УДК 629.113.004

МОДЕЛИРОВАНИЕ ПРИ ИСПЫТАНИИ АВТОМОБИЛЯ НА ТОПЛИВНУЮ ЭКОНОМИЧНОСТЬ НА ДОРОГЕ И НА СТЕНДЕ С БЕГОВЫМИ БАРАБАНАМИ

Горбик Ю.В., доц., к.т.н.

(Харьковский национальный автомобильно-дорожный университет)

Проанализированы вопросы моделирования условий функционирования транспортных машин при стендовых испытаниях. Предлагается методика и алгоритм проверки показателей топливной экономичности на стендах с беговыми барабанами.

Введение. Диагностирование систем автомобиля по техникоэкономическим показателям — неотъемлемая составляющая эффективного его использования. Без регулярного выполнения диагностирования нельзя обеспечить продолжительность и качество работы ТМ.

С использованием моделирования можно решить следующие задачи диагностики:

- оценить качество функционирования ТМ;
- выдать рекомендации по видам и объёмам профилактического обслуживания и ремонта для данной ТМ;
- разработать рациональные варианты применения диагностических приборов и оборудования для различных узлов и систем ТМ, при моделировании их функционирования.

В науке известны такие виды моделирования, как математическое, имитационное и модульное. Физическое моделирование базируется на теории подобия и размерностей. В основе этой теории лежит утверждение о TOM, что если все соответствующие безразмерные характеристики (критерии) подобия для двух явлений одинаковы, то они физически подобны. Такие модели представляют одну из подгрупп моделей, у которых физическая природа изучаемых явлений сохраняется полностью или частично, как и в натурном образце. Применительно к ТМ может осуществляться физическое моделирование при определении (нормировании) расхода топлива, токсичности ОГ, КПД автомобиля, коэффициента сцепления сопротивления качению дорогой, эффективности тормозных систем, плавности хода и др.

Расход топлива — важнейший измеритель экономичности автомобиля. Для каждой модели автомобиля установлена государственная норма. Расход топлива тем меньше, чем совершеннее двигатель и трансмиссия и чем меньше внешние сопротивления

Математическая модель расхода топлива должна быть простой и не требовать знания особых параметров исследуемого автомобиля и

специальных характеристик двигателя. Одновременно эта модель должна достаточно точно описывать процесс потребления топлива автомобилем и соответствовать современному уровню знаний по данной проблеме. Результаты расчётов расхода топлива с использованием данной математической модели должны с достаточной степенью точности совпадать с результатами дорожных и стендовых испытаний автомобиля на различных режимах движения.

Анализ публикаций. Основные принципы оценки топливной экономичности и нормирования расхода топлива заложены в работе [1], где с позиции системотехники и энергетического подхода рассмотрены конструктивные и эксплуатационные параметры эффективности работы транспортных средств

В работе [2] приведена методика оценки технического состояния автомобиля по изменению КПД автомобиля в целом и КПД составляющих агрегатов (двигателя, трансмиссии, подвески и колес). Приведены зависимости расчета КПД автомобиля и агрегатов на дороге и при стендовых испытаниях на беговых барабанах.

В работе [3] приведена новая методика расчета расхода топлива, основанная на определении 4-х коэффициентов полезного действия: индикаторного и механического КПД двигателя, КПД трансмиссии и колесного механизма (колеса и подвески).

В работе [4] предлагается использовать новый метод расчета расхода топлива в процессе диагностирования на стенде с беговыми барабанами, а в работе [5] приведен метод диагностирования по индикаторному расходу топлива в отдельных агрегатах автомобиля.

Цель и постановка задачи. Целью работы является дальнейшее совершенствование методики и разработка алгоритма диагностирования технического состояния автомобиля по изменению расхода топлива и КПД автомобиля.

Материалы и результаты исследования. Разработанные теоретические модели проверялись на автомобиле ГАЗ-33021 «Газель». Для этого была написана программа расчета расхода топлива и токсичности для данной марки автомобиля в среде Mathcad.

В общем виде расход топлива определяется по формуле

$$Q = K \cdot P_i / \eta_{i \text{ JI}/100 \text{ KM}}, \tag{1}$$

где K – коэффициент, учитывающий основные параметры двигателя автомобиля и качество топлива.

Этот коэффициент определяется по формуле

$$K = 7.95 \cdot V_h \cdot i_0 \cdot i_k / H_u \cdot \rho_m \cdot r_{k \text{ JI M/H}}, \tag{2}$$

где V_h — рабочий объем цилиндров двигателя, л; i_0 , i_κ — соответственно передаточное число главной передачи и коробки передач; $H_{\rm H}$ — низшая теплота сгорания топлива, кДж/ кг; ρ_m — плотность топлива, кг/см³; r_κ — радиус качения колеса, м.

