

## شبیه‌سازی جریان در توفل باد و بهینه‌سازی شکل آئرودینامیک ساختمان‌های بلند برای بهبود ضریب پسا تحت تأثیر نیروی باد

مهندس عبداله بقائی دائمی<sup>\*</sup>، دکتر سید رحمان اقبالی<sup>\*\*</sup>، دکتر حسین معز<sup>\*\*\*</sup>، دکتر پیام بهرامی<sup>\*\*\*\*</sup>

تاریخ دریافت مقاله: ۱۳۹۶/۰۹/۳۰ تاریخ پذیرش نهایی: ۱۳۹۷/۰۸/۰۵

### پنجه

رفتارشناسی باد در اطراف ساختمان‌های بلند به عنوان یکی از مباحث بسیار مهم در طراحی معماری و طراحی سازه شناخته می‌شود. هدف از انجام این پژوهش، بررسی تکنیک‌های آئرودینامیکی و بهینه‌سازی فرم در ساختمان‌های بلند برای کاهش نیروی پسا بود. برای شبیه‌سازی دینامیک سیالات محاسباتی و توفل باد از نرم‌افزار Autodesk Flow Design 2014 بهره‌گیری شد. این شبیه‌سازی بر روی ۲۹ مدل ساختمانی که با تکنیک‌های آئرودینامیکی طراحی شده بودند انجام شد. تکنیک‌های آئرودینامیکی به دو صورت اصلاحات آئرودینامیکی شامل پخ زدن، نرم کردن و دندانه‌دار کردن و همین‌طور فرم‌های آئرودینامیکی نیز شامل مخروطی، عقب‌نشینی و پیچشی بودند که بر روی اشکال با سطح مقطع مربع، مثلث و دایره مدل‌سازی شدند. یافته‌ها نشان داد برای طراحی ساختمان‌های حدود ۱۵۰ متر، شکل پایه مثلث با اصلاح آئرودینامیکی پخ خورده و با فرم آئرودینامیکی مخروطی می‌تواند دارای کمترین میزان ضریب پسا و همین‌طور بهترین رفتار آئرودینامیکی را در برابر نیروی باد داشته باشد.

### واژه‌های کلیدی

شبیه‌سازی توفل باد، بهینه‌سازی آئرودینامیک، شکل ساختمان‌های بلند، ضریب پسا، نیروی باد، آئرودینامیک باد.

\* باشگاه پژوهشگران جوان و نخبگان، واحد رشت، دانشگاه آزاد اسلامی، رشت، ایران. (مسئول مکاتبات)

\*\* دانشیار، دانشکده معماری و شهرسازی، دانشگاه بین‌المللی امام خمینی قزوین، ایران

\*\*\* استادیار، گروه مهندسی عمران، واحد رشت، دانشگاه آزاد اسلامی، رشت، ایران

\*\*\*\* Ph.D. Optim Design Inc., Illinois Office, 2700 Patriot Blvd., Suite 250, Glenview, IL 60026, USA

Email: payam@optimdesign.com

## ۱- مقدمه

مخروطی<sup>۹</sup> و پیچشی<sup>۱۰</sup> و همین طور به همراه اصلاحات آثربودینامیکی<sup>۱۱</sup> شامل پخ دادن<sup>۱۲</sup>، گرد کردن<sup>۱۳</sup> و دندانه دار کردن گوشته ها<sup>۱۴</sup> برای کنترل و کاهش نیروی باد بر ساختمان های بلند در نظر گرفته شد. به این صورت که با استفاده از شبیه سازی عددی تونل باد، نیروی پسا وارد شده بر روی ۲۹ مدل ساختمانی مورد ارزیابی و مقایسه قرار گرفته شد. هدف از انجام این پژوهش، بهینه سازی فرم های آثربودینامیکی تحت اثر نیروی باد و پیشنهاد طراحی بهینه برای ساختمان های بلند بوده است.

## ۲- پیشنهاد پژوهش

بارونق گرفتن ساختمان های بسیار بلند در دهه ۱۹۹۰، تحقیقات بسیار گسترده ای در این زمینه انجام شد که شامل اصلاحات زوایای ساختمان با کاهش بالقوه نیروهای آثربودینامیکی بوده است (Kwok, 1988; Dutton & Isyumov, 1990; Kareem et al., 1999; Tamura & Miyagi, 1999; Cooper et al., 1997; Kim & Kanda, 2010) اثرات Isyumov et al., 1989; Miyashita et al., 1993) و اثرات ناشی از پیچش است. اثرات بالقوه چنین اصلاحات آثربودینامیکی ۱۲۰ بر روی ابعاد اقتصادی (هزینه و فضای مطالعات پیشگام در مورد آثربودینامیک ساختمان توسط داونپورت<sup>۱۵</sup> (1991) صورت گرفته که اقدام به تحقیق در مورد اثرات ناشی از شکل ساختمان با استفاده از آزمودن های مدل آثربودینامیکی نموده است. مطالعات انجام شده توسط تاناکا<sup>۱۶</sup> و همکاران (۲۰۱۲) و Tamura<sup>۱۷</sup> و همکاران (۲۰۱۳) اقدام به انجام آزمایش های همه جانبه تونل باد برای پیکربندی های متعدد ساختمان نمود که از آن جمله می توان به مدل های پایه (مربعی، دایره ای، مستطیلی و بیضی)، مدل های اصلاح یافته زوایا، مدل های باریک شده (مخروطی و عقب نشینی)، مدل های مارپیچی (پیچشی) و مدل های مرکب اشاره نمود. این داده ها نه تنها برای طراحی مقدماتی سودمند بوده، بلکه منابع ارزشمندی را برای کارهای تحقیقاتی بیشتر در مورد آثربودینامیک ساختمان ارائه می کنند. همین طور هایاشیدا و ایوسا<sup>۱۸</sup> (۱۹۹۰) مطالعه ای را در زمینه شکل های آثربودینامیکی و تأثیر آنها در گردابه های ایجاد شده در اطراف ساختمان های بلند انجام داده اند. در این پژوهش هشت نوع شکل با اندازه مساوی به صورت فرضی ۶۰۰ متر بررسی شده است. نتایج بر اساس شبیه سازی کامپیوتری شامل اطلاعاتی در مورد رفتار آثربودینامیکی و اثر گردابه این اشکال در ساختمان بلند را نشان می دهد. ایسیوموف و داتون<sup>۱۹</sup> (۱۹۹۰) نیز مطالعه مشابهی را در زمینه

جهت افزایش ایمنی و قابلیت پاسخ دهی ساختمان های بلند در برابر بادهای شدید، بهینه سازی فرم ساختمان به عنوان یک روش کارآمد موردن توجه قرار خواهد گرفت. طراحی آثربودینامیک باهدف حل مسئله بهینه سازی ساختمان های بلند صورت می گیرد که در صدد افزایش پایداری ساختاری در برابر وزش باد است. می توان بیان کرد که نیروی باد نقش تعیین کننده ای در طراحی ساختمان های بلند ایفا کرده و حتی در پاره ای موارد از بارهای زلزله نیز حیاتی تر خواهد بود (Parker & Wood, 2013; Baghaei Daemei et al., 2016).

روش های طراحی ساختمان های بلند برای کنترل نوسانات ناشی از نیروی باد را می توان به سه گروه اصلی «رویکرد طراحی معماری»، «رویکرد سازه ای» و «رویکرد مکانیکی» تقسیم بندی کرد. از نقطه نظر طراحی سازه ای، ساختمان های بلند، به دلیل ارتفاع خیلی زیاد خود، حساسیت بیشتری در برابر بار زلزله و بار باد ناشی از نیروهای جانبی به نسبت ساختمان های کم ارتفاع دارند (Günel & Ilgin, 2014).

طراحی آثربودینامیک معماری همواره در پی کم کردن «اثر باد» بر روی ساختمان و از طرفی کم کردن گردابه هایی<sup>۱</sup> که طبقات پایین، پهلوها و پشت ساختمان به وجود می آید، جلوگیری کند. باد به صورت کلی به سه طریق به ساختمان های نیرو وارد می کند که شامل نیروی هم راستای جهت جریان<sup>۲</sup>، نیروی عمود بر جهت جریان<sup>۳</sup> و نیروی پیچشی<sup>۴</sup> (Moreno, 1989).

الگوی رفتاری باد همواره به صورت افقی بوده که از دیدگاه ساختاری، بر روی ساختمان های بلند عمل کرده که با عنوان نیروی پسا شناخته می شود. ضریب پسا نیز عامل مهم در طراحی ساختاری آنها است. طراحان از لحاظ تاریخی به نتایج تونل باد<sup>۵</sup> و آزمایش های تجربی برای تخمین ضریب پسا متکی هستند (Baghaei Daemei et al., 2018)، اما استفاده از این فرایند هم گران و هم وقت گیر است. به همین سبب، می توان با استفاده از دینامیک سیالات محاسباتی<sup>۶</sup> به ارزیابی مدل های ساختمانی پرداخت. توجه به طراحی آثربودینامیک و بهینه سازی فرم می تواند تبعات مختلفی داشته باشد که از این بین می توان به کاهش وزن سازه ای ساختمان، پاسخ مناسب تر ساختمان در مواجهه با باد و به طبع آن کاهش استرس ساکنین و همین طور توجه به منطقه دنباله<sup>۷</sup> و جانمایی صحیح ساختمان های همسایه اشاره کرد. این از طرفی است که در کشور ایران، توجه به این مسائل بسیار محدود بوده و مطالعات بسیار کمی در این حوزه انجام شده است (بقائی دائمی و اقبالی، ۱۳۹۶). پژوهش حاضر به دنبال شبیه سازی مدل های مختلف ساختمان های بلند و بررسی آنها به صورت آثربودینامیکی است. فرم های آثربودینامیکی بررسی شده شامل فرم های عقب نشینی شده<sup>۸</sup>

روش محاسبه سیالات دینامیکی می‌تواند به طور مؤثری نیروی پسا و نیروهای حاصل شده از باد را که در جهت جریان سیال بوده و همچنین الگوی رفتاری گردابه‌ها را شبیه‌سازی کند (Wahrhaftig & da Silva, 2018). بقائی دائمی و همکاران (۲۰۱۸) نیز مطالعه‌ای را در زمینه اصول و راهبردهای طراحی معماری برای ساختمان‌های بلند در کانادا به صورت دیاگرام انجام داده‌اند.

