一维有限元侵彻模型用户手册

1. 简介

一维有限元侵彻模型(FEM18)是使用"轴向差分-径向解析"思想设计的射弹侵彻计算模型,主要关注射弹在侵彻过程中的表现。

模型具有如下特点:

- a) 利用动态空腔膨胀模型作为射弹的受力基础,对靶板情况进行了简化:
- b) 在射弹径向进行解析计算,计算精度在动态空腔膨胀模型的意义下足够精确:
- c) 在射弹轴向进行差分计算,计算复杂度随轴向网格数线性增长,大量减少了计算量;
- d) 支持斜侵彻工况,支持多层穿靶工况;
- e) 支持正侵彻弹靶耦合和弹靶分离场景下各自的计算;
- f) 支持从一般弹塑性至接近理想弹塑性的结构响应计算;
- g) 支持侵彻弹体屈曲临界条件和屈曲模式判断;
- h) 具有众多可选择小模型,以及对应的可调参数,来修正仿真过程和可 视化仿真结果;
- i) 支持多工况并行快速计算,并支持不同工况的横纵比较。

模型具有如下适用范围:

- a) 射弹几何外形为旋转体,轮廓线单调连续;
- b) 射弹在入射面内运动,不存在三维轨迹情况;
- c) 靶板材料视为连续,不存在突变;
- d) 射弹在侵彻过程中表现刚性、弹性或弹塑性力学行为。
- e) 不考虑斜侵彻时的塑性和弹靶耦合效应。

模型的使用方法:

方法 1:

- a) 运行 config.m, 直接根据 GUI 生成 xx info.mat 格式的设置文件;
- b) 打开 main_execution.m, 运行;
- c) 运行时,程序会提示选择设置文件,此时选择 config.m 生成的设置文件:
- d) 程序会自动保存计算结果。

方法 2:

- a) 打开 main.m, 修改初始参数并运行;
- b) 运行后程序会自动保存设置文件和计算结果到工程目录文件夹下。

方法 3 (要求已有设置文件):

a) 打开 main_translation.m,运行,选择需要解译的设置文件。运行后,解译出的代码会保存至 main preparation.m;

- b) 打开 main preparation.m, 修改初始参数并运行;
- c) 运行后程序会自动保存设置文件到工程目录文件夹下;
- d) 打开 main_execution.m, 运行;
- e) 运行时,程序会提示选择设置文件,此时选择 main_preparation.m 生成的设置文件:
- f) 程序会自动保存计算结果。

2. 变量说明

所有的用户输入信息被存储在名为 info 的结构体变量中。该结构体变量内含如下分支结构体: info.project name, info.config,

info.simulation, info.plot。其中, info.project_name 为工程名前缀, info.config 包含初始时刻射弹和靶板的性质, info.simulation 包含仿真计算设置, info.plot 包含后处理设置。

下面分别介绍各部分的变量说明。

2.1 info.project name

工程名前缀。字符串变量。

2.2 info.config

2.2.1 info.config.medium.Wall_loc

靶板的前沿和后沿位置坐标。可为标量或向量。默认单位 m。

说明:一维差分计算模型基于如图 1 所示的场景构建。x 轴从左至右为侵入深度方向,y 轴从下至上为偏移方向。靶板均垂直于 x 轴放置,在 y 轴方向具有无限长度。

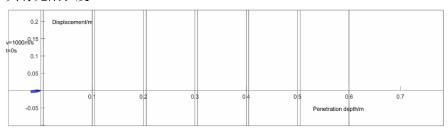


图 1 一维差分计算模型场景构建

若为半无限大靶板,则该变量为标量,标量值为界面的 x 轴坐标。 若为单层靶板,则该变量为三维向量,具体格式为:

[靶板前沿 x 轴坐标; 靶板后沿 x 轴坐标; 回收界面 x 轴坐标]

以此类推, 若为 n 层靶板,则该变量为(2n+1)维向量,具体格式为: **[靶板 1 前沿 x 轴坐标**; **靶板 1 后沿 x 轴坐标**;

