вызванных весьма вирулентной микрофлорой, почти всегда позволяет надеяться на успех.

Математическая модель пластического течения конструкционного материала при повторных нагружениях

Воробьёва А.Н., Засед В.В.

Московский государственный университет инженерной экологии, Москва

В настоящее время большое значение приобретают проблемы отслеживания ресурса конструкции на протяжении всего жизненного цикла. Поэтому важно иметь информацию о поведении материала при повторных нагружениях.

Уравнения пластического течения материала, связывающие приращения напряжений и деформаций в процессе нагружения конструкции, получены на основе соотношений теории неизотермического пластического течения с трансляционным и изотропным упрочнением. Полагаем, что тензор деформации может быть представлен в виде суммы упругой (обратимой) и пластической (необратимой) составляющих. Приращения пластических компонентов тензора деформаций являются следствием изменения нагрузки и температуры на данном этапе нагружения конструкции. Влиянием пластических деформаций на характеристики упругости материала пренебрегаем. Изменение объема полагаем упругим.

Представим приращение тензора полной деформации в виде суммы приращений упругих, пластических и температурных деформаций:

 $de_{ij} = de_{ij}^e + de_{ij}^p + d_{ij}de^T$ (1), где de_{ij}^e - тензор приращений упругих деформаций; de_{ij}^p - тензор приращений пластических деформаций; d_{ij} - символ Кронекера; $de^T = a(T)dT$ - температурное расширение.

Рассматривая деформации пластического течения, полагаем, что в пространстве девиаторов напряжений существует область, в пределах которой поведение материала упругое. Границы этой области определяют с заданным допуском поверхность текучести, конфигурация и положение которой являются функционалом процесса нагружения. Начальная поверхность текучести является поверхностью Мизеса. Уравнение поверхности текучести принимаем в форме $a_{ii}^{p} a_{ij}^{p} = R_{p}^{2}$, где $a_{ii}^{p} = s_{ij} - r_{ij}^{p}$ - активные напряжения; $s_{ij}=\mathbf{S}_{ij}-\mathbf{S}_0 d_{ij}$ - девиатор напряжений; $\mathbf{S}_0=\frac{\mathbf{S}_{ii}}{3}$; r_{ii}^{p} - девиатор остаточных микронапряжений; R_{p} радиус поверхности текучести. Составляющие девиатора \mathbf{r}_{ii}^p определяют координаты центра поверхности текучести в пространстве девиаторов напряжений при параллельном переносе. Параллельный перенос поверхности текучести в направлении нормали к ней в точке нагружения отражает анизотропное упрочнение материала в направлении действия напряжений.

Параметры R_p и Γ_{ij}^p являются функционалами процесса нагружения.

Согласно постулату Друккера поверхность текучести является выпуклой, вектор приращений пластических деформаций $\left\{de\right\}^p$ направлен по внешней нормали к поверхности в точке нагружения.

При $\mathbf{a}_{ij}^{\ p} \mathbf{a}_{ij}^{\ p} < R_p^2$ материал деформируется упруго и переходит в пластическое состояние.

Таким образом, уравнение (1) можно представить в следующем виде:

$$\begin{aligned} \left\{de\right\} &= \left[B\right] \left\{dS\right\} + \left\{F_{T}\right\} dT, (2) \\ \text{где } \left[B\right] &= \left[B^{e}\right] + \left[B^{p}\right]; \\ \left\{F_{T}\right\} &= \left\{\frac{de^{T}}{dT}\right\} + \left(\frac{\partial}{\partial T} \left[B^{e}\right]\right) \left\{S\right\} - \frac{1}{HR_{p}}! \frac{\partial R_{p}}{\partial T} \left\{a\right\}^{p}; \\ \left\{\frac{de^{T}}{dT}\right\} &= \frac{de^{T}}{dT} \left[1 \ 1 \ 1 \ 0 \ 0 \ 0\right]^{T} \end{aligned}$$

Уравнение (2), связывающее векторы приращений напряжений и деформаций можно рассматривать как математическую модель кинетики процесса упругопластического деформирования, отражающую с достаточной полнотой характерные особенности работы конструкционного материала в условиях нестационарного термомеханического нагружения.

Первое слагаемое в уравнении (2) определяет приращения упругой и пластической деформаций в связи с ростом напряжений, второе слагаемое – приращения деформаций, вызванных повышением температуры. Вектор приращений температурных деформаций состоит из трех векторов. Первый учитывает деформации температурного расширения, второй и третий – влияние температуры на упругие и пластические свойства материала.

Данная модель может использоваться в программном обеспечении расчетов долговечности элементов конструкций.

К вопросу о принципах построения оздоровительных и профилактических неотехнологий

Высочин Ю.В., Денисенко Ю.П.

Санкт-Петербургский государственный университет, Санкт-Петербург; Камский государственный институт физической культуры, Набережные Челны

Анализ огромного опыта спортивной физиологии и медицины, а также накопленный нами многолетний опыт изучения закономерностей и механизмов адаптации, энергетического обмена, физической работоспособности, травматизма, заболеваемости и долголетия в спорте приводят к заключению, что вся жизнедеятельность биологических систем связана с процессами синтеза, расхода и ресинтеза биологической энергии. Любая недостаточность или несовершенство даже одного из этих процессов ведёт к дестабилизации, нарушениям в соотношениях важнейших гомеостатических констант и возникновению различного рода предпатологических и патологических состояний (Высочин Ю.В., 2001; 2002).

На основе этих исследований нами была сформулирована энергетическая концепция здоровья, определены ведущие критерии здоровья, физиологические