АВИАЦИОННАЯ И РАКЕТНО-КОСМИЧЕСКАЯ ТЕХНИКА

УДК 629.735

М. Н. Давыдов, Г. К. Агеев, Г. И. Сахибгареева

МОДЕЛИРОВАНИЕ И ОПТИМИЗАЦИЯ РЕСУРСНЫХ ИСПЫТАНИЙ ДВИГАТЕЛЕЙ С ПРИМЕНЕНИЕМ ИМИТАЦИОННОГО МОДЕЛИРОВАНИЯ

Решается задача моделировании и оптимизации ресурсных испытаний двигателей с применением имитационного моделирования. Двигатель; моделирование; оптимизация; эффективность; планирование эксперимента

Практика показывает, что применение имитационного моделирования является эффективным средством снижения затрат и сроков при решении задач оценки надежности и ресурса сложных технических систем типа авиационных ГТД.

В общем случае имитационная модель двигателя включает такие этапы, как проектирование, доводка, испытания, производство, эксплуатация и ремонт.

В условиях серийного производства для определения влияния эффективности ресурсных испытаний на технико-экономический эффект от эксплуатации изделия достаточно рассматривать имитационную модель вида «производство – испытания — эксплуатация», а для проектируемого изделия модель вида — «проектирование — доводка — производство — испытания — эксплуатация».

Очевидно, что уровень детализации имитационной модели производства двигателя зависит от объема располагаемой информации и основной цели проводимого исследования. При этом основными исходными данными являются: средние (по техническим условиям) и предельно допустимые значения отклонений параметров, влияющих на надежность и ресурс двигателя, а также законы распределения параметров; затраты на производство, связанные с точностью и качеством изготовления двигателя.

Результатом моделирования производства является оценка изделия, характеризуемая V-вектором параметров качества его изготовления $P_0 = [p_{01}, \dots, p_{0v}]^T$.

Часть параметров вектора P_0 представляет собой входные данные имитационных моделей

Контактная информация: 8(347)273-79-54

Работа проводилась при финансовой поддержке Министерства образования и науки Российской Федерации.

испытаний и эксплуатации двигателя. При моделировании испытаний оптимизируемыми параметрами могут быть объем испытываемых двигателей $N_{\text{ИСП}}$, режимы $R_{\text{ИСП}\zeta}(\tau_{\text{ИСП}}) = [r_{\text{ИСП}}(\tau_{\text{ИСП}}), \dots, r_{\text{ИСПS}}(\tau_{\text{ИСП}})]^T$ и длительность $\tau_{\text{ИСП}\zeta}$ испытаний $(\zeta = \overline{1, N_{\text{ИСП}}})$.

При этом дополнительно в качестве оптимизируемых могут рассматриваться: параметры системы отбора и подготовки двигателей к испытаниям: $C_{\text{OH}} = [c_{\text{on.1}}, \dots, c_{\text{on.v}}]^T$; параметры системы контроля, приемки и отгрузки двигателей: $C_{\text{KIIO}} = [c_{\text{KIIO},1}, ..., c_{\text{KIIO},\xi}]^T$ (в качестве параметров системы отгрузки могут рассматриваться: относительная величина количества двигателей, отгружаемых до начала испытаний, критические значения повреждаемости основных элементов изделия, при которых двигатель бракуется и др.); параметры качества применяемого испытательного оборудования $C_0 = [c_{o1}, ..., c_{ou}]^T$ (например, в качестве моделируемых могут рассматриваться погрешности контроля параметров и др.).

Повреждаемость «критичных» элементов двигателя в испытаниях оценивается по моделям расходования ресурса:

$$\begin{split} &\Pi_{\text{ИСП}ij} = f\left[P_0, R_{\text{ИСП}\zeta}(\tau_{\text{ИСП}}), \tau_{\text{ИСП}\zeta}\right]; \quad i = \overline{1,n}; \ j = \overline{1,m}; \\ &C_{\text{ОП}}; C_{\text{KTIO}}; C_{\text{O}} = \text{idem} \ . \end{split}$$

Моделирование испытаний позволяет определить повреждаемость «критичных» элементов двигателя, конечное состояние двигателя в целом, затраты на проведение испытаний и принимаемое решение о надежности двигателя и др. (например, при проведении периодических испытаний принимается решение об отгрузке или браковке партии двигателей, в зачет которых проводились периодические испытания).

