# Tải trọng và tác động -Tiêu chuẩn thiết kế

Loads ands effects-Design standard

### 1. Pham vi áp dung

- 1.1. Tiêu chuẩn này qui định tải trọng và tác động dùng để thiết kế các kết cấu xây dựng, nền móng nhà và công trình.
- 1.2. Các tải trọng và tác động do giao thông đường sắt, đường bộ, do sóng biển, do dòng chảy, do bốc xếp hàng hoá, do động đất, do dông lốc, do thành phần động lực của thiết bị sản xuất và phương tiện giao thông... gây ra không qui định tiêu trong chuẩn này được lấy theo các tiêu chuẩn khác tương ứng do nhà nước ban hành.
- 1.3. Khi sửa chữa công trình, tải trọng tính toán xác định trên cơ sở kết quả khảo sát thực tế công trình.
- 1.4. Tác động của khí quyển được lấy theo tiêu chuẩn số liệu khí hậu dùng trong thiết kế xây dưng hiện hành hoặc theo số lương của tổng cục khí tương thuỷ văn.
- 1.5. Tải trọng đối với các công trình đặc biệt quan trọng không đề cập đến trong tiêu chuẩn này mà do các cấp có thẩm quyền quyết định.
- 1.6. Đối với những ngành có công trình đặc thù (giao thông, thuỷ lợi, điện lực, bưu đến,..), trên cơ sở của tiêu chuẩn này cần xây dựng các tiêu chuẩn chuyên ngành cho phù hợp.

# 2. Nguyên tắc cơ bản

- 2.1. Quy định chung
- 2.1.1. Khi thiết kế nhà và công trình phả tính đến các tải trọng sinh ra trong quá trình sử dụng, xây dựng cũng như trong quá trình chế tạo, bảo quản và vận chuyển các kết cấu.
- 2.1.2. Các đại lượng tiêu chuẩn nêu ra trong tiêu chuẩn này là đặc trưng cơ bản của tải trọng.
  - Tải trọng tính toán là tích của tải trọng tiêu chuẩn với hệ số độ tin cậy về tải trọng. Hệ số này tính đến khả năng sai lệch bất lợi có thể xảy ra của tải trọng so với giá trị tiêu chuẩn và được xác đinh phu thuộc vào trang thái giới han được tính đến.
- 2.1.3. Trong trường hợp có kí do và có số liệu thống kê thích hợp, tải trọng tính toán được xác định trực tiếp theo xác suất vượt tải cho trước.
- 2.1.4. Khi có tác động của hai hay nhiều tải trọng đồng thời, việc tính toán kết cấu và nền móng theo nhóm thứ nhất và nhóm thứ hai của trạng thái giới hạn phải thực hiện theo các tổ hợp bất lợi nhất của tải trọng hay nội lực tương ứng của chúng. Các tổ hợp tải trọng được thiết lập từ những phương án tác dụng đồng thời của các tải trọng khác nhau, có kể đến khả năng thay đổi sơ đồ tác dụng của tải trọng. Khi tính tổ hợp Tải trọng hay nội lực tương ứng phải nhân với hệ số tổ hợp.
- 2.2. Hệ số độ tin cậy γ (*Hệ số vượt tải*)
- 2.2.1. Hệ số độ tin cậy khi tính toán kết cấu và nền móng phải tính toán như sau:
- 2.2.1.1. Khi tính toán cường độ và ổn định theo các đều hoặc mục  $3.2,\,4.2.2,\,4.3.3,\,4.4.2,\,5.8,\,6.3,\,6.17.$
- 2.2.1.2. Khi độ bền mỏi lấy bằng 1. Đối với dầm cầu trục lấy theo các chỉ dẫn ở điều 5.16

- 2.2.1.3. Khi tính toán theo biến dạng và chuyển vị lấy bằng 1 nếu tiêu chuẩn thiết kế kết cấu và nền móng không đề ra các giá tri khác.
- 2.2.1.4. Khi tính theo các trạng thái giới hạn khác không được chỉ ra ở các mục 2.2.1.1, 2.2.1.2, 2.2.1.3 thì lấy theo các tiêu chuẩn thiết kế kết cấu và nền móng.

- 1) Khi tính toán kết và nền móng theo tải trọng sinh ra trong giai đoạn xây lắp, giá trị tính toán của tải trọng gió giảm đi 20%.
- 2) Khi tính toán cường độ và ổn định trong đều kiện tác động va chạm của cầu trục và cầu treo vào gối chắn đường ray, hệ số tin cậy lấy bằng 1 đối với tất cả các loại tải trọng.
- 2.3. Phân loại tải trong
- 2.3.1. Tải trọng được phân thành tải trọng thường xuyên và tải trọng tạm thời (dài hạn, ngắn han và đặc biệt) tùy theo thời gian tác dung của chúng.
- 2.3.2. Tải trọng thường xuyên (tiêu chuẩn hoặc tính toán) là các tải trọng tác dụng không biến đổi trong quá trình xây dựng và sử dụng công trình. Tải trọng tạm thời là các tải trong có thể không có trong một giai đoạn nào đó của quá trình xây dựng và sử dụng.
- 2.3.3. Tải trong thường xuyên gồm có:
- 2.3.3.1. Khối lượng các thành phần và công trình, gồm khối lượng các kết cấu chịu lực và các kết cấu bao che;
- 2.3.3.2. Khối lượng và áp lực chịu đựng của đất (lấp và đắp), áp lực tạo ra do việc khai thác mỏ;

**Chú thích:** Úng lực tự tạo hoặc có trước trong kết cấu hay nền móng (kể cả ứng suất trước) phải kể đến khi tính toán như ứng lực do các tải trọng thường xuyên.

- 2.3.4. Tải trong tam thời dài han gồm có:
- 2.3.4.1. Khối lượng vách ngăn tạm thời, khối lượng phần đất và bê tông đệm dưới thiết bị;
- 2.3.4.2. Khối lượng của thiết bị cố định: máy cái, mô tơ, thùng chứa, ống dẫn kể cả phụ kiện, gối tựa, lớp ngăn cách, băng tải, băng truyền, các máy nâng cố định kể cả dây cáp và thiết bị đều khiển, trọng lượng các chất lỏng và chất rắn trong thiết bị suốt quá trình sử dung.
- 2.3.4.3. Áp lực hơi, chất lỏng, chất rời trong bể chứa và đường ống trong quá trình sử dụng, áp lực dư và sự giảm áp không khí khi thông gió các hầm lò và các nơi khác;
- 2.3.4.4. Tải trọng tác dụng lên sàn do vật liệu chứa và thiết bị trong các phòng, kho, kho lạnh, kho chứa hạt;
- 2.3.4.5. Tác dung nhiệt công nghệ do các thiết bi đặt cố định;
- 2.3.4.6. Khối lượng của các lớp nước trên má cách nhiệt bằng nước;
- 2.3.4.7. Khối lương của các lớp bui sản xuất bám vào kết cấu;
- 2.3.4.8. Các tải trọng thẳng đứng do một cầu trục hoặc một cầu treo ở một nhịp của một nhà nhân với hệ số:
  - 0,5 đối với cầu truc có chế đô làm việc trung bình
  - 0,6 đối với cầu trụa làm việc nặng
  - 0,7 đối với cầu truc có chế đô làm việc rất năng
- 2.3.4.9. Các tải trọng lên sàn nhà ở, nhà công cộng, nhà sản xuất và nhà nông nghiệp nêu ở cột 5 bảng 3

- 2.3.4.10. Tác đông của biến dang nền không kèm theo sư thay đổi cấu trúc của đất;
- 2.3.4.11. Tác động do thay đổi độ ẩm, co ngót và từ biến của vật liệu.
- 2.3.5. Tải trọng tạm thời ngắn hạn gồm có:
- 2.3.5.1. Khối lượng người, vật liệu sửa chữa, phụ kiện dụng cụ và đồ gá lắp trong phạm vi phục vu và sửa chữa thiết bi;
- 2.3.5.2. Tải trọng sinh ra khi chế tạo, vận chuyển và xây lắp các kết cấu xây dựng, khi lắp ráp và vận chuyển các thiết bị kể cả tải trọng gây ra do khối lượng của các thành phần và vật liệu chất kho tạm thời (không kể các tải trọng ở các vị trí được chọn trước dùng làm kho hay để bảo quản vật liệu, tải trọng tạm thời do đất đắp.
- 2.3.5.3. Tải trọng do thiết bị sinh ra trong các giai đoạn khởi động, đóng máy, chuyển tiếp và thử máy kể cả khi thay đổi vị trí hoặc thay thế thiết bị:
- 2.3.5.4. Tải trọng do thiết bị nâng chuyển di động (cầu trục, cẩu treo, palăng đến, máy bốc xếp...) dùng trong thời gian xây dựng, sử dụng, tải trọng do các công việc bốc dỡ ở các kho chứa và kho lanh;
- 2.3.5.5. Tải trọng lên sàn nhà ở, nhà công cộng, nhà sản xuất và nhà nông nghiệp nêu ở cột 4 bảng 3;
- 2.3.5.6. Tải trọng gió;
- 2.3.6. Tải trong đặc biệt gồm có:
- 2.3.6.1. Tải trọng động đất;
- 2.3.6.2. Tải trọng do nổ;
- 2.3.6.3. Tải trọng do phạm nghiêm trọng quá trình công nghệ, do thiết bị trục trặc hư hỏng tam thời;
- 2.3.6.4. Tác động của biến dạng nền gây ra do thay đổi cấu trúc đất (ví dụ: biến dạng do đất bị sụt lở hoặc lún ướt), tác động do biến dạn của mặt đất ở vùng có nứt đất, có ảnh hưởng của việc khai thác mỏ và có hiện tương caxtơ;
- 2.4. Tổ hợp tải trọng
- 2.4.1. Tùy thành phần các tải trọng tính đến, tổ hợp tải trọng gồm có tổ hợp cơ bản và tổ hợp đặc biệt.
- 2.4.1.1. Tổ hợp tải trọng cơ bản gồm các tải trọng thường xuyên, tải trọng tạm thời dài hạn và tam thời ngắn han
- 2.4.1.2. Tổ hợp tải trọng đặc biệt gồm các tải trọng thường xuyên, tải trọng tạm thời dài hạn, tải trọng tạm thời ngắn hạn có thể xảy ra và một trong các tải trọng đặc biệt. Tổ hợp tải trọng đặc biệt do tác động nổ hoặc do va chạm của các phương tiện giao thông với các bộ phận công trình cho phép không tính đến các tải trọng tạm thời ngắn han cho trong muc2.3.5.
  - Tổ hợp tải trọng dùng để tính khả năng chống cháy của kết cấu là tổ hợp đặc biệt.
- 2.4.2. Tổ hợp tải trọng cơ bản có một tải trọng tạm thời thì giá trị của tải trọng tạm thời được lấy toàn bô.
- 2.4.3. Tổ hợp tải trọng cơ bản có từ hai tải trọng tạm thời trở lên thì giá trị tính toán của tải trọng tạm thời hoặc các nội lực tương ứng của chúng phải được nhân với hệ số tổ hợp như sau:
- 2.4.3.1. Tải trong tam thời dài han và tải trong tam thời ngắn han nhân với hê số  $\psi = 0.9$ ;

- 2.4.3.2. Khi có thể phân tích ảnh hưởng riêng biệt của từng tải trọng tạm thời ngắn hạn lên nội lực, chuyển vị trong các kết cấu và nền móng thì tải trọng có ảnh hưởng lớn nhất không giảm, tải trọng thứ hai nhân với hệ số 0,8; các tải trọng còn lại nhân với hê số 0,6.
- 2.4.4. Tổ hợp tải trọng đặc biệt có hai tải trọng tạm thời thì giá trị của tải trọng tạm thời được lấy toàn bô.
- 2.4.5. Tổ hợp tải trọng đặc biệt có hai tải trọng tạm thời trở lên, giá trị tải trọng đặc biệt được lấy không giảm, giá trị tính toán của tải trọng tạm thời hoặc nội lực tương ứng của chúng được nhân với hệ số tổ hợp như sau: tải trọng tạm thời dài hạn nhân với hệ số  $\psi_1$ =0,95, tải trọng tạm thời ngắn hạn nhân với hệ số  $\psi_2$ =0,8 trừ những trường hợp đã được nói rõ trong tiêu chuẩn thiết kế các công trình trong vùng động đất hoặc các tiêu chuẩn thiết kế kết cấu và nền móng khác.
- 2.4.6. Khi tính kết cấu hoặc nền móng theo cường độ và ổn định với các tổ hợp tải trọng cơ bản và đặc biệt trong trường hợp tác dụng đồng thời ít nhất của hai tải trọng tạm thời (dài hạn hoặc ngắn hạn), thì nội lực tính toán cho phép lấy theo các chỉ dẫn ở phụ lục A
- 2.4.7. Việc tính toán tải trọng động do thiết bị trong tổ hợp với các tải trọng khác được qui định theo các tà liệu tiêu chuẩn về thiết kế móng máy hoặc kết cấu chịu lực của nhà và công trình có đặt máy gây ra tải trọng động.

# 3. Khối lượng của kết cấu và đất

- 3.1. Tải trọng tiêu chuẩn do khối lượng các kết cấu xác định theo số liệu của tiêu chuẩn và catalo hoặc theo các kích thước thiết kế và khối lượng thể tích vật liệu, có thể đến độ ẩm thực tế trong quá trình xây dựng, sử dụng nhà và công trình.
- 3.2. Hệ số độ tin cậy đối với các tải trọng do khối lượng kết cấu xây dựng và đất quy định trong bảng 1.

Bảng 1-Hệ số độ tin cậy đối với các tải trọng do khối lượng kết cấu xây dựng và đất

Các kết cấu và đất	Hệ số độ tin cậy
1. 1.Thép	1,05
2. 2.Bê tông có khối lượng thể tích lớn hơn 1600kg/m³, bê tông cốt thép, gạch đá, gạch đá có cốt thép và gỗ	1,1
3. Bê tông có khối lượng thể tích không lớn hơn 1600kg/m³, các vật liệu ngăn cách, các lớp trát và hoàn thiện(tấm, vỏ, các vật liệu cuộn, lớp phủ, lớp vữa lót) tuỳ theo đều kiên sản xuất:	
- Trong nhà máy	1,2
- Ở công trường	1,3
4. Đất nguyên thổ	1,1
5. Đất đắp	1,15

- 1) Khi kiểm tra ổn định chống lật, đối với phần khối lượng kết cấu và đất, nếu giảm xuống có thể dẫn đến sự làm việc của kết cấu bất lợi hơn thì hệ số độ tin cậy lấy bằng 0,9
- 2) Khi xác định tải trọng của đất tác động lên công trình cần tính đến ảnh hưởng của độ ẩm thực tế, tải trọng vật liệu chất kho, thiết bị và phương tiện giao thông tác động lên đất;

3) Đối với kết cấu thép, nếu ứng lực do khối lượng riêng vượt quá 50% ứng lực chung thì hệ số độ tin cậy lấy bằng 1,1.

# 4. Tải trọng do thiết bị, người và vật liệu, sản phẩm chất kho

4.1. Phần này đề cập đến các giá trị tiêu chuẩn của tải trọng do người, súc vật, thiết bị, sản phẩm, vật liệu, vách ngăn tạm thời tác dụng lên các sàn nhà ở, nhà công cộng, nhà sản xuất nông nghiệp.

Các phương án chất tải lên sàn bằng các tải trọng đó phả lấy theo các đều kiện dự kiến trước khi xây dựng và sử dụng. Nếu trong giai đoạn thiết kế các dữ liệu về các đều kiện đó không đầy đủ, thì khi tính kết cấu và nền móng phải xét đến các phương án chất tải đối với từng sàn riêng biệt sau đây:

- 4.1.1. Không có tải trọng tạm thời tác động lên sàn
- 4.1.2. Chất tải từng phần bất lợi lên sàn khi tính kết cấu và nền
- 4.1.3. Chất tải kín sàn bằng các tải trong đã chon;

Khi chất tải từng phần bất lợi thì tải trọng tổng cộng trên sàn nhà nhiều tầng không được vượt quá tải trọng xác định có kể đến hệ số  $\psi_{n \, tính}$  theo công thức đều 4.3.5 khi chất tải kín sàn.

- 4.2. Xác định tải trọng do thiết bị và vật liệu chất kho
- 4.2.1. Tải trọng do thiết bị, vật liệu, sản phẩm chất khí và phương tiên vận chuyển được xác định theo nhiệm vụ thiết kế phải xét đến trường hợp bất lợi nhất, trong đó nêu rõ:

Các sơ đồ bố trí thiết bị có thể có; vị trí các chỗ chứa và cất giữ tạm thời vật liệu, sản phẩm, số lượng và vị trí các phương tiện vận chuyển trên mỗi sàn. Trên sơ đồ cần ghi rõ kích thước chiếm chỗ của thiết bị và phương tiện vận chuyển; kích thước các kho chứa vật liệu; sự di động có thể của các thiết bị trong quá trình sử dụng hoặc sự sắp xếp lại mặt bằng và các đều kiện đặt tải khác (kích thước mỗi thiết bị, khoảng cách giữa chúng).

- 4.2.2. Các giá trị tải trọng tiêu chuẩn và hệ số độ tin cậy lấy theo các chỉ dẫn của tiêu chuẩn này. Với máy có tải trọng động thì giá trị tiêu chuẩn, hệ số độ tin cậy của lực quán tính và các đặc trưng cần thiết khác được lấy theo yêu cầu của các tài liệu tiêu chuẩn dùng để xác định tải trọng động.
- 4.2.3. Khi thay thế các tải trọng thực tế trên sàn bằng các tải trọng phân bố đều tương đương, tải trọng tương đương này cần được xác định bằng tính toán riêng rẽ cho từng cấu kiện của sàn (bản sàn, dầm phụ, dầm chính). Khi tính với tải trọng tương đương phải đảm bảo khả năng chịu lực và độ cứng của kết cấu giống như khi tính với tải trọng thực tế. Tải trọng phân bố đều tương đương nhỏ nhất cho nhà công nghiệp và nhà kho lấy như sau: đối với bản sàn và dầm phụ không nhỏ hơn 300daN/m²; đối với các dầm chính, côt và móng không nhỏ hơn 200daN/m².
- 4.2.4. Khối lượng thiết bị (kể cả ống dẫn) được xác định theo các tiêu chuẩn và catalô. Với các thiết bị phi tiêu chuẩn xác định khối lượng theo số liệu của lí lịch máy hay bản vẽ thi công.
- 4.2.4.1. Tải trọng do khối lượng thiết bị gồm có khối lượng bản thân thiết bị hay máy móc (trong đó có dây dẫn, thiết bị gá lắp cố định và bệ); khối lượng lớp ngăn cách; khối lượng các vật chứa trong các thiết bị có thể có khi sử dụng; khối lượng các chi tiết gia công nặng nhất; hàng hóa vận chuyển theo sức nâng danh nghĩa...

