

ВЕСОВЫЕ РАСЧЕТЫ МЕХАНИЧЕСКИ ОБРАБАТЫВАЕМЫХ ИЗДЕЛИЙ

1. В современных конструкциях все большее распространение получают тонкостенные частично и полностью механически обрабатываемые крупногабаритные изделия типа лонжеронных балок, полок лонжеронов, панелей, рам и т. д. У таких деталей применяются, как правило, несимметричные допуски и получающиеся при этом отклонения размеров соизмеримы с исходными номинальными. Это приводит к значительным отклонениям от веса, рассчитанного по номинальным размерам.

2. Подетальный расчет веса сводится к определению веса по номинальным размерам и поправки, учитывающей сдвиг центра группирования размеров по отношению к номиналу.

3. Расчет веса механически обрабатываемых плоскостных изделий производится по выражению:

$$G_n = G_n + \gamma \sum a_i \Phi_i b_{don}, \quad (1)$$

где

G_n — вес изделия, рассчитанный по номинальным размерам;

a_i — коэффициент, характеризующий сдвиг центра группирования размеров по отношению к номиналу;

Φ_i — площадь элемента;

b_{don} — половина поля допуска на размеры;

γ — удельный вес.

4. Расчет допусков на вес, определяемых отклонениями размеров отдельных элементов, производится по выражению

$$\Delta G_p = \gamma \sqrt{\sum K_i^2 \Phi_i^2 b_{don}^2 \pm 2 \sum R_{pc} K_{ip} K_{ic} \Phi_{ip} b_{don,p} \Phi_{ic} b_{don,c}} \quad (2)$$

где K_i — коэффициент относительного рассеивания, характеризующий отличие формы распределения размеров от распределения величин веса; R_{pc} — коэффициент корреляции между элементами „ P “ и „ C “.

5. Проведенные исследования практических распределений размеров при фрезеровании плоскостей, фрезеровании тавров, фрезеровании по копику, фрезеровании с частичным шлифованием показывают, что центр группирования таких распределений смещен преимущественно в сторону больших размеров от середины поля рассеивания и среднее значение случайной величины сдвига центра группирования $\alpha_{iц. гр.ср.} = 0,25$ используется при расчетах веса многоэлементных изделий.

6. Технологический процесс фрезерования не всегда обеспечивает необходимую точность. В результате поле рассеивания размеров превышает поле допуска и сдвигается по отношению к нему в сторону больших размеров. Смещение это характеризуется коэффициентом α_i ряда.

При соответствии назначенных допусков и выбранной технологии α_i ряда = 0.

7. Асимметрия допусков определяется выражением

$$\alpha_{i\text{ доп}} = \frac{0,5(\bar{b}_v - \bar{b}_n)}{\bar{b}_{\text{доп}}}, \quad (3)$$

где \bar{b}_v и \bar{b}_n — соответственно верхняя и нижняя части поля допуска.

8. Коэффициент относительной асимметрии является суммой коэффициентов:

$$\alpha_i = \alpha_{iц. гр.} + \alpha_{i\text{ ряда}} + \alpha_{i\text{ доп.}}$$

При: $\alpha_{iц. гр.} = 0,25$; $\alpha_{i\text{ ряда}} = 0$; $\alpha_{i\text{ доп.}}$ по формуле (3) вес механически обработанного изделия определяется выражением:

$$G_m = G_n + 0,5 \gamma \sum (\bar{b}_v - \bar{b}_n) \Phi_i + 0,25 \gamma \sum \bar{b}_{\text{доп.}} \Phi_i. \quad (4)$$

9. Для механически обрабатываемых плоскостных изделий, как изделий многоэлементных, следует пользоваться при расчетах допусков на вес средним значением коэффициента относительного рассеивания $K_i = 1,25$.

10. Между размерами симметричных элементов, имеющих одну общую базу и находящихся в идентичных условиях обработки, имеются корреляционные зависимости. Коэффициент корреляции $R = 0,6$.

Между размерами противоположных элементов, фрезеруемых набором фрез, также имеются корреляционные зависимости.

Коэффициент корреляции $R \approx 1$.

11. Анализ практических распределений размеров плоскостных механически обрабатываемых изделий показывает наличие необоснованных сдвигов центров группирования, приводящих к непредвиденному увеличению веса, доходящему до 7—12 %. Весовой контроль, основанный по нормативам, определенным вышеуказанным образом, будет способствовать снижению веса.