بقائی دائمی و همکاران (۲۰۱۹) در مطالعه خود به ارزیابی اثر آبودینامیک باد بر روی ساختمان‌های بلند مثلی شکل به منظور کاهش ضربی پسا پرداخته اند. رویکرد مورد استفاده در این تحقیق نیز، اصلاحات آبودینامیکی و همینطور فرم‌های آبودینامیکی بود Autodesk Flow Design و شبیه‌سازی توفیل باد نیز در نرم افزار انجام داده شد. نتایج نشان داد که اصلاحات آبودینامیکی تقریباً ۷۴ درصد کارآیی بیشتری در کاهش ضربی پسا در نسبت با فرم‌های آبودینامیکی دارد. همین‌طور در نسبت با موضوع طراحی آبودینامیک ساختمان‌های بلند نیز از زوایای دیگری دیده شده است (Cermak, 1975; Tamura et al., 1998; Tamura & Miyagi, 1999; Hu et al., 2006; Mendis et al., 2007; Kikutsu et al., 2008; Gu et al., 2010; Tanaka et al., 2012) از نقطه نظر بررسی ضربی فشار باد در ساختمان‌های بلند نیز مطالعاتی صورت گرفته است. سایر پژوهشگران نیز بر روی تأثیر باد بر روی سطح عابر پیاده مطالعات گسترشده‌ای انجام داده‌اند (Blocken et al., 2007; Tominaga et al., 2008; Mochida & Lun, 2008; Stathopoulos, 2009; Yasa, 2016; Amin & Ahuja, 2014; Kuo et al., 2015) در ایران مطالعات بسیار محدودی در این زمینه انجام شده است. از این‌رو می‌توان به پایان‌نامه‌ای اشاره کرد که توسط بقائی دائمی (۱۳۹۶) با عنوان «طراحی الگوی مناسب مسکن در ساختمان بلند با محوریت استفاده از فاکتورهای محیطی در اقلیم معتمد و مرطوب» انجام شد و در آن به بررسی ۱۶ مدل ساختمانی برای کاهش منطقه دنباله و ۲۴ مدل ساختمانی برای کاهش نیروی پسا و همین‌طور ارائه تکنیک‌های طراحی آبودینامیکی برای ساختمان‌های تا ۱۵۰ متر پرداخته و معرفی شده است. نتایج تحقیق نشان داد که فرم با جایای مثلث با گوشه‌های پخ زده و فرم آبودینامیکی مخروطی، می‌تواند یکی از مناسب‌ترین فرم برای طراحی ساختمان بلند در اقلیم معتمد و مرطوب باشد. پژوهش دیگری نیز توسط بقائی دائمی (۲۰۱۹) انجام شد که به بررسی خصیوصیات و اثر باد د سطح عابر پیاده به صورت شبیه‌سازی با نرم افزار Autodesk Flow Design انجام شده است. این مطالعه بر روی یک سایت مسکونی در خیابان گلزار در شهر رشت،

کاهش حرکت ساختمان بلند توسط راهبردهای آبودینامیکی انجام داده است. این راهبردها استفاده از شکاف و بازشو در ساختمان بود. نتایج نشان داد که استفاده از شکاف یا بازشو می‌تواند حدود ۱۵ درصد فرکانس لرزش ساختمان در اثر باد را کاهش بخشد. به علاوه، مطالعه‌ای در مورد اثر تغییرات گوشه‌ای در بی‌ثباتی آبودینامیکی برای ساختمان‌های بلند را مورد ارزیابی قرار گرفت. مدل ساختمانی موردمطالعه به صورت مربعی در نظر گرفته شد. نتایج نشان داد که بین سه حالت نرم کردن گوشه‌ها (گرد شدگی)، برش و دندانه‌دار کردن، در حالت اول نرم کردن گوشه‌ها تأثیر بسیار زیادی را در مقابل باد در مقطع مربع دارد. رکوردهای بعدی نشان داد که اگر میزان طول به عرض (b/B) یعنی میزان درصد دندانه‌دار کردن و برش، به مقدار ۵/۰ درصد باشد، می‌تواند برای مقطع مربع بسیار کارآمدتر باشد (Kawai, 1998).

در ادامه نیز مطالعه‌ای توسط Tamura و میاگی (۱۹۹۹)<sup>۲۱</sup> مورد بررسی قرار گرفت که به بررسی تأثیر آشفتگی<sup>۲۲</sup> در نیروهای آبودینامیکی در شکل مربع با اصلاحات آبودینامیکی در گوشه پرداخته شد. برای انجام این پژوهش، سه نوع مدل به صورت مربع کامل، گرد گوشه و پخ دار مورد بررسی قرار گرفت. نتایج نشان داد که حالت گرد و پخ دار می‌تواند نیروی پسا را کاهش داده و همین‌طور منطقه دنباله را نیز کاهش دهد. کیم و کاندا<sup>۲۳</sup> (۲۰۱۰) مطالعه‌ای در ارتفاع از ۱۰۰ متری که در حالت عقب‌نشینی در ارتفاع مدل سازی شد. پلان مربع به صورت مخروطی و عقب‌نشینی در ارتفاع مدل سازی شد. به این صورت که در حالت عقب‌نشینی ۵ درصد و در حالت مخروطی ۱۰ درصد کاهش تدریجی پیدا کردن. نتایج نشان داد که حالت عقب‌نشینی نسبت به مخروطی، می‌تواند در حدود ۴۰ درصد کاهش ضربی پسا را به دنبال داشته باشد. این از طرفی است که کیم و همکاران (۲۰۱۱) تحقیق مشابهی را در زمینه بررسی حرکت باد در ساختمان‌های بلند با تغییر سطح مقطع پلان مربع در ارتفاع انجام دادند. دو حالت مخروطی و یک حالت عقب‌نشینی نسبت به حالت مربع پایه معرفی شد. نتایج این تحقیق نشان داد که مدل‌های عقب‌نشینی و مخروطی دارای شتاب پیچشی کمتری نسبت به حالت مربعی را دارا هستند. همین‌طور در نسبت با موضوع طراحی آبودینامیک ساختمان‌های بلند، از زوایای دیگری نیز مورد ارزیابی قرار داده شد. همین‌طور مطالعات جدیدتری در رابطه با ضربی پسا با استفاده از شبیه‌سازی محاسبه سیالات دینامیکی بر روی یک ساختمان بیشتر از ۹۳ متر پرداخته شد. در این مطالعه مشخص شد که بهره‌گیری از

تجربی و شبیه‌سازی عددی توسط Fluent. حدود ۶ درصد بوده که این نشان‌دهنده اعتبار این نرم‌افزار است. لازم به ذکر است که برای دریافت نرم‌افزار Autodesk Flow Design، از نسخه اصلی سه‌ساله دانشجویی آن بهره‌گیری شده است.

## پهارچوب نظری پژوهش

### نیرو و ضریب پسا

نیروی پسا، نامی است که در فیزیک و دینامیک سیالات به نیروهایی که در جهت بازداشت اجسام، از حرکت در درون سیالات کار می‌کنند، داده می‌شود از دیگر سخن، نیروی پسا نیرویی است که با حرکت روبروی اجسام مخالفت می‌کند. پسا، به نیرویی از باد و یا مقاومت هوا اطلاق می‌شود که در جهت مخالف حرکت جسم به آن فشار وارد می‌کند که با واحد N اندازه‌گیری می‌شود (Currie, 2012). طبق تعریفی که مرکز تحقیقاتی گلن ناسا<sup>۲۷</sup> (۲۰۱۵) ارائه داده است، پسا یک نیروی مکانیکی است که توسط تعامل و تماس با یک جسم جامد با یک سیال (مایع یا گاز) تولید می‌شود. برای اینکه پسا تولید شود، باید جسم جامد در تماس با سیال قرار گیرد. در صورتی که هیچ سیالی وجود نداشته باشد، هیچ نیروی پسایی نیز وجود نخواهد داشت. از طرفی، پسا توسط اختلاف سرعت، بین جسم جامد و سیال تولید می‌شود. به این صورت که باید حرکت بین جسم و سیال وجود نداشته باشد. اگر هیچ حرکتی نباشد، هیچ نیروی پسایی تولید نخواهد شد. تفاوتی نمی‌کند که جسم از بین سیال حرکت کند و یا اینکه حرکت سیال از بین جسم جامد استاتیک باشد (Sathyajith, 2006, 26).

به دیگر سخن، این‌طور می‌توان بیان کرد که نیروی پسا رابطه مستقیم با فرم و شکل جسم جامد (در اینجا ساختمان) دارد. هرچقدر سطح رو به باد کمتر و اینکه طول آن در راستای جریان سیال باشد، عدد رینولدز<sup>۲۸</sup> و اصطکاک بین هوا و ساختمان بیشتر و درنتیجه از McCormick, 1979;) نیروی پسا وارد بر ساختمان کاسته می‌شود (Lin et al., 2005). باد در مواجهه با ساختمان بلند، می‌تواند در سه ناحیه پایه<sup>۲۹</sup>، میانه<sup>۳۰</sup> و بالای ساختمان<sup>۳۱</sup> یا بام آئرودینامیک را مورد تحریک قرار دهد. نوسانات ناشی از باد، یکی از مهم‌ترین مشکلاتی

به منظور ارزیابی پوشش گیاهی و درختان در کاهش میزان اثر باد در ارتفاع ده متری سطح زمین مورد مطالعه قرار داده شده است.

## روش پژوهش

روش انجام شبیه‌سازی با بهره‌گیری از دینامیک سیالات محاسباتی (CFD) انجام شد. مدل‌سازی نمونه‌ها با استفاده از نرم‌افزار AutoCAD 2014 صورت گرفت. همین‌طور برای شبیه‌سازی نیز Autodesk Flow Design 2014 استفاده شد و برای وارد کردن نمونه‌های سه‌بعدی، فایل‌ها با فرمت STL وارد نرم‌افزار شدند. سرعت باد ۱۰ متر بر ثانیه و برای نمایش بهتر جریان، تنظیمات مربوط به‌وضوح شبیه‌سازی و مش بندی بر روی ۱۲۰ درصد و جریان باد برای ارزیابی ضریب پسا به صورت 3D تنظیم شد. تنشیبات مدل‌ها عرض به ارتفاع آن در نظر گرفته شده است. منطقه دنباله به صورت صفحه‌ای و در ارتفاع  $2/3$  در نقطه رکوردد<sup>۳۴</sup> ارزیابی گردید. ارتفاع ساختمان H ۱۵۰ متر (حدود ۵۰ طبقه) و عرض B ۲۵ متر در نظر گرفته شد. اندازه تنشیبات ویرایشی در مدل‌های پخ خورده، دندانه‌دار و گرد گوش به صورت ۱/۱۰ b/B مدل‌سازی شد (Günel & Ilgin, 2014). برای شبیه‌سازی نیز رفتار جریان و نیروی وارد بر ساختمان از نوع نیروی هم‌راستای جهت جریان<sup>۳۵</sup> بوده است. سایر اطلاعات مورداستفاده در شبیه‌سازی و نرم‌افزار در جدول ۱ مشخص شده است.