- 4.2.4.2. Phải lấy tải trọng do thiết bị căn cứ vào đều kiện xếp đặt chúng khi sử dụng. Cần dự kiến các giải pháp để tránh phải gia cố kết cấu chịu lực khi di chuyển thiết bị lúc lắp đặt và sử dụng.
- 4.2.4.3. Khi tính các cấu kiện khác nhau, số máy bốc xếp, thiết bị lắp đặt có mặt đồng thời và sơ đồ bố trí trên sàn được lấy theo nhiệm vụ thiết kế.
- 4.2.4.4. Tác dụng động của tải trọng thẳng đứng do máy bốc xếp hay xe cộ được phép tính bằng cách nhân tải trọng tiêu chuẩn tĩnh với hệ số động 1,2.
- 4.2.4.5. Hệ số độ tin cậy đối với các tải trọng do khối lượng của thiết bị cho ở bảng 2

Bảng 2- Hệ số độ tin cậy của các tải trọng do khối lượng thiết bị

Loại tải trọng	Hệ số độ tin cậy
1. Trọng lượng thiết bị cố định	1,05
2. Trọng lượng lớp ngăn cách của thiết bị đặt cố định	1,2
3. Trọng lượng vật chứa trong thiết bị, bể chứa và ống dẫn.	
a) Chất lỏng	1,0
b) Chất huyền phù, chất cặn và các chất rời	1,1
4. Tải trọng do máy bốc dỡ và xe cộ	1,2
5. Tải trọng do vật liệu có khả năng hút ẩm ngấm nước(bông, vải, sợi, mút	
xốp, thực phẩm)	1,3

- 4.3. Tải trọng phân bố đều
- 4.3.1. Tải trong tiêu chuẩn phân bố đều trên sàn và cầu thang cho ở bảng 3

Bảng 3- Tải trọng tiêu chuẩn phân bố đều trên sàn và cầu thang

Locinhòna	I sai uhà và sâna trình	Tải trọng t (daN	
Loại phòng	Loại nhà và công trình	Toàn phần	Phần dài hạn
1. Phòng ngủ	a) Khách sạn, bệnh viện, trại giam	200	70
	b) Nhà ở kiểu căn hộ, nhà trẻ, mẫu giáo, trường học nội trú, nhà nghỉ, nhà hưu trí, nhà đều dưỡng	150	30
2. Phòng ăn, phòng khách, buồng vệ sinh,	a) Nhà ở kiểu căn hộ	150	30
phòng tắm, phòng bida	b) Nhà trẻ, mẫu giáo, trường học, nhà nghỉ, nhà hưu trí, nhà đều dưỡng, khách sạn, bệnh viện, trại giam, nhà máy	200	70
3. Bếp, phòng giặt	<ul><li>a) Nhà ở kiểu căn hộ</li><li>b) Nhà trẻ, mẫu giáo, trường học, nhà nghỉ,</li></ul>	150	130
4. Văn phòng, phòng thí	nhà hưu trí, nhà đều dưỡng, khách sạn, bệnh viện, trại giam, nhà máy	300	100

nghiệm	Trụ sở cơ quan, trường học, bệnh viện, ngân hàng, cơ sở nghiên cứu khoa học	200	100
5. Phòng nổi hơi, phòng động cơ và quạt kể cả khối lượng máy	Nhà cao tầng, cơ quan, trường học, nhà nghỉ, nhà hưu trí, nhà đều dưỡng, khách sạn, bệnh viện, trại giam, cơ sở nghiên cứu khoa học	750	750
6. Phòng đọc sách	a) Có đặt giá sách	400	140
	b) Không đặt giá sách	200	70
7. Nhà hàng	a) Ăn uống, giải khát	300	100
7. Title hearg	b) Triển lãm, trưng bày, cửa hàng	400	140
0 Div 10:1 11:0	a) Có ghế gắn cố định	400	140
8. Phòng hội họp, khiêu vũ, phòng đợi, phòng khán giả, phòng hòa nhạc, phòng thể thao, khán đài	b) Không có ghế gắn cố định	500	180
9. Sân khấu		750	270
10. Kho	Tải trọng cho 1 mét chiều cao vật liệu chất kho:  a) Kho sách lưu trữ (sách hoặc tài liệu xếp		
	dày đặc)	480/1m	480/1m
	b) Kho sách ở các thư viện	240/1m	240/1m
	c) Kho giấy	400/1m	400/1m
	d) Kho lạnh	500/1m	500/1m
11. Phòng học	Trường học	200	70
12. Xưởng	a) Xưởng đúc	2000	70
	b) Xưởng sửa chữa bảo dưỡng xe có trọng tải ≤ 2500kg		70
	c) Phòng lớn có lắp máy và có đường đi lại	500 400	-
13. Phòng áp mái	Các loại nhà:	70	-
14. Ban công và lô gia	<ul> <li>a) Tải trọng phân bố đều trên từng dải trên diện tích rộng 0,8m dọc theo lan can, ban công, lôgia</li> </ul>	400	140
	<ul> <li>b) Tải trọng phân bố đều trên toàn bộ diện tích ban công, lôgia được xét đến nếu tác</li> </ul>		

	dụng của nó bất lợi hơn khi lấy theo mục a	200	70
15. Sảnh, phòng giải lao, cầu thang, hành lang	a) Phòng ngủ, văn phòng, phòng thí nghiệm, phòng bếp, phòng giặt, phòng vệ sinh,	300	100
thông với các phòng	phòng kĩ thuật.	300	100
	b) Phòng đọc, nhà hàng, phòng hội họp, khiêu vũ, phòng đợi, phòng khán giả, phòng hoà nhạc, phòng thể thao, kho, ban công, lôgia	400	140
	c) Sân khấu	500	180
16.Gác lửng		75	-
17. Trại chăn nuôi	a) Gia súc nhỏ		
17. Hại Chail Huới	b) Gia súc lớn	≥ 200	≥70
	o) 014 546 1011	>500	≥180
18. Mái bằng có sử dụng	a) Phần mái có thể tập trung đông người để đi ra từ các phòng sản xuất, giảng đường, các phòng lớn)	400	140
	b) Phần mái dùng để nghỉ ngơi	150	140
	c) Các phần khác	50	50
19. Mái bằng không sử dụng	<ul> <li>a) Mái ngói, mái fibrô xi măng, mái tôn và các mái tương tự, trần vôi rơm, trần bê tông đổ tại chỗ không có người đi lại, chỉ có người đi lại sửa chữa, chưa kể các thiết bị điện nước, thông hơi nếu có.</li> <li>b) Mái bằng, mái dốc bằng bê tông cốt thép, máng nước má hắt, trần bê tông lắp ghép không có người đi lại, chỉ có người đi lại sửa chữa, chưa kể các thiết bị đến nước, thông hơi nếu có</li> </ul>	30 75	-
20. Sàn nhà ga và bến tàu đến ngầm		400	140
21.Ga ra ô ô	Đường cho xe chạy, dốc lên xuống dùng cho xe con, xe khách và xe tải nhẹ có tổng khối lượng ≤ 2500kg	500	180
		200	100

- 1) Tải trọng nêu ở mục 13 bảng 3 được kể trên diện tích không đặt thiết bị và vật liệu;
- 2) Tải trọng nêu ở mục 14 bảng 3 dùng để tính các kết cấu chịu lực của ban công, lôgia. Khi tính các kết cấu tường, cột, móng đỡ ban công, lôgia thì tải trọng trên ban công, lôgia lấy bằng tải trọng các phòng chính kề ngay đó và được giảm theo các chỉ dẫn của mục 4.3.5

- 3) Mái hắt hoặc máng nước làm việc kiểu công xôn được tính với tải trọng tập trung thẳng đứng đặt ở mép ngoài. Giá trị tiêu chuẩn của tải trọng tập trung lấy bằng 75daN trên một mét dài dọc tường. Đối với những mái hắt hoặc máng nước có chiều dài dọc tường dưới một mét vẫn lấy một tải trọng tập trung bằng 75daN. Hệ số độ tin cậy đối với tải trọng tập trung này bằng 1,3. Sau khi tính theo tải trọng tập trung phải kiểm tra lại tải phân phối đều. Giá trị tiêu chuẩn của tải trong phân phối đều lấy theo muc 19b bảng 3;
- 4) Giá trị của phần tải trọng dài hạn đối với nhà và các phòng nêu ở mục lục 12, 13, 16, 17, 18c, và 19 bảng 3 được xác định theo thiết kế công nghệ;
- 5) Giá trị của tải trọng đối với trại chăn nuôi trong mục 17 bảng 3 cần xác định theo thiết kế công nghệ.
- 4.3.2. Tải trọng do khối lượng vách ngăn tạm thời phải lấy theo cấu tạo, vị trí đặc điểm tựa lên sàn và treo vào tường của chúng. Khi tính các bộ phận khác nhau, tải trọng này có thể lấy:
- 4.3.2.1. Theo tác dụng thực tế
- 4.3.2.2. Như một tải trọng phân phối đều khác. Khi đó tải trọng phụ này được thiết lập bằng tính toán theo sơ đồ dự kiến sắp xếp các vách ngăn và lấy không dưới 75daN/m².
- 4.3.3. Hệ số độ tin cậy đối với tải trọng phân phối đều trên sàn và cầu thang lấy bằng 1,3 khi tải trọng tiêu chuẩn nhỏ hơn 200daN/m², bằng 1,2 khi tải trọng tiêu chuẩn lớn hơn hoặc bằng 200daN/m². Hệ số độ tin cậy đối với tải trọng do khối lượng các vách ngăn tạm thời lấy theo đều 3.2
- 4.3.4. Khi tính dầm chính, dầm phụ, bản sàn, cột và móng, tải trọng toàn phần trong bảng 3 được phép giảm như sau:
- 4.3.4.1. Đối với các phòng nêu ở mục 1,2,3,4,5 bảng 3 nhân với hệ số  $\psi_{A1}$  (khi  $A>A_1=9m^2$ )

$$\psi_{A1} = 0.4 \frac{0.6}{\sqrt{A/A_1}}$$
 (1)

Trong đó A - diện tích chịu tải, tính bằng mét vuông

4.3.4.2. Đối với các phòng nêu ở mục 6, 7, 8, 10, 12, 14 bảng 3 nhân với hệ số  $\psi_{A2}$ (khi  $A>A_2=36m^2$ )

$$\psi_{A1} = 0.4 \frac{0.6}{\sqrt{A/A_1}}$$

#### Chú thích:

- 1) Khi tính toán trường chịu tải của một sàn, giá trị tải trọng được giảm tùy theo diện tích chịu tải A của kết cấu (bản sàn, dầm) gối lên tường
- 2) Trong nhà kho, ga ra và nhà sản xuất cho phép giảm tải trọng theo chỉ dẫn của các qui trình tương ứng.
- 4.3.5. Khi xác định lịch dọc để tính cột,tường và móng chịu tải trọng từ hai sàn trở lên giá trị các tải trọng ở bảng 3 được phép giảm bằng cách nhân với hệ số ψ<sub>n</sub>
- 4.3.5.1. Đối với các phòng nêu ở mục 1, 2, 3, 4, 5 bảng 3

$$\psi_{nl} = 0.4 \frac{\psi_{Al} - 0.4}{\sqrt{n}} \tag{3}$$

4.3.5.2. Đối với các phòng nêu ở mục 6, 7, 8, 10, 12, 14 bảng 3

$$\psi_{n2} = \frac{\psi_{A2} - 0.5}{\sqrt{n}}$$

Trong đó:

 $\psi_{A1}$ ,  $\psi_{A2}$  được xác định tương ứng theo mục 4.3.4.

n- Số sàn đặt tải trên tiết diện đang xét cần kể đến khi tính toán tải trọng.

**Chú thích**: Khi xác định mô men uốn trong cột và tường cần xét giảm tải theo mục 4.3.4. ở các dầm chính và dầm phu gối lên côt và tường đó.

- 4.4. Tải trọng tập trung và tải trọng lên lan can.
- 4.4.1. Các bộ phận sàn, má, cầu thang, lôgia cần được kiểm tra khả năng chịu tải trọng tập trung qui ước thẳng đứng đặt lên cấu kiện tại một vị trí bất lợi, trên một diện tích hình vuông cạnh không quá 10 cm (khi không có tải trong tạm thời khác).

Nếu nhiệm vụ thiết kế không qui định giá trị các tải trọng tập trung tiêu chuẩn cao hơn thì lấy bằng:

- 4.4.1.1. 150 daN đối với sàn và cầu thang
- 4.4.1.2. 100 daN đối với sàn tầng hầm mái, mái, sân thương và ban công
- 4.4.1.3. 50daN đối với các mái leo lên bằng thang dựng sát tường.

Các bộ phận đã tính đến tải trọng cục bộ do thiết bị hoặc phương tiện vận tải có thể xảy ra khi xây dựng và sử dụng thì không phải kiểm tra theo tải trọng nêu ở trên

- 4.4.2. Các Tải trọng tiêu chuẩn nằm ngang tác dụng lên tay vịn lan can cầu thang và ban công, lôgia lấy bằng:
- 4.4.2.1. 150daN/m² đối với các nhà ở, nhà mẫu giáo, nhà nghỉ, nhà an dưỡng, bệnh viện và các cơ sở chữa bênh khác
- 4.4.2.2. 80daN/m<sup>2</sup> đối với các nhà và phòng có yêu cầu đặc biệt;

Đối với các sàn thao tác, các lối đi trên cao hoặc mái đua, chỉ để cho một và người đi lại, tải trọng tiêu chuẩn nằm ngang tập trung tác dụng lên tay vịn lan can và tường chắn mái lấy bằng  $30 \text{daN/m}^2$  (ở bất kì chỗ nào theo chiều dài của tay vịn) nếu nhiệm vu thiết kế không đòi hỏi một tải trong cao hơn.

# 5. Tải trọng do cầu trục và cẩu treo

- 5.1. Tải trọng do cầu trục và cẩu treo được xác định theo chế độ làm việc của chúng, theo phu luc B.
- 5.2. Tải trọng tiêu chuẩn thẳng đứng truyền theo các bánh xe của cầu trục lên dầm đường cẩu và các số liệu cần thiết khác để tính toán lấy theo yêu cầu của tiêu chuẩn Nhà nước cho cầu trục và cẩu treo, với loại phi tiêu chuẩn lấy theo số liệu cho trong lí lịch máy của nhà máy chế tạo.

**Chú thích**: Thuật ngữ đường cẩu được hiểu là hai dầm đỡ một cầu trục, là tất cả các dầm đỡ một cầu treo (Hai dầm đối với cẩu treo một nhịp, ba dầm đối với cẩu treo hai nhịp..)

- 5.3. Tải trọng tiêu chuẩn nằm ngang hướng dọc theo dầm cầu trục do lực hãm cầu trục phải lấy bằng 0,1 tải trọng tiêu chuẩn thẳng đứng, tác dụng lên bánh xe hãm đang xét của cầu trục.
- 5.4. Tải trọng tiêu chuẩn nằm ngang vuông góc với dầm cầu trục do hãm xe tời điện lấy bằng 0,05 tổng sức nâng danh nghĩa và khối lượng của xe tời đối với cầu trục có móc mềm; bằng 0,1 tổng số đó đối với cầu truc có móc cứng.

- Tải trọng này kể đến khi tính khung ngang nhà và dầm cầu trục được phân đều cho tất cả các bánh xe của cầu trục trên một dầm cầu trục và có thể hướng vào trong hay ra ngoài nhịp đang tính.
- 5.5. Tải trọng tiêu chuẩn nằm ngang vuông góc với đường cẩu do cầu trục điện bị lệch và do đường cẩu không song song (lực xô) đối với từng bánh xe của cầu trục lấy bằng 0,1 tải trọng tiêu chuẩn thẳng đứng tác dụng lên bánh xe. Tải trọng này chỉ kể đến khi tính độ bền và ổn định của dầm cầu trục và liên kết của nó với cột trong các nhà có cầu trục làm việc ở chế độ nặng và rất nặng. Khi đó tải trọng truyền lên dầm của đường cẩu do tất cả các bánh xe ở cùng một phía của cầu trục và có thể hướng vào trong hay ra ngoài nhịp đang tính. Tải trọng nêu ở đều 5.4 không cần kể đến đồng thời với lưc xô.
- 5.6. Tải trọng ngang là lực xô do hãm cầu trục và xe tời được đặt ở vị trí tiếp xúc giữa bánh xe của cầu truc và đường ray.
- 5.7. Tải trọng tiêu chuẩn nằm ngang hướng dọc theo dầm cầu trục do va đập của cầu trục vào gối chắn ở cuối đường ray xác định theo phụ lục C. Tải trọng này chỉ kể đến khi tính gối chắn và liên kết của chúng với dầm cầu trục.
- 5.8. Hệ số độ tin cậy đối với các tải trọng do cầu trục lấy bằng 1,1.

- 1) Khi tính độ bền của dầm cầu trục do tác dụng cục bộ và động lực của tải trọng tập trung thẳng đứng ở mỗi bánh xe cầu trục, giá trị tiêu chuẩn của tải trọng này được nhân với hệ số phụ γ <sub>1</sub>bằng:
  - 1,6-Đối với cầu trục có chế độ làm việc rất nặng và có móc cứng;
  - 1,4-Đối với cầu truc có chế độ làm việc rất năng và có móc cứng;
  - 1,3- Đối với cầu trục có chế độ làm việc nặng;
  - 1,1-Đối với cầu truc làm việc ở chế đô còn lai;
- 2) Khi kiểm tra ổn định cục bộ của bụng dầm cầu trục  $\gamma_1 = 1,1$
- 5.9. Khi tính độ bền và ổn định của dầm cầu trục và các liên kết của chúng với kết cấu chiu lưc:
- 5.9.1. Tải trọng tính toán thẳng đứng do các cầu trục phải nhân với hệ số động:
  - Khi bước cột không lớn hơn 12m:
    - 1,2- Đối với cầu trục có chế độ làm việc rất nặng;
    - 1,1- Đối với cầu trục có chế độ làm việc trung bình, nặng và với chế độ làm việc của cẩu treo.
  - Khi bước cột lớn hơn 12m: bằng 1,1 đối với cầu trục có chế độ làm việc rất nặng
- 5.9.2. Tải trọng ngang tính toán của cầu trục phải nhân với hệ số động bằng 1,1 đối với các cầu trục có chế độ làm việc rất nặng.
- 5.9.3. Trong các trường hợp khác, hệ số động lấy bằng 1
- 5.9.4. Khi tính toán độ bền của kết cấu, độ võng của dầm cầu trục, chuyển vị của cột và tác động cục bộ của tải trọng tập trung thẳng đứng ở mỗi bánh xe, hệ số động không cần xét đến.
- 5.10. Khi tính độ bền và ổn định của dầm cầu trục cần xét các tải trọng đứng do hai cầu truc hay cẩu treo tác dung bất lợi nhất.

