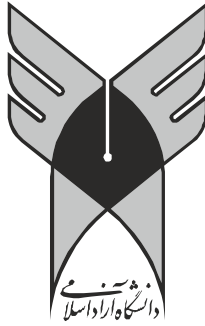


بِسْمِ اللَّهِ الرَّحْمَنِ الرَّحِيمِ



دانشگاه آزاد اسلامی

واحد شاهرود

دانشکده فنی و مهندسی ، گروه مهندسی عمران
پایان نامه برای دریافت درجه کارشناسی ارشد « M.Sc »
گرایش : سازه

عنوان :

عوامل موثر بر فرکانس سازه های فضاکار گنبدی

استاد راهنما :

دکتر علی کیهانی

نگارش :

سینا نیازی

پاییز 93

سپاسگزاری

اکنون که با عنایت خداوند متعال مراحل مختلف تحقیق و نگارش این پایان نامه به اتمام رسیده است بر خود لازم میدانم که از زحمات دلسوزانه و راهنمایی های ارزنده جناب آقای دکتر علی کیهانی استاد راهنما پایان نامه و جناب آقای پرفسور هوشیار نوشین پدر علم سازه های فضاکار و سایر اساتید محترم گروه سازه دانشکده مهندسی دانشگاه آزاد شاهرود که در مراحل مختلف این تحقیق مرا یاری نموده اند نهایت سپاسگزاری و قدر دانی را داشته باشم .

تقدیم به پدر و مادر عزیزم :

آنان که وجودمان برایشان همه رنج بود و وجودشان برایمان مهر .

مویشان سپیدی گرفت تا رویمان سپید بماند .

آنان که فروغ نگاهشان ، گرمی کلامشان و روشنی رویشان سرمایه های جاودان زندگیمان هستند .

در برابر وجود گرامیشان زانوی ادب بر زمین می نهیم و با دلی مملو از عشق و محبت بر دستانشان بوسه می زنیم .

1 چکیده

فصل اول : مقدمه

1-1 . فرضیات کلی 2
 2-1 . جنبه نوآوری 2
 3-1 . انواع گنبد های فضاکار مورد بررسی و ویژگی های آنها 3
 9-1 . هدف 4
 10-1 . روش کار و تحقیق 5

فصل دوم : مروری بر تحقیقات گذشته

1-2 . مروری بر تحقیقات گذشته 6

فصل سوم : عوامل مورد بررسی

1-3 . عامل تاشه یا پیکره بندی 8
 1-1-3 . فرضیات 8
 2-1-3 . روش کار 8
 3-1-3 . نتایج بدست آمده 9
 4-1-3 . نتیجه گیری 10
 2-3 . عامل شرایط تکیه گاهی 10
 1-2-3 . فرضیات 10
 2-2-3 . روش کار 11
 3-2-3 . نتایج بدست آمده 12
 1-3-2-3 . نوع تکیه گاه 12
 1-4-2-3 . نتیجه گیری 14
 2-3-2-3 . تعداد تکیه گاه 14
 2-4-2-3 . نتیجه گیری 16
 3-3-2-3 . موقعیت قرار گیری تکیه گاه 16
 3-4-2-3 . نتیجه گیری 18

3-3 . عامل ضخامت لایه در گنبد‌های دو لایه فضاکار 19

1-3-3 . فرضیات 19

2-3-3 . روش کار 19

3-3-3 . نتایج بدست آمده 20

4-3-3 . نتیجه گیری 22

4-3 . عامل نسبت ارتفاع به دهانه 22

1-4-3 . فرضیات 22

2-4-3 . روش کار 22

3-4-3 . نتایج بدست آمده 23

4-4-3 . نتیجه گیری 24

5-3 . عامل قطر بازشو در راس گنبد فضاکار 24

24

1-5-3 . فرضیات 24

2-5-3 . روش کار 25

3-5-3 . نتایج بدست آمده 25

4-5-3 . نتیجه گیری 27

6-3 . عامل تعداد لایه گنبد‌های فضاکار 28

28

1-6-3 . فرضیات 28

2-6-3 . روش کار

28

3-6-3 . نتایج بدست آمده

28

4-6-3 . نتیجه گیری

30

فصل چهارم : نتیجه گیری کلی

1-4 . نتیجه گیری کلی

31

پیوست ها

1-پ . برنامه نویسی فرمین تاشه های تک لایه لملا ، دنده ای و شوندلر 32

2-پ . برنامه نویسی فرمین تاشه های دو لایه لملا ، دنده ای و شوندلر 32

3-پ . برنامه نویسی فرمین تاشه های تک لایه لملا ، دنده ای و شوندلر با بازشو در راس گنبد 33

منابع و ماخذ

34

35

35

فهرست جداول

جدول
صفحه

جدول 3-1-1 . مقایسه پارامترهای مختلف در تاشه های مختلف با دهانه کوچک ، متوسط و بزرگ با نسبت ارتفاع به دهانه کم (0/1) 9

جدول 3-2-1 . h) با سازه با تکیه گاه گیردار (f) با نسبت ارتفاع به دهانه (0/1) 12
مقایسه پریود سازه با تکیه گاه مفصلی)

جدول 3-2-2 . h) با سازه با تکیه گاه گیردار (f) با نسبت ارتفاع به دهانه (0/5) 13
مقایسه پریود سازه با تکیه گاه مفصلی)

جدول 3-2-3 . h) با سازه با تکیه گاه گیردار (f) با نسبت ارتفاع به دهانه (1) 13
مقایسه پریود سازه با تکیه گاه مفصلی)

