**Подрисуночные подписи**

к статье Г.Л. Баранова «**Влияние зон с переменными силами трения на усилие осадки прямоугольной полосы»**

**Рис. 1.** Влияние коэффициента трения на граничные значения ширины полосы для двухзонных эпюр контактных напряжений (цифры у кривых означают: 1 – *a*1/*h*; 2 – *a*2/*h*).

Рис. 2. Двухзонные (а) и трехзонные (б) эпюры нормальных (1) и касательных (2) контактных напряжений, полученные предложенным методом, и эпюры нормальных контактных напряжений (3), построенные инженерным методом, при *f*=0,3.

Рис. 3. Влияние коэффициента трения на коэффициенты *Ki* формулы (18).

Рис. 4. Зависимость удельного давления от *a*0 и коэффициента трения для трехзонных (*а*) и двухзонных (*б*) эпюр контактных напряжений (цифры у кривых означают коэффициент трения).

**Fig. 1.** Influence of the coefficient of friction on the boundary values of the width of strip for the bizonal curves of contact stresses (numbers on the curves indicate: 1 – *a*1*/h*; 2 – *a*2*/h*).

**Fig. 2.** Bizonal (*a*) and three-zone (*б*) curves of the normal (1) and tangential (2) contact stress, calculated by the proposed method, and curves of the normal contact stress, calculated by the engineering method (3), when *f* = 0.3.

**Fig. 3.** Influence of the coefficient of friction on coefficients *Ki* of formula (18).

**Fig. 4**. The dependence of the specific pressure from *a*0 and from the coefficient of friction for the three-zone (a) and bizonal (b) curves contact stresses (numbers on the curves indicate the coefficient of friction).