...;

靶板 n 前沿 x 轴坐标; 靶板 n 后沿 x 轴坐标; 回收界面 x 轴坐标]

注意:

a) 强烈建议加入回收界面 x 坐标。尽管研究过程可能不包括弹体回收环节,但回收介质的存在能使仿真提前达到结束条件,从而减少不必要的计算。

- b) 模型没有限制靶板 1 至 n 的空间位置顺序。但为了可阅读性,建议用户从左至右输入各靶板前后沿 x 轴坐标。
- c) 若两靶板出现空间重叠,程序不会报错。建议用户对空间相容性进行检 查。

2.2.2 info.config.medium.fai

靶板材料在 Mohr-Coulomb 屈服模型中的摩擦角(friction angle)。默认单位 rad。

说明: 该参数仅在获取动态空腔膨胀模型的 A, B 参数推荐值,或计算靶板任意处实时受力时需要给出。

2.2.3 info.config.medium.Y

靶板材料的单轴抗压强度。默认单位 Pa。

说明: 该参数仅在获取动态空腔膨胀模型的A,B参数推荐值,或计算靶板任意处实时受力时需要给出。

2.2.4 info.config.medium.E

靶板材料的弹性段杨氏模量。默认单位 Pa。

说明:该参数仅在获取动态空腔膨胀模型的A,B参数推荐值,或计算靶

板任意处实时受力时需要给出。

2.2.5 info.config.medium.f

靶板材料的单轴抗拉强度。默认单位 Pa。

说明: 该参数仅在获取动态空腔膨胀模型的A, B 参数推荐值,或计算靶板任意处实时受力时需要给出。

2.2.6 info.config.medium.rho0

靶板材料的静态密度。默认单位为 kg/ m³。

说明: 该参数仅在获取动态空腔膨胀模型的A,B参数推荐值,或计算靶板任意处实时受力时需要给出。

2.2.7 info.config.medium.A

动态空腔膨胀模型参数 A。默认单位为 Pa。**说明:**动态空腔膨胀模型考虑每个接触点的受力情况:每个接触点均受正应力 σ ,则有

$$\sigma = A + Bu_n^2 \tag{1}$$

其中A,B均为与介质有关的常数, u_n 为法向速度。对于空腔膨胀模型,设摩擦系数为 μ ,则每个接触点均受切应力 τ :

$$\tau = \mu \left(A + B u_n^2 \right) \tag{2}$$

2.2.8 info.config.medium.B

动态空腔膨胀模型参数 B。默认单位为 kg/ m^3 。表达式见(1)。

2.2.9 info.config.medium.mu

动态空腔膨胀模型参数 μ。默认无量纲。

2.2.10 info.config.medium.psi

阻力衰减角 ψ。默认无量纲。如果侵彻速度方向与弹体局部法向夹角大于

 $\frac{\pi}{2}$ $-\psi$,则弹体局部所受阻力在空腔膨胀模型基础上乘以衰减系数,具体

函数在 interp_theta 内。引入该角度是为提高斜侵彻时的计算稳定性。

2.2.11 info.config.medium.free edge

是否考虑自由边界效应。逻辑值,可为 true 或 false。

2.2.12 info.config.projectile.config

射弹的轮廓线表述,侵彻弹体由轮廓线簇旋转而成。为矩阵。

说明:轮廓线由外到内分行依次给出。对于每条轮廓线,其起始点位于弹 尖,通过直线或圆弧与中间点相连,末端点位于弹尾所在平面。

对于直线,其书写格式为: [沿 x 轴位移;沿 y 轴位移; 0] 对于圆弧,其书写格式为: [沿 x 轴位移;沿 y 轴位移;曲率半径]

曲率半径为正,表明曲线上凸(因此一般均为正)。对于同一条轮廓线,所有直线和圆弧均在同一行书写,程序会按照"三个数一条线"的方式进行解译。对于不同轮廓线,由于各自包含的直线和圆弧数量可能不同,最终指令的长度也可能不同。为了将所有轮廓线信息保存为矩阵,需在较简单的轮廓线对应行后补充 0,以和复杂轮廓线对应行对齐。

