

皿ばね計算

目次

1. 皿ばね計算概要
2. 皿ばね計算
 - 2.1. 通常タイプの皿ばね計算
 - 2.2. スリット付き皿ばね計算
 - 2.3. 重ねて使用する場合の計算

1. 皿ばね計算概要

本計算は、下記タイプの皿ばねの荷重特性と応力評価を行う。

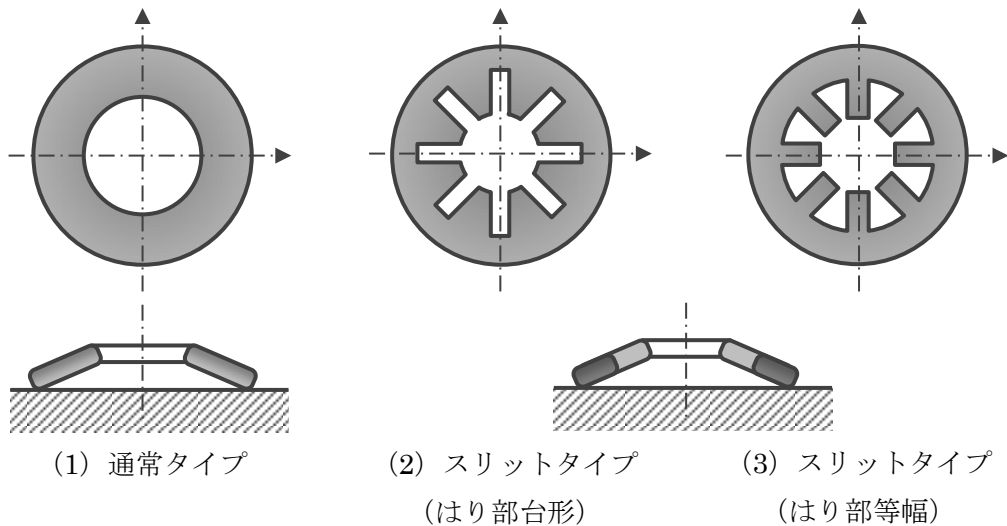


図 1-1 皿ばねタイプ

スリットタイプの皿ばね計算は、皿ばね部とはり部に分けて計算を行い、最後に合成する。ただし、スリットタイプの形状を完全には模擬していないため、例えばはり部と皿ばね部の間にあるフィレット（隅R）の影響等によって、実際の荷重特性から数～10%程度異なる場合がある。従って荷重特性や応力評価は、製造メーカーと協議の上最終決定する必要がある。詳細検討をどうしても行いたい場合は、非線形構造 CAE に頼らざるを得ない（薄板のため変形の一次近似が成り立たない、床面との接触部の摩擦抵抗による影響など）。

また、皿ばね自体はプレス製造されることが多く、それほど形状精度は高くない。従って、通常タイプの皿ばねにあっても、他のばねよりも一般的に荷重ばらつきは大きくなる。

2. 皿ばね計算

2. 1. 通常タイプの皿ばね計算

ここでは、図 1-1 で示した (1) 通常タイプの皿ばね計算について述べる。皿ばね計算に必要なパラメータは、下図の通りである。なお、 δ は皿ばねに荷重が作用するときのたわみ量で、それ以外は無荷重時の寸法を指す。荷重 P は内周上縁に均一に加わるものとする。

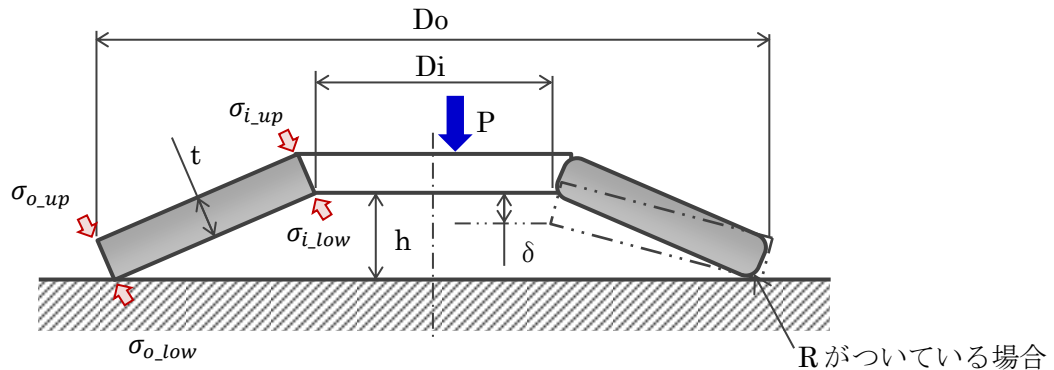


図 2.1-1 皿ばね計算パラメータ

皿ばねの計算は、アルメン・ラスロの式を用いる。ただし、本式は非常に複雑であり、式の表現を簡素化するために次のような定数を設定する。

$$\begin{cases} C_1 = \pi \left(\frac{\alpha + 1}{\alpha - 1} - \frac{2}{\ln \alpha} \right) \left(\frac{\alpha}{\alpha - 1} \right)^2 \\ C_2 = \frac{6}{\pi \ln \alpha} \left(\frac{\alpha - 1}{\ln \alpha} - 1 \right) \\ C_3 = \frac{3(\alpha - 1)}{\pi \ln \alpha} \end{cases} \quad \left(\text{ただし } \alpha = \frac{D_o}{D_i} \right) \quad \dots (2.1-1)$$