جدول 3-2-4 . مقایسه پارامترهای مختلف مودهای غالب تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدلر با دهانه های کوچک ، متوسط و 14
بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) با نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) با تکیه گاه های مفصلی و گیردار

جدول 3-2-5 . مقایسه پریود گنبد های فضاکار با تعداد تکیه گاه 8 ، 20 و 40 عدد در دهانه ها ، تاشه ها و نسبتهای مختلف ارتفاع به دهانه 15

جدول 3-2-6 . مقایسه پارامترهای مختلف مودهای غالب تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدلر با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) با نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) 15
با تعداد تکیه گاه های کم ، متوسط و زیاد (8 ، 20 و 40 عدد)

جدول 7-2-3 . مقایسه پریود (in) با سازه با تکیه گاه های روی لایه خارجی (out) با 16
سازه با تکیه گاه های روی لایه داخلی ()
 $H/S = 0/1$

جدول 8-2-3 . مقایسه پریود (in) با سازه با تکیه گاه های روی لایه خارجی (out) با 17
سازه با تکیه گاه های روی لایه داخلی ()
 $H/S = 0/5$

جدول 9-2-3 . مقایسه پریود (in) با سازه با تکیه گاه های روی لایه خارجی (out) با 17
سازه با تکیه گاه های روی لایه داخلی ()
 $H/S=1$

جدول 10-2-3 . مقایسه پارامترهای مختلف در اغلب تاشه های دو لایه لملا ، دنده ای و شوندر با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) با نسبتهای

ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) با 18
تکیه گاه های روی پایین ترین گره های لایه داخلی و خارجی

جدول 1-3-3 . مقایسه پریود گنبد فضاکار $H/S = 0/1$ 20
دو لایه با ضخامتهای 0/5 ، 1/5 و 2/5 متر با

جدول 2-3-3 . مقایسه پریود گنبد فضاکار $H/S = 0/5$ 20
دو لایه با ضخامتهای 0/5 ، 1/5 و 2/5 متر با

جدول 3-3-3 . مقایسه پریود گنبد فضاکار $H/S = 1$ 21
دو لایه با ضخامتهای 0/5 ، 1/5 و 2/5 متر با

جدول 4-3-3 . مقایسه پارامترهای مختلف در مودهای غالب برای تاشه های دو لایه لملا ، دنده ای و شوندر با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) با نسبتهای ارتفاع 21
به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) با ضخامتهای لایه (0/5 ، 1/5 و 2/5 متری)

جدول 1-4-3 . مقایسه پریود سازه های تک لایه با تاشه های لملا ، دنده ای و شوندر با 23
نسبتهای ارتفاع به دهانه 0/1 ، 0/5 و 1

جدول 2-4-3 . مقایسه پارامترهای مختلف در مودهای غالب برای تاشه های تک لایه لملا و دنده ای با دهانه های 24
کوچک ، متوسط و بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) با نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1)

جدول 1-5-3 . مقایسه پریود سازه های با بازشو با قطر های $H/S=0/1$ 26
(بدون بازشو) ، 1 ، 3 و 5 متر در راس گنبد با

جدول 2-5-3 . مقایسه پریود سازه های با بازشو با قطر های $H/S=0/5$ 26
(بدون بازشو) ، 1 ، 3 و 5 متر در راس گنبد با

جدول 3-5-3 . مقایسه پریود سازه های با بازشو با قطر های 0 ($H/S=1$) 26
بدون بازشو) ، 1 ، 3 و 5 متر در راس گنبد با

جدول 3-5-4 . مقایسه پارامترهای مختلف در مودهای غالب برای تاشه های تک لایه لملا و
دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) با نسبتهای ارتفاع به
دهانه 27
کم ، متوسط

و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) بدون بازشو و با بازشو با قطرهای (1 ، 3 و 5 متر
(..... 29 $H/S =$) با (L2 0/1) و دو لایه (L 1 جدول 3-6-
1. مقایسه پریود سازه های تک لایه) 29 $H/S =$)
با (L2 0/5) و دو لایه (L 1 جدول 3-6-2 . مقایسه پریود سازه های تک لایه)

(1 L) و دو لایه (2L) با $H/S = 1$ 29
جدول 3-6-3 . مقایسه پریود سازه های تک لایه)

جدول 3-6-4 . مقایسه پارامترهای مختلف در مودهای غالب برای تاشه های تک لایه و دو لایه
لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) با نسبتهای
ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) 30

جدول 4-1 . تمام نتایج بدست آمده از تاثیر عوامل مختلف بر رفتار ، پریود و فرکانس مودهای غالب
گنبد های فضاکار 31

فهرست نمودار ها

نمودار
صفحه

نمودار 1-1-3. پریودهای مودهای غالب تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ 9
(30 ، 50 و 70 متر) و نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1)

نمودار 1-2-3. پریودهای مودهای غالب تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ 13
(30 ، 50 و 70 متر) و نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) در ده مود اول ، میانی و آخر

نمودار 2-2-3. پریودهای مودهای غالب تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ 15
(30 ، 50 و 70 متر) و نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) با تعداد تکیه گاه های کم ، متوسط و زیاد (8 ، 20 و 40 عدد)

نمودار 3-2-3. پریودهای مودهای غالب تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ 18
(30 ، 50 و 70 متر) و نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) در ده مود اول ، میانی و آخر با تکیه گاه های روی پایین ترین گره های لایه داخلی و خارجی گنبد دو لایه