- 5.11. Để tính độ bền, độ ổn định của khung, cột, nền và móng của nhà có cầu trục ở một số nhịp (trong mỗi nhịp chỉ có một tầng) thì trên mỗi đường cẩu phải lấy tải trọng thẳng đứng do hai cẩu treo tác dụng bất lợi nhất. Khi tính đến sự làm việc kết hợp của các cầu trục ở các nhịp khác nhau phải lấy tải trọng thẳng đứng do 4 cầu trục tác dụng bất lợi nhất.
- 5.12. Để tính độ bền và ổn định của khung, cột vì kèo, các kết cấu đỡ vì kèo, nền và móng của các nhà có cẩu treo ở một hay một số nhịp thì trên mỗi đường cẩu phải lấy tải trọng thẳng đứng do hai cẩu treo tác dụng bất lợi nhất. Khi tính đến sự làm việc kết hợp của các cẩu treo trên các nhịp khác nhau thì tải trong thẳng đứng phải lấy:
  - Do hai cẩu treo: đối với cột kết cấu đỡ vì kèo, nền và móng của dãy ngoài biên khi có hai đường cầu trục ở trong nhịp.
  - Do 4 cẩu treo:
    - + Đối với côt, kết cấu đỡ vì kèo, nền và móng của dãy giữa.
  - + Đối với cột, kết cấu đỡ vì kèo, nền và móng của dãy biên khi có ba đường cầu trục trong nhịp
  - + Đối với kết cấu vì kèo khi có hai hay bạ đường cầu trục ở trong nhịp.
- 5.13. Số cẩu được kể đến để tính độ bền, độ ổn định do tải trọng thẳng đứng và nằm ngang của cầu trục khi bố trí hai hay ba đường cầu trục trong một nhịp, khi cầu trục và cẩu treo di chuyển đồng thời trong cùng một nhịp hoặc khi sử dụng các cẩu treo để chuyên chở hàng từ cẩu này sang cẩu khác bằng các cẩu con đảo chiều phải lấy theo nhiệm vụ thiết kế.
- 5.14. Khi tính độ bền, độ ổn định của dầm cầu chạy, cột, khung, vì kèo, kết cấu đỡ vì kèo, nền và móng, việc xác định tải trọng ngang cần kể đến sự tác dụng bất lợi nhất của không quá 2 cầu trục bố trí trên cùng một đường cẩu hay ở các đường khác nhau trong cùng một tuyến. Khi ở một cẩu chỉ cần kể đến một tải trọng ngang (dọc hay vuông góc).
- 5.15. Khi xác định độ võng đứng, độ võng ngang của dầm cầu trục và chuyển vị ngang của côt chỉ lấy tác dung của một cầu truc bật lợi nhất.
- 5.16. Khi tính toán với một cầu trục,tải trọng thẳng đứng hoặc nằm ngang cần phải lấy toàn bộ, không được giảm. Khi tính toán với hai cầu trục, tải trọng đó phải nhân với hệ số tổ hợp:

 $n_{th}$ = 0,85 đối với cầu trục có chế độ làm việc và trung bình.

 $n_{th}$ = 0,95 đối với cầu trục có chế độ làm việc nặng và rất nặng.

Khi tính toán với 4 cầu truc thì tải trong do chúng gây ra phải nhân với hê số tổ hợp:

 $n_{th}$ = 0,7 đối với cầu trục có chế độ làm việc và trung bình

 $n_{\text{th}} {=}~0.8$  đối với cầu trục có chế độ làm việc nặng và rất nặng.

- 5.17. Trong đều kiện ở một đường cầu trục chỉ một cầu trục hoạt động còn cầu trục thứ hai không hoạt động trong thời gian sử dụng công trình, tải trọng khi đó chỉ lấy do một cầu trục.
- 5.18. Khi tính độ bền mỏi của dầm cầu trục và liên kết của chúng với kết cấu chịu lực, cần giảm tải trọng theo mục 2.3.4.8. Khi kiểm tra mỏi đối với bụng dầm trong vùng tác dụng của tải trọng tập trung thẳng đứng do một bánh xe của cầu trục, giá trị tiêu chuẩn áp lực thẳng đứng của bánh xe đã được giảm ở trên cần tăng lên bằng cách nhân với hê số theo chú thích trong điều 5.8.

Chế độ làm việc của cầu trục khi tính độ bền mỏi của các kết cấu phải do tiêu chuẩn thiết kế kết cấu qui định.

### 6. Tải trong gió

- 6.1. Tải trọng gió lên công trình gồm các thành phần: áp lực pháp tuyến  $W_e$ , lực ma sát  $W_f$  và áp lực pháp tuyến  $W_i$ . Tải trọng gió lên công trình cũng có thể qui về hai thành phần áp lực pháp tuyến  $W_x$  và  $W_v$ .
- 6.1.1. Áp lưc pháp tuyến W<sub>e</sub> đặt vào mặt ngoài công trình hay các cấu kiên.
- 6.1.2. Lực ma sát  $W_f$  hướng theo tiếp tuyến với mặt ngoài và tỉ lệ với diện tích hình chiếu bằng (đối với mái răng cưa, lượn sóng và mái có cửa trời) hoặc với diện tích hình chiếu đứng (đối với tường có lôgia và các kết cấu tương tự).
- 6.1.3. Áp lực pháp tuyến  $W_i$  đặt vào mặt trong của nhà với tường bao che không kín hoặc có lỗ cửa đóng mở hoặc mở thường xuyên.
- 6.1.4. Áp lực pháp tuyến W<sub>x</sub>,W<sub>y</sub> được tính với mặt cản của công trình theo hướng các trục x và y. Mặt cản của công trình là hình chiếu của công trình lên các mặt vuông góc với các trục tương ứng.
- 6.2. Tải trong gió gồm có hai thành phần tĩnh và đông:

Khi xác định áp lực mặt trông  $W_i$  cũng như khi tính toán nhà nhiều tầng cao dưới 40m và nhà công nghiệp một tầng cao dưới 36m với tỉ số độ cao trên nhịp nhỏ hơn 1,5 xây dựng ở địa hình dạng A và B, thành phần động của tải trọng gió không cần tính đến.

6.3. Giá trị tiêu chuẩn thành phần tĩnh của tải trọng gió W có độ cao Z so với mốc chuẩn xác định theo công thức:

$$W=W_0 \times k \times c$$

 $\mathring{O}$  đây:  $W_0$ - giá trị của áp lực gió lấy theo bản đồ phân vùng phụ lục D và đều 6.4 k - hệ số tính đến sự thay đổi của áp lực gió theo độ cao lấy theo bảng 5 c- hệ số khi đông lấy theo bảng 6

Hệ số độ tin cậy của tải trọng gió γ lấy bằng 1,2.

6.4. Giá trị của áp lực gió  $W_0$  lấy theo bảng 4.

Phân vùng gió trên lãnh thổ Việt Nam cho trong phụ lục D. Đường đậm nét rời là ranh giới giữa vùng ảnh hưởng của bão được đánh giá là yếu hoặc mạnh (kèm theo kí hiệu vùng là kí hiệu A hoặc B).

Phân vùng áp lực gió theo địa danh hành chính cho trong phụ lục E.

Giá trị áp lực gió tính toán của một số trạm quan trắc khí tượng vùng núi và hải đảo và thời gian sử dụng giả định của công trình khác nhau cho trong phụ lục F

Bảng 4- Giá tri áp lưc gió theo bản đồ phân vùng áp lưc gió trên lãnh thổ Việt Nam

Vùng áp lực gió trên bản đồ	I	II	III	IV	V
$\mathbf{W}_{0}$	65	95	125	155	185

6.4.1. Đối với vùng ảnh hưởng của bão được đánh giá là yếu (phụ lục D), giá trị của áp lực gió W<sub>0</sub> được giảm đi 10daN/m² đối với vùng I-A,12daN/m² đối với vùng II-A và 15daN/m² đối với vùng III-A.

- 6.4.2. Đối với vùng I, giá trị của áp lực gió  $W_{\text{o}}$  lấy theo bảng 4 được áp dụng để thiết kế nhà và xây dựng ở vùng núi, đồi, vùng đồng bằng và các thung lũng.
  - Những nơi có địa hình phức tạp lấy theo mục 6.4.4.
- 6.4.3. Nhà và công trình xây dựng ở vùng núi, hải đảo có cùng độ cao, cùng dạng địa hình và ở sát cạnh các trạm quan trắc khí tượng cho trong phụ lục F thì giá trị áp lực gió tính toán với thời gian sử dụng giả định khác nhau được lấy theo trị số độc lập của các trạm này (Bảng F<sub>1</sub> và F<sub>2</sub> phụ lục F).
- 6.4.4. Nhà và công trình xây dựng ở vùng có địa hình phức tạp (hẻm núi, giữa hai dãy núi song song, các cửa đèo..), giá trị của áp lực gió  $W_0$  phải lấy theo số liệu của tổng cục khí tượng thủy văn hoặc kết quả khảo sát hiện trường xây dựng đã được xử lí có kể đến kinh nghiệm sử dụng công trình. Khi đó giá trị của áp lực gió  $W_0$  (daN/m²) xác định theo công thức:

$$W_0 = 0.0613 \times V_0^2$$

- $\mathring{\text{O}}$  đây  $V_0$  vận tốc gió ở độ cao 10m so với mốc chuẩn (vận tốc trung bình trong khoảng thời gian 3 giây bị vượt trung bình một lần trong vòng 20 năm) tương ứng với địa hình dạng B, tính bằng mét trên giây.
- 6.5. Các giá trị của hệ số k kể đến sự thay đổi áp lực gió theo độ cao so với mốc chuẩn và dạng địa hình. Xác định theo bảng 5.

Địa hình dạng A là địa hình trống trải, không có hoặc có rất ít vật cản cao không quá 1,5m (bờ biển thoáng, mặt sông, hồ lớn, đồng muối, cánh đồng không có cây cao..).

Địa hình dạng B là địa hình tương đối trống trải, có một số vật cản thưa thớt cao không quá 10m (vùng ngoại ô ít nhà, thị trấn, làng mạc, rừng thưa hoặc rừng non, vùng trồng cây thưa...)

Địa hình dạng C là địa hình bị che chắn mạnh, có nhiều vật cản sát nhau cao từ 10m trở lên (trong thành phố, vùng rừng rậm..)

Công trình được xem là thuộc dạng địa hình nào nếu tính chất của dạng địa hình đó không thay đổi trong khoảng cách 30h khi h  $\leq$  60 và 2km khi h > 60m tính từ mặt đón gió của công trình, h là chiều cao công trình.

Bảng 5- Bảng hệ số k kể đến sư thay đổi áp lực gió theo đô cao và dang đia hình

 Dung & Dung ne	oo k ke den så thay do	ap inc 210 theo ay cae	va aging aja iiiiii
Dạng địa hình Độ cao Z, m	A	В	C
3	1,00	0,80	0,47
5	1,07	0,88	0m54
10	1,18	1,00	0m66
15	1,24	1,08	0m74
20	1,29	1,13	0m80
30	1,37	1,22	0m89
40	1,43	1,28	0m97
50	1,47	1,34	1m03
60	1,51	1,38	1m08
80	1,57	1,45	1,18
100	1,62	1,51	1,25
150	1,72	1,63	1,40

200	1,79	1,71	1,52
250	1,84	1,78	1,62
300	1,84	1,84	1,70
350	1,84	1,84	1,78
≥400	1,84	1,84	1,84

- 1) Đối với độ cao trung gian cho phép xác định giá trị k bằng cách nội suy tuyến tính các giá trị trong bảng 5.
- 2) Khi xác định tải trọng gió cho một công trình, đối với các hướng gió khác nhau có thể có dạng đia hình khác nhau.
- 6.6. Khi mặt đất xung quanh nhà và công trình không bằng phẳng thì mốc chuẩn để tính độ cao được xác định theo phụ bảng G.
- 6.7. Sơ đồ phân bố tải trọng gió lên nhà, công trình hoặc các cấu kiện và hệ số khí động cơ được xác định theo chỉ dẫn của bảng 6. Các giá trị trung gian cho phép xác định bằng cách nội suy tuyến tính.
  - Mũi tên trong bảng 6 chỉ hướng gió thổi lên nhà, công trình hoặc cấu kiện. Hệ số khí động được xác định như sau:
- 6.7.1. Đối với mặt hoặc điểm riêng lẻ của nhà và công trình lấy như hệ số áp lực đã cho (sơ đồ 1 đến sơ đồ 33 bảng 6).
  - Giá trị dương của của hệ số khí động ứng với chiều áp lực gió hướng vào bề mặt công trình, giá tri âm ứng với chiều áp lưc gió hướng ra ngoài công trình.
- 6.7.2. Đối với các kết cấu và cấu kiện (sơ đồ 34 đến sơ đồ 43 bảng 6) lấy như hệ số cản chính diện c<sub>x</sub> và c<sub>y</sub> khi xác định các thành phần cản chung của vật thể tác dụng theo phương luồng gió và phương vuông góc với luồng gió, ứng với diện tích hình chiếu của vật thể lên mặt phẳng vuông góc với luồng gió; lấy như hệ số lực nâng c<sub>z</sub> khi xác định thành phần đứng của lực cản chung của vật thể ứng với diện tích hình chiếu của vật thể lên mặt phẳng nằm ngang.
- 6.7.3. Đối với kết cấu có mặt đón gió nghiêng một góc  $\alpha$  so với phương luồng gió lấy như hệ số  $c_n$  và  $c_t$  khi xác định các thành phần cản chung của vật thể theo phương trục của nó ứng với diện tích mặt đón gió.
  - Những trường hợp chưa xét đến trong bảng 6 (các dạng nhà và công trình khác, theo các hướng gió khác, các thành phần cản chung của vật thể theo hướng khác), hệ số khí đông phải lấy theo số liêu thực nghiêm hoặc các chỉ dẫn riêng.
- 6.8. Đối với nhà và công trình có lỗ cửa (cửa sổ, cửa đi, lỗ thông thoáng, lỗ lấy ánh sáng) nêu ở sơ đồ 2 đến sơ đồ 26 bảng 6, phân bố đều theo chu vi hoặc có tường bằng phibrô xi măng và các vật liệu có thể cho gió đi qua (không phụ thuộc vào sự có mặt của các lỗ cửa), khi tính kết cấu của tường ngoài, cột, dầm chịu gió, đố cửa kính, giá trị của hệ số khí động đối với tường ngoài phải lấy:
  - c = + 1 khi tính với áp lực dương
  - c = -0,8 khi tính với áp lực âm

Tải trọng gió tính toán ở các tường trong lấy bằng  $0.4.W_0$  và ở các vách ngăn nhẹ trọng lượng không quá  $100 da N/m^2$  lấy bằng  $0.2.W_0$  nhưng không dưới  $10 da N/m^2$ 

6.9. Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo phương dọc hoặc cửa trời thiên đỉnh với a>4h (sơ đồ 9,10,25 bảng 6), phải kể đến tải trọng gió tác dụng lên các cột khung

phía đón gió và phía khuất gió cũng như thành phần ngang của tải trọng gió tác dụng lên cửa trời.