برای اعتبارسنجی نرم‌افزار Autodesk Flow Design، شرکت اتودسک مطالعات مختلفی را به صورت شبیه‌سازی و مقایسه نتایج آن با آزمون تجربی مورد ارزیابی قرار داده است. طبق تحقیق انجام شده توسط شرکت اتودسک، تمرکز این نرم‌افزار بر روی شبیه‌سازی خودرو و مطالعات معماری است. برای اعتبارسنجی این نرم‌افزار در حوزه معماری، مطالعه‌ای به صورت مقایسه‌ای توسط آزمایشگاه اتودسک انجام شد و نتایج آن با تحقیق صورت گرفته توسط فضل و کارادلیس<sup>۳۶</sup> (۲۰۱۳) مورد مقایسه قرار داده شد (Autodesk, 2014). به این صورت که در شرایط یکسان، یک ساختمان واقعی در پردیس مرکزی دانشگاه کاونتری در نرم‌افزار Fluent و Flow Design مورد ارزیابی قرار داده شد. یافته‌ها نشان داد که انحراف خطای این نرم‌افزار با آزمون

جدول ۱. پیکربندی و مشخصات شرایط مرزی تونل باد

Mesh size (Resolution)(%)	Status	Time (s)	Analysis Type	Wind Tunnel Size (m)			Color	Wind speed (m/s)
				Length	Width	Height		
120	Stabilized	30	3D	1300	300	300	Standard	10

را با استفاده از طراحی و تغییرات آئرودینامیکی مبتنی بر تغییر الگوی جریان و شکستن باد مؤثر بر ساختمان کاهش داد. آئرودینامیک مبتنی بر طراحی به دو نوع «طراحی فرم‌های آئرودینامیک» و «اصلاحات آئرودینامیکی» و زیرگروه‌های خود تقسیم می‌شود. طراحی فرم‌های آئرودینامیک با در نظر گرفتن مسائی مانند «جهت ساختمان (موقعیت)»، «تنوع طرح» و «بام آئرودینامیکی» به عنوان بخشی از طراحی اولیه باید موردنوجه قرار می‌گیرد (Günel & Ilgin, 2014).

### فرم‌های آئرودینامیک

استفاده از فرم‌های آئرودینامیکی، یک روش مؤثر برای کاهش بار باد در ساختمان است. در این زمینه، شکل‌های استوانه‌ای، بیضی، مخروطی و فرم‌های پیچ خورده نسبت به سایر اشکال کارآمدترند. برای ساختمان‌های دارای فرم طرح دایره‌ای، بار باد حدود ۲۰ درصد کمتر است در مقایسه با ساختمان‌هایی که دارای فرم پلان مستطیل شکل هستند (Taranath, 2004). ساختمان با فرم بیضوی نیز رفتار مشابه به ساختمان با دایره شکل را نشان می‌دهد. طبق تحقیق انجام شده توسط شولر (۱۹۷۷) بار باد می‌تواند ۲۷ درصد در ساختمان‌های با طرح‌های بیضوی کاهش یابد. فرم‌های آئرودینامیک را می‌توان به فرم‌های مخروطی، عقب‌نشینی شده، تغییر در سطح مقطع و ایجاد بارشو شکاف در ساختمان تقسیم‌بندی کرد (شکل ۲).

### فرم‌های عقب‌نشینی شده و مخروطی

در محیط‌های شهری، تأثیر توپوگرافی بر روی حرکت باد تأثیرگذار خواهد بود. از آنجایی که سطح زمین یک سطح ناهموار است، به دلیل نیروی اصطکاک چسبانکی<sup>۳۳</sup>، از سرعت باد در نزدیکی سطح زمین کاسته می‌شود. با فاصله گرفتن از سطح زمین، با کاهش توپوگرافی و ناهمواری‌ها بر جریان هوا در لایه مرزی<sup>۳۴</sup> شهری، نیروی اصطکاک نیز کاهش می‌یابد (Arakeri & Shankar, 2000).

Huang et al., 2007; Parker & Wood, 2013 است که طراحان ساختمان‌های بلند با آن مواجه هستند (Shkel 1- ب). نیروی پسا نیز همواره در جهت مخالف حرکت و در کاهش سرعت آن عمل می‌کند. شکل یک شئی نیز باعث تغییر در پسا می‌شود. به این صورت که سطوح مسطح دارای بیشترین مقدار نیروی پسا هستند (شکل ۱- الف). این از طرفی است که سطوح کشیده و باریک معمولاً در نسبت با سایر شکل‌ها دارای پسا کمتری می‌باشند. در اینجا به صورت تجربی با قرار دادن مدل‌هایی با فرم مختلف در یک دستگاه تونل باد، اندازه‌گیری میزان پسا برای مدل‌ها تعیین شده است (شکل ۱- ب).

بر اساس آنچه در شکل ۱ ب مشاهده می‌شود، یک صفحه تخت دارای ضریب پسا ۱/۲۸ است یا یک منشور دارای ضریب پسا ۱/۱۴ است. کروی دارای Cd از ۰/۰۷ به ۰/۵ بوده و یک گلوله دارای ضریب پسا ۰/۰۲۹۵ و یک جسم هواگرد ۳۲۵ معمولی نیز دارای ضریب پسا ۰/۰۴۵ است. (رابطه ۱)

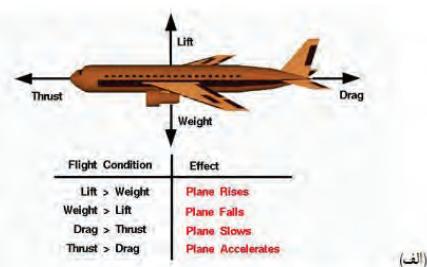
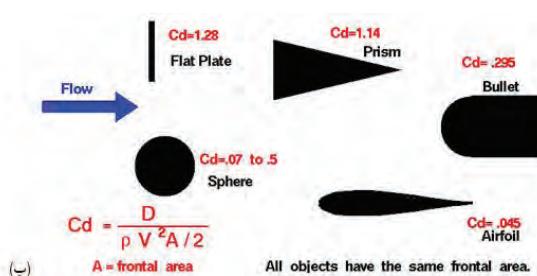
$$F_D = \frac{1}{2} \rho v^2 C_D A$$

رابطه ۱. رابطه نیروی پسا

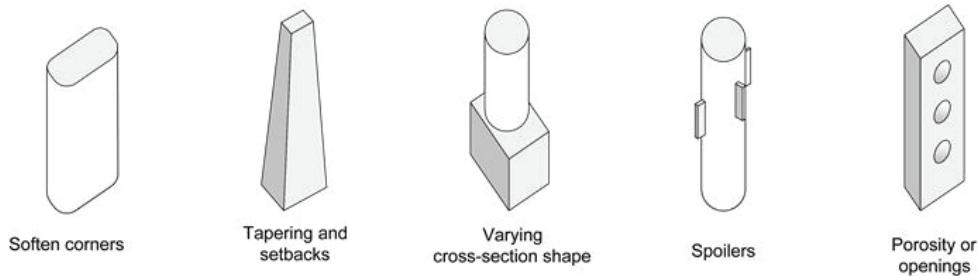
$\rho$	DALYSETH یا چگالی سیال
$V$	سرعت جسم نسبتی سیال (در معماری، سرعت سیال محاسبه می‌شود)
$C_D$	ضریب پسا
$A$	مساحت سطح مقطع (سطح رو باد)
$F_D$	نیروی پسا

### روش‌های طراحی معماری مبتنی بر آئرودینامیک

به دلیل اینکه در ساختمان‌های بلند و انعطاف‌پذیر، رفتار آئرودینامیکی به‌طور کلی مهم است، طراحی آئرودینامیک می‌تواند نقش مهمی در کاهش اثر باد در ساختمان‌های بلند ایفا کند (Ali & Armstrong, 1995; Holmes, 2001; Irwin, 2009; Irwin et al., 2008; Irwin et al., 2009; Kareem et al., 1999; Schueller, 1977; Scott et al., 2005). پاسخ ساختمان‌های بلند ناشی از باد می‌توان



شکل ۱. (الف) نمایش و مفهوم نیروی پسا و (ب) تفاوت در ضریب پسا در نسبت با فرم‌های مختلف. (Source: Hall, 2015)



(Source: Baghaei Daemei et al., 2019)

کاهش تدریجی، ۱۲۰ درجه از پایین به بالا زاویه خود را تغییر داده و درنتیجه با ارائه شکل و عرض‌های مختلف، اثر باد را در ارتفاع کاهش می‌دهد که نشان‌دهنده کاهش حدود ۱۵ درصد بار باد است (Xie, 2012). همان‌طور که بیان شد، این تکنیکها باعث شده که سطح مواجهه با باد کاسته شود. همین‌طور فرم به‌گونه‌ای طراحی خواهد شد که این امکان را فراهم کند تا ساختمان بتواند جریان باد را کنترل و هدایت کرده و از شدت اثر آن بر سازه کاهش دهد (جدول ۳).

### اصلاحات آئرودینامیک

شكل کلی ساختمان می‌تواند نقش مهمی در کاهش گردابه و همین‌طور اثرات آئروالاستیک داشته باشد. اصلاحات آئرودینامیکی می‌تواند مقدار زیادی از اثر باد بر ساختمان را کاهش دهد. این اصلاحات در گوشه‌های ساختمان اعمال شده و در مقایسه با ساختمان‌های تیز گوشه<sup>۳۳</sup>، پاسخ آئرودینامیکی مناسب‌تری می‌دهد (Kwok & Bailey, 1987; Kwok, 1988). انتخاب مناسب شکل ساختمان و اصلاحات آئرودینامیکی مناسب می‌تواند منجر به کاهش حرکت یا تغییر الگوی جریان در اطراف یک ساختمان شود. از این‌رو محققان مطالعات مختلفی را بین ویژگی‌های آئرودینامیکی و

سرعت باد نیز افزایش یافته که این را می‌توان یک رابطه مستقیم افزایش ارتفاع با افزایش سرعت باد دانست. از اقداماتی که طراحان آئرودینامیک معماری می‌توانند برای کاهش اثر باد بر ساختمان انجام دهند، این است که سطح مواجهه با باد را کاهش دهند. در این حالت، سطح مقطع ساختمان در طبقات پایین بیشتر بوده و رفتارهای از مساحت آن کاسته خواهد شد. از آنجاکه سرعت باد در نقاط بالاتر، بیشتر است، این نوع تکنیک باعث می‌شود تا سطح ساختمان در مواجهه با باد کاهش یابد و درنتیجه، اثر باد ساختمان نیز کمتر شود. این تکنیک در ساختمان برج خلیفه با ارتفاع معماری ۸۲۸ متر صورت گرفت (Parker & Wood, 2013). نمونه‌های دیگر این‌گونه ساختمان‌ها در جدول ۲ قابل مشاهده است.

