- 1. Наблюдается уменьшение средней скорости нарастания давления с 2,75 до 2,4 к Γ /см 2 град п.к.в. и максимального давления цикла с 67 до 65 к Γ /см 2 .
- 2. Суммарное количество теплоты, отводимой охлаждающей водой и смазочным маслом, снижается на 11,8%.
- 3. Улучшается экономичность двигателя при работе на хо-лостом ходу и на малых нагрузках.

В.С. Глушаков

ИССЛЕДОВАНИЕ ВЛИЯНИЯ ТЕПЛОВОГО РЕЖИМА ТРАКТОРНОГО ДИЗЕЛЯ НА ЕГО ЭФФЕКТИВНЫЕ И ЭКСПЛУАТАЦИОННЫЕ ПОКАЗАТЕЛИ

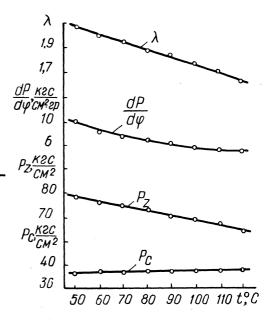
Известно, что тепловой режим дизеля существенно влияет на эффективные и эксплуатационные показатели его работы. Оптимальный уровень теплового состояния двигателя зависит от его конструктивных особенностей и условий эксплуатации и поэтому может быть различным для разных двигателей.

Ниже излагаются результаты исследования работы трактор ного дизеля Д-240 при различном тепловом режиме системы охлаждения.

Испытания двигателя на номинальном режиме работы ($N_e = 75~\text{п.с.}$ и n = 2200~об/мин.) показали, что по мере повышения температурного режима в пределах от 50 до 120°C следующим образом изменяются характеристики рабочего процесса (рис. 1). Максимальное давление шикла p_Z снижается с 79 до 66 кгс/см 2 при почти неизменном давлении конца сжатия p_C , в связи с чем степень повышения давления p_C уменьшается ся с 2 до 1,66. Понижается также жесткость работы двигателя $\frac{dp}{d\varphi}$ с 10,5 до 6 кгс/см 2 на градус поворота коленчатого вала.

Эти изменения в протекании рабочего процесса, по-видимому, обусловлены в основном повышением температуры внутренних поверхностей камеры сгорания и цилиндра, что влечет за собой ускорение процесса прогрева и испарения топлива, протекания предпламенных реакций и, как следствие, сокращение периода задержки воспламенения.

Рис. 1. Зависимость параметров процесса сгорания от температурного режима системы охлаждения на номинальном режиме работы двигателя (n = 2200 об/мин, $N_e = 75$ л.с.).



Более благоприятные условия протекания рабочего процесса влекут за собой снижение удельного расхода топлива (g_e) с 200 до 181 г/л.с.ч. (рис. 2). Другой причиной столь заметного повышения топливной экономичности является повышение механического к.п.д. двигателя: среднее условное давление механических потерь $p_{_{\rm T}}$ снижается с 2,5 до 1,99 кгс/см².

В этом опыте коэффициент наполнения η_V уменьшился с 0,876 до 0,835 и тем не менее коэффициент избытка воздуха α не уменьшился, как, казалось бы, следовало ожидать, а возрос с 1,53 до 1,61. Это объясняется тем, что с повышением экономичности работы двигателя для сохранения постоянства мощности в соответствии с условиями опыта приходилось уменьшать цикловую подачу топлива.

Таким образом, повышение температурного режима системы охлаждения, характеризуемого температурами охлаждающей жидкости и масла, вплоть до 120°С улучшает как протекание рабочего процесса, так мощностные и экономические показатели пвигателя.

Из других показателей, учитываемых при выборе температурного уровня системы охлаждения, подвергались изучению напряжения в гильзах цилиндров и износы деталей гильзо-поршневой группы.

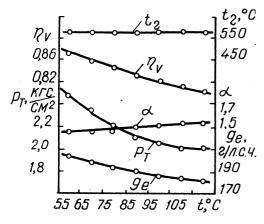


Рис. 2. Зависимость основных показателей двигателя от температурного режима системы охлаждения на номинальном режиме работы двигателя (n = 2200 об/мин; $N_e = 75$ л.с.).

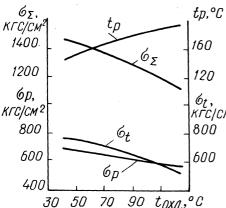


Рис. 3. Зависимость температуры рабочей поверхности гильзы t и максимальных напряжений в ней (температурных \mathfrak{S}_t , растягивающих от действия сил газов \mathfrak{S} и суммарных $\mathfrak{S}_{\mathfrak{T}}$) от температурного режима системы охлаждения при работе двигателя на номинальных оборотах и максимальной мощности (N_e = 80 л.с.).