نمودار 1-3-3. پریودهای مودهای غالب برای تاشه های دو لایه لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ 21
(30 ، 50 و 70 متر) و نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) با ضخامتهای لایه (0/5 ، 1/5 و 2/5 متری)

نمودار 1-4-3. پریودهای مودهای غالب برای تاشه های تک لایه لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ 23
(30 ، 50 و 70 متر) و نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1)

نمودار 1-5-3. پریودهای مودهای غالب برای تاشه های تک لایه لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ 27
(30 ، 50 و 70 متر) و نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1) بدون بازشو و با بازشو با قطرهای (1 ، 3 و 5 متر)

نمودار 3-6-1. پریودهای موده‌های غالب برای تاشه‌های دو لایه و تک لایه لملا، دنده‌ای و شوئدler با دهانه‌های کوچک، متوسط و بزرگ (30، 50 و 70 متر) 30 و نسبت‌های ارتفاع به دهانه کم، متوسط و زیاد (0/1، 0/5 و 1)

فهرست اشکال

شکل	صفحه
شکل 1-1 . طرح شماتیکی از سازه فضاکار تخت تک و دو لایه	4
شکل 2-1 . طرح شماتیکی از انواع چلیک‌ها	4
شکل 3-1 . طرح شماتیکی از برج‌ها و شبکه‌ها	5
شکل 4-1 . طرح شماتیکی از انواع گنبد‌های فضاکار	5
شکل 5-1 . طرح شماتیک گنبد تک لایه با تاشه دنده‌ای	6
شکل 6-1 . طرح شماتیک گنبد تک لایه با تاشه شوئدler	7
شکل 7-1 . طرح شماتیک گنبد تک لایه با تاشه لملا	7
شکل 1-3 . طرح شماتیک گنبد تک لایه با تکیه گاه مفصلی	12
شکل 2-3 . طرح شماتیک گنبد تک لایه و دو لایه	16
شکل 3-3 . طرح شماتیک از موقعیت قرار گیری تکیه گاه در گنبد‌های دو لایه	16
شکل 4-3 . طرح شماتیک از گنبد‌های فضاکار با تاشه‌های مختلف با باز شو در راس گنبد	29

چکیده

در این مطالعه به بررسی تاثیر عواملی از جمله پیکره بندی، شرایط تکیه گاهی که شامل: نوع تکیه گاه ها (مفصلی یا گیردار) و تعداد تکیه گاه ها (8، 20 و 40 عدد) و موقعیت قرار گیری تکیه گاه ها در گنبد های دو لایه (روی پایین ترین گره های لایه داخلی یا خارجی)، ضخامت یا عمق لایه در گنبد های دو لایه، نسبت ارتفاع به دهانه، قطر باز شو در راس گنبد و تعداد لایه (تک لایه یا دو لایه) بر فرکانس گنبد های فضاکار می پردازیم. با استفاده از نتایج می توان رفتار این سازه ها را تحت تاثیر این عوامل تا حدودی پیش بینی نمود و با آگاهی از رفتار آنها، می توان فرکانس سازه را تا حدودی از محدوده فرکانس تشدید ناشی از زلزله ساختگاه یا ماشین آلات متصل شده به سازه خارج نمود. که در بررسی هر یک از عوامل سه نوع تاشه لملا، دنده ای و شوئدلر با دهانه های کوچک (30 متری)، متوسط (50 متری) و بزرگ (70 متری) و برای هر یک از تاشه ها با دهانه های ذکر شده، سه نسبت ارتفاع به دهانه 0/1، 0/5 و 1 برای عمومیت دادن به نتایج نهایی ارائه شده، در نظر گرفته می شود. در بررسی هر یک از عوامل، برنامه نویسی تاشه ها توسط برنامه مدلسازی سازه های فضاکار Formian و آنالیز مودال توسط برنامه Sap 2000 صورت گرفته است. از میان مودهای سازه، مود هایی که مجموع جرم های موثر آنها بیشتر از 90 درصد جرم کل سازه می باشد در نظر گرفته شده و از میان آنها، نتایج در ده مود اول، میانی و آخر استخراج گردیده است. با توجه به اکثر نتایج بدست آمده در بررسی عامل تاشه یا پیکره بندی، از نظر پریود و انعطاف پذیری از بیشتر به کمتر به ترتیب لملا، دنده ای و شوئدلر و از نظر فرکانس شوئدلر، دنده ای و لملا می باشند. همچنین با توجه به اکثر نتایج بدست آمده، در بررسی عامل شرایط تکیه گاهی از نظر نوع تکیه گاه، سازه با تکیه گاه مفصلی در اکثر مود ها دارای پریود و انعطاف پذیری بیشتری و فرکانس کمتری نسبت به سازه با تکیه گاه گیردار می باشد. در بررسی عامل تعداد تکیه گاه با توجه به اکثر نتایج بدست آمده با افزایش قیود تکیه گاهی پریود و انعطاف پذیری سازه کاهش و فرکانس آن افزایش می یابد. در بررسی عامل موقعیت قرار گیری تکیه گاه ها با توجه به اکثر نتایج بدست آمده، سازه دو لایه با تکیه گاه های روی پایین ترین گره های لایه خارجی دارای پریود و انعطاف پذیری بیشتر و فرکانس کمتری نسبت به سازه دو لایه با تکیه گاه های روی پایین ترین گره های لایه داخلی می باشد و همچنین در بررسی عامل ضخامت یا عمق لایه در گنبد های دو لایه با توجه به اکثر نتایج بدست آمده، با افزایش ضخامت یا عمق لایه، فرکانس افزایش و پریود و انعطاف پذیری کاهش می یابد و در بررسی عامل نسبت ارتفاع به دهانه با توجه به اکثر نتایج بدست آمده، با افزایش نسبت ارتفاع به دهانه پریود و انعطاف پذیری افزایش و فرکانس کاهش می یابد و در مورد تاشه شوئدلر در ده مود اول و میانی پیش بینی صحیحی نمی توان ارائه نمود ولی در ده مود آخر با افزایش نسبت ارتفاع به دهانه پریود سازه افزایش و فرکانس آن کاهش می یابد. در بررسی عامل قطر باز شو در راس گنبد با توجه به اکثر نتایج بدست آمده در تاشه های لملا و دنده ای، با افزایش قطر باز شو پریود و انعطاف پذیری افزایش و فرکانس کاهش می یابد. همچنین در بررسی عامل تعداد لایه با توجه به اکثر نتایج بدست آمده، با افزایش تعداد لایه یا تبدیل از تک لایه به دو لایه، پریود و انعطاف پذیری کاهش و فرکانس افزایش می یابد.