### تغییر هندسه در سطح مقطع پلان<sup>۳۴</sup>

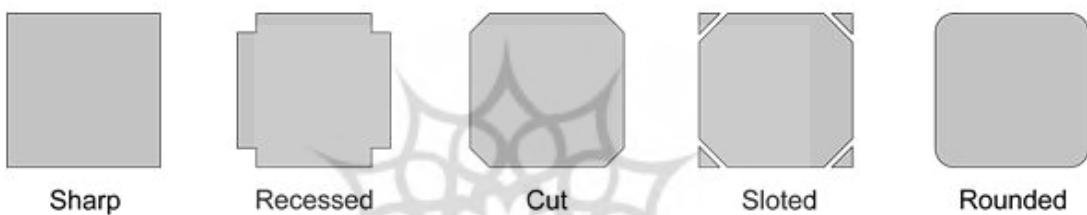
تغییر شکل سطح مقطع در ارتفاع، باعث می‌شود تا فرکانس اثر باد در ارتفاع تغییر کند. با توجه به هندسه‌های مختلف ساختمان در ارتفاع، خواص گردابه نیز در ارتفاع تغییر کرده و تحریک‌پذیری کمتری ناشی از باد بر روی ساختمان خواهد داشت. یک مثال خوب برج شانگهای با ارتفاع ۶۳۲ متر و سطح مقطع مثلث گرد گوشه است که علاوه بر

جدول ۲. ساختمان‌های طراحی شده مبتنی بر فرم‌های عقب‌نشینی شده و مخروطی

برج خلیفه ترامپ بین‌المللی	برج و هتل	برج ویلیس	مرکز ترانزامریکا پیرامید	مرکز تجارت جهانی بحرین	برج جهانی لوتھ	برج شارد سوئیس ری تبر سنت ماری (یا ساختمان

جدول ۳. ساختمان‌های طراحی شده مبتنی بر تغییر هندسه در سطح مقطع پلان

برج مود گاکوئن کوکون توکیو عربی	برج دینامیک امارات متحده	برج تکامل مسکو	برج الماس جده	برج شانگهای (برج پیچنده)	ترنینگ تورسو (برج پیچنده)	برج های جهانی مطلق



(Source: Baghaei Daemei et al., 2019)

این مقدار باید در حدود ۱۰ درصد عرض ساختمان باشد. این تکنیک در ساختمان تایپه ۱۰۱ با ارتفاع ۵۰۹ متر استفاده از آزمایش تونل باد تست شد که نشان‌دهنده کاهش یافتن ۲۵ درصد از نیروی ناشی از باد بود (Xie, 2012; Ilgin & Günel, 2007). شکل ۴ نمایشی مفهومی از رفتار باد در مواجه با نیروی باد به یک ساختمان تیز گوشه و گرد گوشه<sup>۳۸</sup> را نشان می‌دهد.

**آئرودینامیک کردن بام**  
اساس رویکرد آئرودینامیک کردن بام، به‌طور کلی ایجاد یک فرم آئرودینامیکی در نزدیکی قسمت‌های فوقانی ساختمان بوده که به صورت تدریجی اثر باد بر ساختمان را کاهش دهد. همین طور در ساختمان‌های بسیار بلند می‌بایست جریان هوا را با سمت سقف آن هدایت کرد (Baskaran & Kashef, 1996). این خاصیت دینامیکی در واقع علاوه بر اینکه باد با حرکت هم راستا را منتقل می‌کند، بلکه باعث می‌شود تا ساختمان، رفتار مناسبی را در برابر بادهای با حرکت عمود و پیچشی (با کاهش اثر تلاطم<sup>۳۹</sup> باد ناشی از نیروهای گردابی) از خود نشان دهد (Dutton & Isyumov, 1990; Ho, 2007; Irwin, 1990).

پاسخ ساختمان نسبت به باد انجام داده‌اند (Dutton & Isyumov, 1990; Hayashida & Iwasa, 1990; Miyashita et al., 1993; Kareem, 1983; Kawai, 1998; Kim & You, 2002; Xie, 2012). این اصلاحات شامل دندانه‌دار کردن، پخ دادن، شکاف دادن و گرد کردن تقسیم‌بندی کرد (شکل ۳).

تحقیقات نشان داده که اصلاحات در گوش‌های قابل خواهد بود تا نوسانات مربوط به لایه‌های برشی<sup>۴۰</sup> و جداسدگی جریان<sup>۴۱</sup> را کاهش دهد و همین طور این امکان را فراهم می‌کند تا لایه‌های جداسده باد، برای اتصال مجدد به جریان آزاد در پشت ساختمان سریع‌تر رخداده و درنهایت نیز باعث کاهش منطقه دنباله می‌شود. این از طرفی است که در این حالت، چون منطقه دنباله کاهش یافته، پدید اغتشاش و گردابه نیز در پشت ساختمان کاسته شده و درنتیجه، فشار ناشی از نیروی پسا به ساختمان به میزان قابل توجهی کاسته خواهد شد. این نوع اصلاحات همچنین برای جلوگیری از بی ثباتی آئروالاستیسیته نیز مؤثر است (Amin & ahuja, 2010). پخ زدن، نرم کردن و شکاف دادن گوشه‌های ساختمان‌های مستطیل یا مربع شکل و همین طور دندانه‌دار کردن به سمت داخل، در طراحی ساختمان‌های بلند بسیار شایع است.



شکل ۴. ساختمان‌های طراحی شده مبتنی بر آئرودینامیک کردن بام، (مأخذ: بقائی دائمی، ۱۳۹۶)

جدول ۴. ساختمان‌های طراحی شده مبتنی بر آئرودینامیک کردن بام (مأخذ: بقائی دائمی، ۱۳۹۶)



جدول ۴. ساختمان‌های طراحی شده مبتنی بر آئرودینامیک کردن بام (مأخذ: بقائی دائمی، ۱۳۹۶)

ذکر است که در این پژوهش، تنها به بررسی نیروی پسا پرداخته شده است. انتخاب نمونه‌ها بر اساس فرم‌های پایه مثلث، مربع و استوانه‌ای بود. به این صورت که در ابتدا شبیه‌سازی باد بر روی این فرم‌ها انجام شد و سپس برای ارزیابی عملکرد فرم‌ها و اصلاحات آئرودینامیکی در جهت کاهش نیروی پسا، بر روی فرم‌های پایه مدل‌سازی و شبیه‌سازی شدند. فرم‌ها به این دلیل انتخاب شدند که در واقعیت نمونه‌های مشابه آنها اجراسده و از طرفی خروجی این شبیه‌سازی بتواند قابلیت اجرایی نیز داشته باشد.

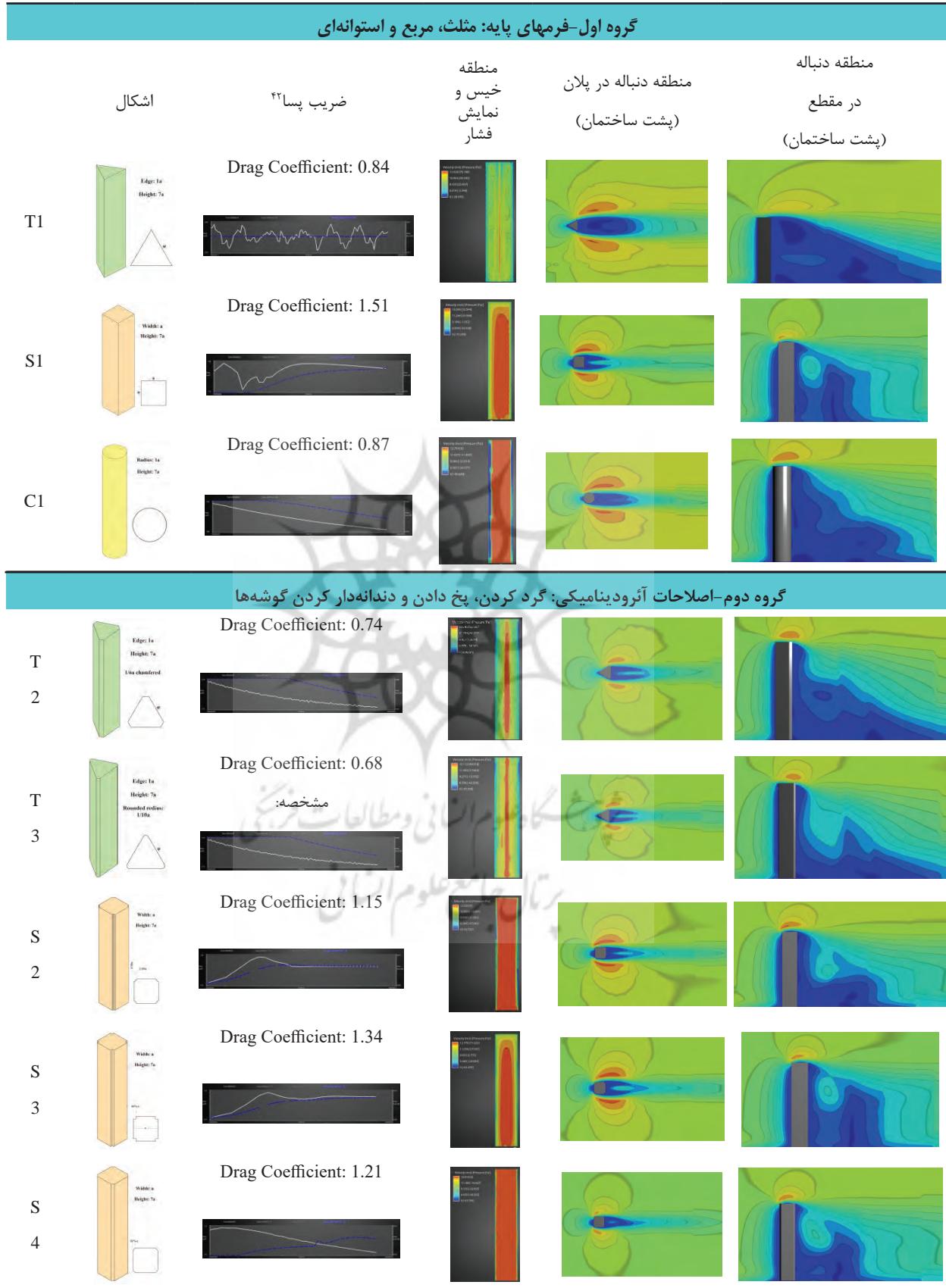
در جدول ۵ مشخصات مربوط به نتایج حاصل از شبیه‌سازی تونل باد بر روی مدل‌ها مشخص شده است. به صورت کلی مدل‌ها بر اساس چهار گروه اصلی طراحی و مورد ارزیابی قرار گرفته شده‌اند که شامل گروه اول (فرم‌های پایه) مثلث، مربع و استوانه‌ای، گروه دوم (اصلاحات آئرودینامیکی) گرد کردن، پخ دادن و دندانه‌دار کردن گوششها، گروه سوم (فرم‌های آئرودینامیکی) مخروطی و عقب‌نشینی و گروه چهارم (فرم‌های آئرودینامیکی) تغییر در سطح مقطع پلان و پیچش می‌باشند.

