Volkswagen Amarok

Амарок с 8-ступенчатой трансмиссией с полноценной ГМП (гидромеханическая передача). Такая, в основе своей, ставится на некоторые кроссоверы Ауди и Фольксваген. Привод сделали постоянным полным с самоблокирующим межосевым дифференциалом Torsen. Стихия Амарок с автоматической трансмиссией это городские дороги и загородные трассы.



Трехтонная машина разгоняется до сотни <u>километров</u> примерно за 11 секунд — достойный результат. Способствует этому битурбированный двигатель всего то 2литрового объема, но мощностью 180 л.с. и крутящим моментом 420 Н·м. Такой же мотор ставится и на машины с механической КПП, но дефорсированный до 167 л.с. и 400 Н.м. Несмотря на приставку «би», нынешний мотор не всегда успевает с «низов» даже с 8ступенчатой КПП.

Первая передача с передаточным числом 4,7. 8-я передача с передаточным числом 0,67 позволяет экономить топливо.



Причем, на высшую передачу трансмиссия выходит до 1000 оборотов двигателя.

Отличная подвеска немецкого «Волка», а именно так переводится с какого-то индейского языка слово Амарок, с легкостью справляется с разумными дорожными выбоинами, ямами и буграми. Их практически не чувствуешь на любой скорости. Для этой машины как нельзя подходит выражение «больше скорость меньше ям». Передняя подвеска многорычажная независимая, задняя с неразрезным мостом — рессорная. Спереди на Амароке стоят двухпоршневые дисковые, сзади барабанные тормоза.



На пробеге в 9500 км, включая горные дороги, мы потратили 840 литров дизтоплива. Пустыми почти не ездили, чаще груженые. Выходит, что средний расход топлива составил 8,8 л на 100 км. Замеры показали, что на дистанции 1000 км при движении на круиз-контроле с постоянной скоростью 125 км/ч, расход топлива составляет 9,6 л/100 км. Каждые 10 км скорости дополнительно прибавляют 0,8 литра. Груженая машина честно выдает 170 км/ч максимальной скорости, а расход дизеля увеличивается до 15 литров. Но с такой скоростью мы практически не ездили, а крейсерские на европейских автобанах 120-140 км/ч вполне комфортны для такой машины.

Динамическим фактором по сцеплению называется отношение разности силы сцепления и силы сопротивления воздуха к весу автомоб

$$D_{\rm cu} = \frac{P_{\rm cu} - P_{\rm B}}{G}.$$

Так как буксование ведущих колес обычно происходит при малой скорости движения и большой тяговой силе, влиянием силы сопротивления воздуха можно пренебречь.

Тогда дина $D_{ ext{cu}} = rac{P_{ ext{cu}}}{G} = rac{G_2 \phi_x}{G}$, сцеплению

Для установления связи между динамическим фактором и условиями движения представим уравнение движения автомобиля (3.20) в следующем виде:

$$P_{\rm T}-P_{\rm B}=P_{\rm A}+P_{\rm W},$$

ИЛИ

$$P_{\rm T} - P_{\rm B} = G \psi + \frac{G}{g} \delta_{\rm Bp} j.$$

Разделив обе части последнего уравнения на вес G, получим уравнение силового баланса автомобиля в безразмерной форме:

$$D = \psi + \frac{j}{g} \delta_{Bp}. \tag{3.22}$$

При <u>равномерном движении</u> ускорение <u>равно</u> <u>нулю</u>. Тогда

$$D=\psi$$
.

3.16. Динамическая характеристика автомобиля

Динамической характеристикой автомобиля называется зависимость динамического фактора по тяге от скорости на различных передачах.

