

金屬扁壳穩定性非綫性理論的 若 干 問 題

Г. А. 基尼耶夫 Н. С. 乔索夫 著

54

11

2084

建 筑 工 程 出 版 社

全變元微分性與條件理論的 若干問題

仁夫・德島邦典 著 仁・德島邦典 譯

東京二國書館

2154
377

金屬扁壳穩定性非綫性理論的 若干問題

建筑工程部設計總局 譯

建筑工程出版社出版

1959

內容提要 本书叙述有关扁壳稳定性非綫性理論的研究。书中列举了按任意旋轉面繪制的壳体临界荷載的計算公式，并載有便于計算公式实际应用的各種表格和計算例題。

本书所研究的結果可应用于金属壳体，特別是貯水池凸底的設計及計算。

本书可供設計工程师、科学工作者及研究生参考。

原本說明：

书 名 НЕКОТОРЫЕ ВОПРОСЫ НЕЛИНЕЙНОЙ ТЕОРИИ УСТОЙЧИВОСТИ ПОЛОГИХ МЕТАЛЛИЧЕСКИХ ОБОЛОЧЕК

著 者 Г. А. Гениев, Н. С. Чаусов

出版者 Государственное издательство литературы по строительству и архитектуре

出版地点及年份 Москва—1954

金屬扁壳稳定性非綫性理論的若干問題

建筑工程部設計总局 譯

編輯：黎 鐘 設計：赵文林

1959年2月第1版 1959年2月第1次印刷 2,910册

787×1092 • $1/32$ • 35千字 • 印張 $1^{11}/_{16}$ • 定价(10) 0.30元

建筑工程出版社印刷厂印刷 • 新华書店发行 • 書号：1097

建筑工程出版社出版(北京市西郊百万庄)

(北京市書刊出版业营业許可證出字第052号)

目 录

序 言	4
1. 考虑最后位移 (在笛卡儿坐标上) 对于按任意曲面繪制的扁壳状态微分方程式的推导	6
2. 在極坐标中扁壳状态微分方程式的推导	11
3. 边界条件概述	17
4. 微分方程式的解	19
5. 关于壳体稳定性問題的探討	22
6. 第二类稳定性丧失的研究	23
7. 球面壳体的情况	27
8. 圓錐形壳体的情况	32
9. 最佳的壳体曲面形式的研究	38
10. 第一类稳定性丧失的研究	40
11. 壳体稳定性的算例	48

2154
374

金屬扁壳穩定性非綫性理論的 若干問題

建筑工程部設計總局 譯

建筑工程出版社出版

1959

內容提要 本书叙述有关扁壳稳定性非綫性理論的研究。书中列举了按任意旋轉面繪制的壳体临界荷載的計算公式，并載有便于計算公式实际应用的各種表格和計算例題。

本书所研究的結果可应用于金属壳体，特別是貯水池凸底的設計及計算。

本书可供設計工程师、科学工作者及研究生参考。

原本說明：

书 名 НЕКОТОРЫЕ ВОПРОСЫ НЕЛИНЕЙНОЙ ТЕОРИИ УСТОЙЧИВОСТИ ПОЛОГИХ МЕТАЛЛИЧЕСКИХ ОБОЛОЧЕК

著 者 Г. А. Гениев, Н. С. Чаусов

出版者 Государственное издательство литературы по строительству и архитектуре

出版地点及年份 Москва—1954

金屬扁壳稳定性非綫性理論的若干問題

建筑工程部設計总局 譯

編輯：黎 鐘 設計：赵文林

1959年2月第1版 1959年2月第1次印刷 2,910册

787×1092 • 1/32 • 35千字 • 印張1¹/₁₆ • 定价(10) 0.30元

建筑工程出版社印刷厂印刷 • 新华書店发行 • 書号：1097

建筑工程出版社出版(北京市西郊百万庄)

(北京市書刊出版业营业許可證出字第052号)