α は内外径比である。また、

$$K_d = \frac{4C_1 E t}{(1 - \nu^2) D_o^2} \quad (E: \text{縦弾性係数、}\nu: \text{ポアソン比}) \quad \dots (2.1-2)$$

$$\text{角部 R 係数: } \kappa = \frac{D_o - D_i}{D_o - D_i - 3R} \quad \dots (2.1-3)$$

以上を用いて、皿ばねのたわみ δ と荷重 P の関係式は以下のように表せる。

$$P = \kappa K_d t^2 \delta \left\{ \left(\frac{h}{t} - \frac{\delta}{t} \right) \left(\frac{h}{t} - \frac{\delta}{2t} \right) + 1 \right\} \quad \dots (2.1-4)$$

荷重はたわみの三次式になっており、荷重が既知としてたわみを求めるのは簡単ではない。従って、荷重/たわみ特性グラフを作成して、そこから既知の荷重に対するたわみを読み取った方が簡単でよい。

次に、皿ばねの応力は、図 2.1-1 の赤矢印が指す内周上縁（主に圧縮）、内周下縁（主に引張）、外周内縁（主に圧縮）、外周下縁（主に引張）の接線方向に生じるものが算出される。

$$\begin{aligned}
 \text{内径側：} & \begin{cases} \sigma_{i_up} = K_d \delta \left\{ -C_2 \left(\frac{h}{t} - \frac{\delta}{2t} \right) - C_3 \right\} \\ \sigma_{i_low} = K_d \delta \left\{ -C_2 \left(\frac{h}{t} - \frac{\delta}{2t} \right) + C_3 \right\} \end{cases} \\
 \text{外径側：} & \begin{cases} \sigma_{o_up} = K_d \delta \left\{ (2C_3 - C_2) \left(\frac{h}{t} - \frac{\delta}{2t} \right) - C_3 \right\} \\ \sigma_{o_low} = K_d \delta \left\{ (2C_3 - C_2) \left(\frac{h}{t} - \frac{\delta}{2t} \right) + C_3 \right\} \end{cases} \quad \dots (2.1-5)
 \end{aligned}$$

2. 2. スリット付き皿ばね計算

スリット付き皿ばねの計算は、皿ばね部とはり部を分けて計算し、後で合成する方法をとる。その際、はり部は片持ちばりとして計算する。

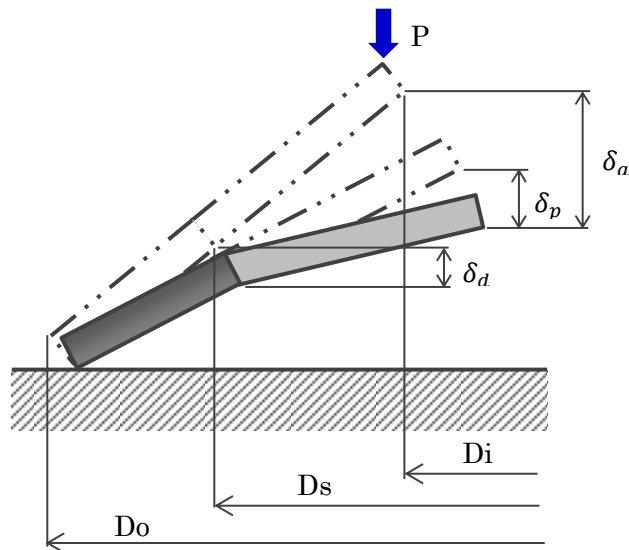


図 2.2-1 スリット付き皿ばねのたわみ

皿ばねの全たわみを δ_a 、はり部のたわみを δ_p 、皿ばね部のたわみを δ_d とするとき、それらの間には次式の関係が成り立つ。

$$\delta_a = \delta_p + \frac{D_o - D_i}{D_o - D_s} \delta_d \quad \dots (2.2-1)$$

従って、皿ばね部に作用する荷重はレバー比を考慮する必要があり、たわみ δ_d と皿ばね全体にかかる荷重 P との関係は、(2.1-4) 式を用いて次のように表される。

$$\frac{D_o - D_i}{D_o - D_s} P = \kappa K_d t^2 \delta_d \left\{ \left(\frac{h}{t} - \frac{\delta_d}{t} \right) \left(\frac{h}{t} - \frac{\delta_d}{2t} \right) + 1 \right\} \quad \dots (2.2-2)$$