Đối với nhà có mái răng cưa (sơ đồ 24 bảng 6) hoặc có cửa trời thiên đỉnh khi  $a \le 4h$  phải tính đến lực ma sát  $W_t$  thay cho các thành phần lực nằm ngang của tải trọng gió tác dụng lên cửa trời thứ hai và tiếp theo từ phía đón gió. Lực ma sát  $W_t$  được tính theo công thức:

$$\mathbf{W}_{t} = \mathbf{W}_{0} \times \mathbf{c}_{t} \times \mathbf{k} \times \mathbf{S} \tag{7}$$

Trong đó:

 $W_0$  - Áp lực gió lấy theo bảng 4 tính bằng decaNewton trên mét vuông;

c<sub>t</sub> - hệ số ma sát cho trong bảng 6

k - hệ số lấy theo bảng 5

S - diện tích hình chiếu bằng (đối với răng cưa, lượn sóng và má có cửa trời) hoặc diện tích hình chiếu đứng (đối với tường có lôgia và các kết cấu tương tự) tính bằng mét vuông

dong
ž
¢
ů
dinh
XBC
qu
chi
Bang
!
Bung

Sơ đó nhà, công trinh, các cấu kiện và sơ đổ tài trọng gió	Chỉ dấn xác định hệ số khi động	Chú thích	- 1
	85		
a) Các mặt phẳng thẳng đứng :			
- Đón gió	c = + 0,8		
- Khuất gió	c = - 0,6		
b) Các mặt phảng thẳng dững hay			
nghiêng với phương đứng không		5	
quá 15º nàm trong các nhà			
nhiều cửa trời hoặc các nhà có			
mặt phức tạp khác (nếu không			
es se dé tueng ting trong bing này) :			
- Mật biên hay mặt trung gian			
nhô cao lên :			
Don gió	c = + 0,7		
Khuất gió	9'0 - = 0		
- Một trung gian khác :			
Don gió	c = - 0,5		
Khuất gió	c = - 0,5	100	
	. 10		

Bang 6 (tiếp theo)

							Contra anno
2. Nhà có mái đốc hai phía		+)					- Khi gió thối vào đầu hồi nhà, các mặt mái đều lấy
.bij.or	HAPK	4		Ч	1/1 <b>4</b>		$c_E = -0.7$ - Khi xác định hệ số v theo diễu 6.15 thì
THE STATE OF THE S	08 211	ģ	0	0,5	-	<b>№</b>	$h = h_1 + 0, 2 \times l \times tg\alpha$
1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		0	0	9'0-	-0,7	8'0-	
		20	+ 0,2	-0,4	-0,7	8,0-	
	25	40	+ 0,4	+ 0,3	-0,2	-0,4	
3		09	+ 0,8	+0,8	8,0+	+0,8	
	C <sub>C</sub> -2	09≥	-0,4	-0,4	-0,5	8'0-	
00 = +0.8		F. 4	Giá trị	Giá trị ce3 khi h <sub>1</sub> /l bằng	// bàng		
†		š	€0,5	1	>2		
P	_	<1 	-0,4	-0,5	9'0-		
_		≥2	-0,5	9,0-	9,0-		
Mạt bang							
3. Mái hai chiều kín úp sát dất						7.	
; <	- Lance	a	00	30°	>09€		
R (4)		Cel	0	+0,2	+ 0,8		

Rich va so do tat trying gro		Cui	fin xác c	linh hệ	Chỉ dẫn xác định hệ số khi động	Buộp		Chá thich
4. Mái vòm kin úp sát đất			1/3	-	Cel			
*			0,1 0,2 0,5		+ 0,1 + 0,2 + 0,6		0	
25 (m)		J		33		í		
	77.77				7/3			- Khi xác định hệ số v theo điều 6.15 thi
<ol> <li>Mái vòm hoặc gắn giống dạng vòm (như mái trên các dàn hình</li> </ol>	Cis àu	1)/[	0,1	0,2	8,0	9,4	0,5	n = n1 + 0,4.1
cánh cung)	ਤੌ	0 0,2 ≽1	+ 0,1 - 0,2 - 0,8	+ 0,2 - 0,1 - 0,7	+ 0,4 2,0 -	+ 0,6 + 0,5 + 0,3	+ 0,7 + 0,7 + 0,7	
	Ce2		8'0-	6'0-	7	-1,1	-1,2	
Co = +0.0	Giá tr	C <sub>e3</sub> lá	Giá trị C <sub>e3</sub> lấy theo sơ đồ 2	d6 2				87
6. Nhà kín mái dốc một chiều								
1			α		Cel			
\$000 \$000 \$000 \$000 \$000 \$000 \$000 \$00		1	≤ 15° 30° ≥ 60°		9,0 +			
Metamorrows man								

Bang 6 (tiếp theo

7. Nhà kin có phán bán mái  1,2  1,4  1,4  -0,5  1,4  -0,1  1,6  1,6  1,0  2,0  +0,4  2,0  +0,4  2,0  +0,4  2,0  +0,4  2,0  +0,4  2,0  +0,4  2,0  +0,4  2,0  +0,4  2,0  +0,6  ≥4,0  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,4  2,0  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  2,0  -0,1  1,8  -0,1  2,0  -0,1  1,8  -0,1  2,0  -0,1  1,8  -0,1  2,0  -0,1  1,8  -0,1  2,0  -0,1  1,8  -0,1  2,0  -0,1  1,8  -0,1  2,0  -0,1  1,8  -0,1  1,8  -0,1  2,0  -0,1  1,8  -0,1  -0,3  -0,1  -0,3  -0,1  -0,3  -0,1  -0,4  -0,4  -0,8  -0,6  -0,8  -0,9  -	- Giá trị c <sub>c1</sub> , c <sub>c3</sub> lấy theo sơ đố 2 - Hệ số khí động đối với các mặt của cửa trời lấy = -0,6 - Hệ số khí động đối với các mặt của cửa trời lấy = -0,6 - Hệ số khí động đối với các mặt của cửa trời lấy = -0,6	<ul> <li>- Khi b₁ ≤ b₂ và 0 ≤ β ≤30° thì c₀ lấy theo báng này</li> <li>- Khi b₁ &gt; b₂ thì c₀ lấy theo sơ đó 2</li> <li>- Giá trị Cel, Ce₂, Ce₃ lấy theo sơ đó 2</li> <li>- Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ đó 8 và có các tấm chấn</li> </ul>
Nhà một nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà	7,2 -0,5 1,4 -0,3 1,6 -0,1 1,0 +0,2 1,0 +0,4 1,0 +0,6 1,0 +0,6 1,0 +0,6 1,0 +0,6 1,0 +0,6 1,0 +0,8 1,0 +0,8	<ul> <li>- Khi b<sub>1</sub> ≤ b<sub>2</sub> và 0 ≤ β ≤30° thi c<sub>0</sub> láy theo báng này</li> <li>- Khi b<sub>1</sub> &gt; b<sub>2</sub> thi c<sub>0</sub> láy theo sơ dó 2</li> <li>- Giá trị Ce<sub>1</sub>, Ce<sub>2</sub>, Ce<sub>3</sub> lấy theo sơ dó 2</li> <li>- Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ dố 8 và có các tấm chấn</li> </ul>
Nhà một nhịp có cửa trời dọc theo chiếu nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà.	4,0 +0,8 4,0 +0,2 4,0 +0,6 5,0 +0,6 6,0 6,0 +0,8 6,0 d6 2 6,0 cda trời lấy = -0,6 6,0 của cửa trời lấy = -0,6 6,0 của cửa trời lấy = -0,6 6,0 của cửa trời lấy = -0,6	- Khi tinh khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ dố 2  - Khi tinh khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ dố 8 và có các tấm chấn
Nhà một nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà.  Nhà nhiều nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà.	7,6 -0,1 7,0 +0,2 7,5 +0,4 7,0 +0,6 7,0 +0,8 8cd d6 2 8cd d6	- Giá trị Cei, Ce2, Ce3 lấy theo sơ dó 2 - Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ đó 8 và có các tấm chấn
Nhà một nhịp có của trời dọc theo chiếu dài nhà.  Nhà nhiều nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà	7,8 10 7,0 +0,2 7,5 +0,4 7,0 +0,6 4,0 +0,8 80 d6 2 80 d6 2 ede mật của trời lấy = -0,6 80 mật đốn của cửa trời lấy = -0,6	- Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ đó 8 và có các tấm chấn
Nhà một nhịp có của trời dọc theo chiếu dài nhà.  Nhà nhiều nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà	7,0 +0,2 7,5 +0,4 7,0 +0,6 4,0 +0,8 so d6 2 so d6 so d6 so d6 2 so d6 2 so d6 2 so d6 2 so d6 2 so d6 2 so d	- Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ đó 8 và có các tấm chấn
Nhà một nhịp có của trời dọc theo chiếu dài nhà.	7,5 +0,4 7,0 +0,6 4,0 +0,8 50 d6 2 50 d6 d6 d6 d6 d7 50 d6 d6 d7 50 d6 d6 d7 50 d6 d7 50 d6 d7 50 d6 d7 50 d7	- Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ đổ 8 và có các tấm chấn
Nhà một nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà.	4,0 +0,8  4,0 +0,8  50 d6 2  50 d8 2  50 mật của cửa trời lấy = -0,6  mat đốn của của trời lấy = 0,6	<ul> <li>Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ đó 8 và có các tấm chấn</li> </ul>
Nhà một nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà.	sơ đó 2 các mặt của cửa trời lấy = -0,6 mát đốn của của trời lhi mó	<ul> <li>Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ đó 8 và có các tấm chấn</li> </ul>
Nhà một nhịp có cửa trời dọc theo chiếu đài nhà.	so d6 2 các mặt của cửa trời lấy = $-0.6$ mát đốn của của trời lihi oác	<ul> <li>Khi tính khung ngang của nhà có cửa trời theo sơ đô 8 và có các tấm chắn</li> </ul>
	0° láy = - 0,8	gió thi hệ số khi động tổng cộng lên hệ thống "cửa trời - tấm chấn" lấy bằng 1,4. - Khi xác định hệ số v theo điều 6.15 thì h = hị
	<ul> <li>Xem chi dẫn hệ số khi động của sơ đổ 8</li> <li>Đối với mái nhà trên đoạn AB hệ số ce lấy như sơ đổ 8</li> <li>Đối với cửa trời đoạn BC khi ¼ ≤ 2 thl c<sub>x</sub> = 0,2</li> <li>Khi 2 ≤ ¼ ≤ 8 thì c<sub>x</sub> = 0.12</li> </ul>	<ul> <li>Tường đón gió, khuất gió và tường bất</li> <li>kỉ, hệ số khí động xác định như sơ đó 2</li> <li>Khi xác định hệ số v theo điều 6.15 thi</li> <li>h = h.</li> </ul>
Khi $\lambda > 8$ thì $c_{\kappa} = 0.8$ Khi $\lambda > 8$ thì $c_{\kappa} = 0.8$ Khi $\lambda = a/(h_1-h_2)$ Co-03  And Colombian doing down mái còn lại $c_{\kappa} = -0.5$	còn lại c <sub>e</sub> = - 0,5	

Chá thích	- Xem chủ thích ở sơ đồ 9			
Chi dẫn xác định hệ số khi động	<ul> <li>Xem chỉ dân hệ số khí động của sơ đó 8.</li> <li>Hệ số c'ei, c'ei, ce2 lấy như sơ đó 2 khi xác định ce1 theo hị chiếu cao tưởng đón giớ).</li> <li>Đối với đoạn AB hệ số ce xác định như đoạn BC của sơ đố 9 khi chiếu cao cửa trời bằng (h<sub>1</sub>-h<sub>2</sub>).</li> </ul>	- Hệ số c <sub>c1</sub> lấy như sơ đồ 2.	- Hệ số c <sub>el</sub> lấy như sơ đố 2.	- Hệ số ce lấy như sơ đồ 2 Hệ số ce, lấy như sau : ce, = 0,6 ×( $1-2h_1h$ ) Nếu hị > h thì ce, = -0,6.
Sơ đó nhà, công trình, các cấu kiện và sơ đó tải trọng gió	10. Nhà nhiều nhịp có cửa trời dọc theo chiếu dài nhà, cao độ lệch nhau.	11. Nhà kín 2 khấu độ, mái đốc hai chiếu.	hai chiếu, cao độ lệch nhau.  L  Co that chiếu, cao độ lệch nhau.	13. Nhà kin 3 khấu đó, mái đóc hai chiếu, cao độ lệch nhau.

Báng 6 (tiếp theo)

Chú thích									
Chỉ dấn xác dịnh hệ số khí động	Hệ số khí động xem sơ đổ bên	•		Hệ số khí động xem sơ đổ bên		- He so $c_{c1}$ My nhu so do 2. - He so $c_{c2}$ My nhu sau : $c_{c2}=0.6\times(1-2h_1/h)$ Néu $h_1>h$ thi $c_{c2}=-0.6$		He so $c_{cl}$ lấy như sau : Khi a $\leq 4h$ thì $c_{cl} = +0,2$ Khi a $> 4h$ thì $c_{cl} = +0,6$	
kiện và sơ đổ tải trọng gió	14. Nhà kín có cửa trời và một phán bán mái.	<b>1</b>	50-	15. Nhà kín có của trời và hai phần bán mái.	402 403 406 60 CO	nhâu độ, giữa có nhà.	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	17. Nhà kín 2 khấu độ, có của trời dọc nhà.	1 1 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10

Sơ đó nhà, công trình, các cấu kiện và sơ đó tài trọng gió	Chỉ dần xác định hệ số khi động	Chû thích	
18. Nhà kín có tưởng con gái, mái đốc hai phía.	Hệ số khi động xem sơ đổ bên	.5	
19. Nhà kin mái vòm có cửa trời ngẩm.	Hệ số khí động xem sơ đổ bên		
8,0. 8,0.			
20. Nhà kín mái vòm hai khấu độ có cửa trời ngầm.	Hệ số khí động xem sơ đổ bên	g <b>*</b> ∀	
21. Nhà kín một khấu độ có cửa trời và tấm chấn gió.	Hệ số khí động xem sơ đó bên		

Bang 6 (tiếp theo)

Chỉ dấn xác định hệ sơ khi động	Hệ số khí động xem sơ đổ bên	Hệ cổ c <sub>c1</sub> và c <sub>c3</sub> lấy như sau : - Như sơ đổ 2 nếu lớb ≤ 0,25 - Như sơ đổ 9 nếu lớb > 0,25	<ul> <li>Hệ số c<sub>c1</sub> và c<sub>c3</sub> lấy theo sơ đổ 2</li> <li>Lực ma sát tính theo hướng gió với chiếu mũi tên cũng như theo phương vướng gió với mặt</li> <li>Nem chú thích ở sơ đổ 9</li> <li>phảng bán vẽ.</li> </ul>
Sơ để nhà, công trình, các cấu Ch kiện và sơ đổ tài trọng gió	và tầm chân giớ và tầm chân giớ logical co của trời Hệ số khi độn logical co của trời học co của trời logical co co của trời co	13. Nhà kin, mái vò mỏng và mái lượn song hoặc gắp nếp - Như sơ đó 2 - Như sơ đó 3 - Như sơ đó 9	hà có mái ráng cưa  3.4 0.2 0.5 0.5 0.4 0.4  1.5 1.5 0.5 0.5 0.4 0.4  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 1.5 0.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.5 0.5  1.5 0.5 0.

So đó nhà, công trình, các cấu kiện và sơ đó tái trọng gió	Chi dân xác định hệ số khi động	Chù thích
25. Nhà cơ cửa trời thiên dinh  1	Hệ số c <sub>c.1</sub> và c <sub>c.3</sub> lấy theo sơ đồ 2 - Lực ma sát W <sub>i</sub> tính như sơ đồ 24	- Xem chủ thích ở sơ đồ 9
26. Nhà kín nhiều khấu độ phức tạp	Hệ số c <sub>c1</sub> lấy như sau : Khi a < 4h thì c <sub>c1</sub> = + 0,2 Khi a > 4h thì c <sub>c1</sub> = + 0,6	
27. Nhà có 1 mặt mở thường xuyên (mở hoàn toàn hoặc mỏ 1 phán)  1 phán)  4 ca	Gọi µ là độ thẩm thấu gió của tưởng, bằng tỷ số giữa diện tích ló cửa mở và diện tích của mặt tưởng.  - Khi µ ≤ 5% thi c <sub>11</sub> = c <sub>12</sub> = ±0,2 tùy theo hướng đón hay khvất giố.  - Khi µ > 30% thi c <sub>11</sub> = c <sub>23</sub> xắc định theo sơ đố 2 và c <sub>12</sub> = +0,8.  - Trường hợp mở 1 mặt hoàn toàn cũng lấy nhu khi.  µ > 30°.	<ul> <li>Hệ số c<sub>c</sub> lấy theo sơ đó 2.</li> <li>Với nhà kín lấy c<sub>i</sub> = 0. Trong các nhà nêu ở mục 6.1.2, giá trị tiêu chuẩn của áp lực ngoài lên vách ngan nhệ (khi tỷ trọng bể mặt của chúng &lt; 100kg/cm²) lấy bằng 0,2W<sub>c</sub>, nhưng không nhỏ hơn 10kg/m².</li> <li>Với mỗi tưởng nhà, đấu + hay - của c<sub>i</sub> khi ự € 5% xắc định từ điều kiện thực nghiệm với các phương án tải trọng bất lợi nhất.</li> </ul>

Bang 6 (tiếp theo)

Chú thích		
		+ 0,8, với phía
Chỉ dấn xác dịnh hệ số khi động	- Hệ số c <sub>cl</sub> , c <sub>c</sub> và c <sub>c</sub> lấy theo sơ đó 2.	<ul> <li>Hệ số cc1, cc2 và cc3 lấy theo sơ đó 2.</li> <li>Hệ số cc4 đối với phía đón giớ lấy = + 0,8, với phía khuất giớ lấy = cc3</li> </ul>
Sơ đổ nhà, công trình, các cấu kiện và sơ đó tài trọng gió	28. Nhà hở hai phía đối diện nhau  cai  cai  cai  cai  cai  cai  cai  c	29. Nhà hở ba phía

kiện và sơ đó tải trọng gió	30. Nhà có nhiều bậc	Dạng a cei cez	1 10 0,5 -1,3 20 1,1 0 0	11 10 0 -1,1 20 1,5 0,5	11 10 1,4 0,4 30 1,8 0,5 30 2,2 0,6	1,3	. 30 1,6 0,4
khi động		ecs Ced	0 -0,4 0,6 0	-1,5 0 0 0 0,4 0,4			
Chú thích	<ul> <li>- Đối với các phẩn mái nằm ngang hay nghiêng (α &lt; 15°), các hệ số khí động trên chiếu cao hị và h2, cũng láy như trên phân thẳng đứng.</li> <li>- Khi l<sub>1</sub> &gt; h<sub>1</sub> chiếu dài của đoạn chuyển sang áp lực âm lấy bằng h<sub>1</sub>/2.</li> <li>- Các hệ số khí động trên mặt gốc lớm vào của nhà (trên chiếu dài a) song song với hướng giớ củng lấy như đối với cạnh đón giố.</li> <li>- Khi b &gt; a chiếu dài đoạn chuyển sang áp lực âm lấy bằng a/2.</li> </ul>	- Giá trị các hệ số cei, cei, cei, cei dùng để tính tổng áp lực lên mặt trên và dưới của mái hiên.	<ul> <li>- Đối với các giá trị âm của cei, ce2, ce3, ce4 hướng áp lực trên các sơ đổ đổi theo chiếu ngược lại.</li> <li>- Đổi với các mái lượn cóng nổu hướng các doa</li> </ul>				

Bang 6 (tiếp theo)