2009; Irwin et al., 2008; Irwin et al., 2009; Isyumov et al., 1992; Kareem et al., 1999 آئرودینامیکی بام، بین ۸۰ تا ۹۰ درصد (یا ۲/۳) ارتفاع ساختمان پیشنهادشده که به عنوان نقطه رکورд شناخته می‌شود. ساختمان‌های مختلفی بر این اساس طراحی شده‌اند (جدول ۴).

#### تجزیه و تحلیل داده‌ها مبتنی بر شبیه‌سازی CFD

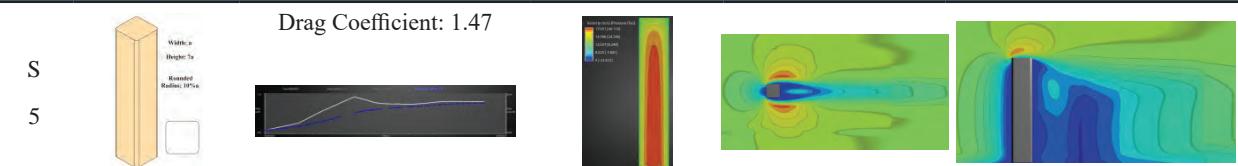
برای درک بهتر رفتار باد در ساختمان‌های بلند، با استفاده از اشکال پایه (مربع، دایره و مثلث) ۲۹ مدل ساختمانی مختلف با بهره‌گیری از تکنیک‌های آئرودینامیکی شامل فرم‌های عقب‌نشینی شده، مخروطی و پیچشی و همین‌طور به همراه اصلاحات آئرودینامیکی شامل پخ دادن، گرد کردن و دندانه‌دار کردن گوششها مدل‌سازی شد و شبیه‌سازی CFD بر روی آنها صورت گرفت. در این شبیه‌سازی، علاوه بر ارزیابی نیروی پسا، نمایش رفتار باد در اطراف ساختمان در پلان و مقطع و همین‌طور نمایش نقاط پرسشار و کم‌پرسشار در جداره رو به باد (منطقه خیس<sup>۱</sup>) نیز مورد ارزیابی قرار گرفته شده است (جدول ۵). لازم به