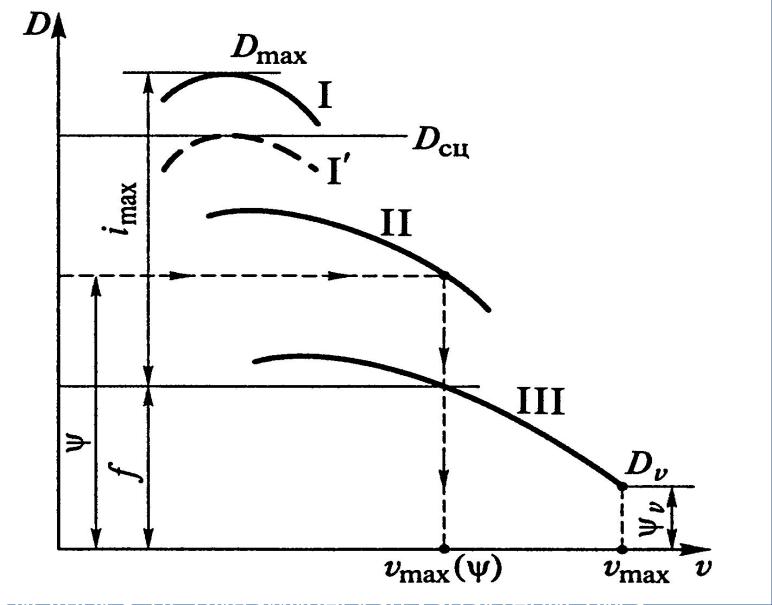


Рисунок э.14 динамическая характеристика автомобиля

Динамическая характеристика, представленная на рис. 3.24, свидетельствует о том, что динамический фактор по тяге на <u>низших</u> передачах имеет большую величину, чем на высших.

Это связано с тем, что на низших передачах тяговая сила увеличивается, а сила сопротивления воздуха уменьшается.

Поскольку при <u>равномерном движении</u> $D = \Psi,$

ордината каждой точки кривых динамического фактора, приведенных на динамической характеристике, определяет значение коэффициента сопротивления дороги Ф.

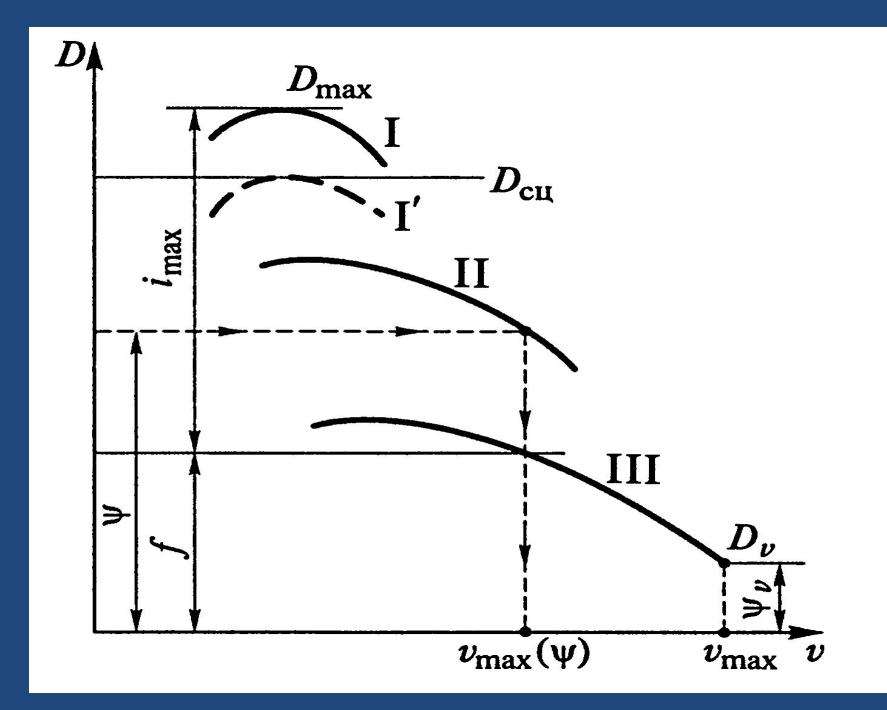
Так, например, точка D_{ν} , соответствующая значению динамического фактора при максимальной скорости v_{max} , определяет коэффициент сопротивления дороги $\Psi_{\mu
u}$ которое может преодолеть автомобиль при этой скорости, а ординаты точек максимума кривых динамического фактора представляют собой максимальные значения коэффициента сопротивления дороги, преодолеваемого на каждой передаче.

С помощью динамической характеристики можно решать различные задачи по определению тягово-скоростных свойств автомобиля. Рассмотрим некоторые из этих

Определение максимальной скорости движения автомобиля при заданном коэффициенте сопротивления дороги Ψ.

