

伸び (図 2-3) 区間を 10 区間程度に縦に分割し、各伸び量 ( $\lambda$ ) に対する荷重 ( $P$ ) を読み取り、表 2-1 の所定の欄に記入する。この値をもとにして、公称応力 ( $\sigma$ )、公称ひずみ ( $e$ ) を計算する。

$$\sigma = \frac{P_n}{A_0} \text{ (kgf/mm}^2\text{)}$$

$$e = \frac{\lambda_n - \ell_0}{\ell_0}$$

No.	P (kgf)	$\lambda$ (mm)	公 称		真	
			$\sigma_0$ (kgf/mm <sup>2</sup> )	e	$\sigma_a$ (kgf/mm <sup>2</sup> )	$\epsilon_a$
1	0	0	0	0	0	0
2						
3						

表 2-1 実験記録及び計算表例

$P_n$ :  $\lambda_n$  に対応する引張力 (kgf),  $\ell_0$ : 基準長さ (mm)

$A_0$ : 試験前の断面積 (mm<sup>2</sup>)  $\lambda_n$ : 所定の伸び (mm)

(9) 一般に普通の軟鋼では、 $\sigma/E \doteq 0.001$ ,  $e_k = 20 \times \sigma/E$  程度である。この弾性域での値は、塑性変形量に比して非常に小さいので、塑性域での応力計算の場合、これらの弾性値を無視して、 $\sigma_a = F \cdot \epsilon_a^n$  と近似してさしつかえない。

$e_k$ : 図 2-5,  $F$ : 塑性係数,  $n$ : 加工硬化指数

$\sigma_a$ : 真応力  $\epsilon_a$ : 真ひずみ

(10)  $\sigma_a$ ,  $\epsilon_a$  は実験により求めることは不可能に近いので、理論計算によって求める。

$$\therefore \sigma_a = \sigma_0 (1 + e)$$

$$\therefore \epsilon_a = \lambda_n (1 + e)$$

(11)  $F$ ,  $n$  を図 2-6 を作成し、 $\epsilon_a = 1$  に対応する外挿値として  $F$  を求める。

図 2-6  
真応力と真ひずみの関係

塑性係数  $F$  及び加工硬化指数  $n$  が大きいと塑性変形加工が困難となる。