举例如下:

[0.01 0.5 0 25.35 7.38 47.25 53.4 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0; 19.691 0 0 0.56 0.9 1 13.98 3.27 31.5 39.52 0 0 0 1.33 0 5 0 0;

73.751 0 0 0 5.5 0 5 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0];

解译为:最外轮廓线上,从弹尖开始,首先以直线轴向移动 0.01,径向移动 0.5 到第一中间点。进而以 47.25 的圆弧轴向移动 25.35,径向移动 7.38 到第二中间点。最后以直线轴向移动 53.4 到弹尾所在平面。

中间轮廓线上,从弹尖开始,首先以直线轴向移动 19.691 到第一中间点。进而以 1 的圆弧轴向移动 0.56,径向移动 0.9 到第二中间点。进而以 31.5 的圆弧轴向移动 13.98,径向移动 3.27 到第三中间点。进而以直线轴向移动

39.52 到第四中间点。进而以直线径向移动 1.33 到第五中间点。最后以直线 轴向移动 5 到弹尾所在平面。

最内轮廓线上,从弹尖开始,首先以直线轴向移动 73.751 到第一中间点。进而以直线径向移动 5.5 到第二中间点。最后以直线轴向移动 5 到弹尾所在平面。

最外与中间轮廓线包围部分为壳体,中间与最内轮廓线包围部分为装药,最 内轮廓线与弹体轴线包围部分为尾盖。轮廓线条数与材料和结构数量严格对 应。

2.2.13 info.config.projectile.config name

射弹的轮廓线的名字, 默认为字符串。

2.2.14 info.config.projectile.beta

射弹的几何缩比 $oldsymbol{eta}$ 。默认无量纲。

2.2.15 info.config.projectile.num mesh

射弹的轴向网格划分数量。整数, 默认无量纲。

说明: 该值影响整体计算精度。在侵彻过程计算中,线性影响整体计算量。在结构响应计算中,平方影响整体计算量。

2.2.16 info.config.projectile.bar

射弹结构响应分析中的杆模型,可为'Constant', 'Variable', 'Love', 'MH'中的一个。

说明: 'Constant'和'Variable'均代表传统变截面杆理论,弹体轴向受力时不产生径向位移,但'Variable'采用变截面杆单元,更精确。'Love'代表 Love 杆理论,弹体轴向受力时轴向应变与径向应变成比例。'MH'代表 Mindlin-Herrmann 理论,弹体轴向受力时轴向应变与径向应变由微分方程联系,互相影响。

2.2.17 info.config.projectile.beam

射弹结构响应分析中的梁模型,可为'Euler', 'Timoshenko'中的一个。

说明: 'Euler'代表传统梁理论。'Timoshenko'代表 Timoshenko 梁理论,后者比传统梁理论更多考虑了剪切和转动惯量的影响。

2.2.18 info.config.projectile.xi

射弹的振动阻尼系数 ξ 。默认无量纲。

2.2.19 info.config.projectile.plastic

在结构响应计算中,是否考虑弹体材料的塑性。逻辑值,可为 true 或 false。弹塑性计算下的本构方程为双折线线性方程。

2.2.20 info.config.projectile.consti

在结构响应计算中,塑性硬化的模式。整数 1, 2, 3 或它们组成的向量。向量长度与材料和结构数量严格对应。例如,轮廓线定义的结构分别为壳体、装药和尾盖,则该项应为 3x1 向量,每个值分别代表壳体、装药和尾盖的塑性硬化关系。

说明: **1**,**2**,**3**分别代表kinematic, independent, isotropic塑性硬化关系, 三者定义的规律如图**2**所示。对于kinematic, **AA'=BB'**; 对于independent, **CB''=OA**; 对于isotropic, **B'''C=BC**。