На оси ординат откладываем значение коэффициента сопротивления дороги Ψ , характеризующее данную дорогу, и проводим прямую, параллельную оси абсцисс, до пересечения с кривой динамического фактора D.

Точка пересечения и будет соответствовать максимальной скорости, которую может развить автомобиль при заданном коэффициенте сопротивления дороги Ψ .



Определение максимального подъема, преодолеваемого на дороге с заданным коэффициентом сопротивления качению *f*.

Для нахождения максимального подъема, который может преодолеть автомобиль при постоянной скорости на любой передаче на дороге с коэффициентом сопротивления качению f, на оси ординат откладываем значение коэффициента f и проводим прямую, параллельную оси абсцисс.



Автомобили «КАМАЗ-мастер» отправили из Набережных Челнов в Аргентину для подготовки к ралли «Дакар-2014».





Несмотря на непривычную кабину, челнинский грузовик построен на том же проверенном шасси КамАЗ-4326, да и задняя часть гоночной машины унифицирована с "обычными" вездеходами российской команды. Как объясняют заводчане, смещение кабины с экипажем на 1,5 м назад в пределы базы (раньше гонщики сидели буквально над передней осью) увеличивает загрузку задней оси до 55-56%. Это улучшает способность движения по песку и способствует правильному приземлению на прыжках. Смещение центра масс к центру автомобиля повышает маневренность и обеспечивает преимущества при движении по извилистым скоростным участкам.



Разность между максимальным значением динамического фактора D_{max} на любой передаче и значением коэффициента f соответствует максимальному подъему, преодолеваемому на выбранной передаче:

$$i_{max} = D_{max} - f$$

$$i_{max} = 12\% = 12/1.7 = 7$$
 град
 $i_{max} = 28\% = 28/1.7 = 17$ град
 $i_{max} = 51\% = 51/1.7 = 30$ град
 $i_{max} = 76\% = 76/1.7 = 45$ град
 $i_{max} = 88\% = 88/1.7 = 51$ град

$$i_{max} = 12\% = 12/1.7 = 7$$
 град
 $i_{max} = 28\% = 28/1.7 = 17$ град
 $i_{max} = 51\% = 51/1.7 = 30$ град
 $i_{max} = 76\% = 76/1.7 = 45$ град
 $i_{max} = 88\% = 88/1.7 = 51$ град

Определение максимального ускорения автомобиля при заданном коэффициенте сопротивления дороги Ψ.

Для нахождения максимального ускорения j_{max} , которое может развить автомобиль на любой передаче, необходимо найти разность между максимальным значением динамического фактора на выбранной передаче и значением коэффициента сопротивления дороги (D_{max} - Ψ).

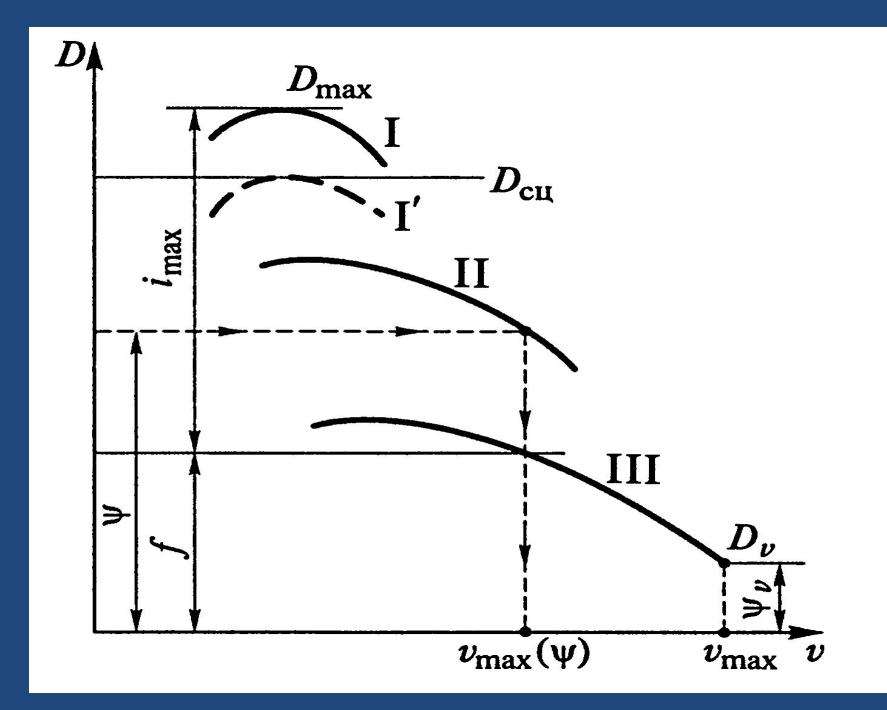
Зная эту разность, можно определить значение максимального ускорения по формуле