فصل اول : مقدمه

1-1. فر ضیات کلی

توجه خاص این مطالعه در بررسی تمامی عوامل ، روی گنبد های فضاکار با تاشه های مختلفی اعم از دنده ای ، شوئدler و لملا از میان مدل های هندسی متعدد ، معطوف می شود . مدلسازی مدلها ، با نرم افزار مدلسازی سازه های فضاکار Formian صورت گرفته و همچنین سه گروه گنبد با دهانه های 30 متر (دهانه کوچک) ، 50 متر (دهانه متوسط) و 70 متر (دهانه بزرگ) در نظر گرفته شده و در هر گروه برای عمومیت دادن به نتایج نهایی ارائه شده ، سه نسبت ارتفاع به دهانه 0/1 ، 0/5 و 1 با تعداد چشمه های ایجاد شده مساوی توسط المانها در هر دو جهت ، دور گنبد بصورت افقی (رینگ) و روی گنبد به صورت عمودی (ریب) برای ایجاد چگالی تقریباً برابر در تمامی مدلها منظور گردیده است . برای انجام تحلیل دینامیکی از نرم افزار Sap 2000 استفاده شده و در تمامی مدلها برای تمامی اعضای سازه از مقطع لوله ای با قطر خارجی 11 سانتی متر و ضخامت جداره 4 میلی متر و از فولاد ST-37 استفاده گردیده و همچنین رفتار سازه بصورت خطی فرض گردیده است . برای انجام آنالیز گنبد های فضاکار تک لایه و دو لایه ، اتصالات بصورت صلب در نظر گرفته شده است . در این تحلیل یک سازه فضاکار با n درجه آزادی دارای n مود ارتعاشی می باشد که با توجه به دقت مهندسی لازم نیست تمام n مود در نظر گرفته شود بلکه کافی است تمامی مود های ارتعاش را که مجموع جرمهای موثر آنها بیشتر از 90 درصد جرم کل سازه است ، مورد استفاده قرار گیرد و تعداد مود های موثر تعیین گردد . در این مطالعه برای هر عامل ، از میان تعداد مود های موثر برای هر مدل ، بیشترین تعداد مود موثر در نظر گرفته شده است و از میان این مودها ، پر یود 10 مود های اول ، میانی و آخر مورد مقایسه و بررسی قرار گرفته اند .

2-1. جنبه نو آوری

در مطالعات پیشین اثرات عواملی همچون نسبت ارتفاع به دهانه و چگالی بر پر یود گنبد فضاکار مورد بررسی قرار گرفته است در حالیکه ما اثرات عواملی از قبیل نسبت ارتفاع به دهانه ، شرایط تکیه گاهی ، قطر باز شو در راس گنبد ، ضخامت لایه در گنبد های دو لایه ، تعداد لایه گنبد ، تاشه یا پیکره بندی روی پر یود و رفتار سازه مورد بررسی قرار گرفته است و همچنین در این مطالعات تاشه لملا مورد بررسی قرار نگرفته است در صورتی که ما در بررسی تمامی عوامل تاشه های دنده ای ، لملا و شوئدler را مورد بررسی قرار داده ایم . در این مطالعات سازه اصلی مدل نشده و تنها مدلی کاهش یافته با چگالی کمتر از سازه اصلی مدل شده و مورد بررسی قرار گرفته است این موضوع باعث کاهش دقت نتایج و تقریبی شدن آن خواهد شد در صورتی که ما سازه اصلی را مدل کرده ایم و نتایج

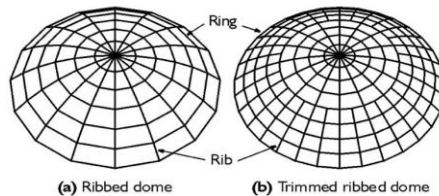
ما به واقعیت نزدیک تر است . همچنین در مطالعات صورت گرفته تنها مود های اول و آخر را بررسی شده اند و به مود های میانی توجه ای نشده است ولی ما در این تحقیق علاوه بر بررسی مود های اول و آخر ، مود های میانی را نیز بررسی کرده ایم .

