Н.Н.Мурашко, квид.те н.наук (Б-ОИ)

К ОПЕ ДЕЛЕНИЮ БЛИЯНИЯ ГЕОМЕТРИЧЕСКИХ ПАРАМЕТРОВ ЭЛЕМЕНТОВ ЖЕСТКОСТИ НА НДС/УЗЛОВ СТАЛЬНЫХ ЦИЛИНДЕИЧЕСКИХ ОБОЛОЧЕК

При расчете узлов с ребрами стальных трубчатых конструкций рассматригалась контактная задача с использованием моментной технической теории упругих тинких замкнутых цилиндрических оболочек. Контактная нагрузка гредставлялась в виде сумми тригонометрических функций, число которых для кожцого ребра принималось не менее яти. Коофіминають контактной нагрузки определялись методом коллокаций. Причем при углах обхвата трубы продольными ребрии $\Psi_1 = 0$; $\mathbb{C}/4$ и $\mathbb{C}/3$ принимались условия совместности по радиальным перемещениям $\mathbb{C}/3$ принимались условия совместности по радиальным перемещениям $\mathbb{C}/3$ принимались условия совместности по радиальным перемещениям $\mathbb{C}/3$ принимались условия совместности по радиальным $\mathbb{C}/3$

Каждан из функций раскладивалась в ряд по базисным решениям обслочки с удержанием на менее 100 членов ряда.

Таким сбразом, в сонову решения контектной задачи положены ископные уравнения технической моментной тес и упругих тонких оболочек или уравнения Власова-Даннела-Бултари, которые были представлены в виде разретающего уравнения равновесия восьмого порядка в
частных производных с переменными коэффициентами относительно функчим радиального перемещения W и двух дифференциальных уравнений
совместности четвертого порядка относительно таниенциальных перемещений соответственно в продольном (LL) и кольцевом (V) направлениях.

Ели ут. неиля результатов реления цилиндрической оболочки-трубы при 2/4< 30 использованись также урагнения общей мементной теорык. Режение напряженно-деформированного состояния оболочки-трубы неполнилось в одинарных рядах Турье. При этом установлена следующая сходимость: для радиального перемещения 30-50 членов ряда; мемфранных усилий - 15-25 мсментов - 50-100.Для просчитанных вариентог оболочки на действие момента представлены результаты решения контектных радач при $\theta = I$, внешняя нагрузка и минимельные энзуения усилий. С увеличением длины и углов обхвата труби коэффициент концентрации уменьплется в несколько раз. Несущая способность оболочки $(\alpha/2 = 3.3 \text{ nc сравнению } \alpha/2 = 1.1)$ уреличивается почти в 2 раза, а при $q_* = \pi/2$ по отношению к $q_* = 0$ — до десяти раз.НДС оболочки определнется нормальными напряжениями кольцевого направления, которые превосходят в 1,5-2 реза. При 4,=0+ 4, = 9 /3 г формировании С, и б. тавную роль играют изгибные напряжения, из которых кольцевые превышают продольные до двух раз.