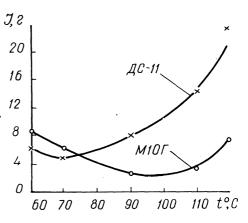
Максимальные напряжения в гильзах цилиндров определялись по следующим зависимостям [1];

$$\sigma_{p} = \frac{p_{z \max} D}{2 \delta}; \quad \sigma_{t} = \pm \frac{E \lambda \Delta t}{2 (1-\mu)};$$

$$\mathfrak{I}_{\Sigma} = \mathfrak{I}_{p} + \mathfrak{I}_{t}$$
,

где \mathfrak{S}_p — растягивающие напряжения от газовых сил; \mathfrak{S}_t — температурные напряжения, \mathfrak{S}_Σ — суммарные напряжения;

Рис. 4. Зависимость весового износа сопряжений "гильза — поршневое кольцо" от температурного режима системы охлаждения на номинальном режиме работы двигателя на различных маслах в течение 24 моточасов.



 $p_{z\,max}$ — максимальное давление газов; D — диаметр пилиндров; δ — толшина стенки гильзы; Е — модуль упругости материала; Δ — коэффициент линейного расширения; Δt — температурный перепад; μ — коэффициент Пуассона.

При повышении температурного режима охлаждения уменьшаются градиенты температур в гильзах цилиндров, что приводит к снижению температурных напряжений $\mathfrak{S}_{\mathfrak{t}}$ в них (рис. 3). Кроме того, как отмечалось выше, уменьшаются максимальные давления щикла $\mathfrak{p}_{\mathbf{Z}}$, что снижает растягивающее действие газовых сил $\mathfrak{S}_{\mathfrak{p}}$. Благодаря этому суммарные напряжения \mathfrak{S}_{Σ} в гильзах уменьшаются.

При выборе оптимального режима охлаждения необходимо также знать зависимость износа сопряжений "гильза— поршневое кольцо" от температурного режима системы охлаждения, так как он является одним из определяющих факторов надежности и долговечности двигателя,

Износ рабочих поверхностей деталей гильзо-поршневой группы, работающих в условиях, близких к граничной смазке, существенно зависит от характера пленок на этих поверхностях,
Чрезмерное повышение температуры рабочей поверхности гильзы цилиндра вызывает нарушение масляной пленки, что приводит к повышенному механическому (контактному) износу, а
при низкой температуре увеличивается коррозионный износ
этой поверхности.

Для определения влияния теплового режима двигателя на износ сопряжений "гильза— поршневое кольцо" использовался метод спектрального анализа 2.

Определение износа производилось на номинальном режиме работы двигателя с применением масла М10Г и ДС-11.

Как показали эти опыты (рис. 4), при изменении температурного режима двигателя Д-240, работающего на масле М10Г, кривая износа сопряжений "гильза — поршневое кольцо" имеет пологий характер. Минимальный износ этих сопряжений находится в пределах температурного интервала $80-110^{\circ}$ С. Дальнейшее повышение температурного режима до 120° С вызывает увеличение износа, однако величина его не превышает износа при температурном режиме $65-70^{\circ}$ С. При работе двигателя на масле ДС-11 с повышением температурного режима от 90° С и выше резко возрастает износ сопряжений "гильза — поршневое кольцо".

Выводы

- 1. При повышении температурного режима охлаждения двигателя Д-240 снижается удельный расход топлива и улучшаются показатели рабочего процесса (снижаются $\mathbf{p_Z}$, $\boldsymbol{\lambda}$ и жесткость работы) и уменьшаются напряжения в гильзах цилиндров.
- 2. Оптимальный температурный режим двигателя Д-240, работающего на масле $M10\Gamma$, по износу сопряжений "гильза поршневое кольцо" находится в пределах $80-110^{\circ}\mathrm{C}$.
- 3. Дизельное масло ДС-11 не может быть рекомендовано в качестве заменителя для двигателя Д-240.

Литература

1.Колчин А.И., Демидов В.П. Расчет автомобильных и тракторных двигателей. М., 1971. 2. Кюрегян С.К. Оценка износа двигателей внутреннего сгорания методом спектрального анализа. М., 1966.

А.Г. Латокурский

ТЕПЛОВОЕ СОСТОЯНИЕ ДЕТАЛЕЙ ЦИЛИНДРО-ПОРШНЕВОЙ ГРУППЫ ТРАКТОРНОГО ДИЗЕЛЯ А-41 ПРИ ВЫСОКОТЕМПЕРАТУРНОМ ОХЛАЖДЕНИИ

Как показывают опыты, рекомендуемая в условиях эксплуатации тракторных двигателей температура воды в системе