Sơ đó nhà, công trinh, các cấu kiện và sơ đổ tái trọng gió		5	dân x	ác dịn	Chi dấn xác định hệ số khí động	khí d	Bu		Chú thích
32. Khối cấu	(φp) g	0	15	30	45	09	75	06	- Hệ số c c áp dụng khi Re > 4 $\times$ $10^5$
	3	+1,0	8, Q	4,0	-0,2	8,0-	-1,2	-1,25	<ul> <li>Khi xác định hệ số v theo diễu 6.15 thi b</li> <li>= h = 0.7 × d</li> </ul>
•0	(0p) g	105	120	135	150	175	180		
	ઙ	-1,0	9,0-	-0,2	+0,2	+0,3	+0,4	G,	77
es N	S = 1	$c_x = 1.3 \text{ khi Re} < 10^5$	e < 10.	, v	2	v2.			
Î	c <sub>x</sub> = 0,2 c <sub>x</sub> = 0,2 Vôi Re = Rây non	2 khi 4 = 0,88	× 10°	VW <sub>o</sub> ×	$c_x = 0.2$ khi $4 \times 10^5 \times Re$ Với $Re = 0.88 \times d \times VW_o \times k(z) \times \gamma \times 10^5$ là số	× ×	0 <sup>5</sup> là số		
	d- du( Wo- a) k(z)- l	d- dường kinh khối cấu (m) Wo- ấp lực gió lấy theo bảng k(z)- hệ số thay đổi ấp lực c y- hệ số độ tin cậy lấy theo	khối ci lấy the ny đổi á n cây lấy	fu (m) so bàng p lực đị y theo d	d- dường kinh khối cấu (m) Wo- áp lực gió lấy theo bảng 4 (daN/m²) k(z)- hệ số thay đổi áp lực động theo độ y- hệ số độ tin cậy lấy theo diệu 6.3.	'm²) . dô cao	d-dường kinh khới cầu (m) $W_o-$ áp lực gió lấy theo bảng 4 (da $N/m^2$ ) $k(z)-$ hệ số thay đổi áp lực động theo độ cao (bảng 5) $\gamma-$ hệ số độ tin cậy lấy theo diệu 6.3.	e	
	11077-2-1								
Part and the first state of				3					
ouanh hình tru tròn (bể chứa.		3	K I w I w	ck vol Kl =	K = 1	3-	0		
tháp làm nguội, ống khói) có	p/1 <b>q</b>	0,2	9,0	-	81	0	10	22	
mái hay không có mái	$k_1 \text{ khi} \\ c_\beta < 0$	8'0	6'0	0,95	1,0	1,1	1,15	1,2	
	cs dùn	g khi R	V 4 X	10 <sup>5</sup> th	cs dung khi Re > 4 × 105 theo biểu đó sau :	de sau			

with the so do the trying gio				3				
(tiếp theo sơ đó 33)	Loaf mái	10		Glis trj o	ez khi h	Giá trị ce2 khi h <sub>1</sub> /d bảng		- Hệ số Re xác định theo công thức của
Sec.			1	9/1	-	1/3	^	so do 32, láy $z = h_1$ - Ho of $c_1$ desce láy at this mát mát sa the
	phång, hình nón khi $\alpha \le 5^{\circ}$ dạng cấu khi flà $< 0,1$	nón khi cấu khi 1	٩	-0,5	T	9,0-	-0,8	không cơ mái  - Khi xác định hệ số $\nu$ theo điều 6.15 thì  b = 0,7d và h = h; + 0,7f
E	P/14	1/6	1/4	1/2	1	2	8	
† •	l'o	-0,5	-0,55	-0,7	8'0-	6'0-	-1,05	
Mật bằng	20 0 0 0 0	8	8	120	150	181111		
34. Công trình hình lang trụ có mặt bảng hình vuông và đa giác	He so can chính diện cụ và cụ lấy như sau : $c_x = k \times c_{xx}$ ; $c_y = k \times c_{yx}$	inh diện ; cv = k	رة مع × ورية × ورية	lấy như	f sau :	Bang 6.1	5.1	<ul> <li>Khi gió thổi song song với tường có logia c<sub>t</sub> = 0,1; với mái lượn sóng c<sub>t</sub> = 0,04</li> </ul>
<u></u>	λ <sub>c</sub> 5	10	20	35	20	100	8	<ul> <li>Nhà cơ mặt bằng hình chữ nhật (bàng 6.3)</li> <li>khi t/b = 0,1 + 0,5 và β = 40° + 50°</li> </ul>
	k 0,6	0,65	0,75	0,85	6,0	96'0	-	thì $C_{vw} = 0,75$ ; khi tài trọng gió phân bố đều đặt ở điểm 0 thì đô lệch tâm
. Mặt bằng	$\lambda_c$ xác định theo báng 6.2. Trong bằng 6.2 cơ $\lambda=l/b$ với $l/b$ tương ứng với kích thước lớn nhất và nhỏ nhất của công trình hoặc bộ phận của nó trong mặt phẳng 1 hướng giỏ.	reo báng với kích ạc bộ ph	6.2. Tru thước l ện của	ong bảng lớn nhất nó trong	g 6.2 cơ và nhỏ g mặt ph	λ = 1/b nhất củ nằng 1	,60 es	e = 0,15b

- Khi xác định hệ số v theo điều 6.12 - Hè số Re xác đính theo công thức thước mặt bằng công trình theo trực y. của sơ đó 32 với z = hị và d là thì h là chiếu cao công trình, b là kích Chú thịch dường tròn ngoại tiếp. C<sub>∞</sub> khi Re > 4 × 10<sup>5</sup> λ<sub>c</sub> = 21 Bang 6.3 Bang 6.4 CXX 1,6 Bang 6.2 Chi dân xác định hệ số khi động 5 . 6 + 8 10 Bang 5. (tiep theo) <1,5 × 3 × 0,2 × 0.5 n(so canh) <0,5 9/7 10 = 1 40 ÷ 50 ¥ (op)g 0 180 (op) 0 0 Bat Tiết diện - hướng giớ Tiết diện-hưởng gió Hình chữ nhật Tam giác déu Da giác de. Hinh thoi 1,c = 1/2 Sơ đó nhà, công trinh, các cấu kiện và sơ đó tải trọng gió (tiếp theo sơ đó 34)

Mặt bằng  36. Thép hình có tiết điện khác  nhau của kết cấu rồng	Trong do:  - Hệ số k xác định theo biểu đó đười voi các mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó đười voi các mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó đười voi các mặt xủ xl - Bặ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới voi các mặt xủ xl - Bặ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới voi các mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó mặt xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó đười xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác định theo biểu đó dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác dựi xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác dưới xủ xl - Hệ số c <sub>x</sub> xác dưới xủ xl - Hộ số c <sub>x</sub> xác dưới xl - Họ số c <sub>x</sub> xác dưới xl	<ul> <li>Hệ số Re xác định theo công thức của so đố 32 với Z = h và d là đường kinh công trình.</li> <li>Giá trị Δ : với kết cấu gỗ Δ = 0,005m, với khối xây gạch Δ = 0,01m, vởi bê tông cốt thếp</li> <li>Δ = 0,005m, với kết cấu thếp Δ = 0,001m, với đây dẫn và cáp có đường kinh d thì Δ = b.</li> <li>Với mái lượn sóng cr = 0,04.</li> <li>Dướng dây tài điện trị số cx lấy như sau : với các đây dẫn và cáp đường kinh ≥20mm thì cx cho phép giám 10%.</li> </ul>

Báng 6 (tiếp theo)

Chú thích	<ul> <li>Hệ số khi động của các sơ đó 37,38,40 dùng cho kết cấu giàn có đạng đường bao ngoài bất ki và:</li> <li>y = A/A s 0,8</li> <li>Tải trọng gió phụ thuộc diện tích giới hạn bởi đường bao ngoài A.</li> <li>Hướng trực x trùng với hướng gió và vuông góc với mặt phảng của giàn.</li> </ul>	<ul> <li>Xem chú thích ở sơ đó 37.</li> <li>Hệ số Re xác định theo công thức ở sơ đó 32 với di là đường kính trung bình của ống, z là khoảng cách từ mật đất đến thanh cánh thượng của giản.</li> <li>Trong sơ đó công trinh, b là kích thước cạnh nhỏ nhất. Đối với giản chữ nhật và đa piác h là chiếu dài canh nhỏ</li> </ul>	nhất, đối với gian tròn h là đường kinh ngoài của nó, đối với giản ellp và dạng rương tự h là chiếu dài truc nhỏ nhất :	b là khoảng cách giữa các giản cạnh nhau.						
,	với thép 1 đó của 4). nạt an.		ng khi	9		0,93	0,83	0,72	0,61	
i dộng	nt i; dói v theo biév 1,2 sơ dó 3 hư i lên n ọdi của di	song với nh sơ đó 37. eo có : h 10° thi n		ot day cae giàn phảng song song với nhau, nhất đón gió có ca lấy theo sơ đó 37. In thứ 2 và các giản tiếp theo có : $\times \eta$ in thép ống khi Re $\geq 4 \times$ n $10^5$ thi $\eta = 0.9$ Giá trị $\eta$ cho dân thép hình và thép ống khi $R_c < 4 \times 10^5$ và bh bàng	+	1	6'0	0,78	0,65	0.52
hệ số kh	c <sub>x</sub> = \frac{1}{A} \sum_{A} \cong \text{Ca} A_i \\ \text{Voi} \cong \text{Ia} \text{ he so} \text{ khi dong cua câu kiện thử i ; đối với thếp hình c <sub>x</sub> = 1,4 đối với kết cấu ống c <sub>x</sub> lấy theo biểu đồ của sơ đồ 35, khi đô phải lấy \( \lambda = \lambda \) (bàng 6.2 sơ đồ 34).  A là diện tích hình chiếu của cấu kiện thử i lên mật phảng đón giố của giản  A là diện tích giới hạn bởi đường bao ngoài của dàn.  - Đối với một đấy các giản phảng song song với nhau, giản thử nhất đón giố có c <sub>x</sub> lấy theo sơ đồ 37.  - Đối với giàn thử 2 và các giàn tiếp theo cơ :  \( \lambda \cong = \cong \text{x} \times \gamma \lambda \cong \cong \text{sian thếp ổng khi Re } \rangle 4 \times n 10^5 \text{ thi } \eta = 0,95 \end{array}  - Đối với giàn thếp ổng khi Re } \rangle 4 \times n 10^5 \text{ thi } \eta = 0,95	cho dan thép hình và thép $R_c < 4 \times 10^5$ và b/h bàng	5	-	0,87	0,73	0,59	0,44		
Chỉ dần xác dịnh hệ số khi động		r cho dan Re < 4 3	1	66'0	0,81	0,65	0,48	0.32		
Chi dán	1/A ΣCαA,  at la hệ số khí c  co = 1,4 đối vớ  35, khí đó phả  diện tích hình,  g đón gió của g  điện tích giới h  điện tích giới h	một dây c ư nhất đời giàn thứ 2 ư × η giản thép	Giá trị /	1/2	0,93	0,75	99,0	0,38	0,19	
	$c_x = \frac{1}{A} \sum C_{xi} A_i$ Với $c_{xi}$ là hệ số khi đóng hình $c_y = 1,4$ đối với kơ sơ đố 35, khi đó phải lấ A, là diện tích hình chiế phảng đón gió của giản A là diện tích giới hạn A là diện tích giới hạn l	<ul> <li>- Dói với một để</li> <li>- Đối với giàn th</li> <li>c<sub>k</sub>2 = c<sub>k</sub>1 × η</li> <li>- Đối với giàn th</li> </ul>	8		0,1	0,2	0,3	0.4	0,5	
Sơ đó nhà, công trình, các cấu kiện và sơ đó tái trọng gió	37. Mot giàn phầng đọc lập	38. Một dây giản phảng song song với nhau	*							

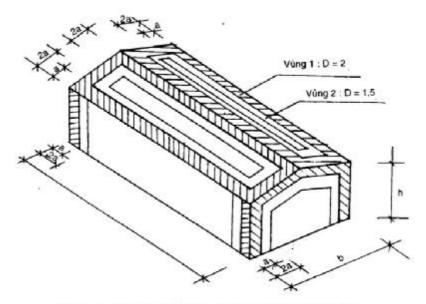
Sơ đó nhà, công trình, các cấu kiện và sơ đổ tải trọng gió	Chỉ dân xác dịnh hệ số khi động	. Chú thích
39. Cấu hành lang báng tái  a) Thi t	<ul> <li>a) Tưởng ngoài kin và nhận: Điệu kiện áp dụng a ≤ 20°</li> <li>Theo hướng y: lấy như sơ đó 2.</li> <li>Theo hướng x: lấy bằng 5% tải trọng gió ở hướng y</li> <li>b) Tưởng ngoài hở và chia đoạn khi mái và sàn kin:</li> <li>Theo hướng x: tiên diện tích dón gió của thanh bụng hay của đấm trong chiếu đài cấu hành lang bang tải, hệ số c = 1,2 với cấu kiện thép ống; c = 1,4 với cấu kiện thép hình, trong đó diện tích thanh F = ∑ fi và diện tích dấm F = ∑a x b.</li> <li>c) Tưởng ngoài kin, chia đoạn: dùng cho trưởng hợp cấu hành lang bàng tải có kết cấu chịu lực (cột, dấm, thanh chéo) nằm phía ngoài phần tưởng kin:</li> <li>Theo hướng y: lấy như sơ đó 2.</li> <li>Theo hướng x: lấy theo giá trị lớn nhất của các mục a và b</li> <li>d) Tưởng ngoài hở 1 bên: hệ số c lấy theo sơ đó 27.</li> </ul>	<ul> <li>Với cấu hành lang băng tải kín hoàn toàn các phía thì thành phận lực tác dụng theo hướng z được phép bỏ qua.</li> <li>Với các cấu hành lang bàng tải hở từng phán thì hệ số c lấy theo sơ để 27.</li> </ul>
40. Giàn không gian và tháp rồng	Hệ số cản chính điện xác định theo công thức: $c_1 = c_k \times (1+\eta) \times k_1$ Với $c_k$ xác định như sơ đó 37; $\eta$ xác định như sơ đó 38; $k_1$ xác định theo bảng sau:  Dạng tiết điện ngang và hướng giớ $ \downarrow \qquad \qquad$	- Xem chú thích ở sơ đồ 37.  - Trong mọi trường hợp c, được tính với giả thiết hướng gió vường góc với mặt phảng đón gió của giàn hoặc tháp.  - Khi hướng gió theo đường chéo của tháp có mặt bằng hình vuông thi c, được nhân với các hệ số sau: 0,9 với tháp bằng thép làm từ cấu kiện đơn, 1,1 với tháp gổ làm từ cấu kiện tổ hợp

Bang 6 (tiếp theu)

Chá thích				
Chỉ dấn xác định hệ số khí động	<ul> <li>Sơ đó này dùng cho khung nhiều tặng liên kết với nhau, không có tưởng hay bộ phận nhà xây vào khung đó.</li> <li>Hệ số c lấy theo sơ đó 38</li> </ul>	$G_{wr} = c_x \times \sin^2 \alpha$ Với c <sub>x</sub> xác định theo số liệu sơ đó 35.	47	
Sơ đổ nhà, công trình, các cấu kiện và sơ đổ tài trọng gió	41. Khung nhiều táng liên kết với nhau	42. Dây chảng và các cấu kiện kiếu ống nằm nghiêng trong mặt phẳng luống gió	Post and Dog	T &

<ul> <li>43. Cong trinh hình nón và làng trụ có đáy tròn</li> <li>1) Hình nón và làng trụ có đáy</li> <li>1) Hình nón và làng trụ có đáy</li> <li>1) Hình nón và làng trụ nàm</li> <li>2- Hình nón nàm troi a/Dình ở phía đón gió trong không giàn :</li> <li>2) Hình nón và làng trụ nàm</li> <li>4) Định ở phía không đáy trong không giàn :</li> <li>5) Định ở phía khuất giàn</li> </ul>	<ul> <li>1- Hinh non và lang trụ có đáy tròn đặt trên mặt đất</li> <li>- Hinh non: c<sub>x</sub> = 0,7</li> <li>c<sub>z</sub> = -0,3</li> <li>c<sub>z</sub> = -0,3</li> <li>2- Hình nón nằm trong không gian:</li> <li>a/ Đinh ở phía đón gió:</li> <li>- Hinh nón không đáy khi α = 30°; c<sub>x</sub> = 0,35</li> <li>- Hình nón không đáy khi α = 30°; c<sub>x</sub> = 0,35</li> </ul>	
	$c_x = 0,7$ $c_t = -0,3$ $fay tròn đặt trên mặt đất:$ $c_x = 1,2$ $c_z = -0,3$ n nằm trong không gian:  hiệa đón giớ:  không đáy khi $\alpha = 30^{\circ}$ ; $c_x = 0,35$	
	$c_z = -0.3$ fáy tròn đặt trên một đất : $c_x = 1.2$ $c_z = -0.3$ n nằm trong không gian : his đón giớ : không đáy khi $\alpha = 30^\circ$ ; $c_x = 0.35$	
	fay tròn đặt trên một đất: $c_x = 1,2$ $c_2 = -0,3$ n nằm trong không gian: his đón gió: không đáy khi $\alpha = 30^\circ$ ; $c_x = 0,35$	
	$c_x = 1,2$ $c_z = -0,3$ n nàm trong không gian :  lia đón giớ :  không đáy khi $\alpha = 30^\circ$ ; $c_x = 0,35$	
	$c_z = -0.3$ n nàm trong không gian : nía đón giớ : không đáy khi $\alpha = 30^\circ$ ; $c_x = 0.35$	
	is don gio : hong gian : hong dáy khi $\alpha=30^\circ$ ; $c_{\rm x}=0.35$	
	is don gio : không đáy khi $\alpha = 30^\circ$ ; $c_x = 0.35$	
	không đáy khi $\alpha = 30^{\circ}$ ; $c_x = 0.35$	
	1.1 4. 1.1 600 0.5	
	- Hinh non knong day kni $\alpha = ov$ ; $c_X = v_2o$	
	y Dinh ở phía khuất gió : các giá trị c <sub>x</sub> dưới đây được	
dùng khi Re > 10 <sup>5</sup>	Re > 10 <sup>5</sup>	
- Hinh nón	- Hình nón không đáy : c <sub>x</sub> = 1,4	
- Hinh nón	- Hình nón có đây : $c_x = 1,2$	
<b>*</b>		
1		
	10	
,		
<b>†</b>		

6.10. Tại vùng lân cận các đường bờ mái, bờ nóc và chân mái, các cạnh tiếp giáp giữa tường ngang và tường dọc, nếu áp lực ngoài có giá trị âm thì cần kể đến áp lực cục bộ (hình 1).