目 录

序 言	4
1. 考虑最后位移 (在笛卡儿坐标上) 对于按任意曲面繪制的扁壳状态微分方程式的推导	6
2. 在極坐标中扁壳状态微分方程式的推导	11
3. 边界条件概述	17
4. 微分方程式的解	19
5. 关于壳体稳定性問題的探討	22
6. 第二类稳定性丧失的研究	23
7. 球面壳体的情况	27
8. 圓錐形壳体的情况	32
9. 最佳的壳体曲面形式的研究	38
10. 第一类稳定性丧失的研究	40
11. 壳体稳定性的算例	48

序 言

苏联共产党第十九次代表大会关于苏联1951~1955年发展第五个五年计划的指示中规定，除了其它的建筑物以外，还要建设大型的工业企业，而在这些工业企业的承重结构中金属壳体是采用得极其广泛的。因此，研究这种壳体的计算方法是一个十分迫切的任务。

金属壳体(如贮水池凸底)，当受荷载作用时，它就处于复杂的受力状态。因为这种壳体的厚度较小，在外部荷载达到某种数值时，就会丧失它的稳定性。

在设计 and 计算的实践中，临界荷载的数值，一般是根据以壳体中部平面各点有无限小的位移时所产生壳体屈皱(第一类稳定性丧失)为假设的线性稳定性(古典)理论来确定的。但是，实践证明，这个屈皱出现在最后位移的时候，而位移的数值可能大大地超过壳体的厚度。因此，根据线性理论来计算稳定性时，在许多情况下，会得出不正确的结果，所以，就必须采用最完善的计算理论。这种理论就是由于苏联学者们的辛勤劳动而得到成功地发展的非线性理论。

苏联在壳及板的稳定性非线性理论方面，曾经由 И. Г. 波波诺夫、П. Ф. 巴帕科维奇、В. З. 伏拉索夫、Л. Ю. 潘诺夫、В. И. 费奥多西耶夫、Х. М. 木什塔利、А. С. 伏利米尔、Н. А. 阿路迈艾、К. З. 迦利莫夫等进行过基本的研究，并获得了重大的成就。弹性壳体理论基本方程式的总结，以及解决壳体大挠度问题非常有效的变分法的制定，都应归功于 В. З. 伏拉索夫同志。

М. А. 柯尔东諾夫利用这个方法研究了許多具有实践意义的問題。在計算柔性的“鼓屈”薄膜方面, Д. Ю. 潘諾夫及 В. И. 費奧多西耶夫做了巨大的理論研究。

本书是叙述1952年中央工业建筑科学研究院建筑力学實驗室一級科学研究员, 技术科学副博士 Г. А. 基尼耶夫及 Н. С. 乔索夫所进行的扁壳稳定性非綫性理論的理論研究。

作者对于荣膺列宁勛章的国立莫斯科罗蒙諾索夫大学力学——数学系前期毕业生: С. С. 烏利封、Т. Я. 赫尔特和 А. И. 伊茲米斯齐耶娃等同志, 参加本书第9节的編写工作, 表示深切的謝意。

中央工業建筑科學研究院

1. 考虑最后位移(在笛卡儿坐标上)

对于按任意曲面繪制的扁壳狀

态微分方程式的推导

設壳体中曲面在直角坐标系 x, y, z 中的方程式为:

$$z = F(x, y). \quad (1.1)$$

我們所研究的扁壳的类型就是这样的壳体, 它的最小平面尺寸与其矢高的比大于 5 或等于 5 (图 1):

$$\frac{r_{\text{min}}}{f_0} \geq 5. \quad (1.2)$$

对于扁壳曲面的曲率半径及扭曲率半径可由下式十分精确地求出:

$$k_1 = \frac{\partial^2 z}{\partial x^2}; \quad k_2 = \frac{\partial^2 z}{\partial y^2}; \quad t = \frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y}. \quad (1.3)$$

壳体变形时, 中曲面各点相应地沿 x, y, z 軸的位移以 u, v, w 表示之:

$$u = u(x, y);$$

$$v = v(x, y);$$

$$w = w(x, y).$$

w 值以后称作壳体的挠度。

正号的 u, v, w 值相应于壳体中曲面各点在坐标軸正方向中的位移。

当有較大位移时, 中曲面的变形分量可由下列近似公式求出:

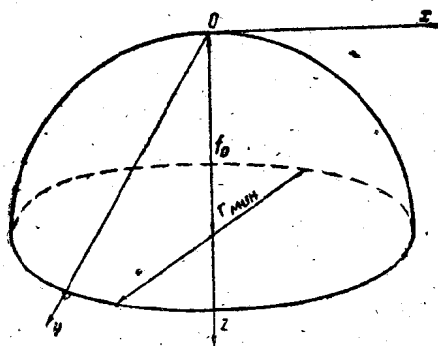


图 1

$$\epsilon_1 = \frac{\partial u}{\partial x} - k_1 w + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial w}{\partial x} \right)^2; \quad (1.4)$$

$$\epsilon_2 = \frac{\partial v}{\partial y} - k_2 w + \frac{1}{2} \left(\frac{\partial w}{\partial y} \right)^2; \quad (1.5)$$

$$\omega = \frac{\partial u}{\partial y} + \frac{\partial v}{\partial x} - 2tw + \frac{\partial w}{\partial x} \times \frac{\partial w}{\partial y}. \quad (1.6)$$

式中: ϵ_1 及 ϵ_2 —— 在 x 及 y 轴方向中的线性应变;

ω —— 剪切应变。

上式变形分量的公式载于 B. 3. 伏拉索夫的著作 [1] 中。

广义内力与应变的关系由下式表示之:

$$N_1 = \frac{Eh}{1-\mu^2} (\epsilon_1 + \mu\epsilon_2); \quad (1.7)$$

$$N_2 = \frac{Eh}{1-\mu^2} (\epsilon_2 + \mu\epsilon_1); \quad (1.8)$$

$$S = \frac{Eh}{2(1+\mu)} \omega; \quad (1.9)$$

$$M_1 = -D(\kappa_1 + \mu\kappa_2); \quad (1.10)$$

$$M_2 = -D(\kappa_2 + \mu\kappa_1); \quad (1.11)$$

$$H = D(1 - \mu)\tau_0. \quad (1.12)$$

式中: N_1 及 N_2 —— 在单位长度上相应地作用于 x 及 y 轴方向上的法向内力(图 2);

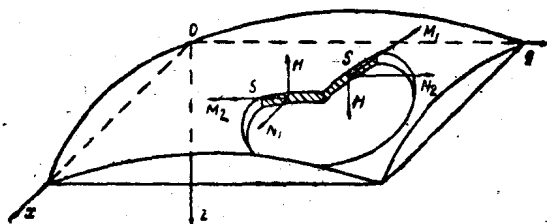


图 2

S —— 单位长度上的剪切内力;

E —— 弹性模量;

μ —— 波桑系数;

h —— 壳体的厚度;

M_1 及 M_2 —— 在单位长度上作用于 x 及 y 轴方向的弯矩;

H —— 单位长度上的扭矩;

D —— 圆柱刚度:

$$D = \frac{Eh^3}{12(1 - \mu^2)}; \quad (1.13)$$

κ_1 及 κ_2 —— 壳体变形时中曲面曲率的变化

$$\kappa_1 = \frac{\partial^2 w}{\partial x^2}; \quad (1.14)$$

$$\kappa_2 = \frac{\partial^2 w}{\partial y^2}; \quad (1.15)$$

2.3. 壳体变形时中曲面扭曲率的变化

$$\tau = \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \quad (1.16)$$

由B. 3. 伏拉索夫的著作[1]中得出下列扁壳微体的平衡方程式:

$$\frac{\partial N_1}{\partial x} + \frac{\partial S}{\partial y} + X = 0; \quad (1.17)$$

$$\frac{\partial N_2}{\partial y} + \frac{\partial S}{\partial x} + Y = 0; \quad (1.18)$$

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 M_1}{\partial x^2} - 2 \frac{\partial^2 H}{\partial x \partial y} + \frac{\partial^2 M_2}{\partial y^2} + 2S \left(t + \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right) + \\ + N_1 \left(k_1 + \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \right) + N_2 \left(k_2 + \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} \right) + Z = 0, \end{aligned} \quad (1.19)$$