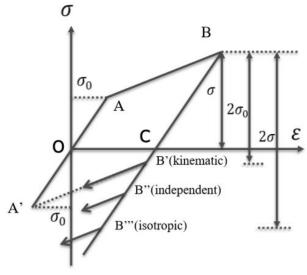


图 2 塑性硬化的种类

2.2.21 info.config.projectile.rho

射弹各个结构的材料密度。默认单位 kg/ m3。数或向量,向量长度与材料和结构数量严格对应。

2.2.22 info.config.projectile.E

射弹各个结构的材料弹性模量。默认单位 Pa。数或向量,向量长度与材料和结构数量严格对应。

2.2.23 info.config.projectile.G

射弹各个结构的材料剪切模量。默认单位 Pa。数或向量,向量长度与材料和结构数量严格对应。

2.2.24 info.config.projectile.Y

射弹各个结构的材料屈服强度。默认单位 Pa。数或向量,向量长度与材料和结构数量严格对应。

2.2.25 info.config.projectile.D

射弹各个结构的材料切线模量。默认单位 Pa。数或向量,向量长度与材料和结构数量严格对应。

2.2.26 info.config.projectile.v0

射弹质心初速度。默认单位 m/s。

2.2.27 info.config.projectile.fai

射弹的初始着角 ϕ 。默认单位 rad。

说明: 着角为弹体轴线与靶板法线之间的夹角。其正方向定义如图 3 所示。其中 x 轴、y 轴定义与图 1 中的定义相同。

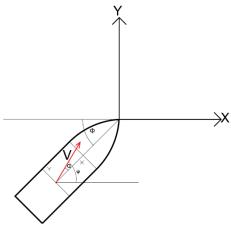


图 3 射弹的着角、攻角和倾斜角定义

2.2.28 info.config.projectile.alpha

射弹的初始攻角 α 。默认单位 α 。

说明: 攻角为弹体轴线与射弹质心速度之间的夹角。其正方向定义如图 3 所示。其中 x 轴、y 轴定义与图 1 中的定义相同。

2.2.29 info.config.projectile.omega

射弹的初始角速度 ω 。默认单位 rad/s。

2.2.30 info.config.projectile.m0

射弹的总质量 m_0 。单位为kg。一般不含此设置,而是交由程序自动计算。在含有此设置时,射弹总质量将会采用用户输入值。

2.2.31 info.config.projectile.I0

射弹的总转动惯量 I_0 。单位为 $kg \cdot m^2$ 。一般不含此设置,而是交由程序自动计算。在含有此设置时,射弹总转动惯量将会采用用户输入值。

2.3 info.simulation

2.3.1 info.simulation.coupled

是否对射弹侵彻和结构响应耦合计算。逻辑值,可为 true 或 false。

说明: 在耦合计算下,侵彻过程中弹体受力和结构响应相互迭代。在非耦合计算下,侵彻过程中弹体被假设为刚性,得到受力时程后再作为结构响应计算的输入。

2.3.2 info.simulation.parallel

是否对各个工况进行并行计算。逻辑值,可为 true 或 false。

说明:不同工况间的并行计算是可实现的。但对于单个工况,由于后状态依赖于前状态,因此不存在并行计算方法。

2.3.3 info.simulation.dt_default

解算器默认时间步长 Δt_0 。默认单位s。

说明: 为保证结构响应计算的高效和稳定, 侵彻过程中的步长不变。

2.3.4 info.simulation.t_max

仿真最长持续时间。默认单位 s。若超出该时间,仿真停止。

说明: 在深侵彻计算中,程序根据经验公式得到预计侵彻持续时间,并与该值比较,取较小值。

2.3.5 info.simulation.vmin

射弹质心最低速度。默认单位 m/s。若低于该速度,仿真停止。

2.4 info.plot

2.4.1 info.plot.frame_option

帧数选取依据。目前可为'Time'或'Data'。