Переменной величиной в рассматриваемом выражении является среднее передаточное число коробки передач, которое определяется по формуле

$$i_k = K_c \cdot i_{\kappa n} \cdot V_{\text{max}} / V_a$$

(3)

где K_c - скоростной коэффициент, $\mathbf{i}_{\text{кп}}$ — повышенное передаточное число коробки передач; V_{max} — максимальная (допускаемая) скорость движения автомобиля, км/ч; V_a — средняя техническая скорость движения автомобиля, км/ч.

Для автомобиля ГАЗ - 33021 (при
$$V_{\rm max}=100$$
 км/ч)
$$i_k=0.53\cdot 0.849\cdot 100/V_a\approx 45/V_a.$$

C ухудшением дорожных условий коэффициент K будет возрастать. Например, на дороге 4 гр.

$$K = \frac{7,95 \cdot 2,445 \cdot 5,125 \cdot 1,667}{44000 \cdot 0,74 \cdot 0,31} = 0,0165,$$

а на дороге 5 гр. при $V_a = 26$ км/ч K увеличивается до 0,0205.

Следующей переменной величиной является среднее индикаторное давление P_i кПа, которое складывается из среднего давления механических потерь на трение в двигателе P_n и среднего эффективного давления P_e .

В теории двигателей рекомендуется механические потери определять по формуле [6]

$$P_n = (a_n + b_n \omega_a), \tag{4}$$

где a и b — постоянные для данного автомобиля коэффициенты, ω_a — средняя скорость поршня в м/с.

Если известен ход поршня S_n и частота вращения коленвала n, тогда

$$P_n = (a_n + b_n \cdot 2S_n \cdot n / 60) = (a_n + 0.033 \cdot b_n \cdot S_n \cdot n)$$
 K Πa

Для грузовых автомобилей средней грузоподъемности можно принять a_n = 50 кПа, а b_n = 2,1 кПа с м $^{-1}$.

Из приведенной формулы для определения (1) можно получить более общее выражение, введя в зависимость другие частные значения КПД. Так как

$$\eta_e = \eta_i \cdot P_e / P_i, \tag{5}$$

TO

$$\eta_i = \eta_e \cdot P_i / P_e$$

Подставив это значение в последнюю формулу получим

$$Q = K \cdot P_e / \eta_i \cdot \eta_{M \text{ JI}/100 \text{ kM}}. \tag{6}$$

Средне эффективное давление

$$P_e = 12,56 \frac{r_k}{V_h \cdot i_0 \cdot i_k \cdot \eta_m} \cdot P_k = \frac{K_i \cdot P_k}{\eta_{mp}}. \tag{7}$$

Введя значение P_e в предыдущую формулу, получим

$$Q = K \cdot K_i \cdot \frac{P_k}{\eta_i \cdot \eta_{\scriptscriptstyle M} \cdot \eta_m} \,_{\rm JI}/100 \,_{\rm KM}.$$

Так как $\eta_k = P_\partial / P_\kappa$, то $P_k = P_\partial / \eta_\kappa$. После его подстановки в последнюю формулу получим новое выражение для определения расхода топлива:

$$Q = K \cdot K_i \frac{P_{\partial}}{\eta_i \cdot \eta_M \cdot \eta_m \cdot \eta_n} \Big|_{\text{II}/100 \text{ KM}}.$$
 (8)

Произведение

$$K \cdot K_i$$
 равно:

$$\frac{7.95 \cdot V_h \cdot i_0 \cdot i_k}{H_u \cdot \rho_m \cdot r_k} \cdot 12.56 \frac{r_k}{V_h \cdot i_0 \cdot i_k \cdot \eta_m} \approx 100 / H_u \cdot \rho_m$$

В окончательном виде упрощенная формула для расчета расхода топлива запишется так:

$$Q = \frac{100 \cdot P_{\partial}}{H_u \cdot \rho_m \cdot \eta_i \cdot \eta_m \cdot \eta_m \cdot \eta_n} \tag{9}$$

$$Q = \frac{100 \cdot P_{o}}{H_{u} \cdot \rho_{m} \cdot \eta_{a}} \frac{1}{\pi/100 \text{ km}}, \tag{10}$$

где η_a – общий КПД автомобиля.

Последняя формула представлена в более простом виде и поэтому она может быть использована для диагностирования автомобилей. В технически исправных автомобилях общий КПД для бензиновых автомобилей изменяется в пределах 0,06...0,07, для дизельных — 0.010...0,012.