В целом модель эксплуатации представляет собой синтез моделей более низкого уровня, включающий: модель эксплуатации двигателя; модель функционирования двигателя на объек-

те; модель влияния окружающей среды; модель расходования ресурса двигателя и др.

Моделирование повреждаемости «критичных» элементов двигателя в эксплуатации оценивается по модели вида:

$$\Pi_{ii\ni} = f[P_0, R_2(\tau_2), \tau_3]; i = \overline{1, n}; i = \overline{1, m}. \quad (1)$$

Позволяет оценить:

- параметры, характеризующие техникоэкономический эффект от эксплуатации: затраты и доход от эксплуатации, вероятность выполнения двигателем своих функций и др.;
- значение эксплуатационной повреждаемости «критичных» элементов двигателя и др.

При моделировании ремонта изделия входными параметрами являются: отказавший элемент; характер отказа; затраты на ремонт, дифференцируемые в зависимости от вида отказа, и длительность ремонта.

При этом моделируются как плановый, так и внеплановый ремонты, связанные с устранением последствий отказов изделий в эксплуатации, обусловленных низким качеством их изготовления, низким качеством системы испытаний и др. Такие параметры, как стоимость грузоперевозок, цена топлива, заработная плата рабочих на производстве и другие включаются в имитационную модель как постоянные величины.

Поскольку основной целью испытаний является получение информации о состоянии испытываемого изделия, то основным требованием, предъявляемым к системе испытаний, можно считать получение максимума информации в процессе испытаний и минимально возможную погрешность полученных результатов при затрате ограниченных материальных и временных ресурсов.

При этом проведение ресурсных испытаний должно выявлять:

- недостатки конструкции и технологии изготовления изделия, которые не позволяют ему выполнять свои функции в условиях эксплуатации;
- отклонения от конструкции или технологии, допущенные производством;
- скрытые случайные дефекты материалов, элементов конструкции, не поддающиеся обнаружению при существующих методах технического контроля;
- резервы повышения качества и надежности разрабатываемого конструктивно-технологического варианта изделия.

Испытания эффективны том в случае, если обеспечивается их эквивалентность эксплуатационным условиям, т. е. эксплуатационные условия и условия проведения испытаний принадлежат одной области режимов нагружения, именуемой областью автомодельности (т. е. неизменности физической природы расходования ресурса в испытаниях и эксплуатации), и за время эксплуатации, и за время испытаний вырабатывается одинаковая мера ресурса основными элементами узлов изделия.

Для оптимизации испытаний необходимо определить критерии эффективности, которые в общем случае разделяют на собственные и несобственные.

Собственная эффективность ресурсных испытаний количественно может характеризоваться несколькими показателями, основными из которых являются:

- уровень эквивалентности ресурсных испытаний эксплуатационным условиям по повреждаемости основных («критичных») элементов узлов изделия, оцениваемый «невязками» между повреждаемостью элементов в эксплуатации и в испытаниях;
 - длительность испытаний $\tau_{\text{ИСП}}$;
 - объем испытываемых изделий $N_{\rm ИСП}$.
- Показатели $\tau_{\text{ИСП}}$ и $N_{\text{ИСП}}$ в совокупности определяют временные и материальные затраты на проведение испытаний.

Дополнительно к перечисленным, в зависимости от особенностей применения изделия в эксплуатации, могут рассматриваться и другие показатели, например, для изделий многовариантного применения оптимизация испытаний проводится по критерию гарантированной проверки надежности и дифференцированного «зачета» в испытаниях эксплуатационных вариантов применения.

В случае, когда задан типовой эксплуатационный цикл нагружения изделия ($N_{\rm ЭКС}=1$), оптимизация испытаний проводится по критерию эквивалентности вида:

$$\begin{split} & K_{\Pi,ij} : \delta \Pi_{ij} \left[N_{\text{MCH}}^*, R_{\text{MCH}}^*(\tau_{\text{MCH}}), \tau_{\text{MCH}}^* \right] = \\ & = \min \delta \Pi_{ij} \left[N_{\text{MCH}}, R_{\text{MCH}}(\tau_{\text{MIC}}), \tau_{\text{MCH}} \right] \vee \\ & \vee \begin{cases} \Pi_{\text{MCH}ij} \left[N_{\text{MCH}}^*, R_{\text{MCH}}^*(\tau_{\text{MCH}}), \tau_{\text{MIC}}^* \right] - \\ - \Pi_{\text{9KC}ij} \left[R_{\text{9KC}}(\tau_{\text{9KC}}), \tau_{\text{9KC}} \right] \end{cases} = \\ & = \min \begin{cases} \Pi_{\text{MCH}ij} \left[N_{\text{MCH}}, R_{\text{MCH}}(\tau_{\text{MCH}}), \tau_{\text{MCH}} \right] - \\ - \Pi_{\text{9KC}ij} \left[R_{\text{9KC}}(\tau_{\text{9KC}}), \tau_{\text{9KC}} \right] \end{cases}, \end{split}$$

где Π_{ij} – повреждаемость i-го элемента ($i=\overline{1,n}$) по j-ой ($j=\overline{1,m}$) характеристике расходования ресурса (длительной прочности, усталости, износу и т.д.); $N_{\rm UC\Pi}^*$, $R_{\rm UC\Pi}^*$, $\tau_{\rm UC\Pi}^*$ – значения $N_{\rm UC\Pi}$, $R_{\rm UC\Pi}$ и $\tau_{\rm UC\Pi}$, при которых обеспечивается минимум показателя $\delta\Pi_{ij}$.

Когда существует не один, а несколько типовых эксплуатационных циклов нагружения изделия ($N_{\rm ЭКС} > 1$), т. е. рассматриваются изделия многовариантного применения, то оптимизация испытаний проводится по критерию вида [1]:

$$K_{\Pi,ij\zeta}:\delta\Pi_{ij}[N_{\text{MCH}}^{*},R_{\text{MCH}}^{*}(\tau_{\text{MCH}}),\tau_{\text{MCH}}^{*}] =$$

$$=\min \delta\Pi_{ij\zeta}[N_{\text{MCH}},R_{\text{MCH}\zeta}(\tau_{\text{MCH}\zeta}),\tau_{\text{MCH}}] =$$

$$=\min \begin{cases} \Pi_{\text{MCH}ij\zeta}[N_{\text{MCH}},R_{\text{MCH}\zeta}(\tau_{\text{MCH}}),\tau_{\text{MCH}\zeta}] - \\ -\tilde{\Pi}_{\text{SKC}ij}[R_{\text{SKC}}(\tau_{\text{SKC}}),\tau_{\text{SKC}}] \end{cases}$$
(3)

где $\tilde{\Pi}_{3KCij}[R_{3KC}(\tau_{3KC}), \tau_{3KC}]$ — выбранное по определенному правилу значение эксплуатационной повреждаемости элемента изделия, например, из условия воспроизведения в испытаниях максимальной эксплуатационной повреждаемости.

Для обеспечения эквивалентности испытаний может потребоваться проведение испытаний не одного, а нескольких изделий, т. е. в общем случае $N_{\rm UCH} \geq 1$. При $N_{\rm UCH} > 1 \wedge N_{\rm SKC} > 1$ оптимизация испытаний проводится по критерию эквивалентности вида:

$$\begin{split} & K_{\Pi} : \Delta \Pi = \frac{1}{N_{\text{H}}} \sum_{i=1}^{n} \sum_{m_{i}}^{N_{\text{H}}} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{m_{i}} \left(\Pi_{0}^{*}\right)^{2} = \\ & = \min \left\{ \frac{1}{N_{\text{HCR}}} \frac{1}{\sum_{i=1}^{n} m_{i}} \sum_{\zeta=1}^{N_{\text{H}}} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{m_{i}} \left(\Pi_{0}^{*}\right)^{2} \right\} = \\ & = \min \left\{ \frac{1}{N_{\text{HCR}}} \frac{1}{\sum_{i=1}^{n} m_{i}} \sum_{\zeta=1}^{N_{\text{HCR}}} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{m} \delta \tilde{\Pi}_{\zeta jj}^{2} [R_{\text{HCR}\zeta}(\tau_{\text{HCR}}), \tau_{\text{HCR}\zeta}] \right. \\ & \left. \prod_{0}^{*} = \frac{\prod_{\text{HCRI}jj\zeta} [R_{\text{HCR}\zeta}^{*}(\tau_{\text{HCR}}), \tau_{\text{HCR}\zeta}^{*}] - \tilde{\Pi}_{\text{HCR}\zeta jj} [R_{\text{HCR}}(\tau_{\text{HCR}}), \tau_{\text{HCR}\zeta}]}{\tilde{\Pi}_{\text{HCRI}jj} [R_{\text{HCR}\zeta}(\tau_{\text{HCR}}), \tau_{\text{HCR}\zeta}] - \tilde{\Pi}_{\text{HCRI}jj} [R_{\text{HCR}\zeta}(\tau_{\text{HCR}}), \tau_{\text{HCR}\zeta}]}; \\ & \left. \Pi_{0} = \frac{\prod_{\text{HCRI}jj\zeta} [R_{\text{HCR}\zeta}(\tau_{\text{HCR}}), \tau_{\text{HCR}\zeta}] - \tilde{\Pi}_{\text{HCRI}j} [R_{\text{HCR}}(\tau_{\text{HCR}}), \tau_{\text{HCR}\zeta}]}{\tilde{\Pi}_{\text{HCRI}j} [R_{\text{HCR}}(\tau_{\text{HCR}}), \tau_{\text{HCR}\zeta}]}; \\ & \delta \tilde{\Pi}_{\zeta jj} \leq \delta \tilde{\Pi}_{\zeta jj}^{\Pi T}; R_{\text{HCR}}(\tau_{\text{HCR}}) \in G_{\text{RHCR}}; \\ & R_{\text{HCR}}(\tau_{\text{HCR}}) \in G_{\text{RNC}}; \tau_{\text{HCR}} \in G_{\text{THCR}}; \\ \end{array} \right. \tag{4} \end{split}$$

где $\delta \tilde{\Pi}_{ij\zeta}$ — нормированное относительно $\Pi_{\text{экс }ij}$ значение $\delta \Pi_{ij\zeta}$, $\delta \tilde{\Pi}_{ij\zeta}^{\text{пд}}$ — предельно допустимое значение $\delta \tilde{\Pi}_{ij\zeta}$, задаваемое изготовителем по согласованию с представителем заказчика; G_{Rucn} , $G_{Rэкc}$, $G_{\tau ucn}$, $G_{\tau skc}$ — области определения соответственно режимов и длительности испытаний и эксплуатации R_{ucn} , R_{skc} , τ_{ucn} и τ_{skc} , внутри которых обеспечивается автомодельность испытательного и эксплуатационного циклов нагружения, т.е. сохраняется неизменной физическая картина процессов расходования ресурса.

Из (4) следует, что:

$$K_{\scriptscriptstyle \Pi}=0$$
 при $\Pi_{\scriptscriptstyle {\scriptscriptstyle \mathrm{UC}\Pi}ij}=\Pi_{\scriptscriptstyle {\scriptscriptstyle \mathrm{SKC}}i},\,K_{\scriptscriptstyle \Pi}=1$ при $\Pi_{\scriptscriptstyle {\scriptscriptstyle \mathrm{UC}\Pi}ij}=0.$

Оптимизация испытаний с учетом показателей длительности и объема испытываемых изделий проводится по критериям K_{τ} и K_N :

$$\mathbf{K}_{\tau}: \tau_{\text{NCII},\Sigma}^* = \min \sum_{\zeta=1}^{N_{\text{MCII}}} \tau_{\text{NCII}\zeta}; \quad \tau_{\text{NCII}} \in G_{\tau_{\text{HCII}}};$$
 (5)

$$K_N:N_{\text{MCII}}^* = \min N_{\text{MCII}}; \qquad N_{\text{MCII}} \in (1...N_{\text{SKC}}).$$

С учетом связи между качеством (уровнем обоснованности) ресурсных испытаний и технико-экономическим эффектом, получаемым от эксплуатации изделия, введем в рассмотрение внешний (несобственный) показатель эффективности, характеризующий эффект от эксплуатации изделия. Очевидно, что в данном случае речь идет о той доле эффекта, которая обусловлена влиянием уровня обоснованности испытаний: при испытаниях, не обеспечивающих воспроизведение эксплуатационной повреждаемости, в эксплуатацию могут ошибочно попадать некондиционные изделия, что ведет к убыткам за счет возникновения отказов, дефектов и неисправностей, а при испытаниях, чрезмерно ужесточенных по отношению к эксплуатационным условиям нагружения, в эксплуатацию, наоборот, не будут попадать кондиционные изделия, что также ведет к необоснованным убыткам.

