

```

> Maplets:-Display(mplt):
> end use;
> end proc;
> end module:
> BucklModule:-runB1():

```

### 7.30.2. Подбор сечения

Подбор сечения сжатого стержня по заданной критической нагрузке традиционно производится методом итераций, как это было продемонстрировано в решении задачи 69, с. 208. Система **Maple** позволяет решить эту задачу иначе — разрешив уравнение

$$P_{\text{кр}} = [\sigma]F\varphi \quad (7.11)$$

относительно гибкости  $\lambda$ . Здесь  $P_{\text{кр}}$  и  $[\sigma]$  — заданные величины (нагрузка и допускаемое напряжение). Пусть размер сечения характеризуется параметром  $b$ , имеющим размерность длины. Для квадратного сечения это длина стороны квадрата, для круглого — радиус. Покажем, что правая часть (7.11) зависит от  $\lambda$ . Зависимость  $\varphi = \varphi(\lambda)$  известна и задана таблицей 10, с. 483. Имеем зависимости для площади и радиуса инерции:  $F = F(b), i = i(b)$ . Кроме того  $\lambda = \mu l / i$ . Исключая из последних зависимостей  $b$ , находим функцию  $F = F(\lambda)$ . Для квадрата<sup>1</sup>  $F = b^2$ ,  $J = b^4/12$  и  $F = 12(\mu l / \lambda)^2$ . Аналогично для круга  $F = \pi b^2$ ,  $J = \pi b^4/4$  и  $F = 3\pi(\mu l / \lambda)^2$ .

Таким образом, действительно, получаем уравнение (7.11) для  $\lambda$ .

В решении этой задачи существенно используется возможность **Maple** численно решать нелинейные уравнения с кусочно заданными функциями. Сначала функцию  $\varphi(\lambda)$  гибкости аппроксимируем линейным сплайном с помощью оператора `spline` и заносим ее в процедуру `phi`. Длина списка аргументов  $\lambda$ , начинающегося от 0, определяется длиной списка значений  $\varphi$ , которая для стали и дерева равна 21, а для чугуна 11. Для вычисления длины используем оператор `nops`, для создания последовательности значений  $\lambda$  с шагом 10 — оператор `[i*10$ i=0..nops(koef[k])-1]`, где `$` — оператор повтора. В программу введены списки  $\varphi$  для стали (`koef[1]`), чугуна (`koef[2]`) и дерева (`koef[3]`). Поэтому процедура `phi` имеет два аргумента: `x` — это гибкость  $\lambda$ , `k` — номер материала (1,2,3).

Если использовать кубические сплайны (`cubic`), то результат мало изменится:  $b = 0,5080969123$ . Заметим также, что в **Maple** есть специальный пакет `CurveFitting` для интерполяции данных и в нем оператор `PolynomialInterpolation`. В примере взяты данные задачи 69, с. 208. Для решения другой задачи надо сменить значения

<sup>1</sup>Площади и моменты инерции различных сечений даны в табл. 4, с. 478.

$P$ ,  $\sigma$ ,  $\mu$ ,  $n$ , коэффициент  $K = b/i$ , зависящий от формы сечения.  
Для круга  $K = b/\sqrt{J/F} = b/\sqrt{\pi b^4/(4\pi b^2)} = 2$ .

**Программа 51 (P51.mws)**

---

```

    сталь
> coef[1]:=[1,0.99,0.96,0.94,0.92,0.89,0.86,0.81,0.75,0.69,
> 0.60,0.52,0.45,0.40,0.36,0.32,0.29,0.26,0.23,0.21,0.19]:
    чугун
> coef[2]:=[1,0.97,0.91,0.81,0.69,0.57,
> 0.44,0.34,0.26,0.20,0.16]:
    дерево
> coef[3]:=[1,0.99,0.97,0.93,0.87,0.8,0.71,0.61,0.48,0.38,
> 0.31,0.26,0.22,0.18,0.16,0.14,0.12,0.11,0.1,0.09,0.08]:
> phi:=proc(x,k)
> spline([i*10$ i=0..nops(koef[k])-1],
> koef[k],x,linear);end:
> P:=100:      # Нагрузка кН
> sigma:=130:# Допускаемое напряжение МПа
> mu:=1:      # Коэффициент приведения (1,0.5,0.7,2)
> l:=1.1:     # Длина (м)
> n:=2:      # Чугун
> K:=2*sqrt(3.):# Квадрат
> b:=l*mu/lambda*K:
> eq:=P-sigma*1E3*b^2*phi(lambda,n):
> lambda:=fsolve(eq,lambda=0..200);
    λ := 75.12552571
> b;
    0.05072193160

```

---

## 7.31. Стабильность

### 7.31.1. Обыкновенное дифференциальное уравнение

Следующая программа позволяет рассчитывать точки неустойчивости процесса, описываемого нелинейным обыкновенным дифференциальным уравнением произвольного порядка. Параметр  $N_{\max}$  определяет максимальный порядок варьируемой производной. Разность между  $N_{\max}$  и порядком дифференциального уравнения определяет число дополнительных линеаризованных уравнений, полученных из исходного линеаризованного уравнения дифференцированием.