Hình 1: Các vùng chịu áp lực cực bộ trên mái

Hê số áp lưc cuc bô D lấy theo bảng 7

Bảng 7- Hệ số áp lực cục bộ D

Vùng có áp lực cục bộ	Hệ số D
- Vùng 1: Có bề rộng a tính từ bờ mái, bờ nóc, chân mái và góc tường.	2
- Vùng 2: Có bề rộng a tiếp giáp với vùng 1	1,5

- 1) Tại các vùng có áp lực cục bộ, hệ số khí động c cần được nhân với hệ số áp lực cục bộ D;
- 2) Khi tính lực tổng hợp trên 1 công trình, một bức tường hoặc một hệ mái không được sử dụng các hệ số áp lực cục bộ này;
- 3) Bề rộng a lấy bằng giá trị nhỏ nhất trong 3 giá trị sau: 0,1b, 0,1l, 0,1h nhưng không nhỏ hơn 1,5m kích thước b, l, h xem trên hình 1;
- 4) Hệ số áp lực cục bộ chỉ áp dụng cho các nhà có độ dốc mái  $\alpha > 10^{\circ}$ ;
- 5) Khi có mái đua thì diện tích bao gồm cả diện tích mái đua, áp lực phần mái dua lấy bằng phần tường sát dưới mái dua.
- 6.11. Thành phần động của tải trọng gió phải được kể đến khi tính các công trình trụ, tháp, ống khói, cột điện, thiết bị dạng cột, hành lang băng tải, các giàn giá lộ thiên,...các nhà nhiều tầng cao trên 40m, các khung ngang nhà công nghiệp 1 tầng một nhịp có độ cao trên 36m, tỉ số độ cao trên nhịp lớn hơn 1,5.

- 6.12. Đối với các công trình cao và kết cấu mềm (ống khói, trụ, tháp...) còn phải tiến hành kiểm tra tình trạng mất ổn định khí động.
  - Chỉ dẫn tính toán và giải pháp giảm lao động của các kết cấu đó được xác lập bằng những nghiên cứu riêng trên cơ sở các số liệu thử nghiệm khí động.
- 6.13. Giá trị tiêu chuẩn thành phần động của tải trọng gió  $W_{\rm p}$  ở độ cao z được xác định như sau:
- 6.13.1. Đối với công trình và các bộ phận kết cấu có tần số dao động riêng cơ bản  $f_1$  (Hz) lớn hơn giá trị giới hạn của tần số dao động riêng  $f_L$  quy định trong điều 6.14 được xác đinh theo công thức:

$$W_{P} = W \times \zeta \times v \tag{8}$$

Trong đó:

- W- Giá trị tiêu chuẩn thành phần tĩnh của tải trọng gió ở độ cao tính toán được xác định theo điều 6.3;
- $\zeta$  Hệ số áp lực của tải trọng gió ở độ cao z lấy theo bảng 8;
- v Hệ số tương quan không gian áp lực động của tải trọng gió xác định theo điều 6.15.

Bảng 8 – Hệ số tương quan của tải trong gió ζ

	Dung o Tie so tuong quan caa tai ti eng gio g				
Chiều cao z, m	Hệ số áj	c dạng địa hình			
Cineu cao z, in	A	В	C		
≤ 5	0,318	0,517	0,754		
10	0,303	0,486	0,684		
20	0,289	0,457	0,621		
40	0,275	0,429	0,563		
60	0,267	0,414	0,532		
80	0,262	0,403	0,511		
100	0,258	0,395	0,496		
150	0,251	0,381	0,468		
200	0,246	0,371	0,450		
250	0,242	0,364	0,436		
300	0,239	0,358	0,425		
350	0,236	0,353	0,416		
≥ 480	0,231	0,343	0,398		

6.13.2. Đối với công trình (và các bộ phận kết cấu của nó) có sơ đồ tính toán là hệ một bậc tự do (khung ngang nhà công nghiệp một tầng, tháp nước,...) khi  $f_1 < f_L$  xác định theo công thức:

$$\mathbf{W}_{\mathbf{P}} = \mathbf{W} \times \boldsymbol{\xi} \times \boldsymbol{\zeta} \times \boldsymbol{v} \tag{9}$$

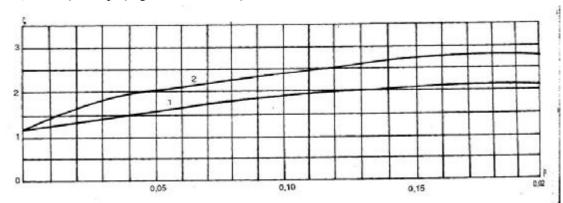
Trong đó:

 $\xi$ - Hệ số động lực được xác định bằng đồ thị ở hình 2, phụ thuộc vào thông số  $\epsilon$  và độ giảm lôga của dao đông.

$$\varepsilon = \frac{\sqrt{\gamma \times W_0}}{940 \times f_1} \tag{10}$$

γ- Hệ số tin cậy của tải trọng gió lấy bằng 1,2

 $W_0$ - Giá trị của áp lực gió  $(N/m^2)$  xác định theo điều 6.4.



Hình 2 : Hệ số động lực ξ

Đường cong 1- Đối với công trình bẻ tông cốt thép và gạch đá kể cả các công trình bằng khung thép có kết cấu bao che  $(\delta = 0,3)$ .

Đường cong 2- Các tháp, trụ thép, ống khói, các thiết bị dạng cột có bệ bằng bê tông cốt thép ( $\delta=0,15$ )

6.13.3. Các nhà có mặt bằng đối xứng  $f_1 < f_L < f_2$  với  $f_2$  là tần số dao động riêng thứ hai của công trình, xác định theo công thức:

$$W_{P} = m \times \xi \times \varphi \times y \tag{11}$$

Trong đó

m - Khối lượng của phần công trình mà trọng tâm có độ cao z.

 $\xi$  - Hệ số động lực, xem mục 6.13.2.

y - Dịch chuyển ngang của công trình ở độ cao z ứng với dạng dao động riêng thứ nhất (đối với nhà có mặt bằng đối xứng, cho phép lấy y bằng dịch chuyển đo tải trọng ngang phân bố đều đặt tĩnh gây ra).

 $\psi$  - Hệ số được xác định bằng cách chia công trình thành r phần, trong phạm vi mỗi phần tải trọng gió không đổi.

$$\psi = \frac{\sum_{k=1}^{r} y_k \times W_{Pk}}{\sum_{k=1}^{r} y_k^2 \times M_k}$$
(12)

Trong đó:

M<sub>k</sub> - Khối lượng phần thứ k của công trình

 $y_k\text{-}$  Dịch chuyển ngang của trọng tâm phần thứ k ứng với dạng dao động riêng thứ phất

 $W_{\text{pk}}$ - Thành phần động phân bố đều của tải trọng ở phần thứ k của công trình, xác định theo công thức (8) .

Đối với nhà nhiều tầng có độ cứng, khối lượng và bề rộng mặt đón gió không đổi theo chiều cao, cho phép xác định giá trị tiêu chuẩn thành phần động của tải trọng gió ở đô cao z theo công thức:

$$W_p = 1.4 \times \frac{Z}{h} \times \xi \times W_{ph} \tag{13}$$

Trong đó:

 $W_{ph}$  - Giá trị tiêu chuẩn thành phần động của tải trọng trong đó ở độ cao h của đỉnh công trình, xác định theo công thức (8).

- 6.14. Giá trị dao động của tần số riêng  $f_L(H_z)$  cho phép không cần tính lực quán tính phát sinh khi công trình dao dộng riêng tương ứng, xác định theo bảng 9 phụ thuộc vào giá tri  $\delta$  của dao đồng.
- 6.14.1. Đối với công trình bê tông cốt thép và gạch đá, công trình khung thép có kết cấu bao che,  $\delta = 0.3$ .
- 6.14.2. Các tháp, trụ, ống khói bằng thép, các thiết bị dạng cột thép có bệ bằng bê tông cốt thép  $\delta=0.15$

Bảng 9 - Giá trị giới hạn dao động của tần số riêng f<sub>L</sub>

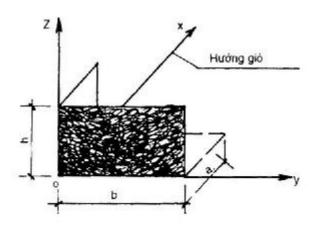
Vùng áp lực gió	$\begin{array}{c} \mathbf{f_L} \\ \mathbf{H_z} \end{array}$		
	$\delta = 0,3$	$\delta = 0.15$	
I	1,1	3,4	
II	1,3	4,1	
II	1,6	5,0	
IV	1,7	5.6	
V	1,9	5,9	

Đối với công trình dạng trụ khi  $f_1 < f_L$  cần phải kiểm tra tình trạng ổn định khí động.

6.15. Hệ số tương quan không gian thành phần động của áp lực gió v được lấy theo bề mặt tính toán của công trình trên đó xác đinh các tương quan đông.

Bề mặt tính toán gồm có phần bề mặt tường đón gió, khuất gió, tường bên, mái và các kết cấu tương tự mà qua đó áp lực gió truyền được lên các bộ phận kết cấu công trình.

Nếu bề mặt tính toán của công trình có dạng hình chữ nhật và được định hướng song song với các trục cơ bản (xem hình 3) thì hệ số  $\upsilon$  xác định theo bảng 10 phụ thuộc vào các tham số  $\rho$  và  $\chi$ . Các tham số  $\rho$  và  $\chi$  được xác định theo bảng 11.



Hình 3: Hệ tọa độ khi xác dịnh hệ số tương quan v

Bảng 10 - Hệ số tương quan không gian áp lực động của tải trọng gió  $\upsilon$ 

	Uâ cấ x khi w (m) hằng						
ρ, m	Hệ số υ khi χ (m) bằng						T
р, ш	5	10	20	40	80	160	350
0,1	0,95	0,92	0,88	0,83	0,76	0,67	0,56
5	089	0,87	0,84	0,80	0,73	0,65	0,54
10	0,85	0,84	0,81	0,77	0,71	0,64	0,53
20	0,80	0,78	0,76	0,73	0,68	0,61	0,51
40	0,72	0,72	0,70	0,67	0,63	0,57	0,48
80	0,63	0,63	0,61	0,59	0,56	0,51	0,44
160	0,53	0,53	0,52	0,50	0,47	0,44	0,38

Bảng 11 - Các tham số ρ và χ

Mặt phẳng toạ độ cơ bản song song với bề mặt tính toán.	ρ	χ
Zoy	b	h
Zox	0,4a	h
Xoy	b	a

6.16. Các công trình có f<sub>s</sub><f<sub>L</sub> cần tính toán động lực có kể dến s dạng giao động đầu tiên, s được xác định từ điều kiện:

$$f_S < f_L < f_{S+1}$$

6.17. Hệ số tin cậy  $\gamma$  đối với tải trọng gió lấy bằng 1,2 tương ứng với nhà và công trình có thời gian sử dụng giả định là 50 năm. Khi thời gian sử dụng giả định khác đi thì giá trị tính toán của tải trọng gió phải thay đổi bằng cách nhân với hệ số trong bảng 12.

Bảng 12 - Hệ số điều chỉnh tải trọng gió với thời gian sử dụng giả định của công trình khác nhau.

Thời gian sử dụng giả định, năm.	5	10	20	30	40	50
Hệ số điều chỉnh tải trọng gió.	0,61	0,72	0,83	0,91	0,96	1

#### Phu luc A

### Phương pháp xác định nội lực

## tính toán trong các tổ hợp tải trọng cơ bản và đặc biệt.

A.1 Khi kể đến đồng thời ít nhất 2 tải trọng trong tổ hợp cơ bản, tổng giá tri nội lực tính toán X do các tải trọng đó (mô men uốn hay mô men xoắn, lực dọc hay lực cắt) được xác định theo công thức:

$$X = \sum_{i=1}^{m} X_{tci} + \sqrt{\sum_{i=1}^{m} X_{tci}^{2} \times (\gamma_{i} - 1)^{2}}$$
(A.1)

Trong đó:

 $X_{tci}$  - nội lực được xác định theo các giá trị tiêu chuẩn của từng tải trọng, có kể đến hệ số tổ hợp tương ứng với các yêu cầu của muc2.3.4;

 $\gamma_i$  – hệ số tin cậy của từng tải trọng;

 $m - s\delta$  tải trong đồng thời tác dung.

A.2. Nếu tải trọng tạo ra 2 hay 3 nội lực khác nhau (X, Y, Z) động thời được kể đến trong tính toán (thí dụ nội lực pháp tuyến và các mô men uốn theo 1 hay 2 phương) thì trong mỗi tổ hợp tải trọng, khi có 3 nội lực phải xem xét 3 phương án nội lực tính toán(X,Y,Z),(Y, Z, X) và (Z, X, Y); còn khi có 2 nội lực thì có 2 phương án(X,Y), (Y, Z).

Đối với phương án (X, Y, Z), các nôi lưc đó được xác đinh bằng công thức:

$$X = \sum_{i=1}^{m} X_{tci} \pm \sqrt{\sum_{i=1}^{m} X_{tci}^{2} \times (\gamma_{i} - 1)^{2}}$$
 (A2)

$$\overline{Y} = \sum_{i=1}^{m} Y_{tci} \pm \frac{\sum_{i=1}^{m} X_{tci} \times Y_{tci} \times (\gamma_i - 1)^2}{\sqrt{\sum_{i=1}^{m} X_{tci}^2 \times (\gamma_i - 1)^2}}$$
(A3)

$$\overline{Z} = \sum_{i=1}^{m} Z^{2}_{tci} \pm \frac{\sum_{i=1}^{m} X_{tci} \times Z_{tci} \times (\gamma_{i} - 1)^{2}}{\sqrt{\sum_{i=1}^{m} X_{tci}^{2} \times (\gamma_{i} - 1)^{2}}}$$
(A4)

Trong đó:

X,  $\overline{Y}$ ,  $\overline{Z}$  - nội lực tính toán tổng cộng sinh khi các tải trọng tạm thời.

 $X_{\text{tci}}$ ,  $Y_{\text{tci}}$ ,  $Z_{\text{tci}}$ - các nội lực được xác định theo giá trị tiêu chuẩn của từng tải trọng có kể đến hệ số tổ hợp, đối với các tải trọng ngắn hạn lấy theo các mục 1,4,3, trường hợp tính đến thành phần động của tải trọng gió cần xác định theo điều 5.13.

 $m,\gamma_i$  - như trong công thức (A.1)

Đối với phương án  $(Y, \overline{Z}, \overline{X})$  và  $(Z, \overline{X}, \overline{Y})$ , nội lực được xác định theo các công thức (A.1), (A.2) và (A.4) với sự hoán vị vòng các kiểu X, Y, Z.

Trong các công thức (A.1), (A.2) và (A.4) dấu trừ lấy đi trong các trường hợp giảm các giá trị tuyệt đối của nội lực, được xác định theo công thức (A.2) là nguy hiểm, khi đó tất cả các công thức phải lấy dấu như nhau.

Khi thành phần các tổ hợp tính toán, trong trường hợp tải trọng tạm thời được tính sao cho đảm bảo xuất hiện trong tiết diện giá trị cực trị của 1 trong các nội lực, còn các nội lực khác thu được như hệ quả của phép tính này, thì nội lực tính toán cực trị nên xác định theo công thức (A.2), còn nội lực tương ứng của nó theo các công thức (A.2) và (A.4). Ví dụ khi thành lập tổ hợp (Nmin, M tương ứng), Nmin nên xác định theo công thức (A.2) còn M tương ứng theo công thức (A.30).

**Chú thích:** Tùy vào dạng của tổ hợp mà thêm vào các nội lực do tải trọng thường xuyên với các hệ số tin cậy lớn hơn hay nhỏ hơn đơn vị (xem điều 3.2).

Phụ lục B Bảng kê mẫu các cầu trục có chế độ làm việc khác nhau

**Bång B1** 

Chế độ làm việc của cẩu.	Danh mục các cầu trục diện	Các xưởng định hình thường sử dụng các cẩu có chế độ làm việc kiểu trên.
Nhẹ	Kiểu có móc treo hàng	Các xưởng sửa chữa, gian máy của các nhà máy nhiệt điện.
Trung bình	Kiểu có móc treo hàng bao gồm các cẩu dung palăng điện.	Các xưởng cơ khí và lắp ráp của các nhà máy có công việc sản xuất hàng loạt cỡ trung bình, xưởng sửa chữa cơ khí, bãi chất dỡ hàng bao kiện.
Nặng	Kiểu móc treo hàng, các kiểu dùng cho công tác đúc, rèn, tôi kim loại.	Các xưởng của nhà máy có công việc sản xuất hàng loạt cỡ lớn, bãi chất dỡ hàng rời, 1 số xưởng của nhà máy luyện kim.
Rất nặng	Kiểu gàu ngoạm, kiểu nam châm điện, kiểu gàu ngoạm có tay đòn, kiểu chất liệu bằng gàu nam châm để đỡ khối đúc, kiểu dùng cho công tác đập vụn nguyên liệu chất liệu.	Các xưởng của nhà máy luyện kim.

**Chú thích:** Cầu treo chạy điện có chế độ làm việc trung bình, còn cầu trục treo keo tay có chế độ lam việc nhẹ.

#### Phu luc C

### Tải trong do va đập của cẩu vào gối chắn cuối đường ray.

Tải trọng ngang tiêu chuẩn Py(10 KN) hướng dọc theo đường chạy của cẩu sinh ra do va đâp của cẩu truc vào gối chắn cuối đường ray được xác đinh theo công thức:

$$P_{y} = \frac{m \times v^{2}}{f}$$
 (C.1)

### Trong đó:

v- vận tốc của cầu ở thời điểm va đập lấy bằng ã vận tốc danh nghĩa, tính bằng m/s;

f- Độ lún lớn nhất có khả năng xảy ra của bộ giảm xóc, lấy bằng 0,1 m đối với các cẩu có dây treo mềm và sức nâng dưới 500KN thuộc chế độ làm việc nhẹ, trung bình và nặng; bằng 0,2 m đối với các trường hợp khác

m - khối lựng tính đổi của cẩu tính băng tấn (10 KN), được xác định theo công thức:

$$m = \frac{1}{g} \times \frac{P_M}{2} + (P_T + KQ) \times \frac{L_k - l}{L_k}$$
 (C.2)

Trong đó:

g- Gia tốc trọng trường, lấy bằng 9,81 m/s<sup>2</sup>

PM- Trọng lượng cần của cẩu, tính bằng tấn (10 KN)

PT- Trọng lượng xe tời, tính bằng tấn (10 KN)

Q- Sức nâng của cẩu, tính bằng tấn(10 KN)

k - Hệ số lấy bằng 0 đối với các cẩu có dây treo mềm và bằng 1 đối với các cẩu có dây treo cứng

Lk - Khẩu độ của cẩu, tính bằng m

1 - Khoảng cách từ xe tời tới gối tựa, tính bằng m.