说明: 若为'Time',即规定两帧动画之间的仿真时间相同。若为'Data',即规定两帧动画之间的计算节点数相同。该选项仅对需要画动画的分支适用。

2.4.2 info.plot.num_frame

动画总帧数。整数,默认无量纲。该选项仅对需要画动画的分支适用。

2.4.3 info.plot.saving

是否保存动画文件。逻辑值,可为 true 或 false。

2.4.4 info.plot.vibration analysis

是否进行结构响应分析。逻辑值,可为 true 或 false。

2.4.5 info.plot.vibration.option

结构响应分析输出动画针对的变量。目前可为'X'; 'Y'; 'N'; 'M'; 'EA'; 'GA'; 'Sigma'; 'Epsilon'; 'PlasticEp'; 'Ac'; 'V'中的一个或组合。它们分别表示: 轴向位移X、纵向位移Y(由弯矩引起)、压力N、弯矩M、实时拉压刚度EA、实时剪切刚度GA、轴向应力Sigma、轴向应

变Epsilon、等效塑性应变PlasticEp、轴向加速度Ac、径向应变V(内陷与外凸,由轴力引起)。

说明:组合格式为:'变量名1,变量名2...,变量名n'

例如'Ac,V,N',中间用英文逗号隔开。

2.4.6 info.plot.vibration.modal

是否使用模态分析方法求解结构响应。逻辑值,可为 true 或 false。该 选项仅在弹性解耦分析中适用。

2.4.7 info.plot.vibration.modal_plot

如何展示模态分析的初步结果。可为''; 'Curve'; 'Color'中的一个。 三者分别表示不展示、展示前三阶模态曲线、展示前三阶弹体变形模式 图。

2.4.8 info.plot.vibration.tip_fix

是否对弹尖进行修正。逻辑值,可为 true 或 false。若修正,弹长前 1/10 的面积和惯性矩被赋为 1/10 截面处的对应值,从而减小刚度阵和质量阵在弹尖出的退化。若不修正,按正常方式计算弹长前 1/10 的面积和惯性矩。

2.4.9 info.plot.vibration.buttom_fix

是否对尾盖进行修正。逻辑值,可为 true 或 false。若修正,尾盖不会对射弹贡献刚度,而仅附加质量。若不修正,尾盖与弹体刚性连接,同时贡献刚度和质量。

2.4.10 info.plot.vibration.radial

是否考虑径向受力。逻辑值,可为 true 或 false。该选项仅对 MH 模型 有效。若考虑,引起径向变形的径向力会施加在弹体上。若不考虑,不输入弹体的径向力。

2.4.11 info.plot.vibration.expression

如何展示结构响应的结果。可为''; 'animation'; 'bisect'; 'mesh' 中的一个。四者分别表示不展示、所选变量的曲线动画、指定截面处变量的时程图、变量的瀑布图。

2.4.12 info.plot.vibration.location

结构响应变量的时程图所对应的截面位置。0到1之间的数或组合向量。0代表弹尾,1代表弹头。仅在info.plot.vibration.expression选为'bisect'时有效。

2.4.13 info.plot.history animation

是否展示侵彻历史动画。逻辑值,可为 true 或 false。

2.4.14 info.plot.animation.projectile.map

仿真复现动画中,射弹上着色表现针对的变量。目前可为''; 'Normal'; 'Shear'; 'Overall'; 'Vibration'中的一个。前四者分别表示不着色、正应力、切应力、总应力。对于'Vibration',动画改为在弹体坐标系中展示,针对的变量为 info.plot.vibration.expression 中所限定的内容(不论 info.plot.vibration_analysis 的值如何,只要此处选择'Vibration',都会进行展示)。