جدول ۵. یافته‌های حاصل از شبیه‌سازی تونل باد برپایه CFD

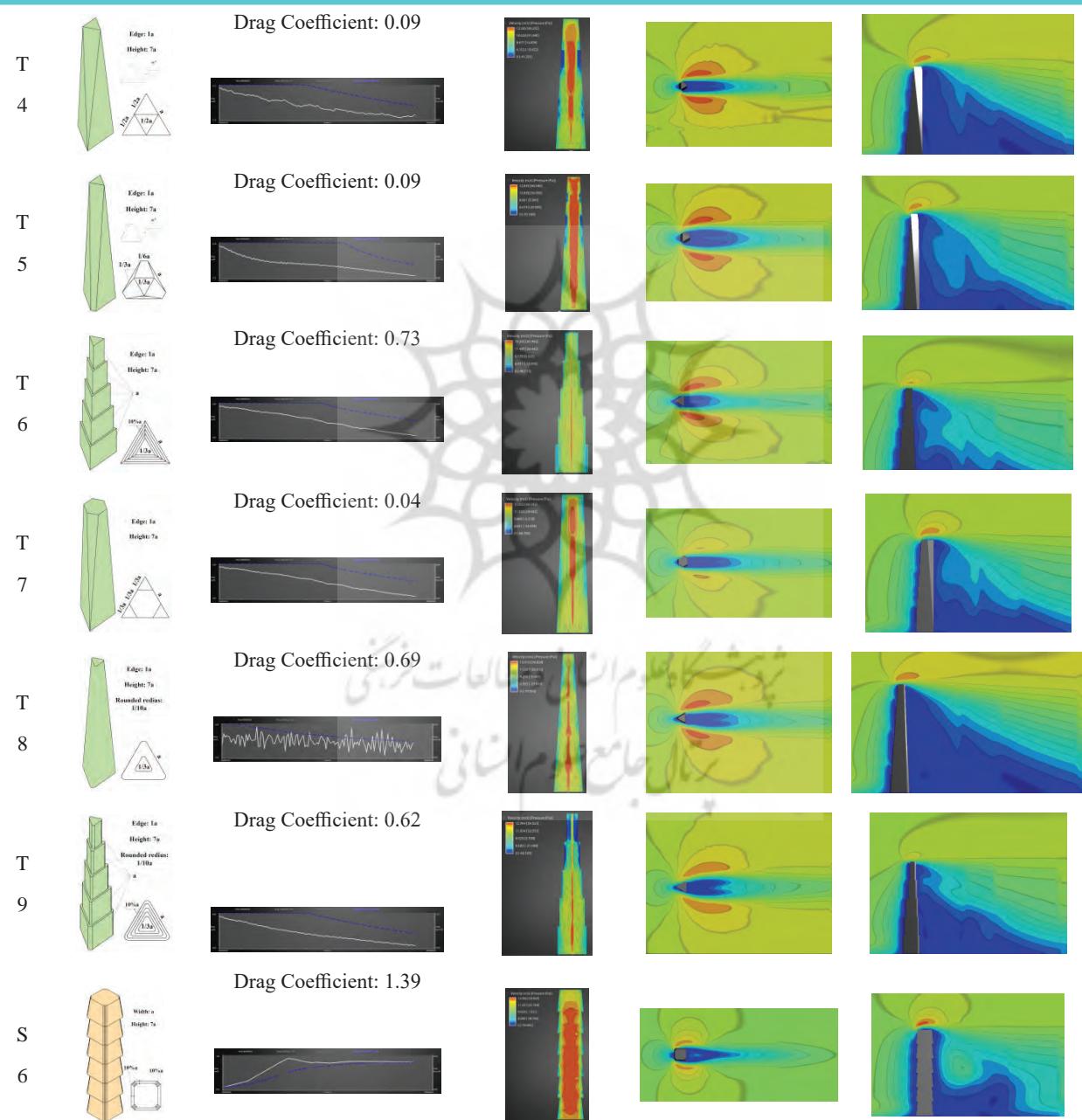


ادامه جدول ۵. بافت‌های حاصل از شبیه‌سازی تونل باد برای CFD

### گروه دوم- اصلاحات آئرودینامیکی: گرد کردن، پخ دادن و دندانه‌دار کردن گوشه‌ها

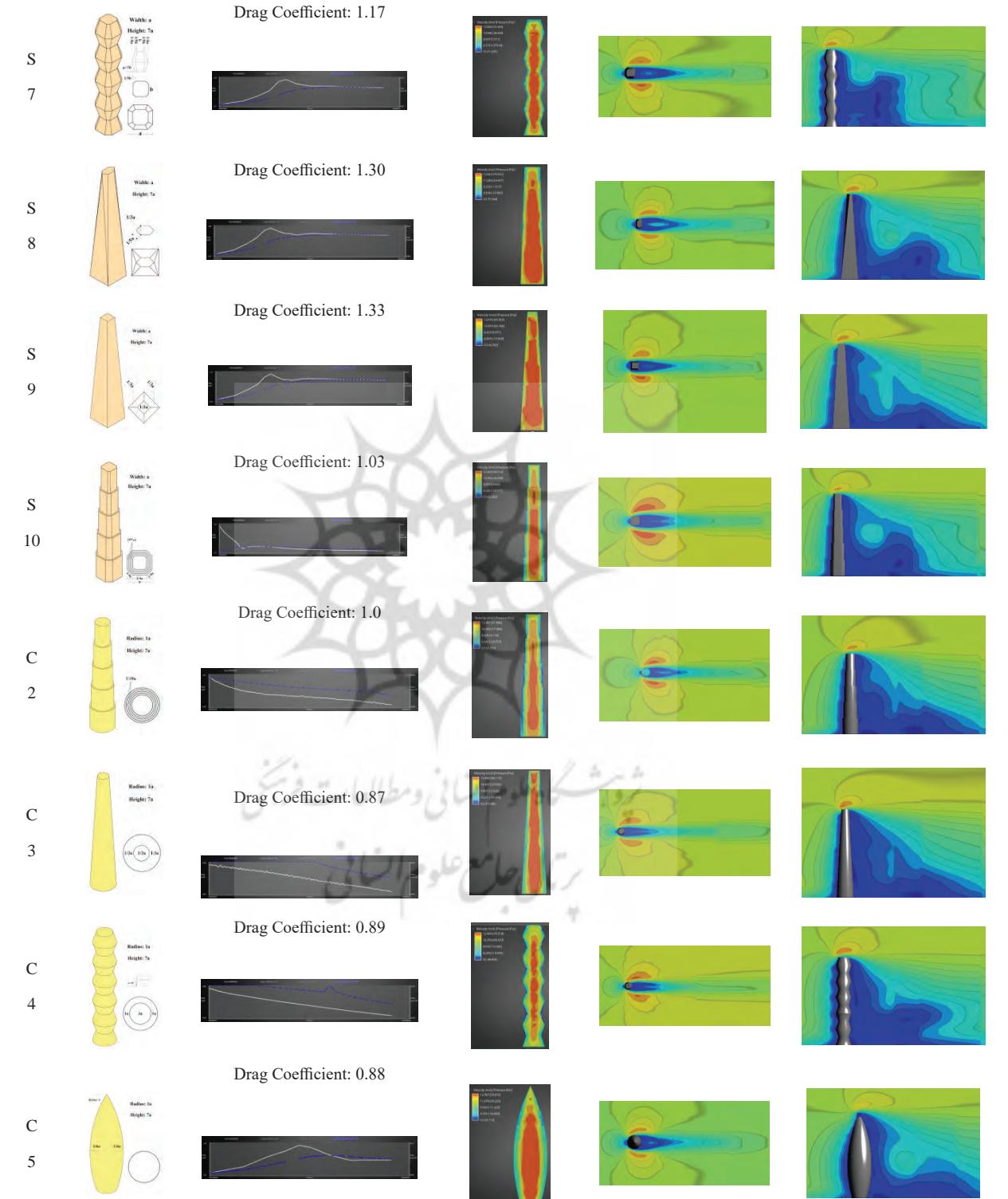


### گروه سوم- فرم‌های آئرودینامیکی: مخروطی و عقب‌نشینی

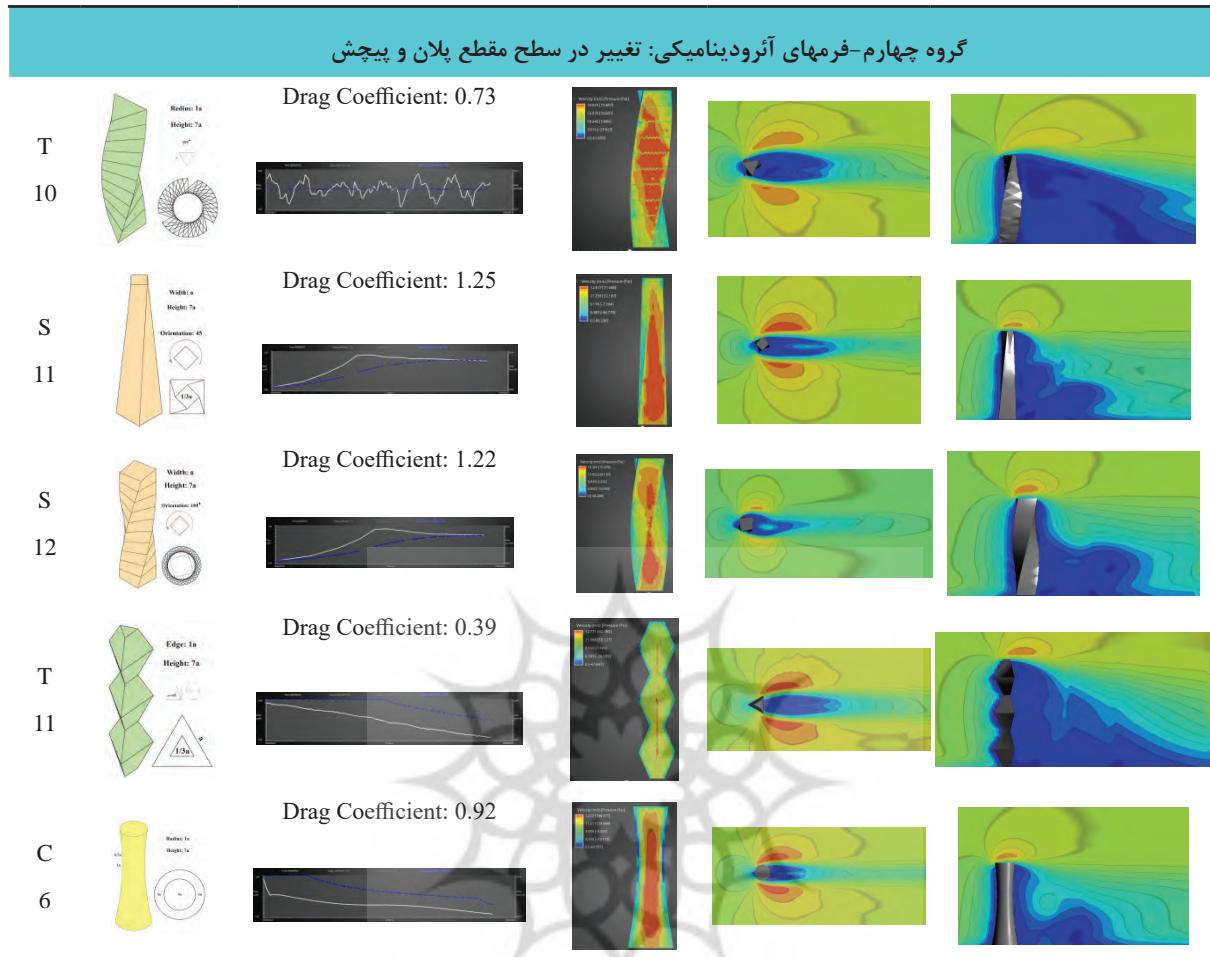


ادامه جدول ۵. یافته‌های حاصل از شبیه‌سازی تونل باد برپایه CFD

**گروه سوم-فرمها آئرودینامیکی: مخروطی و عقب‌نشینی**



ادامه جدول ۵. یافته‌های حاصل از شبیه‌سازی تونل باد برپایه CFD

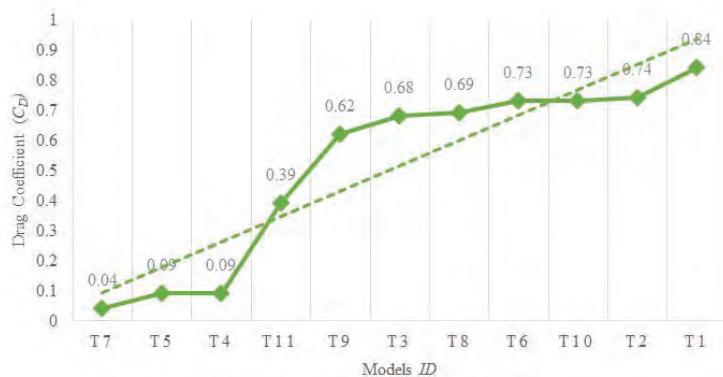


مدل‌های T2 به صورت Extrude شده و اصلاح آئرودینامیکی پخته شده (نوع T2)، مدل T10 با فرم آئرودینامیکی پیچشی با زاویه  $180^\circ$  درجه ( $0/74$ )، مدل T6 با فرم آئرودینامیکی عقب‌نشینی ( $0/73$ )، مدل T8 با فرم آئرودینامیکی مخروطی و با اصلاح آئرودینامیکی عقب‌نشینی ( $0/69$ )، مدل T3 به صورت Extrude شده و با اصلاح گرد گوشه ( $0/69$ )، مدل T9 با فرم آئرودینامیکی گرد گوشه ( $0/68$ )، مدل T11 با فرم آئرودینامیکی عقب‌نشینی با اصلاح آئرودینامیکی گرد گوشه ( $0/62$ )، مدل T4 با فرم آئرودینامیکی تغییر سطح مقطع در پلان‌ها ( $0/39$ )، مدل T5 با فرم مخروطی با گوشه‌های پخ خورده ( $0/09$ )، مدل T7 با فرم آئرودینامیکی مخروطی با گوشه‌های پخ خورده دارای بیشترین تا کمترین مقدار ضریب پسا را تشکیل داده‌اند. در ادامه نیز در شکل ۶ مدل‌های نوع S با سطح مقطع مربع مورد ارزیابی قرار گرفته شده است.

### یافته‌های پژوهش

می‌توان بیان کرد که اصلاحات فرم‌های آئرودینامیکی، هر کدام در رفتار ساختمن ناشی از نیروی هم‌راستایی باد تأثیرگذار بوده و نیز تفاوت معناداری بین تأثیر فرم‌های آئرودینامیکی در نسبت با ضریب پسا مشاهده می‌شود. به طور کلی بر اساس ارزیابی انجام شده، فرم‌های با سطح مقطع مثلث دارای عملکرد بهتری در جهت کاهش نیروی پسا در نسبت با مدل‌های مربعی و دایره‌ای هستند. در ادامه تغییر ضریب پسا در نسبت با تغییر در فرم‌های با سطح مقطع مثلث، مربع و دایره برای مدل‌های نوع T, S و C مورد ارزیابی قرار گرفته شده است. در شکل ۵ مدل‌های نوع T با سطح مقطع مثلث مورد ارزیابی قرار گرفته شده است.

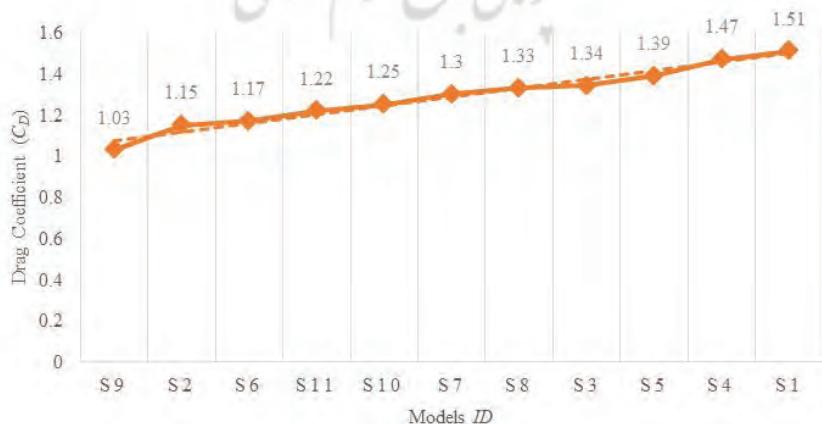
شکل ۵ نشان می‌دهد که برای مدل‌های نوع T دارای سطح مقطع مثلث، مدل با مشخصه T1 به صورت Extrude شده و با گوشه‌های تیز دارای بیشترین ضریب پسا ( $0/84$ ) و همین‌طور به ترتیب



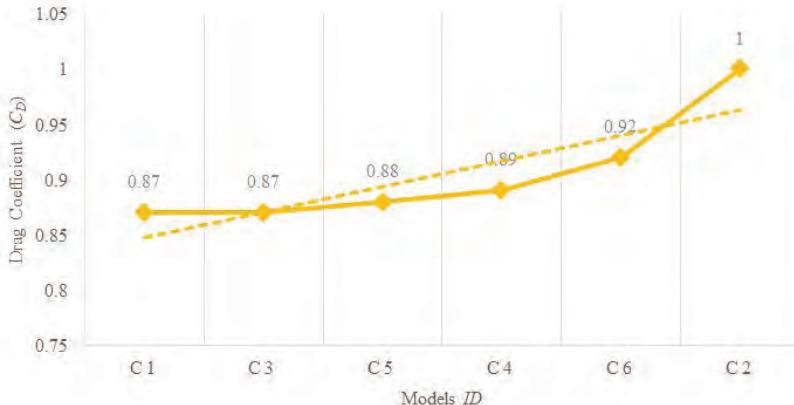
شکل ۵. نمایش تغییر ضریب پسا در نسبت با تغییر در فرم‌های با سطح مقطع مثلث

S9 با فرم آئرودینامیکی مخروطی (۱/۰۳) دارای بیشترین تا کمترین مقدار ضریب پسا را تشکیل داده‌اند. در ادامه نیز در شکل ۷ مدل‌های نوع C با سطح مقطع دایره مورد ارزیابی قرار گرفته شده است. شکل ۷ نشان می‌دهد که برای مدل‌های نوع C دارای سطح مقطع دایره، مدل با مشخصه C2 با فرم آئرودینامیکی عقب‌نشینی دارای بیشترین مقدار ضریب پسا (۰/۰۰) و همین‌طور به ترتیب مدل‌های C6 با فرم آئرودینامیکی تغییر سطح مقطع در پلان‌ها (۰/۹۲)، مدل C4 با فرم آئرودینامیکی تغییر سطح مقطع در پلان‌ها (۰/۸۹)، مدل C5 با فرم آئرودینامیکی تغییر سطح مقطع در پلان‌ها (۰/۸۸)، مدل C3 با فرم آئرودینامیکی مخروطی (۰/۸۷) و مدل C1 به صورت Extrude شده (۱/۰۳) دارای بیشترین تا کمترین مقدار ضریب پسا را تشکیل داده‌اند.