Trị số tính toán tải trọng có kể đến hệ số tin cậy theo điều 5.8 được lấy không lớn hơn các giá trị trong bảng C.1 dưới đây:

Bảng C.1:

Đặc trưng của cẩu	Tải trọng tới hạn, 10 KN
1. Cẩu treo kéo tay hay điều khiển bằng điện	1
2. Cẩu trục điện vạn năng, chế độ làm việc trung bình và nặng có cẩu dùng cho phân xưởng đúc.	15
3. Cầu trục điện vạn năng, chế độ làm việc nhẹ	5
4. Cẩu trục điện, chế độ làm việc rất nặng (dùng trong ngành luyện kim và công tác đặc biệt)	
- Có móc mềm	25
- Có móc cứng	50

Phu luc E

Bảng E1- Phân vùng áp lực gió theo địa danh hành chính

Địa danh	Vùng	Địa danh	Vùng
1. Thủ đô Hà Nội:		- Huyện Châu Thành	I.A
- Nội thành	II.B	- Huyện Châu Phú	I.A
- Huyện Đông Anh	II.B	- Huyện Chợ Mới	I.A
- Huyện Gia Lâm	II.B	- Huyện Phú Tân	I.A
- Huyện Sóc Sơn	II.B	- Huyện Tân Châu	I.A
- Huyện Thanh Trì	II.B	- Huyện Tịnh Biên	I.A
- Huyện Từ Liêm	II.B	- Huyện Thoại Sơn	I.A

- Huyện Cân Giờ II.A - Huyện Châu Thành III.A III.A - Huyện Côn đảo III.A - Huyện Côn đảo III.A - Huyện Côn đảo III.A - Huyện Long Đất II.A - Huyện Nhà Bè II.A - Huyện Xuyên Mộc II.A - Huyện Thủ Đức II.A III.A IIII.A III.A IIII.A IIII.A IIIIII IIII IIII IIII IIIIII IIII IIII IIII	Huyên Dình Chánh	II.A 5.		II A
- Nội Thành - Thị Xã Đồ Sơn - Thị Xã Kiến An - Huyện An Hải - Huyện An Lão - Huyện Đảo Bạch Long Vĩ - Huyện Đảo Bạch Long Vĩ - Huyện Thuỷ Nguyên - Huyện Tiên Lãng - Huyện Vĩnh Bảo - Huyện Vĩnh Bảo - Huyện Đốc Tre - Thị Xã Bắc Cạn - Huyện Chợ Đồn - Huyện CHợ Đồn - Huyện Bạch Thông - Huyện Đại Từ - Huyện Đại Từ - Huyện Định Hoá - Huyện Động Hỷ - Huyện Nà Rì - Huyện Phổ Yên - Huyện Phổ Yên - Huyện Phú Bình - Huyện Phú Lương - Huyện Vĩ Nhai - Huyện Vĩ Nhai - Thị xã Long Xuyên - Thị vã Chên Đốc	<ul> <li>Huyện Củ Chi</li> <li>Huyện Hóc Môn</li> <li>Huyện Nhà Bè</li> <li>Huyện Thủ Đức</li> <li>3. Thành Phố Hải Phòng</li> <li>Nội Thành</li> <li>Thị Xã Đồ Sơn</li> <li>Thị Xã Kiến An</li> <li>Huyện An Hải</li> <li>Huyện An Lão</li> <li>Huyện Cát Hải</li> <li>Huyện Đảo Bạch Long Vĩ</li> <li>Huyện Kiến Thụy</li> <li>Huyện Thuỷ Nguyên</li> <li>Huyên Tiên Lãng</li> <li>Huyện Vĩnh Bảo</li> <li>4. An Giang</li> </ul>	I.A II.A II.A II.A II.A II.A 6. IV.B IV.B IV.B IV.B IV.B IV.B IV.B IV.	Thành phố Vũng Tàu Huyện Châu Thành Huyện Côn đảo Huyện Long Đất Huyện Xuyên Mộc Bắc Thái Thành phố Thái Nguyên Thị Xã Bắc Cạn Thị xã Sông Công Huyện CHợ Đồn Huyện Đại Từ Huyện Đại Từ Huyện Định Hoá Huyện Định Hoá Huyện Nà Rì Huyện Phổ Yên Huyện Phú Bình Huyện Phú Lương Huyện Võ Nhai	III.A II.A II.A II.B I.A II.B I.A II.A I

<ul> <li>Huyện Ba Chi</li> <li>Huyện Bình Đại</li> <li>Huyện Châu Thành</li> <li>Huyện Chợ Lách</li> <li>Huyện Giồng Trôm</li> <li>Huyện Mỏ cây</li> <li>Huyện Thanh Phú</li> <li>8. Bình Định</li> <li>Thành phố Quy Nhơn</li> <li>Huyện An Nhơn</li> <li>Huyện Hoài Ân</li> <li>Huyện Hoài Nhơn</li> </ul>	II.A II.A II.A II.A II.A II.A II.A II.A	<ul> <li>Huyện Quảng Hoà</li> <li>Huyện Thạch An</li> <li>Huyện Thông Nông</li> <li>Huyện Trà Lĩnh</li> <li>Huyện Trùng Khánh</li> <li>11. Cần Thơ:</li> <li>Thành phố Cần Thơ</li> <li>Huyện Châu Thành</li> <li>Huyện Long Mỹ</li> <li>Huyện Ô Môn</li> <li>Huyện Phụng Hiệp</li> <li>Huyện Thốt Nốt</li> <li>Huyện Vị Thanh</li> </ul>	I.A I.A I.A I.A I.A II.A II.A II.A II.A
--	---	---	---

- Huyện Phù Mĩ - Huyện Tây Sơn - Huyện Tuy Phước - Huyện Vân Canh - Huyện Vĩnh Thạnh - Huyện Vĩnh Thạnh 9. Bình Thuận - Thị xã Phan Thiết - Huyện Bắc Bình - Huyện Đức Linh - Huyện Hàm Tân - Huyện Hàm Thuận Nam - Huyện Hàm Thuận Bắc - Huyện Phú Quý - Huyện Tánh Linh - Huyện Tanh Linh - Huyện Ba Bể - Huyện Ba Bể - Huyện Bào Lạc - Huyện Hà Quảng - Huyện Hà Lang - Huyện Hoà An - Huyện Nguyên Bình - Huyện Nguyên Bình	Thị xã Buôn Ma Thuột Huyện Cư Giút Huyện Cư M'ga Huyện Đác Min Huyện Đác Nông Huyện Đác Rlấp Huyện E Ca Huyện E leo Huyện Krông Ana Huyện Krông Bông Huyện Krông Búc Huyện Krông Năng Huyện Krông Pắc Huyện Krông Pắc Huyện Krông Pắc Huyện Mơ Drac Đồng Nai: Thành phố Biên Hoà Thị Xã Vĩnh An Huyện Long Khánh Huyện Long Thành Huyện Tân Phú
---	---

Địa danh	Vùng	Địa danh	Vùng
		_	
- Huyện Thống Nhất	I.A	- Huyện Việt Yên	II.B
- Huyện Xuân Lộc	I.A	- Huyện Yên Dũng	II.B
14. Đồng Tháp		- Huyện Yên Phong	II.B
- Thị xã Cao Lãnh	I.A	- Huyện Yên Thế	I.A
- Huyện Cao Lãnh	I.A	17. Hà Giang:	
- Huyện Châu Thành	II.A	- Thị xã Hà Giang	I.A
- Huyện Hồng Ngự	I.A	- Huyện Bắc Mê	I.A
- Huyện Lai Vung	I.A	- Huyện Bắc Quang	I.A
- Huyện Tam Nông	I.A	- Huyện Đồng Văn	I.A

_		1			ı
-	Huyện Tân Hồng	I.A	-	Huyện Hòng Su Phì	I.A
-	Huyện Thanh Bình	I.A	_	Huyện Mèo Vạc	I.A
-	Huyện Thanh Hưng	I.A	-	Huyện Quản Bạ	I.A
-	Huyện Tháp Mười	I.A	-	Huyện Vị Xuyên	I.A
15	. Gia Lai:		_	Huyện Xí Mần	I.A
-	Thị xã Plây Cu	I.A	_	Huyện Yên Minh	I.A
-	Huyện A Dun Pa	I.A	18	. Hà Tây:	
-	Huyện An Khê	I.A	_	Thị xã Hà Đông	
-	Huyện Chư Pa	I.A	_	Thị Xã Sơn Tây	II.B
_	Huyện Chư Prông	I.A	_	Huyện Ba Vì	II.B
_	Huyên Chư Sê	I.A	_	Huyện Chương Mỹ	II.B
_	Huyên Đức Cơ	I.A	_	Huyện Đan Phượng	II.B
_	Huyên Kbang	I.A	_	Huyên Hoài Đức	II.B
_	Huyện Krông Chro	I.A	_	Huyện Mỹ Đức	II.B
_	Huyên Krông Pa	I.A	_	Huyên Phú Xuyên	II.B
_	Huyện Ma Giang	I.A	_	Huyên Phúc Tho	II.B
16	. Hà Bắc:		_	Huyên Quốc Oai	II.B
_	Thi xã Bắc Giang	11 D	_	Huyện Thạch thất	II.B
_	Thị xã Bắc Ninh	II.B	_	Huyện Thanh Oai	II.B
_	Huyên Gia Lương	II.B	_	Huyên Thường Tín	II.B
_	Huyện Hiệp Hoà	II.B	_	Huyện ứng Hoà	II.B
_	Huyên Lang Giang	II.B	19	. Hà Tĩnh:	II.B
_	Huyện Lục Nam	II.B	_	Thị xã Hà Tĩnh	IV D
-	Huyện Lục Ngạn	II.B	_	Thi xã Hồng Lĩnh	IV.B
_	Huyện Quế Võ	II.B	_	Huyện Can Lộc	IV.B
_	Huyện Sơn Động	II.B	_	Huyện Cẩm Xuyên	IV.B
	Huyện Tân Yên	II.B II.B	-	Huyện Đức Thọk	III.B(IV.B) II.B
-	Huyện Tiên Sơn	II.B	_	Huyện Hương Khuê	
-	Huyên Thuân Thành		_	Huyên Hương Sơn	I.A(II.B)
	unakii maiii	II.B		unden unong son	I.A(II.B)

Đia danh	Vùng	Đia danh	Vùng
Dia dam	V 4115	Dia dami	1 ung

	1		I
- Huyện Kỳ Anh	III.B(IV.B)	- Huyện Châu Thành	I.A
- Huyện Nghi Xuân	IV.B	- Huyện Giồng Riềng	II.A
- Huyện Thạch Hà	IV.B	- Huyện Gò Quao	II.A
20. Hải Hưng:		- Huyện Hà Tiên	I.A
- Thị xã Hải Dương	III.B	- Huyện Hòn Đất	I.A
- Thị xã Hưng Yên	III.B	- Huyện Kiên Hứa	II.A
- Huyện Cẩm bình	III.B	- Huyện Phú Quốc	III.A
- Huyện Châu Giang	II.B	- Huyện Tân Hiệp	I.A
- Huyện Kim Môn	II.B	24. Kon Tum	
- Huyện Kim Thi	III.B	- Thị xã Kon Tum	I.A
- Huyện Mỹ Văn	II.B	- Huyện Đac Giây	I.A
- Huyện Chí Linh	II.B	- Huyện Vĩnh Thuận	I.A
- Huyện Nam Thanh	III.B	- Huyện Đác Tô	I.A
- Huyện Ninh Thanh	III.B	- Huyện Kon Plông	I.A
- Huyện Phù Tiên	III.B	- Huyện Ngọc Hồi	I.A
- Huyện Tứ Lộc	III.B	- Huyện Sa Thấy	I.A
21. Hoà Bình:	I.A	25. Lai Châu	
- Thị xã Hoà Bình	I.A I.A	- Thị xã Điện Biên phủ	I.A
- Huyện Đà bắc	II.B	- Thị Xã Lai châu	I.A
- Huyện Kim Bôi	I.A	- Huyện Điện Biên	I.A
- Huyện Kỳ Sơn	II.B	- Huyện Mường Lay	I.A
- Huyện Lạc Thuỷ	II.B	- Huyện Mường Tè	I.A
- Huyện Lạc Sơn	II.B	- Huyện Phong Thổ	I.A
- Huyện Lương Sơn	I.A	- Huyện Tủa Chùa	I.A
- Huyện Mai Châu	I.A	- Huyện Tuần Giáo	I.A
- Huyện Tân Lạc	II.B	- Huyện Sín Hồ	I.A
- Huyện Yên Thuỷ		26. Lâm Đồng:	
22. Khánh Hoà:		- Thành Phố Đà Lạt	I.A
- Thành Phố Nha Trang	II.A	- Huyện Bảo Lộc	I.A
- Huyện Cam Ranh	II.A	- Huyện Cát Tien	I.A
- Huyện Diên Khánh	II.A	- Huyện Di Linh	I.A
- Huyện Khánh Sơn	I.A	- Huyện Đa Hoai	I.A
- Huyện Khánh Vĩnh	I.A	- Huyện Đa Tẻ	I.A
- Huyện Ninh Hoà	II.A	- Huyện Đơn Dương	I.A
- Huyện trường Sa	III.A	- Huyện Đức Trọng	I.A
23. Kiên Giang:		- Huyện Lạc Dương	I.A
- Thị xã Rạch Giá	I.A	- Huyện Lâm Hà	I.A
- Huyện An Biên	I.A	27. Lang Son:	
- Huyện An Minh	I.A	- Thị xã Lạng Sơn	I.A

Đia chỉ	Vùng	Đia chỉ	Vùng
- Huyện Bắc Sơn	I.A	- Huyện Đầm Dơi	II.A
- Huyện Bình Gia	I.A	- Huyện Giá Rai	II.A
- Huyện Cao Lộc	I.A	- Huyện Hồng Dân	II.A
- Huyện Chi Lăng	I.A	- Huyện Ngọc Hiển	II.A
- Huyện Đình Lập	I.A	- Huyện Thới Bình	II.A
- Huyện Hữu Lũng	I.A	- Huyện Trần Văn Thời	II.A
- Huyện Lộc Bình	I.A	- Huyện U Minh	II.A
- Huyện Tràng Định	I.A	- Huyện Vĩnh Lợi	II.A
- Huyện Văn Lăng	I.A	31. Nam Hà:	
- Huyện Văn Quan	I.A	- Thành phố Nam Định	
28. Lào Cai:		- Thị Xã Hà Nam	IV.B
- Thị Xã Lào Cai	I.A	- Huyện Bình Lục	III.B
- Huyện Bắc Hà	I.A	- Huyện Duy Tiên	III.B(IV.B)
- Huyện Bảo Thắng	I.A	- Huyện Hải Hậu	III.B
- Huyện Bảo Yên	I.A I.A	- Huyện Kim Bảng	IV.B III.B
- Huyện Bát Xát	I.A I.A	- Huyện Lý Nhân	III.B
- Huyện Mường Khương	I.A I.A	- Huyện Nam Ninh	IV.B
- Huyện Sa Pa	I.A I.A	- Huyện Nghĩa Hưng	IV.B
- Huyện Than Uyên	I.A	- Huyện Thanh Liêm	III.B
- Huyện Văn Bàn	1.7 1	- Huyện Vụ Bản	IV.B
29. Long An:		- Huyện Xuân Thuỷ	IV.B
- Thị xa Tân An	II.A	- Huyện ý Yên	IV.B
- Huyện Bến Lức	II.A	32. Nghệ An	
- Huyện Cần Đước	II.A	- Thành phố Vinh	III.B
- Huyện Cần Giuộc	II.A	- Huyện Anh Sơn	I.A
- Huyện Châu Thành	II.A	- Huyện Con Cuông	I.A
- Huyện Đức Hoà	I.A	- Huyện Diễn Châu	III.B
- Huyện Đức Huệ	I.A	- Huyện Đô Lương	II.B
- Huyện Mộc Hoá	I.A	- Huyện Hưng Nguyên	III.B
- Huyện Tân Thạnh	I.A	- Huyện Kỳ Sơn	I.A
- Huyện Tân Trụ	II.A	- Huyện Nam Đàn	II.B
- Huyện Thạch Hoà	I.A	- Huyện Nghi Lộc	III.B
- Huyện Thủ Thừa	II.A	- Huyện Nghĩa Đàn	II.B
- Huyện Vĩnh Hưng	I.A	- Huyện Quế Phong	I.A
30. Minh Hải:		- Huyện Quỳ Châu	I.A
- Thị xã Bạc Liêu	II.A	- Huyện Quỳ Hợp	I.A
- Thị xã Cà Mau	II.A	- Huyện Quỳnh Lưu	III.B
- Huyện Cái Nước	II.A	- Huyện Tân kỳ	I.A

Địa danh	Vùng	Địa danh	Vùng
- Huyện Thanh Chương	II.B	- Huyện Điện Bàn	II.B
- Huyện Tương Dương	I.A	- Huyện Giằng	I.A
- Huyện Yên Thành	II.B	- Huyện Hiên	I.A
33. Ninh Bình:		- Huyện Hiệp Đức	II.B
- Thị xã Ninh Bình	IV.B	- Huyện Hoàng Sa	V.B
- Thị xã Tam Điệp	IV.B	- Huyện Hoà Vang	II.B
- Huyện Gia Viễn	III.B	- Huyện Núi Thành	II.B
- Huyện Hoa Lư	III.B	- Huyện Phước Sơn	I.A
- Huyện Hoàng Long	III.B	- Huyện Quế Sơn	II.B
- Huyện Kim Sơn	IV.B	- Huyện Tiên Phước	II.B
- Huyện Tam Điệp	IV.B	- Huyện Thăng Bình	II.B
34. Ninh Thuận:		- Huyện Trà My	I.A
- Thị xã Phan Rang- Tháp Chàm	II.A	38. Quảng Ngãi:	шъ
- Huyện Ninh Hải	II.A	- Thị xã Quảng Ngãi	III.B
- Huyện Ninh Phước	II.A I.A	- Huyện Ba Tơ	I.A III.B
- Huyện Ninh Sơn	I.A	- Huyện Bình Sơn	II.B
35. Phú Yên:	III.B	- Huyện Đức Phổ	III.B
- Thị xã Tuy Hoà	II.B	- Huyện Minh Long	II.B
- Huyện Đồng Xuân	III.B	- Huyện Mộ Đức	I.A
- Huyện Sông Cầu	I.A	- Huyện Nghĩa Thành	II.B
- Huyện Sông Hinh	I.A	- Huyện Sơn Hà	I.A
- Huyện Sơn Hoà	III.B	- Huyện Sơn Tịnh	II.B
- Huyện Tuy An	II.B(II.B)	- Huyện Trà Bồng	I.A
- Huyện Tuy Hoà		- Huyện Tư Nghĩa	II.B
36. Quảng Bình:		39. Quảng Ninh:	
- Thị xã Đồng Hới	III.B	- Thị xã Cẩm Phả	III.B
- Huyện Bố Trạch	I.A(III.B)	- Thị xã Hòn Gai	III.B
- Huyện Lệ Thuỷ	I.A(II.B,III.B)	- Thị xã Uông Bí	II.B
- Huyện Minh Hoá	I.A	- Huyện Ba Chẽ	II.B
- Huyện Quảng Ninh	I.A(II.B,III.B)	- Huyện Bình Liêu	II.B
- Huyện Quảng Trạch	III.B	- Huyện Cẩm Phả	IV.B
- Huyện Tuyên Hoá	II.B	- Huyện Đông Triều	II.B
37. Quảng Nam- Đà Nẵng:		- Huyện Hải Ninh	III.B
- Thành phố Đà Nẵng	II.B	- Huyện Hoành Bồ	II.B
- Thị xã Tam Kỳ	II.B	- Huyện Quảng Hà	III.B
- Thị xã Hội An	III.B	- Huyện Tien Yên	II.B
- Huyện Duy Xuyên	II.B	- Huyện Yên Hưng	IV.B
- Huyện Đại Lộc	II.B		