Количественно внешний показатель эффективности может оцениваться одним из экономических показателей Э (рентабельностью, прибылью и т. д.) или показателем, характеризующим технический эффект от эксплуатации изделия, например, вероятностью выполнения боевым самолетом задания $P_{\rm B,3}$ и т. д.:

$$K_{\text{3KC}} : \begin{cases} \ni [N_{\text{исп}}^{*}, R_{\text{исп}}^{*}(\tau_{\text{исп}}), \tau_{\text{исп}}^{*}] = \\ = \max \ni [N_{\text{исп}}, R_{\text{исп}}(\tau_{\text{исп}}), \tau_{\text{исп}}]; \\ P_{\text{в.3}}[N_{\text{исп}}^{*}, R_{\text{исп}}^{*}(\tau_{\text{исп}}), \tau_{\text{исп}}^{*}] = \\ = \max P_{\text{в.3}}[N_{\text{исп}}, R_{\text{исп}}(\tau_{\text{исп}}), \tau_{\text{исп}}^{*}]. \end{cases}$$
(6)

Наличие внутренних (собственных) показателей эффективности ресурсных испытаний $\Delta\Pi$, $\tau_{\text{ИСП},\Sigma}$ и $N_{\text{ИСП}}$, а также внешнего (несобственного) показателя Θ фактически сводит задачу обоснования ресурсных испытаний к задаче векторной оптимизации по критериям:

$$\mathbf{K}_{\scriptscriptstyle{\Sigma}} = (\mathbf{K}_{\scriptscriptstyle{\Pi}}, \mathbf{K}_{\scriptscriptstyle{\tau}}, \mathbf{K}_{\scriptscriptstyle{N}}, \mathbf{K}_{\scriptscriptstyle{\Theta}}) o \min;$$

или $\Delta \Pi o \min; \, \tau_{\scriptscriptstyle{\mathsf{H}\Sigma}} o \min; \, N_{\scriptscriptstyle{\mathsf{HC\Pi}}} o \min; \, \Theta o \min.$

Совместная оптимизация испытаний по критериям K_{Π} , K_{τ} , K_{N} и K_{\Im} возможна в случае, когда показатели эффективности имеют одинаковые (или близкие к одинаковым) интервалы определения. Это обеспечивается нормированием показателей $\Delta\Pi$, $\tau_{\text{ИСП.\Sigma}}$, $N_{\text{ИСП}}$ и \Im относительно параметров $\tilde{\Pi}_{\Im \text{KC}ij}$ [$R_{\Im \text{KC}}(\tau_{\Im \text{KC}})$, $\tau_{\Im \text{KC}}$], max $\tau_{\Im \text{KC}}$, $N_{\Im \text{KC}}$ и ($\Im_{\text{max}} - \Im_{\text{min}}$) соответственно:

$$\Delta\Pi^{(H)} = \frac{\Delta\Pi}{\tilde{\Pi}_{\ni ij}} = \frac{1}{N_{\text{M}}} \sum_{i=1}^{n} \sum_{m_{i}}^{N_{\text{HCTI}}} \sum_{j=1}^{n} \sum_{i=1}^{m_{i}} \Pi_{\text{o}} \in 0...1;$$

$$\Pi_{\text{o}} = \frac{\Pi_{\text{MCTI}ij\zeta}[R_{\text{MCTI}\zeta}(\tau_{\text{MCTI}}), \tau_{\text{MCTI}\zeta}] - \tilde{\Pi}_{\text{SKC}ij}[R_{\text{SKC}}(\tau_{\text{SKC}}), \tau_{\text{SKC}}]}{\tilde{\Pi}_{\text{SKC}ij}[R_{\text{SKC}}(\tau_{\text{SKC}}), \tau_{\text{SKC}}]};$$

$$\tau_{\text{M.S.}}^{(H)} = \frac{\tau_{\text{M.S.}}}{\max_{N_{\ni}} \tau_{\ni}} = \frac{1}{N_{\text{M}}} \left(\sum_{\zeta=1}^{N_{\text{H}}} \tau_{\text{M}\zeta} / \max_{N_{\ni}} \tau_{\ni} \right) \in 0...1;$$

$$N_{\text{M}}^{(H)} = \frac{N_{\text{M}}}{N_{\ni}} \in 0...1; \quad \Im^{(H)} = \frac{\Im_{\text{max}} - \Im}{\Im_{\text{M}} - \Im_{\text{M}}} \in 0...1,$$

$$(7)$$

где Θ_{min} , Θ_{max} — минимальное и максимальное значения внешнего показателя Θ , определенные по статистическим данным эксплуатации изделий-аналогов (значения показателей могут быть как положительными, так и отрицательными; во втором случае это означает, что эксплуатация изделия является убыточной).