2.4.15 info.plot.animation.projectile.num_mesh

仿真复现动画中、射弹径向网格分布数。整数,默认无量纲。

说明: 该变量仅影响仿真复现动画的绘制精度和效率,不影响仿真计算。

2.4.16 info.plot.animation.medium.map

仿真复现动画中,靶板上着色表现针对的变量。目前可为''; 'Stress'; 'Component'中的一个。三者分别表示不着色、应力、响应区分布。

2.4.17 info.plot.animation.medium.num mesh

仿真复现动画中, 靶板网格分布数。整数, 默认无量纲。

说明: 该变量仅影响仿真复现动画的绘制精度和效率,不影响仿真计算。

2.4.18 info.plot.animation.num_source

仿真复现动画中, 射弹表面等效空腔膨胀源的数量。整数, 默认无量纲。

说明: 该变量只影响仿真复现动画中靶板状态的计算精度,不影响仿真计算。源数量过多时靶板状态计算困难。

2.4.19 info.plot.animation.transparency

仿真复现动画中,着色的透明度。取值 0 到 1。值越高代表绘图越接近透明。

2.4.20 info.plot.other_plot

是否分析仿真中其他变量的关系。逻辑值,可为 true 或 false。

2.4.21 info.plot.other.x loc

变量关系分析中,射弹上的代表点。目前可为'center'或'top'。

说明: 若为'center',则代表点为质心。若为'top',则代表点为弹尖。

2.4.22 info.plot.other.x

变量关系分析中,代表 x 变量的变量。可选变量名为 'x','t','y','vx','vy','v','a', 'alpha','fai','psi','omega' 中的一个。变量名分别指: 侵入位移 <math>x、时间 t、偏移距离 y、正侵速度 vx、偏移速度 vy,速度 v、加速度 a、攻角 alpha、着角 alpha、着角 alpha

速度 omega。

说明:

- a) 倾斜角 psi 表示射弹质心速度与靶板法向的夹角。其正方向定义如图 3 所示。
- b) 若欲绘制多张图, 需使用如下格式:

'图1中x变量名,图2中x变量名...,图n中x变量名'

同时,在 info.plot.other.y 选项中,对应输入: *'图1 中y 变量名,图2 中y 变量名...,图n 中y 变量名'*

例如, 若出现:

```
info.plot.other.x = 't,x,x';
info.plot.other.y = 'alpha,y,fai';
```

则表明需绘制三张图。图 1 中描述时间-攻角关系,图 2 描述侵入位移-偏移 距离关系(即弹道),图 3 描述侵入位移-着角关系。

2.4.23 info.plot.other.y

变量关系分析中,代表 y 变量的变量。可选变量名与前述相同,不再赘述。

3. 变量多选与绑定(高级)

3.1 多选

模型支持变量多选。即,一个变量对应多个值,每个工况会继承改变量不同的值。

变量单选格式表示为:

变量名 a = 变量值 a1

则变量多选格式表示为:

变量名 a = {变量值 a₁, 变量值 a₂,..., 变量值 a_n}

若有多个变量均设置为变量多选,则生成的工况将遍历所有可能的变量组合。每种工况均有自己的工程名后缀,并会被存储、计算和分析。

例如,若 info.project name 为'Test',且有两个变量存在多选:

变量名 a = {变量值 a₁, 变量值 a₂,..., 变量值 a_n} 变量名 b = {变量值 b₁, 变量值 b₂,..., 变量值 b_m}

则一共有 $n \times m$ 种工况,从 (a_1, b_1) 直到 (a_n, b_m) 。这 $n \times m$ 种工况的工程名分别是'Test a1 b1' 直到'Test an bm'。

3.2 绑定

若大量变量存在多选,则总的工况数会变得十分庞大,而其中一些工况是 没必要计算的。为此,可在 binding 项中加入绑定变量设置,具体格式如 下:

```
binding = {{变量名 x<sub>11</sub>, 变量名 x<sub>12</sub>, ...变量名 x<sub>1n_1</sub>},
{变量名 x<sub>21</sub>, 变量名 x<sub>22</sub>,...变量名 x<sub>2n_2</sub>},
...,
{变量名 x<sub>m1</sub>, 变量名 x<sub>m2</sub>,...变量名 x<sub>mn_m</sub>}}
```

info.config.projectile.v0 = {1000, 950, 900};