3-1. انواع گنبد‌های فضاکار مورد بررسی و ویژگی های آنها

اگر گنبد تک لایه باشد حتما اتصالات هم وندهای گنبد را از نوع صلب طرح و اجرا نمود ، چرا که اگر اتصالات مفصلی باشد در پایداری آن مشکل ایجاد خواهد شد و فروجهشی دینامیکی در جهت قائم خواهیم داشت که البته اگر گنبد دو لایه باشد خطر فروجهش وجود نخواهد داشت . سیستم های گنبد ، درجه نامعینی زیادی دارند اما با این حال ممکن است با خرابی یک المان ، کل سازه فرو بریزد . انواع گنبد‌های فضاکار از نظر تاشه یا پیکره بندی به شرح زیر می باشند :

1. گنبد دنده ای (Ribbed dome)

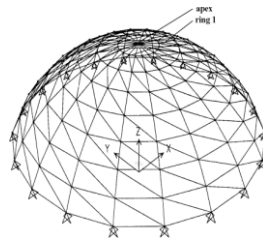
این نوع تاشه از قدیمی ترین گنبد‌های فضاکار می باشد . که از دو قسمت ریب های نصف نهاری و رینگ های افقی تشکیل شده است ریب ها بصورت نصف نهار قرار می گیرند و رینگ ها بصورت افقی دور آنها را گرفته و فشرده کرده و از جدا شدن آنها از هم جلوگیری می کنند . که یک شبکه گنبدی با چشمه های شبه دوزنقه ای را ایجاد می کند .



شکل 1-1 . طرح شماتیک گنبد تک لایه با تاشه دنده ای

2. گنبد شوندلر (Schwedler dome)

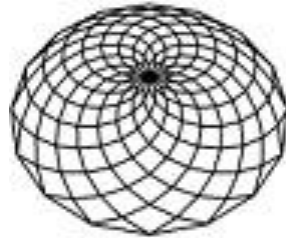
این تاشه از گنبد‌های فضاکار در سال 1863 توسط یک مهندس آلمانی به نام J.W.Schwedler معرفی شد . این تاشه تا حدودی شبیه به تاشه دنده ای می باشد با این تفاوت که در شبکه ایجاد شده توسط رینگ و ریب ، در چشمه های شبه دوزنقه ای شبکه از المان های قطری استفاده شده است از جمله ویژگی های آن می توان به مقاومت بالای آن در برابر بارهای نامتقارن اشاره کرد . نمونه ای از این تاشه در شکل 1-6 آمده است .



شکل 1-2. طرح شماتیک گنبد تک لایه با تاشه شوندلر

3. گنبد لملا (Lamella dome)

این تاشه از گنبد‌های فضاکار از تقاطع ریب‌هایی قطری در دو جهت بوجود می‌آید و شبکه‌ای گنبدی با چشمه‌هایی شبه لوزی یا شبه متوازی الاضلاع را ایجاد می‌کند بطوری که اندازه یک قطر این شبه لوزی یا شبه متوازی الاضلاع دو برابر قطر دیگر آن باشد.



(e) Lamella dome

شکل 1-3. طرح شماتیک گنبد تک لایه با تاشه لملا

4-1. هدف

امروزه با توجه به نیاز روز افزون به اماکن بزرگ سرپوشیده، سازه‌های فضاکار گنبدی به علت پوشش دهانه‌های بزرگ با کمترین سطح و مصرف کم مصالح مورد توجه و گسترش می‌باشند و در نتیجه درک رفتار این سازه‌ها در برابر نیروهای دینامیکی زلزله، باد و ماشین‌الات ضروری می‌باشد. پدیده تشدید که در اثر قرار گرفتن فرکانس طبیعی

سازه در محدوده فرکانس تشدید ایجاد خواهد شد که در صورت عدم ورود سازه به رفتار غیرخطی با افزایش شدید تنش‌ها باعث انهدام ناگهانی سازه و در نتیجه کاهش فرصت فرار ساکنین خواهد شد. در این مطالعه تأثیر عوامل مختلف بر فرکانس طبیعی و پریود سازه‌های فضاکار گنبدی مورد بررسی قرار خواهد گرفت. این عوامل عبارتند از تاشه، شرایط تکیه‌گاهی، ضخامت لایه در گنبد‌های دو لایه، نسبت ارتفاع به دهانه، قطر بازشو در راس گنبد و تعداد لایه می‌باشد. با استفاده از نتایج بدست آمده می‌توان رفتار دینامیکی این سازه‌ها را در مقایسه با هم، پیش‌بینی نمود و همچنین می‌توان با تغییر در این عوامل فرکانس طبیعی سازه را از محدوده فرکانس تشدید خارج نمود و آن را در برابر پدیده تشدید ایمن طرح کرد.

5-1. روش کار و تحقیق

برای بررسی هر یک از عوامل سه نوع تاشه لملا، دنده‌ای و شوندر در نظر گرفته شده که برای هر تاشه سه دهانه 30، 50 و 70 متری و برای هر دهانه سه نسبت ارتفاع به دهانه 0/1، 0/5 و 1 منظور گردیده است. هر تاشه با شرایط هندسی خاص خودش برنامه نویسی آن به زبان فرمکس نوشته شده و در برنامه مدلسازی سازه‌های فضاکار Formian مدل شده و این مدل به نرم افزار Sap 2000 منتقل شده و در آنجا شرایط تکیه‌گاهی و اتصالات اعضا و مشخصات مصالح و مقاطع در آن تعریف می‌گردد و همچنین شرایط آنالیز مودال در برنامه با فرض رفتار خطی سازه تعیین خواهد شد. پس از آنالیز، گنبد فضاکار با n درجه آزادی دارای n مود ارتعاشی می‌باشد که هر یک از مودها دارای پریود و فرکانس نیز می‌باشد با توجه به بند 1-1-1-3-4-5 نشریه شماره 400 سازمان برنامه ریزی و نظارت راهبردی رئیس جمهور مشارکت هر کدام از مودها در پاسخ کل سازه فضاکار متفاوت می‌باشد و با توجه