Нормирование внешнего показателя Э по формуле (7) позволяет проводить оптимизацию испытаний минимизацией показателя $\mathfrak{I}^{(H)}$, аналогично показателям $\Delta\Pi^{(H)}$, $\tau_{_{_{\mathit{H}}}}^{(H)}$ и $N_{_{_{\mathit{H}}}}^{(H)}$:

$$\begin{split} & K_{\Pi}^{(H)} : \Delta \Pi^{(H)} = \min \frac{1}{N_{H}} \frac{1}{\sum_{i=1}^{n} m_{i}} \sum_{\zeta=1}^{N_{H}} \sum_{i=1}^{n} \sum_{j=1}^{m_{i}} \delta \tilde{\Pi}_{\zeta i j}^{2} \in 0...1; \\ & K_{\tau}^{(H)} : \tau_{H, \Sigma}^{(H)} = \min \frac{1}{N_{H}} \left(\sum_{\zeta=1}^{N_{H}} \tau_{H\zeta} \middle/ m_{N_{3}} x \tau_{3} \right) \in 0...1; \end{split}$$

$$\begin{split} & K_{N}^{(H)}: N_{H}^{(H)} = \min \left(N_{H}/N_{\Im}\right) \in 0...1 ; \\ & K_{\Im}^{(H)}: \Im^{(H)} = \min \quad \frac{\Im_{max} - \Im}{\Im_{max} - \Im_{min}} \in 0...1 . \end{split}$$

Взаимовлияние показателей $\Delta\Pi^{(\mathrm{H})}$, $\tau^{(\mathrm{H})}_{\mathrm{ИСП},\Sigma}$, $N^{(\mathrm{H})}_{\mathrm{ИСП}}$ и $\mathfrak{Z}^{(\mathrm{H})}$ неоднозначно и противоречиво

С учетом показателей эффективности ресурсных испытаний $\Delta\Pi^{(H)}$, $\tau_{\text{И.\Sigma}}^{(H)}$, $N_{\text{И}}^{(H)}$ и $\mathfrak{I}^{(H)}$ формирование области компромиссных решений проводится многократной оптимизацией по функционалу вида:

$$\begin{split} K_{\Sigma} &= (K_{\Pi}^{(H)}, K_{\tau}^{(H)}, K_{N}^{(H)}, K_{9}^{(H)})^{T} : \Phi_{\Sigma} = \\ &= \min [\alpha_{1} \cdot \Delta \Pi^{(H)} + \alpha_{2} \cdot \tau_{\text{MCIL}}^{(H)} + \alpha_{3} \cdot N_{\text{MCII}}^{(H)} + \alpha_{4} \cdot 9^{(H)}] \;, \end{split}$$

где α_i — весовой коэффициент *i*-го показателя эффективности ($\Sigma \alpha_i = 1$).

Выбор окончательного решения из множества Парето-оптимальных проводится разработчиком программы испытаний путем введения в рассмотрение дополнительных требований.

СПИСОК ЛИТЕРАТУРЫ

1. **Гишваров А. С.** Теория ускоренных ресурсных испытаний технических систем. Уфа: Гилем, 2000. 338 с.

ОБ АВТОРАХ

Давыдов Марсель Николаевич, доц. каф. авиац. двигателей. Дипл. инженер-механик (УГАТУ, 2002). Канд. техн. наук по тепловым и электроракетным двигателям летательн. аппаратов (УГАТУ, 2006). Иссл. в обл. ускоренных испытаний техн. систем.

Агеев Георгий Константинович, асс. той же каф. Дипл. инженер-механик (УГАТУ, 2007). Иссл. в обл. ускоренных испытаний техн. систем.

Сахибгареева Гульсина Ильдаровна, студентка той же каф. Иссл. в обл. ускоренных испытаний техн. систем.