它表示: 变量 $\{x_{11}, x_{12}, ... x_{1n_1}\}$ 这 n_1 个变量之间绑定,变量 $\{x_{21}, x_{22}, ... x_{2n_1}\}$ 这 n_2 个变量之间绑定,...,变量 $\{x_{m1}, x_{m2}, ... x_{mn_m}\}$ 这 n_m 个变量之间绑定。一共形成了 m 个 "绑定对"。对每个绑定对,其内变量取值一一对应,不存在交叉遍历。

例如:

```
info.config.projectile.fai = {10/180*pi, 5/180*pi, 0/180*pi};
info.config.projectile.alpha = {0/180*pi, 1/180*pi,
2/180*pi};

binding =
{{'config.projectile.fai', 'config.projectile.alpha'},...
};
```

则表明:射弹初始着角(config.projectile.fai)和攻角 (config.projectile.alpha)之间绑定,而初速度 (config.projectile.v0)与两者独立。绑定后,初始着角和攻角仅存在三种可能:

```
(10/180*pi, 0/180*pi);
(5/180*pi, 1/180*pi);
(0/180*pi, 2/180*pi);
与初速度间完全组合后, 共产生9种工况:
(10/180*pi, 0/180*pi, 1000);
(5/180*pi, 1/180*pi, 1000);
(0/180*pi, 2/180*pi, 1000);
(10/180*pi, 0/180*pi, 950);
(5/180*pi, 1/180*pi, 950);
(0/180*pi, 2/180*pi, 950);
(10/180*pi, 0/180*pi, 900);
(10/180*pi, 1/180*pi, 900);
(5/180*pi, 1/180*pi, 900);
(0/180*pi, 2/180*pi, 900);
```

而如果没有 binding 设置,一共会产生 27 种工况。因此,绑定操作能减少不必要的工况数。

注意:对每个绑定对,其内变量取值一一对应。这表明每个变量取值的可能数量应该相同。例如:

```
info.config.projectile.v0 = {1000, 950, 900};
info.config.projectile.fai = {10/180*pi, 5/180*pi};
info.config.projectile.alpha = {0/180*pi, 1/180*pi, 2/180*pi};
binding =
{{'config.projectile.fai','config.projectile.alpha'},...
};
```

这个例子是不合法的。初始着角和攻角间虽设置了绑定,但初始着角选项数为2,而初始攻角选项数为3,无法一一对应。

因此,若利用了绑定功能,建议在运行前检查变量间的一一对应性。

4. 尖卵形弹体轮廓生成程序

为快速给出尖卵形弹体的轮廓线矩阵(info.config.projectile.config),设计了Config_generator_oval()函数,可对应输出[Config, Config_name]。该程序默认轮廓线簇包含两条轮廓线,弹体由壳体和装药构成。

该程序同样支持多选和绑定操作,具体用法见前一节。

4.1.1 info.project_name

轮廓线簇名称,与主程序中的 info.config.projectile.config_name 对应。

4.1.2 info.oval.d

射弹的弹体直径。默认单位 m。

4.1.3 info.oval.l2d

射弹的长径比。默认无量纲。

4.1.4 info.oval.CRH

射弹的弹头曲率半径与外部直径之比。默认无量纲。

4.1.5 info.config.projectile.dt

射弹的壁厚与直径之比。默认无量纲。

4.1.6 info.config.projectile.ls2l

射弹的内腔顶点与弹尖的距离和总长之比。默认无量纲。

4.1.7 info.config.projectile.b2l

射弹的尾部厚度与外径之比。默认无量纲。

4.1.8 info.config.projectile.CRH2

射弹的内腔前部曲率半径与内腔直径之比。默认无量纲。

5. 屈曲分析

Buckling_test_load.m 作为主函数,通过调用特定算例的结果,可判断侵彻 弹体在侵彻过程中任意时刻是否可发生屈曲,以及发生何种屈曲(梁模式 或壳模式)。Buckling_test_modal.m 可绘出指定时刻(t_now)的屈曲模态。

要求info.plot.vibration_analysis选项和info.plot.vibration.buttom_fix选项必须为true,且info.plot.vibration.option选项必须为N, EA, GA, V