$$j_{\text{max}} = \frac{D_{\text{max}} - \Psi}{\delta_{\text{Bp}}} g. \tag{3.22}$$

Определение возможности буксования ведущих колес.

При решении данной задачи необходимо сопоставить динамические факторы по тяге и сцеплению.

С этой целью определяют значение динамического фактора по сцеплению для заданного коэффициента сцепления Ψ_{χ} . Найденное значение откладывают на оси ординат и проводят горизонтальную прямую.



В области, расположенной над проведенной прямой, $D_{cu} < D$, следовательно, трогание автомобиля с места на I передаче невозможно, а при его движении неизбежна остановка.

В области, находящейся под этой прямой, выполняется условие $D_{cq} > D$, следовательно, при полной нагрузке двигателя, или при полной подаче топлива, движение без пробуксовки ведущих колес невозможно лишь на I передаче.

Для движения без буксования ведущих колес на І передаче необходимо уменьшить подачу топлива и динамический фактор по тяге (см. кривую І' на рис. 3.24). При определении тягово-скоростных свойств динамическая характеристика строится для автомобиля <u>с полной нагрузкой</u>.

3.17. Динамический паспорт автомобиля

Неудобство использования динамической характеристики автомобиля состоит в том, что для оценки тягово-скоростных свойств необходимо строить отдельные графики для каждого значения нагрузки на автомобиль. Более универсальным и удобным является динамический паспорт автомобиля (рис. 3.25), который позволяет оценить тягово-скоростные свойства при различных нагрузках на автомобиль.

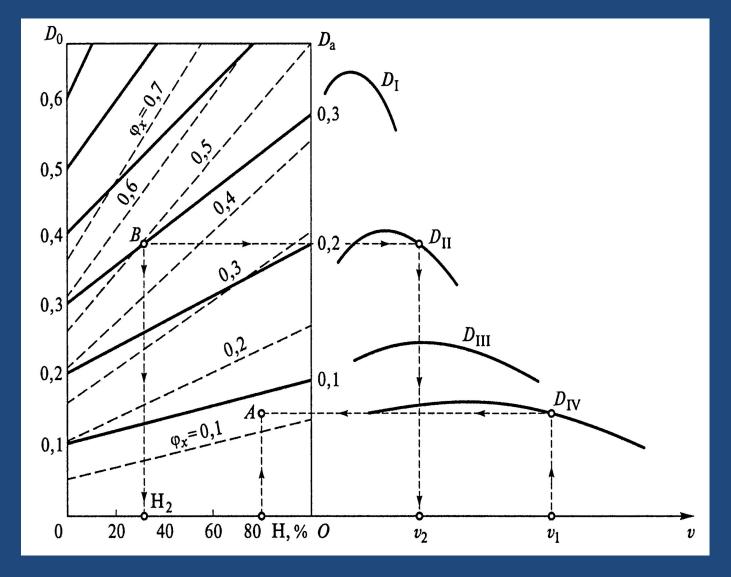


Рис. 3.25. Динамический паспорт автомобиля:

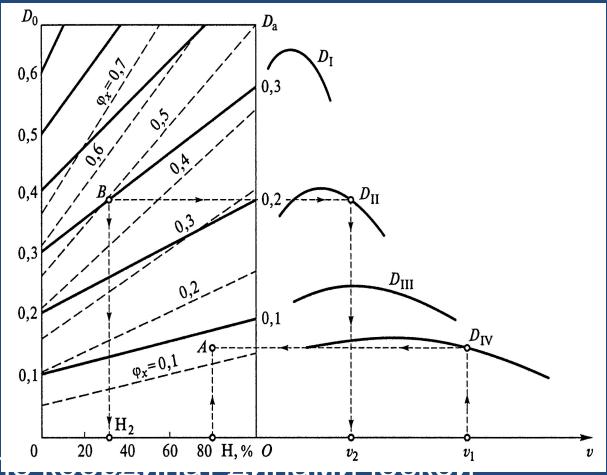
Динамическим паспортом автомобиля называется его динамическая характеристика с номограммой нагрузок и графиком контроля буксования.