このとき、(2.1-1) ~ (2.1-5) 式に $D_i=D_s$ を代入することを忘れてはならない。

次に、はり部の計算を行う。はり部は図 1-1 で示した (2) では片持ち台形ばり、(3) では単純片持ちばりで計算を行う。

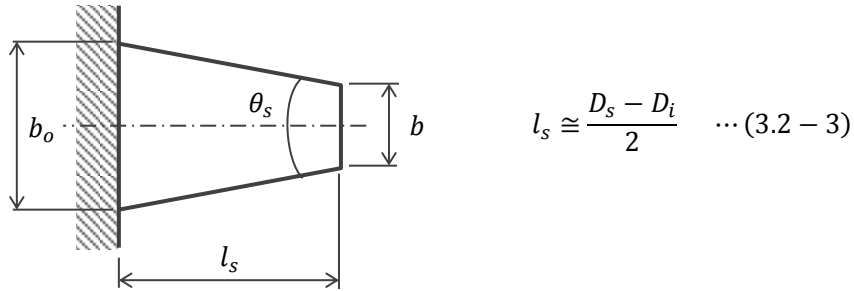


図 2.2-2 片持ち台形ばり

スリットの数 n 個あるとき、1つの台形ばりにおける荷重 P とたわみ δ_p の関係式は次式で定まる。

$$\delta_p = K \frac{4(1-\nu^2)l_s^3 P}{E b_o t^3 n} \quad \dots (2.2-4)$$

$$K = \frac{3}{(1-\beta)^3} \left\{ \frac{1}{2} - 2\beta + \beta^2 \left(\frac{3}{2} - \ln \beta \right) \right\} \quad \left(\text{ただし } \beta = \frac{b}{b_o} \right)$$

(3) の場合は $b=b_o$ として (3.2-4) 式を計算すればよい。

以上により、荷重 P に対する皿ばね部のたわみ δ_d とはり部のたわみ δ_p が定まったので、(2.2-1) にそれぞれを代入することで、スリット付き皿ばねの荷重 P / たわみ δ_a 特性が決定される。

ところで、通常皿ばねはたわみ量から荷重を求めることが多い。既知となるたわみ量 δ_a を上記計算式に代入して直接荷重を知るのは困難を極める。そこで本計算では、たわみ量の使用範囲を $\Delta \delta$ (例えば 0.1mm) で分割し、各点における荷重を求め、そこで得られたデータから回帰曲線を作成し、それを皿ばねの荷重 / たわみ曲線として用いる方法をとっている。

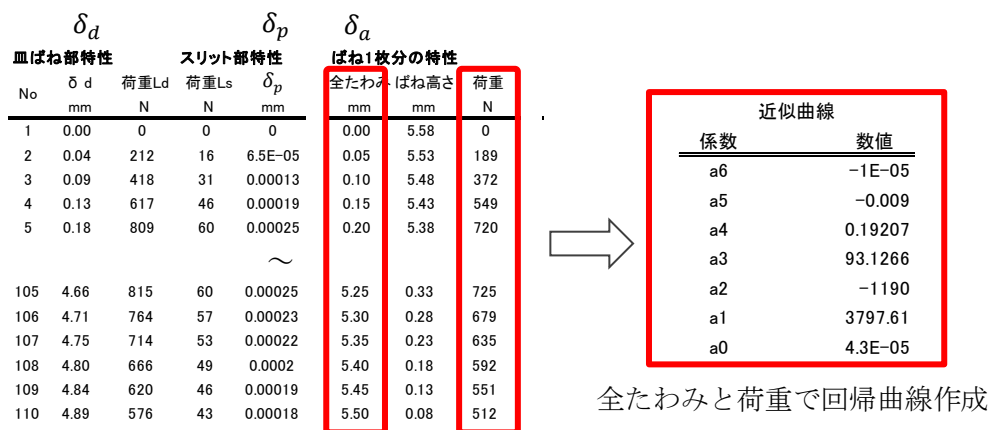


図 2.2-3 皿ばねのモデル化 (回帰曲線)

2. 3. 重ねて使用する場合の計算

皿ばねを重ねて使用する場合、直列による方法と並列による方法がある。

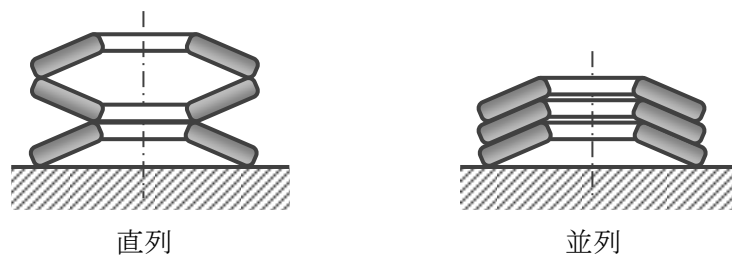


図 2.3-1 皿ばねの重ね合わせ

重ねる枚数を n としたとき、直列では同一荷重でたわみ量を $1/n$ にでき、並列では同一たわみ量で荷重を n 倍にできる。