式中: X, Y, Z ——曲面力在相应坐标轴(x, y, z)上的投影, 我們假定:

$$X = Y = 0.$$

由公式(1.4)、(1.5)及(1.6)中消去位移 u 及 v , 則得出变形連續方程式:

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2 \epsilon_1}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \epsilon_2}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 \omega}{\partial x \partial y} + \frac{\partial^2}{\partial y^2} (k_1 w) + \frac{\partial^2}{\partial x^2} (k_2 w) - \\ - 2 \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} (tw) + \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \cdot \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} - \left(\frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right)^2 = 0. \end{aligned} \quad (1.20)$$

以內力素 N_1, N_2 及 S 代入方程式(1.20)中的 ϵ_1, ϵ_2 及 ω , 并根据B. 3. 伏拉索夫的著作[1]引入函数 $\varphi(x, y)$:

$$\frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} = N_1; \quad \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} = N_2; \quad \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial y} = -S, \quad (1.21)$$

当 $X=Y=0$ 时, 該函数符合于方程式 (1.17) 及 (1.18)。此时方程式 (1.20) 可列为以下的形式:

$$\frac{1}{Eh} \nabla^2 \nabla^2 \varphi + \frac{\partial^2}{\partial y^2} (k_1 w) + \frac{\partial^2}{\partial x^2} (k_2 w) - 2 \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} (tw) + \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \cdot \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} - \left(\frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right)^2 = 0. \quad (1.22)$$

研究方程式 (1.22) 中的各项, 并以下式表示:

$$Q(x, y) = \frac{\partial^2}{\partial y^2} (k_1 w) + \frac{\partial^2}{\partial x^2} (k_2 w) - 2 \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} (tw).$$

展开第一项, 并以式 (1.3) 代入, 则得:

$$\frac{\partial^2}{\partial y^2} (k_1 w) = \frac{\partial^2}{\partial y^2} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial x^2} w \right) = \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + 2 \frac{\partial^3 z}{\partial x^2 \partial y} \frac{\partial w}{\partial y} + \frac{\partial^4 z}{\partial x^2 \partial y^2} w;$$

同样:

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2}{\partial x^2} (k_2 w) &= \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial y^2} w \right) = \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} + 2 \frac{\partial^3 z}{\partial x \partial y^2} \frac{\partial w}{\partial x} + \frac{\partial^4 z}{\partial x^2 \partial y^2} w; \\ -2 \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} (tw) &= -2 \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} w \right) = -2 \frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} - \\ &\quad - 2 \frac{\partial^3 z}{\partial x^2 \partial y} \frac{\partial w}{\partial y} - 2 \frac{\partial^3 z}{\partial x \partial y^2} \frac{\partial w}{\partial x} - 2 \frac{\partial^4 z}{\partial x^2 \partial y^2} w. \end{aligned}$$

由此:

$$Q(x, y) = \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} - 2 \frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y}$$

或

$$\begin{aligned} \frac{\partial^2}{\partial y^2} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial x^2} w \right) + \frac{\partial^2}{\partial x^2} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial y^2} w \right) - 2 \frac{\partial^2}{\partial x \partial y} \left(\frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} w \right) = \\ = \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} - 2 \frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y}. \end{aligned} \quad (1.23)$$

注意到公式 (1.23) 的关系可将变形連續方程式 (1.22) 写成下列最后的形式:

$$\frac{1}{Eh} \nabla^2 \nabla^2 \varphi + \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} - 2 \frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} + \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} - \left(\frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} \right)^2 = 0. \quad (1.24)$$

依式(1.10)、(1.11)及(1.12)将 M_1 、 M_2 及 H 的表达式代入方程式(1.19)。依式(1.14)~(1.16)将 x_1 、 x_2 及 τ 代入其中,并依式(1.21)考虑 N_1 、 N_2 及 S 与 φ 的关系,则得出扁壳微体最后的平衡方程式:

$$D \nabla^2 \nabla^2 w - \frac{\partial^2 z}{\partial x^2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} - \frac{\partial^2 z}{\partial y^2} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} + 2 \frac{\partial^2 z}{\partial x \partial y} \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial y} - \frac{\partial^2 \varphi}{\partial y^2} \times \\ \times \frac{\partial^2 w}{\partial x^2} - \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x^2} \frac{\partial^2 w}{\partial y^2} + 2 \frac{\partial^2 \varphi}{\partial x \partial y} \frac{\partial^2 w}{\partial x \partial y} - Z = 0. \quad (1.25)$$