به دقت مهندسی لازم نیست تمام n مود در نظر گرفته شود بلکه کافی است تمامی مودهای ارتعاش را که مجموع جرمهای موثر آنها بیشتر از 90 درصد جرم کل سازه است، مورد استفاده قرار گیرد و تعداد مودهای موثر تعیین گردد. از میان تعداد مودهای موثر برای هر مدل، بیشترین تعداد مود موثر در نظر گرفته شده است و از میان این مودها 10 مود اول، 10 مود میانی، 10 مود آخر در نظر گرفته شده است. پس از استخراج فرکانس و پریودهای هر یک از مدلها و مقایسه آنها با هم، به تاثیر ان عامل مورد بررسی روی فرکانس و پریود سازه پی خواهیم برد.

مروری بر تحقیقات گذشته

اولین مطالعات در زمینه پیش بینی رفتار دینامیکی سازه های فضاکار از جمله گنبد های فضاکار ، توسط سعیدی [14] در سال 2000 ارائه شد. این مطالعه یک روش موثری برای پیش بینی رفتار برخی از سازه های فضاکار از جمله گنبد های فضاکار ارائه می کند این روش بر این اساس است که سازه های چگال فضایی را به یک سازه فضایی مشابه (با تعداد المان و گره های کمتر) تبدیل می کنند . این سازه کاهش یافته پس از آنالیز در شرایط معمول ، نتایج بدست آمده برای پیش بینی تقریبی رفتار سازه واقعی بکار می رود . با استفاده از این روش می توان اثر تغییر چگالی را روی رفتار سازه پیش بینی نمود . مطالعات دیگری در این زمینه توسط ایت الهی [3] در سال 2005 با توسل به گنبدی با ترتیب و خصوصیات گنبد اصلی ولی با چگالی متفاوت در تعداد گره ها و المانها انجام گرفت . با توجه به این مطالعه پاسخ به گنبد اصلی را می توان از حل گنبدی کوچک تحت بارها ، شرایط تکیه گاهی و شرایط مرزی مشابه بدست آورد . کاربرد دیگر مدل پیشنهادی ، بررسی تجربی چگالی سازه های فضاکار می باشد و همچنین می توان گفت مدل فیزیکی یک سازه می تواند با خواص سازه ای خیلی نزدیک به سازه اصلی ولی با تعداد کمتری عضو و گره در مقایسه با سازه واقعی ساخته شود . نتایج ناشی از بررسیهای به عمل آمده از این مطالعه ، تفسیر پارامترهای سازه واقعی را با استفاده از سازه مدل ممکن می سازد . در این پایان نامه برای بررسی عوامل مختلف بر فرکانس سازه از روش ارائه شده در این مطالعه استفاده نشده است و تمامی مدلها بصورت سازه واقعی در نظر گرفته شده و در بررسی عوامل مختلف برای مدلها مشابه ، چگالی مدلها تقریباً با هم برابر در نظر گرفته شده است . مطالعات دیگری نیز ، در زمینه تاثیر عوامل مختلف بر فرکانس ، پریود و رفتار گنبد های فضاکار توسط عبدلی و اعتضادی [4] در سال 2007 در خصوص تاثیر چگالی بر فرکانس طبیعی گنبد های فضاکار انجام گرفت که در طی آن روشی را برای پیش بینی رفتار گنبد های فضاکار معرفی کردند . این روش بر این اساس است که بسیاری از سازه های فضاکار در هنگام تغییر چگالی ، تغییراتی قانونمند دارند و با بررسی مدلی ساده شده از سازه های فضاکار و آنالیز مودال آن امکان پیش بینی رفتار این سازه ها بوجود می آید و همچنین در این مطالعه یک رابطه تقریبی بین چگالی و پریود سازه ارائه شده است . همچنین ایت الهی [5] در مطالعه ای دیگر در سال 2008 رفتار انواع سازه های گنبدی را تحت اثر نیروی دینامیکی زلزله مورد بررسی قرار داد و در این بررسی ، سازه هایی با تاشه و شرایط مشابه سازه اصلی ولی با چگالی متفاوت (رینکچر سازه) استفاده نموده و رفتار تاشه هایی از قبیل : دنده ای ، شوئدلر ، دیاماتیک ، مخروطی و .. با هم مقایسه و طبقه بندی نمود . از این بررسی ها دریافت که با کاهش چگالی سازه ، پریود سازه افزایش و فرکانس آن کاهش می یابد و همچنین دریافت که برخلاف ساختمانهای معمولی که رفتار دینامیکی شان عمدتاً متاثر از مود افقی اول می باشد در گنبد های فضاکار مود های قائم و بالاتر نیز در پاسخ

دینامیکی مشارکت موثر دارند . در این پایان نامه برای در نظر گرفتن فرکانس و پریود غالب سازه ، از میان مود های سازه ،

مود هایی که مجموع جرمهای موثر آنها بیشتر از 90 درصد جرم کل سازه است فرکانس و پریود 10 مود های اول ، میانی و