Địa danh	Vùng	Địa danh	Vùng
40. Quảng Trị:		44. Tây Ninh	
- Thị xã Đông Hà	II.B	- Thị Xã Tây Ninh	I.A
- Thị xã Quảng Trị	II.B	- Huyện Bến Cỗu	I.A
- Huyện Cam Lộ	II.B	- Huyện Châu Thành	I.A
- Huyện Gio Linh	II.B	- Huyện Dương Minh Châu	I.A
- Huyện Hải Lăng	II.B	- Huyện Gò Dỗu	I.A
- Huyện Hướng Hoá	I.A	- Huyện Hoà Thành	I.A
- Huyện Triệu Phong	III.B	- Huyện Tân Châu	I.A
- Huyện Vĩnh Linh	II.B	- Huyện Trảng Bàng	I.A
41. Sóc Trăng:		45. Thái Bình:	
- Thị xã Sóc Trăng	II.A	- Thị xã Thái Bình	IV.B
- Huyện Kế Sách	II.A	- Huyện Đông Hưng	IV.B
- Huyện Long Phú	II.A	- Huyện Kiến Xương	IV.B
- Huyện Mĩ Tú	II.A	- Huyện Hưng Hà	IV.B
- Huyện Mĩ Xuyên	II.A	- Huyện Quỳnh Phụ	IV.B
- Huyện Thạnh Trị	II.A II.A	- Huyện Thái Thuỵ	IV.B IV.B
- Huyện Vĩnh Châu	II.A	- Huyện Tiền Hải	IV.B IV.B
42. Sông Bé:		- Huyện Vũ Thư	IV.B
- Thị xã Thủ Dầu Một	I.A	46. Thanh Hoá:	IV.D
- Huyện Bến Cát	I.A	- Thị xã Bỉm Sơn	IV.B
- Huyện Bình Long	I.A	- Thị Xã Thanh Hoá	III.B
- Huyện Bù Đăng	I.A	- Thị xã Sầm Sơn	IV.B
- Huyện Đồng Phú	I.A	- Huyện Bá Thước	II.B
- Huyện Lộc Ninh	I.A	- Huyện Cẩm Thuỷ	II.B
- Huyện Phước Long	I.A	- Huyện Đông Sơn	III.B
- Huyện Tân Uyên	I.A	- Huyện Hà Trung	IIIB
- Huyện Thuận An	I.A	- Huyện Hậu Lộc	IV.B
43. Son La:		- Huyện Hoằng Hoá	IV.B
- Thị xã Sơn La	I.A	- Huyện Lang Chánh	II.B
- Huyện Bắc Yên	I.A	- Huyện Nga Sơn	IV.B
- Huyện Mai Sơn	I.A	- Huyện Ngọc Lặc	II.B
- Huyện Mộc Châu	I.A	- Huyện Nông Cống	III.B
- Huyện Mường La	I.A	- Huyện Như Xuân	II.B
- Huyện Phù Yên	I.A	- Huyện Quan Hoá	I.A
- Huyện Quỳnh Nhai	I.A	- Huyện Quảng Xương	III.B
- Huyện Thuận Châu	I.A	- Huyện Tĩnh Gia	III.B

- Huyện Sông Mã	I.A	- Huyện Thạch Thành	III.B
- Huyện Yên Châu	I.A		

Địa danh	Vùng	Địa danh	Vùng
- Huyện Triệu Yên	III.B	- Huyện Hàm Yên	I.A
- Huyện Thọ Xuân	II.B	- Huyện Na Hang	I.A
- Huyện Thường Xuân	II.B	- Huyện Yên Sơn	I.A
- Huyện Triệu Sơn	II.B	51. Vĩnh Long:	
- Huyện Vĩnh Lộc	III.B	- Thị xã Vĩnh Long	II.A
47. Thừa Thiên Huế:		- Huyện Bình Minh	II.A
- Thành phố Huế	II.B	- Huyện Long Hồ	II.A
- Huyện A Lưới	I.A	- Huyện Mang Thít	II.A
- Huyện Hương Trà	II.B	- Huyện Tam Bình	II.A
- Huyện Hương Thuỷ	II.B	- Huyện Trà Ôn	II.A
- Huyện Nam Đông	I.A	- Huyện Vũng Liêm	II.A
- Huyện Phong Điền	III.B	52. Vĩnh Phú:	
- Huyện Phú Lộc	II.B	- Thành phố Việt Trì	II A
- Huyện Phú Vang	III.B	- Thị xã Phú Thọ	II.A
- Huyện Quảng Điền	III.B	- Thị xã Vĩnh Yên	II.A
48. Tiền Giang:		- Huyện Đoan Hùng	II.B I.A
- Thành Phố Mỹ Tho	II.A	- Huyện Mê Linh	II.B
- Thị Xã Gò Công	II.A	- Huyện Lập Thạch	II.A
- Huyện Gai Lậy	II.A	- Huyện Phong Châu	II.A
- Huyện Cái Bè	II.A	- Huyện Sông Thao	I.A
- Huyện Châu Thành	II.A	- Huyện Tam Đảo	II.B
- Huyện Chợ Gạo	II.A	- Huyện Tam Thanh	II.B
- Huyện Gò Công Đông	II.A	- Huyện Thanh Hoà	I.A
- Huyện Gò Công Tây	II.A	- Huyện Thanh Sơn	I.A
49. Trà Vinh:		- Huyện Vĩnh Lạc	II.B
- Thị xã Trà Vinh	II.A	- Huyện Yên Lập	I.A
- Huyện Cang Long	II.A	53. Yên Bái:	
- Huyện Cỗu Ke	II.A	- Thị xã Yên Bái	I.A
- Huyện Cầu Ngang	II.A	- Huyện Lục Yên	I.A
- Huyện Châu Thành	II.A	- Huyện Mù Căng Chải	I.A
- Huyện Duyên Hải	II.A	- Huyện Trạm Tấu	I.A
- Huyện Tiểu Cần	II.A	- Huyện Trấn Yên	I.A
- Huyện Trà Cú	II.A	- Huyện Văn Chấn	I.A
50. Tuyên Quang:		- Huyện Văn Yên	I.A

-	Thị xã Tuyên Quang	I.A	- Huyện Yên Bình	I.A
-	Huyện Chiêm Hoá	I.A		

#### Chú thích:

Những huyện thuộc hai hoặc ba vùng gió (có phần trong ngoặc), khi lấy giá trị để thiết kế cần tham khảo ý kiến cơ quan biên soạn tiêu chuẩn để chọn vùng cho chính xác.

# Phụ lục F

# Áp lực gió cho các trạm quan trắc khí tượng vùng núi và hải đảo.

Trị số độc lập của các trạm quan trắc khí tượng cho trong phụ lục F (bảng F1 và F2) là áp lực gió tính toán với thời gian sử dụng giả định của công trình 5 năm, 10 năm, 20 năm và 50 năm.

Bảng F1 - Áp lực gió tính toán của một số trạm quan trắc khí tương vùng núi. áp dung cho mục 6.4.3.

kni tượng vung nui, ap dụng cho mục 6.4.3.						
Trạm quan trắc khí	Á	p lực gió ứng với cá	c chu kì lặp, daN/n	$n^2$		
tượng	5 năm	10 năm	20 năm	50 năm		
1. An Khê	59	69	80	95		
2. Bắc Cạn	67	78	90	107		
3. Bắc Sơn	49	57	65	76		
4. Bảo Lộc	45	52	59	69		
5. Chiêm Hoá	60	70	81	97		
6. Con Cuông	42	47	54	63		
7. Đà Lạt	47	53	60	70		
8. Đắc Nông	48	54	60	69		
9. Hà Giang	58	68	79	94		
10. Hoà Bình	55	65	74	88		
11. Hồi Xuân	57	66	76	91		
12. Hương Khê	58	67	77	91		
13. Kon Tum	40	46	53	61		
14. Lạc Sơn	59	69	79	94		
15. Lục Ngạn	70	83	97	117		
16. Lục Yên	65	76	88	104		
17. M'Drắc	70	81	93	109		
18. Plâycu	61	70	79	93		
19. Phú Hộ	60	69	79	92		
20. Sình Hồ	64	75	87	104		
21. Tủa Chùa	41	47	53	62		
22. Than Uyên	62	73	85	102		
23. Thất Khê	60	73	87	107		
24. Tuyên Hoá	62	72	83	98		
25. Tương Dương	52	61	71	86		

# TIÊU CHUẨN VIỆT NAM

26. Yên Bái 58	68	77	91
----------------	----	----	----

Bảng F2 - Áp lực gió tính toán của một số trạm quan trắc khí tượng vùng hải đảo, áp dung cho muc 6.4.3.

Trạm quan trắc khí	Á	Áp lực gió ứng với các chu kì lặp, daN/m²					
tượng	5 năm	10 năm	20 năm	50 năm			
1. Bạch Long Vĩ	147	173	201	241			
2. Cô Tô	130	153	177	213			
3. Cồn Cỏ	95	114	135	165			
4. Côn Sơn	81	94	108	128			
5. Hòn Dấu	131	154	178	214			
6. Hòn Ngư	94	110	128	153			
7. Hoàng Sa	86	102	120	145			
8. Phú Quốc	103	123	145	175			
9. Phú Quý	83	97	110	130			
10. Trường Sa	103	119	136	160			

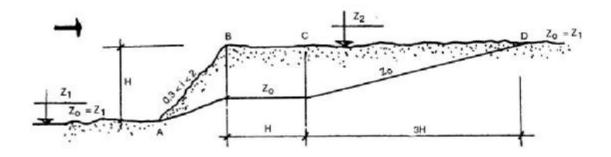
Phu Luc C

# Phương pháp xác định mốc chuẩn tính độ cao nhà và công trình

Khi xác định hệ số k trong bảng 5, nếu mặt đất xung quanh nhà và công trình không bằng phẳng thì mốc chuẩn để tính đô cao z được xác đinh như sau:

- G.1. Trường hợp mặt đất có độ dốc nhỏ so với phương nằm ngang  $i \le 0.3$ , độ cao z được kể từ mặt đất đặt nhà và công trình tới điểm cần xét.
- G.2. Trường hợp mặt đất có độ dốc 0,3<i<2, độ cao z được kể từ mặt cao trình quy ước  $Z_0$  thấp hơn so với mặt đất thực tới điểm cần xét.

Mặt cao trình quy ước  $Z_0$  được xác định theo Hình G1.



Hình G1.

Bên trái điểm A:

 $Z_0 = Z_1$ 

Trên doạn BC:

Zo = H(2-i)/1,7

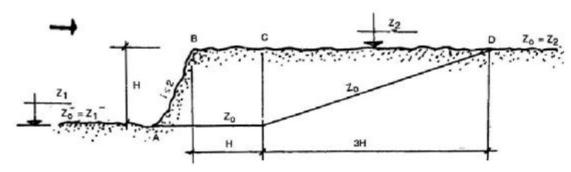
Bên phải điểm D:

 $Z_0 = Z_2$ 

Trên doạn AB và CD:

Xác định Zo bằng phương pháp nội suy tuyến tính

G.3 Trường hợp mặt đất có độ dốc lớn  $i \ge 2$ , mặt cao trình quy ước  $Z_0$  để tính độ cao z thấp hơn mặt đất thực được xác định theo Hình G2.



Bên trái C:  $Z_0=Z_1$ 

Bên phải điểm D:  $Z_0=Z_2$ 

Trên đoạn CD : Xác định  $\mathbf{Z}_0$  Bằng phương pháp<br/>nội suy tuyến tính

# Chuyển đổi đơn vị đo lường

# 1- Bội số và ước số của hệ đơn vị SI

Tên	Kí hiệu	Độ lớn	Diễn giải
Giga	G	10°	1.000.000.000
Mega	M	$10^{6}$	1.000.000
Kilo	k	$10^{3}$	1.000
Hecto	h	$10^{2}$	100
Deca	da	10	10
Deci	d	10-1	0,1
Centi	c	10-2	0,01
Mili	m	10 <sup>-3</sup>	0,001
Micro	μ	10 <sup>-6</sup>	0,000.001

Nano	n	10-9	0,000.000.001
------	---	------	---------------

# 2- Chuyển đổi đơn vị thông thường:

Đại lượng	Tên	Kí hiệu	Chuyển đổi
Chiều dài	kilomet	km	=1000 m
	met	m	1m= 10dm=100cm=1000mm
	decimet	dm	=0,1m
	centimet	cm	=0,01m
	milimet	mm	=0,001m
	kilomet vuông	km <sup>2</sup>	=1.000.000m <sup>2</sup> =100ha=10.000a
	hecta	ha	=10000m <sup>2</sup> =100a
Diện tích	met vuông	$m^2$	$=100 dm^2$
	decimet vuông	dm <sup>2</sup>	$=100 \text{cm}^2$
	centimet vuông	cm <sup>2</sup>	100mm <sup>2</sup>
	met khối	$m^2$	=1000dm <sup>3</sup> =1.000.000cm <sup>3</sup> =1000 lit
	decimet khối	dm <sup>3</sup>	= 1 lit
Thể tích	hectolit	hl	=10 dal=100lit
	decalit	dal	=10 dal=100fit =10lit
	lit	1	-10111
Tốc đô	Kilomet/giờ	km/h	=0,278 m/s
Tốc độ	Met/giây	m/s	-0,278 m/s
	Tấn	T	=10 ta=100yén=1000kg=1.000.000g
Khôi lượng	Kilogam	kg	=1000g
Khoi iuong	Gam	g	=1000mg
	Miligam	mg	=0,001g
Luto	mega niuton	MN	=1.000.000N
Lực	kilo niuton	kN	=1.000N; 1Tf=9,81KN≈10KN
Khối lượng x gia tốc	niuton	N	1kgf=9,81N≈10N=1kg.m/s <sup>2</sup>
			=1N/m <sup>2</sup> ;1kgf/cm <sup>2</sup> =9,81.10 <sup>4</sup> N/m <sup>2</sup>
	Pascal	Pa	≈0,1 MN/m <sup>2</sup> ; 1kgf/m <sup>2</sup> =9,81 N/m <sup>2</sup>
Áp suất, ứng suất			=9,81Pa
lực/diện tích			$\approx 10 \text{N/m}^2 = 1 \text{daN/m}^2$
			=1kgf/cm <sup>2</sup> =10Tf/m <sup>2</sup> =1 cột nước cao 10 mét có tiết diện ngang 1 cm <sup>2</sup> ở4 <sup>0</sup> C
_			$=1 \text{kgf/m}^3=9.81 \text{N/m}^3\approx 10 \text{N/m}^3$ ;
Trọng lượng thể tích			10Tf/m³=9,81KN/m³≈10KN/m³
	Độ Kelvin	<sup>0</sup> K	
Nhiệt độ	Đô Celcius	°C	$=273,15^{\circ}$ K
	Do celetus		<u> </u>

Đại lượng	Tên	Kí hiệu	Diễn giải
Năng lượng, công,	Megajule	MJ	=1000000J
nhiệt lượng	Kilojule	kJ	=1000J=0,239 Kcal
	Juie	J	=1 Nm
	Milijule	mJ	=0,001J
	kilocalo	Kcal	=427kgm= 1,1636Wh; 1 mã lực giờ =270.000kgm=632Kcal
Công suất năng lượng/	megaoat	MW	=1.000.000W
thời gian	kilooat	KW	=1000W=1000J/s= 1,36 mã lực
			=0,239 Kcal/s
	mã lực	hp	=0,746 kW
	oát	W	=1 J/s
	milioat	mW	=0,001W
Tần số (chu kì/giây)	hec	Hz	$=1 \text{ s}^{-1}$

3- Chuyển đổi đơn vị Anh sang Hệ SI:

Đại lượng	Tên	Kí hiệu	Chuyển đổi
CI : à IV	Mile (dặm Anh)	mile	= 1609m
	Yard (thước Anh)	yd	= 0.9144 m
Chiều dài	Foot (bộ Anh)	ft	= 0.3048 m
	Inch (phân Anh)	in	= 2,54cm
	Square mile (dặm vuông)	Sq.mile	$= 259 \text{ ha} = 2590000 \text{ m}^2$
	Acre (mẫu vuông)	ac	$= 4047 \text{ m}^2$
Diện tích	Square yard (thước	Sq.yd	$= 0.836 \text{ m}^2$
	vuông)		$= 0.0929 \text{ m}^2$
	Square foot (bộ vuông)	Sq.ft	
	Cubic yard (thước khối)	Cu.yd	$= 0.7646 \text{ m}^3$
Thể tích	Cubic foot (bộ khối)	Cu.ft	$= 28.32 \text{ dm}^3$
The tich	Cubic inch (phân khối Anh )	Cu.in	$= 16,387 \text{ cm}^3$
Khối lượng	Long ton	tn.lg	= 1016 kg
	Short ton	tn.sh	= 907.2  kg
	Pound	lb	= 0.454  kg
	ounce	oz	= 28,350  kg