Усилие, подведенное к дороге P_{∂} можно имитировать, меняя нагрузку на барабанах (P_m) . Величина $H_u \cdot \rho_m$ постоянная для данного вида топлива. Например, для бензина среднего качества $^{44000 \cdot 0,74 = 32560}$ кДж/л. Для дизельного топлива $^{43500 \cdot 0,84 = 36540}$ кДж/л. Если, например, для порожнего автомобиля ГАЗ-33021 эксплуатационная норма расхода топлива $Q \approx 15.8$ л/100 км, а общий КПД $\eta_a \approx 0,064$, тогда усилие P_{∂} на барабане должно быть $^{15,8 \cdot 32560 \cdot 0,064/100 = 329,24}$ Н. Крутящий момент на барабане M_{δ} должен быть равен $^{P_{\partial} \cdot r_{\delta}}$.Нм.

Усилие, подведенное к дороге определяется по формуле

$$P_{\partial} = (G_a \cdot i + 0.077kF \cdot V_a^2 + 0.1 \cdot \delta \cdot G_a \cdot V) =$$

$$= M_a (g \cdot i + 0.077kF \cdot V_a^2 / M_a + \delta \cdot V)$$
, H
(11)

где i – предельный уклон дороги, %; $\delta \cdot V$ – усилие в H, затрачиваемое на разгон автомобиля.

В теории автомобилей введен новый термин "шум ускорения" в м/c^2 , который наиболее полно оценивает качество дорожного движения и

определяется по формуле

$$K_{\mathcal{A}} = (g \cdot i + 0.077kF \cdot V_a^2 / M_a + \delta \cdot V)_{\text{M/c}^2},$$
 (12)

где M_a — масса автомобиля, кг; δ — динамический коэффициент учета вращающихся масс.

Для автомобиля ГАЗ-33021

$$K_{\perp} = (9.81 \cdot 0.32 / V_a + 3.64 \cdot 10^{-5} \cdot V_a^2 + \delta \cdot V)_{\text{M/c}^2}$$

На дорогах 1-5 гр. $K_{\mathcal{I}}$ изменяется в пределах 0,13...0,20. При стендовых испытаниях второе и третье слагаемое принимаем равными нулю. Тогда силу $P_{\partial} \approx 3,14 \cdot M_a \ / \ V_a$ Н

При моделировании средних условий эксплуатации (35...40 км/ч) можно определить общий КПД автомобиля по формуле

$$\eta_a = \frac{100 \cdot P_{\delta}}{H_u \cdot \rho_m \cdot Q} \tag{13}$$

где P_{δ} — приведенное усилие на барабане с учетом массы на заднем мосте, Q — замеряемый на стенде расход топлива в л/100 км, или Q_1 в кг/ч по формуле Q_1 = 0,1 · Q · V_a · ρ_T .

Результаты расчетов представлены на рис. 1-3, где расход топлива на стенде определялся при постоянном тормозном усилии. Данные графики позволяют подбирать тормозное усилие, при котором расходы топлива на стенде и на дороге одинаковы.

На рис. 2-3 приведены графические зависимости расхода топлива, основной и дополнительной норм расхода топлива (соответственно) для дорожных и стендовых испытаний.

Результаты моделирования расхода топлива с использованием данной математической модели, в зависимости от тормозного момента стенда, с определённой степенью точности совпадают с результатами дорожных и стендовых испытаний автомобиля на различных режимах движения.

Предлагаемая методика позволяет предложить упрощенный алгоритм общего диагностирования ТМ.

Упрощенный алгоритм диагностирования можно представить так:

- 1. Если по результатам диагностирования получаем $\eta_a \approx 0,062...0,064$ _ автомобиль исправен. При этом принимаем, что эффективный КПД исправного двигателя равен примерно $0,28\cdot 0,66\approx 0,18$, КПД трансмиссии и $0,77\cdot 0,46\approx 0,35$, а общий $\eta_a=0,18\cdot 0,35\approx 0,063$.
 - 2. Если, η_a меньше 0.062 ищем неисправность.
- 3. Путем замера или визуально определяем, что давление воздуха в шинах нормальное и шум в редукторе заднего моста отсутствует. Предполагаем неисправность в двигателе (в системе питания или зажигания). Наибольшая вероятность снижения η_i . Этот КПД можно проверить по

составу отработавших газов ($\eta_i \approx 0.32 \cdot \alpha$, а % CO есть функция α). Если замер CO показал, что его содержание достигает 6%, то это может быть при $\alpha \approx 0.6$. При таком значении α η_i снижается до 0,20 (вместо \sim 0,28). Резкое снижение η_i свидетельствует о неисправности топливной системы или зажигания.