Методика построения динамического паспорта автомобиля такова:

- строят динамическую характеристику автомобиля <u>с полной нагрузкой</u>;
- строят номограмму нагрузок, характеризующую изменение динамического фактора по тяге *D* в зависимости от нагрузки на автомобиль;
- строят <u>график контроля буксования</u>.

Трафик включает в себя зависимости динамического фактора по сцеплению $D_{c\mu}$ от нагрузки на автомобиль при разных значениях коэффициента сцепления колес с дорогой $\phi_{_x}$.

При построении номограммы нагрузок на автомобиль ось абсцисс его динамической характеристики продолжают влево и на ней в произвольном масштабе откладывают значения нагрузки на автомобиль, % (для грузовых автомобилей) или пасс. (для легковых автомобилей и автобусов).



О - началь кобрдинай динами тожей характеристики; О - начало координат графика контроля буксования; A, B - характерные точки построения; D_I - D_{IV} динамический фактор по тяге на I - IV передачах;

Из точки, соответствующей нулевой нагрузке, проводят вертикаль, на которой откладывают значения динамического фактора по тяге D_o для снаряженного автомобиля (без груза или без пассажиров) в масштабе, определяемом по формуле

$$D_o = D_a G_a / G_o,$$

где D_a - динамический фактор потяге для автомобиля с <u>полной нагрузкой</u>; G_{o} - вес соответственно снаряженного автомобиля и автомобиля с полной нагрузкой.

Затем сплошными линиями соединяют одинаковые значения динамических факторов *Do* и *Da* на осях ординат снаряженного и полностью груженого автомобилей.

График контроля буксования строят на номограмме нагрузок автомобиля.

С помощью этого графика сопоставляют динамические факторы по тяге D и сцеплению D_{cu} с целью <u>определения возможности</u> <u>буксования ведущих колес</u> при различных нагрузках на автомобиль.

Для построения графика контроля буксования сначала рассчитывают динамические факторы по сцеплению при разных нагрузках на автомобиль. При этом используют следующие выражения:

$$D_{0 \, \text{cu}} = \frac{G_{02}}{G_0} \, \varphi_x; \quad D_{a \, \text{cu}} = \frac{G_{a2}}{G_a} \, \varphi_x,$$
 (3.23)

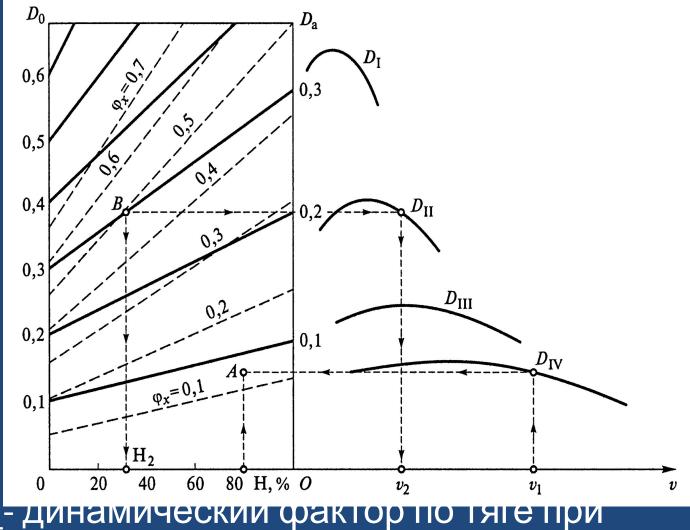
где D_{ocu} , $D_{a.cu}$ - динамический фактор по сцеплению соответственно снаряженного автомобиля и автомобиля с полной нагрузкой; Go, Ga - вес соответственно снаряженного и полностью груженого автомобиля; G_{02} , G_{32} - вес, приходящийся на ведущие колеса соответственно снаряженного и полностью груженого автомобиля; $arphi_{_{\scriptscriptstyle X}}$ - коэффициент продольного сцепления ($arphi_{_{\scriptscriptstyle X}}$ =

Последовательно подставляя значения коэффициента сцепления $\varphi_{_X}$ в выражения (3.23), определяют динамические факторы по сцеплению D_{ocu} и $D_{a.cu}$.