آخر در نظر گرفته شده است. یحیایی و همکارانش [6] نیز در سال 2010 پریود گنبد‌های شوئدلر و دنده ای تک لایه را مورد مقایسه قرار دادند بدین منظور تعداد شش عدد گنبد شوئدلر و شش عدد گنبد دنده ای با دهانه های متفاوت و گره ها و تعداد المانهای یکسان تحت شرایط کاملاً مشابه توسط نرم افزار اجزای محدود open sees تحت تحلیل استاتیکی غیرخطی push over قرار دادند و نمودارهای نیرو - تغییر مکان را برای این گنبد‌ها ارائه نمودند که از بررسی نمودارهای نیرو - تغییر مکان رابطه ای جهت تعیین مقادیر پریود سازه بدست اورند و همچنین از مقایسه پریود این دو تاشه دریافتند که پریود تاشه دندانه ای تقریباً 3 برابر پریود تاشه شوئدلر می باشد و تنها عاملی که باعث ایجاد اختلاف بین نتایج حاصل از گنبد شوئدلر و دندانه ای شده است المانهای قطری می باشد که باعث شده پریود گنبد‌های شوئدلر به یک سوم پریود گنبد‌های دندانه ای و همچنین کاهش شکل پذیری و در نتیجه افزایش سختی این تاشه از گنبد‌ها گردد و همچنین دریافتند که با افزایش دهانه و ارتفاع گنبد‌ها، پریود آنها افزایش می یابد. در این پایان نامه از تحلیل دینامیکی خطی انالیز مودال برای بررسی عوامل مختلف بر پارامترهای دینامیکی رفتار گنبد‌های فضاکار از جمله پریود و فرکانس استفاده شده است. جمشیدی و همکارانش [7] در سال 2011 نیز به بررسی تأثیر هندسه سازه (دهانه، ارتفاع، شعاع انحناء، عمق لایه و مساحت جانبی کل) بر پریود و به دنبال آن فرکانس و رفتار گنبد‌های دو لایه فضاکار پرداخته و با انالیز مودال چندین مدل با شرایط هندسی مختلف و محاسبه ضریب همبستگی بین پریود و مشخصات مختلف هندسی به تأثیر به سزای مساحت جانبی کل بر پریود سازه، از میان دیگر ویژگی های هندسی پی برده و یک رابطه تقریبی بین پریود و مساحت جانبی کل ارائه کرده اند. در این پایان نامه تأثیر عوامل مختلف هندسی از جمله نسبت ارتفاع به دهانه، تاشه، شرایط تکیه گاهی، تعداد لایه، ضخامت لایه، ابعاد باز شو در راس گنبد بر پریود، فرکانس و رفتار سازه مورد بررسی قرار گرفته است. جمشیدی و همکارانش در پژوهشی دیگر در سال 2012 به مطالعه دینامیکی گنبد‌های مشبک دو لایه پرداختند. با توجه به این که رفتار دینامیکی سازه ها تابع ماتریس سختی و جرم سازه می باشند بنابراین در این مطالعه اثرات هندسه سازه روی پریود طبیعی ارتعاش که به این دو ماتریس وابسته است مورد مطالعه قرار گرفته است. نتایج نشان می دهند که پریود طبیعی ارتعاش و رفتار دینامیکی گنبد‌های مشبک دو لایه به هندسه این سازه ها علاوه بر نسبت ارتفاع به دهانه وابسته هستند. سرانجام پریود طبیعی ارتعاش گنبد‌های دو لایه مشبک را می توان به وسیله استفاده از پارامترهای هندسی تخمین زد.

فصل سوم : عوامل مورد بررسی

1-3. عامل تاشه یا پیکره بندی

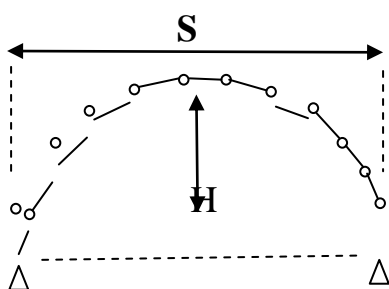
1-1-3. فرضیات

در بررسی اثر این عامل روی فرکانس طبیعی، پریود و رفتار سازه مدلهایی با تاشه های مختلف اعم از دنده ای، شوئدلر و لملا با دهانه های کوچک (30 متری)، متوسط (50 متری) و بزرگ (70 متری) و نسبت‌های ارتفاع به دهانه کم (0/1)، متوسط (0/5) و زیاد (1) را در نظر می گیریم. اتصالات

تمامی مدلها از نوع صلب و شرایط تکیه گاهی آنها مفصلی (بسته بودن سه درجه ازادی انتقالی) فرض می شود . تعداد چشمه های ایجاد شده توسط المانها در هر دو جهت رینگ و ریب برای ایجاد چگالی تقریباً برابر در مقایسه مدلهای مشابه با هم ، مساوی می باشند .

2-1-3 . روش کار

تاشه های دنده ای ، شوئدler و لملا با دهانه های 30 ، 50 و 70 متری با نسبتهای ارتفاع به دهانه 0/1 ، 0/5 و 1 مجموعاً 27 مدل توسط برنامه مدلسازی فرمین ، مدلسازی می شوند و پس از انتقال به اتوکد و نهایتاً انتقال به برنامه Sap انالیز مودال روی مدلها صورت گرفته و مودهایی که مجموع جرمهای موثر آنها بیشتر از 90 درصد جرم کل سازه است در نظر گرفته شده و پریودهای حاصله ، در ده مود اول ، میانی و آخر با هم مقایسه شده اند . با توجه به نتایج می توان رفتار دینامیکی این سازه ها را در مقایسه با هم ، پیش بینی نمود و با انتخاب تاشه مناسب می توان فرکانس سازه را از محدوده فرکانس تشدید خارج نمود . پارمترهای ارتفاع (H) و دهانه (S) به صورت شماتیک در شکل 3-1 نشان داده شده است .