变形连续方程式(1.24)及平衡方程式(1.25),就是具有任意曲面、当考虑较大的位移时的扁壳状态的基本微分方程式。

2. 在极坐标中扁壳状态微分方程式的推导

我們研究处在軸对称垂直荷載作用下的按任意旋轉面繪成的扁壳: $X=Y=0$; $Z=Z(r)$ (图3)。

现在研究壳体对称变形的情况。旋轉壳体(图3)中曲面点 $M(x, y, z)$ 的位置将用极坐标系 r, α 来确定:

$$\left. \begin{aligned} x &= r \cos \alpha; \\ y &= r \sin \alpha; \end{aligned} \right\} \quad (2.1)$$

$$z = f(r). \quad (2.2)$$

式中: r ——由壳体中曲面任意点至其旋轉軸的距离, r 值的

变化由 0 到 α , 此处 α ——薄壳基底的半径。

壳体旋转面的母线方程式用式(2.2)表示之。

列举几个在极坐标中关于推导方程式(1.24)及(1.25)所必需
的微分关系。假定所给函数仅与 r 有关, 即: $\Phi = \Phi(r)$ 。

$$\left. \begin{aligned} \frac{\partial^2 \Phi}{\partial x^2} &= \frac{d^2 \Phi}{dr^2} \cos^2 \alpha + \frac{d\Phi}{dr} \frac{\sin^2 \alpha}{2}; \\ \frac{\partial^2 \Phi}{\partial y^2} &= \frac{d^2 \Phi}{dr^2} \sin^2 \alpha + \frac{d\Phi}{dr} \frac{\cos^2 \alpha}{r}; \\ \frac{\partial^2 \Phi}{\partial x \partial y} &= \frac{d^2 \Phi}{dr^2} \sin \alpha \cdot \cos \alpha - \frac{d\Phi}{dr} \frac{\sin \alpha \cdot \cos \alpha}{r}; \end{aligned} \right\} \quad (2.3)$$

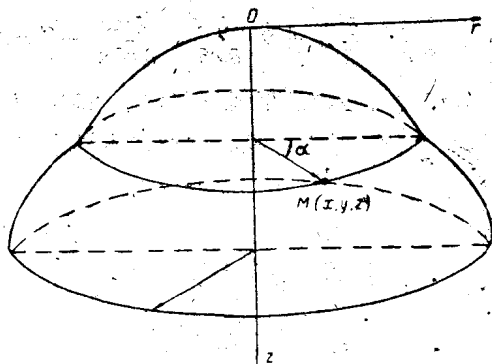


图 3

$$\nabla^2 \nabla^2 \Phi = \frac{1}{r} \frac{d}{dr} \left\{ r \frac{d}{dr} \left[\frac{1}{r} \cdot \frac{d}{dr} \left(r \frac{d\Phi}{dr} \right) \right] \right\}; \quad (2.4)$$

$$\frac{\partial^2 \Phi}{\partial x^2} \cdot \frac{\partial^2 \Phi}{\partial y^2} - \left(\frac{\partial^2 \Phi}{\partial x \partial y} \right)^2 = \frac{1}{2r} \frac{d}{dr} \left(\frac{d\Phi}{dr} \right)^2. \quad (2.5)$$

如果已知两个函数:

$$\Phi_1' = \Phi_1(r) \text{ 及 } \Phi_2 = \Phi_2(r),$$

则:

$$\frac{\partial^2 \Phi_1}{\partial x^2} \cdot \frac{\partial^2 \Phi_2}{\partial y^2} + \frac{\partial^2 \Phi_1}{\partial y^2} \cdot \frac{\partial^2 \Phi_2}{\partial x^2} - 2 \frac{\partial^2 \Phi_1}{\partial x \partial y} \cdot \frac{\partial^2 \Phi_2}{\partial x \partial y} =$$