Найденные значения динамических факторов по сцеплению откладывают на вертикалях D_o и D_a номограммы нагрузок в том же масштабе, что и динамические факторы по тяге, и их одинаковые значения соединяют штриховыми линиями, над которыми указывают соответствующие значения ϕ_{\downarrow}

При решении задач по оценке тяговоскоростных свойств автомобиля из четырех параметров - скорости автомобиля *v,* нагрузки на автомобиль Н, коэффициентов сопротивления дороги Ψ и сцепления колес с дорогой $\varphi_{_{\scriptscriptstyle
m v}}$ можно определить два любых параметра по двум другим заданным. При этом найденные значения коэффициента сопротивления дороги Ψ будут максимально возможными, а значения коэффициента сцепления $\phi_{_{\scriptscriptstyle X}}$ - минимально необходимыми для движения автомобиля при различных нагрузках.

Рассмотрим примеры решения задач. Пример 1. Известны скорость автомобиля v_1 и нагрузка Н 1 (80 %). Необходимо определить максимальное сопротивление дороги, преодолеваемое автомобилем и характеризуемое коэффициентом $\Psi_{_{1}}$, а также минимальный коэффициент сцепления $\phi_{_{x_1}}$, необходимый для движения без буксования. Из точки *v,,* расположенной на оси абсцисс динамической характеристики, проведем вертикаль до пересечения с кривой ди намического фактора по тяге.



разных нагрузках; - - - - динамический фактор по сцеплению при разных коэффициентах продольного сцепления

Еще одну вертикальную линию направим вверх из точки H₁, находящейся на оси абсцисс номограммы нагрузок.

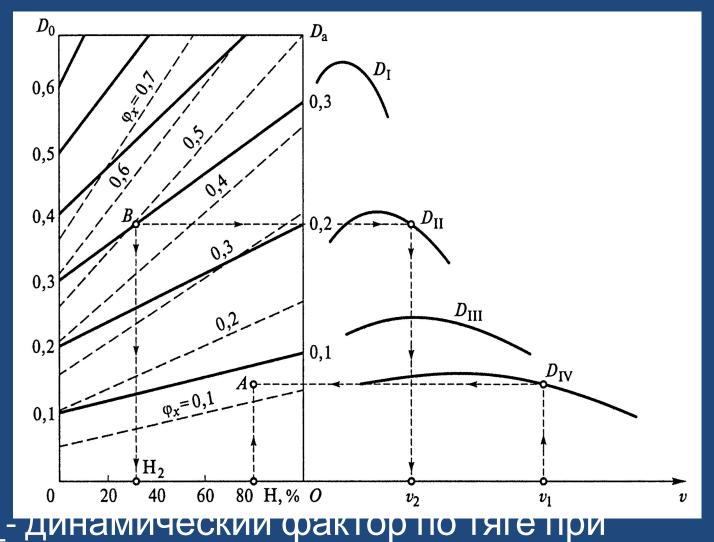
Затем из точки пересечения кривой динамического фактора проведем горизонтальную линию влево до пересечения с вертикалью, проходящей через точку H_1 .

Полученная точка пересечения A соответствует искомым коэффициентам сопротивления дороги $\Psi_{_1}$ и сцепления $\phi_{_{\chi} \,_{1}}$.

Пример 2. Известны коэффициенты Ψ_2 и $\varphi_{x \ 2}$. Необходимо определить скорость движения v_2 и нагрузку на автомобиль H_2 .

На номограмме нагрузок и графике контроля буксования заданным условиям задачи соответствует точка *В.* Проведя вправо из точки *В* горизонталь до пересечения с кривой динамического фактора и опустив перпендикуляр, найдем искомую скорость *v2*.

Затем, опустив перпендикуляр из точки *В* на номограмме нагрузок, определим допустимую нагрузку H_{2} .



разных нагрузках; ---- динамический фактор по сцеплению при разных коэффициентах продольного сцепления