شکل ۶ نشان می‌دهد که برای مدل‌های نوع S دارای سطح مقطع مربع، مدل با مشخصه S1 به صورت Extrude شده و با گوش‌های تیز دارای بیشترین مقدار ضریب پسا (۱/۵۱) و همین‌طور به ترتیب مدل‌های S4 به صورت Extrude شده با اصلاح آئرودینامیکی پخ زده (۱/۴۷)، مدل S5 به صورت Extrude شده با اصلاح آئرودینامیکی گرد گوش (۱/۳۹)، مدل S3 به صورت Extrude شده با اصلاح آئرودینامیکی دندانه‌دار (۱/۳۴)، مدل S8 با فرم آئرودینامیکی مخروطی با گوش‌های پخ خرد (۱/۳۳)، مدل S7 با فرم آئرودینامیکی تغییر سطح مقطع در پلان‌ها (۱/۳۰)، مدل S10 با فرم آئرودینامیکی عقب‌نشینی با اصلاح آئرودینامیکی پخ خورده (۱/۲۵)، مدل S11 با فرم آئرودینامیکی مخروطی با ۴۵ درجه چرخش (۱/۲۲)، مدل S6 با فرم آئرودینامیکی تغییر سطح مقطع در پلان‌ها (۱/۱۷)، مدل S2 به صورت Extrude شده با اصلاح آئرودینامیکی دو لبه (۱/۱۵) و مدل



شکل ۶. نمایش تغییر ضریب پسا در نسبت با تغییر در فرم‌های با سطح مقطع مربع



شکل ۷. نمایش تغییر ضریب پسا در نسبت با تغییر در فرم‌های با سطح مقطع دایره

## ۵- نتیجه‌گیری

نیروی پسا هستند. در آخر نیز گروه چهارم فرم‌های آئرودینامیکی، تغییر در سطح مقطع پلان و پیچش به ترتیب ۱۲، T11، T10، C6، S12 و S11 دارای کمترین نیروی پسا هستند. بر اساس نتایج حاصل شده در این پژوهش، پیشنهاد می‌شود که برای طراحی ساختمان‌های حدود ۱۵۰ متر، شکل پایه مثلث با اصلاح آئرودینامیکی پخ خورده و با فرم آئرودینامیکی مخروطی می‌تواند دارای کمترین میزان ضریب پسا و همین‌طور بهترین رفتار آئرودینامیکی را در برابر نیروی باد داشته باشد.

## ۶- پی‌نوشت‌ها

1. Vortices
2. Along-wind motion
3. Across-wind motion
4. Torsion
5. Drag force
6. Computational fluid dynamic (CFD)
7. Wake region
8. Set-back
9. Tapered
10. Helical (twisted)
11. Aerodynamic modification

با توجه به شبیه‌سازی انجام شده در پژوهش حاضر مشاهده شد که بهره‌گیری از فرم‌ها و اصلاحات آئرودینامیکی، می‌تواند تأثیر بسیار زیادی را در میزان رفتار ساختمان در مقابل نیروی ناشی از باد نشان دهد. یافته‌های تحقیق نشان داد که در بین مدل‌های گروه T، مدل T7 دارای بهترین عملکرد با سطح مقطع مثلث است. همین‌طور برای مدل‌های گروه S، مدل S9 دارای بهترین عملکرد با سطح مقطع مربع و نیز برای مدل‌های نوع C، مدل C1 دارای بهترین عملکرد با سطح مقطع دایره، برای کاهش اثر باد بر ساختمان‌های بلند است. به این صورت که فرم آئرودینامیکی مخروطی برای مدل‌های با سطح مقطع مثلث و مربع و فرم استوانه‌ای برای مدل‌های با سطح مقطع دایره مناسب است. در ادامه نیز اصلاح آئرودینامیکی پخ خورده نیز برای مدل‌های با سطح مقطع مثلث و مربع در طراحی ساختمان‌های بلند در جهت کاهش نیروی پسا می‌تواند مورد استفاده قرار گیرد.

با توجه به نتایج حاصل از شبیه‌سازی تونل باد در جدول ۵، بر اساس گروه‌بندی انجام شده مشخص شد که در گروه اشکال پایه (گروه اول)، به ترتیب مدل S1 و C1، T1 و T2 دارای کمترین نیروی پسا هستند. در ادامه گروه دوم اصلاحات آئرودینامیکی نرم کردن گوششها، پخ زدگی و دندانه‌دار کردن، به ترتیب مدل‌های T3، T4، S3، S4، S2، T2 و S5 دارای کمترین نیروی پسا هستند. همچنان گروه سوم فرم‌های آئرودینامیکی T7، T4&T5، T7، T9، T8، C3، C5، C4، C2، S10، S7، S8، S9 عقب‌نشینی شده و مخروطی به ترتیب، T7، T4&T5، T7، T9، T8 دارای کمترین

۲. بقائی دائمی، عبدالله؛ و اقبالی، سید رحمان (۱۳۹۶). مروری بر پیدایش و تحول ساختمان‌های بلند مسکونی از دریچه معماری معاصر جهان و ایران (نگاهی به وضعیت آماری و درخواست صدور پروانه)، کنفرانس عمران، معماری و شهرسازی کشورهای جهان اسلام، دانشگاه تبریز، ایران.
3. Ali, M., & Armstrong, P. (1995). *Architecture of Tall Buildings*, Council on Tall Buildings and Urban Habitat Committee (CTBUH), New York: McGraw-Hill Book Company.
4. Amin, J. A., & Ahuja, A. K. (2010). Aerodynamic modifications to the shape of the buildings: a review of the state-of-the-art. *Asian journal of civil engineering (building and housing)*, 11(4), 433-450.
5. Amin, J. A., & Ahuja, A. K. (2014). Characteristics of wind forces and responses of rectangular tall buildings, *International Journal of Advanced Structural Engineering (IJASE)*, 6(66), 1-14.
6. Arakeri, J. H., & Shankar, P. N. (2000). Ludwig Prandtl and boundary layers in fluid flow. *Resonance*, 5(12), 48-63.
7. Autodesk (2014). Retrieved January, 2014, from <http://www.simhub.autodesk.com/resources/flow-design-wind-tunnel-validation-brief>.
8. Baghaei Daemei, A. (2019). Wind Tunnel Simulation on the Pedestrian Level and Investigation of Flow Characteristics Around Buildings. *Journal of Energy Management and Technology*, 3(1), 58-68.
9. Baghaei Daemei, A., Ayoubi Mobarhan, S., Ansari Vaske, F., & Bahrami, P. (2018). A review of tall buildings architectural design consideration and guiding principles (Case study: City of Toronto), *International Interdisciplinary Conference "Russia and the East: the Interaction in Art"*, October 18-19, Russia, Moscow.
10. Baghaei Daemei, A., Aeinehvand, R., Kazemi, M., and Khotbehsara, E. M. (2019). Numerical Simulation of Wind Impacts on Building Blocks: Towards Sustainable Architecture Strategies. *European Journal of Sustainable Development Research*, 3(4), em0096. <https://doi.org/10.29333/ejosdr/5859>
12. Chamfered corner
13. Rounded corner
14. Recessed corner
15. Davenport, Alan Garnett
16. Tanaka, Hideyuki
17. Tamura, Yukio
18. Hayashida, Hidetoshi & Iwasa, Yoshiteru
19. Isyumov, Nicholas & Dutton, Ronald James
20. Aeroelasticity
21. Miyagi, Tetsuya
22. Turbulent
23. Kim, Yong Chul & Kanda, Jun
24. Stagnation point
25. Along-wind motion
26. Fadl, Mohamed Sakr & Karadelis, John
27. Glenn Research Center
28. Reynolds number
29. Base building (podium)
30. Middle (tower)
31. Tower top
32. Airfoil
33. Viscous friction
34. Boundary layer
35. Plan variation
36. Bluff body
37. Shear layers
38. Flow separation
39. Blunt body
40. Turbulence
41. Wetted area
42. Drag Coefficient

## فهرست مراجع

۱. بقائی دائمی، عبدالله. (۱۳۹۶). طراحی الگوی مناسب مسکن در ساختمان بلند با محوریت استفاده از فاکتورهای محیطی در اقلیم معتدل و مطرطب-بام رشت، پایان‌نامه کارشناسی ارشد، گروه معماری، دانشگاه آزاد اسلامی، واحد رشت، ایران.

11. Baghaei Daemei, A., Khalatbari Limaki, A., & Safari, H. (2016). Opening Performance Simulation in Natural Ventilation Using Design Builder (Case Study: A Residential Home in Rasht). *Energy Procedia*, 100, 412-422.
12. Baghaei Daemei, A., Mehrinejad Khotbehsara, E., Malekian Nobarani, E., Bahrami, P. (2019). Study on wind aerodynamic and flow characteristics of triangular-shaped tall buildings and CFD simulation in order to assess drag coefficient. *Ain Shams Engineering Journal*, Available online 18 February, <https://doi.org/10.1016/j.asej.2018.08.008>.
13. Baskaran, A., & Kashef, A. (1996). Investigation of air flow around buildings using computational fluid dynamics techniques. *Engineering Structures*, 18(11), 861-875.
14. Blocken, B., Carmeliet, J., & Stathopoulos, T. (2007). CFD evaluation of wind speed conditions in passages between parallel buildings effect of wall-function roughness modifications for the atmospheric boundary layer flow. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 95(9–11), 941-962.
15. Cermak, J. E. (1975). Applications of fluid mechanics to wind engineering a Freeman Scholar lecture. *Journal of Fluids Engineering*, 97 (1), 9–38.
16. Cooper, K. R., Nakayama, M., Sasaki, Y., Fediw, A. A., Resende-Ide, S., & Zan, S. J. (1997). Unsteady aerodynamic force measurements on a super-tall building with a tapered cross section. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 72, 199–212.
17. Currie, I. G. (2012). *Fundamental Mechanics of Fluids*. (4th ed.). New York: CRC Press.
18. Davenport, A. G. (1971). The response of six building shapes to turbulent wind, *philosophical transactions of the royal society A*, 269(1199), 385–394.
19. Dutton, R., & Isyumov, N. (1990). Reduction of tall building motion by aerodynamic treatments. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 36, 739-47.
20. Fadl, M. S., & Karadelis, J. N. (2013). CFD simulation for wind comfort and safety in urban area: a case study of Coventry university central campus. *International Journal of Architecture, Engineering and Construction (IJAEC)*, 2(2), 131-143.
21. Gu, M., Huang, P., Tao, L., Zhou, X., & Fan, Z. (2010). Experimental study on wind loading on a complicated group-tower. *Journal of Fluids and Structures*, 26, 1142–1154.
22. Günel, M., & İlgin, H. E. (2014). *Tall Buildings Structural Systems and Aerodynamic Form*. First published. Routledge, New York: Taylor & Francis Group.
23. Hall, N. (2015). Retrieved May, 2015, from [www.grc.nasa.gov/www/k-12/airplane/drag1.html](http://www.grc.nasa.gov/www/k-12/airplane/drag1.html).
24. Hayashida, H., & Iwasa, Y. (1990). Aerodynamic shape effects on tall building for vortex induced vibration. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 33(1-2), 237-42.
25. Ho, P. H. K. (2007). *Economics Planning of Super Tall Buildings in Asia Pacific Cities*, Strategic Integration of Surveying Services FIG Working Week, May 13–17, Hong Kong, China.
26. Holmes, J. D. (2001). *Wind Loading of Structures*. London: Spon Press.
27. Hu, J. C., Zhou, Y., & Dalton, C. (2006). Effects of the corner radius on the near wake of a square prism. *Experiments in Fluids*, 40(1), 106.
28. Huang, S., Li, Q. S., & Xu, S. (2007). Numerical evaluation of wind effects on a tall steel building by CFD. *Journal of Constructional Steel Research*, 63(5), 612-627.
29. İlgin, H. E., & Günel, M. H. (2007). The role of aerodynamic modifications in the form of tall buildings against wind excitation. *METU JFA*, 24(2), 17-25.
30. Irwin, P. A. (2009). Wind Engineering Challenges of the New Generation of Super-Tall Buildings. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 97, 328–334.
31. Irwin, P. A., Kilpatrick, J., Robinson, J., & Frisque, A. (2008). Wind and Tall Buildings: Negatives and Positives. *The Structural Design of Tall and Special Buildings*, 17, 915–928.
32. Isyumov, N., Dutton, R., & Davenport, A. G. (1989). *Aerodynamic methods for mitigating wind-induced building motions*, *Structural Design Analyze and Testing, American*