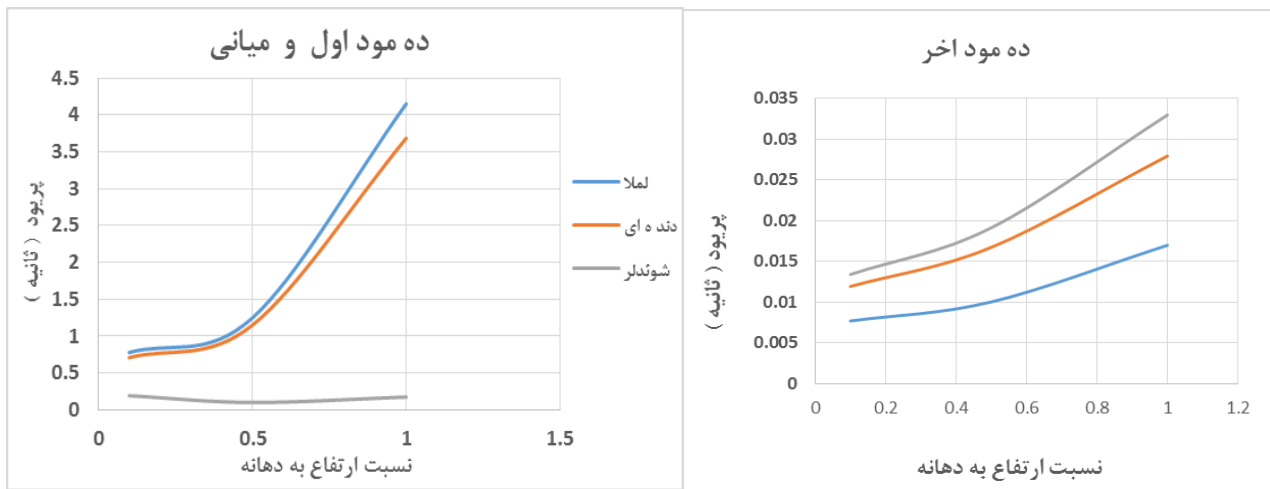


شکل 3-1 . طرح شماتیک گنبد تک لایه با تکیه گاه مفصلی

3-1-3 . نتایج بدست آمده

در این بخش با استفاده از برنامه Sap روی مدلهایی با تاشه ها و دهانه ها و نسبتهای ارتفاع به دهانه مختلف انالیز مودال انجام گرفته و نتایج به دست آمده به صورت نمودارها و جداول بیان شده است و از مقایسه مدلهای با دهانه و نسبت ارتفاع به دهانه یکسان و تاشه متفاوت به تاثیر تاشه بر فرکانس این سازه ها پی می بریم . نتایج بدست آمده برای ترکیبات مختلف نسبت ارتفاع به دهانه ، دهانه و تاشه در مودهای اول ، دوم ، 10 مود اول ، 10 مود میانی و 10 مود آخر به شرح زیر می باشند :

با توجه به نتایج بدست آمده در مودهای غالب بصورت نمودار 1-1-3 و جدول 4-1-3 به شرح زیر است و همچنین در نمودار 1-1-3 رنگ ابی نماینده گنبد فضاکار با تاشه لملا و رنگ نارنجی نماینده گنبد فضاکار با تاشه دنده ای و رنگ خاکستری نماینده گنبد فضاکار با تاشه شوئدler می باشد :



نمودار 1-1-3. پریودهای مودهای غالب تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه های کوچک ، متوسط و بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) و نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1)

پارامتر مورد بررسی	10 مود اول و میانی	10 مود آخر
پریود	شوئدler > دنده ای > لملا	لملا > دنده ای > شوئدler
فرکانس طبیعی	لملا > دنده ای > شوئدler	شوئدler > دنده ای > لملا
انعطاف پذیری	شوئدler > دنده ای > لملا	لملا > دنده ای > شوئدler

جدول 1-1-3. مقایسه پارامترهای مختلف مودهای غالب تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدler مختلف با دهانه کوچک ، متوسط و بزرگ (30 ، 50 و 70 متر) با نسبتهای ارتفاع به دهانه کم ، متوسط و زیاد (0/1 ، 0/5 و 1)

4-1-3. نتیجه گیری

با توجه به نتایج بدست آمده در نمودار 1-1-3 و جدول 4-1-3 در ده مودهای اول و میانی تاشه های لملا ، دنده ای و شوئدler با دهانه ها و نسبتهای مختلف ارتفاع به دهانه می توان به این نتیجه رسید که گنبدهای فضاکار با تاشه لملا دارای بیشترین پریود و انعطاف پذیری و کمترین فرکانس طبیعی نسبت به تاشه های دنده ای و شوئدler می باشند و گنبدهای فضاکار با تاشه شوئدler دارای کمترین پریود و انعطاف پذیری و بیشترین فرکانس طبیعی نسبت به تاشه های لملا و دنده ای می باشند و گنبدفضاکار با تاشه دنده ای از نظر پریود و فرکانس و رفتار ، در بین دو تاشه لملا و شوئدler قرار می گیرد و همچنین تفاوت زیادی بین فرکانس ، پریود و رفتار تاشه لملا با تاشه شوئدler وجود دارد در حالیکه رفتار تاشه لملا و دنده ای تقریباً به هم نزدیک است اما در ده مود آخر شوئدler دارای بیشترین پریود و انعطاف پذیری و کمترین فرکانس