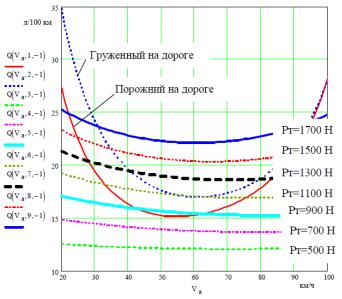


Рисунок 1 — Расход топлива автомобиля ГАЗ-33021 при движении по дороге полной и снаряженной массе, а также «движении» на имитационном стенде при заданной постоянной нагрузке

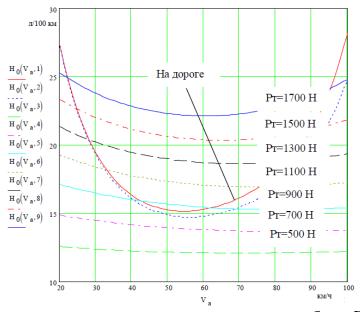


Рисунок 2 — Основная норма расхода топлива автомобиля ГАЗ-33021 при движении на дороге и на имитационном стенде при различной нагрузке

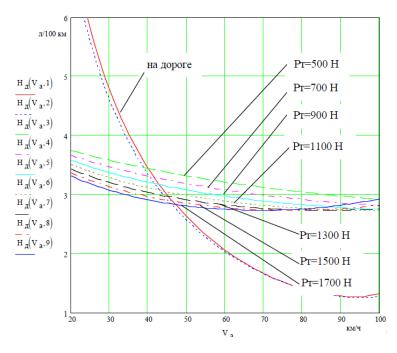


Рисунок 3 — Дополнительная норма расхода топлива автомобиля ГАЗ-33021 при движении по дороге и на имитационном стенде при различной нагрузке

Выводы. Рациональное использование топлива на автомобильном транспорте может быть обеспечено за счет учета влияния различных факторов при расчетах и совершенствования методов диагностирования показателей их топливной экономичности на стендах беговыми c испытаний барабанами. Для обеспечения соответствия режимов результатов реальным необходимо, полученных c использованием коэффициента сопротивления качению колеса, подбирать нагрузочные режимы стендового диагностирования так, чтобы условия её работы максимально соответствовали дорожным условиям.

Список литературы

- 1. Говорущенко Н.Я. Системотехника транспорта. / Н.Я. Говорущенко, А.Н. Туренко. Изд. 2-е, перераб. и подолн. Харьков: РИО ХГАДТУ, 1999. 468 с.
- 2. Кривошапов С.І. Розробка методики та алгоритму загального діагностування автомобілів за зміною коефіцієнта корисної дії. / Автореф. канд. техн. наук: 05.22.10. Харків, ХДАДТУ, 1999. 20 с.
- 3. Говорущенко Н.Я. Новая методика нормирования расхода топлива транспортных машин (метод четырех КПД) / Н.Я. Говорущенко, С.И. Кривошапов. // Автомобильный транспорт : Сб. научн. тр. Харьков: ХНАДУ, 2004. № 15.
- 4. Говорущенко Н.Я. Методы системного расчетно-аналитического и стендового диагностирования легковых автомобилей / Н.Я. Говорущенко, Ю.В. Горбик // Автомобильный транспорт: Сб. науч. трудов. Харьков: ХНАДУ, 2009. № 25. С. 58-61.

- 5. Говорущенко Н.Я. Методы диагностирования автомобилей по изменению общего и индикаторного расхода топлива и частных КПД в отдельных агрегатах. / Н.Я. Говорущенко, Ю.В. Горбик. // XVI научнотехническая конференция с международным участием «Транспорт экология устойчивое развитие» Варна: ТУ, 2010 С. 442-450.
- 6. Двигатели внутреннего сгорания: Теория поршневых и комбинированных двигателей: учебник для втузов по специальности "Двигатели внутреннего сгорания" / [Д.Н. Вырубов, Н.А. Иващенко, В.И. Ивнин и др.; под ред. А.С. Орлина, М.Г. Круглова]. 4е изд. перераб. и доп. М.: Машиностроение, 1983 372 с.

Анотація

МОДЕЛЮВАННЯ ПРИ ВИПРОБУВАННІ АВТОМОБІЛЯ НА ПАЛИВНУ ЕКОНОМІЧНІСТЬ НА ДОРОЗІ Й НА СТЕНДІ З БІГОВИМИ БАРАБАНАМИ

Горбік Ю.В.

Проаналізовано питання моделювання умов функціонування транспортних машин при стендових випробуваннях. Пропонується методика й алгоритм перевірки показників паливної економічності на стендах з біговими барабанами.

Abstract

MODELING IN THE TEST CAR ON FUEL EFFICIENCY ON THE ROAD AND ON A ROLLER DYNAMOMETER

Y. Gorbik

Analyzed issues of modeling of conditions of transport vehicles at the test bench. The technique and algorithm for checking the fuel economy on a roller dynamometer.