- Society of Civil Engineers (ASCE library): 462–470.
33. Kareem, A. (1983). Mitigation of Wind-Induced Motions of Tall Buildings. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 11(1–3), 273–284.
34. Kareem, A., Kijewski, T., & Tamura, Y. (1999). Mitigation of Motion of Tall Buildings with Specific Examples of Recent Applications. *Wind and Structures*, 2(3), 201–251.
35. Kawai, H. (1998). Effects of corner modifications on aeroelastic instabilities of tall buildings. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 74–76, 719–29.
36. Kikitsu, H., Okuda, Y., Ohashi, M., & Kanda, J. (2008). POD analysis of wind velocity field in the wake region behind vibrating three-dimensional square prism. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 96, 2093–2103.
37. Kim, Y. C., Kanda, J., & Tamura, Y. (2011). Wind-induced coupled motion of tall buildings with varying square plan with height. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 99(5), 638–650.
38. Kim, Y. M., & You, K. P. (2002). Dynamic response of a tapered tall building to wind loads. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 90, 1771–82.
39. Kim, Y., & Kanda, J. (2010). Characteristics of aerodynamic forces and pressures on square plan buildings with height variations. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 98(8–9), 449–465.
40. Kuo, C. Y., Tzeng, C. T., Ho, M. C., & Lai, C. M. (2015). Wind Tunnel Studies of a Pedestrian-Level Wind Environment in a Street Canyon between a High-Rise Building with a Podium and Low-Level Attached Houses. *Energies*, 8(10), 10942–10957.
41. Kwok, K. C. S. (1988). Effect of building shape on wind-induced response of tall buildings. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 28, 381–390.
42. Kwok, K. C. S., & Bailey, P. A. (1987). Aerodynamic devices for tall building and structures. *Journal of Engineering Mechanics-ASCE*, 4(11), 349–65.
43. Lin, N., Letchford, C., Tamura, Y., Liang, B., & Nakamura, O. (2005). Characteristics of wind forces acting on tall buildings. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 93(3), 217–242.
44. McCormick, B. W. (1979). *Aerodynamics, Aeronautics, and Flight Mechanics*. New York: John Wiley & Sons, Inc.
45. Mendis, P., Ngo, T., Haritos, N., & Hira, A. (2007). *Wind loadings on tall buildings*. EJSE Special Issue: Loading on Structures, 41, 1–14.
46. Miyashita, K., Katagiri, J., Nakamura, O., Ohkuma, T., Tamura, Y., Itoh, M., & Mimachi, T. (1993). Wind induced response of high rise building: effects of corner cuts or opening in square building. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 50, 319–28.
47. Mochida, A., & Lun Isaac, Y. F. (2008). Prediction of wind environment and thermal comfort at pedestrian level in urban area. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 96(10–11), 1498–1527.
48. Moreno, J. (1989). *Analysis and Design of High-Rise Concrete Buildings, ACI SP-97 Series*. Michigan: American Concrete Institute.
49. Parker, D., & Wood, A. (2013). *The Tall Buildings Reference Book*, First published. New York. Routledge: Taylor & Francis Group.
50. Sathyajith, M. (2006). *Fundamentals, Resource Analysis and Economics*. (1th ed.). Verlag Berlin Heidelberg: Springer.
51. Schueller, W. (1977). *High-Rise Building Structures*. New York: John and Wiley Sons Inc.
52. Scott, D., Hamilton, N., & Ko, E. (2005). Structural Design Challenges for Tall Buildings. *Structure Magazine*, 2, 20–23.
53. Stathopoulos, T. (2009). Wind and Comfort, EACWE 5 - International Association for Wind Engineering, Florence, Italy.
54. Tamura, T., & Miyagi, T. (1999). The effect of turbulence on aerodynamic forces on a square cylinder with various corner shapes. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 83, 135–145.
55. Tamura, T., Miyagi, T., & Kitagishi, T. (1998). Numerical prediction of unsteady pressures on a square cylinder with various corner shapes. *Journal of Wind Engineering and*

- Industrial Aerodynamics*, 74-76, 531–542.
56. Tamura, Y., Kim, Y. C., Tanaka, H., Bandi, E. K., Yoshida, A., & Ohtake, K. (2013). Aerodynamic and response characteristics of super-tall buildings with various configurations, *Proceedings of the Eighth Asia-Pacific Conference on Wind Engineering*, December 10–14, Chennai, India.
57. Tanaka, H., Tamura, Y., Ohtake, K., Nakai, M., & Kim, Y. C. (2012). Experimental investigation of aerodynamic forces and wind pressures acting on tall buildings with various unconventional configurations. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 107–108, 179–191.
58. Tarannath, B. S. (2004). *Wind and earthquake resistant buildings: Structural analysis and design*. CRC press.
59. Tominaga, Y., Mochida, A., Yoshie, R., Kataoka, H., Nozu, T., Yoshikawa, M., & Shirasawa, T. (2008). AIJ guidelines for practical applications of CFD to pedestrian wind environment around buildings. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 96(10–11), 1749-1761.
60. Tse, K.T., Hitchcock, P.A., Kowk, K. C. S., Thepmongkorn, S., & Chan, C. M. (2009). Economic perspectives of aerodynamic treatments of square tall buildings. *Journal of Wind Engineering and Industrial Aerodynamics*, 97, 455–467.



پژوهشگاه علوم انسانی و مطالعات فرهنگی  
پرستال جامع علوم انسانی

# Wind Tunnel Flow Simulation and Aerodynamic Shape Optimization of Tall Buildings to Improve the Drag Coefficient under Wind Forces

**Abdollah Baghaei Daemei\***, Young Researchers and Elite Club, Rasht Branch, Islamic Azad University, Rasht, Iran.

**Seyed Rahman Eghbali**, Department of Architecture, Imam Khomeini International University, Room No. 273, Qazvin, Iran.

**Hossein Moez**, Department of Civil Engineering, Rasht Branch, Islamic Azad University, Rasht, Iran.

**Payam Bahrami**, Ph.D. Optim Design Inc., Illinois Office, 2700 Patriot Blvd., Suite 250, Glenview, IL 60026, USA.

## Abstract

Aerodynamic behavior is an important characteristic of tall and ductile buildings, so aerodynamic design can play a key role in reducing the wind effect on these buildings. A tall building's response to wind can be controlled by application of aerodynamic improvements to building's design in order to manipulate the wind flow pattern and break the effective wind force acting on the structure. Traditionally the approach of structural engineers to mitigating wind loading and associated deflections and motions on tall buildings was to stiffen the building with the aim of increasing the natural frequency. Tall modern buildings are extremely sensitive to the wind. Thus, assessment of wind loads to design these buildings is essential. Monitoring the wind, which is forcing extraordinary tall buildings, is highly challenging. Due to increasing construction in recent decades, the study on wind flow over high-rise buildings has become a popular subject in theoretical research and applied engineering applications. By looking at recent constructions in Iran, it is obvious that despite the fact that constructing tall buildings is spreading, there is less concentration on environmental factors. In tall buildings, aerodynamic behavior generally becomes important. The wind-induced building response of tall buildings can be reduced by means of aerodynamic from design and modifications that change the flow pattern around the building or break up the wind affecting the building face. Aerodynamic-based design can be divided into two types, "aerodynamic architectural design" and "aerodynamic architectural modifications" and their subgroups. The accurate estimation of the critical response parameters, such as top floor accelerations and displacements, is of fundamental importance when ensuring reliable designs of tall buildings. Methods to this end are typically set in a modal analysis framework and therefore require the estimation of the generalized forcing functions. Tall buildings are particularly prone to dynamic excitations such as those from natural disasters like strong winds and earthquakes, and this has become an especially important design issue. One way to minimize wind-induced vibrations of tall buildings is to focus more on their shapes in the design stage. Investigated aerodynamic forces and wind pressures acting on tall buildings with various unconventional configurations. The proposed of this research, investigation of aerodynamic shape optimization on tall buildings in order to reduce drag force. The aerodynamic forms such as a set-back, tapered and helical (twisted) and also aerodynamic modifications such as a chamfered corner, rounded corner and recessed corner to control and reduce wind forces and vortices on tall buildings are considered. On this basis, the study was carried out with numerical simulation of wind tunnel test on 29 building models. In order to construct 3D models, AutoCAD 2014 software was deployed and also to numerically simulate wind tunnel Autodesk Flow Design 2014 is used. Building samples were entered into the software via format FBX. The results showed that for a tall building with a triangular footprint and height of about 150 meters, base shape with chamfered corners of aerodynamic modification and tapered of aerodynamic form can have the best aerodynamic behavior against wind forces.

**Keywords:** Wind Tunnel Simulation, Aerodynamic Optimization, Shape of Tall Buildings, Drag Coefficient, Wind Force, Wind Aerodynamics.

\* Corresponding Author: Email: baghaei@iaurasht.ac.ir